

COMUNE DI CENATE SOPRA (BG)

Via Padre Belotti - Via Papa Giovanni XXIII

OGGETTO: Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

COMMITTENTE: COMUNE DI CENATE SOPRA

- RELAZIONE TECNICA-ILLUSTRATIVA DEL PROGETTO
- RELAZIONE DI CALCOLO
- RELAZIONE SUI MATERIALI IMPIEGATI
- RELAZIONE SULLE FONDAZIONI E GEOTECNICA
- RELAZIONE SULLA MODELLAZIONE SISMICA
- GIUDIZIO MOTIVATO DEI RISULTATI
- AFFIDABILITA' DEI CODICI DI CALCOLO UTILIZZATI
- PIANO DI MANUTENZIONE DELL'OPERA

INDICE:

- PRINCIPALI NORMATIVE E DISPOSIZIONI CONSIDERATE
- DATI DI PROGETTO DI CARATTERE GENERALE
- MODELLO DI CALCOLO, ANALISI E CODICE DI CALCOLO ADOTTATO, MANUALE DI VALIDAZIONE, LICENZA D'USO SOFTWARE ED ATTESTATO DI AFFIDABILITA' DEL CODICE DI CALCOLO E DELLE PROCEDURE IMPLEMENTATE
- VALUTAZIONE DEI RISULTATI E GIUDIZIO MOTIVATO SULLA LORO ACCETTABILITA'
- MATERIALI UTILIZZATI
- COMBINAZIONI DI CARICO DA NORMATIVA
- PROVE DI ACCETTAZIONE MATERIALI
- DESCRIZIONE DELL'OPERA
- CARICHI DI PROGETTO
- VERIFICHE GEOTECNICHE - PRESSIONI IN FONDAZIONE
- DEFORMAZIONI - AZIONI INTERNE
- VERIFICHE S.L.U. - S.L.E. - S.L.D.
- VERIFICA BERLINESE DI MICROPALI
- VERIFICA MURI DI SOSTEGNO
- PIANO DI MANUTENZIONE

IL PROGETTISTA E D.L. STRUTTURE



Selezione della località



Parametri	
Latitudine (WGS84):	45.7125
Longitudine (WGS84):	9.82264
Latitudine (ED50):	45.71342
Longitudine (ED50):	9.82369

Banca dei comuni
<input type="text"/>

Amministrazione comunale più vicina
Cenate Sopra (Powered by Bing)

OK Annulla

PRINCIPALI NORMATIVE E DISPOSIZIONI CONSIDERATE

Nella determinazione dei carichi di progetto e nelle verifiche statiche e sismiche effettuate si sono considerate le seguenti Leggi e Disposizioni:

- **Legge 5/11/1971 n.1086** “Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso e a struttura metallica”;
- **Decreto Ministero Infrastrutture 17.01.2018** “Aggiornamento delle Norme Tecniche per le Costruzioni” (N.T.C. 2018);
- **Circolare 21/01/2019 n. 7 C.S.LL.PP.** “Istruzioni per l’applicazione delle Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni “ di cui al D.M. Infrastrutture 17/01/2018 - (N.T.C. 2018).
- **EUROCODICE 3 - strutture in acciaio**

DATI DI PROGETTO DI CARATTERE GENERALE

1. **Nome progetto:** **MAGAZZINO**
2. **Unità di misura:** **Kg (daN) – cm**
3. **Struttura:** **Nello Spazio**
4. **Analisi:** **Statica e Dinamica**
5. **Tipo di soluzione:** **Lineare**
6. **Normativa:** **NTC/2018**
7. **Vita Nominale Costruzione (10-50-100):** **≥ 50 anni**

2.4.1. VITA NOMINALE DI PROGETTO

La vita nominale di progetto V_N di un'opera è convenzionalmente definita come il numero di anni nel quale è previsto che l'opera, purché soggetta alla necessaria manutenzione, mantenga specifici livelli prestazionali.

I valori minimi di V_N da adottare per i diversi tipi di costruzione sono riportati nella Tab. 2.4.I. Tali valori possono essere anche impiegati per definire le azioni dipendenti dal tempo.

Tab. 2.4.I – Valori minimi della Vita nominale V_N di progetto per i diversi tipi di costruzioni

TIPI DI COSTRUZIONI		Valori minimi di V_N (anni)
1	Costruzioni temporanee e provvisorie	10
2	Costruzioni con livelli di prestazioni ordinari	50
3	Costruzioni con livelli di prestazioni elevati	100

8. Classe d'Uso Costruzione (I-II-III-IV): II**2.4.2. CLASSI D'USO**

Con riferimento alle conseguenze di una interruzione di operatività o di un eventuale collasso, le costruzioni sono suddivise in classi d'uso così definite:

Classe I: Costruzioni con presenza solo occasionale di persone, edifici agricoli.

Classe II: Costruzioni il cui uso preveda normali affollamenti, senza contenuti pericolosi per l'ambiente e senza funzioni pubbliche e sociali essenziali. Industrie con attività non pericolose per l'ambiente. Ponti, opere infrastrutturali, reti viarie non ricadenti in Classe d'uso III o in Classe d'uso IV, reti ferroviarie la cui interruzione non provochi situazioni di emergenza. Dighe il cui collasso non provochi conseguenze rilevanti.

Classe III: Costruzioni il cui uso preveda affollamenti significativi. Industrie con attività pericolose per l'ambiente. Reti viarie extraurbane non ricadenti in Classe d'uso IV. Ponti e reti ferroviarie la cui interruzione provochi situazioni di emergenza. Dighe rilevanti per le conseguenze di un loro eventuale collasso.

Classe IV: Costruzioni con funzioni pubbliche o strategiche importanti, anche con riferimento alla gestione della protezione civile in caso di calamità. Industrie con attività particolarmente pericolose per l'ambiente. Reti viarie di tipo A o B, di cui al DM 5/11/2001, n. 6792, "Norme funzionali e geometriche per la costruzione delle strade", e di tipo C quando appartenenti ad itinerari di collegamento tra capoluoghi di provincia non altresì serviti da strade di tipo A o B. Ponti e reti ferroviarie di importanza critica per il mantenimento delle vie di comunicazione, particolarmente dopo un evento sismico. Dighe connesse al funzionamento di acquedotti e a impianti di produzione di energia elettrica.

9. Vita di riferimento $V_R = V_N \cdot C_U = 50 \cdot 1,0 = 50$ anni

2.4.3. PERIODO DI RIFERIMENTO PER L'AZIONE SISMICA

Le azioni sismiche sulle costruzioni vengono valutate in relazione ad un periodo di riferimento V_R che si ricava, per ciascun tipo di costruzione, moltiplicandone la vita nominale di progetto V_N per il coefficiente d'uso C_U :

$$V_R = V_N \cdot C_U \quad [2.4.1]$$

Il valore del coefficiente d'uso C_U è definito, al variare della classe d'uso, come mostrato in Tab. 2.4.II.

Tab. 2.4.II – Valori del coefficiente d'uso C_U

CLASSE D'USO	I	II	III	IV
COEFFICIENTE C_U	0,7	1,0	1,5	2,0

10. Spettro di risposta: **Stato Limite Ultimo S.L.V.**

Estratto paragrafo 7.1. NTC 2018

La verifica nei confronti dei vari stati limite si effettua confrontando capacità e domanda; in mancanza di specifiche indicazioni in merito, la verifica si considera svolta positivamente quando sono soddisfatti i requisiti di rigidità, resistenza e duttilità, per gli elementi strutturali, e di stabilità e funzionalità, per gli elementi non strutturali e gli impianti, secondo quanto indicato al § 7.3.6.

Estratto paragrafo 7.3.6. NTC 2018

Tab. 7.3.III – Stati limite di elementi strutturali primari, elementi non strutturali e impianti

STATI LIMITE		CU I	CU II			CU III e IV		
		ST	ST	NS	IM	ST	NS	IM ^(*)
SLE	SLO					RIG		FUN
	SLD	RIG	RIG			RES		
SLU	SLV	RES	RES	STA	STA	RES	STA	STA
	SLC		DUT ^(*)			DUT ^(*)		

(*) Per le sole CU III e IV, nella categoria Impianti ricadono anche gli arredi fissi.

(**) Nei casi esplicitamente indicati dalle presenti norme.

Estratto paragrafo 7.3.6.1 NTC 2018

Le verifiche di duttilità non sono dovute nel caso di progettazione con $q \leq 1,5$.

11. Comportamento strutturale: **Non Dissipativo**

Estratto paragrafo 7.2.2. NTC 2018

COMPORTAMENTO STRUTTURALE

Le costruzioni soggette all'azione sismica, non dotate di appositi dispositivi d'isolamento e/o dissipativi, devono essere progettate in accordo con uno dei seguenti comportamenti strutturali:

a) *comportamento strutturale non dissipativo*,

oppure

b) *comportamento strutturale dissipativo*.

Per *comportamento strutturale non dissipativo*, nella valutazione della domanda tutte le membrature e i collegamenti rimangono in campo elastico o sostanzialmente elastico; la domanda derivante dall'azione sismica e dalle altre azioni è calcolata, in funzione dello stato limite cui ci si riferisce, ma indipendentemente dalla tipologia strutturale e senza tener conto delle non linearità di materiale, attraverso un modello elastico (v. § 7.2.6)

Per *comportamento strutturale dissipativo*, nella valutazione della domanda un numero elevato di membrature e/o collegamenti evolvono in campo plastico, mentre la restante parte della struttura rimane in campo elastico o sostanzialmente elastico; la domanda derivante dall'azione sismica e dalle altre azioni è calcolata, in funzione dello stato limite cui ci si riferisce e della tipologia strutturale, tenendo conto della capacità dissipativa legata alle non linearità di materiale. Se la capacità dissipativa è presa in conto implicitamente attraverso il fattore di comportamento q (v. § 7.3), si adotta un modello elastico; se la capacità dissipativa è presa in conto esplicitamente, si adotta un'adeguata legge costitutiva (v. § 7.2.6).

12. Limitazioni geometriche e limitazioni di armature per comportamento strutturale: **Non Dissipativo**

Estratto paragrafo 7.3.6. NTC 2018

7.3.6. RISPETTO DEI REQUISITI NEI CONFRONTI DEGLI STATI LIMITE

Per tutti gli elementi strutturali primari e secondari, gli elementi non strutturali e gli impianti si deve verificare che il valore di ciascuna domanda di progetto, definito dalla tabella 7.3.III per ciascuno degli stati limite richiesti, sia inferiore al corrispondente valore della capacità di progetto.

Le verifiche degli elementi strutturali primari (ST) si eseguono, come sintetizzato nella tabella 7.3.III, in dipendenza della Classe d'Uso (CU):

- nel caso di comportamento strutturale non dissipativo, in termini di rigidità (RIC) e di resistenza (RES), senza applicare le regole specifiche dei dettagli costruttivi e della progettazione in capacità;
- nel caso di comportamento strutturale dissipativo, in termini di rigidità (RIG), di resistenza (RES) e di duttilità (DUT) (quando richiesto), applicando le regole specifiche dei dettagli costruttivi e della progettazione in capacità.

Le verifiche degli elementi strutturali secondari si effettuano solo in termini di duttilità.

Estratto paragrafo 7.4.6. NTC 2018

7.4.6 DETTAGLI COSTRUTTIVI PER LE STRUTTURE A COMPORTAMENTO DISSIPATIVO

Le indicazioni fornite nel seguito in merito ai dettagli costruttivi si applicano alle strutture in c.a. a comportamento dissipativo, sia gettate in opera sia prefabbricate. I dettagli costruttivi sono articolati in termini di:

- limitazioni geometriche,
- limitazioni di armatura.

13. Probabilità superamento periodo riferimento: $P_{VR} = 10\%$

Tab. 3.2.I – Probabilità di superamento P_{VR} in funzione dello stato limite considerato

Stati Limite	P_{VR} : Probabilità di superamento nel periodo di riferimento V_R	
Stati limite di esercizio	SLO	81%
	SLD	63%
Stati limite ultimi	SLV	10%
	SLC	5%

14. Tempo di ritorno del sisma T_r : $T_r = -V_r / [\log_n (1 - P_{vr})] = 475$ anni

15. Comune di Cenate Sopra (BG), via Padre Belotti – classificato ai fini sismici in Zona 3, valori di a_g/g – F_0 – T_{c^*} : $a_g/g = 0,1225$ – $F_0 = 2,426$ – $T_{c^*} = 0,27$

16. Categoria del suolo (A-B-C-D-E): Ai fini sismici si è assunto un suolo di fondazione di **Categoria D**

17. Coefficiente di amplificazione topografica S_t : **1,0**

Estratto paragrafo 3.2.3.2.1 NTC 2018

Amplificazione topografica

Per tener conto delle condizioni topografiche e in assenza di specifiche analisi di risposta sismica locale, si utilizzano i valori del coefficiente topografico S_T riportati nella Tab. 3.2.V, in funzione delle categorie topografiche definite nel § 3.2.2 e dell'ubicazione dell'opera o dell'intervento.

Tab. 3.2.V – Valori massimi del coefficiente di amplificazione topografica S_T

Categoria topografica	Ubicazione dell'opera o dell'intervento	S_T
T1	-	1,0
T2	In corrispondenza della sommità del pendio	1,2
T3	In corrispondenza della cresta di un rilievo con pendenza media minore o uguale a 30°	1,2
T4	In corrispondenza della cresta di un rilievo con pendenza media maggiore di 30°	1,4

18. **Coefficiente di smorzamento:** **5%**

19. **Eccentricità accidentale:** **5%**

Estratto paragrafo 7.2.6 NTC 2018 – **determinazione valore 5%**

Per tenere conto della variabilità spaziale del moto sismico, nonché di eventuali incertezze, deve essere attribuita al centro di massa un'eccentricità accidentale rispetto alla sua posizione quale deriva dal calcolo. Per i soli edifici e in assenza di più accurate determinazioni, l'eccentricità accidentale in ogni direzione non può essere considerata inferiore a 0,05 volte la dimensione media dell'edificio misurata perpendicolarmente alla direzione di applicazione dell'azione sismica. Detta eccentricità è assunta costante, per entità e direzione, su tutti gli orizzontamenti.

Estratto paragrafo 7.2.3 NTC 2018 – **DISTRIBUZIONE IRREGOLARE TAMPONAMENTI**

Se la distribuzione degli elementi non strutturali è fortemente irregolare in pianta, gli effetti di tale irregolarità debbono essere valutati e tenuti in conto. Questo requisito si intende soddisfatto qualora si incrementi di un fattore 2 l'eccentricità accidentale di cui al § 7.2.6.

20. **Fattore di comportamento q per sisma orizzontale:**

Estratto paragrafo 7.3.1 NTC 2018

Valori del fattore di comportamento q

Nel caso di comportamento strutturale dissipativo (§ 7.2.2), il valore del fattore di comportamento q , da utilizzare per lo stato limite considerato e nella direzione considerata per l'azione sismica, dipende dalla tipologia strutturale, dal suo grado di iperstaticità e dai criteri di progettazione adottati e tiene conto, convenzionalmente, delle capacità dissipative del materiale. Le strutture possono essere classificate come appartenenti ad una tipologia in una direzione orizzontale e ad un'altra tipologia nella direzione orizzontale ortogonale alla precedente, utilizzando per ciascuna direzione il fattore di comportamento corrispondente.

Il limite superiore q_{lim} del fattore di comportamento relativo allo SLV è calcolato tramite la seguente espressione:

$$q_{lim} = q_0 \cdot K_R \quad [7.3.1]$$

dove:

q_0 è il valore base del fattore di comportamento allo SLV, i cui massimi valori sono riportati in tabella 7.3.II in dipendenza della Classe di Duttilità, della tipologia strutturale, del coefficiente λ di cui al § 7.9.2.1 e del rapporto α_w/α_1 tra il valore dell'azione sismica per il quale si verifica la plasticizzazione in un numero di zone dissipative tale da rendere la struttura un meccanismo e quello per il quale il primo elemento strutturale raggiunge la plasticizzazione a flessione; la scelta di q_0 deve essere esplicitamente giustificata;

K_R è un fattore che dipende dalle caratteristiche di regolarità in altezza della costruzione, con valore pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza e pari a 0,8 per costruzioni non regolari in altezza.

Qualora nella costruzione siano presenti pareti di calcestruzzo armato, per prevenirne il collasso fragile, i valori di q_0 devono essere ridotti mediante il fattore k_w , con:

$$k_w = \begin{cases} 1,00 & \text{per strutture a telaio e miste equivalenti a telai} \\ 0,5 \leq (1 + \alpha_0)/3 \leq 1 & \text{per strutture a pareti, miste equivalenti a pareti, torsionalmente deformabili} \end{cases}$$

dove α_0 è il valore assunto in prevalenza dal rapporto tra altezza totale (dalle fondazioni o dalla struttura scatolare rigida di base di cui al § 7.2.1, fino alla sommità) e lunghezza delle pareti; nel caso in cui gli α_0 delle pareti non differiscano significativamente tra di loro, il valore di α_0 per l'insieme delle pareti può essere calcolato assumendo, come altezza, la somma delle altezze delle singole pareti, come lunghezza, la somma delle lunghezze.

Struttura non dissipativa

Estratto paragrafo 7.3.1 NTC 2018

Per le strutture a comportamento strutturale non dissipativo si adotta un fattore di comportamento q_{ND} , ridotto rispetto al valore minimo relativo alla CD"B" (Tab. 7.3.II) secondo l'espressione:

$$1 \leq q_{ND} = \frac{2}{3} q_{CD"B"} \leq 1,5 \quad [7.3.2]$$

Calcolo valore q_{ND} per **Struttura non dissipativa: $1,0 \leq q_{ND} = 2/3 * q_{CD"B"} \leq 1,50$**

$q_{ND} = 2/3 * 2,40 = 1,60$ valore limitato $q_{ND} = 1,50$

21. **Angolo del sisma (gradi): 0°**

22. **Sisma verticale: non considerato**

Estratto paragrafo 7.2.2 NTC 2018

3.2.3.1 DESCRIZIONE DEL MOTO SISMICO IN SUPERFICIE E SUL PIANO DI FONDAZIONE

Ai fini delle presenti norme l'azione sismica è caratterizzata da 3 componenti traslazionali, due orizzontali contrassegnate da X ed Y ed una verticale contrassegnata da Z, da considerare tra di loro indipendenti. Salvo quanto specificato nel § 7.11 per le opere e i sistemi geotecnici, la componente verticale verrà considerata ove espressamente specificato (Capitolo 7) e purché il sito nel quale sorge la costruzione sia caratterizzato da un'accelerazione al suolo, così come definita nel seguente §3.2.3.2, pari ad $a_g \geq 0,15g$.

Estratto paragrafo 7.2.2 NTC 2018

La componente verticale deve essere considerata, in aggiunta a quanto indicato al § 3.2.3.1, anche in presenza di elementi pressoché orizzontali con luce superiore a 20 m, elementi precompressi (con l'esclusione dei solai di luce inferiore a 8 m), elementi a mensola di luce superiore a 4 m, strutture di tipo spingente, pilastri in falso, edifici con piani sospesi, ponti e costruzioni con isolamento nei casi specificati in § 7.10.5.3.2.

23. **Combinazione dei modi: CQC**

24. **Combinazione azioni sismiche: NTC 2018 – Eurocodice 8**
($\lambda = 0,3$) ($\mu = 0,3$) vedi paragrafo 7.3.5 NTC 2018 – espressione
 [7.3.10]

25. **Requisiti strutturali degli elementi di fondazione:** Il dimensionamento degli elementi di fondazione e la verifica di sicurezza del complesso terreno-fondazione sono stati eseguiti assumendo come azione in fondazione, trasmessa dagli elementi soprastanti, quella derivante dall'analisi strutturale nell'ipotesi di un comportamento strutturale non dissipativo. Le strutture delle fondazioni superficiali sono state progettate assumendo un comportamento non dissipativo.

Estratto paragrafo 7.2.5 NTC 2018

7.2.5. REQUISITI STRUTTURALI DEGLI ELEMENTI DI FONDAZIONE

Le azioni trasmesse in fondazione derivano dall'analisi del comportamento dell'intera opera, in genere condotta esaminando la sola struttura in elevazione alla quale sono applicate le pertinenti combinazioni delle azioni di cui al § 2.5.3.

Sia per CD"A" sia per CD"B" il dimensionamento delle strutture di fondazione e la verifica di sicurezza del complesso fondazione-terreno devono essere eseguiti assumendo come azione in fondazione, trasmessa dagli elementi soprastanti, una tra le seguenti:

- quella derivante dall'analisi strutturale eseguita ipotizzando comportamento strutturale non dissipativo (v. § 7.3);
- quella derivante dalla capacità di resistenza a flessione degli elementi (calcolata per la forza assiale derivante dalla combinazione delle azioni di cui al § 2.5.3), congiuntamente al taglio determinato da considerazioni di equilibrio;
- quella trasferita dagli elementi soprastanti nell'ipotesi di comportamento strutturale dissipativo, amplificata di un coefficiente pari a 1,30 in CD"A" e 1,10 in CD"B";

FONDAZIONI SUPERFICIALI

Le strutture delle fondazioni superficiali devono essere progettate per le azioni definite al precedente capoverso, assumendo un comportamento non dissipativo; non sono quindi necessarie armature specifiche per ottenere un comportamento duttile.

Le platee di fondazione in calcestruzzo armato devono avere armature longitudinali, secondo due direzioni ortogonali e per l'intera estensione, in percentuale non inferiore allo 0,1% dell'area della sezione trasversale della platea, sia inferiormente sia superiormente.

Le travi di fondazione in calcestruzzo armato devono avere, per l'intera lunghezza, armature longitudinali in percentuale non inferiore allo 0,2% dell'area della sezione trasversale della trave, sia inferiormente sia superiormente.

MODELLO DI CALCOLO, ANALISI E CODICE DI CALCOLO ADOTTATO, MANUALE DI VALIDAZIONE, LICENZA D'USO SOFTWARE ED ATTESTATO DI AFFIDABILITA' DEL CODICE DI CALCOLO E DELLE PROCEDURE IMPLEMENTATE

La struttura relativa al manufatto è stata modellata nello spazio tridimensionale, nell'ipotesi di impalcato infinitamente rigido nel proprio piano. Travi, pilastri modellati con elementi beam, muri contro terra modellati con elementi guscio, aventi dimensioni coerenti con quanto previsto dalle tavole di carpenteria.

La struttura è stata sottoposta oltre che ai carichi statici ordinari, all'azione del sisma nelle due direzioni principali della costruzione (X,Y).

La struttura è stata analizzata mediante analisi dinamica modale associata agli spettri di risposta di progetto e considerando il comportamento elastico lineare dei materiali (analisi dinamica in campo lineare).

Dovendo inoltre tenere conto degli effetti della eccentricità accidentale dei centri di massa imposta dalla norma, si è provveduto all'esecuzione dell'analisi modale completa dell'edificio per ogni spostamento fittizio dei centri di massa, involupando i risultati ottenuti mediante una combinazione quadratica completa. Gli effetti combinati del sisma nelle due direzioni X ed Y sono stati valutati come previsto sommando ad ogni sisma "principale" il 30% degli effetti prodotti dai sismi nelle rimanenti direzioni.

Per il dimensionamento sismico della struttura è stata adottata la classe di Duttività Bassa, assumendo un comportamento strutturale **NON DISSIPATIVO**.

Per la modellazione e l'analisi si è adottato il codice di calcolo "**Mastersap Top - Versione 2021– Numero di Licenza d'Uso 33903**" prodotto dalla società **AMV s.r.l.** con sede in **Ronchi dei Legionari (Go), via San Lorenzo n.106**.

Si pone in evidenza che sul sito della società AMV s.r.l. (www.amv.it) è disponibile il **MANUALE DI VALIDAZIONE** del solutore comprendente i numerosi esempi di validazione svolti.- Essendo tale documento, di pubblico dominio, composto da numerose pagine si rimanda alla diretta consultazione dello stesso presso l'indirizzo internet sopra riportato.

Di seguito viene allegata rispettivamente:

- la LICENZA D'USO SOFTWARE fornita dalla società AMV S.R.L.;
- l'ATTESTATO DI AFFIDABILITA' DEL CODICE DI CALCOLO E DELLE PROCEDURE IMPLEMENTATE NEI PRODOTTI SOFTWARE AMV.

LICENZA D'USO SOFTWARE fornita dalla società AMV S.R.L. -

LICENZA D'USO SOFTWARE

Ragione Sociale: **BERTOCCHI ING. GRAZIANO**

Indirizzo: **LOCALITA' BUONARROTI, 1**

CAP: **24020**

Città: **PEIA**

Prov.: **BG**

Telefono: **340.3010781**

Fax: **035.733838**

Email: **gb.projects@libero.it**

Partita IVA: **03193490160**

Codice Fiscale: **BRTGZN79C09D952D**

DATI RELATIVI ALL'INSTALLAZIONE DEI PROGRAMMI (se diversi da quelli di fatturazione)

Nominativo

Indirizzo (Via, n°, CAP, città, prov. e tel.):

DESCRIZIONE PROGRAMMI

TITOLO PROGRAMMA	AUTORE / DISTRIBUT.	VERS.	N° LICENZA D'USO	DECORRENZA LICENZA D'USO	SCADENZA ASSIST./ MANUT.
MASTERSAP TOP	AMV	34,10	33903	22/11/2005	31/03/2023
SOLUTORE PUSHOVER TOP	AMV	34,10	33903	23/07/2012	31/03/2023
MASTERARM TOP	AMV	34,10	33903	22/11/2005	31/03/2023
MASTERESIST TOP	AMV	34,10	33903	05/02/2019	31/03/2023
MASTERMURI TOP	AMV	34,10	33903	23/07/2012	31/03/2023
MASTERLEGNO TOP	AMV	34,10	33903	10/06/2013	31/03/2023
MASTERSTEEL TOP	AMV	34,10	33903	10/06/2013	31/03/2023
MASTERNODO TOP	AMV	34,10	33903	02/10/2018	31/03/2023
CAD C.A. TRAVI/PILASTRI E VIEW	AMV	34,10	36688	22/11/2005	31/03/2023
IMPAGINATORE DXF TOP	AMV	34,10	36688	22/11/2005	31/03/2023
VERIFICHE RINFORZI	AMV	34,10	38007	05/02/2019	31/03/2023

ATTESTATO DI AFFIDABILITA' DEL CODICE DI CALCOLO E DELLE PROCEDURE IMPLEMENTATE NEI PRODOTTI SOFTWARE AMV

AMV S.r.l.
Via San Lorenzo, 106
34077 Ronchi dei Legionari
(Gorizia) Italy

Ph. +39 0481.779.903 r.a.
Fax +39 0481.777.125
E-mail: info@amv.it
www.amv.it

Cap. Soc. € 10.920,00 i.v.
P.Iva: IT00382470318
C.F. e Iscriz. nel Reg. delle Imp. di GO
00382470318 - R.E.A. GO n° 048216



Attestato dell'affidabilità del codice di calcolo e delle procedure implementate nei prodotti software AMV In base al paragrafo 10.2 delle Norme Tecniche per le Costruzioni (D.M. 17.01.2018 e successivi aggiornamenti).

In base a quanto richiesto al par. 10.2 del D.M. 17/01/2018 (Norme Tecniche per le Costruzioni) il produttore e distributore AMV S.r.l. espone la seguente relazione riguardante il solutore numerico e, più in generale, la procedura di analisi e dimensionamento MasterSap. Si fa presente che sul proprio sito (www.amv.it) è disponibile sia il manuale teorico del solutore sia il documento comprendente i numerosi esempi di validazione. Essendo tali documenti (formati da centinaia di pagine) di pubblico dominio, si ritiene sufficiente proporre una sintesi, sia pure adeguatamente esauriente, dell'argomento.

Il motore di calcolo adottato da MasterSap, denominato LiFE-Pack, è un programma ad elementi finiti che permette l'analisi statica e dinamica in ambito lineare e non lineare, con estensioni per il calcolo degli effetti del secondo ordine.

Il solutore lineare usato in analisi statica ed in analisi modale è basato su un classico algoritmo di fattorizzazione multifrontale per matrici sparse che utilizza la tecnica di condensazione supernodale ai fini di velocizzare le operazioni. Prima della fattorizzazione viene eseguito un riordino simmetrico delle righe e delle colonne del sistema lineare al fine di calcolare un percorso di eliminazione ottimale che massimizza la sparsità del fattore. Il solutore modale è basato sulla formulazione inversa dell'algoritmo di Lanczos noto come *Thick Restarted Lanczos* ed è particolarmente adatto alla soluzione di problemi di grande e grandissima dimensione ovvero con molti gradi di libertà. L'algoritmo di Lanczos oltre ad essere supportato da una rigorosa teoria matematica, è estremamente efficiente e competitivo e non ha limiti superiori nella dimensione dei problemi, se non quelli delle risorse hardware della macchina utilizzata per il calcolo.

Per la soluzione modale di piccoli progetti, caratterizzati da un numero di gradi di libertà inferiore a 500, l'algoritmo di Lanczos non è ottimale e pertanto viene utilizzato il classico solutore modale per matrici dense simmetriche contenuto nella ben nota libreria LAPACK.

L'analisi con i contributi del secondo ordine viene realizzata aggiornando la matrice di rigidezza elastica del sistema con i contributi della matrice di rigidezza geometrica.

Un'estensione non lineare, che introduce elementi a comportamento multilineare, si avvale di un solutore incrementale che utilizza nella fase iterativa della soluzione il metodo del gradiente coniugato preconditionato.

Grande attenzione è stata riservata agli esempi di validazione del solutore. Gli esempi sono stati tratti dalla letteratura tecnica consolidata e i confronti sono stati realizzati con i risultati teorici e, in molti casi, con quelli prodotti, sugli esempi stessi, da prodotti internazionali di comparabile e riconosciuta validità. Il manuale di validazione è disponibile sul sito www.amv.it.

E' importante segnalare, forse ancora con maggior rilievo, che l'affidabilità del programma trova riscontro anche nei risultati delle prove di collaudo eseguite su sistemi progettati con MasterSap. I verbali di collaudo (per alcuni progetti di particolare importanza i risultati sono disponibili anche nella letteratura tecnica) documentano che i risultati delle prove, sia in campo statico che dinamico, sono corrispondenti con quelli dedotti dalle analisi numeriche, anche per merito della possibilità di dar luogo, con MasterSap, a raffinate modellazioni delle strutture. In MasterSap sono presenti moltissime procedure di controllo e filtri di autodia-gnostica. In fase di input, su ogni dato, viene eseguito un controllo di compatibilità. Un'ulteriore procedura di controllo può essere lanciata dall'utente in modo da individuare tutti gli errori gravi o gli eventuali difetti della modellazione. Analoghi controlli vengono eseguiti da MasterSap in fase di calcolo prima della preparazione dei dati per il solutore. I dati trasferiti al solutore sono facilmente consultabili attraverso la lettura del file di input in formato XML, leggibili in modo immediato dall'utente. Apposite procedure di controllo sono predisposte per i programmi di dimensionamento per l'acciaio, legno, alluminio, muratura etc. Tali controlli riguardano l'esito della verifica: vengono segnalati, per via numerica e grafica (vedi esempio a fianco), i casi in contrasto con le comuni tecniche costruttive e gli errori di dimensionamento (che bloccano lo sviluppo delle fasi successive della progettazione, ad esempio il disegno esecutivo). Nei casi previsti dalla norma, ad esempio qualora contemplato dalle disposizioni sismiche in applicazione, vengono eseguiti i controlli sulla geometria strutturale, che vengono segnalati con la stessa modalità dei difetti di progettazione.

Ulteriori funzioni, a disposizione dell'utente, agevolano il controllo dei dati e dei risultati. E' possibile eseguire una funzione di ricerca su tutte le proprietà (geometriche, fisiche, di carico etc) del modello individuando gli elementi interessati.

Si possono rappresentare e interrogare graficamente, in ogni sezione desiderata, tutti i risultati dell'analisi e del dimensionamento strutturale. Nel caso sismico viene evidenziata la posizione del centro di massa e di rigidezza del sistema.

Per gli edifici è possibile, per ogni piano, a partire dalle fondazioni, conoscere la risultante delle azioni verticali orizzontali. Analoghi risultati sono disponibili per i vincoli esterni.

Le altre procedure di calcolo, oltre a MasterSap, seguono la medesima impostazione teorica e lo stesso procedimento di validazione.

Nei relativi manuali viene fornita una esauriente descrizione delle basi teoriche e degli algoritmi impiegati, dei metodi e criteri usati per il dimensionamento strutturale e delle sezioni; vengono forniti esempi significativi che possono essere facilmente replicati, segnalando che si tratta spesso di procedure di calcolo e di verifica, che per loro natura, non denotano particolari complessità teoriche e concettuali.

Il rilascio di ogni nuova versione dei programmi è sottoposta a rigorosi check automatici che mettono a confronto i risultati della release in esame con quelli già validati e realizzati da versioni precedenti. Inoltre, sessioni specifiche di lavoro sono condotte da personale esperto per controllare il corretto funzionamento delle varie procedure software, con particolare riferimento a quelle che sono state oggetto di interventi manutentivi o di aggiornamento.

AMV S.r.l.
Amministratore Unico
Ing. Luciano Migliorini

VALUTAZIONE DEI RISULTATI E GIUDIZIO MOTIVATO SULLA LORO ACCETTABILITA'

Il programma di calcolo utilizzato **Mastersap Top - Versione 2021** è idoneo a riprodurre nel modello matematico il comportamento della struttura e gli elementi finiti disponibili ed utilizzati sono rappresentativi della realtà costruttiva. Le funzioni di controllo disponibili, innanzitutto quelle grafiche, consentono di verificare la riproduzione della realtà costruttiva e di accertare la corrispondenza del modello con la geometria strutturale e con le condizioni di carico ipotizzate.

Si evidenzia che il modello viene generato anche direttamente dal disegno architettonico riproducendone così fedelmente le proporzioni geometriche; in ogni caso sono stati effettuati alcuni controlli dimensionali con gli strumenti software a disposizione dell'utente.

Tutte le proprietà di rilevanza strutturale (materiali, sezioni, carichi, sconnessioni, etc.) sono state controllate attraverso le funzioni di indagine specificatamente previste dal software.

Sono inoltre state utilizzate le funzioni di autodiagnostica presenti nel software al fine di accertare che non sussistano difetti formali di impostazione.

Alcune combinazioni di carico di prova hanno prodotto valori prossimi a quelli ricavabili adottando consolidate formulazioni ricavate dalla Scienza delle Costruzioni; anche le pressioni sul suolo risultano prossime ai valori attesi.

Il dimensionamento e le verifiche di sicurezza hanno determinato risultati che sono in linea con casi di comprovata validità e risultano confortati anche dall'esperienza dello scrivente.

MATERIALI UTILIZZATI:

MATERIALI		
CALCESTRUZZO MAGRO A dosaggio 250 Kg/mc SOTTO-FONDAZIONI		
CALCESTRUZZO	Rck 30 N/mm ² CLASSE DI ESPOSIZIONE XC1 rapporto A/C ≤0,60	classe minima di consistenza S4 contenuto minimo cemento = 350 kg/mc
ACCIAIO per C.A.	B450C laminato a caldo	fy nom=4500 kg/mq (snervamento) ft nom=5400 kg/mq (rottura)
ACCIAIO per tiranti	DYWIDAG Y1050H da precompressione	
ACCIAIO per micropali	S355 JR	

COMBINAZIONI DI CARICO DA NORMATIVA

Si è sottoposta la struttura alle seguenti combinazioni di carico in conformità alle disposizioni delle D.M. Infrastrutture 17/01/2018:

2.5.3. COMBINAZIONI DELLE AZIONI

Ai fini delle verifiche degli stati limite, si definiscono le seguenti combinazioni delle azioni.

- Combinazione fondamentale, generalmente impiegata per gli stati limite ultimi (SLU):

$$\gamma_{G1} \cdot G_1 + \gamma_{G2} \cdot G_2 + \gamma_P \cdot P + \gamma_{Q1} \cdot Q_{k1} + \gamma_{Q2} \cdot \psi_{02} \cdot Q_{k2} + \gamma_{Q3} \cdot \psi_{03} \cdot Q_{k3} + \dots$$
 [2.5.1]
- Combinazione caratteristica, cosiddetta rara, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) irreversibili:

$$G_1 + G_2 + P + Q_{k1} + \psi_{02} \cdot Q_{k2} + \psi_{03} \cdot Q_{k3} + \dots$$
 [2.5.2]
- Combinazione frequente, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) reversibili:

$$G_1 + G_2 + P + \psi_{11} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \psi_{23} \cdot Q_{k3} + \dots$$
 [2.5.3]
- Combinazione quasi permanente (SLE), generalmente impiegata per gli effetti a lungo termine:

$$G_1 + G_2 + P + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \psi_{23} \cdot Q_{k3} + \dots$$
 [2.5.4]
- Combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi e di esercizio connessi all'azione sismica E:

$$E + G_1 + G_2 + P + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \dots$$
 [2.5.5]
- Combinazione eccezionale, impiegata per gli stati limite ultimi connessi alle azioni eccezionali A:

$$G_1 + G_2 + P + A_d + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \dots$$
 [2.5.6]

Gli effetti dell'azione sismica saranno valutati tenendo conto delle masse associate ai seguenti carichi gravitazionali:

$$G_1 + G_2 + \sum_j \psi_{2j} Q_{kj} \quad [2.5.7]$$

Tab. 2.5.I – Valori dei coefficienti di combinazione

Categoria/Azione variabile	Ψ_{0j}	Ψ_{1j}	Ψ_{2j}
Categoria A - Ambienti ad uso residenziale	0,7	0,5	0,3
Categoria B - Uffici	0,7	0,5	0,3
Categoria C - Ambienti suscettibili di affollamento	0,7	0,7	0,6
Categoria D - Ambienti ad uso commerciale	0,7	0,7	0,6
Categoria E – Aree per immagazzinamento, uso commerciale e uso industriale Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	1,0	0,9	0,8
Categoria F - Rimesse , parcheggi ed aree per il traffico di veicoli (per autoveicoli di peso ≤ 30 kN)	0,7	0,7	0,6
Categoria G – Rimesse, parcheggi ed aree per il traffico di veicoli (per autoveicoli di peso > 30 kN)	0,7	0,5	0,3
Categoria H - Coperture accessibili per sola manutenzione	0,0	0,0	0,0
Categoria I – Coperture praticabili	da valutarsi caso per caso		
Categoria K – Coperture per usi speciali (impianti, eliporti, ...)			
Vento	0,6	0,2	0,0
Neve (a quota ≤ 1000 m s.l.m.)	0,5	0,2	0,0
Neve (a quota > 1000 m s.l.m.)	0,7	0,5	0,2
Variazioni termiche	0,6	0,5	0,0

PROVE DI ACCETTAZIONE MATERIALI:

In questo paragrafo si riportano alcune indicazioni sui materiali impiegati per la realizzazione della costruzione al fine di garantire in fase di progetto la qualità e la resistenza degli stessi con riferimento a quanto richiesto nei capitoli 2 e 11 delle Norme Tecniche per le Costruzioni 2018. Si forniscono in particolare importanti indicazioni in merito alle prove di accettazione del calcestruzzo, fornendo una stima del numero minimo di prelievi da effettuare per rendere attendibile la prova. E' compito del direttore dei lavori, rispetto ai criteri di accettazione dei materiali da costruzione, acquisire e verificare la documentazione di qualificazione e la marcatura CE dei materiali.

Controlli di qualità del calcestruzzo*Controllo di tipo A*

Il controllo di tipo A è riferito ad un quantitativo di miscela omogenea non maggiore di 300 m³. Ogni controllo di accettazione di tipo A è rappresentato da tre prelievi, ciascuno dei quali eseguito su un massimo di 100 m³ di getto di miscela omogenea. Ne risulta quindi un controllo di accettazione ogni 300 m³ di getto. Per ogni giorno di getto va comunque effettuato almeno un prelievo. Nelle costruzioni con meno di 100 m³ di getto di miscela omogenea, fermo restando

l'obbligo di almeno 3 prelievi e del rispetto delle limitazioni di cui sopra, è consentito derogare dall'obbligo di prelievo giornaliero.

Controllo di tipo B

Nella realizzazione di opere strutturali che richiedano l'impiego di più di 1500 m³ di miscela omogenea è obbligatorio il controllo di accettazione di tipo statistico (tipo B). Il controllo è riferito ad una definita miscela omogenea e va eseguito con frequenza non minore di un controllo ogni 1500 m³ di calcestruzzo. Per ogni giorno di getto di miscela omogenea va effettuato almeno un prelievo, e complessivamente almeno 15 prelievi sui 1500 m³. Se si eseguono controlli statistici accurati, l'interpretazione dei risultati sperimentali può essere svolta con i metodi completi dell'analisi statistica assumendo anche distribuzioni diverse dalla normale. Si deve individuare la legge di distribuzione più corretta ed il valor medio unitamente al coefficiente di variazione (rapporto tra deviazione standard e valore medio). In questo caso la resistenza minima di prelievo R₁ dovrà essere maggiore del valore corrispondente al frattile inferiore 1%.

Per calcestruzzi con coefficiente di variazione (s / R_m con s scarto quadratico medio e R_m resistenza media dei prelievi) superiore a 0,15 occorrono controlli più accurati, integrati con prove complementari di cui al §11.2.6 delle NTC 2008. Non sono accettabili calcestruzzi con coefficiente di variazione superiore a 0,3.

Per garantire il requisito di durabilità delle strutture in calcestruzzo armato ordinario, esposte all'azione dell'ambiente, si delineano qui di seguito le condizioni ambientali del sito dove sorgerà la costruzione. Tali condizioni possono essere suddivise in ordinarie, aggressive e molto aggressive in relazione a quanto indicato nella Tab. 4.1.III delle NTC 2008, con riferimento alle classi di esposizione definite nelle Linee Guida per il calcestruzzo strutturale emesse dal Servizio Tecnico Centrale del Consiglio Superiore dei Lavori Pubblici.

Ordinarie	X0, XC1, XC2, XC3, XF1
Aggressive	XC4, XD1, XS1, XA1, XA2, XF2, XF3
Molto aggressive	XD2, XD3, XS2, XS3, XA3, XF4

Il prospetto delle classi di esposizione in funzione delle condizioni ambientali è quello riportato nella UNI EN 206-1

Facendo riferimento a quanto indicato negli estratti normativi per l'individuazione e la classificazione delle condizioni ambientali, il sito di realizzazione dell'opera è classificabile come :

- XC1. per le parti fuoriterra
- XC2 per le parti interrate (fondazioni e muri controterra)

- XC4 per le eventuali parti faccia a vista delle fondazioni

L'opera fuoriterza non è infatti influenzata da particolari condizioni idrologiche e le parti strutturali in cemento armato risultano sufficientemente schermate in misura delle variazioni termoigrometriche previste.

In termini di protezione contro la corrosione delle armature metalliche l'ambiente è quindi definito come '**Ordinario**'.

Copriferro minimo e regole di maturazione.

In fase di progetto vengono quindi prescritti, ai fini della durabilità dell'opera, i valori di copriferro minimo e le regole di maturazione del calcestruzzo impiegato.

In funzione delle verifiche di resistenza e degli stati limite di fessurazione viene indicato come valore minimo di copriferro:

$c = 5$ cm per le strutture a contatto con la terra

$c = 2,5$ cm per le strutture fuori terra (travi, pilastri) per garantire il requisito R60 di resistenza al fuoco

Per la fase di maturazione del calcestruzzo, oltre ad indicare il rispetto della buona pratica costruttiva e delle consuete regole di realizzazione del getto, è indicata una velocità 'MEDIA' di sviluppo della resistenza ed una maturazione della superficie del calcestruzzo in 3 giorni.

DESCRIZIONE DELL'OPERA:

L'intervento riguarda la realizzazione di nuovo magazzino comunale e relativo accesso con muri di sostegno in c.a. Necessaria la realizzazione di tratto di berlinese di micropali in prossimità del tunnel di collegamento delle scuole esistente

ANALISI DEI CARICHI:

- Carico permanente portato solaio = 2000 Kg/mq
- Carico variabile solaio = 200 Kg/mq

Input

La modellazione e l'analisi strutturale avviene tramite modello 3D ad elementi finiti (Programma Mastersap® TOP 2021) ed in particolare:

- elementi di tipo "beam" per la modellazione di travi e pilastri
- elementi di tipo "shell" per la modellazione delle pareti e delle fondazioni a piastra.

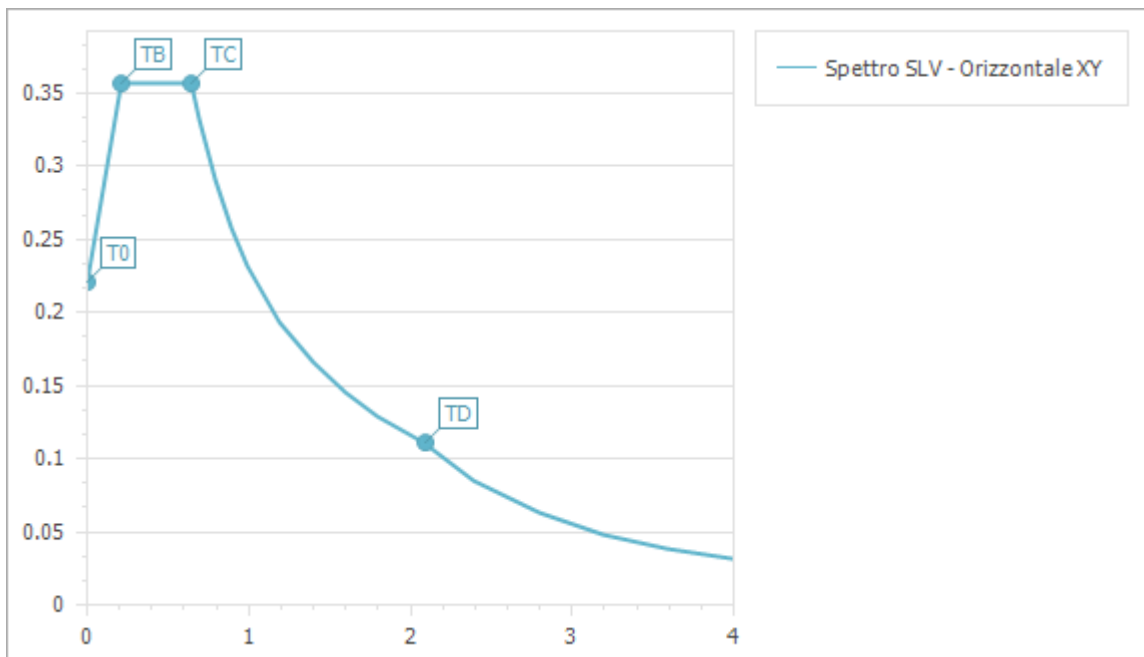
altre impostazioni date al modello strutturale 3D sono:

- analisi effettuata: dinamica
- spinta terre impostata automaticamente come pressione triangolare sulle pareti controterra.
- Modulo di Winkler 2 Kg/cm3

DESCRIZIONE DELL'OPERA:

Trattasi di struttura dalle seguenti caratteristiche:

- BERLINESE DI MCROPALI TIRANTATA PER SOSTEGNO SCAVO - MICROPALI 114X6,3 - TIRANTI PASSIVI IN BARRE DYWIDAG DIAM. 24-26,5 mm, CORDOLO DI DISTRIBUZIONE DI TESTA IN C.A.
- CLS MAGRO AL 250 sp. 10 cm CON RETE DIAM. 6 MAGLIA 20X20 SU TUTTA LA SUPERFICIE
- FONDAZIONI LINEARI MAGAZZINO DIM. 100X40h e 90x40h cm.
- MURI IN C.A. sp. 30 cm
- PILASTRI IN C.A. diam. 30 cm.
- SOLAIO PREDALLE H= 5+25+5 = 35 cm
- TRAVE C.A. RIALZATA.
- CORDOLI IN SPESSORE DI SOLAIO



Spetto di risposta - fattore di struttura 1,5 - STRUTTURA NON DISSIPATIVA

STAMPA DEI DATI DI PROGETTO

INTESTAZIONE E DATI CARATTERISTICI DELLA STRUTTURA

Nome dell'archivio di lavoro

Intestazione del lavoro

Tipo di struttura

Tipo di analisi

Tipo di soluzione

Unità di misura delle forze

Unità di misura delle lunghezze

Normativa

NORMATIVA

Vita nominale costruzione

ANALISI PARCHEGGIO INTERRATO

ANALISI - CENATE

Nello Spazio

Statica e Dinamica

Lineare

kg

cm

NTC-2018

50 anni

Classe d'uso costruzione	II
Vita di riferimento	50 anni
Localita'	Cenate Sopra - Via Padre Paolo Belotti 5
Longitudine (WGS84)	9.82264
Latitudine (WGS84)	45.7125
Categoria del suolo	D
Coefficiente topografico	1
Coefficiente di smorzamento	5%
Eccentricita' accidentale	5%
Numero di frequenze	10
Periodo proprio T1 in direzione X	0.238
Periodo proprio T1 in direzione Y	0.245
Comportamento strutturale	NON Dissipativo

PARAMETRI SISMICI

	TR	ag/g	FO	TC*	CC	Ss	Pga (ag*S) (m/s^2)
SLO	30	0.0334	2.4260	0.20	2.80	1.80	0.590
SLD	50	0.0437	2.4280	0.22	2.64	1.80	0.772
SLV	475	0.1225	2.4260	0.27	2.41	1.80	2.163
SLE	475	0.1225	2.4260	0.27	2.41	1.80	2.163
SLC	975	0.1588	2.4780	0.28	2.36	1.80	2.804

STATO LIMITE ULTIMO

Fattore di comportamento q per sisma orizzontale	qor=1.5
--	---------

PARAMETRI SISMICI

Angolo del sisma nel piano orizzontale	0
Sisma verticale	Presente
Fattore di comportamento qv per sisma verticale per SLV	1.5
Combinazione dei modi	CQC
Combinazione componenti azioni sismiche	NTC - Eurocodice 8
λ	0.3
μ	0.3

COMBINAZIONI DI CARICO

NORMATIVA: NORME TECNICHE PER LE COSTRUZIONI 2018 ITALIA

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
1	Dinamica	Azione sismica: Presente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.300
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	0.600
			Variabile: Neve	Condizione 4	0.000
2	Statica	Azione sismica: Sisma assente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.300
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.300
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	1.500
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	1.500
			Variabile: Neve	Condizione 4	1.500

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE D'ESERCIZIO

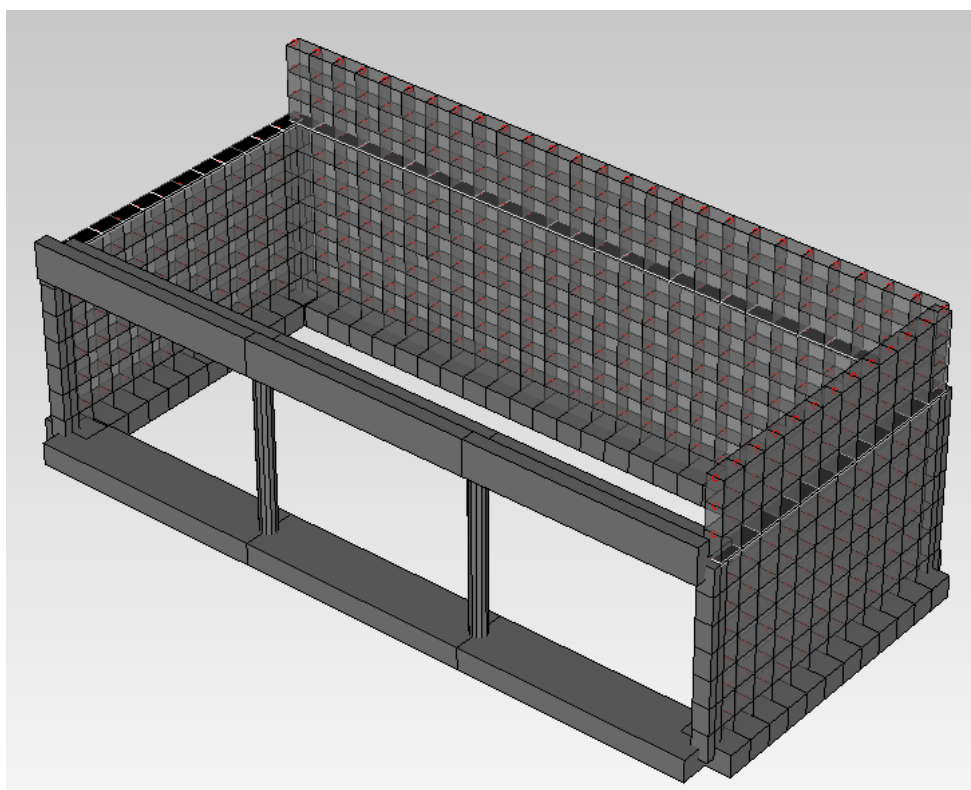
Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
------	-------------	-----------	-----------------------	------------	----------------

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

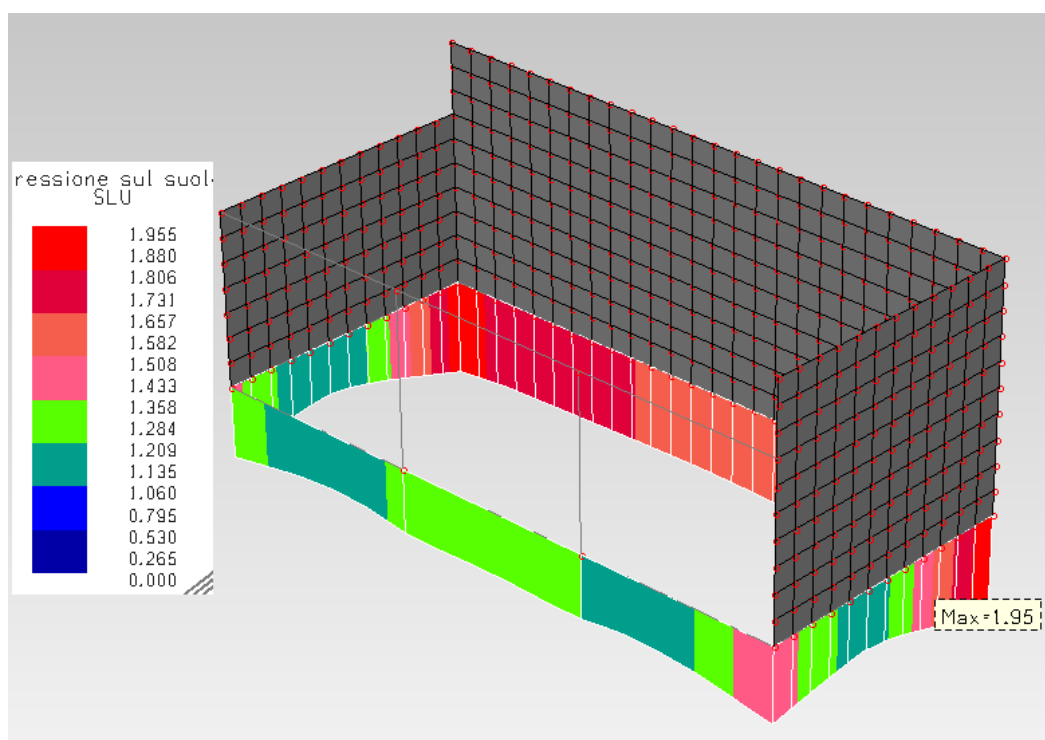
Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
3	Rara	Tipologia: Rara	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	1.000
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	1.000
			Variabile: Neve	Condizione 4	1.000
4	Frequente	Tipologia: Frequente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.500
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	0.700
			Variabile: Neve	Condizione 4	0.200
5	Quasi permanente	Tipologia: Quasi permanente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.300
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	0.600
			Variabile: Neve	Condizione 4	0.000

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE DI DANNO

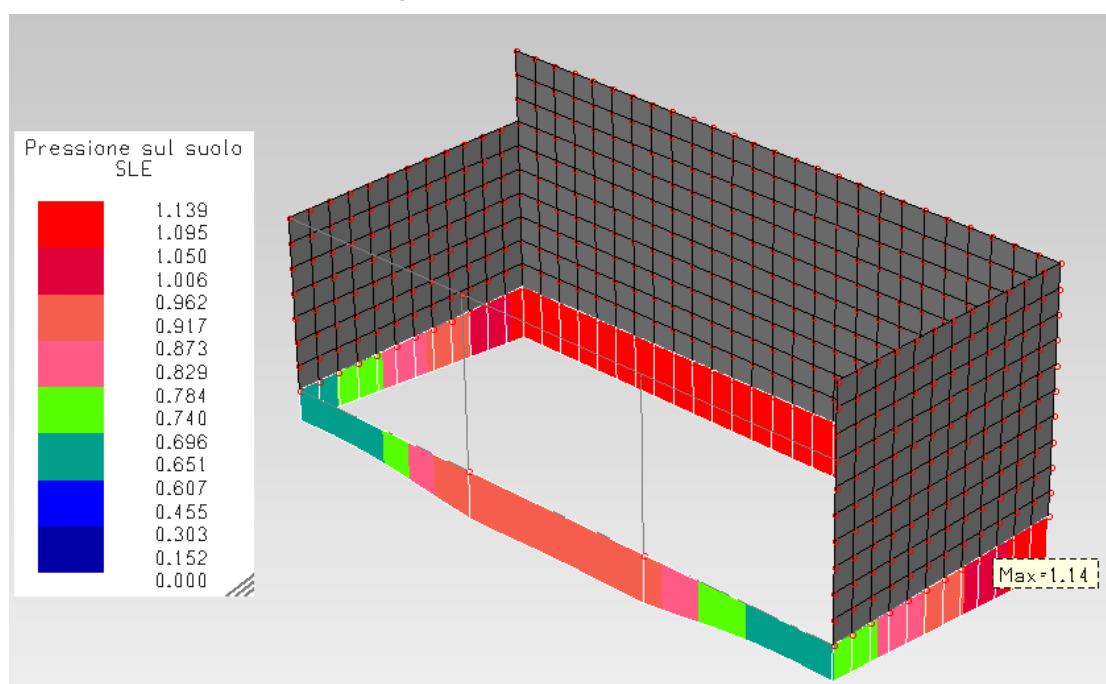
Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
6	S.L.D.	Azione sismica: Presente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.300
			Variabile: Aree di acquisto e congresso	Condizione 3	0.600
			Variabile: Neve	Condizione 4	0.000



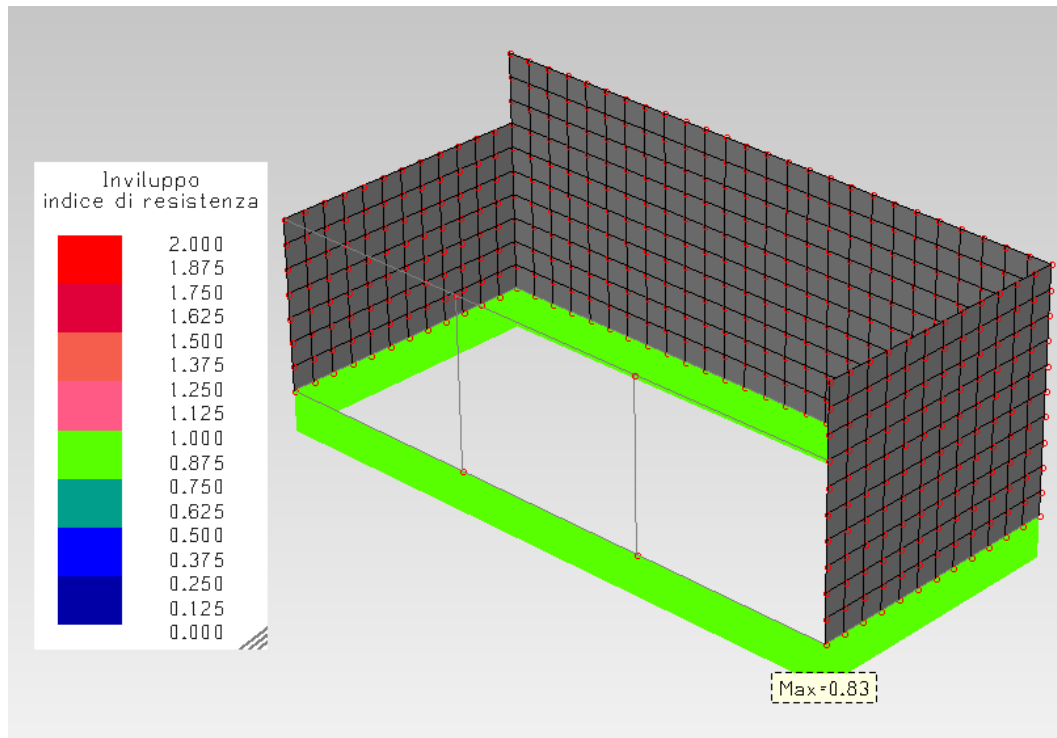
Modello strutturale 3D



pressioni in fondazione SLU



pressioni in fondazione SLE



Inviluppo indici di resistenza e scorrimento (MAX 0,91 < 1,00)

VERIFICHE GEOTECNICHE:

Caratteristiche geotecniche del terreno:

Peso specifico terreno:	1800	kg/m ³	Cu, coesione:	1.000	kg/cm ²
Angolo di attrito:	25.00	gradi	Profondità di posa:	50.0	cm
Angolo di attrito terreno-fondazione	17.00	gradi	Adesione terreno-fondazione:	0.132	kg/cm ²

Metodo di calcolo della capacità portante:

Criterio di: **Terzaghi**

Coefficienti sismici globali:

Coefficiente sismico [khiX]:	0.357
Coefficiente sismico [khiY]:	0.357
Coefficiente sismico [khk]:	0.053

Tipo fondazione: **trave rovescia**

Base: 100 [cm]

Combinazione: **1** Descrizione: **Dinamica** azione sismica **PRESENTE**

Coefficienti parziali γM di sicurezza per i parametri geotecnici del terreno

Tangente angolo res. taglio:	1.00
Coesione efficace:	1.00
Resistenza non drenata:	1.00
Peso dell'unità di volume:	1.00

Coefficienti parziali γR di sicurezza per le verifiche SLU

Capacità portante:	2.30
Scorrimento:	1.10

Fattore Nq:	12.70	Fattore Nc:	25.10	Fattore Ny:	9.70
Effetto dell'inclinazione del carico non contemplato dal criterio di Terzaghi.					
Fattore di forma [sq]:	1.00	Fattore di forma [sc]:	1.00	Fattore di forma [sy]:	1.00
Fattore di profondità [dq]:	0.00	Fattore di profondità [dc]:	0.00	Fattore di profondità [dy]:	0.00
Coefficiente correttivo [eyk]:	0.00	Coefficiente correttivo [eyiX]:	0.00	Coefficiente correttivo [eyiY]:	0.00

Verifica della capacità portante

QUlt (sisma in dir.X):	27.116	kg/cm ²
QUlt (sisma in dir.Y):	27.116	kg/cm ²
Max pressione suolo:	1.463	kg/cm ²
Indice di resistenza:	0.12	

Verifica a scorrimento

Carico orizzontale in dir.X agente sulla fondazione: **94965.27** kg

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Carico orizzontale in dir.Y agente sulla fondazione: **94965.27** kg
 Carico verticale agente sulla fondazione: **266291.09** kg
 Forza resistente per attrito: **126465.76** kg
 Indice di resistenza: **0.83**

Combinazione: **2** Descrizione: **Statica** azione sismica **ASSENTE**

Coefficienti parziali γ_M di sicurezza per i parametri geotecnici del terreno

Tangente angolo res. taglio: **1.00**
 Coesione efficace: **1.00**
 Resistenza non drenata: **1.00**
 Peso dell'unita' di volume: **1.00**

Coefficienti parziali γ_R di sicurezza per le verifiche SLU

Capacita' portante: **2.30**
 Scorrimento: **1.10**

Fattore Nq: **12.70** Fattore Nc: **25.10** Fattore Ny:
9.70
 Effetto dell'inclinazione del carico non contemplato dal criterio di Terzaghi.
 Fattore di forma [sq]: **1.00** Fattore di forma [sc]: **1.00** Fattore di forma
 [sy]: **1.00**
 Fattore di profondita' [dq]: **0.00** Fattore di profondita' [dc]: **0.00** Fattore di profondita'
 [dy]: **0.00**
 Coefficiente correttivo [eyk]: **0.00** Coefficiente correttivo [eyiX]: **0.00** Coefficiente correttivo
 [eyiY]: **0.00**

Verifica della capacita' portante

QUlt: **27.116** kg/cm²
 Max pressione suolo: **1.251** kg/cm²
 Indice di resistenza: **0.11**

Combinazione: **3** Descrizione: **Rara** azione sismica **ASSENTE**

Coefficienti parziali γ_M di sicurezza per i parametri geotecnici del terreno

Tangente angolo res. taglio: **1.00**
 Coesione efficace: **1.00**
 Resistenza non drenata: **1.00**
 Peso dell'unita' di volume: **1.00**

Coeff. sicurezza SLE: **3.0**

Fattore Nq: **12.70** Fattore Nc: **25.10** Fattore Ny:
9.70
 Effetto dell'inclinazione del carico non contemplato dal criterio di Terzaghi.
 Fattore di forma [sq]: **1.00** Fattore di forma [sc]: **1.00** Fattore di forma
 [sy]: **1.00**
 Fattore di profondita' [dq]: **0.00** Fattore di profondita' [dc]: **0.00** Fattore di profondita'
 [dy]: **0.00**
 Coefficiente correttivo [eyk]: **0.00** Coefficiente correttivo [eyiX]: **0.00** Coefficiente correttivo
 [eyiY]: **0.00**

Verifica della capacita' portante

QUlt: **27.116** kg/cm²
 Max pressione suolo: **0.953** kg/cm²
 Indice di resistenza: **0.11**

Combinazione: **4** Descrizione: **Frequente** azione sismica **ASSENTE**

Coefficienti parziali γ_M di sicurezza per i parametri geotecnici del terreno

Tangente angolo res. taglio: **1.00**
 Coesione efficace: **1.00**
 Resistenza non drenata: **1.00**
 Peso dell'unita' di volume: **1.00**

Coeff. sicurezza SLE: **3.0**

Fattore Nq: **12.70** Fattore Nc: **25.10** Fattore Ny:
9.70
 Effetto dell'inclinazione del carico non contemplato dal criterio di Terzaghi.
 Fattore di forma [sq]: **1.00** Fattore di forma [sc]: **1.00** Fattore di forma
 [sy]: **1.00**
 Fattore di profondita' [dq]: **0.00** Fattore di profondita' [dc]: **0.00** Fattore di profondita'
 [dy]: **0.00**
 Coefficiente correttivo [eyk]: **0.00** Coefficiente correttivo [eyiX]: **0.00** Coefficiente correttivo
 [eyiY]: **0.00**

Verifica della capacita' portante

QUlt: **27.116** kg/cm²
 Max pressione suolo: **0.925** kg/cm²

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Indice di resistenza: 0.10

Combinazione: 5 Descrizione: Quasi permanente azione sismica ASSENTE

Coefficienti parziali γ_M di sicurezza per i parametri geotecnici del terreno

Tangente angolo res. taglio: 1.00
Coesione efficace: 1.00
Resistenza non drenata: 1.00
Peso dell'unita' di volume: 1.00

Coeff. sicurezza SLE: 3.0

Fattore Nq: 12.70 Fattore Nc: 25.10 Fattore Ny: 9.70
Effetto dell'inclinazione del carico non contemplato dal criterio di Terzaghi.
Fattore di forma [sq]: 1.00 Fattore di forma [sc]: 1.00 Fattore di forma [sy]: 1.00
Fattore di profondita' [dq]: 0.00 Fattore di profondita' [dc]: 0.00 Fattore di profondita' [dy]: 0.00
Coefficiente correttivo [eyk]: 0.00 Coefficiente correttivo [eyiX]: 0.00 Coefficiente correttivo [eyiY]: 0.00

Verifica della capacità portante

QUlt: 27.116 kg/cm²
Max pressione suolo: 0.914 kg/cm²
Indice di resistenza: 0.10

Tipo fondazione: trave rovescia

Base: 90 [cm]

Combinazione: 1 Descrizione: Dinamica azione sismica PRESENTE

Coefficienti parziali γ_M di sicurezza per i parametri geotecnici del terreno

Tangente angolo res. taglio: 1.00
Coesione efficace: 1.00
Resistenza non drenata: 1.00
Peso dell'unita' di volume: 1.00

Coefficienti parziali γ_R di sicurezza per le verifiche SLU

Capacita' portante: 2.30
Scorrimento: 1.10

Fattore Nq: 12.70 Fattore Nc: 25.10 Fattore Ny: 9.70
Effetto dell'inclinazione del carico non contemplato dal criterio di Terzaghi.
Fattore di forma [sq]: 1.00 Fattore di forma [sc]: 1.00 Fattore di forma [sy]: 1.00
Fattore di profondita' [dq]: 0.00 Fattore di profondita' [dc]: 0.00 Fattore di profondita' [dy]: 0.00
Coefficiente correttivo [eyk]: 0.00 Coefficiente correttivo [eyiX]: 0.00 Coefficiente correttivo [eyiY]: 0.00

Verifica della capacità portante

QUlt (sisma in dir.X): 27.029 kg/cm²
QUlt (sisma in dir.Y): 27.029 kg/cm²
Max pressione suolo: 1.955 kg/cm²
Indice di resistenza: 0.17

Verifica a scorrimento

Carico orizzontale in dir.X agente sulla fondazione: 94965.27 kg
Carico orizzontale in dir.Y agente sulla fondazione: 94965.27 kg
Carico verticale agente sulla fondazione: 266291.09 kg
Forza resistente per attrito: 126465.76 kg
Indice di resistenza: 0.83

Combinazione: 2 Descrizione: Statica azione sismica ASSENTE

Coefficienti parziali γ_M di sicurezza per i parametri geotecnici del terreno

Tangente angolo res. taglio: 1.00
Coesione efficace: 1.00
Resistenza non drenata: 1.00
Peso dell'unita' di volume: 1.00

Coefficienti parziali γ_R di sicurezza per le verifiche SLU

Capacita' portante: 2.30
Scorrimento: 1.10

Fattore Nq: 12.70 Fattore Nc: 25.10 Fattore Ny: 9.70
Effetto dell'inclinazione del carico non contemplato dal criterio di Terzaghi.

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Fattore di forma [sq]: 1.00 Fattore di forma [sc]: 1.00 Fattore di forma [sy]: 1.00
 Fattore di profondita' [dq]: 0.00 Fattore di profondita' [dc]: 0.00 Fattore di profondita' [dy]: 0.00
 Coefficiente correttivo [eyk]: 0.00 Coefficiente correttivo [eyiX]: 0.00 Coefficiente correttivo [eyiY]: 0.00

Verifica della capacità portante

QUlt: 27.029 kg/cm²
 Max pressione suolo: 1.490 kg/cm²
 Indice di resistenza: 0.13

Combinazione: 3 Descrizione: Rara azione sismica ASSENTE

Coefficienti parziali γM di sicurezza per i parametri geotecnici del terreno

Tangente angolo res. taglio: 1.00
 Coesione efficace: 1.00
 Resistenza non drenata: 1.00
 Peso dell'unita' di volume: 1.00

Coeff. sicurezza SLE: 3.0

Fattore Nq: 12.70 Fattore Nc: 25.10 Fattore Ny: 9.70
 Effetto dell'inclinazione del carico non contemplato dal criterio di Terzaghi.
 Fattore di forma [sq]: 1.00 Fattore di forma [sc]: 1.00 Fattore di forma [sy]: 1.00
 Fattore di profondita' [dq]: 0.00 Fattore di profondita' [dc]: 0.00 Fattore di profondita' [dy]: 0.00
 Coefficiente correttivo [eyk]: 0.00 Coefficiente correttivo [eyiX]: 0.00 Coefficiente correttivo [eyiY]: 0.00

Verifica della capacità portante

QUlt: 27.029 kg/cm²
 Max pressione suolo: 1.139 kg/cm²
 Indice di resistenza: 0.13

Combinazione: 4 Descrizione: Frequente azione sismica ASSENTE

Coefficienti parziali γM di sicurezza per i parametri geotecnici del terreno

Tangente angolo res. taglio: 1.00
 Coesione efficace: 1.00
 Resistenza non drenata: 1.00
 Peso dell'unita' di volume: 1.00

Coeff. sicurezza SLE: 3.0

Fattore Nq: 12.70 Fattore Nc: 25.10 Fattore Ny: 9.70
 Effetto dell'inclinazione del carico non contemplato dal criterio di Terzaghi.
 Fattore di forma [sq]: 1.00 Fattore di forma [sc]: 1.00 Fattore di forma [sy]: 1.00
 Fattore di profondita' [dq]: 0.00 Fattore di profondita' [dc]: 0.00 Fattore di profondita' [dy]: 0.00
 Coefficiente correttivo [eyk]: 0.00 Coefficiente correttivo [eyiX]: 0.00 Coefficiente correttivo [eyiY]: 0.00

Verifica della capacità portante

QUlt: 27.029 kg/cm²
 Max pressione suolo: 1.116 kg/cm²
 Indice di resistenza: 0.12

Combinazione: 5 Descrizione: Quasi permanente azione sismica ASSENTE

Coefficienti parziali γM di sicurezza per i parametri geotecnici del terreno

Tangente angolo res. taglio: 1.00
 Coesione efficace: 1.00
 Resistenza non drenata: 1.00
 Peso dell'unita' di volume: 1.00

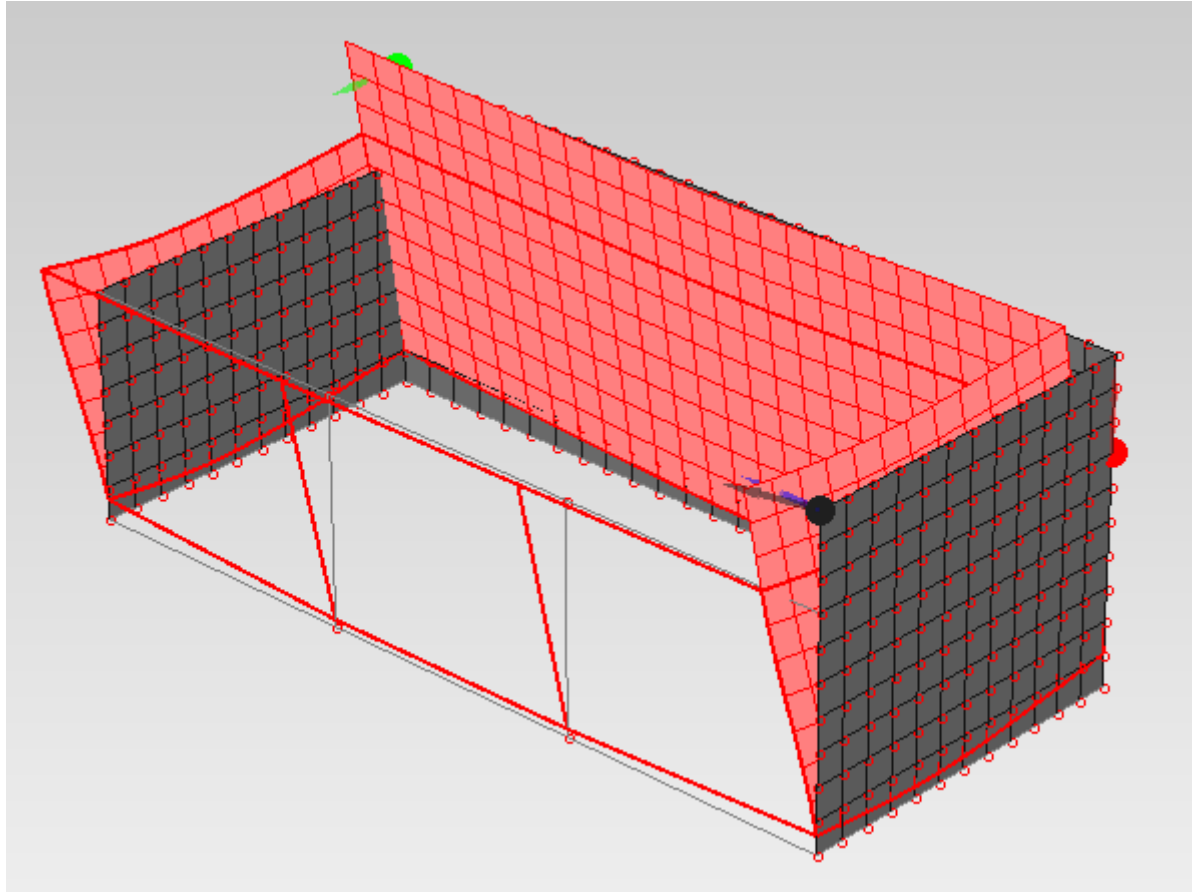
Coeff. sicurezza SLE: 3.0

Fattore Nq: 12.70 Fattore Nc: 25.10 Fattore Ny: 9.70
 Effetto dell'inclinazione del carico non contemplato dal criterio di Terzaghi.
 Fattore di forma [sq]: 1.00 Fattore di forma [sc]: 1.00 Fattore di forma [sy]: 1.00
 Fattore di profondita' [dq]: 0.00 Fattore di profondita' [dc]: 0.00 Fattore di profondita' [dy]: 0.00

Coefficiente correttivo [eγ_k]: 0.00 Coefficiente correttivo [eγ_{iX}]: 0.00 Coefficiente correttivo [eγ_{iY}]: 0.00

Verifica della capacità portante

Q_{ult}: 27.029 kg/cm²
 Max pressione suolo: 1.107 kg/cm²
 Indice di resistenza: 0.12



Involuppo dinamico - sisma (SLU) - max spostamento 1,92 cm

TABELLA MASSE ECCITATE

PROSPETTO RIASSUNTIVO MODI PRINCIPALI

Periodo principale	T1	Massa	Massa %	Modo	Note
Direzione X	+2.34e-01	+1.27e+02	46	2	-eY
Direzione Y	+2.45e-01	+1.66e+02	60	1	-eY
Direzione Z	+1.38e-01	+2.08e+02	76	3	+eX
Rotazione Z	+1.40e-02	+9.67e+06	21	17	+eY

PROSPETTO RIASSUNTIVO MASSE ECCITATE PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00

Analisi	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz. Z	%	Rotaz. Z	%
+eX	+2.62e+02	96	+2.62e+02	97	+2.51e+02	92	+3.89e+07	84
-eX	+2.62e+02	96	+2.62e+02	97	+2.51e+02	92	+3.88e+07	84
+eY	+2.62e+02	96	+2.62e+02	97	+2.51e+02	92	+3.83e+07	84
-eY	+2.62e+02	96	+2.62e+02	97	+2.51e+02	92	+3.82e+07	84

TRASLAZIONE CENTRO DELLE MASSE: +EX

FREQUENZE PROPRIE DI OSCILLAZIONE

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
--------	------------	-----------	---------	------------

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
1	2.553e+01	4.063e+00	2.461e-01	0.000e+00
2	2.647e+01	4.213e+00	2.374e-01	0.000e+00
3	4.540e+01	7.226e+00	1.384e-01	0.000e+00
4	4.690e+01	7.464e+00	1.340e-01	0.000e+00
5	5.147e+01	8.191e+00	1.221e-01	0.000e+00
6	7.623e+01	1.213e+01	8.243e-02	0.000e+00
7	2.372e+02	3.776e+01	2.648e-02	3.291e-152
8	2.814e+02	4.478e+01	2.233e-02	1.968e-135
9	2.960e+02	4.711e+01	2.123e-02	4.174e-130
10	3.212e+02	5.112e+01	1.956e-02	2.532e-122
11	3.281e+02	5.222e+01	1.915e-02	1.087e-119
12	3.319e+02	5.282e+01	1.893e-02	4.529e-119
13	3.592e+02	5.717e+01	1.749e-02	2.664e-112
14	3.645e+02	5.802e+01	1.724e-02	8.406e-112
15	3.899e+02	6.205e+01	1.612e-02	8.600e-107
16	4.307e+02	6.854e+01	1.459e-02	2.817e-98
17	4.479e+02	7.129e+01	1.403e-02	1.720e-95
18	4.916e+02	7.825e+01	1.278e-02	3.416e-87
19	5.213e+02	8.296e+01	1.205e-02	3.750e-82
20	5.328e+02	8.480e+01	1.179e-02	2.376e-79
21	5.496e+02	8.748e+01	1.143e-02	4.510e-76
22	5.544e+02	8.823e+01	1.133e-02	5.210e-76
23	5.623e+02	8.949e+01	1.117e-02	5.673e-75
24	5.852e+02	9.313e+01	1.074e-02	2.079e-73
25	6.271e+02	9.980e+01	1.002e-02	4.700e-68
26	6.559e+02	1.044e+02	9.580e-03	3.312e-65
27	7.006e+02	1.115e+02	8.968e-03	5.824e-60
28	7.086e+02	1.128e+02	8.867e-03	5.438e-59
29	7.222e+02	1.149e+02	8.700e-03	3.192e-57
30	7.555e+02	1.202e+02	8.317e-03	5.544e-55
31	8.101e+02	1.289e+02	7.756e-03	1.248e-49
32	8.427e+02	1.341e+02	7.456e-03	4.399e-46
33	8.714e+02	1.387e+02	7.210e-03	5.707e-43
34	8.789e+02	1.399e+02	7.149e-03	1.453e-42
35	8.932e+02	1.422e+02	7.034e-03	1.863e-41
36	9.141e+02	1.455e+02	6.873e-03	7.618e-41
37	9.577e+02	1.524e+02	6.561e-03	2.347e-38
38	1.005e+03	1.600e+02	6.252e-03	4.802e-34
39	1.025e+03	1.632e+02	6.128e-03	6.272e-34
40	1.067e+03	1.698e+02	5.890e-03	5.023e-31
41	1.096e+03	1.745e+02	5.732e-03	5.244e-29
42	1.160e+03	1.847e+02	5.414e-03	2.733e-24
43	1.170e+03	1.863e+02	5.369e-03	3.728e-23
44	1.212e+03	1.929e+02	5.183e-03	3.892e-20
45	1.232e+03	1.960e+02	5.102e-03	1.777e-18
46	1.234e+03	1.964e+02	5.092e-03	3.025e-18
47	1.289e+03	2.051e+02	4.875e-03	3.317e-16
48	1.312e+03	2.088e+02	4.789e-03	3.634e-14
49	1.317e+03	2.095e+02	4.772e-03	1.377e-13
50	1.323e+03	2.105e+02	4.750e-03	1.438e-13

COEFFICIENTI DI PARTECIPAZIONE MODALE

Modo	Direz.X	Direz.Y	Direz.Z
1	4.719e+00	-1.205e+01	-1.874e+00
2	1.056e+01	5.112e+00	1.104e+00
3	6.934e-01	-9.984e-01	1.639e+01
4	-2.609e+00	-3.038e-01	4.881e+00
5	4.086e-01	2.973e+00	-3.699e+00
6	8.667e-02	2.319e-02	5.317e-02
7	-6.112e-02	1.587e+00	-2.534e-03
8	-1.728e-01	1.568e+00	1.723e-01
9	1.593e+00	1.053e+00	5.830e-02

Modo	Direz.X	Direz.Y	Direz.Z
10	-1.754e+00	-1.836e+00	-3.877e-02
11	1.997e+00	-2.700e-01	1.966e-01
12	1.471e-01	-7.382e+00	-9.306e-02
13	1.196e+00	7.268e-01	-3.663e-01
14	-9.882e+00	1.299e-01	4.734e-02
15	2.477e+00	-3.533e-01	1.782e-01
16	-4.224e-01	-6.781e-01	-2.008e-02
17	3.693e-01	6.615e-02	-9.442e-04
18	2.686e-02	-1.404e+00	8.642e-03
19	-1.412e-02	-5.279e-02	2.362e-02
20	-6.276e-01	-5.640e-01	1.364e-02
21	-3.176e-01	5.550e-01	-6.707e-03
22	1.647e-01	-2.768e+00	3.331e-02
23	-4.961e-02	1.421e+00	3.348e-04
24	-4.653e-01	2.596e-01	-3.848e-03
25	4.075e-02	8.614e-02	2.916e-04
26	7.914e-02	-1.747e-01	1.010e-04
27	-7.545e-01	-1.296e-02	-2.612e-03
28	1.259e+00	1.892e-01	2.761e-03
29	6.974e-03	3.443e-01	3.682e-04
30	5.003e-02	-4.136e-01	-1.276e-02
31	2.735e-02	-2.380e-01	2.716e-04
32	1.750e-02	-8.153e-02	-2.801e-02
33	-9.076e-02	3.805e-02	-2.497e-04
34	-3.452e-01	8.425e-02	-8.103e-04
35	4.210e-01	-1.440e-01	8.984e-04
36	-1.718e-01	-4.050e-01	-2.120e-03
37	-2.127e-03	-1.929e-01	-3.111e-03
38	-1.082e-01	7.850e-02	-1.695e-03
39	-3.768e-02	9.141e-01	1.170e-02
40	5.472e-02	-2.739e-01	-1.890e-03
41	1.708e-01	1.563e-01	-4.638e-04
42	8.130e-01	5.726e-02	1.878e-03
43	2.696e-01	2.276e-02	-3.857e-04
44	-5.929e-01	-6.730e-03	1.908e-03
45	2.419e-01	-9.084e-01	-2.803e-04
46	-4.950e-02	-6.541e-01	-6.378e-04
47	-7.200e-01	-3.394e-01	2.084e-03
48	-2.142e-01	-2.698e-01	-2.198e-03
49	-2.518e-01	4.597e-01	-5.054e-03
50	1.216e-01	-3.249e-01	1.504e-03

**MASSA ECCITATA
PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00**

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Modo: 1	+2.23e+01	8	+1.45e+02	53	+3.09e+00	1	+3.61e+06	8
Progressiva	+2.23e+01	8	+1.45e+02	53	+3.09e+00	1	+3.61e+06	8
Modo: 2	+1.12e+02	41	+2.61e+01	10	+1.07e+00	0	+6.50e+06	14
Progressiva	+1.34e+02	49	+1.71e+02	63	+4.16e+00	2	+1.01e+07	22
Modo: 3	+4.81e-01	0	+9.97e-01	0	+2.08e+02	77	+4.75e+05	1
Progressiva	+1.34e+02	49	+1.72e+02	63	+2.12e+02	78	+1.06e+07	23
Modo: 4	+6.81e+00	3	+9.23e-02	0	+1.81e+01	7	+5.16e+06	11
Progressiva	+1.41e+02	52	+1.72e+02	63	+2.30e+02	85	+1.58e+07	34
Modo: 5	+1.67e-01	0	+8.84e+00	3	+9.29e+00	3	+6.38e+04	0
Progressiva	+1.41e+02	52	+1.81e+02	67	+2.40e+02	88	+1.58e+07	34
Modo: 6	+7.51e-03	0	+5.38e-04	0	+1.29e-03	0	+1.54e+06	3
Progressiva	+1.41e+02	52	+1.81e+02	67	+2.40e+02	88	+1.74e+07	37
Modo: 7	+3.74e-03	0	+2.52e+00	1	+2.78e-05	0	+1.95e+03	0
Progressiva	+1.41e+02	52	+1.84e+02	68	+2.40e+02	88	+1.74e+07	37
Modo: 8	+2.99e-02	0	+2.46e+00	1	+2.66e-01	0	+1.79e+04	0
Progressiva	+1.41e+02	52	+1.86e+02	69	+2.40e+02	88	+1.74e+07	38
Modo: 9	+2.54e+00	1	+1.11e+00	0	+3.57e-02	0	+1.53e+05	0

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Progressiva	+1.44e+02	53	+1.87e+02	69	+2.40e+02	88	+1.75e+07	38
Modo: 10	+3.08e+00	1	+3.37e+00	1	+3.20e-02	0	+2.10e+05	0
Progressiva	+1.47e+02	54	+1.91e+02	70	+2.40e+02	88	+1.77e+07	38
Modo: 11	+3.99e+00	1	+7.29e-02	0	+8.60e-01	0	+5.75e+05	1
Progressiva	+1.51e+02	56	+1.91e+02	70	+2.41e+02	89	+1.83e+07	40
Modo: 12	+2.16e-02	0	+5.45e+01	20	+2.20e-01	0	+6.50e+04	0
Progressiva	+1.51e+02	56	+2.45e+02	90	+2.41e+02	89	+1.84e+07	40
Modo: 13	+1.43e+00	1	+5.28e-01	0	+4.49e+00	2	+5.05e+05	1
Progressiva	+1.52e+02	56	+2.46e+02	91	+2.45e+02	90	+1.89e+07	41
Modo: 14	+9.77e+01	36	+1.69e-02	0	+8.05e-02	0	+5.29e+06	11
Progressiva	+2.50e+02	92	+2.46e+02	91	+2.46e+02	90	+2.42e+07	52
Modo: 15	+6.13e+00	2	+1.25e-01	0	+1.56e+00	1	+1.12e+06	2
Progressiva	+2.56e+02	94	+2.46e+02	91	+2.47e+02	91	+2.53e+07	55
Modo: 16	+1.78e-01	0	+4.60e-01	0	+3.33e-02	0	+2.90e+05	1
Progressiva	+2.56e+02	94	+2.46e+02	91	+2.47e+02	91	+2.56e+07	55
Modo: 17	+1.36e-01	0	+4.38e-03	0	+2.36e-04	0	+9.46e+06	20
Progressiva	+2.56e+02	94	+2.46e+02	91	+2.47e+02	91	+3.50e+07	76
Modo: 18	+7.22e-04	0	+1.97e+00	1	+1.53e-02	0	+3.98e+04	0
Progressiva	+2.56e+02	94	+2.48e+02	91	+2.47e+02	91	+3.51e+07	76
Modo: 19	+1.99e-04	0	+2.79e-03	0	+1.08e-01	0	+2.61e+04	0
Progressiva	+2.56e+02	94	+2.48e+02	91	+2.47e+02	91	+3.51e+07	76
Modo: 20	+3.94e-01	0	+3.18e-01	0	+4.53e-02	0	+6.20e+05	1
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.49e+02	92	+2.47e+02	91	+3.57e+07	77
Modo: 21	+1.01e-01	0	+3.08e-01	0	+1.26e-02	0	+1.52e+06	3
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.49e+02	92	+2.47e+02	91	+3.73e+07	80
Modo: 22	+2.71e-02	0	+7.66e+00	3	+3.49e-01	0	+3.21e+01	0
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.57e+02	95	+2.48e+02	91	+3.73e+07	80
Modo: 23	+2.46e-03	0	+2.02e+00	1	+3.52e-04	0	+3.90e+04	0
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.73e+07	81
Modo: 24	+2.17e-01	0	+6.74e-02	0	+5.87e-03	0	+4.02e+05	1
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.77e+07	81
Modo: 25	+1.66e-03	0	+7.42e-03	0	+3.41e-06	0	+1.15e+04	0
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.77e+07	81
Modo: 26	+6.26e-03	0	+3.05e-02	0	+1.76e-06	0	+3.21e+03	0
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.77e+07	81
Modo: 27	+5.69e-01	0	+1.68e-04	0	+9.40e-03	0	+8.27e+04	0
Progressiva	+2.58e+02	95	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.78e+07	82
Modo: 28	+1.59e+00	1	+3.58e-02	0	+3.24e-03	0	+6.22e+04	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.79e+07	82
Modo: 29	+4.86e-05	0	+1.19e-01	0	+1.90e-05	0	+6.48e+04	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.79e+07	82
Modo: 30	+2.50e-03	0	+1.71e-01	0	+5.72e-02	0	+1.35e+04	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.79e+07	82
Modo: 31	+7.48e-04	0	+5.66e-02	0	+3.71e-05	0	+1.83e+05	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.81e+07	82
Modo: 32	+3.06e-04	0	+6.65e-03	0	+1.59e+00	1	+2.11e+04	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.49e+02	92	+3.81e+07	82
Modo: 33	+8.24e-03	0	+1.45e-03	0	+4.07e-06	0	+1.20e+04	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.49e+02	92	+3.81e+07	82
Modo: 34	+1.19e-01	0	+7.10e-03	0	+4.54e-03	0	+4.39e+04	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.59e+02	95	+2.49e+02	92	+3.82e+07	82
Modo: 35	+1.77e-01	0	+2.08e-02	0	+1.28e-03	0	+2.35e+05	1
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.59e+02	95	+2.49e+02	92	+3.84e+07	83
Modo: 36	+2.95e-02	0	+1.64e-01	0	+1.03e-02	0	+1.14e+03	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.59e+02	96	+2.49e+02	92	+3.84e+07	83
Modo: 37	+4.52e-06	0	+3.72e-02	0	+2.67e-02	0	+7.34e+04	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.59e+02	96	+2.49e+02	92	+3.85e+07	83
Modo: 38	+1.17e-02	0	+6.16e-03	0	+1.08e-02	0	+4.27e+02	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.59e+02	96	+2.49e+02	92	+3.85e+07	83
Modo: 39	+1.42e-03	0	+8.36e-01	0	+5.94e-01	0	+6.19e+02	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.85e+07	83
Modo: 40	+2.99e-03	0	+7.50e-02	0	+1.70e-02	0	+8.35e+03	0

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.85e+07	83
Modo: 41	+2.92e-02	0	+2.44e-02	0	+1.21e-03	0	+5.31e+04	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.86e+07	83
Modo: 42	+6.61e-01	0	+3.28e-03	0	+4.69e-02	0	+3.08e+04	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.86e+07	83
Modo: 43	+7.27e-02	0	+5.18e-04	0	+3.02e-03	0	+1.54e+05	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.87e+07	84
Modo: 44	+3.52e-01	0	+4.53e-05	0	+5.48e-02	0	+7.99e+03	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.88e+07	84
Modo: 45	+5.85e-02	0	+8.25e-01	0	+2.01e-03	0	+8.17e+03	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.61e+02	96	+2.50e+02	92	+3.88e+07	84
Modo: 46	+2.45e-03	0	+4.28e-01	0	+3.21e-03	0	+2.08e+04	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.62e+02	96	+2.50e+02	92	+3.88e+07	84
Modo: 47	+5.18e-01	0	+1.15e-01	0	+5.19e-02	0	+2.83e+02	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.62e+02	96	+2.50e+02	92	+3.88e+07	84
Modo: 48	+4.59e-02	0	+7.28e-02	0	+5.48e-02	0	+7.55e+03	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.62e+02	96	+2.50e+02	92	+3.88e+07	84
Modo: 49	+6.34e-02	0	+2.11e-01	0	+3.06e-01	0	+1.31e+04	0
Progressiva	+2.62e+02	96	+2.62e+02	96	+2.51e+02	92	+3.88e+07	84
Modo: 50	+1.48e-02	0	+1.06e-01	0	+2.86e-02	0	+1.11e+05	0
Progressiva	+2.62e+02	96	+2.62e+02	97	+2.51e+02	92	+3.89e+07	84

MASSA TOTALE ECCITABILE

Direzione X	Direzione Y	Direzione Z	Rotazione Z
+2.71e+02	+2.71e+02	+2.71e+02	+4.63e+07

TRASLAZIONE CENTRO DELLE MASSE: -EX

FREQUENZE PROPRIE DI OSCILLAZIONE

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
1	2.516e+01	4.005e+00	2.497e-01	0.000e+00
2	2.689e+01	4.280e+00	2.337e-01	0.000e+00
3	4.533e+01	7.214e+00	1.386e-01	0.000e+00
4	4.699e+01	7.479e+00	1.337e-01	0.000e+00
5	5.155e+01	8.204e+00	1.219e-01	0.000e+00
6	7.623e+01	1.213e+01	8.242e-02	0.000e+00
7	2.373e+02	3.776e+01	2.648e-02	2.653e-152
8	2.814e+02	4.479e+01	2.233e-02	2.124e-135
9	2.962e+02	4.714e+01	2.121e-02	4.437e-130
10	3.215e+02	5.117e+01	1.954e-02	4.381e-122
11	3.269e+02	5.203e+01	1.922e-02	1.942e-119
12	3.315e+02	5.276e+01	1.895e-02	3.248e-119
13	3.595e+02	5.722e+01	1.748e-02	9.354e-112
14	3.657e+02	5.821e+01	1.718e-02	1.115e-111
15	3.899e+02	6.205e+01	1.612e-02	7.922e-107
16	4.298e+02	6.841e+01	1.462e-02	2.296e-98
17	4.492e+02	7.150e+01	1.399e-02	2.239e-95
18	4.929e+02	7.845e+01	1.275e-02	1.717e-86
19	5.213e+02	8.297e+01	1.205e-02	4.103e-82
20	5.333e+02	8.488e+01	1.178e-02	4.716e-79
21	5.476e+02	8.715e+01	1.147e-02	5.181e-77
22	5.558e+02	8.846e+01	1.130e-02	7.037e-76
23	5.621e+02	8.945e+01	1.118e-02	6.541e-75
24	5.846e+02	9.305e+01	1.075e-02	1.762e-73
25	6.271e+02	9.980e+01	1.002e-02	4.516e-68
26	6.558e+02	1.044e+02	9.581e-03	3.478e-65
27	7.007e+02	1.115e+02	8.967e-03	6.249e-60
28	7.085e+02	1.128e+02	8.868e-03	5.513e-59
29	7.220e+02	1.149e+02	8.702e-03	3.217e-57
30	7.556e+02	1.203e+02	8.315e-03	5.550e-55
31	8.102e+02	1.289e+02	7.755e-03	1.183e-49

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
32	8.428e+02	1.341e+02	7.455e-03	4.245e-46
33	8.713e+02	1.387e+02	7.211e-03	5.573e-43
34	8.789e+02	1.399e+02	7.149e-03	1.435e-42
35	8.933e+02	1.422e+02	7.034e-03	2.052e-41
36	9.142e+02	1.455e+02	6.873e-03	7.812e-41
37	9.578e+02	1.524e+02	6.560e-03	2.426e-38
38	1.005e+03	1.599e+02	6.252e-03	4.308e-34
39	1.025e+03	1.632e+02	6.128e-03	6.243e-34
40	1.067e+03	1.698e+02	5.890e-03	5.180e-31
41	1.096e+03	1.745e+02	5.732e-03	4.997e-29
42	1.160e+03	1.847e+02	5.415e-03	2.631e-24
43	1.170e+03	1.863e+02	5.369e-03	4.420e-23
44	1.212e+03	1.929e+02	5.183e-03	4.373e-20
45	1.231e+03	1.960e+02	5.103e-03	1.295e-18
46	1.234e+03	1.964e+02	5.090e-03	2.245e-18
47	1.289e+03	2.051e+02	4.875e-03	3.347e-16
48	1.312e+03	2.088e+02	4.788e-03	3.906e-14
49	1.316e+03	2.095e+02	4.773e-03	1.420e-13
50	1.323e+03	2.105e+02	4.750e-03	1.390e-13

COEFFICIENTI DI PARTECIPAZIONE MODALE

Modo	Direz.X	Direz.Y	Direz.Z
1	-6.211e+00	-1.116e+01	-1.779e+00
2	9.794e+00	-6.830e+00	-1.188e+00
3	9.326e-01	-1.028e+00	1.621e+01
4	-2.460e+00	-1.223e-01	5.404e+00
5	-3.239e-01	-2.965e+00	3.803e+00
6	9.239e-02	1.344e-01	9.807e-02
7	-1.260e-01	1.582e+00	-2.809e-03
8	-4.380e-01	1.542e+00	1.709e-01
9	1.402e+00	8.730e-01	5.756e-02
10	-1.523e+00	-1.209e+00	-2.879e-02
11	2.807e+00	-3.882e+00	1.196e-01
12	9.756e-01	-6.336e+00	-1.996e-01
13	-5.582e-01	9.204e-01	-3.505e-01
14	-9.707e+00	-1.251e+00	8.848e-02
15	2.526e+00	-3.280e-02	1.780e-01
16	-5.858e-01	-5.485e-01	-2.014e-02
17	4.766e-01	5.381e-01	3.777e-03
18	3.060e-01	-1.368e+00	9.876e-03
19	-2.550e-02	-1.044e-02	2.291e-02
20	-6.781e-01	-2.883e-01	1.039e-02
21	-2.470e-01	1.668e+00	-1.950e-02
22	-1.806e-01	-2.357e+00	2.956e-02
23	9.902e-02	1.380e+00	3.241e-04
24	-4.298e-01	5.498e-02	-2.476e-03
25	3.766e-02	1.028e-01	1.906e-04
26	1.377e-01	-1.839e-01	7.991e-05
27	-7.625e-01	-3.482e-02	-2.433e-03
28	1.263e+00	1.684e-01	2.897e-03
29	2.925e-03	3.624e-01	2.580e-04
30	2.892e-02	-4.212e-01	-1.268e-02
31	3.118e-02	-2.167e-01	1.127e-04
32	8.368e-03	-8.641e-02	-2.800e-02
33	-9.899e-02	4.339e-02	-2.899e-04
34	-3.454e-01	7.659e-02	-8.281e-04
35	4.167e-01	-1.615e-01	8.746e-04
36	-1.690e-01	-4.037e-01	-2.115e-03
37	-3.316e-03	-1.966e-01	-3.050e-03
38	-1.203e-01	7.532e-02	-1.770e-03
39	-2.010e-02	9.147e-01	1.175e-02
40	5.563e-02	-2.694e-01	-1.850e-03

Modo	Direz.X	Direz.Y	Direz.Z
41	1.689e-01	1.637e-01	-4.068e-04
42	8.166e-01	5.675e-02	1.851e-03
43	2.585e-01	2.303e-02	-4.527e-04
44	-5.907e-01	-1.442e-02	1.921e-03
45	2.372e-01	-8.917e-01	-2.788e-04
46	-4.667e-02	-6.751e-01	-7.066e-04
47	-7.261e-01	-3.365e-01	2.065e-03
48	-2.096e-01	-2.659e-01	-2.200e-03
49	-2.472e-01	4.437e-01	-4.971e-03
50	1.274e-01	-3.562e-01	1.687e-03

MASSA ECCITATA PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Modo: 1	+3.86e+01	14	+1.25e+02	46	+2.80e+00	1	+5.14e+06	11
Progressiva	+3.86e+01	14	+1.25e+02	46	+2.80e+00	1	+5.14e+06	11
Modo: 2	+9.59e+01	35	+4.66e+01	17	+1.23e+00	0	+4.85e+06	10
Progressiva	+1.34e+02	50	+1.71e+02	63	+4.02e+00	1	+9.99e+06	22
Modo: 3	+8.70e-01	0	+1.06e+00	0	+2.03e+02	75	+7.76e+05	2
Progressiva	+1.35e+02	50	+1.72e+02	63	+2.07e+02	76	+1.08e+07	23
Modo: 4	+6.05e+00	2	+1.50e-02	0	+2.23e+01	8	+4.79e+06	10
Progressiva	+1.41e+02	52	+1.72e+02	63	+2.30e+02	85	+1.55e+07	34
Modo: 5	+1.05e-01	0	+8.79e+00	3	+9.83e+00	4	+5.74e+04	0
Progressiva	+1.42e+02	52	+1.81e+02	67	+2.40e+02	88	+1.56e+07	34
Modo: 6	+8.54e-03	0	+1.81e-02	0	+4.43e-03	0	+1.55e+06	3
Progressiva	+1.42e+02	52	+1.81e+02	67	+2.40e+02	88	+1.72e+07	37
Modo: 7	+1.59e-02	0	+2.50e+00	1	+3.38e-05	0	+1.67e+01	0
Progressiva	+1.42e+02	52	+1.84e+02	68	+2.40e+02	88	+1.72e+07	37
Modo: 8	+1.92e-01	0	+2.38e+00	1	+2.62e-01	0	+8.91e+02	0
Progressiva	+1.42e+02	52	+1.86e+02	69	+2.40e+02	88	+1.72e+07	37
Modo: 9	+1.97e+00	1	+7.62e-01	0	+3.46e-02	0	+7.77e+04	0
Progressiva	+1.44e+02	53	+1.87e+02	69	+2.40e+02	88	+1.72e+07	37
Modo: 10	+2.32e+00	1	+1.46e+00	1	+1.76e-02	0	+1.00e+05	0
Progressiva	+1.46e+02	54	+1.88e+02	69	+2.40e+02	88	+1.73e+07	37
Modo: 11	+7.88e+00	3	+1.51e+01	6	+3.04e-01	0	+1.13e+06	2
Progressiva	+1.54e+02	57	+2.03e+02	75	+2.40e+02	88	+1.85e+07	40
Modo: 12	+9.52e-01	0	+4.01e+01	15	+9.58e-01	0	+1.16e+05	0
Progressiva	+1.55e+02	57	+2.43e+02	90	+2.41e+02	89	+1.86e+07	40
Modo: 13	+3.12e-01	0	+8.47e-01	0	+4.12e+00	2	+4.66e+04	0
Progressiva	+1.55e+02	57	+2.44e+02	90	+2.45e+02	90	+1.86e+07	40
Modo: 14	+9.42e+01	35	+1.57e+00	1	+2.79e-01	0	+5.16e+06	11
Progressiva	+2.49e+02	92	+2.46e+02	91	+2.46e+02	90	+2.38e+07	51
Modo: 15	+6.38e+00	2	+1.08e-03	0	+1.56e+00	1	+1.17e+06	3
Progressiva	+2.56e+02	94	+2.46e+02	91	+2.47e+02	91	+2.50e+07	54
Modo: 16	+3.43e-01	0	+3.01e-01	0	+3.29e-02	0	+7.04e+05	2
Progressiva	+2.56e+02	94	+2.46e+02	91	+2.47e+02	91	+2.57e+07	55
Modo: 17	+2.27e-01	0	+2.90e-01	0	+1.27e-03	0	+8.99e+06	19
Progressiva	+2.56e+02	94	+2.46e+02	91	+2.47e+02	91	+3.47e+07	75
Modo: 18	+9.36e-02	0	+1.87e+00	1	+1.96e-02	0	+2.13e+05	0
Progressiva	+2.56e+02	94	+2.48e+02	91	+2.47e+02	91	+3.49e+07	75
Modo: 19	+6.50e-04	0	+1.09e-04	0	+1.01e-01	0	+2.66e+04	0
Progressiva	+2.56e+02	94	+2.48e+02	91	+2.47e+02	91	+3.49e+07	75
Modo: 20	+4.60e-01	0	+8.31e-02	0	+2.52e-02	0	+6.98e+05	2
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.48e+02	92	+2.47e+02	91	+3.56e+07	77
Modo: 21	+6.10e-02	0	+2.78e+00	1	+1.13e-01	0	+1.25e+06	3
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.51e+02	93	+2.47e+02	91	+3.68e+07	80
Modo: 22	+3.26e-02	0	+5.55e+00	2	+2.77e-01	0	+3.69e+05	1
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.57e+02	95	+2.48e+02	91	+3.72e+07	80
Modo: 23	+9.80e-03	0	+1.90e+00	1	+3.59e-04	0	+9.13e+01	0
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.72e+07	80
Modo: 24	+1.85e-01	0	+3.02e-03	0	+2.38e-03	0	+3.70e+05	1
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.76e+07	81

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Modo: 25	+1.42e-03	0	+1.06e-02	0	+1.95e-07	0	+1.13e+04	0
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.76e+07	81
Modo: 26	+1.90e-02	0	+3.38e-02	0	+5.99e-07	0	+1.21e+03	0
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.76e+07	81
Modo: 27	+5.81e-01	0	+1.21e-03	0	+8.53e-03	0	+8.49e+04	0
Progressiva	+2.58e+02	95	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.77e+07	81
Modo: 28	+1.60e+00	1	+2.84e-02	0	+3.67e-03	0	+6.35e+04	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.77e+07	82
Modo: 29	+8.55e-06	0	+1.31e-01	0	+5.58e-05	0	+6.30e+04	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.78e+07	82
Modo: 30	+8.36e-04	0	+1.77e-01	0	+5.60e-02	0	+1.39e+04	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.78e+07	82
Modo: 31	+9.72e-04	0	+4.70e-02	0	+1.87e-04	0	+1.85e+05	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.80e+07	82
Modo: 32	+7.00e-05	0	+7.47e-03	0	+1.59e+00	1	+2.11e+04	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.49e+02	92	+3.80e+07	82
Modo: 33	+9.80e-03	0	+1.88e-03	0	+2.81e-07	0	+1.43e+04	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.49e+02	92	+3.80e+07	82
Modo: 34	+1.19e-01	0	+5.87e-03	0	+4.61e-03	0	+4.45e+04	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.59e+02	95	+2.49e+02	92	+3.81e+07	82
Modo: 35	+1.74e-01	0	+2.61e-02	0	+1.24e-03	0	+2.37e+05	1
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.59e+02	95	+2.49e+02	92	+3.83e+07	83
Modo: 36	+2.86e-02	0	+1.63e-01	0	+1.02e-02	0	+1.25e+03	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.59e+02	96	+2.49e+02	92	+3.83e+07	83
Modo: 37	+1.10e-05	0	+3.86e-02	0	+2.55e-02	0	+7.46e+04	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.59e+02	96	+2.49e+02	92	+3.84e+07	83
Modo: 38	+1.45e-02	0	+5.67e-03	0	+1.18e-02	0	+7.58e+02	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.59e+02	96	+2.49e+02	92	+3.84e+07	83
Modo: 39	+4.04e-04	0	+8.37e-01	0	+5.98e-01	0	+1.42e+03	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.84e+07	83
Modo: 40	+3.09e-03	0	+7.26e-02	0	+1.63e-02	0	+8.37e+03	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.84e+07	83
Modo: 41	+2.85e-02	0	+2.68e-02	0	+9.37e-04	0	+5.48e+04	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.85e+07	83
Modo: 42	+6.67e-01	0	+3.22e-03	0	+4.59e-02	0	+3.34e+04	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.85e+07	83
Modo: 43	+6.68e-02	0	+5.30e-04	0	+3.72e-03	0	+1.54e+05	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.87e+07	83
Modo: 44	+3.49e-01	0	+2.08e-04	0	+5.54e-02	0	+7.18e+03	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.87e+07	83
Modo: 45	+5.63e-02	0	+7.95e-01	0	+2.03e-03	0	+1.25e+04	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.61e+02	96	+2.50e+02	92	+3.87e+07	84
Modo: 46	+2.18e-03	0	+4.56e-01	0	+4.14e-03	0	+1.55e+04	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.62e+02	96	+2.50e+02	92	+3.87e+07	84
Modo: 47	+5.27e-01	0	+1.13e-01	0	+5.10e-02	0	+1.37e+03	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.62e+02	96	+2.50e+02	92	+3.87e+07	84
Modo: 48	+4.39e-02	0	+7.07e-02	0	+5.48e-02	0	+4.40e+03	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.62e+02	96	+2.50e+02	92	+3.87e+07	84
Modo: 49	+6.11e-02	0	+1.97e-01	0	+2.97e-01	0	+1.76e+04	0
Progressiva	+2.62e+02	96	+2.62e+02	96	+2.51e+02	92	+3.87e+07	84
Modo: 50	+1.62e-02	0	+1.27e-01	0	+3.55e-02	0	+1.10e+05	0
Progressiva	+2.62e+02	96	+2.62e+02	97	+2.51e+02	92	+3.88e+07	84

MASSA TOTALE ECCITABILE

Direzione X	Direzione Y	Direzione Z	Rotazione Z
+2.71e+02	+2.71e+02	+2.71e+02	+4.63e+07

TRASLAZIONE CENTRO DELLE MASSE: +EY

FREQUENZE PROPRIE DI OSCILLAZIONE

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
--------	------------	-----------	---------	------------

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
1	2.555e+01	4.066e+00	2.459e-01	0.000e+00
2	2.602e+01	4.141e+00	2.415e-01	0.000e+00
3	4.538e+01	7.222e+00	1.385e-01	0.000e+00
4	4.706e+01	7.490e+00	1.335e-01	0.000e+00
5	5.150e+01	8.196e+00	1.220e-01	0.000e+00
6	7.622e+01	1.213e+01	8.243e-02	0.000e+00
7	2.372e+02	3.776e+01	2.648e-02	3.170e-152
8	2.814e+02	4.479e+01	2.233e-02	1.915e-135
9	2.961e+02	4.713e+01	2.122e-02	3.911e-130
10	3.214e+02	5.116e+01	1.955e-02	3.139e-122
11	3.279e+02	5.218e+01	1.916e-02	1.508e-119
12	3.317e+02	5.279e+01	1.894e-02	3.587e-119
13	3.594e+02	5.721e+01	1.748e-02	4.113e-112
14	3.684e+02	5.864e+01	1.705e-02	3.310e-111
15	3.909e+02	6.222e+01	1.607e-02	1.279e-106
16	4.301e+02	6.846e+01	1.461e-02	3.055e-98
17	4.489e+02	7.145e+01	1.400e-02	2.021e-95
18	4.920e+02	7.830e+01	1.277e-02	6.539e-87
19	5.215e+02	8.299e+01	1.205e-02	4.425e-82
20	5.331e+02	8.484e+01	1.179e-02	3.713e-79
21	5.489e+02	8.737e+01	1.145e-02	1.377e-76
22	5.547e+02	8.828e+01	1.133e-02	5.664e-76
23	5.621e+02	8.946e+01	1.118e-02	6.511e-75
24	5.849e+02	9.308e+01	1.074e-02	1.897e-73
25	6.271e+02	9.981e+01	1.002e-02	4.541e-68
26	6.558e+02	1.044e+02	9.581e-03	3.361e-65
27	7.008e+02	1.115e+02	8.966e-03	6.629e-60
28	7.085e+02	1.128e+02	8.869e-03	5.581e-59
29	7.221e+02	1.149e+02	8.701e-03	3.329e-57
30	7.555e+02	1.202e+02	8.316e-03	5.591e-55
31	8.101e+02	1.289e+02	7.756e-03	1.217e-49
32	8.428e+02	1.341e+02	7.455e-03	4.335e-46
33	8.714e+02	1.387e+02	7.211e-03	5.655e-43
34	8.789e+02	1.399e+02	7.149e-03	1.449e-42
35	8.933e+02	1.422e+02	7.034e-03	1.968e-41
36	9.141e+02	1.455e+02	6.873e-03	7.758e-41
37	9.577e+02	1.524e+02	6.561e-03	2.390e-38
38	1.005e+03	1.600e+02	6.252e-03	4.570e-34
39	1.025e+03	1.632e+02	6.128e-03	6.252e-34
40	1.067e+03	1.698e+02	5.889e-03	5.165e-31
41	1.096e+03	1.745e+02	5.732e-03	5.104e-29
42	1.160e+03	1.847e+02	5.415e-03	2.666e-24
43	1.170e+03	1.862e+02	5.369e-03	3.962e-23
44	1.212e+03	1.929e+02	5.183e-03	4.075e-20
45	1.231e+03	1.960e+02	5.102e-03	1.502e-18
46	1.234e+03	1.964e+02	5.092e-03	2.528e-18
47	1.289e+03	2.051e+02	4.875e-03	3.322e-16
48	1.312e+03	2.088e+02	4.789e-03	3.765e-14
49	1.317e+03	2.095e+02	4.772e-03	1.408e-13
50	1.323e+03	2.105e+02	4.750e-03	1.432e-13

COEFFICIENTI DI PARTECIPAZIONE MODALE

Modo	Direz.X	Direz.Y	Direz.Z
1	-6.489e+00	-1.089e+01	-1.841e+00
2	9.778e+00	-7.248e+00	-1.115e+00
3	7.300e-01	-1.020e+00	1.642e+01
4	-2.450e+00	-1.798e-01	4.779e+00
5	3.627e-01	2.973e+00	-3.751e+00
6	1.375e-01	7.804e-02	7.646e-02
7	-9.166e-02	1.585e+00	-2.650e-03
8	-3.102e-01	1.554e+00	1.716e-01
9	1.445e+00	9.629e-01	5.795e-02

Modo	Direz.X	Direz.Y	Direz.Z
10	-1.422e+00	-1.573e+00	-3.173e-02
11	2.048e+00	-2.100e+00	1.681e-01
12	6.068e-01	-7.144e+00	-1.516e-01
13	-2.273e-01	8.572e-01	-3.554e-01
14	-9.580e+00	-5.748e-01	9.910e-02
15	3.245e+00	-1.625e-01	1.698e-01
16	-4.217e-01	-6.183e-01	-1.952e-02
17	7.762e-01	3.141e-01	3.720e-03
18	1.842e-01	-1.387e+00	9.153e-03
19	-5.679e-02	-3.242e-02	2.296e-02
20	-6.933e-01	-4.430e-01	1.278e-02
21	-3.714e-01	1.336e+00	-1.538e-02
22	-5.643e-02	-2.570e+00	3.109e-02
23	1.140e-02	1.314e+00	1.375e-03
24	-4.636e-01	1.513e-01	-3.059e-03
25	4.853e-02	9.406e-02	2.294e-04
26	1.071e-01	-1.837e-01	1.218e-04
27	-7.795e-01	-2.227e-02	-2.505e-03
28	1.263e+00	1.765e-01	2.815e-03
29	1.516e-02	3.552e-01	3.262e-04
30	3.697e-02	-4.163e-01	-1.273e-02
31	3.765e-02	-2.274e-01	1.887e-04
32	9.896e-03	-8.352e-02	-2.801e-02
33	-9.220e-02	4.093e-02	-2.634e-04
34	-3.443e-01	7.963e-02	-8.053e-04
35	4.129e-01	-1.532e-01	8.831e-04
36	-1.699e-01	-4.045e-01	-2.117e-03
37	-4.890e-03	-1.946e-01	-3.078e-03
38	-1.127e-01	7.641e-02	-1.743e-03
39	-2.866e-02	9.138e-01	1.173e-02
40	5.801e-02	-2.717e-01	-1.866e-03
41	1.703e-01	1.599e-01	-4.371e-04
42	8.188e-01	5.728e-02	1.860e-03
43	2.540e-01	2.221e-02	-4.422e-04
44	-5.914e-01	-9.761e-03	1.913e-03
45	2.400e-01	-9.096e-01	-2.849e-04
46	-5.414e-02	-6.499e-01	-6.605e-04
47	-7.244e-01	-3.366e-01	2.071e-03
48	-2.110e-01	-2.670e-01	-2.213e-03
49	-2.530e-01	4.529e-01	-5.015e-03
50	1.163e-01	-3.399e-01	1.583e-03

MASSA ECCITATA PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Modo: 1	+4.21e+01	16	+1.19e+02	44	+2.99e+00	1	+3.40e+06	7
Progressiva	+4.21e+01	16	+1.19e+02	44	+2.99e+00	1	+3.40e+06	7
Modo: 2	+9.56e+01	35	+5.25e+01	19	+1.09e+00	0	+7.52e+06	16
Progressiva	+1.38e+02	51	+1.71e+02	63	+4.08e+00	2	+1.09e+07	24
Modo: 3	+5.33e-01	0	+1.04e+00	0	+2.09e+02	77	+5.02e+05	1
Progressiva	+1.38e+02	51	+1.72e+02	63	+2.13e+02	78	+1.14e+07	25
Modo: 4	+6.00e+00	2	+3.23e-02	0	+1.74e+01	6	+4.65e+06	10
Progressiva	+1.44e+02	53	+1.72e+02	63	+2.30e+02	85	+1.61e+07	35
Modo: 5	+1.32e-01	0	+8.84e+00	3	+9.56e+00	4	+5.94e+04	0
Progressiva	+1.44e+02	53	+1.81e+02	67	+2.40e+02	88	+1.61e+07	35
Modo: 6	+1.89e-02	0	+6.09e-03	0	+2.69e-03	0	+1.50e+06	3
Progressiva	+1.44e+02	53	+1.81e+02	67	+2.40e+02	88	+1.76e+07	39
Modo: 7	+8.40e-03	0	+2.51e+00	1	+3.03e-05	0	+4.91e+02	0
Progressiva	+1.44e+02	53	+1.84e+02	68	+2.40e+02	88	+1.76e+07	39
Modo: 8	+9.62e-02	0	+2.41e+00	1	+2.64e-01	0	+2.62e+03	0
Progressiva	+1.45e+02	53	+1.86e+02	69	+2.40e+02	88	+1.76e+07	39
Modo: 9	+2.09e+00	1	+9.27e-01	0	+3.52e-02	0	+1.02e+05	0

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Progressiva	+1.47e+02	54	+1.87e+02	69	+2.40e+02	88	+1.77e+07	39
Modo: 10	+2.02e+00	1	+2.47e+00	1	+2.15e-02	0	+8.76e+04	0
Progressiva	+1.49e+02	55	+1.89e+02	70	+2.40e+02	88	+1.78e+07	39
Modo: 11	+4.20e+00	2	+4.41e+00	2	+6.21e-01	0	+5.57e+05	1
Progressiva	+1.53e+02	56	+1.94e+02	71	+2.41e+02	89	+1.84e+07	40
Modo: 12	+3.68e-01	0	+5.10e+01	19	+5.63e-01	0	+3.38e+03	0
Progressiva	+1.53e+02	56	+2.45e+02	90	+2.41e+02	89	+1.84e+07	40
Modo: 13	+5.17e-02	0	+7.35e-01	0	+4.23e+00	2	+1.09e+05	0
Progressiva	+1.53e+02	56	+2.46e+02	90	+2.45e+02	90	+1.85e+07	40
Modo: 14	+9.18e+01	34	+3.30e-01	0	+3.67e-01	0	+4.24e+06	9
Progressiva	+2.45e+02	90	+2.46e+02	91	+2.46e+02	91	+2.27e+07	50
Modo: 15	+1.05e+01	4	+2.64e-02	0	+1.44e+00	1	+1.22e+06	3
Progressiva	+2.56e+02	94	+2.46e+02	91	+2.47e+02	91	+2.39e+07	52
Modo: 16	+1.78e-01	0	+3.82e-01	0	+3.12e-02	0	+5.74e+05	1
Progressiva	+2.56e+02	94	+2.46e+02	91	+2.47e+02	91	+2.45e+07	54
Modo: 17	+6.02e-01	0	+9.87e-02	0	+1.07e-03	0	+9.67e+06	21
Progressiva	+2.56e+02	94	+2.46e+02	91	+2.47e+02	91	+3.42e+07	75
Modo: 18	+3.39e-02	0	+1.92e+00	1	+1.69e-02	0	+1.11e+05	0
Progressiva	+2.56e+02	94	+2.48e+02	91	+2.47e+02	91	+3.43e+07	75
Modo: 19	+3.23e-03	0	+1.05e-03	0	+1.02e-01	0	+2.31e+04	0
Progressiva	+2.56e+02	94	+2.48e+02	91	+2.47e+02	91	+3.43e+07	75
Modo: 20	+4.81e-01	0	+1.96e-01	0	+3.90e-02	0	+6.69e+05	1
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.49e+02	92	+2.47e+02	91	+3.50e+07	77
Modo: 21	+1.38e-01	0	+1.78e+00	1	+7.01e-02	0	+1.46e+06	3
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.50e+02	92	+2.47e+02	91	+3.65e+07	80
Modo: 22	+3.18e-03	0	+6.61e+00	2	+3.06e-01	0	+1.65e+05	0
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.57e+02	95	+2.48e+02	91	+3.66e+07	80
Modo: 23	+1.30e-04	0	+1.73e+00	1	+5.59e-09	0	+1.30e+04	0
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.66e+07	80
Modo: 24	+2.15e-01	0	+2.29e-02	0	+3.69e-03	0	+3.89e+05	1
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.70e+07	81
Modo: 25	+2.35e-03	0	+8.85e-03	0	+1.95e-07	0	+1.23e+04	0
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.70e+07	81
Modo: 26	+1.15e-02	0	+3.37e-02	0	+3.30e-06	0	+2.16e+03	0
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.70e+07	81
Modo: 27	+6.08e-01	0	+4.96e-04	0	+8.88e-03	0	+8.53e+04	0
Progressiva	+2.58e+02	95	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.71e+07	81
Modo: 28	+1.60e+00	1	+3.12e-02	0	+3.42e-03	0	+6.33e+04	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.72e+07	81
Modo: 29	+2.30e-04	0	+1.26e-01	0	+3.10e-05	0	+6.40e+04	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.73e+07	82
Modo: 30	+1.37e-03	0	+1.73e-01	0	+5.67e-02	0	+1.38e+04	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.73e+07	82
Modo: 31	+1.42e-03	0	+5.17e-02	0	+9.96e-05	0	+1.84e+05	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.75e+07	82
Modo: 32	+9.79e-05	0	+6.98e-03	0	+1.59e+00	1	+2.11e+04	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.49e+02	92	+3.75e+07	82
Modo: 33	+8.50e-03	0	+1.68e-03	0	+2.61e-06	0	+1.32e+04	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.49e+02	92	+3.75e+07	82
Modo: 34	+1.19e-01	0	+6.34e-03	0	+4.48e-03	0	+4.52e+04	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.59e+02	95	+2.49e+02	92	+3.75e+07	82
Modo: 35	+1.70e-01	0	+2.35e-02	0	+1.25e-03	0	+2.35e+05	1
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.59e+02	95	+2.49e+02	92	+3.78e+07	83
Modo: 36	+2.89e-02	0	+1.64e-01	0	+1.02e-02	0	+1.19e+03	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.59e+02	96	+2.49e+02	92	+3.78e+07	83
Modo: 37	+2.39e-05	0	+3.79e-02	0	+2.60e-02	0	+7.41e+04	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.59e+02	96	+2.49e+02	92	+3.78e+07	83
Modo: 38	+1.27e-02	0	+5.84e-03	0	+1.14e-02	0	+5.60e+02	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.59e+02	96	+2.49e+02	92	+3.78e+07	83
Modo: 39	+8.21e-04	0	+8.35e-01	0	+5.96e-01	0	+1.02e+03	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.78e+07	83
Modo: 40	+3.37e-03	0	+7.38e-02	0	+1.66e-02	0	+7.98e+03	0

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.79e+07	83
Modo: 41	+2.90e-02	0	+2.56e-02	0	+1.08e-03	0	+5.44e+04	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.79e+07	83
Modo: 42	+6.70e-01	0	+3.28e-03	0	+4.61e-02	0	+3.45e+04	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.79e+07	83
Modo: 43	+6.45e-02	0	+4.93e-04	0	+3.68e-03	0	+1.53e+05	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.81e+07	83
Modo: 44	+3.50e-01	0	+9.53e-05	0	+5.51e-02	0	+7.90e+03	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.81e+07	83
Modo: 45	+5.76e-02	0	+8.27e-01	0	+2.06e-03	0	+9.70e+03	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.61e+02	96	+2.50e+02	92	+3.81e+07	83
Modo: 46	+2.93e-03	0	+4.22e-01	0	+3.48e-03	0	+1.84e+04	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.62e+02	96	+2.50e+02	92	+3.81e+07	84
Modo: 47	+5.25e-01	0	+1.13e-01	0	+5.13e-02	0	+1.03e+03	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.62e+02	96	+2.50e+02	92	+3.81e+07	84
Modo: 48	+4.45e-02	0	+7.13e-02	0	+5.56e-02	0	+5.96e+03	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.62e+02	96	+2.50e+02	92	+3.81e+07	84
Modo: 49	+6.40e-02	0	+2.05e-01	0	+3.02e-01	0	+1.45e+04	0
Progressiva	+2.62e+02	96	+2.62e+02	96	+2.51e+02	92	+3.82e+07	84
Modo: 50	+1.35e-02	0	+1.16e-01	0	+3.15e-02	0	+1.12e+05	0
Progressiva	+2.62e+02	96	+2.62e+02	97	+2.51e+02	92	+3.83e+07	84

MASSA TOTALE ECCITABILE

Direzione X	Direzione Y	Direzione Z	Rotazione Z
+2.71e+02	+2.71e+02	+2.71e+02	+4.57e+07

TRASLAZIONE CENTRO DELLE MASSE: -EY

FREQUENZE PROPRIE DI OSCILLAZIONE

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
1	2.565e+01	4.083e+00	2.449e-01	0.000e+00
2	2.688e+01	4.278e+00	2.337e-01	0.000e+00
3	4.536e+01	7.219e+00	1.385e-01	0.000e+00
4	4.685e+01	7.456e+00	1.341e-01	0.000e+00
5	5.149e+01	8.195e+00	1.220e-01	0.000e+00
6	7.625e+01	1.214e+01	8.240e-02	0.000e+00
7	2.372e+02	3.776e+01	2.648e-02	2.731e-152
8	2.814e+02	4.479e+01	2.233e-02	2.177e-135
9	2.961e+02	4.713e+01	2.122e-02	4.698e-130
10	3.213e+02	5.114e+01	1.956e-02	3.402e-122
11	3.277e+02	5.215e+01	1.918e-02	1.627e-119
12	3.316e+02	5.278e+01	1.895e-02	4.369e-119
13	3.592e+02	5.717e+01	1.749e-02	3.485e-112
14	3.613e+02	5.750e+01	1.739e-02	4.089e-112
15	3.890e+02	6.191e+01	1.615e-02	5.873e-107
16	4.304e+02	6.850e+01	1.460e-02	2.164e-98
17	4.488e+02	7.143e+01	1.400e-02	2.402e-95
18	4.920e+02	7.830e+01	1.277e-02	5.457e-87
19	5.212e+02	8.295e+01	1.206e-02	3.583e-82
20	5.331e+02	8.485e+01	1.179e-02	2.955e-79
21	5.488e+02	8.734e+01	1.145e-02	1.268e-76
22	5.546e+02	8.827e+01	1.133e-02	5.144e-76
23	5.620e+02	8.945e+01	1.118e-02	6.020e-75
24	5.849e+02	9.309e+01	1.074e-02	1.833e-73
25	6.271e+02	9.980e+01	1.002e-02	4.605e-68
26	6.558e+02	1.044e+02	9.581e-03	3.280e-65
27	7.005e+02	1.115e+02	8.970e-03	5.495e-60
28	7.086e+02	1.128e+02	8.867e-03	5.348e-59
29	7.222e+02	1.149e+02	8.701e-03	3.056e-57
30	7.555e+02	1.202e+02	8.316e-03	5.455e-55
31	8.101e+02	1.289e+02	7.756e-03	1.205e-49

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
32	8.428e+02	1.341e+02	7.456e-03	4.294e-46
33	8.714e+02	1.387e+02	7.211e-03	5.555e-43
34	8.790e+02	1.399e+02	7.148e-03	1.430e-42
35	8.932e+02	1.422e+02	7.034e-03	1.932e-41
36	9.141e+02	1.455e+02	6.873e-03	7.631e-41
37	9.578e+02	1.524e+02	6.560e-03	2.375e-38
38	1.005e+03	1.599e+02	6.252e-03	4.403e-34
39	1.025e+03	1.632e+02	6.128e-03	6.180e-34
40	1.067e+03	1.698e+02	5.890e-03	5.006e-31
41	1.096e+03	1.745e+02	5.732e-03	5.098e-29
42	1.161e+03	1.847e+02	5.414e-03	2.684e-24
43	1.170e+03	1.863e+02	5.369e-03	4.133e-23
44	1.212e+03	1.929e+02	5.183e-03	4.113e-20
45	1.231e+03	1.960e+02	5.102e-03	1.495e-18
46	1.234e+03	1.964e+02	5.091e-03	2.548e-18
47	1.289e+03	2.051e+02	4.875e-03	3.283e-16
48	1.312e+03	2.088e+02	4.789e-03	3.723e-14
49	1.317e+03	2.095e+02	4.773e-03	1.373e-13
50	1.323e+03	2.105e+02	4.750e-03	1.383e-13

COEFFICIENTI DI PARTECIPAZIONE MODALE

Modo	Direz.X	Direz.Y	Direz.Z
1	-2.047e+00	-1.287e+01	-2.134e+00
2	1.126e+01	-2.361e+00	-2.835e-01
3	9.026e-01	-1.004e+00	1.618e+01
4	-2.606e+00	-2.473e-01	5.532e+00
5	3.728e-01	2.974e+00	-3.744e+00
6	4.690e-02	7.905e-02	7.480e-02
7	-9.583e-02	1.585e+00	-2.669e-03
8	-3.028e-01	1.553e+00	1.716e-01
9	1.536e+00	9.606e-01	5.792e-02
10	-1.794e+00	-1.468e+00	-3.454e-02
11	2.516e+00	-2.340e+00	1.599e-01
12	6.852e-01	-7.078e+00	-1.580e-01
13	2.917e+00	1.043e+00	-3.610e-01
14	-9.653e+00	-3.907e-01	-3.412e-02
15	1.854e+00	-2.221e-01	1.843e-01
16	-5.653e-01	-6.240e-01	-2.069e-02
17	1.314e-01	2.985e-01	-7.074e-04
18	1.482e-01	-1.386e+00	8.780e-03
19	1.080e-02	-3.484e-02	2.355e-02
20	-6.216e-01	-4.382e-01	1.165e-02
21	-2.666e-01	1.303e+00	-1.541e-02
22	-1.252e-02	-2.585e+00	3.121e-02
23	3.262e-02	1.320e+00	1.243e-03
24	-4.260e-01	1.500e-01	-3.187e-03
25	3.051e-02	9.536e-02	2.482e-04
26	1.098e-01	-1.838e-01	1.161e-04
27	-7.369e-01	-2.444e-02	-2.541e-03
28	1.262e+00	1.807e-01	2.850e-03
29	-5.333e-03	3.531e-01	2.843e-04
30	4.244e-02	-4.163e-01	-1.272e-02
31	2.096e-02	-2.275e-01	1.971e-04
32	1.597e-02	-8.366e-02	-2.800e-02
33	-9.726e-02	4.119e-02	-2.719e-04
34	-3.461e-01	8.113e-02	-8.333e-04
35	4.246e-01	-1.522e-01	8.892e-04
36	-1.709e-01	-4.045e-01	-2.118e-03
37	-5.759e-04	-1.948e-01	-3.085e-03
38	-1.154e-01	7.607e-02	-1.751e-03
39	-2.952e-02	9.138e-01	1.172e-02
40	5.252e-02	-2.716e-01	-1.874e-03

Modo	Direz.X	Direz.Y	Direz.Z
41	1.694e-01	1.602e-01	-4.322e-04
42	8.104e-01	5.669e-02	1.869e-03
43	2.745e-01	2.362e-02	-3.947e-04
44	-5.926e-01	-1.005e-02	1.915e-03
45	2.368e-01	-9.076e-01	-2.821e-04
46	-4.951e-02	-6.526e-01	-6.650e-04
47	-7.220e-01	-3.370e-01	2.086e-03
48	-2.136e-01	-2.694e-01	-2.192e-03
49	-2.461e-01	4.502e-01	-5.007e-03
50	1.329e-01	-3.414e-01	1.610e-03

**MASSA ECCITATA
PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00**

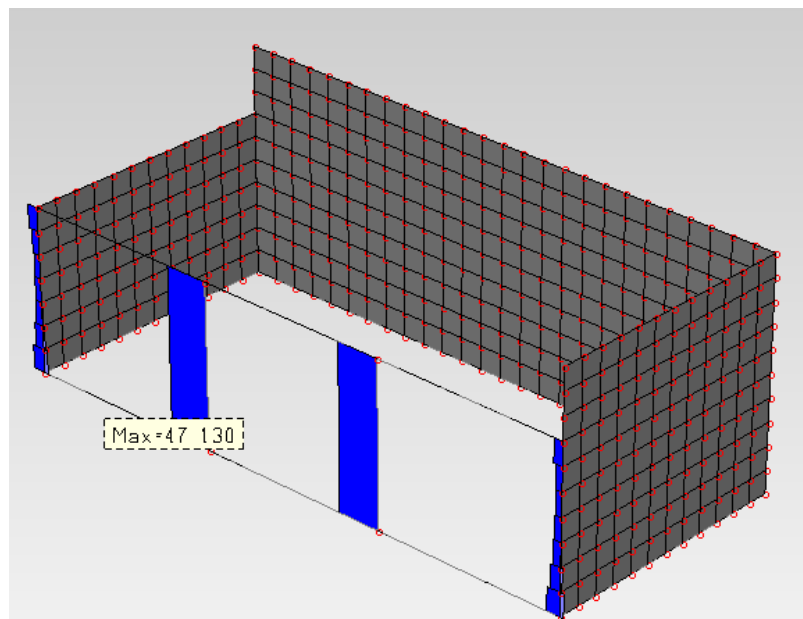
Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Modo: 1	+4.19e+00	2	+1.66e+02	61	+4.01e+00	1	+2.81e+05	1
Progressiva	+4.19e+00	2	+1.66e+02	61	+4.01e+00	1	+2.81e+05	1
Modo: 2	+1.27e+02	47	+5.57e+00	2	+6.85e-02	0	+7.82e+06	17
Progressiva	+1.31e+02	48	+1.71e+02	63	+4.08e+00	2	+8.10e+06	18
Modo: 3	+8.15e-01	0	+1.01e+00	0	+2.03e+02	75	+7.56e+05	2
Progressiva	+1.32e+02	49	+1.72e+02	63	+2.07e+02	76	+8.85e+06	19
Modo: 4	+6.79e+00	3	+6.12e-02	0	+2.33e+01	9	+5.28e+06	12
Progressiva	+1.38e+02	51	+1.72e+02	63	+2.30e+02	85	+1.41e+07	31
Modo: 5	+1.39e-01	0	+8.84e+00	3	+9.52e+00	4	+6.23e+04	0
Progressiva	+1.39e+02	51	+1.81e+02	67	+2.40e+02	88	+1.42e+07	31
Modo: 6	+2.20e-03	0	+6.25e-03	0	+2.57e-03	0	+1.59e+06	3
Progressiva	+1.39e+02	51	+1.81e+02	67	+2.40e+02	88	+1.58e+07	35
Modo: 7	+9.18e-03	0	+2.51e+00	1	+3.07e-05	0	+3.08e+02	0
Progressiva	+1.39e+02	51	+1.84e+02	68	+2.40e+02	88	+1.58e+07	35
Modo: 8	+9.17e-02	0	+2.41e+00	1	+2.64e-01	0	+2.65e+03	0
Progressiva	+1.39e+02	51	+1.86e+02	69	+2.40e+02	88	+1.58e+07	35
Modo: 9	+2.36e+00	1	+9.23e-01	0	+3.51e-02	0	+1.17e+05	0
Progressiva	+1.41e+02	52	+1.87e+02	69	+2.40e+02	88	+1.59e+07	35
Modo: 10	+3.22e+00	1	+2.16e+00	1	+2.53e-02	0	+1.96e+05	0
Progressiva	+1.44e+02	53	+1.89e+02	70	+2.40e+02	88	+1.61e+07	35
Modo: 11	+6.33e+00	2	+5.48e+00	2	+5.59e-01	0	+8.07e+05	2
Progressiva	+1.51e+02	55	+1.95e+02	72	+2.40e+02	89	+1.69e+07	37
Modo: 12	+4.69e-01	0	+5.01e+01	18	+6.10e-01	0	+9.87e+03	0
Progressiva	+1.51e+02	56	+2.45e+02	90	+2.41e+02	89	+1.69e+07	37
Modo: 13	+8.51e+00	3	+1.09e+00	0	+4.35e+00	2	+1.30e+06	3
Progressiva	+1.60e+02	59	+2.46e+02	91	+2.45e+02	90	+1.82e+07	40
Modo: 14	+9.32e+01	34	+1.53e-01	0	+4.10e-02	0	+5.68e+06	12
Progressiva	+2.53e+02	93	+2.46e+02	91	+2.45e+02	90	+2.39e+07	52
Modo: 15	+3.44e+00	1	+4.93e-02	0	+1.65e+00	1	+1.05e+06	2
Progressiva	+2.56e+02	94	+2.46e+02	91	+2.47e+02	91	+2.49e+07	55
Modo: 16	+3.20e-01	0	+3.89e-01	0	+3.50e-02	0	+3.86e+05	1
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.46e+02	91	+2.47e+02	91	+2.53e+07	55
Modo: 17	+1.73e-02	0	+8.91e-02	0	+1.14e-04	0	+8.92e+06	20
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.46e+02	91	+2.47e+02	91	+3.42e+07	75
Modo: 18	+2.20e-02	0	+1.92e+00	1	+1.57e-02	0	+1.10e+05	0
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.48e+02	91	+2.47e+02	91	+3.44e+07	75
Modo: 19	+1.17e-04	0	+1.21e-03	0	+1.07e-01	0	+2.94e+04	0
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.48e+02	91	+2.47e+02	91	+3.44e+07	75
Modo: 20	+3.86e-01	0	+1.92e-01	0	+3.27e-02	0	+6.40e+05	1
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.49e+02	92	+2.47e+02	91	+3.50e+07	77
Modo: 21	+7.11e-02	0	+1.70e+00	1	+7.00e-02	0	+1.41e+06	3
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.50e+02	92	+2.47e+02	91	+3.64e+07	80
Modo: 22	+1.57e-04	0	+6.68e+00	2	+3.08e-01	0	+1.38e+05	0
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.57e+02	95	+2.48e+02	91	+3.66e+07	80
Modo: 23	+1.06e-03	0	+1.74e+00	1	+5.22e-06	0	+8.46e+03	0
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.66e+07	80
Modo: 24	+1.81e-01	0	+2.25e-02	0	+3.98e-03	0	+3.78e+05	1
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.70e+07	81

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

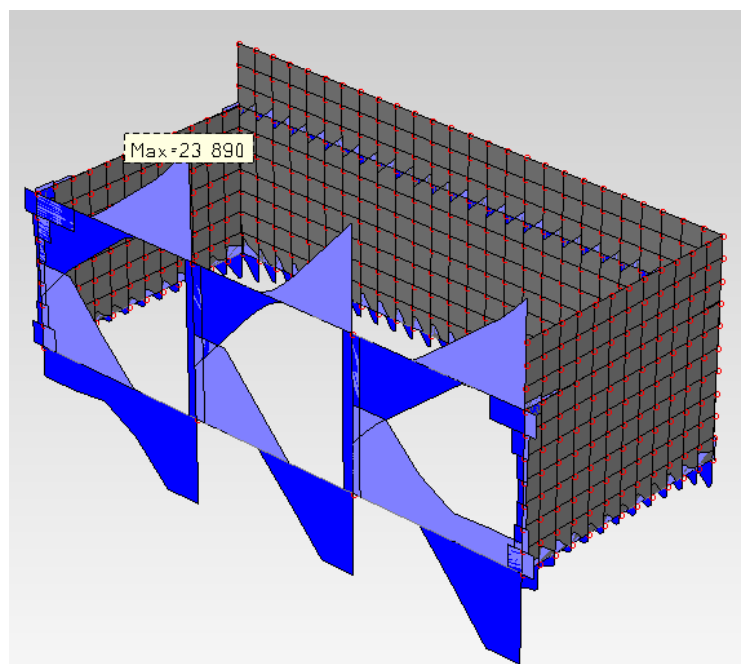
Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Modo: 25	+9.31e-04	0	+9.09e-03	0	+7.35e-07	0	+1.05e+04	0
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.70e+07	81
Modo: 26	+1.20e-02	0	+3.38e-02	0	+2.78e-06	0	+2.08e+03	0
Progressiva	+2.57e+02	95	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.70e+07	81
Modo: 27	+5.43e-01	0	+5.97e-04	0	+9.04e-03	0	+8.25e+04	0
Progressiva	+2.58e+02	95	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.71e+07	81
Modo: 28	+1.59e+00	1	+3.27e-02	0	+3.52e-03	0	+6.22e+04	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.71e+07	81
Modo: 29	+2.84e-05	0	+1.25e-01	0	+4.43e-05	0	+6.39e+04	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.72e+07	81
Modo: 30	+1.80e-03	0	+1.73e-01	0	+5.67e-02	0	+1.37e+04	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.72e+07	81
Modo: 31	+4.39e-04	0	+5.17e-02	0	+9.43e-05	0	+1.83e+05	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.48e+02	91	+3.74e+07	82
Modo: 32	+2.55e-04	0	+7.00e-03	0	+1.59e+00	1	+2.11e+04	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.49e+02	92	+3.74e+07	82
Modo: 33	+9.46e-03	0	+1.70e-03	0	+1.25e-06	0	+1.31e+04	0
Progressiva	+2.59e+02	96	+2.59e+02	95	+2.49e+02	92	+3.74e+07	82
Modo: 34	+1.20e-01	0	+6.58e-03	0	+4.66e-03	0	+4.32e+04	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.59e+02	95	+2.49e+02	92	+3.75e+07	82
Modo: 35	+1.80e-01	0	+2.32e-02	0	+1.26e-03	0	+2.36e+05	1
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.59e+02	95	+2.49e+02	92	+3.77e+07	83
Modo: 36	+2.92e-02	0	+1.64e-01	0	+1.02e-02	0	+1.18e+03	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.59e+02	96	+2.49e+02	92	+3.77e+07	83
Modo: 37	+3.32e-07	0	+3.79e-02	0	+2.61e-02	0	+7.38e+04	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.59e+02	96	+2.49e+02	92	+3.78e+07	83
Modo: 38	+1.33e-02	0	+5.79e-03	0	+1.15e-02	0	+6.19e+02	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.59e+02	96	+2.49e+02	92	+3.78e+07	83
Modo: 39	+8.71e-04	0	+8.35e-01	0	+5.96e-01	0	+9.59e+02	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.78e+07	83
Modo: 40	+2.76e-03	0	+7.38e-02	0	+1.67e-02	0	+8.74e+03	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.78e+07	83
Modo: 41	+2.87e-02	0	+2.57e-02	0	+1.05e-03	0	+5.35e+04	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.78e+07	83
Modo: 42	+6.57e-01	0	+3.21e-03	0	+4.67e-02	0	+2.96e+04	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.79e+07	83
Modo: 43	+7.53e-02	0	+5.58e-04	0	+3.03e-03	0	+1.55e+05	0
Progressiva	+2.60e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.80e+07	83
Modo: 44	+3.51e-01	0	+1.01e-04	0	+5.52e-02	0	+7.25e+03	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.60e+02	96	+2.50e+02	92	+3.80e+07	83
Modo: 45	+5.61e-02	0	+8.24e-01	0	+2.03e-03	0	+1.01e+04	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.61e+02	96	+2.50e+02	92	+3.80e+07	83
Modo: 46	+2.45e-03	0	+4.26e-01	0	+3.55e-03	0	+1.84e+04	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.62e+02	96	+2.50e+02	92	+3.81e+07	83
Modo: 47	+5.21e-01	0	+1.14e-01	0	+5.20e-02	0	+4.78e+02	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.62e+02	96	+2.50e+02	92	+3.81e+07	83
Modo: 48	+4.56e-02	0	+7.26e-02	0	+5.44e-02	0	+5.76e+03	0
Progressiva	+2.61e+02	96	+2.62e+02	96	+2.50e+02	92	+3.81e+07	83
Modo: 49	+6.05e-02	0	+2.03e-01	0	+3.01e-01	0	+1.61e+04	0
Progressiva	+2.62e+02	96	+2.62e+02	96	+2.51e+02	92	+3.81e+07	83
Modo: 50	+1.77e-02	0	+1.17e-01	0	+3.25e-02	0	+1.09e+05	0
Progressiva	+2.62e+02	96	+2.62e+02	97	+2.51e+02	92	+3.82e+07	84

MASSA TOTALE ECCITABILE

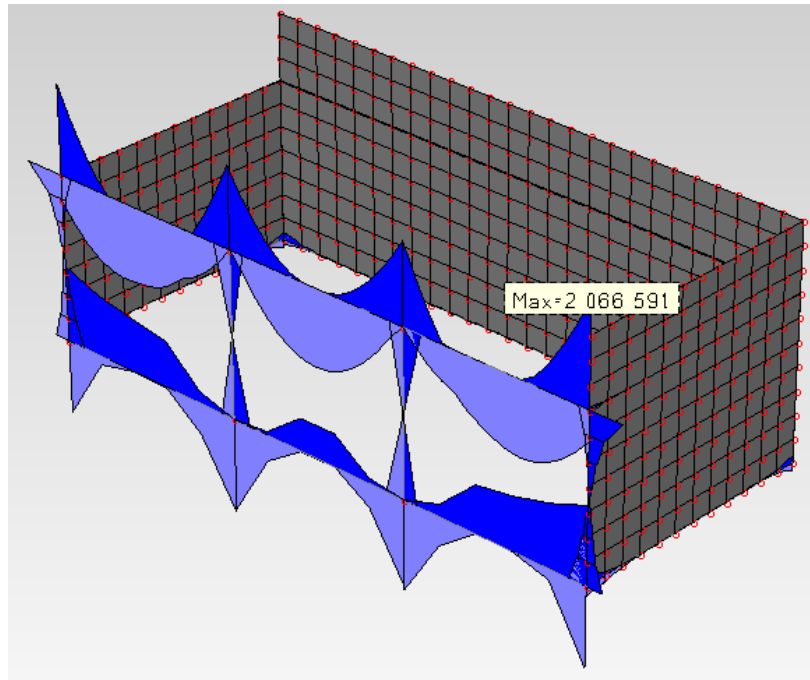
Direzione X	Direzione Y	Direzione Z	Rotazione Z
+2.71e+02	+2.71e+02	+2.71e+02	+4.57e+07



Aziona assiale slu (Kg)



Taglio slu (Kg)



Momento Mz slu (Kgcm)

VERIFICA C.A. (SLU):

Lavoro: ANALISI PARCHEGGIO INTERRATO Intestazione lavoro: ANALISI - CENATE
 Elemento: TRAVE Gruppo: 2 Tabella: Tabella travi
 Descrizione: TRAVI SOLAIO
 Spunt. I 30.0 cm Spunt. J 30.0 cm
 Rck: 300.00 kg/cm² fyk: 4580.0 kg/cm²
 Copriferro superiore: 3.5 cm Copriferro inferiore: 3.5 cm Copriferro laterale: 3.5 cm
 Verifica in ottemperanza alle NTC2018
 Per le combinazioni sismiche la capacità è valutata in campo elastico o sostanzialmente elastico (§7.4.1 NTC2018)

Diametro staffe: 8 mm Numero braccia: 2

Nome travata: trave_201_IP1 Descrizione: Trave_2 4-5
 ASTA NUM. 1 NI 16 NF 15 SEZ. L. a= 65.0 b= 80.0 c= 25.0 d= 35.0 pos= 1 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
 qy medio: 8.8750 68.2650 5.6610 82.8010 kg/cm

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	12337	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.37	1.79	2.24	0.00	26.8
1B	0	-0	20103	0	0	0	-20666	--	--	6.03	10.05	0.35	0.90	0.60	2.70	3.65	0.00	26.8
1C	0	-0	12337	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.37	1.79	2.24	0.00	26.8
1D	0	-0	20103	0	0	0	-20666	--	--	6.03	10.05	0.35	0.90	0.60	2.70	3.65	0.00	26.8
1E	0	-0	12337	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.37	1.79	2.24	0.00	26.8
1F	0	-0	20103	0	0	0	-20666	--	--	6.03	10.05	0.35	0.90	0.60	2.70	3.65	0.00	26.8
1G	0	-0	12337	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.37	1.79	2.24	0.00	26.8
1H	0	-0	20103	0	0	0	-20666	--	--	6.03	10.05	0.35	0.90	0.60	2.70	3.65	0.00	26.8
1I	0	-0	11476	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.34	1.83	2.08	0.00	26.8
1J	0	-0	20964	0	0	0	-20019	--	--	6.03	10.05	0.35	0.88	0.62	2.82	3.80	0.00	26.4
1K	0	-0	11476	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.34	1.83	2.08	0.00	26.8
1L	0	-0	20964	0	0	0	-20019	--	--	6.03	10.05	0.35	0.88	0.62	2.82	3.80	0.00	26.4
1M	0	-0	11476	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.34	1.83	2.08	0.00	26.8
1N	0	-0	20964	0	0	0	-20019	--	--	6.03	10.05	0.35	0.88	0.62	2.82	3.80	0.00	26.4
1O	0	-0	11476	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.34	1.83	2.08	0.00	26.8
1P	0	-0	20964	0	0	0	-20019	--	--	6.03	10.05	0.35	0.88	0.62	2.82	3.80	0.00	26.4
1Q	0	-0	14027	0	0	0	-960	--	--	4.02	4.02	0.27	0.10	0.42	2.56	2.55	0.00	26.8
1R	0	-0	18413	0	0	0	-13725	--	--	6.03	6.03	0.30	0.98	0.55	2.94	3.34	0.00	26.8
1S	0	-0	14027	0	0	0	-960	--	--	4.02	4.02	0.27	0.10	0.42	2.56	2.55	0.00	26.8
1T	0	-0	18413	0	0	0	-13725	--	--	6.03	6.03	0.30	0.98	0.55	2.94	3.34	0.00	26.8
1U	0	-0	14027	0	0	0	-960	--	--	4.02	4.02	0.27	0.10	0.42	2.56	2.55	0.00	26.8
1V	0	-0	18413	0	0	0	-13725	--	--	6.03	6.03	0.30	0.98	0.55	2.94	3.34	0.00	26.8
1W	0	-0	14027	0	0	0	-960	--	--	4.02	4.02	0.27	0.10	0.42	2.56	2.55	0.00	26.8
1X	0	-0	18413	0	0	0	-13725	--	--	6.03	6.03	0.30	0.98	0.55	2.94	3.34	0.00	26.8
2	0	-0	22440	0	0	0	-10270	--	--	6.03	6.03	0.18	0.71	0.67	3.58	4.07	0.00	24.7

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 6.03 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 24.7

1A	28	-0	10140	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.30	1.47	1.84	0.00	26.8
1B	28	-0	17906	0	0	0	-20666	--	--	4.02	10.05	0.35	0.91	0.53	2.41	3.25	0.00	26.8

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1C	28	-0	10140	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.30	1.47	1.84	0.00	26.8
1D	28	-0	17906	0	0	0	-20666	--	--	4.02	10.05	0.35	0.91	0.53	2.41	3.25	0.00	26.8
1E	28	-0	10140	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.30	1.47	1.84	0.00	26.8
1F	28	-0	17906	0	0	0	-20666	--	--	4.02	10.05	0.35	0.91	0.53	2.41	3.25	0.00	26.8
1G	28	-0	10140	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.30	1.47	1.84	0.00	26.8
1H	28	-0	17906	0	0	0	-20666	--	--	4.02	10.05	0.35	0.91	0.53	2.41	3.25	0.00	26.8
1I	28	-0	9279	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.28	1.48	1.68	0.00	26.8
1J	28	-0	18767	0	0	0	-20019	--	--	4.02	10.05	0.35	0.88	0.56	2.52	3.41	0.00	26.8
1K	28	-0	9279	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.28	1.48	1.68	0.00	26.8
1L	28	-0	18767	0	0	0	-20019	--	--	4.02	10.05	0.35	0.88	0.56	2.52	3.41	0.00	26.8
1M	28	-0	9279	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.28	1.48	1.68	0.00	26.8
1N	28	-0	18767	0	0	0	-20019	--	--	4.02	10.05	0.35	0.88	0.56	2.52	3.41	0.00	26.8
1O	28	-0	9279	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.28	1.48	1.68	0.00	26.8
1P	28	-0	18767	0	0	0	-20019	--	--	4.02	10.05	0.35	0.88	0.56	2.52	3.41	0.00	26.8
1Q	28	-0	11830	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.35	1.89	2.15	0.00	26.8
1R	28	-0	16215	0	0	0	-13725	--	--	4.02	6.03	0.30	0.99	0.48	2.59	2.94	0.00	26.8
1S	28	-0	11830	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.35	1.89	2.15	0.00	26.8
1T	28	-0	16215	0	0	0	-13725	--	--	4.02	6.03	0.30	0.99	0.48	2.59	2.94	0.00	26.8
1U	28	-0	11830	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.35	1.89	2.15	0.00	26.8
1V	28	-0	16215	0	0	0	-13725	--	--	4.02	6.03	0.30	0.99	0.48	2.59	2.94	0.00	26.8
1W	28	-0	11830	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.35	1.89	2.15	0.00	26.8
1X	28	-0	16215	0	0	0	-13725	--	--	4.02	6.03	0.30	0.99	0.48	2.59	2.94	0.00	26.8
2	28	-0	19409	0	0	0	-10270	--	--	4.02	6.03	0.18	0.71	0.58	3.09	3.52	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 6.03 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	56	-0	7942	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.24	1.15	1.44	0.00	26.8
1B	56	-0	15708	0	0	0	-20666	--	--	4.02	10.05	0.35	0.91	0.47	2.11	2.85	0.00	26.8
1C	56	-0	7942	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.24	1.15	1.44	0.00	26.8
1D	56	-0	15708	0	0	0	-20666	--	--	4.02	10.05	0.35	0.91	0.47	2.11	2.85	0.00	26.8
1E	56	-0	7942	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.24	1.15	1.44	0.00	26.8
1F	56	-0	15708	0	0	0	-20666	--	--	4.02	10.05	0.35	0.91	0.47	2.11	2.85	0.00	26.8
1G	56	-0	7942	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.24	1.15	1.44	0.00	26.8
1H	56	-0	15708	0	0	0	-20666	--	--	4.02	10.05	0.35	0.91	0.47	2.11	2.85	0.00	26.8
1I	56	-0	7081	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.21	1.13	1.28	0.00	26.8
1J	56	-0	16569	0	0	0	-20019	--	--	4.02	10.05	0.35	0.88	0.49	2.23	3.01	0.00	26.8
1K	56	-0	7081	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.21	1.13	1.28	0.00	26.8
1L	56	-0	16569	0	0	0	-20019	--	--	4.02	10.05	0.35	0.88	0.49	2.23	3.01	0.00	26.8
1M	56	-0	7081	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.21	1.13	1.28	0.00	26.8
1N	56	-0	16569	0	0	0	-20019	--	--	4.02	10.05	0.35	0.88	0.49	2.23	3.01	0.00	26.8
1O	56	-0	7081	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.21	1.13	1.28	0.00	26.8
1P	56	-0	16569	0	0	0	-20019	--	--	4.02	10.05	0.35	0.88	0.49	2.23	3.01	0.00	26.8
1Q	56	-0	9633	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.29	1.54	1.75	0.00	26.8
1R	56	-0	14018	0	0	0	-13725	--	--	4.02	6.03	0.30	0.99	0.42	2.23	2.54	0.00	26.8
1S	56	-0	9633	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.29	1.54	1.75	0.00	26.8
1T	56	-0	14018	0	0	0	-13725	--	--	4.02	6.03	0.30	0.99	0.42	2.23	2.54	0.00	26.8
1U	56	-0	9633	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.29	1.54	1.75	0.00	26.8
1V	56	-0	14018	0	0	0	-13725	--	--	4.02	6.03	0.30	0.99	0.42	2.23	2.54	0.00	26.8
1W	56	-0	9633	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.29	1.54	1.75	0.00	26.8
1X	56	-0	14018	0	0	0	-13725	--	--	4.02	6.03	0.30	0.99	0.42	2.23	2.54	0.00	26.8
2	56	-0	16379	0	0	0	12816	--	--	8.04	4.02	0.00	0.68	0.49	2.61	2.97	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 6.03 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	84	-0	5745	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.17	0.83	0.00	0.00	26.8
1B	84	-0	13511	0	0	0	-17900	--	--	4.02	8.04	0.33	0.97	0.40	1.96	2.45	0.00	26.8
1C	84	-0	5745	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.17	0.83	0.00	0.00	26.8
1D	84	-0	13511	0	0	0	-17900	--	--	4.02	8.04	0.33	0.97	0.40	1.96	2.45	0.00	26.8
1E	84	-0	5745	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.17	0.83	0.00	0.00	26.8
1F	84	-0	13511	0	0	0	-17900	--	--	4.02	8.04	0.33	0.97	0.40	1.96	2.45	0.00	26.8
1G	84	-0	5745	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.17	0.83	0.00	0.00	26.8
1H	84	-0	13511	0	0	0	-17900	--	--	4.02	8.04	0.33	0.97	0.40	1.96	2.45	0.00	26.8
1I	84	-0	4884	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.15	0.78	0.00	0.00	26.8
1J	84	-0	14372	0	0	0	-17428	--	--	4.02	8.04	0.33	0.95	0.43	2.08	2.61	0.00	26.8
1K	84	-0	4884	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.15	0.78	0.00	0.00	26.8
1L	84	-0	14372	0	0	0	-17428	--	--	4.02	8.04	0.33	0.95	0.43	2.08	2.61	0.00	26.8
1M	84	-0	4884	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.15	0.78	0.00	0.00	26.8
1N	84	-0	14372	0	0	0	-17428	--	--	4.02	8.04	0.33	0.95	0.43	2.08	2.61	0.00	26.8
1O	84	-0	4884	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.15	0.78	0.00	0.00	26.8
1P	84	-0	14372	0	0	0	-17428	--	--	4.02	8.04	0.33	0.95	0.43	2.08	2.61	0.00	26.8
1Q	84	-0	7435	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.22	1.19	1.35	0.00	26.8
1R	84	-0	11821	0	0	0	-11134	--	--	4.02	6.03	0.30	0.80	0.35	1.88	2.14	0.00	26.8
1S	84	-0	7435	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.22	1.19	1.35	0.00	26.8
1T	84	-0	11821	0	0	0	-11134	--	--	4.02	6.03	0.30	0.80	0.35	1.88	2.14	0.00	26.8
1U	84	-0	7435	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.22	1.19	1.35	0.00	26.8
1V	84	-0	11821	0	0	0	-11134	--	--	4.02	6.03	0.30	0.80	0.35	1.88	2.14	0.00	26.8
1W	84	-0	7435	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.22	1.19	1.35	0.00	26.8
1X	84	-0	11821	0	0	0	-11134	--	--	4.02	6.03	0.30	0.80	0.35	1.88	2.14	0.00	26.8
2	84	-0	13348	0	0	0	12816	--	--	8.04	4.02	0.00	0.68	0.40	2.13	2.42	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	111	-0	3548	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.11	0.51	0.00	0.00	26.8
1B	111	-0	11314	0	0	0	-12435	--	--	4.02	6.03	0.30	0.89	0.34	1.80	2.05	0.00	26.8
1C	111	-0	3548	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.11	0.51	0.00	0.00	26.8
1D	111	-0	11314	0	0	0	-12435	--	--	4.02	6.03	0.30	0.89	0.34	1.80	2.05	0.00	26.8
1E	111	-0	3548	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.11	0.51	0.00	0.00	26.8
1F	111	-0	11314	0	0	0	-12435	--	--	4.02	6.03	0.30	0.89	0.34	1.80	2.05	0.00	26.8
1G	111	-0	3548	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.11	0.51	0.00	0.00	26.8
1H	111	-0	11314	0	0	0	-12435	--	--	4.02	6.03	0.30	0.89	0.34	1.80	2.05	0.00	26.8
1I	111	-0	2687	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.08	0.43	0.00	0.00	26.8
1J	111	-0	12175	0	0	0	-11775	--	--	4.02	6.03	0.30	0.85	0.36	1.94	2.21	0.00	26.8
1K	111	-0	2687	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.08	0.43	0.00	0.00	26.8
1L	111	-0	12175	0	0	0	-11775	--	--	4.02	6.03	0.30	0.85	0.36	1.94	2.21	0.00	26.8
1M	111	-0	2687	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.08	0.43	0.00	0.00	26.8
1N	111	-0	12175	0	0	0	-11775	--	--	4.02	6.03	0.30	0.85	0.36	1.94	2.21	0.00	26.8
1O	111	-0	2687	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.08	0.43	0.00	0.00	26.8
1P	111	-0	12175	0	0	0	-11775	--	--	4.02	6.03	0.30	0.85	0.36	1.94	2.21	0.00	26.8
1Q	111	-0	5238	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.16	0.83	0.00	0.00	26.8
1R	111	-0	9623	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.29	1.76	1.75	0.00	26.8
1S	111	-0	5238	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.16	0.83	0.00	0.00	26.8
1T	111	-0	9623	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.29	1.76	1.75	0.00	26.8
1U	111	-0	5238	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.16	0.83	0.00	0.00	26.8

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1V 111	-0	9623	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.29	1.76	1.75	0.00	26.8
1W 111	-0	5238	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.16	0.83	0.00	0.00	26.8
1X 111	-0	9623	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.29	1.76	1.75	0.00	26.8
2 111	-0	10317	0	0	0	12816	--	--	8.04	4.02	0.00	0.68	0.31	1.64	1.87	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A 139	-0	1350	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.04	0.20	0.00	0.00	26.8
1B 139	-0	9116	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.27	1.66	1.65	0.00	26.8
1C 139	-0	1350	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.04	0.20	0.00	0.00	26.8
1D 139	-0	9116	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.27	1.66	1.65	0.00	26.8
1E 139	-0	1350	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.04	0.20	0.00	0.00	26.8
1F 139	-0	9116	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.27	1.66	1.65	0.00	26.8
1G 139	-0	1350	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.04	0.20	0.00	0.00	26.8
1H 139	-0	9116	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.27	1.66	1.65	0.00	26.8
1I 139	-0	489	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.01	0.08	0.00	0.00	26.8
1J 139	-0	9977	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.30	1.82	1.81	0.00	26.8
1K 139	-0	489	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.01	0.08	0.00	0.00	26.8
1L 139	-0	9977	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.30	1.82	1.81	0.00	26.8
1M 139	-0	489	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.01	0.08	0.00	0.00	26.8
1N 139	-0	9977	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.30	1.82	1.81	0.00	26.8
1O 139	-0	489	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.01	0.08	0.00	0.00	26.8
1P 139	-0	9977	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.30	1.82	1.81	0.00	26.8
1Q 139	-0	3041	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.09	0.48	0.00	0.00	26.8
1R 139	-0	7426	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.22	1.36	1.35	0.00	26.8
1S 139	-0	3041	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.09	0.48	0.00	0.00	26.8
1T 139	-0	7426	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.22	1.36	1.35	0.00	26.8
1U 139	-0	3041	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.09	0.48	0.00	0.00	26.8
1V 139	-0	7426	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.22	1.36	1.35	0.00	26.8
1W 139	-0	3041	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.09	0.48	0.00	0.00	26.8
1X 139	-0	7426	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.22	1.36	1.35	0.00	26.8
2 139	-0	7287	0	0	0	12816	--	--	8.04	4.02	0.00	0.68	0.22	1.16	1.32	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A 167	-0	-847	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.03	0.12	0.00	0.00	26.8
1B 167	-0	6919	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.21	1.26	1.26	0.00	26.8
1C 167	-0	-847	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.03	0.12	0.00	0.00	26.8
1D 167	-0	6919	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.21	1.26	1.26	0.00	26.8
1E 167	-0	-847	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.03	0.12	0.00	0.00	26.8
1F 167	-0	6919	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.21	1.26	1.26	0.00	26.8
1G 167	-0	-847	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.03	0.12	0.00	0.00	26.8
1H 167	-0	6919	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.21	1.26	1.26	0.00	26.8
1I 167	-0	-1708	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.05	0.27	0.00	0.00	26.8
1J 167	-0	7780	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.23	1.42	1.41	0.00	26.8
1K 167	-0	-1708	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.05	0.27	0.00	0.00	26.8
1L 167	-0	7780	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.23	1.42	1.41	0.00	26.8
1M 167	-0	-1708	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.05	0.27	0.00	0.00	26.8
1N 167	-0	7780	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.23	1.42	1.41	0.00	26.8
1O 167	-0	-1708	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.05	0.27	0.00	0.00	26.8
1P 167	-0	7780	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.23	1.42	1.41	0.00	26.8
1Q 167	-0	843	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.03	0.13	0.00	0.00	26.8
1R 167	-0	5229	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.16	0.95	0.00	0.00	26.8
1S 167	-0	843	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.03	0.13	0.00	0.00	26.8
1T 167	-0	5229	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.16	0.95	0.00	0.00	26.8
1U 167	-0	843	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.03	0.13	0.00	0.00	26.8
1V 167	-0	5229	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.16	0.95	0.00	0.00	26.8
1W 167	-0	843	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.03	0.13	0.00	0.00	26.8
1X 167	-0	5229	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.16	0.95	0.00	0.00	26.8
2 167	-0	4256	0	0	0	12816	--	--	8.04	4.02	0.00	0.68	0.13	0.68	0.00	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A 195	-0	-3044	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.09	0.44	0.00	0.00	26.8
1B 195	-0	4722	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.14	0.86	0.00	0.00	26.8
1C 195	-0	-3044	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.09	0.44	0.00	0.00	26.8
1D 195	-0	4722	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.14	0.86	0.00	0.00	26.8
1E 195	-0	-3044	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.09	0.44	0.00	0.00	26.8
1F 195	-0	4722	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.14	0.86	0.00	0.00	26.8
1G 195	-0	-3044	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.09	0.44	0.00	0.00	26.8
1H 195	-0	4722	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.14	0.86	0.00	0.00	26.8
1I 195	-0	-3905	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.12	0.62	0.00	0.00	26.8
1J 195	-0	5583	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.17	1.02	1.01	0.00	26.8
1K 195	-0	-3905	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.12	0.62	0.00	0.00	26.8
1L 195	-0	5583	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.17	1.02	1.01	0.00	26.8
1M 195	-0	-3905	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.12	0.62	0.00	0.00	26.8
1N 195	-0	5583	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.17	1.02	1.01	0.00	26.8
1O 195	-0	-3905	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.12	0.62	0.00	0.00	26.8
1P 195	-0	5583	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.17	1.02	1.01	0.00	26.8
1Q 195	-0	-1354	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.04	0.22	0.00	0.00	26.8
1R 195	-0	3031	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.09	0.55	0.00	0.00	26.8
1S 195	-0	-1354	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.04	0.22	0.00	0.00	26.8
1T 195	-0	3031	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.09	0.55	0.00	0.00	26.8
1U 195	-0	-1354	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.04	0.22	0.00	0.00	26.8
1V 195	-0	3031	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.09	0.55	0.00	0.00	26.8
1W 195	-0	-1354	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.04	0.22	0.00	0.00	26.8
1X 195	-0	3031	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.09	0.55	0.00	0.00	26.8
2 195	-0	1225	0	0	0	12816	--	--	8.04	4.02	0.00	0.68	0.04	0.20	0.00	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A 223

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1M	223	-0	-6103	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.18	0.97	0.00	0.00	26.8
1N	223	-0	3385	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.10	0.62	0.00	0.00	26.8
1O	223	-0	-6103	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.18	0.97	0.00	0.00	26.8
1P	223	-0	3385	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.10	0.62	0.00	0.00	26.8
1Q	223	-0	-3551	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.11	0.57	0.00	0.00	26.8
1R	223	-0	834	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.02	0.15	0.00	0.00	26.8
1S	223	-0	-3551	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.11	0.57	0.00	0.00	26.8
1T	223	-0	834	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.02	0.15	0.00	0.00	26.8
1U	223	-0	-3551	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.11	0.57	0.00	0.00	26.8
1V	223	-0	834	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.02	0.15	0.00	0.00	26.8
1W	223	-0	-3551	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.11	0.57	0.00	0.00	26.8
1X	223	-0	834	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.02	0.15	0.00	0.00	26.8
2	223	-0	-1805	0	0	0	12816	--	--	8.04	4.02	0.00	0.68	0.05	0.29	0.00	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	251	-0	-7439	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.22	1.08	1.35	0.00	26.8
1B	251	-0	327	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.01	0.06	0.00	0.00	26.8
1C	251	-0	-7439	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.22	1.08	1.35	0.00	26.8
1D	251	-0	327	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.01	0.06	0.00	0.00	26.8
1E	251	-0	-7439	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.22	1.08	1.35	0.00	26.8
1F	251	-0	327	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.01	0.06	0.00	0.00	26.8
1G	251	-0	-7439	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.22	1.08	1.35	0.00	26.8
1H	251	-0	327	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.01	0.06	0.00	0.00	26.8
1I	251	-0	-8300	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.25	1.32	1.51	0.00	26.8
1J	251	-0	1188	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.04	0.22	0.00	0.00	26.8
1K	251	-0	-8300	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.25	1.32	1.51	0.00	26.8
1L	251	-0	1188	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.04	0.22	0.00	0.00	26.8
1M	251	-0	-8300	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.25	1.32	1.51	0.00	26.8
1N	251	-0	1188	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.04	0.22	0.00	0.00	26.8
1O	251	-0	-8300	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.25	1.32	1.51	0.00	26.8
1P	251	-0	1188	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.04	0.22	0.00	0.00	26.8
1Q	251	-0	-5749	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.17	0.92	0.00	0.00	26.8
1R	251	-0	-1363	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.04	0.25	0.00	0.00	26.8
1S	251	-0	-5749	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.17	0.92	0.00	0.00	26.8
1T	251	-0	-1363	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.04	0.25	0.00	0.00	26.8
1U	251	-0	-5749	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.17	0.92	0.00	0.00	26.8
1V	251	-0	-1363	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.04	0.25	0.00	0.00	26.8
1W	251	-0	-5749	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.17	0.92	0.00	0.00	26.8
1X	251	-0	-1363	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.04	0.25	0.00	0.00	26.8
2	251	-0	-4836	0	0	0	12816	--	--	8.04	4.02	0.00	0.68	0.14	0.77	0.00	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	279	-0	-9636	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.29	1.40	1.75	0.00	26.8
1B	279	-0	-1870	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.06	0.34	0.00	0.00	26.8
1C	279	-0	-9636	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.29	1.40	1.75	0.00	26.8
1D	279	-0	-1870	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.06	0.34	0.00	0.00	26.8
1E	279	-0	-9636	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.29	1.40	1.75	0.00	26.8
1F	279	-0	-1870	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.06	0.34	0.00	0.00	26.8
1G	279	-0	-9636	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.29	1.40	1.75	0.00	26.8
1H	279	-0	-1870	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.06	0.34	0.00	0.00	26.8
1I	279	-0	-10497	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.31	1.67	1.90	0.00	26.8
1J	279	-0	-1009	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.03	0.18	0.00	0.00	26.8
1K	279	-0	-10497	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.31	1.67	1.90	0.00	26.8
1L	279	-0	-1009	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.03	0.18	0.00	0.00	26.8
1M	279	-0	-10497	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.31	1.67	1.90	0.00	26.8
1N	279	-0	-1009	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.03	0.18	0.00	0.00	26.8
1O	279	-0	-10497	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.31	1.67	1.90	0.00	26.8
1P	279	-0	-1009	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.03	0.18	0.00	0.00	26.8
1Q	279	-0	-7946	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.24	1.27	1.44	0.00	26.8
1R	279	-0	-3561	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.11	0.65	0.00	0.00	26.8
1S	279	-0	-7946	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.24	1.27	1.44	0.00	26.8
1T	279	-0	-3561	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.11	0.65	0.00	0.00	26.8
1U	279	-0	-7946	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.24	1.27	1.44	0.00	26.8
1V	279	-0	-3561	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.11	0.65	0.00	0.00	26.8
1W	279	-0	-7946	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.24	1.27	1.44	0.00	26.8
1X	279	-0	-3561	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.11	0.65	0.00	0.00	26.8
2	279	-0	-7867	0	0	0	12816	--	--	8.04	4.02	0.00	0.68	0.23	1.25	1.43	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	307	-0	-11834	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.35	1.71	2.15	0.00	26.8
1B	307	-0	-4068	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.12	0.74	0.00	0.00	26.8
1C	307	-0	-11834	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.35	1.71	2.15	0.00	26.8
1D	307	-0	-4068	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.12	0.74	0.00	0.00	26.8
1E	307	-0	-11834	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.35	1.71	2.15	0.00	26.8
1F	307	-0	-4068	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.12	0.74	0.00	0.00	26.8
1G	307	-0	-11834	0	0	0	14938	--	--	8.04	4.02	0.19	0.84	0.35	1.71	2.15	0.00	26.8
1H	307	-0	-4068	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.12	0.74	0.00	0.00	26.8
1I	307	-0	-12695	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.38	2.02	2.30	0.00	26.8
1J	307	-0	-3207	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.10	0.59	0.00	0.00	26.8
1K	307	-0	-12695	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.38	2.02	2.30	0.00	26.8
1L	307	-0	-3207	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.10	0.59	0.00	0.00	26.8
1M	307	-0	-12695	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.38	2.02	2.30	0.00	26.8
1N	307	-0	-3207	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.10	0.59	0.00	0.00	26.8
1O	307	-0	-12695	0	0	0	13348	--	--	8.04	4.02	0.19	0.75	0.38	2.02	2.30	0.00	26.8
1P	307	-0	-3207	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.10	0.59	0.00	0.00	26.8
1Q	307	-0	-10143	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.30	1.62	1.84	0.00	26.8
1R	307	-0	-5758	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.17	1.05	1.04	0.00	26.8
1S	307	-0	-10143	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.30	1.62	1.84	0.00	26.8
1T	307	-0	-5758	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.17	1.05	1.04	0.00	26.8
1U	307	-0	-10143	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.30	1.62	1.84	0.00	26.8
1V	307	-0	-5758	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.17	1.05	1.04	0.00	26.8
1W	307	-0	-10143	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.30	1.62	1.84	0.00	26.8
1X	307	-0	-5758	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.17	1.05	1.04	0.00	26.8
2	307	-0	-10897	0	0	0	12816	--	--	8.04	4.02	0.00	0.68	0.32	1.74	1.98	0.00	26.8

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1D 334	-0	-6265	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.19	1.14	1.14	0.00	26.8
1E 334	-0	-14031	0	0	0	13838	--	--	8.04	4.02	0.19	0.78	0.42	2.03	2.55	0.00	26.8
1F 334	-0	-6265	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.19	1.14	1.14	0.00	26.8
1G 334	-0	-14031	0	0	0	13838	--	--	8.04	4.02	0.19	0.78	0.42	2.03	2.55	0.00	26.8
1H 334	-0	-6265	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.19	1.14	1.14	0.00	26.8
1I 334	-0	-14892	0	0	0	-13963	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.44	2.16	2.70	0.00	26.8
1J 334	-0	-5404	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.16	0.99	0.00	0.00	26.8
1K 334	-0	-14892	0	0	0	-13963	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.44	2.16	2.70	0.00	26.8
1L 334	-0	-5404	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.16	0.99	0.00	0.00	26.8
1M 334	-0	-14892	0	0	0	-13963	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.44	2.16	2.70	0.00	26.8
1N 334	-0	-5404	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.16	0.99	0.00	0.00	26.8
1O 334	-0	-14892	0	0	0	-13963	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.44	2.16	2.70	0.00	26.8
1P 334	-0	-5404	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.16	0.99	0.00	0.00	26.8
1Q 334	-0	-12341	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.37	1.97	2.24	0.00	26.8
1R 334	-0	-7955	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.24	1.45	1.44	0.00	26.8
1S 334	-0	-12341	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.37	1.97	2.24	0.00	26.8
1T 334	-0	-7955	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.24	1.45	1.44	0.00	26.8
1U 334	-0	-12341	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.37	1.97	2.24	0.00	26.8
1V 334	-0	-7955	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.24	1.45	1.44	0.00	26.8
1W 334	-0	-12341	0	0	0	11211	--	--	8.04	4.02	0.19	0.63	0.37	1.97	2.24	0.00	26.8
1X 334	-0	-7955	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.24	1.45	1.44	0.00	26.8
2 334	-0	-13928	0	0	0	12816	--	--	8.04	4.02	0.00	0.68	0.41	2.22	2.53	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A 362	-0	-16228	0	0	0	-10556	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.48	2.59	2.94	0.00	26.8
1B 362	-0	-8462	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.25	1.54	1.54	0.00	26.8
1C 362	-0	-16228	0	0	0	-10556	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.48	2.59	2.94	0.00	26.8
1D 362	-0	-8462	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.25	1.54	1.54	0.00	26.8
1E 362	-0	-16228	0	0	0	-10556	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.48	2.59	2.94	0.00	26.8
1F 362	-0	-8462	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.25	1.54	1.54	0.00	26.8
1G 362	-0	-16228	0	0	0	-10556	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.48	2.59	2.94	0.00	26.8
1H 362	-0	-8462	0	0	0	5986	--	--	8.04	4.02	0.19	0.34	0.25	1.54	1.54	0.00	26.8
1I 362	-0	-17089	0	0	0	-14031	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.51	2.48	3.10	0.00	26.8
1J 362	-0	-7601	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.23	1.39	1.38	0.00	26.8
1K 362	-0	-17089	0	0	0	-14031	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.51	2.48	3.10	0.00	26.8
1L 362	-0	-7601	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.23	1.39	1.38	0.00	26.8
1M 362	-0	-17089	0	0	0	-14031	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.51	2.48	3.10	0.00	26.8
1N 362	-0	-7601	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.23	1.39	1.38	0.00	26.8
1O 362	-0	-17089	0	0	0	-14031	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.51	2.48	3.10	0.00	26.8
1P 362	-0	-7601	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.23	1.39	1.38	0.00	26.8
1Q 362	-0	-14538	0	0	0	-9348	--	--	4.02	4.02	0.27	1.00	0.43	2.65	2.64	0.00	26.8
1R 362	-0	-10153	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.30	1.85	1.84	0.00	26.8
1S 362	-0	-14538	0	0	0	-9348	--	--	4.02	4.02	0.27	1.00	0.43	2.65	2.64	0.00	26.8
1T 362	-0	-10153	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.30	1.85	1.84	0.00	26.8
1U 362	-0	-14538	0	0	0	-9348	--	--	4.02	4.02	0.27	1.00	0.43	2.65	2.64	0.00	26.8
1V 362	-0	-10153	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.30	1.85	1.84	0.00	26.8
1W 362	-0	-14538	0	0	0	-9348	--	--	4.02	4.02	0.27	1.00	0.43	2.65	2.64	0.00	26.8
1X 362	-0	-10153	0	0	0	8069	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.30	1.85	1.84	0.00	26.8
2 362	-0	-16959	0	0	0	-8027	--	--	4.02	4.02	0.18	0.81	0.50	3.09	3.08	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A 390	-0	-18426	0	0	0	-10556	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.55	2.94	3.34	0.00	26.8
1B 390	-0	-10660	0	0	0	-1284	--	--	4.02	4.02	0.27	0.14	0.32	1.95	1.93	0.00	26.8
1C 390	-0	-18426	0	0	0	-10556	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.55	2.94	3.34	0.00	26.8
1D 390	-0	-10660	0	0	0	-1284	--	--	4.02	4.02	0.27	0.14	0.32	1.95	1.93	0.00	26.8
1E 390	-0	-18426	0	0	0	-10556	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.55	2.94	3.34	0.00	26.8
1F 390	-0	-10660	0	0	0	-1284	--	--	4.02	4.02	0.27	0.14	0.32	1.95	1.93	0.00	26.8
1G 390	-0	-18426	0	0	0	-10556	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.55	2.94	3.34	0.00	26.8
1H 390	-0	-10660	0	0	0	-1284	--	--	4.02	4.02	0.27	0.14	0.32	1.95	1.93	0.00	26.8
1I 390	-0	-19287	0	0	0	-14031	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.57	2.79	3.50	0.00	26.8
1J 390	-0	-9799	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.29	1.79	1.78	0.00	26.8
1K 390	-0	-19287	0	0	0	-14031	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.57	2.79	3.50	0.00	26.8
1L 390	-0	-9799	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.29	1.79	1.78	0.00	26.8
1M 390	-0	-19287	0	0	0	-14031	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.57	2.79	3.50	0.00	26.8
1N 390	-0	-9799	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.29	1.79	1.78	0.00	26.8
1O 390	-0	-19287	0	0	0	-14031	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.57	2.79	3.50	0.00	26.8
1P 390	-0	-9799	0	0	0	8419	--	--	8.04	4.02	0.19	0.48	0.29	1.79	1.78	0.00	26.8
1Q 390	-0	-16735	0	0	0	-9348	--	--	4.02	4.02	0.27	1.00	0.50	3.05	3.04	0.00	26.8
1R 390	-0	-12350	0	0	0	-2492	--	--	4.02	4.02	0.27	0.27	0.37	2.25	2.24	0.00	26.8
1S 390	-0	-16735	0	0	0	-9348	--	--	4.02	4.02	0.27	1.00	0.50	3.05	3.04	0.00	26.8
1T 390	-0	-12350	0	0	0	-2492	--	--	4.02	4.02	0.27	0.27	0.37	2.25	2.24	0.00	26.8
1U 390	-0	-16735	0	0	0	-9348	--	--	4.02	4.02	0.27	1.00	0.50	3.05	3.04	0.00	26.8
1V 390	-0	-12350	0	0	0	-2492	--	--	4.02	4.02	0.27	0.27	0.37	2.25	2.24	0.00	26.8
1W 390	-0	-16735	0	0	0	-9348	--	--	4.02	4.02	0.27	1.00	0.50	3.05	3.04	0.00	26.8
1X 390	-0	-12350	0	0	0	-2492	--	--	4.02	4.02	0.27	0.27	0.37	2.25	2.24	0.00	26.8
2 390	-0	-19989	0	0	0	-8027	--	--	4.02	4.02	0.18	0.81	0.59	3.65	3.63	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	418	-0	-20623	0	0	0	-10556	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.61	3.29	3.74	0.00	26.8
1B	418	-0	-12857	0	0	0	-1284	--	--	4.02	4.02	0.27	0.14	0.38	2.35	2.33	0.00	26.8
1C	418	-0	-20623	0	0	0	-10556	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.61	3.29	3.74	0.00	26.8
1D	418	-0	-12857	0	0	0	-1284	--	--	4.02	4.02	0.27	0.14	0.38	2.35	2.33	0.00	26.8
1E	418	-0	-20623	0	0	0	-10556	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.61	3.29	3.74	0.00	26.8
1F	418	-0	-12857	0	0	0	-1284	--	--	4.02	4.02	0.27	0.14	0.38	2.35	2.33	0.00	26.8
1G	418	-0	-20623	0	0	0	-10556	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.61	3.29	3.74	0.00	26.8
1H	418	-0	-12857	0	0	0	-1284	--	--	4.02	4.02	0.27	0.14	0.38	2.35	2.33	0.00	26.8
1I	418	-0	-21484	0	0	0	-14031	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.64	3.11	3.90	0.00	25.8
1J	418	-0	-11996	0	0	0	2191	--	--	8.04	4.02	0.19	0.12	0.36	2.19	2.18	0.00	26.8
1K	418	-0	-21484	0	0	0	-14031	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.64	3.11	3.90	0.00	25.8
1L	418	-0	-11996	0	0	0	2191	--	--	8.04	4.02	0.19	0.12	0.36	2.19	2.18	0.00	26.8
1M	418	-0	-21484	0	0	0	-14031	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.64	3.11	3.90	0.00	25.8
1N	418	-0	-11996	0	0	0	2191	--	--	8.04	4.02	0.19	0.12	0.36	2.19	2.18	0.00	26.8
1O	418	-0	-21484	0	0	0	-14031	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.64	3.11	3.90	0.00	25.8
1P	418	-0	-11996	0	0	0	2191	--	--	8.04	4.02	0.19	0.12	0.36	2.19	2.18	0.00	26.8
1Q	418	-0	-18933	0	0	0	-9348	--	--	4.02	4.02	0.27	1.00	0.56	3.45	3.44	0.00	26.8
1R	418	-0	-14547	0	0	0	-2492	--	--	4.02	4.02	0.27	0.27	0.43	2.65	2.64	0.00	26.8
1S	418	-0	-18933	0	0	0	-9348	--	--	4.02	4.02	0.27	1.00	0.56	3.45	3.44	0.00	26.8
1T	418	-0	-14547	0	0	0	-2492	--	--	4.02	4.02	0.27	0.27	0.43	2.65	2.64	0.00	26.8
1U	418	-0	-18933	0	0	0	-9348	--	--	4.02	4.02	0.27	1.00	0.56	3.45	3.44	0.00	26.8
1V	418	-0	-14547	0	0	0	-2492	--	--	4.02	4.02	0.27	0.27	0.43	2.65	2.64	0.00	26.8

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1W	418	-0	-18933	0	0	0	-9348	--	--	4.02	4.02	0.27	1.00	0.56	3.45	3.44	0.00	26.8
1X	418	-0	-14547	0	0	0	-2492	--	--	4.02	4.02	0.27	0.27	0.43	2.65	2.64	0.00	26.8
2	418	-0	-23020	0	0	0	-8027	--	--	4.02	4.02	0.18	0.81	0.68	4.20	4.18	0.00	24.1

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 24.1

MOMENTO MASSIMO IN CAMPATA

NC	x	Mmax	Mmax	AINF	AINF	agg.	ASUP	ASUP	agg.	x/d	Indice di resistenza
	cm	kg*m	cmq	cmq	cmq	cmq	cmq	cmq	cmq		flessione
--	170	15638	8.04	2 d 16	4.02	--	0.19	0.88			

Nome travata: trave_201_IP1 Descrizione: Trave_2 4-5

ASTA NUM. 2 NI 15 NF 14 SEZ. L. a= 65.0 b= 80.0 c= 25.0 d= 35.0 pos= 1 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 8.8750 68.2650 5.6610 82.8010 kg/cm

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	15077	0	0	0	-1160	--	--	4.02	4.02	0.27	0.12	0.45	2.75	2.74	0.00	26.8
1B	0	-0	17663	0	0	0	-11728	--	--	4.02	6.03	0.30	0.84	0.52	2.82	3.21	0.00	26.8
1C	0	-0	15077	0	0	0	-1160	--	--	4.02	4.02	0.27	0.12	0.45	2.75	2.74	0.00	26.8
1D	0	-0	17663	0	0	0	-11728	--	--	4.02	6.03	0.30	0.84	0.52	2.82	3.21	0.00	26.8
1E	0	-0	15077	0	0	0	-1160	--	--	4.02	4.02	0.27	0.12	0.45	2.75	2.74	0.00	26.8
1F	0	-0	17663	0	0	0	-11728	--	--	4.02	6.03	0.30	0.84	0.52	2.82	3.21	0.00	26.8
1G	0	-0	15077	0	0	0	-1160	--	--	4.02	4.02	0.27	0.12	0.45	2.75	2.74	0.00	26.8
1H	0	-0	17663	0	0	0	-11728	--	--	4.02	6.03	0.30	0.84	0.52	2.82	3.21	0.00	26.8
1I	0	-0	15549	0	0	0	1028	--	--	8.04	4.02	0.19	0.06	0.46	2.84	2.82	0.00	26.8
1J	0	-0	17191	0	0	0	-13933	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.51	2.49	3.12	0.00	26.8
1K	0	-0	15549	0	0	0	1028	--	--	8.04	4.02	0.19	0.06	0.46	2.84	2.82	0.00	26.8
1L	0	-0	17191	0	0	0	-13933	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.51	2.49	3.12	0.00	26.8
1M	0	-0	15549	0	0	0	1028	--	--	8.04	4.02	0.19	0.06	0.46	2.84	2.82	0.00	26.8
1N	0	-0	17191	0	0	0	-13933	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.51	2.49	3.12	0.00	26.8
1O	0	-0	15549	0	0	0	1028	--	--	8.04	4.02	0.19	0.06	0.46	2.84	2.82	0.00	26.8
1P	0	-0	17191	0	0	0	-13933	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.51	2.49	3.12	0.00	26.8
1Q	0	-0	15844	0	0	0	-3056	--	--	4.02	4.02	0.27	0.33	0.47	2.89	2.87	0.00	26.8
1R	0	-0	16896	0	0	0	-9846	--	--	4.02	6.03	0.30	0.71	0.50	2.69	3.07	0.00	26.8
1S	0	-0	15844	0	0	0	-3056	--	--	4.02	4.02	0.27	0.33	0.47	2.89	2.87	0.00	26.8
1T	0	-0	16896	0	0	0	-9846	--	--	4.02	6.03	0.30	0.71	0.50	2.69	3.07	0.00	26.8
1U	0	-0	15844	0	0	0	-3056	--	--	4.02	4.02	0.27	0.33	0.47	2.89	2.87	0.00	26.8
1V	0	-0	16896	0	0	0	-9846	--	--	4.02	6.03	0.30	0.71	0.50	2.69	3.07	0.00	26.8
1W	0	-0	15844	0	0	0	-3056	--	--	4.02	4.02	0.27	0.33	0.47	2.89	2.87	0.00	26.8
1X	0	-0	16896	0	0	0	-9846	--	--	4.02	6.03	0.30	0.71	0.50	2.69	3.07	0.00	26.8
2	0	-0	22570	0	0	0	-8765	--	--	4.02	4.02	0.18	0.89	0.67	4.12	4.10	0.00	24.5

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 24.5

1A	28	-0	12901	0	0	0	-1177	--	--	4.02	4.02	0.27	0.13	0.38	2.35	2.34	0.00	26.8
1B	28	-0	15487	0	0	0	-11728	--	--	4.02	6.03	0.30	0.84	0.46	2.47	2.81	0.00	26.8
1C	28	-0	12901	0	0	0	-1177	--	--	4.02	4.02	0.27	0.13	0.38	2.35	2.34	0.00	26.8
1D	28	-0	15487	0	0	0	-11728	--	--	4.02	6.03	0.30	0.84	0.46	2.47	2.81	0.00	26.8
1E	28	-0	12901	0	0	0	-1177	--	--	4.02	4.02	0.27	0.13	0.38	2.35	2.34	0.00	26.8
1F	28	-0	15487	0	0	0	-11728	--	--	4.02	6.03	0.30	0.84	0.46	2.47	2.81	0.00	26.8
1G	28	-0	12901	0	0	0	-1177	--	--	4.02	4.02	0.27	0.13	0.38	2.35	2.34	0.00	26.8
1H	28	-0	15487	0	0	0	-11728	--	--	4.02	6.03	0.30	0.84	0.46	2.47	2.81	0.00	26.8
1I	28	-0	13373	0	0	0	14303	--	--	8.04	4.02	0.19	0.81	0.40	1.94	2.43	0.00	26.8
1J	28	-0	15015	0	0	0	-13933	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.45	2.17	2.72	0.00	26.8
1K	28	-0	13373	0	0	0	14303	--	--	8.04	4.02	0.19	0.81	0.40	1.94	2.43	0.00	26.8
1L	28	-0	15015	0	0	0	-13933	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.45	2.17	2.72	0.00	26.8
1M	28	-0	13373	0	0	0	14303	--	--	8.04	4.02	0.19	0.81	0.40	1.94	2.43	0.00	26.8
1N	28	-0	15015	0	0	0	-13933	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.45	2.17	2.72	0.00	26.8
1O	28	-0	13373	0	0	0	14303	--	--	8.04	4.02	0.19	0.81	0.40	1.94	2.43	0.00	26.8
1P	28	-0	15015	0	0	0	-13933	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.45	2.17	2.72	0.00	26.8
1Q	28	-0	13668	0	0	0	-3059	--	--	4.02	4.02	0.27	0.33	0.41	2.49	2.48	0.00	26.8
1R	28	-0	14720	0	0	0	-9846	--	--	4.02	6.03	0.30	0.71	0.44	2.35	2.67	0.00	26.8
1S	28	-0	13668	0	0	0	-3059	--	--	4.02	4.02	0.27	0.33	0.41	2.49	2.48	0.00	26.8
1T	28	-0	14720	0	0	0	-9846	--	--	4.02	6.03	0.30	0.71	0.44	2.35	2.67	0.00	26.8
1U	28	-0	13668	0	0	0	-3059	--	--	4.02	4.02	0.27	0.33	0.41	2.49	2.48	0.00	26.8
1V	28	-0	14720	0	0	0	-9846	--	--	4.02	6.03	0.30	0.71	0.44	2.35	2.67	0.00	26.8
1W	28	-0	13668	0	0	0	-3059	--	--	4.02	4.02	0.27	0.33	0.41	2.49	2.48	0.00	26.8
1X	28	-0	14720	0	0	0	-9846	--	--	4.02	6.03	0.30	0.71	0.44	2.35	2.67	0.00	26.8
2	28	-0	19568	0	0	0	-8765	--	--	4.02	4.02	0.18	0.89	0.58	3.57	3.55	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	55	-0	10725	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.32	1.96	1.95	0.00	26.8
1B	55	-0	13311	0	0	0	-11728	--	--	4.02	6.03	0.30	0.84	0.40	2.12	2.42	0.00	26.8
1C	55	-0	10725	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.32	1.96	1.95	0.00	26.8
1D	55	-0	13311	0	0	0	-11728	--	--	4.02	6.03	0.30	0.84	0.40	2.12	2.42	0.00	26.8
1E	55	-0	10725	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.32	1.96	1.95	0.00	26.8
1F	55	-0	13311	0	0	0	-11728	--	--	4.02	6.03	0.30	0.84	0.40	2.12	2.42	0.00	26.8
1G	55	-0	10725	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.32	1.96	1.95	0.00	26.8
1H	55	-0	13311	0	0	0	-11728	--	--	4.02	6.03	0.30	0.84	0.40	2.12	2.42	0.00	26.8
1I	55	-0	11197	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.33	1.62	2.03	0.00	26.8
1J	55	-0	12839	0	0	0	-13933	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.38	1.86	2.33	0.00	26.8
1K	55	-0	11197	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.33	1.62	2.03	0.00	26.8
1L	55	-0	12839	0	0	0	-13933	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.38	1.86	2.33	0.00	26.8
1M	55	-0	11197	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.33	1.62	2.03	0.00	26.8
1N	55	-0	12839	0	0	0	-13933	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.38	1.86	2.33	0.00	26.8
1O	55	-0	11197	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.33	1.62	2.03	0.00	26.8
1P	55	-0	12839	0	0	0	-13933	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.38	1.86	2.33	0.00	26.8
1Q	55	-0	11492	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.34	1.83	2.09	0.00	26.8

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1R	55	-0	12544	0	0	0	-9846	--	--	4.02	6.03	0.30	0.71	0.37	2.00	2.28	0.00	26.8
1S	55	-0	11492	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.34	1.83	2.09	0.00	26.8
1T	55	-0	12544	0	0	0	-9846	--	--	4.02	6.03	0.30	0.71	0.37	2.00	2.28	0.00	26.8
1U	55	-0	11492	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.34	1.83	2.09	0.00	26.8
1V	55	-0	12544	0	0	0	-9846	--	--	4.02	6.03	0.30	0.71	0.37	2.00	2.28	0.00	26.8
1W	55	-0	11492	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.34	1.83	2.09	0.00	26.8
1X	55	-0	12544	0	0	0	-9846	--	--	4.02	6.03	0.30	0.71	0.37	2.00	2.28	0.00	26.8
2	55	-0	16566	0	0	0	-8765	--	--	4.02	4.02	0.18	0.89	0.49	3.02	3.01	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	83	-0	8549	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.25	1.56	1.55	0.00	26.8
1B	83	-0	11135	0	0	0	-10909	--	--	4.02	6.03	0.30	0.78	0.33	1.78	2.02	0.00	26.8
1C	83	-0	8549	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.25	1.56	1.55	0.00	26.8
1D	83	-0	11135	0	0	0	-10909	--	--	4.02	6.03	0.30	0.78	0.33	1.78	2.02	0.00	26.8
1E	83	-0	8549	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.25	1.56	1.55	0.00	26.8
1F	83	-0	11135	0	0	0	-10909	--	--	4.02	6.03	0.30	0.78	0.33	1.78	2.02	0.00	26.8
1G	83	-0	8549	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.25	1.56	1.55	0.00	26.8
1H	83	-0	11135	0	0	0	-10909	--	--	4.02	6.03	0.30	0.78	0.33	1.78	2.02	0.00	26.8
1I	83	-0	9021	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.27	1.31	1.64	0.00	26.8
1J	83	-0	10663	0	0	0	-13933	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.32	1.54	1.93	0.00	26.8
1K	83	-0	9021	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.27	1.31	1.64	0.00	26.8
1L	83	-0	10663	0	0	0	-13933	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.32	1.54	1.93	0.00	26.8
1M	83	-0	9021	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.27	1.31	1.64	0.00	26.8
1N	83	-0	10663	0	0	0	-13933	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.32	1.54	1.93	0.00	26.8
1O	83	-0	9021	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.27	1.31	1.64	0.00	26.8
1P	83	-0	10663	0	0	0	-13933	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.32	1.54	1.93	0.00	26.8
1Q	83	-0	9316	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.28	1.49	1.69	0.00	26.8
1R	83	-0	10368	0	0	0	-9846	--	--	4.02	6.03	0.30	0.71	0.31	1.65	1.88	0.00	26.8
1S	83	-0	9316	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.28	1.49	1.69	0.00	26.8
1T	83	-0	10368	0	0	0	-9846	--	--	4.02	6.03	0.30	0.71	0.31	1.65	1.88	0.00	26.8
1U	83	-0	9316	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.28	1.49	1.69	0.00	26.8
1V	83	-0	10368	0	0	0	-9846	--	--	4.02	6.03	0.30	0.71	0.31	1.65	1.88	0.00	26.8
1W	83	-0	9316	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.28	1.49	1.69	0.00	26.8
1X	83	-0	10368	0	0	0	-9846	--	--	4.02	6.03	0.30	0.71	0.31	1.65	1.88	0.00	26.8
2	83	-0	13564	0	0	0	11173	--	--	8.04	4.02	0.00	0.60	0.40	2.16	2.46	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	110	-0	6373	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.19	1.16	1.16	0.00	26.8
1B	110	-0	8959	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.27	1.63	1.63	0.00	26.8
1C	110	-0	6373	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.19	1.16	1.16	0.00	26.8
1D	110	-0	8959	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.27	1.63	1.63	0.00	26.8
1E	110	-0	6373	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.19	1.16	1.16	0.00	26.8
1F	110	-0	8959	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.27	1.63	1.63	0.00	26.8
1G	110	-0	6373	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.19	1.16	1.16	0.00	26.8
1H	110	-0	8959	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.27	1.63	1.63	0.00	26.8
1I	110	-0	6845	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.20	0.99	0.00	0.00	26.8
1J	110	-0	8487	0	0	0	-10443	--	--	4.02	6.03	0.30	0.75	0.25	1.35	1.54	0.00	26.8
1K	110	-0	6845	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.20	0.99	0.00	0.00	26.8
1L	110	-0	8487	0	0	0	-10443	--	--	4.02	6.03	0.30	0.75	0.25	1.35	1.54	0.00	26.8
1M	110	-0	6845	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.20	0.99	0.00	0.00	26.8
1N	110	-0	8487	0	0	0	-10443	--	--	4.02	6.03	0.30	0.75	0.25	1.35	1.54	0.00	26.8
1O	110	-0	6845	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.20	0.99	0.00	0.00	26.8
1P	110	-0	8487	0	0	0	-10443	--	--	4.02	6.03	0.30	0.75	0.25	1.35	1.54	0.00	26.8
1Q	110	-0	7140	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.21	1.14	1.30	0.00	26.8
1R	110	-0	8192	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.24	1.49	1.49	0.00	26.8
1S	110	-0	7140	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.21	1.14	1.30	0.00	26.8
1T	110	-0	8192	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.24	1.49	1.49	0.00	26.8
1U	110	-0	7140	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.21	1.14	1.30	0.00	26.8
1V	110	-0	8192	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.24	1.49	1.49	0.00	26.8
1W	110	-0	7140	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.21	1.14	1.30	0.00	26.8
1X	110	-0	8192	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.24	1.49	1.49	0.00	26.8
2	110	-0	10562	0	0	0	11173	--	--	8.04	4.02	0.00	0.60	0.31	1.68	1.92	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	138	-0	4197	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.12	0.77	0.00	0.00	26.8
1B	138	-0	6783	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.20	1.24	1.23	0.00	26.8
1C	138	-0	4197	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.12	0.77	0.00	0.00	26.8
1D	138	-0	6783	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.20	1.24	1.23	0.00	26.8
1E	138	-0	4197	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.12	0.77	0.00	0.00	26.8
1F	138	-0	6783	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.20	1.24	1.23	0.00	26.8
1G	138	-0	4197	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.12	0.77	0.00	0.00	26.8
1H	138	-0	6783	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.20	1.24	1.23	0.00	26.8
1I	138	-0	4669	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.14	0.68	0.00	0.00	26.8
1J	138	-0	6311	0	0	0	-6760	--	--	4.02	4.02	0.27	0.72	0.19	1.15	1.15	0.00	26.8
1K	138	-0	4669	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.14	0.68	0.00	0.00	26.8
1L	138	-0	6311	0	0	0	-6760	--	--	4.02	4.02	0.27	0.72	0.19	1.15	1.15	0.00	26.8
1M	138	-0	4669	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.14	0.68	0.00	0.00	26.8
1N	138	-0	6311	0	0	0	-6760	--	--	4.02	4.02	0.27	0.72	0.19	1.15	1.15	0.00	26.8
1O	138	-0	4669	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.14	0.68	0.00	0.00	26.8
1P	138	-0	6311	0	0	0	-6760	--	--	4.02	4.02	0.27	0.72	0.19	1.15	1.15	0.00	26.8
1Q	138	-0	4964	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.15	0.79	0.00	0.00	26.8
1R	138	-0	6016	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.18	1.10	1.09	0.00	26.8
1S	138	-0	4964	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.15	0.79	0.00	0.00	26.8
1T	138	-0	6016	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.18	1.10	1.09	0.00	26.8
1U	138	-0	4964	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.15	0.79	0.00	0.00	26.8
1V	138	-0	6016	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.18	1.10	1.09	0.00	26.8
1W	138	-0	4964	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.15	0.79	0.00	0.00	26.8
1X	138	-0	6016	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.18	1.10	1.09	0.00	26.8
2	138	-0	7560	0	0	0	11173	--	--	8.04	4.02	0.00	0.60	0.22	1.21	1.37	0.00	26.8

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1I 166	-0	2493	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.07	0.36	0.00	0.00	26.8
1J 166	-0	4135	0	0	0	-3677	--	--	4.02	4.02	0.27	0.39	0.12	0.75	0.00	0.00	26.8
1K 166	-0	2493	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.07	0.36	0.00	0.00	26.8
1L 166	-0	4135	0	0	0	-3677	--	--	4.02	4.02	0.27	0.39	0.12	0.75	0.00	0.00	26.8
1M 166	-0	2493	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.07	0.36	0.00	0.00	26.8
1N 166	-0	4135	0	0	0	-3677	--	--	4.02	4.02	0.27	0.39	0.12	0.75	0.00	0.00	26.8
1O 166	-0	2493	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.07	0.36	0.00	0.00	26.8
1P 166	-0	4135	0	0	0	-3677	--	--	4.02	4.02	0.27	0.39	0.12	0.75	0.00	0.00	26.8
1Q 166	-0	2788	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.08	0.44	0.00	0.00	26.8
1R 166	-0	3840	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.11	0.70	0.00	0.00	26.8
1S 166	-0	2788	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.08	0.44	0.00	0.00	26.8
1T 166	-0	3840	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.11	0.70	0.00	0.00	26.8
1U 166	-0	2788	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.08	0.44	0.00	0.00	26.8
1V 166	-0	3840	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.11	0.70	0.00	0.00	26.8
1W 166	-0	2788	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.08	0.44	0.00	0.00	26.8
1X 166	-0	3840	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.11	0.70	0.00	0.00	26.8
2 166	-0	4558	0	0	0	11173	--	--	8.04	4.02	0.00	0.60	0.14	0.73	0.00	0.00	26.8
apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8																	
1A 193	-0	-155	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.00	0.03	0.00	0.00	26.8
1B 193	-0	2431	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.07	0.44	0.00	0.00	26.8
1C 193	-0	-155	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.00	0.03	0.00	0.00	26.8
1D 193	-0	2431	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.07	0.44	0.00	0.00	26.8
1E 193	-0	-155	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.00	0.03	0.00	0.00	26.8
1F 193	-0	2431	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.07	0.44	0.00	0.00	26.8
1G 193	-0	-155	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.00	0.03	0.00	0.00	26.8
1H 193	-0	2431	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.07	0.44	0.00	0.00	26.8
1I 193	-0	317	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.01	0.05	0.00	0.00	26.8
1J 193	-0	1959	0	0	0	500	--	--	8.04	4.02	0.19	0.03	0.06	0.36	0.00	0.00	26.8
1K 193	-0	317	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.01	0.05	0.00	0.00	26.8
1L 193	-0	1959	0	0	0	500	--	--	8.04	4.02	0.19	0.03	0.06	0.36	0.00	0.00	26.8
1M 193	-0	317	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.01	0.05	0.00	0.00	26.8
1N 193	-0	1959	0	0	0	500	--	--	8.04	4.02	0.19	0.03	0.06	0.36	0.00	0.00	26.8
1O 193	-0	317	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.01	0.05	0.00	0.00	26.8
1P 193	-0	1959	0	0	0	500	--	--	8.04	4.02	0.19	0.03	0.06	0.36	0.00	0.00	26.8
1Q 193	-0	612	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.02	0.10	0.00	0.00	26.8
1R 193	-0	1664	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.05	0.30	0.00	0.00	26.8
1S 193	-0	612	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.02	0.10	0.00	0.00	26.8
1T 193	-0	1664	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.05	0.30	0.00	0.00	26.8
1U 193	-0	612	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.02	0.10	0.00	0.00	26.8
1V 193	-0	1664	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.05	0.30	0.00	0.00	26.8
1W 193	-0	612	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.02	0.10	0.00	0.00	26.8
1X 193	-0	1664	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.05	0.30	0.00	0.00	26.8
2 193	-0	1556	0	0	0	11173	--	--	8.04	4.02	0.00	0.60	0.05	0.25	0.00	0.00	26.8
apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8																	
1A 221	-0	-2331	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.07	0.43	0.00	0.00	26.8
1B 221	-0	255	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.01	0.05	0.00	0.00	26.8
1C 221	-0	-2331	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.07	0.43	0.00	0.00	26.8
1D 221	-0	255	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.01	0.05	0.00	0.00	26.8
1E 221	-0	-2331	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.07	0.43	0.00	0.00	26.8
1F 221	-0	255	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.01	0.05	0.00	0.00	26.8
1G 221	-0	-2331	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.07	0.43	0.00	0.00	26.8
1H 221	-0	255	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.01	0.05	0.00	0.00	26.8
1I 221	-0	-1859	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.06	0.27	0.00	0.00	26.8
1J 221	-0	-217	0	0	0	500	--	--	8.04	4.02	0.19	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	26.8
1K 221	-0	-1859	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.06	0.27	0.00	0.00	26.8
1L 221	-0	-217	0	0	0	500	--	--	8.04	4.02	0.19	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	26.8
1M 221	-0	-1859	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.06	0.27	0.00	0.00	26.8
1N 221	-0	-217	0	0	0	500	--	--	8.04	4.02	0.19	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	26.8
1O 221	-0	-1859	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.06	0.27	0.00	0.00	26.8
1P 221	-0	-217	0	0	0	500	--	--	8.04	4.02	0.19	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	26.8
1Q 221	-0	-1564	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.05	0.25	0.00	0.00	26.8
1R 221	-0	-512	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.02	0.09	0.00	0.00	26.8
1S 221	-0	-1564	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.05	0.25	0.00	0.00	26.8
1T 221	-0	-512	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.02	0.09	0.00	0.00	26.8
1U 221	-0	-1564	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.05	0.25	0.00	0.00	26.8
1V 221	-0	-512	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.02	0.09	0.00	0.00	26.8
1W 221	-0	-1564	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.05	0.25	0.00	0.00	26.8
1X 221	-0	-512	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.02	0.09	0.00	0.00	26.8
2 221	-0	-1446	0	0	0	11173	--	--	8.04	4.02	0.00	0.60	0.04	0.23	0.00	0.00	26.8
apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8																	
1A 248	-0	-4507	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.13	0.82	0.00	0.00	26.8
1B 248	-0	-1921	0	0	0	8208	--										

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1A	276	-0	-6683	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.20	1.22	1.21	0.00	26.8
1B	276	-0	-4097	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.12	0.75	0.00	0.00	26.8
1C	276	-0	-6683	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.20	1.22	1.21	0.00	26.8
1D	276	-0	-4097	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.12	0.75	0.00	0.00	26.8
1E	276	-0	-6683	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.20	1.22	1.21	0.00	26.8
1F	276	-0	-4097	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.12	0.75	0.00	0.00	26.8
1G	276	-0	-6683	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.20	1.22	1.21	0.00	26.8
1H	276	-0	-4097	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.12	0.75	0.00	0.00	26.8
1I	276	-0	-6211	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.18	0.90	0.00	0.00	26.8
1J	276	-0	-4569	0	0	0	-5216	--	--	4.02	4.02	0.27	0.56	0.14	0.83	0.00	0.00	26.8
1K	276	-0	-6211	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.18	0.90	0.00	0.00	26.8
1L	276	-0	-4569	0	0	0	-5216	--	--	4.02	4.02	0.27	0.56	0.14	0.83	0.00	0.00	26.8
1M	276	-0	-6211	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.18	0.90	0.00	0.00	26.8
1N	276	-0	-4569	0	0	0	-5216	--	--	4.02	4.02	0.27	0.56	0.14	0.83	0.00	0.00	26.8
1O	276	-0	-6211	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.18	0.90	0.00	0.00	26.8
1P	276	-0	-4569	0	0	0	-5216	--	--	4.02	4.02	0.27	0.56	0.14	0.83	0.00	0.00	26.8
1Q	276	-0	-5916	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.18	0.94	0.00	0.00	26.8
1R	276	-0	-4864	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.14	0.89	0.00	0.00	26.8
1S	276	-0	-5916	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.18	0.94	0.00	0.00	26.8
1T	276	-0	-4864	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.14	0.89	0.00	0.00	26.8
1U	276	-0	-5916	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.18	0.94	0.00	0.00	26.8
1V	276	-0	-4864	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.14	0.89	0.00	0.00	26.8
1W	276	-0	-5916	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.18	0.94	0.00	0.00	26.8
1X	276	-0	-4864	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.14	0.89	0.00	0.00	26.8
2	276	-0	-7450	0	0	0	11173	--	--	8.04	4.02	0.00	0.60	0.22	1.19	1.35	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	304	-0	-8859	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.26	1.62	1.61	0.00	26.8
1B	304	-0	-6273	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.19	1.14	1.14	0.00	26.8
1C	304	-0	-8859	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.26	1.62	1.61	0.00	26.8
1D	304	-0	-6273	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.19	1.14	1.14	0.00	26.8
1E	304	-0	-8859	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.26	1.62	1.61	0.00	26.8
1F	304	-0	-6273	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.19	1.14	1.14	0.00	26.8
1G	304	-0	-8859	0	0	0	8629	--	--	8.04	4.02	0.19	0.49	0.26	1.62	1.61	0.00	26.8
1H	304	-0	-6273	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.19	1.14	1.14	0.00	26.8
1I	304	-0	-8387	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.25	1.21	1.52	0.00	26.8
1J	304	-0	-6745	0	0	0	-8881	--	--	4.02	4.02	0.27	0.95	0.20	1.23	1.22	0.00	26.8
1K	304	-0	-8387	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.25	1.21	1.52	0.00	26.8
1L	304	-0	-6745	0	0	0	-8881	--	--	4.02	4.02	0.27	0.95	0.20	1.23	1.22	0.00	26.8
1M	304	-0	-8387	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.25	1.21	1.52	0.00	26.8
1N	304	-0	-6745	0	0	0	-8881	--	--	4.02	4.02	0.27	0.95	0.20	1.23	1.22	0.00	26.8
1O	304	-0	-8387	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.25	1.21	1.52	0.00	26.8
1P	304	-0	-6745	0	0	0	-8881	--	--	4.02	4.02	0.27	0.95	0.20	1.23	1.22	0.00	26.8
1Q	304	-0	-8092	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.24	1.29	1.47	0.00	26.8
1R	304	-0	-7040	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.21	1.28	1.28	0.00	26.8
1S	304	-0	-8092	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.24	1.29	1.47	0.00	26.8
1T	304	-0	-7040	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.21	1.28	1.28	0.00	26.8
1U	304	-0	-8092	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.24	1.29	1.47	0.00	26.8
1V	304	-0	-7040	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.21	1.28	1.28	0.00	26.8
1W	304	-0	-8092	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.24	1.29	1.47	0.00	26.8
1X	304	-0	-7040	0	0	0	4667	--	--	8.04	4.02	0.19	0.26	0.21	1.28	1.28	0.00	26.8
2	304	-0	-10452	0	0	0	11173	--	--	8.04	4.02	0.00	0.60	0.31	1.67	1.90	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	331	-0	-11035	0	0	0	-10243	--	--	4.02	6.03	0.30	0.74	0.33	1.76	2.00	0.00	26.8
1B	331	-0	-8449	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.25	1.54	1.53	0.00	26.8
1C	331	-0	-11035	0	0	0	-10243	--	--	4.02	6.03	0.30	0.74	0.33	1.76	2.00	0.00	26.8
1D	331	-0	-8449	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.25	1.54	1.53	0.00	26.8
1E	331	-0	-11035	0	0	0	-10243	--	--	4.02	6.03	0.30	0.74	0.33	1.76	2.00	0.00	26.8
1F	331	-0	-8449	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.25	1.54	1.53	0.00	26.8
1G	331	-0	-11035	0	0	0	-10243	--	--	4.02	6.03	0.30	0.74	0.33	1.76	2.00	0.00	26.8
1H	331	-0	-8449	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.25	1.54	1.53	0.00	26.8
1I	331	-0	-10563	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.31	1.53	1.92	0.00	26.8
1J	331	-0	-8921	0	0	0	-13147	--	--	4.02	6.03	0.30	0.94	0.27	1.42	1.62	0.00	26.8
1K	331	-0	-10563	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.31	1.53	1.92	0.00	26.8
1L	331	-0	-8921	0	0	0	-13147	--	--	4.02	6.03	0.30	0.94	0.27	1.42	1.62	0.00	26.8
1M	331	-0	-10563	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.31	1.53	1.92	0.00	26.8
1N	331	-0	-8921	0	0	0	-13147	--	--	4.02	6.03	0.30	0.94	0.27	1.42	1.62	0.00	26.8
1O	331	-0	-10563	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.31	1.53	1.92	0.00	26.8
1P	331	-0	-8921	0	0	0	-13147	--	--	4.02	6.03	0.30	0.94	0.27	1.42	1.62	0.00	26.8
1Q	331	-0	-10268	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.31	1.64	1.86	0.00	26.8
1R	331	-0	-9216	0	0	0	-9192	--	--	4.02	4.02	0.27	0.98	0.27	1.68	1.67	0.00	26.8
1S	331	-0	-10268	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.31	1.64	1.86	0.00	26.8
1T	331	-0	-9216	0	0	0	-9192	--	--	4.02	4.02	0.27	0.98	0.27	1.68	1.67	0.00	26.8
1U	331	-0	-10268	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.31	1.64	1.86	0.00	26.8
1V	331	-0	-9216	0	0	0	-9192	--	--	4.02	4.02	0.27	0.98	0.27	1.68	1.67	0.00	26.8
1W	331	-0	-10268	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.31	1.64	1.86	0.00	26.8
1X	331	-0	-9216	0	0	0	-9192	--	--	4.02	4.02	0.27	0.98	0.27	1.68	1.67	0.00	26.8
2	331	-0	-13454	0	0	0	11173	--	--	8.04	4.02	0.00	0.60	0.40	2.14	2.44	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	359	-0	-13211	0	0	0	-11101	--	--	4.02	6.03	0.30	0.80	0.39	2.11	2.40	0.00	26.8
1B	359	-0	-10625	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.32	1.94	1.93	0.00	26.8
1C	359	-0	-13211	0	0	0	-11101	--	--	4.02	6.03	0.30	0.80	0.39	2.11	2.40	0.00	26.8
1D	359	-0	-10625	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.32	1.94	1.93	0.00	26.8
1E	359	-0	-13211	0	0	0	-11101	--	--	4.02	6.03	0.30	0.80	0.39	2.11	2.40	0.00	26.8
1F	359	-0	-10625	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.32	1.94	1.93	0.00	26.8
1G	359	-0	-13211	0	0	0	-11101	--	--	4.02	6.03	0.30	0.80	0.39	2.11	2.40	0.00	26.8
1H	359	-0	-10625	0	0	0	8208	--	--	8.04	4.02	0.19	0.46	0.32	1.94	1.93	0.00	26.8
1I	359	-0	-12739	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.38	1.85	2.31	0.00	26.8
1J	359	-0	-11097	0	0	0	-13809	--	--	4.02	6.03	0.30	0.99	0.33	1.77	2.01	0.00	26.8
1K	359	-0	-12739	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.38	1.85	2.31	0.00	26.8
1L	359	-0	-11097	0	0	0	-13809	--	--	4.02	6.03	0.30	0.99	0.33	1.77	2.01	0.00	26.8
1M	359	-0	-12739	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.38	1.85	2.31	0.00	26.8
1N	359	-0	-11097	0	0	0	-13809	--	--	4.02	6.03	0.30	0.99	0.33	1.77	2.01	0.00	26.8
1O	359	-0	-12739	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.38	1.85	2.31	0.00	26.8
1P	359	-0	-11097	0	0	0	-13809	--	--	4.02	6.03	0.30	0.99	0.33	1.77	2.01	0.00	26.8
1Q	359	-0	-12444	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.37	1.98	2.26	0.00	26.8
1R	359	-0	-11392	0	0	0	-9571	--	--	4.02	6.03	0.30	0.69	0.34	1.82	2.07	0.00	26.8

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1S	359	-0	-12444	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.37	1.98	2.26	0.00	26.8
1T	359	-0	-11392	0	0	0	-9571	--	--	4.02	6.03	0.30	0.69	0.34	1.82	2.07	0.00	26.8
1U	359	-0	-12444	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.37	1.98	2.26	0.00	26.8
1V	359	-0	-11392	0	0	0	-9571	--	--	4.02	6.03	0.30	0.69	0.34	1.82	2.07	0.00	26.8
1W	359	-0	-12444	0	0	0	11359	--	--	8.04	4.02	0.19	0.64	0.37	1.98	2.26	0.00	26.8
1X	359	-0	-11392	0	0	0	-9571	--	--	4.02	6.03	0.30	0.69	0.34	1.82	2.07	0.00	26.8
2	359	-0	-16456	0	0	0	-8551	--	--	4.02	4.02	0.18	0.87	0.49	3.00	2.99	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	386	-0	-15387	0	0	0	-11101	--	--	4.02	6.03	0.30	0.80	0.46	2.45	2.79	0.00	26.8
1B	386	-0	-12801	0	0	0	-1438	--	--	4.02	4.02	0.27	0.15	0.38	2.34	2.32	0.00	26.8
1C	386	-0	-15387	0	0	0	-11101	--	--	4.02	6.03	0.30	0.80	0.46	2.45	2.79	0.00	26.8
1D	386	-0	-12801	0	0	0	-1438	--	--	4.02	4.02	0.27	0.15	0.38	2.34	2.32	0.00	26.8
1E	386	-0	-15387	0	0	0	-11101	--	--	4.02	6.03	0.30	0.80	0.46	2.45	2.79	0.00	26.8
1F	386	-0	-12801	0	0	0	-1438	--	--	4.02	4.02	0.27	0.15	0.38	2.34	2.32	0.00	26.8
1G	386	-0	-15387	0	0	0	-11101	--	--	4.02	6.03	0.30	0.80	0.46	2.45	2.79	0.00	26.8
1H	386	-0	-12801	0	0	0	-1438	--	--	4.02	4.02	0.27	0.15	0.38	2.34	2.32	0.00	26.8
1I	386	-0	-14915	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.44	2.16	2.71	0.00	26.8
1J	386	-0	-13273	0	0	0	-13809	--	--	4.02	6.03	0.30	0.99	0.39	2.12	2.41	0.00	26.8
1K	386	-0	-14915	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.44	2.16	2.71	0.00	26.8
1L	386	-0	-13273	0	0	0	-13809	--	--	4.02	6.03	0.30	0.99	0.39	2.12	2.41	0.00	26.8
1M	386	-0	-14915	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.44	2.16	2.71	0.00	26.8
1N	386	-0	-13273	0	0	0	-13809	--	--	4.02	6.03	0.30	0.99	0.39	2.12	2.41	0.00	26.8
1O	386	-0	-14915	0	0	0	15526	--	--	8.04	4.02	0.19	0.88	0.44	2.16	2.71	0.00	26.8
1P	386	-0	-13273	0	0	0	-13809	--	--	4.02	6.03	0.30	0.99	0.39	2.12	2.41	0.00	26.8
1Q	386	-0	-14620	0	0	0	-2968	--	--	4.02	4.02	0.27	0.32	0.43	2.67	2.65	0.00	26.8
1R	386	-0	-13568	0	0	0	-9571	--	--	4.02	6.03	0.30	0.69	0.40	2.16	2.46	0.00	26.8
1S	386	-0	-14620	0	0	0	-2968	--	--	4.02	4.02	0.27	0.32	0.43	2.67	2.65	0.00	26.8
1T	386	-0	-13568	0	0	0	-9571	--	--	4.02	6.03	0.30	0.69	0.40	2.16	2.46	0.00	26.8
1U	386	-0	-14620	0	0	0	-2968	--	--	4.02	4.02	0.27	0.32	0.43	2.67	2.65	0.00	26.8
1V	386	-0	-13568	0	0	0	-9571	--	--	4.02	6.03	0.30	0.69	0.40	2.16	2.46	0.00	26.8
1W	386	-0	-14620	0	0	0	-2968	--	--	4.02	4.02	0.27	0.32	0.43	2.67	2.65	0.00	26.8
1X	386	-0	-13568	0	0	0	-9571	--	--	4.02	6.03	0.30	0.69	0.40	2.16	2.46	0.00	26.8
2	386	-0	-19458	0	0	0	-8551	--	--	4.02	4.02	0.18	0.87	0.58	3.55	3.53	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	414	-0	-17563	0	0	0	-11101	--	--	4.02	6.03	0.30	0.80	0.52	2.80	3.19	0.00	26.8
1B	414	-0	-14977	0	0	0	-1438	--	--	4.02	4.02	0.27	0.15	0.44	2.73	2.72	0.00	26.8
1C	414	-0	-17563	0	0	0	-11101	--	--	4.02	6.03	0.30	0.80	0.52	2.80	3.19	0.00	26.8
1D	414	-0	-14977	0	0	0	-1438	--	--	4.02	4.02	0.27	0.15	0.44	2.73	2.72	0.00	26.8
1E	414	-0	-17563	0	0	0	-11101	--	--	4.02	6.03	0.30	0.80	0.52	2.80	3.19	0.00	26.8
1F	414	-0	-14977	0	0	0	-1438	--	--	4.02	4.02	0.27	0.15	0.44	2.73	2.72	0.00	26.8
1G	414	-0	-17563	0	0	0	-11101	--	--	4.02	6.03	0.30	0.80	0.52	2.80	3.19	0.00	26.8
1H	414	-0	-14977	0	0	0	-1438	--	--	4.02	4.02	0.27	0.15	0.44	2.73	2.72	0.00	26.8
1I	414	-0	-17091	0	0	0	1270	--	--	8.04	4.02	0.19	0.07	0.51	3.12	3.10	0.00	26.8
1J	414	-0	-15449	0	0	0	-13809	--	--	4.02	6.03	0.30	0.99	0.46	2.46	2.80	0.00	26.8
1K	414	-0	-17091	0	0	0	1270	--	--	8.04	4.02	0.19	0.07	0.51	3.12	3.10	0.00	26.8
1L	414	-0	-15449	0	0	0	-13809	--	--	4.02	6.03	0.30	0.99	0.46	2.46	2.80	0.00	26.8
1M	414	-0	-17091	0	0	0	1270	--	--	8.04	4.02	0.19	0.07	0.51	3.12	3.10	0.00	26.8
1N	414	-0	-15449	0	0	0	-13809	--	--	4.02	6.03	0.30	0.99	0.46	2.46	2.80	0.00	26.8
1O	414	-0	-17091	0	0	0	1270	--	--	8.04	4.02	0.19	0.07	0.51	3.12	3.10	0.00	26.8
1P	414	-0	-15449	0	0	0	-13809	--	--	4.02	6.03	0.30	0.99	0.46	2.46	2.80	0.00	26.8
1Q	414	-0	-16796	0	0	0	-2968	--	--	4.02	4.02	0.27	0.32	0.50	3.07	3.05	0.00	26.8
1R	414	-0	-15744	0	0	0	-9571	--	--	4.02	6.03	0.30	0.69	0.47	2.51	2.86	0.00	26.8
1S	414	-0	-16796	0	0	0	-2968	--	--	4.02	4.02	0.27	0.32	0.50	3.07	3.05	0.00	26.8
1T	414	-0	-15744	0	0	0	-9571	--	--	4.02	6.03	0.30	0.69	0.47	2.51	2.86	0.00	26.8
1U	414	-0	-16796	0	0	0	-2968	--	--	4.02	4.02	0.27	0.32	0.50	3.07	3.05	0.00	26.8
1V	414	-0	-15744	0	0	0	-9571	--	--	4.02	6.03	0.30	0.69	0.47	2.51	2.86	0.00	26.8
1W	414	-0	-16796	0	0	0	-2968	--	--	4.02	4.02	0.27	0.32	0.50	3.07	3.05	0.00	26.8
1X	414	-0	-15744	0	0	0	-9571	--	--	4.02	6.03	0.30	0.69	0.47	2.51	2.86	0.00	26.8
2	414	-0	-22460	0	0	0	-8551	--	--	4.02	4.02	0.18	0.87	0.67	4.10	4.08	0.00	24.7

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 24.7

MOMENTO MASSIMO IN CAMPATA

NC	x	Mmax	Mmax	AINF	AINF	agg.	ASUP	ASUP	agg.	x/d	Indice di resistenza
	cm		kg*m	cmq	cmq		cmq	cmq			flessione
1O	386	15526	--	--	--	--	--	--	--	--	--

Nome travata: trave_201_IP1 Descrizione: Trave_2 4-5

ASTA NUM. 3 NI 14 NF 13 SEZ. L. a= 65.0 b= 80.0 c= 25.0 d= 35.0 pos= 1 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 8.8750 68.2650 5.6610 82.8010 kg/cm

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	13826	0	0	0	-905	--	--	4.02	4.02	0.27	0.10	0.41	2.52	2.51	0.00	26.8
1B	0	-0	20874	0	0	0	-10528	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.62	3.33	3.79	0.00	26.5
1C	0	-0	13826	0	0	0	-905	--	--	4.02	4.02	0.27	0.10	0.41	2.52	2.51	0.00	26.8
1D	0	-0	20874	0	0	0	-10528	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.62	3.33	3.79	0.00	26.5
1E	0	-0	13826	0	0	0	-905	--	--	4.02	4.02	0.27	0.10	0.41	2.52	2.51	0.00	26.8
1F	0	-0	20874	0	0	0	-10528	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.62	3.33	3.79	0.00	26.5
1G	0	-0	13826	0	0	0	-905	--	--	4.02	4.02	0.27	0.10	0.41	2.52	2.51	0.00	26.8
1H	0	-0	20874	0	0	0	-10528	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.62	3.33	3.79	0.00	26.5
1I	0	-0	13181	0	0	0	4	--	--	8.04	4.02	0.17	0.00	0.39	2.41	2.39	0.00	26.8
1J	0	-0	21519	0	0	0	-14040	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.64	3.12	3.90	0.00	25.7
1K	0	-0	13181	0	0	0	4	--	--	8.04	4.02	0.17	0.00	0.39	2.41	2.39	0.00	26.8
1L	0	-0	21519	0	0	0	-14040	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.64	3.12	3.90	0.00	25.7
1M	0	-0	13181	0	0	0	4	--	--	8.04	4.02	0.17	0.00	0.39	2.41	2.39	0.00	26.8

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1N	0	-0	21519	0	0	0	-14040	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.64	3.12	3.90	0.00	25.7
1O	0	-0	13181	0	0	0	4	--	--	8.04	4.02	0.17	0.00	0.39	2.41	2.39	0.00	26.8
1P	0	-0	21519	0	0	0	-14040	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.64	3.12	3.90	0.00	25.7
1Q	0	-0	15354	0	0	0	-2166	--	--	4.02	4.02	0.27	0.23	0.46	2.80	2.79	0.00	26.8
1R	0	-0	19346	0	0	0	-9267	--	--	4.02	4.02	0.27	0.99	0.57	3.53	3.51	0.00	26.8
1S	0	-0	15354	0	0	0	-2166	--	--	4.02	4.02	0.27	0.23	0.46	2.80	2.79	0.00	26.8
1T	0	-0	19346	0	0	0	-9267	--	--	4.02	4.02	0.27	0.99	0.57	3.53	3.51	0.00	26.8
1U	0	-0	15354	0	0	0	-2166	--	--	4.02	4.02	0.27	0.23	0.46	2.80	2.79	0.00	26.8
1V	0	-0	19346	0	0	0	-9267	--	--	4.02	4.02	0.27	0.99	0.57	3.53	3.51	0.00	26.8
1W	0	-0	15354	0	0	0	-2166	--	--	4.02	4.02	0.27	0.23	0.46	2.80	2.79	0.00	26.8
1X	0	-0	19346	0	0	0	-9267	--	--	4.02	4.02	0.27	0.99	0.57	3.53	3.51	0.00	26.8
2	0	-0	23890	0	0	0	-7787	--	--	4.02	4.02	0.18	0.79	0.71	4.36	4.34	0.00	23.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 23.2

1A	29	-0	11571	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.34	2.11	2.10	0.00	26.8
1B	29	-0	18619	0	0	0	-10528	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.55	2.97	3.38	0.00	26.8
1C	29	-0	11571	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.34	2.11	2.10	0.00	26.8
1D	29	-0	18619	0	0	0	-10528	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.55	2.97	3.38	0.00	26.8
1E	29	-0	11571	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.34	2.11	2.10	0.00	26.8
1F	29	-0	18619	0	0	0	-10528	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.55	2.97	3.38	0.00	26.8
1G	29	-0	11571	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.34	2.11	2.10	0.00	26.8
1H	29	-0	18619	0	0	0	-10528	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.55	2.97	3.38	0.00	26.8
1I	29	-0	10926	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.32	1.74	1.98	0.00	26.8
1J	29	-0	19265	0	0	0	-14040	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.57	2.79	3.50	0.00	26.8
1K	29	-0	10926	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.32	1.74	1.98	0.00	26.8
1L	29	-0	19265	0	0	0	-14040	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.57	2.79	3.50	0.00	26.8
1M	29	-0	10926	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.32	1.74	1.98	0.00	26.8
1N	29	-0	19265	0	0	0	-14040	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.57	2.79	3.50	0.00	26.8
1O	29	-0	10926	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.32	1.74	1.98	0.00	26.8
1P	29	-0	19265	0	0	0	-14040	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.57	2.79	3.50	0.00	26.8
1Q	29	-0	13100	0	0	0	-2166	--	--	4.02	4.02	0.27	0.23	0.39	2.39	2.38	0.00	26.8
1R	29	-0	17091	0	0	0	-9267	--	--	4.02	4.02	0.27	0.99	0.51	3.12	3.10	0.00	26.8
1S	29	-0	13100	0	0	0	-2166	--	--	4.02	4.02	0.27	0.23	0.39	2.39	2.38	0.00	26.8
1T	29	-0	17091	0	0	0	-9267	--	--	4.02	4.02	0.27	0.99	0.51	3.12	3.10	0.00	26.8
1U	29	-0	13100	0	0	0	-2166	--	--	4.02	4.02	0.27	0.23	0.39	2.39	2.38	0.00	26.8
1V	29	-0	17091	0	0	0	-9267	--	--	4.02	4.02	0.27	0.99	0.51	3.12	3.10	0.00	26.8
1W	29	-0	13100	0	0	0	-2166	--	--	4.02	4.02	0.27	0.23	0.39	2.39	2.38	0.00	26.8
1X	29	-0	17091	0	0	0	-9267	--	--	4.02	4.02	0.27	0.99	0.51	3.12	3.10	0.00	26.8
2	29	-0	20779	0	0	0	-7787	--	--	4.02	4.02	0.18	0.79	0.62	3.79	3.77	0.00	26.7

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.7

1A	57	-0	9317	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.28	1.70	1.69	0.00	26.8
1B	57	-0	16365	0	0	0	-10528	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.49	2.61	2.97	0.00	26.8
1C	57	-0	9317	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.28	1.70	1.69	0.00	26.8
1D	57	-0	16365	0	0	0	-10528	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.49	2.61	2.97	0.00	26.8
1E	57	-0	9317	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.28	1.70	1.69	0.00	26.8
1F	57	-0	16365	0	0	0	-10528	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.49	2.61	2.97	0.00	26.8
1G	57	-0	9317	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.28	1.70	1.69	0.00	26.8
1H	57	-0	16365	0	0	0	-10528	--	--	4.02	6.03	0.30	0.76	0.49	2.61	2.97	0.00	26.8
1I	57	-0	8671	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.26	1.38	1.57	0.00	26.8
1J	57	-0	17010	0	0	0	-14040	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.51	2.46	3.09	0.00	26.8
1K	57	-0	8671	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.26	1.38	1.57	0.00	26.8
1L	57	-0	17010	0	0	0	-14040	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.51	2.46	3.09	0.00	26.8
1M	57	-0	8671	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.26	1.38	1.57	0.00	26.8
1N	57	-0	17010	0	0	0	-14040	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.51	2.46	3.09	0.00	26.8
1O	57	-0	8671	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.26	1.38	1.57	0.00	26.8
1P	57	-0	17010	0	0	0	-14040	--	--	4.02	8.04	0.33	0.76	0.51	2.46	3.09	0.00	26.8
1Q	57	-0	10845	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.32	1.73	1.97	0.00	26.8
1R	57	-0	14836	0	0	0	-9267	--	--	4.02	4.02	0.27	0.99	0.44	2.71	2.69	0.00	26.8
1S	57	-0	10845	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.32	1.73	1.97	0.00	26.8
1T	57	-0	14836	0	0	0	-9267	--	--	4.02	4.02	0.27	0.99	0.44	2.71	2.69	0.00	26.8
1U	57	-0	10845	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.32	1.73	1.97	0.00	26.8
1V	57	-0	14836	0	0	0	-9267	--	--	4.02	4.02	0.27	0.99	0.44	2.71	2.69	0.00	26.8
1W	57	-0	10845	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.32	1.73	1.97	0.00	26.8
1X	57	-0	14836	0	0	0	-9267	--	--	4.02	4.02	0.27	0.99	0.44	2.71	2.69	0.00	26.8
2	57	-0	17669	0	0	0	14825	--	--	8.04	4.02	0.00	0.79	0.52	2.56	3.21	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	86	-0	7062	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.21	1.29	1.28	0.00	26.8
1B	86	-0	14110	0	0	0	14303	--	--	8.04	4.02	0.19	0.81	0.42	2.04	2.56	0.00	26.8
1C	86	-0	7062	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.21	1.29	1.28	0.00	26.8
1D	86	-0	14110	0	0	0	14303	--	--	8.04	4.02	0.19	0.81	0.42	2.04	2.56	0.00	26.8
1E	86	-0	7062	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.21	1.29	1.28	0.00	26.8
1F	86	-0	14110	0	0	0	14303	--	--	8.04	4.02	0.19	0.81	0.42	2.04	2.56	0.00	26.8
1G	86	-0	7062	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.21	1.29	1.28	0.00	26.8
1H	86	-0	14110	0	0	0	14303	--	--	8.04	4.02	0.19	0.81	0.42	2.04	2.56	0.00	26.8
1I	86	-0	6417	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.19	1.02	1.16	0.00	26.8
1J	86	-0	14755	0	0	0	-13674	--	--	4.02	6.03	0.30	0.98	0.44	2.35	2.68	0.00	26.8
1K	86	-0	6417	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.19	1.02	1.16	0.00	26.8
1L	86	-0	14755	0	0	0	-13674	--	--	4.02	6.03	0.30	0.98	0.44	2.35	2.68	0.00	26.8
1M	86	-0	6417	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.19	1.02	1.16	0.00	26.8
1N	86	-0	14755	0	0	0	-13674	--	--	4.02	6.03	0.30	0.98	0.44	2.35	2.68	0.00	26.8
1O	86	-0	6417	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.19	1.02	1.16	0.00	26.8
1P	86	-0	14755	0	0	0	-13674	--	--	4.02	6.03	0.30	0.98	0.44	2.35	2.68	0.00	26.8
1Q	86	-0	8590	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.26	1.37	1.56	0.00	26.8
1R	86	-0	12582	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.37	2.01	2.28	0.00	26.8
1S	86	-0	8590	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.26	1.37	1.56	0.00	26.8
1T	86	-0	12582	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.37	2.01	2.28	0.00	26.8
1U	86	-0	8590	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.26	1.37	1.56	0.00	26.8
1V	86	-0	12582	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.37	2.01	2.28	0.00	26.8
1W	86	-0	8590	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.26	1.37	1.56	0.00	26.8
1X	86	-0	12582	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.37	2.01	2.28	0.00	26.8
2	86	-0	14558	0	0	0	14825	--	--	8.04	4.02	0.00	0.79	0.43	2.11	2.64	0.00	26.8

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1E	114	-0	4807	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.14	0.88	0.00	0.00	26.8
1F	114	-0	11855	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.35	1.72	2.15	0.00	26.8
1G	114	-0	4807	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.14	0.88	0.00	0.00	26.8
1H	114	-0	11855	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.35	1.72	2.15	0.00	26.8
1I	114	-0	4162	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.12	0.66	0.00	0.00	26.8
1J	114	-0	12501	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.37	1.99	2.27	0.00	26.8
1K	114	-0	4162	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.12	0.66	0.00	0.00	26.8
1L	114	-0	12501	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.37	1.99	2.27	0.00	26.8
1M	114	-0	4162	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.12	0.66	0.00	0.00	26.8
1N	114	-0	12501	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.37	1.99	2.27	0.00	26.8
1O	114	-0	4162	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.12	0.66	0.00	0.00	26.8
1P	114	-0	12501	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.37	1.99	2.27	0.00	26.8
1Q	114	-0	6336	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.19	1.01	1.15	0.00	26.8
1R	114	-0	10327	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.31	1.65	1.87	0.00	26.8
1S	114	-0	6336	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.19	1.01	1.15	0.00	26.8
1T	114	-0	10327	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.31	1.65	1.87	0.00	26.8
1U	114	-0	6336	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.19	1.01	1.15	0.00	26.8
1V	114	-0	10327	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.31	1.65	1.87	0.00	26.8
1W	114	-0	6336	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.19	1.01	1.15	0.00	26.8
1X	114	-0	10327	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.31	1.65	1.87	0.00	26.8
2	114	-0	11447	0	0	0	14825	--	--	8.04	4.02	0.00	0.79	0.34	1.66	2.08	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	143	-0	2553	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.08	0.47	0.00	0.00	26.8
1B	143	-0	9601	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.29	1.39	1.74	0.00	26.8
1C	143	-0	2553	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.08	0.47	0.00	0.00	26.8
1D	143	-0	9601	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.29	1.39	1.74	0.00	26.8
1E	143	-0	2553	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.08	0.47	0.00	0.00	26.8
1F	143	-0	9601	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.29	1.39	1.74	0.00	26.8
1G	143	-0	2553	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.08	0.47	0.00	0.00	26.8
1H	143	-0	9601	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.29	1.39	1.74	0.00	26.8
1I	143	-0	1907	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.06	0.30	0.00	0.00	26.8
1J	143	-0	10246	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.30	1.63	1.86	0.00	26.8
1K	143	-0	1907	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.06	0.30	0.00	0.00	26.8
1L	143	-0	10246	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.30	1.63	1.86	0.00	26.8
1M	143	-0	1907	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.06	0.30	0.00	0.00	26.8
1N	143	-0	10246	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.30	1.63	1.86	0.00	26.8
1O	143	-0	1907	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.06	0.30	0.00	0.00	26.8
1P	143	-0	10246	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.30	1.63	1.86	0.00	26.8
1Q	143	-0	4081	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.12	0.65	0.00	0.00	26.8
1R	143	-0	8072	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.24	1.29	1.46	0.00	26.8
1S	143	-0	4081	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.12	0.65	0.00	0.00	26.8
1T	143	-0	8072	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.24	1.29	1.46	0.00	26.8
1U	143	-0	4081	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.12	0.65	0.00	0.00	26.8
1V	143	-0	8072	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.24	1.29	1.46	0.00	26.8
1W	143	-0	4081	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.12	0.65	0.00	0.00	26.8
1X	143	-0	8072	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.24	1.29	1.46	0.00	26.8
2	143	-0	8337	0	0	0	14825	--	--	8.04	4.02	0.00	0.79	0.25	1.21	1.51	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	172	-0	298	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.01	0.05	0.00	0.00	26.8
1B	172	-0	7346	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.22	1.06	1.33	0.00	26.8
1C	172	-0	298	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.01	0.05	0.00	0.00	26.8
1D	172	-0	7346	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.22	1.06	1.33	0.00	26.8
1E	172	-0	298	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.01	0.05	0.00	0.00	26.8
1F	172	-0	7346	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.22	1.06	1.33	0.00	26.8
1G	172	-0	298	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.01	0.05	0.00	0.00	26.8
1H	172	-0	7346	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.22	1.06	1.33	0.00	26.8
1I	172	-0	-347	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.01	0.06	0.00	0.00	26.8
1J	172	-0	7991	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.24	1.27	1.45	0.00	26.8
1K	172	-0	-347	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.01	0.06	0.00	0.00	26.8
1L	172	-0	7991	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.24	1.27	1.45	0.00	26.8
1M	172	-0	-347	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.01	0.06	0.00	0.00	26.8
1N	172	-0	7991	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.24	1.27	1.45	0.00	26.8
1O	172	-0	-347	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.01	0.06	0.00	0.00	26.8
1P	172	-0	7991	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.24	1.27	1.45	0.00	26.8
1Q	172	-0	1826	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.05	0.29	0.00	0.00	26.8
1R	172	-0	5818	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.17	0.93	0.00	0.00	26.8
1S	172	-0	1826	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.05	0.29	0.00	0.00	26.8
1T	172	-0	5818	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.17	0.93	0.00	0.00	26.8
1U	172	-0	1826	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.05	0.29	0.00	0.00	26.8
1V	172	-0	5818	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.17	0.93	0.00	0.00	26.8
1W	172	-0	1826	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.05	0.29	0.00	0.00	26.8
1X	172	-0	5818	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.17	0.93	0.00	0.00	26.8
2	172	-0	5226	0	0	0	14825	--	--	8.04	4.02	0.00	0.79	0.16	0.76	0.00	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	200	-0	-1957	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.06	0.36	0.00	0.00	26.8
1B	200	-0	5091	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.15	0.74	0.00	0.00	26.8
1C	200	-0	-1957	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.06	0.36	0.00	0.00	26.8
1D	200	-0	5091	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.15	0.74	0.00	0.00	26.8
1E	200	-0	-1957	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.06	0.36	0.00	0.00	26.8
1F	200	-0	5091	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.15	0.74	0.00	0.00	26.8
1G	200	-0	-1957	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.06	0.36	0.00	0.00	26.8
1H	200	-0	5091	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.15	0.74	0.00	0.00	26.8
1I	200	-0	-2602	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.08	0.41	0.00	0.00	26.8
1J	200	-0	5737	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.17	0.91	0.00	0.00	26.8
1K	200	-0	-2602	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.08	0.41	0.00	0.00	26.8
1L	200	-0	5737	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.17	0.91	0.00	0.00	26.8
1M	200	-0	-2602	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.08	0.41	0.00	0.00	26.8
1N	200	-0	5737	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.17	0.91	0.00	0.00	26.8
1O	200	-0	-2602	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.08	0.41	0.00	0.00	26.8
1P	200	-0	5737	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.17	0.91	0.00	0.00	26.8
1Q	200	-0	-428	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.01	0.07	0.00	0.00	26.8
1R	200	-0	3563	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.11	0.57	0.00	0.00	26.8
1S	200	-0	-428	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.01	0.07	0.00	0.00	26.8
1T	200	-0	3563	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.11	0.57	0.00	0.00	26.8
1U	200	-0	-428	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.01	0.07	0.00	0.00	26.8
1V	200	-0	3563	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.11	0.57	0.00	0.00	26.8
1W	200	-0	-428	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.01	0.07	0.00	0.00	26.8

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

X	200	-0	3563	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.11	0.57	0.00	0.00	26.8
2	200	-0	2115	0	0	0	14825	--	--	8.04	4.02	0.00	0.79	0.06	0.31	0.00	0.00	26.8
apost= -- aant= -- ainfn= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8																		
1A	229	-0	-4211	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.13	0.77	0.00	0.00	26.8
1B	229	-0	-2837	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.08	0.41	0.00	0.00	26.8
1C	229	-0	-4211	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.13	0.77	0.00	0.00	26.8
1D	229	-0	-2837	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.08	0.41	0.00	0.00	26.8
1E	229	-0	-4211	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.13	0.77	0.00	0.00	26.8
1F	229	-0	-2837	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.08	0.41	0.00	0.00	26.8
1G	229	-0	-4211	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.13	0.77	0.00	0.00	26.8
1H	229	-0	-2837	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.08	0.41	0.00	0.00	26.8
1I	229	-0	-4857	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.14	0.77	0.00	0.00	26.8
1J	229	-0	-3482	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.10	0.56	0.00	0.00	26.8
1K	229	-0	-4857	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.14	0.77	0.00	0.00	26.8
1L	229	-0	-3482	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.10	0.56	0.00	0.00	26.8
1M	229	-0	-4857	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.14	0.77	0.00	0.00	26.8
1N	229	-0	-3482	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.10	0.56	0.00	0.00	26.8
1O	229	-0	-4857	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.14	0.77	0.00	0.00	26.8
1P	229	-0	-3482	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.10	0.56	0.00	0.00	26.8
1Q	229	-0	-2683	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.08	0.43	0.00	0.00	26.8
1R	229	-0	-1308	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.04	0.21	0.00	0.00	26.8
1S	229	-0	-2683	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.08	0.43	0.00	0.00	26.8
1T	229	-0	-1308	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.04	0.21	0.00	0.00	26.8
1U	229	-0	-2683	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.08	0.43	0.00	0.00	26.8
1V	229	-0	-1308	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.04	0.21	0.00	0.00	26.8
1W	229	-0	-2683	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.08	0.43	0.00	0.00	26.8
1X	229	-0	-1308	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.04	0.21	0.00	0.00	26.8
2	229	-0	-995	0	0	0	14825	--	--	8.04	4.02	0.00	0.79	0.03	0.14	0.00	0.00	26.8
apost= -- aant= -- ainfn= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8																		
1A	257	-0	-6466	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.19	1.18	1.17	0.00	26.8
1B	257	-0	-582	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.02	0.08	0.00	0.00	26.8
1C	257	-0	-6466	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.19	1.18	1.17	0.00	26.8
1D	257	-0	-582	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.02	0.08	0.00	0.00	26.8
1E	257	-0	-6466	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.19	1.18	1.17	0.00	26.8
1F	257	-0	-582	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.02	0.08	0.00	0.00	26.8
1G	257	-0	-6466	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.19	1.18	1.17	0.00	26.8
1H	257	-0	-582	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.02	0.08	0.00	0.00	26.8
1I	257	-0	-7111	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.21	1.13	1.29	0.00	26.8
1J	257	-0	-1227	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.04	0.20	0.00	0.00	26.8
1K	257	-0	-7111	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.21	1.13	1.29	0.00	26.8
1L	257	-0	-1227	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.04	0.20	0.00	0.00	26.8
1M	257	-0	-7111	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.21	1.13	1.29	0.00	26.8
1N	257	-0	-1227	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.04	0.20	0.00	0.00	26.8
1O	257	-0	-7111	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.21	1.13	1.29	0.00	26.8
1P	257	-0	-1227	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.04	0.20	0.00	0.00	26.8
1Q	257	-0	-4938	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.15	0.79	0.00	0.00	26.8
1R	257	-0	-946	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.03	0.15	0.00	0.00	26.8
1S	257	-0	-4938	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.15	0.79	0.00	0.00	26.8
1T	257	-0	-946	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.03	0.15	0.00	0.00	26.8
1U	257	-0	-4938	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.15	0.79	0.00	0.00	26.8
1V	257	-0	-946	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.03	0.15	0.00	0.00	26.8
1W	257	-0	-4938	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.15	0.79	0.00	0.00	26.8
1X	257	-0	-946	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.03	0.15	0.00	0.00	26.8
2	257	-0	-4106	0	0	0	14825	--	--	8.04	4.02	0.00	0.79	0.12	0.59	0.00	0.00	26.8
apost= -- aant= -- ainfn= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8																		
1A	286	-0	-8721	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.26	1.59	1.58	0.00	26.8
1B	286	-0	-1673	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.05	0.24	0.00	0.00	26.8
1C	286	-0	-8721	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.26	1.59	1.58	0.00	26.8
1D	286	-0	-1673	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.05	0.24	0.00	0.00	26.8
1E	286	-0	-8721	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.26	1.59	1.58	0.00	26.8
1F	286	-0	-1673	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.05	0.24	0.00	0.00	26.8
1G	286	-0	-8721	0	0	0	8058	--	--	8.04	4.02	0.19	0.45	0.26	1.59	1.58	0.00	26.8
1H	286	-0	-1673	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.05	0.24	0.00	0.00	26.8
1I	286	-0	-9366	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.28	1.49	1.70	0.00	26.8
1J	286	-0	-1027	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.03	0.16	0.00	0.00	26.8
1K	286	-0	-9366	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.28	1.49	1.70	0.00	26.8
1L	286	-0	-1027	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.03	0.16	0.00	0.00	26.8
1M	286	-0	-9366	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.28	1.49	1.70	0.00	26.8
1N	286	-0	-1027	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.03	0.16	0.00	0.00	26.8
1O	286	-0	-9366	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.28	1.49	1.70	0.00	26.8
1P	286	-0	-1027	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.03	0.16	0.00	0.00	26.8
1Q	286	-0	-7192	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.21	1.15	1.31	0.00	26.8
1R	286	-0	-3201	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.10	0.51	0.00	0.00	26.8
1S	286	-0	-7192	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.21	1.15	1.31	0.00	26.8
1T	286	-0	-3201	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.10	0.51	0.00	0.00	26.8
1U	286	-0	-7192	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.21	1.15	1.31	0.00	26.8
1V	286	-0	-3201	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.10	0.51	0.00	0.00	26.8
1W	286	-0	-7192	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.21	1.15	1.31	0.00	26.8
1X	286	-0	-3201	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.10	0.51	0.00	0.00	26.8
2	286	-0	-7217	0	0	0	14825	--	--	8.04	4.02	0.00	0.79	0.21	1.05	1.31	0.00	26.8
apost= -- aant= -- ainfn= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8																		
1A	315	-0	-10975	0	0	0	-9483	--	--	4.02	6.03	0.30	0.68	0.33	1.75	1.99	0.00	26.8
1B	315	-0	-3927	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.12	0.57	0.00	0.00	26.8
1C	315	-0	-10975	0	0	0	-9483</											

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1O	315	-0	-11621	0	0	0	10815	--	--	8.04	4.02	0.19	0.61	0.35	1.85	2.11	0.00	26.8
1P	315	-0	-3282	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.10	0.52	0.00	0.00	26.8
1Q	315	-0	-9447	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.28	1.51	1.71	0.00	26.8
1R	315	-0	-5456	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.16	0.87	0.00	0.00	26.8
1S	315	-0	-9447	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.28	1.51	1.71	0.00	26.8
1T	315	-0	-5456	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.16	0.87	0.00	0.00	26.8
1U	315	-0	-9447	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.28	1.51	1.71	0.00	26.8
1V	315	-0	-5456	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.16	0.87	0.00	0.00	26.8
1W	315	-0	-9447	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.28	1.51	1.71	0.00	26.8
1X	315	-0	-5456	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.16	0.87	0.00	0.00	26.8
2	315	-0	-10327	0	0	0	14825	--	--	8.04	4.02	0.00	0.79	0.31	1.50	1.87	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	343	-0	-13230	0	0	0	-14977	--	--	4.02	8.04	0.33	0.81	0.39	1.92	2.40	0.00	26.8
1B	343	-0	-6182	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.18	0.90	0.00	0.00	26.8
1C	343	-0	-13230	0	0	0	-14977	--	--	4.02	8.04	0.33	0.81	0.39	1.92	2.40	0.00	26.8
1D	343	-0	-6182	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.18	0.90	0.00	0.00	26.8
1E	343	-0	-13230	0	0	0	-14977	--	--	4.02	8.04	0.33	0.81	0.39	1.92	2.40	0.00	26.8
1F	343	-0	-6182	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.18	0.90	0.00	0.00	26.8
1G	343	-0	-13230	0	0	0	-14977	--	--	4.02	8.04	0.33	0.81	0.39	1.92	2.40	0.00	26.8
1H	343	-0	-6182	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.18	0.90	0.00	0.00	26.8
1I	343	-0	-13875	0	0	0	-13531	--	--	4.02	6.03	0.30	0.97	0.41	2.21	2.52	0.00	26.8
1J	343	-0	-5537	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.16	0.88	0.00	0.00	26.8
1K	343	-0	-13875	0	0	0	-13531	--	--	4.02	6.03	0.30	0.97	0.41	2.21	2.52	0.00	26.8
1L	343	-0	-5537	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.16	0.88	0.00	0.00	26.8
1M	343	-0	-13875	0	0	0	-13531	--	--	4.02	6.03	0.30	0.97	0.41	2.21	2.52	0.00	26.8
1N	343	-0	-5537	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.16	0.88	0.00	0.00	26.8
1O	343	-0	-13875	0	0	0	-13531	--	--	4.02	6.03	0.30	0.97	0.41	2.21	2.52	0.00	26.8
1P	343	-0	-5537	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.16	0.88	0.00	0.00	26.8
1Q	343	-0	-11702	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.35	1.87	2.12	0.00	26.8
1R	343	-0	-7710	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.23	1.23	1.40	0.00	26.8
1S	343	-0	-11702	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.35	1.87	2.12	0.00	26.8
1T	343	-0	-7710	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.23	1.23	1.40	0.00	26.8
1U	343	-0	-11702	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.35	1.87	2.12	0.00	26.8
1V	343	-0	-7710	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.23	1.23	1.40	0.00	26.8
1W	343	-0	-11702	0	0	0	9963	--	--	8.04	4.02	0.19	0.56	0.35	1.87	2.12	0.00	26.8
1X	343	-0	-7710	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.23	1.23	1.40	0.00	26.8
2	343	-0	-13438	0	0	0	14825	--	--	8.04	4.02	0.00	0.79	0.40	1.95	2.44	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	372	-0	-15485	0	0	0	-18121	--	--	4.02	8.04	0.33	0.99	0.46	2.24	2.81	0.00	26.8
1B	372	-0	-8437	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.25	1.22	1.53	0.00	26.8
1C	372	-0	-15485	0	0	0	-18121	--	--	4.02	8.04	0.33	0.99	0.46	2.24	2.81	0.00	26.8
1D	372	-0	-8437	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.25	1.22	1.53	0.00	26.8
1E	372	-0	-15485	0	0	0	-18121	--	--	4.02	8.04	0.33	0.99	0.46	2.24	2.81	0.00	26.8
1F	372	-0	-8437	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.25	1.22	1.53	0.00	26.8
1G	372	-0	-15485	0	0	0	-18121	--	--	4.02	8.04	0.33	0.99	0.46	2.24	2.81	0.00	26.8
1H	372	-0	-8437	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.25	1.22	1.53	0.00	26.8
1I	372	-0	-16130	0	0	0	-16497	--	--	4.02	8.04	0.33	0.90	0.48	2.34	2.93	0.00	26.8
1J	372	-0	-7791	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.23	1.24	1.41	0.00	26.8
1K	372	-0	-16130	0	0	0	-16497	--	--	4.02	8.04	0.33	0.90	0.48	2.34	2.93	0.00	26.8
1L	372	-0	-7791	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.23	1.24	1.41	0.00	26.8
1M	372	-0	-16130	0	0	0	-16497	--	--	4.02	8.04	0.33	0.90	0.48	2.34	2.93	0.00	26.8
1N	372	-0	-7791	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.23	1.24	1.41	0.00	26.8
1O	372	-0	-16130	0	0	0	-16497	--	--	4.02	8.04	0.33	0.90	0.48	2.34	2.93	0.00	26.8
1P	372	-0	-7791	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.23	1.24	1.41	0.00	26.8
1Q	372	-0	-13956	0	0	0	-11894	--	--	4.02	6.03	0.30	0.85	0.41	2.22	2.53	0.00	26.8
1R	372	-0	-9965	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.30	1.59	1.81	0.00	26.8
1S	372	-0	-13956	0	0	0	-11894	--	--	4.02	6.03	0.30	0.85	0.41	2.22	2.53	0.00	26.8
1T	372	-0	-9965	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.30	1.59	1.81	0.00	26.8
1U	372	-0	-13956	0	0	0	-11894	--	--	4.02	6.03	0.30	0.85	0.41	2.22	2.53	0.00	26.8
1V	372	-0	-9965	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.30	1.59	1.81	0.00	26.8
1W	372	-0	-13956	0	0	0	-11894	--	--	4.02	6.03	0.30	0.85	0.41	2.22	2.53	0.00	26.8
1X	372	-0	-9965	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.30	1.59	1.81	0.00	26.8
2	372	-0	-16549	0	0	0	14825	--	--	8.04	4.02	0.00	0.79	0.49	2.40	3.00	0.00	26.8

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 26.8

1A	400	-0	-17739	0	0	0	-18121	--	--	4.02	8.04	0.33	0.99	0.53	2.57	3.22	0.00	26.8
1B	400	-0	-10691	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.32	1.55	1.94	0.00	26.8
1C	400	-0	-17739	0	0	0	-18121	--	--	4.02	8.04	0.33	0.99	0.53	2.57	3.22	0.00	26.8
1D	400	-0	-10691	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.32	1.55	1.94	0.00	26.8
1E	400	-0	-17739	0	0	0	-18121	--	--	4.02	8.04	0.33	0.99	0.53	2.57	3.22	0.00	26.8
1F	400	-0	-10691	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.32	1.55	1.94	0.00	26.8
1G	400	-0	-17739	0	0	0	-18121	--	--	4.02	8.04	0.33	0.99	0.53	2.57	3.22	0.00	26.8
1H	400	-0	-10691	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.32	1.55	1.94	0.00	26.8
1I	400	-0	-18385	0	0	0	-16497	--	--	4.02	8.04	0.33	0.90	0.55	2.66	3.34	0.00	26.8
1J	400	-0	-10046	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.30	1.60	1.82	0.00	26.8
1K	400	-0	-18385	0	0	0	-16497	--	--	4.02	8.04	0.33	0.90	0.55	2.66	3.34	0.00	26.8
1L	400	-0	-10046	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.30	1.60	1.82	0.00	26.8
1M	400	-0	-18385	0	0	0	-16497	--	--	4.02	8.04	0.33	0.90	0.55	2.66	3.34	0.00	26.8
1N	400	-0	-10046	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.30	1.60	1.82	0.00	26.8
1O	400	-0	-18385	0	0	0	-16497	--	--	4.02	8.04	0.33	0.90	0.55	2.66	3.34	0.00	26.8
1P	400	-0	-10046	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.30	1.60	1.82	0.00	26.8
1Q	400	-0	-16211	0	0	0	-11894	--	--	4.02	6.03	0.30	0.85	0.48	2.58	2.94	0.00	26.8
1R	400	-0	-12220	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.36	1.95	2.22	0.00	26.8
1S	400	-0	-16211	0	0	0	-11894	--	--	4.02	6.03	0.30	0.85	0.48	2.58	2.94	0.00	26.8
1T	400	-0	-12220	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.36	1.95	2.22	0.00	26.8
1U	400	-0	-16211	0	0	0	-11894	--	--	4.02	6.03	0.30	0.85	0.48	2.58	2.94	0.00	26.8
1V	400	-0	-12220	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.36	1.95	2.22	0.00	26.8
1W	400	-0	-16211	0	0	0	-11894	--	--	4.02	6.03	0.30	0.85	0.48	2.58	2.94	0.00	26.8
1X	400	-0	-12220	0	0	0	12095	--	--	8.04	4.02	0.19	0.68	0.36	1.95	2.22	0.00	26.8
2	400	-0	-19659	0	0	0	-8964	--	--	4.02	4.02	0.18	0.91	0.58	3.59	3.57	0.00	26.8

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1F 429	-0	-12946	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.38	1.88	2.35	0.00	26.8
1G 429	-0	-19994	0	0	0	-18121	--	--	6.03	8.04	0.32	0.98	0.59	2.90	3.63	0.00	26.8
1H 429	-0	-12946	0	0	0	15327	--	--	8.04	4.02	0.19	0.86	0.38	1.88	2.35	0.00	26.8
1I 429	-0	-20639	0	0	0	-16497	--	--	6.03	8.04	0.32	0.90	0.61	2.99	3.75	0.00	26.8
1J 429	-0	-12301	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.37	1.96	2.23	0.00	26.8
1K 429	-0	-20639	0	0	0	-16497	--	--	6.03	8.04	0.32	0.90	0.61	2.99	3.75	0.00	26.8
1L 429	-0	-12301	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.37	1.96	2.23	0.00	26.8
1M 429	-0	-20639	0	0	0	-16497	--	--	6.03	8.04	0.32	0.90	0.61	2.99	3.75	0.00	26.8
1N 429	-0	-12301	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.37	1.96	2.23	0.00	26.8
1O 429	-0	-20639	0	0	0	-16497	--	--	6.03	8.04	0.32	0.90	0.61	2.99	3.75	0.00	26.8
1P 429	-0	-12301	0	0	0	13011	--	--	8.04	4.02	0.19	0.73	0.37	1.96	2.23	0.00	26.8
1Q 429	-0	-18466	0	0	0	-11894	--	--	6.03	6.03	0.30	0.85	0.55	2.94	3.35	0.00	26.8
1R 429	-0	-14474	0	0	0	-948	--	--	4.02	4.02	0.27	0.10	0.43	2.64	2.63	0.00	26.8
1S 429	-0	-18466	0	0	0	-11894	--	--	6.03	6.03	0.30	0.85	0.55	2.94	3.35	0.00	26.8
1T 429	-0	-14474	0	0	0	-948	--	--	4.02	4.02	0.27	0.10	0.43	2.64	2.63	0.00	26.8
1U 429	-0	-18466	0	0	0	-11894	--	--	6.03	6.03	0.30	0.85	0.55	2.94	3.35	0.00	26.8
1V 429	-0	-14474	0	0	0	-948	--	--	4.02	4.02	0.27	0.10	0.43	2.64	2.63	0.00	26.8
1W 429	-0	-18466	0	0	0	-11894	--	--	6.03	6.03	0.30	0.85	0.55	2.94	3.35	0.00	26.8
1X 429	-0	-14474	0	0	0	-948	--	--	4.02	4.02	0.27	0.10	0.43	2.64	2.63	0.00	26.8
2 429	-0	-22770	0	0	0	-8964	--	--	6.03	4.02	0.18	0.91	0.68	4.16	4.13	0.00	24.3

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 24.3

MOMENTO MASSIMO IN CAMPATA

NC	x	Mmax	Mmax	AINF	AINF	agg.	ASUP	ASUP	agg.	x/d	Indice di resistenza
		cm	kg*m	cmq	cmq		cmq	cmq			flessione
--	255	16472	8.04	2 d 16	4.02	--	0.19	0.93			

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
1	3	trave_201_IP1.ARM	Trave_2 4-5

Lavoro: ANALISI PARCHEGGIO INTERRATO Intestazione lavoro: ANALISI - CENATE
 Elemento: PILASTRO Gruppo: 1 Tabella: Tabella pilastri
 Descrizione: PILASTRI
 Spunt. I 20.0 cm Spunt. J 20.0 cm
 Rck: 300.00 kg/cm² fyk: 4580.0 kg/cm² Copriferro di calcolo: 3.0 cm Copriferro di disegno: 3.0 cm
 Verifica in ottemperanza alle NTC2018
 Per le combinazioni sismiche la capacità è valutata in campo elastico o sostanzialmente elastico (§7.4.1 NTC2018)
 Diametro staffe: 8 mm Numero braccia: 2
 ρ min.: 1.000 % Passo max. armatura longitudinale: 50.0 cm
 Verifica dei nodi trave-pilastro: Secondo Circolare 2019 C7.4.4.3.1

ASTA NUM. 1 NI 1 NF 150 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
 PIL. NUM. 3
 armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-12881	-3450	1160	0	600	3808	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.52	0.18	0.58	0.00	0.00	19.2
1B	0	-12881	2865	1160	0	600	-3554	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.48	0.15	0.48	0.00	0.00	19.2
1C	0	-12881	-3450	-1491	0	-747	3808	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.54	0.18	0.58	0.00	0.00	19.2
1D	0	-12881	2865	-1491	0	-747	-3554	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.50	0.15	0.48	0.00	0.00	19.2
1E	0	2603	-3450	1160	0	600	3808	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.80	0.19	0.71	0.00	0.00	19.2
1F	0	2603	2865	1160	0	600	-3554	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.76	0.16	0.59	0.00	0.00	19.2
1G	0	2603	-3450	-1491	0	-747	3808	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.82	0.19	0.71	0.00	0.00	19.2
1H	0	2603	2865	-1491	0	-747	-3554	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.78	0.16	0.59	0.00	0.00	19.2
1I	0	-14565	-3329	866	0	459	3700	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.46	0.17	0.54	0.00	0.00	19.2
1J	0	-14565	2743	866	0	459	-3446	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.44	0.14	0.44	0.00	0.00	19.2
1K	0	-14565	-3329	-1198	0	-606	3700	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.48	0.17	0.54	0.00	0.00	19.2
1L	0	-14565	2743	-1198	0	-606	-3446	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.45	0.14	0.44	0.00	0.00	19.2
1M	0	4287	-3329	866	0	459	3700	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.79	0.19	0.69	0.00	0.00	19.2
1N	0	4287	2743	866	0	459	-3446	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.75	0.15	0.57	0.00	0.00	19.2
1O	0	4287	-3329	-1198	0	-606	3700	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.82	0.19	0.69	0.00	0.00	19.2
1P	0	4287	2743	-1198	0	-606	-3446	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.77	0.15	0.57	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-9826	-1812	417	0	225	1913	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.24	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1R	0	-9826	1226	417	0	225	-1659	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.22	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1S	0	-9826	-1812	-749	0	-373	1913	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.26	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1T	0	-9826	1226	-749	0	-373	-1659	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.23	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1U	0	-452	-1812	417	0	225	1913	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.36	0.10	0.42	0.00	0.00	19.2
1V	0	-452	1226	417	0	225	-1659	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.31	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1W	0	-452	-1812	-749	0	-373	1913	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.38	0.10	0.42	0.00	0.00	19.2
1X	0	-452	1226	-749	0	-373	-1659	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.33	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
2	0	-6939	-439	-222	0	-99	213	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-12827	-3450	1160	0	302	2999	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.37	0.18	0.58	0.00	0.00	19.2
1B	24	-12827	2865	1160	0	302	-2829	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.35	0.15	0.48	0.00	0.00	19.2
1C	24	-12827	-3450	-1491	0	-402	2999	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.38	0.18	0.58	0.00	0.00	19.2
1D	24	-12827	2865	-1491	0	-402	-2829	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.36	0.15	0.48	0.00	0.00	19.2
1E	24	2658	-3450	1160	0	302	2999	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.62	0.19	0.81	0.00	0.00	19.2
1F	24	2658	2865	1160	0	302	-2829	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.59	0.16	0.68	0.00	0.00	19.2
1G	24	2658	-3450	-1491	0	-402	2999	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.63	0.19	0.81	0.00	0.00	19.2
1H	24	2658	2865	-1491	0	-402	-2829	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.60	0.16	0.68	0.00	0.00	19.2
1I	24	-14511	-3329	866	0	233	2921	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.36	0.17	0.54	0.00	0.00	19.2
1J	24	-14511	2743	866	0	233	-2751	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.34	0.14	0.44	0.00	0.00	19.2
1K	24	-14511	-3329	-1198	0	-333	2921	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.37	0.17	0.54	0.00	0.00	19.2
1L	24	-14511	2743	-1198	0	-333	-2751	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.35	0.14	0.44	0.00	0.00	19.2
1M	24	4342	-3329	866	0	233	2921	6.03	6.03	4.02	4.02	2	0.78	0.19	0.79	0.00	0.00	19.2
1N	24	4342	2743	866	0	233	-2751	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.60	0.15	0.65	0.00	0.00	19.2
1O	24	4342	-3329	-1198	0	-333	2921	6.03	6.03	4.02	4.02	2	0.79	0.19	0.79	0.00	0.00	19.2
1P	24	4342	2743	-1198	0	-333	-2751	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.61	0.15	0.65	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-9772	-1812	417	0	108	1502	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.19	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1R	24	-9772	1226	417	0	108	-1332	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.17	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1S	24	-9772	-1812	-749	0	-208	1502	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.20	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1T	24	-9772	1226	-749	0	-208	-1332	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.18	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1U	24	-397	-1812	417	0	108	1502	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.27	0.10	0.42	0.00	0.00	19.2
1V	24	-397	1226	417	0	108	-1332	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.24	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1W	24	-397	-1812	-749	0	-208	1502	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.28	0.10	0.42	0.00	0.00	19.2
1X	24	-397	1226	-749	0	-208	-1332	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.25	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
2	24	-6868	-439	-222	0	-67	150	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.05	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-12772	-3450	1160	0	31	2148	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.25	0.18	0.58	0.00	0.00	19.2
1B	49	-12772	2865	1160	0	31	-2148	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.25	0.15	0.48	0.00	0.00	19.2
1C	49	-12772	-3450	-1491	0	-31	2148	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.25	0.18	0.58	0.00	0.00	19.2
1D	49	-12772	2865	-1491	0	-31	-2148	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.25	0.15	0.48	0.00	0.00	19.2
1E	49	2712	-3450	1160	0	31	2148	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.43	0.19	0.81	0.00	0.00	19.2
1F	49	2712	2865	1160	0	31	-2148	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.43	0.16	0.68	0.00	0.00	19.2
1G	49	2712	-3450	-1491	0	-31	2148	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.43	0.19	0.81	0.00	0.00	19.2
1H	49	2712	2865	-1491	0	-31	-2148	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.43	0.16	0.68	0.00	0.00	19.2
1I	49	-14456	-3329	866	0	33	2099	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.26	0.17	0.54	0.00	0.00	19.2
1J	49	-14456	2743	866	0	33	-2099	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.26	0.14	0.44	0.00	0.00	19.2
1K	49	-14456	-3329	-1198	0	-33	2099	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.26	0.17	0.54	0.00	0.00	19.2
1L	49	-14456	2743	-1198	0	-33	-2099	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.26	0.14	0.44	0.00	0.00	19.2
1M	49	4396	-3329	866	0	33	2099	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.46	0.19	0.79	0.00	0.00	19.2
1N	49	4396	2743	866	0	33	-2099	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.46	0.15	0.65	0.00	0.00	19.2

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1O	49	4396	-3329	-1198	0	-33	2099	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.46	0.19	0.79	0.00	0.00	19.2
1P	49	4396	2743	-1198	0	-33	-2099	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.46	0.15	0.65	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-9717	-1812	417	0	16	1049	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1R	49	-9717	1226	417	0	16	-1049	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1S	49	-9717	-1812	-749	0	-16	1049	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.09	0.33	0.00	0.00	19.2
1T	49	-9717	1226	-749	0	-16	-1049	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1U	49	-343	-1812	417	0	16	1049	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.18	0.10	0.42	0.00	0.00	19.2
1V	49	-343	1226	417	0	16	-1049	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.18	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1W	49	-343	-1812	-749	0	-16	1049	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.18	0.10	0.42	0.00	0.00	19.2
1X	49	-343	1226	-749	0	-16	-1049	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.18	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
2	49	-6797	-439	-222	0	0	0	4.02	4.02	6.03	6.03	7	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 2 NI 2 NF 15 SEZ. Cp D= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 4

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Armatura distribuita	campo	Indice di resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm	kg	kg*m			kg*m		cmq		Fx, My, Mz	Fy, Fz, Mx	cmq/m	cm
1A	0	-39930	-2429	41	0	57	4092	12.06	4	0.88	0.13	0.50	19.2
1B	0	-39930	1832	41	0	57	-3075	12.06	4	0.69	0.10	0.38	19.2
1C	0	-39930	-2429	-33	0	-66	4092	12.06	4	0.88	0.13	0.50	19.2
1D	0	-39930	1832	-33	0	-66	-3075	12.06	4	0.69	0.10	0.38	19.2
1E	0	-27490	-2429	41	0	57	4092	12.06	4	0.85	0.13	0.50	19.2
1F	0	-27490	1832	41	0	57	-3075	12.06	4	0.65	0.10	0.38	19.2
1G	0	-27490	-2429	-33	0	-66	4092	12.06	4	0.85	0.13	0.50	19.2
1H	0	-27490	1832	-33	0	-66	-3075	12.06	4	0.65	0.10	0.38	19.2
1I	0	-41814	-1878	34	0	52	3139	12.06	4	0.71	0.10	0.39	19.2
1J	0	-41814	1281	34	0	52	-2122	12.06	4	0.55	0.07	0.26	19.2
1K	0	-41814	-1878	-26	0	-61	3139	12.06	4	0.71	0.10	0.39	19.2
1L	0	-41814	1281	-26	0	-61	-2122	12.06	4	0.55	0.07	0.26	19.2
1M	0	-25606	-1878	34	0	52	3139	12.06	4	0.66	0.10	0.39	19.2
1N	0	-25606	1281	34	0	52	-2122	12.06	4	0.47	0.07	0.26	19.2
1O	0	-25606	-1878	-26	0	-61	3139	12.06	4	0.66	0.10	0.39	19.2
1P	0	-25606	1281	-26	0	-61	-2122	12.06	4	0.47	0.07	0.26	19.2
1Q	0	-40304	-1190	20	0	25	2001	12.06	4	0.52	0.06	0.25	19.2
1R	0	-40304	592	20	0	25	-983	12.06	6	0.39	0.03	0.12	19.2
1S	0	-40304	-1190	-12	0	-34	2001	12.06	4	0.52	0.06	0.25	19.2
1T	0	-40304	592	-12	0	-34	-983	12.06	6	0.39	0.03	0.12	19.2
1U	0	-27116	-1190	20	0	25	2001	12.06	4	0.45	0.06	0.25	19.2
1V	0	-27116	592	20	0	25	-983	12.06	5	0.30	0.03	0.12	19.2
1W	0	-27116	-1190	-12	0	-34	2001	12.06	4	0.45	0.06	0.25	19.2
1X	0	-27116	592	-12	0	-34	-983	12.06	5	0.30	0.03	0.12	19.2
2	0	-46380	-420	6	0	-6	712	12.06	6	0.37	0.02	0.09	19.2

armatura distribuita= 12.06

staffe = 2 d 8 / 19.2

1A	170	-39630	-2429	41	0	-14	-8	12.06	6	0.31	0.13	0.50	19.2
1B	170	-39630	1832	41	0	-14	69	12.06	6	0.31	0.10	0.38	19.2
1C	170	-39630	-2429	-33	0	-10	-8	12.06	6	0.31	0.13	0.50	19.2
1D	170	-39630	1832	-33	0	-10	69	12.06	6	0.31	0.10	0.38	19.2
1E	170	-27190	-2429	41	0	-14	-8	12.06	6	0.21	0.13	0.50	19.2
1F	170	-27190	1832	41	0	-14	69	12.06	6	0.21	0.10	0.38	19.2
1G	170	-27190	-2429	-33	0	-10	-8	12.06	6	0.21	0.13	0.50	19.2
1H	170	-27190	1832	-33	0	-10	69	12.06	6	0.21	0.10	0.38	19.2
1I	170	-41514	-1878	34	0	-7	-25	12.06	6	0.33	0.10	0.39	19.2
1J	170	-41514	1281	34	0	-7	86	12.06	6	0.33	0.07	0.26	19.2
1K	170	-41514	-1878	-26	0	-17	-25	12.06	6	0.33	0.10	0.39	19.2
1L	170	-41514	1281	-26	0	-17	86	12.06	6	0.33	0.07	0.26	19.2
1M	170	-25306	-1878	34	0	-7	-25	12.06	6	0.20	0.10	0.39	19.2
1N	170	-25306	1281	34	0	-7	86	12.06	6	0.20	0.07	0.26	19.2
1O	170	-25306	-1878	-26	0	-17	-25	12.06	6	0.20	0.10	0.39	19.2
1P	170	-25306	1281	-26	0	-17	86	12.06	6	0.20	0.07	0.26	19.2
1Q	170	-40004	-1190	20	0	-11	7	12.06	6	0.31	0.06	0.25	19.2
1R	170	-40004	592	20	0	-11	54	12.06	6	0.31	0.03	0.12	19.2
1S	170	-40004	-1190	-12	0	-13	7	12.06	6	0.31	0.06	0.25	19.2
1T	170	-40004	592	-12	0	-13	54	12.06	6	0.31	0.03	0.12	19.2
1U	170	-26816	-1190	20	0	-11	7	12.06	6	0.21	0.06	0.25	19.2
1V	170	-26816	592	20	0	-11	54	12.06	6	0.21	0.03	0.12	19.2
1W	170	-26816	-1190	-12	0	-13	7	12.06	6	0.21	0.06	0.25	19.2
1X	170	-26816	592	-12	0	-13	54	12.06	6	0.21	0.03	0.12	19.2
2	170	-45990	-420	6	0	-17	41	12.06	6	0.36	0.02	0.09	19.2

armatura distribuita= 12.06

staffe = 2 d 8 / 19.2

1A	340	-39330	-2429	41	0	-84	-4107	12.06	4	0.88	0.13	0.50	19.2
1B	340	-39330	1832	41	0	-84	3213	12.06	4	0.71	0.10	0.38	19.2
1C	340	-39330	-2429	-33	0	47	-4107	12.06	4	0.88	0.13	0.50	19.2
1D	340	-39330	1832	-33	0	47	3213	12.06	4	0.71	0.10	0.38	19.2
1E	340	-26890	-2429	41	0	-84	-4107	12.06	4	0.85	0.13	0.50	19.2
1F	340	-26890	1832	41	0	-84	3213	12.06	4	0.68	0.10	0.38	19.2
1G	340	-26890	-2429	-33	0	47	-4107	12.06	4	0.85	0.13	0.50	19.2
1H	340	-26890	1832	-33	0	47	3213	12.06	4	0.68	0.10	0.38	19.2
1I	340	-41214	-1878	34	0	-65	-3188	12.06	4	0.72	0.10	0.39	19.2
1J	340	-41214	1281	34	0	-65	2293	12.06	4	0.57	0.07	0.26	19.2
1K	340	-41214	-1878	-26	0	28	-3188	12.06	4	0.72	0.10	0.39	19.2
1L	340	-41214	1281	-26	0	28	2293	12.06	4	0.57	0.07	0.26	19.2
1M	340	-25006	-1878	34	0	-65	-3188	12.06	4	0.67	0.10	0.39	19.2
1N	340	-25006	1281	34	0	-65	2293	12.06	4	0.50	0.07	0.26	19.2
1O	340	-25006	-1878	-26	0	28	-3188	12.06	4	0.67	0.10	0.39	19.2
1P	340	-25006	1281	-26	0	28	2293	12.06	4	0.50	0.07	0.26	19.2
1Q	340	-39704	-1190	20	0	-46	-1986	12.06	4	0.51	0.06	0.25	19.2
1R	340	-39704	592	20	0	-46	1091	12.06	6	0.40	0.03	0.12	19.2
1S	340	-39704	-1190	-12	0	9	-1986	12.06	4	0.51	0.06	0.25	19.2
1T	340	-39704	592	-12	0	9	1091	12.06	6	0.40	0.03	0.12	19.2
1U	340	-26516	-1190	20	0	-46	-1986	12.06	4	0.45	0.06	0.25	19.2
1V	340	-26516	592	20	0	-46	1091	12.06	5	0.31	0.03	0.12	19.2
1W	340	-26516	-1190	-12	0	9	-1986	12.06	4	0.45	0.06	0.25	19.2
1X	340	-26516	592	-12	0	9	1091	12.06	5	0.31	0.03	0.12	19.2
2	340	-45600	-420	6	0	-26	-630	12.06	6	0.36	0.02	0.09	19.2

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

armatura distribuita= 12.06

staffe = 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 3 NI 3 NF 14 SEZ. Cp D= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 5

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Armatura distribuita	campo	Indice di resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq		Fx, My, Mz	Fy, Fz, Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-40299	-1801	42	0	57	3015	12.06	4	0.68	0.10	0.37	0.00	19.2
1B	0	-40299	2310	42	0	57	-3913	12.06	4	0.84	0.12	0.48	0.00	19.2
1C	0	-40299	-1801	-30	0	-62	3015	12.06	4	0.68	0.10	0.37	0.00	19.2
1D	0	-40299	2310	-30	0	-62	-3913	12.06	4	0.84	0.12	0.48	0.00	19.2
1E	0	-28161	-1801	42	0	57	3015	12.06	4	0.64	0.10	0.37	0.00	19.2
1F	0	-28161	2310	42	0	57	-3913	12.06	4	0.81	0.12	0.48	0.00	19.2
1G	0	-28161	-1801	-30	0	-62	3015	12.06	4	0.64	0.10	0.37	0.00	19.2
1H	0	-28161	2310	-30	0	-62	-3913	12.06	4	0.81	0.12	0.48	0.00	19.2
1I	0	-41790	-1012	31	0	48	1681	12.06	5	0.49	0.05	0.21	0.00	19.2
1J	0	-41790	1521	31	0	48	-2579	12.06	4	0.62	0.08	0.31	0.00	19.2
1K	0	-41790	-1012	-19	0	-52	1681	12.06	5	0.49	0.05	0.21	0.00	19.2
1L	0	-41790	1521	-19	0	-52	-2579	12.06	4	0.62	0.08	0.31	0.00	19.2
1M	0	-26670	-1012	31	0	48	1681	12.06	4	0.40	0.05	0.21	0.00	19.2
1N	0	-26670	1521	31	0	48	-2579	12.06	4	0.56	0.08	0.31	0.00	19.2
1O	0	-26670	-1012	-19	0	-52	1681	12.06	4	0.40	0.05	0.21	0.00	19.2
1P	0	-26670	1521	-19	0	-52	-2579	12.06	4	0.56	0.08	0.31	0.00	19.2
1Q	0	-40550	-566	21	0	24	930	12.06	6	0.39	0.03	0.12	0.00	19.2
1R	0	-40550	1074	21	0	24	-1828	12.06	4	0.50	0.06	0.22	0.00	19.2
1S	0	-40550	-566	-9	0	-29	930	12.06	6	0.39	0.03	0.12	0.00	19.2
1T	0	-40550	1074	-9	0	-29	-1828	12.06	4	0.50	0.06	0.22	0.00	19.2
1U	0	-27910	-566	21	0	24	930	12.06	5	0.30	0.03	0.12	0.00	19.2
1V	0	-27910	1074	21	0	24	-1828	12.06	4	0.43	0.06	0.22	0.00	19.2
1W	0	-27910	-566	-9	0	-29	930	12.06	5	0.30	0.03	0.12	0.00	19.2
1X	0	-27910	1074	-9	0	-29	-1828	12.06	4	0.43	0.06	0.22	0.00	19.2
2	0	-47130	361	8	0	-3	-634	12.06	6	0.37	0.02	0.07	0.00	19.2

armatura distribuita= 12.06

staffe = 2 d 8 / 19.2

1A	170	-39994	-1801	42	0	-15	-76	12.06	6	0.31	0.10 0.37 0.00	19.2
1B	170	-39994	2310	42	0	-15	-8	12.06	6	0.31	0.12 0.48 0.00	19.2
1C	170	-39994	-1801	-30	0	-11	-76	12.06	6	0.31	0.10 0.37 0.00	19.2
1D	170	-39994	2310	-30	0	-11	-8	12.06	6	0.31	0.12 0.48 0.00	19.2
1E	170	-27856	-1801	42	0	-15	-76	12.06	6	0.22	0.10 0.37 0.00	19.2
1F	170	-27856	2310	42	0	-15	-8	12.06	6	0.22	0.12 0.48 0.00	19.2
1G	170	-27856	-1801	-30	0	-11	-76	12.06	6	0.22	0.10 0.37 0.00	19.2
1H	170	-27856	2310	-30	0	-11	-8	12.06	6	0.22	0.12 0.48 0.00	19.2
1I	170	-41485	-1012	31	0	-8	-80	12.06	6	0.33	0.05 0.21 0.00	19.2
1J	170	-41485	1521	31	0	-8	-4	12.06	6	0.33	0.08 0.31 0.00	19.2
1K	170	-41485	-1012	-19	0	-18	-80	12.06	6	0.33	0.05 0.21 0.00	19.2
1L	170	-41485	1521	-19	0	-18	-4	12.06	6	0.33	0.08 0.31 0.00	19.2
1M	170	-26365	-1012	31	0	-8	-80	12.06	6	0.21	0.05 0.21 0.00	19.2
1N	170	-26365	1521	31	0	-8	-4	12.06	6	0.21	0.08 0.31 0.00	19.2
1O	170	-26365	-1012	-19	0	-18	-80	12.06	6	0.21	0.05 0.21 0.00	19.2
1P	170	-26365	1521	-19	0	-18	-4	12.06	6	0.21	0.08 0.31 0.00	19.2
1Q	170	-40245	-566	21	0	-13	-62	12.06	6	0.32	0.03 0.12 0.00	19.2
1R	170	-40245	1074	21	0	-13	-23	12.06	6	0.32	0.06 0.22 0.00	19.2
1S	170	-40245	-566	-9	0	-13	-62	12.06	6	0.32	0.03 0.12 0.00	19.2
1T	170	-40245	1074	-9	0	-13	-23	12.06	6	0.32	0.06 0.22 0.00	19.2
1U	170	-27605	-566	21	0	-13	-62	12.06	6	0.22	0.03 0.12 0.00	19.2
1V	170	-27605	1074	21	0	-13	-23	12.06	6	0.22	0.06 0.22 0.00	19.2
1W	170	-27605	-566	-9	0	-13	-62	12.06	6	0.22	0.03 0.12 0.00	19.2
1X	170	-27605	1074	-9	0	-13	-23	12.06	6	0.22	0.06 0.22 0.00	19.2
2	170	-46740	361	8	0	-18	-57	12.06	6	0.37	0.02 0.07 0.00	19.2

armatura distribuita= 12.06

staffe = 2 d 8 / 19.2

1A	340	-39689	-1801	42	0	-86	-3168	12.06	4	0.71	0.10 0.37 0.00	19.2
1B	340	-39689	2310	42	0	-86	3898	12.06	4	0.84	0.12 0.48 0.00	19.2
1C	340	-39689	-1801	-30	0	41	-3168	12.06	4	0.71	0.10 0.37 0.00	19.2
1D	340	-39689	2310	-30	0	41	3898	12.06	4	0.84	0.12 0.48 0.00	19.2
1E	340	-27551	-1801	42	0	-86	-3168	12.06	4	0.67	0.10 0.37 0.00	19.2
1F	340	-27551	2310	42	0	-86	3898	12.06	4	0.81	0.12 0.48 0.00	19.2
1G	340	-27551	-1801	-30	0	41	-3168	12.06	4	0.67	0.10 0.37 0.00	19.2
1H	340	-27551	2310	-30	0	41	3898	12.06	4	0.81	0.12 0.48 0.00	19.2
1I	340	-41180	-1012	31	0	-62	-1841	12.06	4	0.50	0.05 0.21 0.00	19.2
1J	340	-41180	1521	31	0	-62	2570	12.06	4	0.61	0.08 0.31 0.00	19.2
1K	340	-41180	-1012	-19	0	17	-1841	12.06	4	0.50	0.05 0.21 0.00	19.2
1L	340	-41180	1521	-19	0	17	2570	12.06	4	0.61	0.08 0.31 0.00	19.2
1M	340	-26060	-1012	31	0	-62	-1841	12.06	4	0.42	0.05 0.21 0.00	19.2
1N	340	-26060	1521	31	0	-62	2570	12.06	4	0.55	0.08 0.31 0.00	19.2
1O	340	-26060	-1012	-19	0	17	-1841	12.06	4	0.42	0.05 0.21 0.00	19.2
1P	340	-26060	1521	-19	0	17	2570	12.06	4	0.55	0.08 0.31 0.00	19.2
1Q	340	-39940	-566	21	0	-48	-1053	12.06	6	0.40	0.03 0.12 0.00	19.2
1R	340	-39940	1074	21	0	-48	1783	12.06	4	0.49	0.06 0.22 0.00	19.2
1S	340	-39940	-566	-9	0	3	-1053	12.06	6	0.40	0.03 0.12 0.00	19.2
1T	340	-39940	1074	-9	0	3	1783	12.06	4	0.49	0.06 0.22 0.00	19.2
1U	340	-27300	-566	21	0	-48	-1053	12.06	5	0.31	0.03 0.12 0.00	19.2
1V	340	-27300	1074	21	0	-48	1783	12.06	4	0.42	0.06 0.22 0.00	19.2
1W	340	-27300	-566	-9	0	3	-1053	12.06	5	0.31	0.03 0.12 0.00	19.2
1X	340	-27300	1074	-9	0	3	1783	12.06	4	0.42	0.06 0.22 0.00	19.2
2	340	-46350	361	8	0	-31	519	12.06	6	0.36	0.02 0.07 0.00	19.2

armatura distribuita= 12.06

staffe = 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 4 NI 4 NF 265 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 6
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice resistenza	aswta aswto	PASSO
	cm	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq					Fx, M Bielle V, Mx	cmq/m	cm

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1A	0	-12491	-2743	1147	0	592	3448	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.46	0.14	0.46	0.00	0.00	19.2
1B	0	-12491	3567	1147	0	592	-3935	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.55	0.18	0.60	0.00	0.00	19.2
1C	0	-12491	-2743	-1412	0	-712	3448	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.48	0.14	0.46	0.00	0.00	19.2
1D	0	-12491	3567	-1412	0	-712	-3935	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.56	0.18	0.60	0.00	0.00	19.2
1E	0	3177	-2743	1147	0	592	3448	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.75	0.15	0.57	0.00	0.00	19.2
1F	0	3177	3567	1147	0	592	-3935	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.83	0.20	0.74	0.00	0.00	19.2
1G	0	3177	-2743	-1412	0	-712	3448	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.77	0.15	0.57	0.00	0.00	19.2
1H	0	3177	3567	-1412	0	-712	-3935	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.85	0.20	0.74	0.00	0.00	19.2
1I	0	-13771	-2410	725	0	387	3092	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.39	0.12	0.40	0.00	0.00	19.2
1J	0	-13771	3234	725	0	387	-3579	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.44	0.16	0.53	0.00	0.00	19.2
1K	0	-13771	-2410	-990	0	-507	3092	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.40	0.12	0.40	0.00	0.00	19.2
1L	0	-13771	3234	-990	0	-507	-3579	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.46	0.16	0.53	0.00	0.00	19.2
1M	0	4457	-2410	725	0	387	3092	6.03	6.03	4.02	4.02	2	0.84	0.14	0.57	0.00	0.00	19.2
1N	0	4457	3234	725	0	387	-3579	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.77	0.18	0.67	0.00	0.00	19.2
1O	0	4457	-2410	-990	0	-507	3092	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.70	0.14	0.50	0.00	0.00	19.2
1P	0	4457	3234	-990	0	-507	-3579	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.78	0.18	0.67	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-9178	-1069	389	0	209	1498	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.20	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1R	0	-9178	1892	389	0	209	-1985	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.25	0.10	0.35	0.00	0.00	19.2
1S	0	-9178	-1069	-654	0	-328	1498	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.21	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1T	0	-9178	1892	-654	0	-328	-1985	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.26	0.10	0.35	0.00	0.00	19.2
1U	0	-136	-1069	389	0	209	1498	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.29	0.06	0.25	0.00	0.00	19.2
1V	0	-136	1892	389	0	209	-1985	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.37	0.11	0.44	0.00	0.00	19.2
1W	0	-136	-1069	-654	0	-328	1498	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.30	0.06	0.25	0.00	0.00	19.2
1X	0	-136	1892	-654	0	-328	-1985	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.39	0.11	0.44	0.00	0.00	19.2
2	0	-6315	599	-178	0	-80	-369	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-12436	-2743	1147	0	300	2741	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.34	0.14	0.46	0.00	0.00	19.2
1B	24	-12436	3567	1147	0	300	-3110	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.38	0.18	0.60	0.00	0.00	19.2
1C	24	-12436	-2743	-1412	0	-382	2741	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.35	0.14	0.46	0.00	0.00	19.2
1D	24	-12436	3567	-1412	0	-382	-3110	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.39	0.18	0.60	0.00	0.00	19.2
1E	24	3232	-2743	1147	0	300	2741	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.58	0.15	0.65	0.00	0.00	19.2
1F	24	3232	3567	1147	0	300	-3110	6.03	6.03	4.02	4.02	2	0.80	0.20	0.84	0.00	0.00	19.2
1G	24	3232	-2743	-1412	0	-382	2741	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.60	0.15	0.65	0.00	0.00	19.2
1H	24	3232	3567	-1412	0	-382	-3110	6.03	6.03	4.02	4.02	2	0.81	0.20	0.84	0.00	0.00	19.2
1I	24	-13716	-2410	725	0	198	2465	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.31	0.12	0.40	0.00	0.00	19.2
1J	24	-13716	3234	725	0	198	-2834	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.34	0.16	0.53	0.00	0.00	19.2
1K	24	-13716	-2410	-990	0	-280	2465	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.32	0.12	0.40	0.00	0.00	19.2
1L	24	-13716	3234	-990	0	-280	-2834	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.35	0.16	0.53	0.00	0.00	19.2
1M	24	4512	-2410	725	0	198	2465	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.55	0.14	0.57	0.00	0.00	19.2
1N	24	4512	3234	725	0	198	-2834	6.03	6.03	4.02	4.02	2	0.76	0.18	0.76	0.00	0.00	19.2
1O	24	4512	-2410	-990	0	-280	2465	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.56	0.14	0.57	0.00	0.00	19.2
1P	24	4512	3234	-990	0	-280	-2834	6.03	6.03	4.02	4.02	2	0.77	0.18	0.76	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-9123	-1069	389	0	101	1198	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.16	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1R	24	-9123	1892	389	0	101	-1567	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.19	0.10	0.35	0.00	0.00	19.2
1S	24	-9123	-1069	-654	0	-183	1198	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.16	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1T	24	-9123	1892	-654	0	-183	-1567	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.20	0.10	0.35	0.00	0.00	19.2
1U	24	-81	-1069	389	0	101	1198	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.22	0.06	0.25	0.00	0.00	19.2
1V	24	-81	1892	389	0	101	-1567	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.29	0.11	0.45	0.00	0.00	19.2
1W	24	-81	-1069	-654	0	-183	1198	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.23	0.06	0.25	0.00	0.00	19.2
1X	24	-81	1892	-654	0	-183	-1567	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.30	0.11	0.45	0.00	0.00	19.2
2	24	-6244	599	-178	0	-55	-283	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-12381	-2743	1147	0	31	2116	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.25	0.14	0.46	0.00	0.00	19.2
1B	49	-12381	3567	1147	0	31	-2202	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.26	0.18	0.60	0.00	0.00	19.2
1C	49	-12381	-2743	-1412	0	-31	2116	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.25	0.14	0.46	0.00	0.00	19.2
1D	49	-12381	3567	-1412	0	-31	-2202	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.26	0.18	0.60	0.00	0.00	19.2
1E	49	3287	-2743	1147	0	31	2116	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.44	0.15	0.65	0.00	0.00	19.2
1F	49	3287	3567	1147	0	31	-2202	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.45	0.20	0.84	0.00	0.00	19.2
1G	49	3287	-2743	-1412	0	-31	2116	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.44	0.15	0.65	0.00	0.00	19.2
1H	49	3287	3567	-1412	0	-31	-2202	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.45	0.20	0.84	0.00	0.00	19.2
1I	49	-13661	-2410	725	0	31	1921	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.24	0.12	0.40	0.00	0.00	19.2
1J	49	-13661	3234	725	0	31	-2008	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.24	0.16	0.53	0.00	0.00	19.2
1K	49	-13661	-2410	-990	0	-31	1921	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.24	0.12	0.40	0.00	0.00	19.2
1L	49	-13661	3234	-990	0	-31	-2008	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.24	0.16	0.53	0.00	0.00	19.2
1M	49	4567	-2410	725	0	31	1921	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.43	0.14	0.57	0.00	0.00	19.2
1N	49	4567	3234	725	0	31	-2008	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.44	0.18	0.76	0.00	0.00	19.2
1O	49	4567	-2410	-990	0	-31	1921	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.43	0.14	0.57	0.00	0.00	19.2
1P	49	4567	3234	-990	0	-31	-2008	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.44	0.18	0.76	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-9068	-1069	389	0	16	980	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1R	49	-9068	1892	389	0	16	-1066	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.10	0.35	0.00	0.00	19.2
1S	49	-9068	-1069	-654	0	-16	980	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1T	49	-9068	1892	-654	0	-16	-1066	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.10	0.35	0.00	0.00	19.2
1U	49	-26	-1069	389	0	16	980	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.17	0.06	0.25	0.00	0.00	19.2
1V	49	-26	1892	389	0	16	-1066	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.19	0.11	0.45	0.00	0.00	19.2
1W	49	-26	-1069	-654	0	-16	980	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.17	0.06	0.25	0.00	0.00	19.2
1X	49	-26	1892	-654	0	-16	-1066	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.19	0.11	0.45	0.00	0.00	19.2
2	49	-6173	599	-178	0	0	-78	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1H	0	-18	509	-551	0	-310	-285	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.10	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
1I	0	-2973	-321	313	0	162	148	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1J	0	-2973	362	313	0	162	-206	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1K	0	-2973	-321	-407	0	-233	148	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
1L	0	-2973	362	-407	0	-233	-206	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
1M	0	-47	-321	313	0	162	148	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.05	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1N	0	-47	362	313	0	162	-206	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
1O	0	-47	-321	-407	0	-233	148	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.07	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1P	0	-47	362	-407	0	-233	-206	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.08	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-2277	-179	165	0	81	75	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1R	0	-2277	221	165	0	81	-132	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1S	0	-2277	-179	-258	0	-152	75	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1T	0	-2277	221	-258	0	-152	-132	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1U	0	-743	-179	165	0	81	75	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1V	0	-743	221	165	0	81	-132	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1W	0	-743	-179	-258	0	-152	75	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1X	0	-743	221	-258	0	-152	-132	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
2	0	-2036	25	-65	0	-49	-38	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-2947	-468	457	0	123	112	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.03	0.10	0.00	0.00	19.2
1B	24	-2947	509	457	0	123	-164	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1C	24	-2947	-468	-551	0	-181	112	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1D	24	-2947	509	-551	0	-181	-164	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1E	24	36	-468	457	0	123	112	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.04	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1F	24	36	509	457	0	123	-164	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.05	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1G	24	36	-468	-551	0	-181	112	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.05	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
1H	24	36	509	-551	0	-181	-164	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.06	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
1I	24	-2918	-321	313	0	81	69	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.03	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1J	24	-2918	362	313	0	81	-121	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1K	24	-2918	-321	-407	0	-139	69	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
1L	24	-2918	362	-407	0	-139	-121	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
1M	24	7	-321	313	0	81	69	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.03	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1N	24	7	362	313	0	81	-121	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
1O	24	7	-321	-407	0	-139	69	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1P	24	7	362	-407	0	-139	-121	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-2223	-179	165	0	36	31	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1R	24	-2223	221	165	0	36	-82	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1S	24	-2223	-179	-258	0	-94	31	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1T	24	-2223	221	-258	0	-94	-82	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1U	24	-688	-179	165	0	36	31	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1V	24	-688	221	165	0	36	-82	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1W	24	-688	-179	-258	0	-94	31	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1X	24	-688	221	-258	0	-94	-82	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
2	24	-1965	25	-65	0	-40	-34	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-2893	-468	457	0	17	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.03	0.10	0.00	0.00	19.2
1B	49	-2893	509	457	0	17	-39	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1C	49	-2893	-468	-551	0	-43	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1D	49	-2893	509	-551	0	-43	-39	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1E	49	91	-468	457	0	17	1	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.01	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1F	49	91	509	457	0	17	-39	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.01	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1G	49	91	-468	-551	0	-43	1	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.01	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
1H	49	91	509	-551	0	-43	-39	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.02	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
1I	49	-2864	-321	313	0	10	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1J	49	-2864	362	313	0	10	-32	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1K	49	-2864	-321	-407	0	-36	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
1L	49	-2864	362	-407	0	-36	-32	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
1M	49	62	-321	313	0	10	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.00	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1N	49	62	362	313	0	10	-32	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
1O	49	62	-321	-407	0	-36	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1P	49	62	362	-407	0	-36	-32	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-2168	-179	165	0	1	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1R	49	-2168	221	165	0	1	-28	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1S	49	-2168	-179	-258	0	-27	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1T	49	-2168	221	-258	0	-27	-28	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1U	49	-634	-179	165	0	1	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1V	49	-634	221	165	0	1	-28	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1W	49	-634	-179	-258	0	-27	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1X	49	-634	221	-258	0	-27	-28	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
2	49	-1894	25	-65	0	-17	-25	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 6 NI 5 NF 519 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 2
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-2947	-426	386	0	208	242	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
1B	0	-2947	431	386	0	208	-208	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
1C	0	-2947	-426	-515	0	-289	242	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1D	0	-2947	431	-515	0	-289	-208	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1E	0	75	-426	386	0	208	242	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.08	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1F	0	75	431	386	0	208	-208	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.07	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1G	0	75	-426	-515	0	-289	242	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.10	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1H	0	75	431	-515	0	-289	-208	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.09	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1I	0	-2840	-263	212	0	111	157	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1J	0	-2840	267	212	0	111	-123	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1K	0	-2840	-263	-340	0	-193	157	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1L	0	-2840	267	-340	0	-193	-123	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1M	0	-32	-263	212	0	111	157	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1N	0	-32	267	212	0	111	-123	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.04	0.02	0.06	0.00	0.00	19.2
1O	0	-32	-263	-340	0	-193	157	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.06	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1P	0	-32	267	-340	0	-193	-123	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.06	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1Q	0	-2188	-164	113	0	57	105	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1R	0	-2188	169	113	0	57	-70	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1S	0	-2188	-164	-241	0	-139	105	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1T	0	-2188	169	-241	0	-139	-70	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1U	0	-684	-164	113	0	57	105	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1V	0	-684	169	113	0	57	-70	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1W	0	-684	-164	-241	0	-139	105	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1X	0	-684	169	-241	0	-139	-70	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
2	0	-1943	6	-89	0	-56	22	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-2892	-426	386	0	108	139	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
1B	24	-2892	431	386	0	108	-103	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
1C	24	-2892	-426	-515	0	-171	139	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1D	24	-2892	431	-515	0	-171	-103	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1E	24	129	-426	386	0	108	139	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1F	24	129	431	386	0	108	-103	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1G	24	129	-426	-515	0	-171	139	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.06	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1H	24	129	431	-515	0	-171	-103	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.05	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1I	24	-2786	-263	212	0	55	95	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1J	24	-2786	267	212	0	55	-59	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1K	24	-2786	-263	-340	0	-118	95	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1L	24	-2786	267	-340	0	-118	-59	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1M	24	23	-263	212	0	55	95	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1N	24	23	267	212	0	55	-59	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.02	0.02	0.06	0.00	0.00	19.2
1O	24	23	-263	-340	0	-118	95	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.04	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1P	24	23	267	-340	0	-118	-59	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.03	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-2134	-164	113	0	24	66	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1R	24	-2134	169	113	0	24	-30	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1S	24	-2134	-164	-241	0	-87	66	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1T	24	-2134	169	-241	0	-87	-30	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1U	24	-629	-164	113	0	24	66	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1V	24	-629	169	113	0	24	-30	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1W	24	-629	-164	-241	0	-87	66	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1X	24	-629	169	-241	0	-87	-30	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
2	24	-1872	6	-89	0	-43	24	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-2838	-426	386	0	21	36	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
1B	49	-2838	431	386	0	21	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2
1C	49	-2838	-426	-515	0	-40	36	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1D	49	-2838	431	-515	0	-40	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1E	49	184	-426	386	0	21	36	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1F	49	184	431	386	0	21	1	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1G	49	184	-426	-515	0	-40	36	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.02	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1H	49	184	431	-515	0	-40	1	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.01	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1I	49	-2731	-263	212	0	11	32	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1J	49	-2731	267	212	0	11	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1K	49	-2731	-263	-340	0	-30	32	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1L	49	-2731	267	-340	0	-30	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1M	49	77	-263	212	0	11	32	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1N	49	77	267	212	0	11	5	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.00	0.02	0.06	0.00	0.00	19.2
1O	49	77	-263	-340	0	-30	32	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1P	49	77	267	-340	0	-30	5	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-2079	-164	113	0	4	27	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1R	49	-2079	169	113	0	4	10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1S	49	-2079	-164	-241	0	-23	27	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1T	49	-2079	169	-241	0	-23	10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1U	49	-575	-164	113	0	4	27	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1V	49	-575	169	113	0	4	10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1W	49	-575	-164	-241	0	-23	27	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1X	49	-575	169	-241	0	-23	10	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
2	49	-1801	6	-89	0	-13	24	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 7 NI 519 NF 518 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 2A
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-2870	-40	7	0	-3	22	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1B	0	-2870	18	7	0	-3	2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	0	-2870	-40	-24	0	-12	22	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1D	0	-2870	18	-24	0	-12	2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1E	0	-74	-40	7	0	-3	22	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1F	0	-74	18	7	0	-3	2	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1G	0	-74	-40	-24	0	-12	22	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1H	0	-74	18	-24	0	-12	2	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1I	0	-2777	-29	8	0	-3	18	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1J	0	-2777	7	8	0	-3	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	0	-2777	-29	-24	0	-12	18	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1L	0	-2777	7	-24	0	-12	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1M	0	-167	-29	8	0	-3	18	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1N	0	-167	7	8	0	-3	6	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	0	-167	-29	-24	0	-12	18	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1P	0	-167	7	-24	0	-12	6	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-2178	-23	-1	0	-5	17	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	0	-2178	1	-1	0	-5	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	0	-2178	-23	-16	0	-10	17	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	0	-2178	1	-16	0	-10	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	0	-766	-23	-1	0	-5	17	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1V	0	-766	1	-1	0	-5	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	0	-766	-23	-16	0	-10	17	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1X	0	-766	1	-16	0	-10	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	0	-1994	-15	-11	0	-11	16	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-2815	-40	7	0	-6	13	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1B	24	-2815	18	7	0	-6	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	24	-2815	-40	-24	0	-7	13	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1D	24	-2815	18	-24	0	-7	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1E	24	-20	-40	7	0	-6	13	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1F	24	-20	18	7	0	-6	8	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1G	24	-20	-40	-24	0	-7	13	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1H	24	-20	18	-24	0	-7	8	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1I	24	-2723	-29	8	0	-6	12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1J	24	-2723	7	8	0	-6	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	24	-2723	-29	-24	0	-7	12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1L	24	-2723	7	-24	0	-7	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1M	24	-112	-29	8	0	-6	12	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1N	24	-112	7	8	0	-6	9	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	24	-112	-29	-24	0	-7	12	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1P	24	-112	7	-24	0	-7	9	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-2123	-23	-1	0	-6	12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	24	-2123	1	-1	0	-6	10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	24	-2123	-23	-16	0	-7	12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	24	-2123	1	-16	0	-7	10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	24	-712	-23	-1	0	-6	12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1V	24	-712	1	-1	0	-6	10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	24	-712	-23	-16	0	-7	12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1X	24	-712	1	-16	0	-7	10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	24	-1923	-15	-11	0	-9	14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-2761	-40	7	0	-7	2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1B	49	-2761	18	7	0	-7	12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	49	-2761	-40	-24	0	-7	2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1D	49	-2761	18	-24	0	-7	12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1E	49	35	-40	7	0	-7	2	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1F	49	35	18	7	0	-7	12	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1G	49	35	-40	-24	0	-7	2	4.02	4.02	6.03	6.03	1	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1H	49	35	18	-24	0	-7	12	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1I	49	-2668	-29	8	0	-8	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1J	49	-2668	7	8	0	-8	10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	49	-2668	-29	-24	0	0	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1L	49	-2668	7	-24	0	0	10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1M	49	-58	-29	8	0	-8	4	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1N	49	-58	7	8	0	-8	10	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	49	-58	-29	-24	0	0	4	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1P	49	-58	7	-24	0	0	10	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-2069	-23	-1	0	-6	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1R	49	-2069	1	-1	0	-6	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	49	-2069	-23	-16	0	-2	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1T	49	-2069	1	-16	0	-2	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	49	-657	-23	-1	0	-6	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1V	49	-657	1	-1	0	-6	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	49	-657	-23	-16	0	-2	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1X	49	-657	1	-16	0	-2	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	49	-1852	-15	-11	0	-5	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 8 NI 518 NF 517 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
 PIL. NUM. 2B
 armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-2653	-20	21	0	9	15	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	0	-2653	18	21	0	9	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	0	-2653	-20	-18	0	-11	15	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1D	0	-2653	18	-18	0	-11	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1E	0	-253	-20	21	0	9	15	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1F	0	-253	18	21	0	9	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1G	0	-253	-20	-18	0	-11	15	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1H	0	-253	18	-18	0	-11	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1I	0	-2576	-13	14	0	5	12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	0	-2576	12	14	0	5	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	0	-2576	-13	-12	0	-7	12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	0	-2576	12	-12	0	-7	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1M	0	-330	-13	14	0	5	12	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	0	-330	12	14	0	5	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	0	-330	-13	-12	0	-7	12	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1P	0	-330	12	-12	0	-7	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-2072	-8	9	0	3	10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	0	-2072	7	9	0	3	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	0	-2072	-8	-7	0	-5	10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	0	-2072	7	-7	0	-5	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	0	-834	-8	9	0	3	10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	0	-834	7	9	0	3	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	0	-834	-8	-7	0	-5	10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	0	-834	7	-7	0	-5	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	0	-1971	-1	2	0	-2	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1G	24	-198	-20	-18	0	-7	11	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1H	24	-198	18	-18	0	-7	-1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1I	24	-2521	-13	14	0	0	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	24	-2521	12	14	0	0	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	24	-2521	-13	-12	0	-4	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	24	-2521	12	-12	0	-4	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1M	24	-275	-13	14	0	0	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	24	-275	12	14	0	0	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	24	-275	-13	-12	0	-4	9	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1P	24	-275	12	-12	0	-4	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-2017	-8	9	0	1	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	24	-2017	7	9	0	1	2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	24	-2017	-8	-7	0	-4	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	24	-2017	7	-7	0	-4	2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	24	-779	-8	9	0	1	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	24	-779	7	9	0	1	2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	24	-779	-8	-7	0	-4	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	24	-779	7	-7	0	-4	2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	24	-1900	-1	2	0	-2	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-2543	-20	21	0	-0	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	49	-2543	18	21	0	-0	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	49	-2543	-20	-18	0	-3	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1D	49	-2543	18	-18	0	-3	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1E	49	-143	-20	21	0	-0	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1F	49	-143	18	21	0	-0	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1G	49	-143	-20	-18	0	-3	6	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1H	49	-143	18	-18	0	-3	3	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1I	49	-2466	-13	14	0	-4	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	49	-2466	12	14	0	-4	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	49	-2466	-13	-12	0	0	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	49	-2466	12	-12	0	0	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1M	49	-220	-13	14	0	-4	6	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	49	-220	12	14	0	-4	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	49	-220	-13	-12	0	0	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1P	49	-220	12	-12	0	0	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-1962	-8	9	0	-1	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	49	-1962	7	9	0	-1	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	49	-1962	-8	-7	0	-3	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	49	-1962	7	-7	0	-3	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	49	-724	-8	9	0	-1	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	49	-724	7	9	0	-1	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	49	-724	-8	-7	0	-3	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	49	-724	7	-7	0	-3	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	49	-1829	-1	2	0	-2	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 9 NI 517 NF 516 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 2C

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-2361	-10	1	0	1	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
1B	0	-2361	10	1	0	1	0	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
1C	0	-2361	-10	-4	0	-3	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
1D	0	-2361	10	-4	0	-3	0	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
1E	0	-409	-10	1	0	1	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
1F	0	-409	10	1	0	1	0	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
1G	0	-409	-10	-4	0	-3	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
1H	0	-409	10	-4	0	-3	0	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
1I	0	-2303	-7	2	0	1	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
1J	0	-2303	7	2	0	1	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
1K	0	-2303	-7	-5	0	-4	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
1L	0	-2303	7	-5	0	-4	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
1M	0	-467	-7	2	0	1	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
1N	0	-467	7	2	0	1	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
1O	0	-467	-7	-5	0	-4	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
1P	0	-467	7	-5	0	-4	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
1Q	0	-1902	-4	0	0	-0	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
1R	0	-1902	4	0	0	-0	2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
1S	0	-1902	-4	-3	0	-2	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
1T	0	-1902	4	-3	0	-2	2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
1U	0	-868	-4	0	0	-0	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
1V	0	-868	4	0	0	-0	2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
1W	0	-868	-4	-3	0	-2	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
1X	0	-868	4	-3	0	-2	2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
2	0	-1883	0	-2	0	-2	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-2306	-10	1	0	1	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	24	-2306	10	1	0	1	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	24	-2306	-10	-4	0	-3	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1D	24	-2306	10	-4	0	-3	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1E	24	-355	-10	1	0	1	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1F	24	-355	10	1	0	1	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1G	24	-355	-10	-4	0	-3	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1H	24	-355	10	-4	0	-3	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1I	24	-2249	-7	2	0	1	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	24	-2249	7	2	0	1	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	24	-2249	-7	-5	0	-3	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	24	-2249	7	-5	0	-3	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1M	24	-412	-7	2	0	1	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	24	-412	7	2	0	1	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	24	-412	-7	-5	0	-3	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1P	24	-412	7	-5	0	-3	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-1848	-4	0	0	0	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	24	-1848	4	0	0	0	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	24	-1848	-4	-3	0	-2	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	24	-1848	4	-3	0	-2	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	24	-813	-4	0	0	0	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	24	-813	4	0	0	0	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	24	-813	-4	-3	0	-2	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	24	-813	4	-3	0	-2	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	24	-1812	0	-2	0	-1	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-2252	-10	1	0	1	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	49	-2252	10	1	0	1	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	49	-2252	-10	-4	0	-2	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1D	49	-2252	10	-4	0	-2	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1E	49	-300	-10	1	0	1	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1F	49	-300	10	1	0	1	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1G	49	-300	-10	-4	0	-2	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1H	49	-300	10	-4	0	-2	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1I	49	-2194	-7	2	0	1	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	49	-2194	7	2	0	1	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	49	-2194	-7	-5	0	-2	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	49	-2194	7	-5	0	-2	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1M	49	-358	-7	2	0	1	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	49	-358	7	2	0	1	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	49	-358	-7	-5	0	-2	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1P	49	-358	7	-5	0	-2	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-1793	-4	0	0	0	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	49	-1793	4	0	0	0	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	49	-1793	-4	-3	0	-1	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	49	-1793	4	-3	0	-1	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	49	-759	-4	0	0	0	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	49	-759	4	0	0	0	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	49	-759	-4	-3	0	-1	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	49	-759	4	-3	0	-1	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	49	-1741	0	-2	0	-1	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 10 NI 516 NF 515 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 2D
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-2020	-13	12	0	3	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	0	-2020	12	12	0	3	2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	0	-2020	-13	-21	0	-4	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1D	0	-2020	12	-21	0	-4	2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1E	0	-592	-13	12	0	3	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1F	0	-592	12	12	0	3	2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1G	0	-592	-13	-21	0	-4	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1H	0	-592	12	-21	0	-4	2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1I	0	-1996	-8	10	0	3	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	0	-1996	7	10	0	3	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	0	-1996	-8	-19	0	-4	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	0	-1996	7	-19	0	-4	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1M	0	-616	-8	10	0	3	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	0	-616	7	10	0	3	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	0	-616	-8	-19	0	-4	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1P	0	-616	7	-19	0	-4	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-1708	-5	3	0	1	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	0	-1708	5	3	0	1	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	0	-1708	-5	-12	0	-2	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	0	-1708	5	-12	0	-2	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	0	-904	-5	3	0	1	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	0	-904	5	3	0	1	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	0	-904	-5	-12	0	-2	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	0	-904	5	-12	0	-2	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	0	-1780	-0	-6	0	-1	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-1966	-13	12	0	7	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	24	-1966	12	12	0	7	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	24	-1966	-13	-21	0	-7	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1D	24	-1966	12	-21	0	-7	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1E	24	-537	-13	12	0	7	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1F	24	-537	12	12	0	7	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1G	24	-537	-13	-21	0	-7	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1H	24	-537	12	-21	0	-7	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1I	24	-1942	-8	10	0	5	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	24	-1942	7	10	0	5	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	24	-1942	-8	-19	0	-5	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	24	-1942	7	-19	0	-5	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1M	24	-561	-8	10	0	5	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	24	-561	7	10	0	5	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	24	-561	-8	-19	0	-5	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1P	24	-561	7	-19	0	-5	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-1654	-5	3	0	3	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	24	-1654	5	3	0	3	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	24	-1654	-5	-12	0	-3	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	24	-1654	5	-12	0	-3	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	24	-849	-5	3	0	3	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	24	-849	5	3	0	3	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	24	-849	-5	-12	0	-3	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	24	-849	5	-12	0	-3	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

2	24	-1709	-0	-6	0	-0	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2																		
1A	49	-1911	-13	12	0	11	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	49	-1911	12	12	0	11	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	49	-1911	-13	-21	0	-10	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1D	49	-1911	12	-21	0	-10	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1E	49	-483	-13	12	0	11	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1F	49	-483	12	12	0	11	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1G	49	-483	-13	-21	0	-10	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1H	49	-483	12	-21	0	-10	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1I	49	-1887	-8	10	0	8	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	49	-1887	7	10	0	8	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	49	-1887	-8	-19	0	-7	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	49	-1887	7	-19	0	-7	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1M	49	-507	-8	10	0	8	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	49	-507	7	10	0	8	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	49	-507	-8	-19	0	-7	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1P	49	-507	7	-19	0	-7	9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-1599	-5	3	0	5	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	49	-1599	5	3	0	5	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	49	-1599	-5	-12	0	-4	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	49	-1599	5	-12	0	-4	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	49	-795	-5	3	0	5	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	49	-795	5	3	0	5	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	49	-795	-5	-12	0	-4	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	49	-795	5	-12	0	-4	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	49	-1638	-0	-6	0	1	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 11 NI 515 NF 514 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 2E
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-1668	-3	4	0	3	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	0	-1668	23	4	0	3	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1C	0	-1668	-3	-29	0	-3	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1D	0	-1668	23	-29	0	-3	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1E	0	-824	-3	4	0	3	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1F	0	-824	23	4	0	3	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1G	0	-824	-3	-29	0	-3	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1H	0	-824	23	-29	0	-3	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1I	0	-1694	2	1	0	4	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	0	-1694	19	1	0	4	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	0	-1694	2	-27	0	-4	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1L	0	-1694	19	-27	0	-4	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1M	0	-798	2	1	0	4	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	0	-798	19	1	0	4	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	0	-798	2	-27	0	-4	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1P	0	-798	19	-27	0	-4	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-1524	4	-5	0	2	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	0	-1524	16	-5	0	2	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	0	-1524	4	-21	0	-2	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	0	-1524	16	-21	0	-2	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	0	-968	4	-5	0	2	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	0	-968	16	-5	0	2	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	0	-968	4	-21	0	-2	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	0	-968	16	-21	0	-2	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	0	-1703	14	-18	0	0	8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-1613	-3	4	0	2	14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	24	-1613	23	4	0	2	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1C	24	-1613	-3	-29	0	4	14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1D	24	-1613	23	-29	0	4	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1E	24	-770	-3	4	0	2	14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1F	24	-770	23	4	0	2	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1G	24	-770	-3	-29	0	4	14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1H	24	-770	23	-29	0	4	4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1I	24	-1640	2	1	0	3	13	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	24	-1640	19	1	0	3	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	24	-1640	2	-27	0	3	13	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1L	24	-1640	19	-27	0	3	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1M	24	-743	2	1	0	3	13	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	24	-743	19	1	0	3	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	24	-743	2	-27	0	3	13	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1P	24	-743	19	-27	0	3	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-1469	4	-5	0	2	12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	24	-1469	16	-5	0	2	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	24	-1469	4	-21	0	3	12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	24	-1469	16	-21	0	3	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	24	-914	4	-5	0	2	12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	24	-914	16	-5	0	2	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	24	-914	4	-21	0	3	12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	24	-914	16	-21	0	3	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	24	-1632	14	-18	0	4	12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1F	49	-715	23	4	0	-1	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1G	49	-715	-3	-29	0	10	18	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1H	49	-715	23	-29	0	10	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1I	49	-1585	2	1	0	1	16	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	49	-1585	19	1	0	1	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	49	-1585	2	-27	0	8	16	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1L	49	-1585	19	-27	0	8	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1M	49	-689	2	1	0	1	16	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	49	-689	19	1	0	1	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	49	-689	2	-27	0	8	16	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1P	49	-689	19	-27	0	8	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-1415	4	-5	0	2	14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	49	-1415	16	-5	0	2	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	49	-1415	4	-21	0	7	14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	49	-1415	16	-21	0	7	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	49	-859	4	-5	0	2	14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	49	-859	16	-5	0	2	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	49	-859	4	-21	0	7	14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	49	-859	16	-21	0	7	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	49	-1561	14	-18	0	6	14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 12 NI 514 NF 12 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 2F
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-1534	2	336	0	48	19	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1B	0	-1534	61	336	0	48	-1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1C	0	-1534	2	-436	0	-48	19	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1D	0	-1534	61	-436	0	-48	-1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1E	0	-920	2	336	0	48	19	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1F	0	-920	61	336	0	48	-1	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1G	0	-920	2	-436	0	-48	19	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1H	0	-920	61	-436	0	-48	-1	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1I	0	-1526	-18	194	0	36	16	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1J	0	-1526	81	194	0	36	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1K	0	-1526	-18	-294	0	-36	16	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1L	0	-1526	81	-294	0	-36	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1M	0	-928	-18	194	0	36	16	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1N	0	-928	81	194	0	36	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1O	0	-928	-18	-294	0	-36	16	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1P	0	-928	81	-294	0	-36	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-1447	9	101	0	20	14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1R	0	-1447	54	101	0	20	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1S	0	-1447	9	-202	0	-20	14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1T	0	-1447	54	-202	0	-20	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1U	0	-1007	9	101	0	20	14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1V	0	-1007	54	101	0	20	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1W	0	-1007	9	-202	0	-20	14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1X	0	-1007	54	-202	0	-20	5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
2	0	-1682	44	-69	0	0	13	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-1479	2	336	0	158	32	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1B	24	-1479	61	336	0	158	8	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1C	24	-1479	2	-436	0	-125	32	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1D	24	-1479	61	-436	0	-125	8	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1E	24	-865	2	336	0	158	32	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1F	24	-865	61	336	0	158	8	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1G	24	-865	2	-436	0	-125	32	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1H	24	-865	61	-436	0	-125	8	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1I	24	-1471	-18	194	0	111	36	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1J	24	-1471	81	194	0	111	4	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1K	24	-1471	-18	-294	0	-78	36	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1L	24	-1471	81	-294	0	-78	4	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1M	24	-873	-18	194	0	111	36	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1N	24	-873	81	194	0	111	4	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1O	24	-873	-18	-294	0	-78	36	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1P	24	-873	81	-294	0	-78	4	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-1392	9	101	0	73	28	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1R	24	-1392	54	101	0	73	12	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1S	24	-1392	9	-202	0	-40	28	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1T	24	-1392	54	-202	0	-40	12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1U	24	-952	9	101	0	73	28	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1V	24	-952	54	101	0	73	12	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1W	24	-952	9	-202	0	-40	28	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1X	24	-952	54	-202	0	-40	12	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
2	24	-1611	44	-69	0	23	28	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-1424	2	336	0	259	39	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1B	49	-1424	61	336	0	259	10	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1C	49	-1424	2	-436	0	-211	39	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1D	49	-1424	61	-436	0	-211	10	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1E	49	-810	2	336	0	259	39	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.05	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1F	49	-810	61	336	0	259	10	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.04	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2
1G	49	-810	2	-436	0	-211	39	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1H	49	-810	61	-436	0	-211	10	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	19.2
1I	49	-1416	-18	194	0	177	49	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1J	49	-1416	81	194	0	177	0	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1K	49	-1416	-18	-294	0	-129	49	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1L	49	-1416	81	-294	0	-129	0	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1M	49	-818	-18	194	0	177	49	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1N	49	-818	81	194	0	177	0	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1O	49	-818	-18	-294	0	-129	49	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1P	49	-818	81	-294	0	-129	0	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-1337	9	101	0	117	36	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1R	49	-1337	54	101	0	117	13	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1S	49	-1337	9	-202	0	-69	36	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1T	49	-1337	54	-202	0	-69	13	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1U	49	-897	9	101	0	117	36	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1V	49	-897	54	101	0	117	13	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1W	49	-897	9	-202	0	-69	36	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1X	49	-897	54	-202	0	-69	13	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
2	49	-1540	44	-69	0	33	34	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 13 NI 199 NF 196 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 1A
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-2931	-21	11	0	-4	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	0	-2931	44	11	0	-4	-23	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1C	0	-2931	-21	-25	0	-13	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1D	0	-2931	44	-25	0	-13	-23	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1E	0	-139	-21	11	0	-4	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1F	0	-139	44	11	0	-4	-23	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1G	0	-139	-21	-25	0	-13	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1H	0	-139	44	-25	0	-13	-23	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1I	0	-2913	-11	8	0	-5	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	0	-2913	34	8	0	-5	-20	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1K	0	-2913	-11	-21	0	-12	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	0	-2913	34	-21	0	-12	-20	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1M	0	-157	-11	8	0	-5	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	0	-157	34	8	0	-5	-20	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1O	0	-157	-11	-21	0	-12	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1P	0	-157	34	-21	0	-12	-20	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-2262	-2	1	0	-6	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	0	-2262	25	1	0	-6	-18	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1S	0	-2262	-2	-15	0	-11	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	0	-2262	25	-15	0	-11	-18	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1U	0	-808	-2	1	0	-6	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	0	-808	25	1	0	-6	-18	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1W	0	-808	-2	-15	0	-11	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	0	-808	25	-15	0	-11	-18	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
2	0	-2072	15	-9	0	-11	-17	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-2876	-21	11	0	-8	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	24	-2876	44	11	0	-8	-14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1C	24	-2876	-21	-25	0	-7	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1D	24	-2876	44	-25	0	-7	-14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1E	24	-85	-21	11	0	-8	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1F	24	-85	44	11	0	-8	-14	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1G	24	-85	-21	-25	0	-7	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1H	24	-85	44	-25	0	-7	-14	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1I	24	-2859	-11	8	0	-8	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	24	-2859	34	8	0	-8	-13	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1K	24	-2859	-11	-21	0	-7	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	24	-2859	34	-21	0	-7	-13	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1M	24	-102	-11	8	0	-8	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	24	-102	34	8	0	-8	-13	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1O	24	-102	-11	-21	0	-7	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1P	24	-102	34	-21	0	-7	-13	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-2208	-2	1	0	-7	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	24	-2208	25	1	0	-7	-12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1S	24	-2208	-2	-15	0	-8	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	24	-2208	25	-15	0	-8	-12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1U	24	-753	-2	1	0	-7	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	24	-753	25	1	0	-7	-12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1W	24	-753	-2	-15	0	-8	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	24	-753	25	-15	0	-8	-12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
2	24	-2001	15	-9	0	-10	-15	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-2822	-21	11	0	-10	-12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	49	-2822	44	11	0	-10	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1C	49	-2822	-21	-25	0	-0	-12	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1D	49	-2822	44	-25	0	-0	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1E	49	-30	-21	11	0	-10	-12	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1F	49	-30	44	11	0	-10	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1G	49	-30	-21	-25	0	-0	-12	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1H	49	-30	44	-25	0	-0	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1I	49	-2804	-11	8	0	-9	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	49	-2804	34	8	0	-9	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1K	49	-2804	-11	-21	0	-1	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	49	-2804	34	-21	0	-1	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1M	49	-48	-11	8	0	-9	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1X	49	-699	25	-15	0	-3	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
2	49	-1929	15	-9	0	-7	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 14 NI 196 NF 60 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
 PIL. NUM. 1B
 armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-2708	-20	22	0	9	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	0	-2708	18	22	0	9	-15	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	0	-2708	-20	-17	0	-12	6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1D	0	-2708	18	-17	0	-12	-15	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1E	0	-278	-20	22	0	9	6	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1F	0	-278	18	22	0	9	-15	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1G	0	-278	-20	-17	0	-12	6	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1H	0	-278	18	-17	0	-12	-15	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1I	0	-2698	-14	17	0	6	2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	0	-2698	12	17	0	6	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	0	-2698	-14	-11	0	-8	2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	0	-2698	12	-11	0	-8	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1M	0	-288	-14	17	0	6	2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	0	-288	12	17	0	6	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	0	-288	-14	-11	0	-8	2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1P	0	-288	12	-11	0	-8	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-2137	-9	11	0	3	-0	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	0	-2137	7	11	0	3	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	0	-2137	-9	-6	0	-6	-0	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	0	-2137	7	-6	0	-6	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	0	-849	-9	11	0	3	-0	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	0	-849	7	11	0	3	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	0	-849	-9	-6	0	-6	-0	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	0	-849	7	-6	0	-6	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	0	-2015	-1	4	0	-2	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-2653	-20	22	0	4	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	24	-2653	18	22	0	4	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	24	-2653	-20	-17	0	-9	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1D	24	-2653	18	-17	0	-9	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1E	24	-223	-20	22	0	4	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1F	24	-223	18	22	0	4	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1G	24	-223	-20	-17	0	-9	1	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1H	24	-223	18	-17	0	-9	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1I	24	-2643	-14	17	0	2	-1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	24	-2643	12	17	0	2	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	24	-2643	-14	-11	0	-7	-1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	24	-2643	12	-11	0	-7	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1M	24	-233	-14	17	0	2	-1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	24	-233	12	17	0	2	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	24	-233	-14	-11	0	-7	-1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1P	24	-233	12	-11	0	-7	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-2082	-9	11	0	1	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	24	-2082	7	11	0	1	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	24	-2082	-9	-6	0	-5	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	24	-2082	7	-6	0	-5	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	24	-794	-9	11	0	1	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	24	-794	7	11	0	1	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	24	-794	-9	-6	0	-5	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	24	-794	7	-6	0	-5	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	24	-1944	-1	4	0	-3	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-2598	-20	22	0	-0	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	49	-2598	18	22	0	-0	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	49	-2598	-20	-17	0	-5	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1D	49	-2598	18	-17	0	-5	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1E	49	-168	-20	22	0	-0	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1F	49	-168	18	22	0	-0	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1G	49	-168	-20	-17	0	-5	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1H	49	-168	18	-17	0	-5	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1I	49	-2588	-14	17	0	-0	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	49	-2588	12	17	0	-0	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	49	-2588	-14	-11	0	-5	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	49	-2588	12	-11	0	-5	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1M	49	-178	-14	17	0	-0	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	49	-178	12	17	0	-0	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	49	-178	-14	-11	0	-5	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1P	49	-178	12	-11	0	-5	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-2027	-9	11	0	-1	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	49	-2027	7	11	0	-1	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	49	-2027	-9	-6	0	-4	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	49	-2027	7	-6	0	-4	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	49	-739	-9	11	0	-1	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	49	-739	7	11	0	-1	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	49	-739	-9	-6	0	-4	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	49	-739	7	-6	0	-4	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	49	-1873	-1	4	0	-4	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
--	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-2392	-7	2	0	0	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	0	-2392	7	2	0	0	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	0	-2392	-7	-3	0	-4	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1D	0	-2392	7	-3	0	-4	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1E	0	-376	-7	2	0	0	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1F	0	-376	7	2	0	0	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1G	0	-376	-7	-3	0	-4	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1H	0	-376	7	-3	0	-4	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1I	0	-2386	-6	3	0	1	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	0	-2386	5	3	0	1	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	0	-2386	-6	-4	0	-5	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	0	-2386	5	-4	0	-5	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1M	0	-382	-6	3	0	1	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	0	-382	5	3	0	1	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	0	-382	-6	-4	0	-5	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1P	0	-382	5	-4	0	-5	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-1928	-3	1	0	-0	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	0	-1928	3	1	0	-0	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	0	-1928	-3	-2	0	-3	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	0	-1928	3	-2	0	-3	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	0	-840	-3	1	0	-0	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	0	-840	3	1	0	-0	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	0	-840	-3	-2	0	-3	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	0	-840	3	-2	0	-3	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
2	0	-1869	-1	-0	0	-2	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-2337	-7	2	0	0	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	24	-2337	7	2	0	0	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	24	-2337	-7	-3	0	-3	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1D	24	-2337	7	-3	0	-3	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1E	24	-321	-7	2	0	0	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1F	24	-321	7	2	0	0	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1G	24	-321	-7	-3	0	-3	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1H	24	-321	7	-3	0	-3	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1I	24	-2331	-6	3	0	1	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	24	-2331	5	3	0	1	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	24	-2331	-6	-4	0	-4	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	24	-2331	5	-4	0	-4	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1M	24	-327	-6	3	0	1	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	24	-327	5	3	0	1	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	24	-327	-6	-4	0	-4	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1P	24	-327	5	-4	0	-4	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-1873	-3	1	0	-0	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	24	-1873	3	1	0	-0	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	24	-1873	-3	-2	0	-3	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	24	-1873	3	-2	0	-3	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	24	-785	-3	1	0	-0	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	24	-785	3	1	0	-0	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	24	-785	-3	-2	0	-3	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	24	-785	3	-2	0	-3	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	24	-1798	-1	-0	0	-2	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-2282	-7	2	0	0	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	49	-2282	7	2	0	0	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	49	-2282	-7	-3	0	-3	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1D	49	-2282	7	-3	0	-3	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1E	49	-266	-7	2	0	0	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1F	49	-266	7	2	0	0	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1G	49	-266	-7	-3	0	-3	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1H	49	-266	7	-3	0	-3	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1I	49	-2276	-6	3	0	0	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	49	-2276	5	3	0	0	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	49	-2276	-6	-4	0	-3	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	49	-2276	5	-4	0	-3	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1M	49	-272	-6	3	0	0	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	49	-272	5	3	0	0	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	49	-272	-6	-4	0	-3	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1P	49	-272	5	-4	0	-3	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-1818	-3	1	0	-1	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	49	-1818	3	1	0	-1	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	49	-1818	-3	-2	0	-3	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	49	-1818	3	-2	0	-3	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	49	-730	-3	1	0	-1	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	49	-730	3	1	0	-1	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	49	-730	-3	-2	0	-3	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	49	-730	3	-2	0	-3	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	49	-1727	-1	-0	0	-2	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 16 NI 57 NF 70 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 1D
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
--	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-2021	-5	2	0	-0	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	0	-2021	7	2	0	-0	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	0	-2021	-5	-7	0	-4	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	19.2

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1D	0	-2021	7	-7	0	-4	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1E	0	-463	-5	2	0	-0	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1F	0	-463	7	2	0	-0	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1G	0	-463	-5	-7	0	-4	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1H	0	-463	7	-7	0	-4	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1I	0	-2016	-7	2	0	1	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	0	-2016	8	2	0	1	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	0	-2016	-7	-6	0	-5	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	0	-2016	8	-6	0	-5	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1M	0	-468	-7	2	0	1	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	0	-468	8	2	0	1	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	0	-468	-7	-6	0	-5	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1P	0	-468	8	-6	0	-5	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-1675	-3	-0	0	-0	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	0	-1675	4	-0	0	-0	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	0	-1675	-3	-4	0	-3	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	0	-1675	4	-4	0	-3	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	0	-809	-3	-0	0	-0	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	0	-809	4	-0	0	-0	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	0	-809	-3	-4	0	-3	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	0	-809	4	-4	0	-3	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	0	-1680	1	-3	0	-2	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-1966	-5	2	0	-2	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	24	-1966	7	2	0	-2	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	24	-1966	-5	-7	0	-1	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1D	24	-1966	7	-7	0	-1	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1E	24	-409	-5	2	0	-2	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1F	24	-409	7	2	0	-2	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1G	24	-409	-5	-7	0	-1	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1H	24	-409	7	-7	0	-1	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1I	24	-1962	-7	2	0	1	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	24	-1962	8	2	0	1	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	24	-1962	-7	-6	0	-4	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	24	-1962	8	-6	0	-4	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1M	24	-413	-7	2	0	1	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	24	-413	8	2	0	1	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	24	-413	-7	-6	0	-4	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1P	24	-413	8	-6	0	-4	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-1620	-3	-0	0	-0	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	24	-1620	4	-0	0	-0	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	24	-1620	-3	-4	0	-3	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	24	-1620	4	-4	0	-3	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	24	-755	-3	-0	0	-0	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	24	-755	4	-0	0	-0	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	24	-755	-3	-4	0	-3	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	24	-755	4	-4	0	-3	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	24	-1609	1	-3	0	-2	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-1912	-5	2	0	-3	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	49	-1912	7	2	0	-3	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	49	-1912	-5	-7	0	1	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1D	49	-1912	7	-7	0	1	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1E	49	-354	-5	2	0	-3	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1F	49	-354	7	2	0	-3	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1G	49	-354	-5	-7	0	1	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1H	49	-354	7	-7	0	1	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1I	49	-1907	-7	2	0	1	-1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	49	-1907	8	2	0	1	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	49	-1907	-7	-6	0	-3	-1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	49	-1907	8	-6	0	-3	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1M	49	-359	-7	2	0	1	-1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	49	-359	8	2	0	1	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	49	-359	-7	-6	0	-3	-1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1P	49	-359	8	-6	0	-3	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-1566	-3	-0	0	0	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	49	-1566	4	-0	0	0	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	49	-1566	-3	-4	0	-2	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	49	-1566	4	-4	0	-2	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	49	-700	-3	-0	0	0	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	49	-700	4	-0	0	0	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	49	-700	-3	-4	0	-2	-3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	49	-700	4	-4	0	-2	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	49	-1538	1	-3	0	-1	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 17 NI 70 NF 21 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 1E
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-1639	-11	-1	0	0	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	0	-1639	-1	-1	0	0	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	0	-1639	-11	-15	0	-4	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1D	0	-1639	-1	-15	0	-4	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1E	0	-541	-11	-1	0	0	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1F	0	-541	-1	-1	0	0	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1G	0	-541	-11	-15	0	-4	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1H	0	-541	-1	-15	0	-4	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1I	0	-1627	-11	2	0	1	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	0	-1627	-2	2	0	1	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	0	-1627	-11	-18	0	-4	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	0	-1627	-2	-18	0	-4	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1M	0	-553	-11	2	0	1	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	0	-553	-2	2	0	1	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	0	-553	-11	-18	0	-4	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1P	0	-553	-2	-18	0	-4	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-1408	-9	-3	0	-0	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	0	-1408	-4	-3	0	-0	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	0	-1408	-9	-13	0	-3	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	0	-1408	-4	-13	0	-3	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	0	-772	-9	-3	0	-0	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	0	-772	-4	-3	0	-0	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	0	-772	-9	-13	0	-3	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	0	-772	-4	-13	0	-3	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	0	-1476	-9	-11	0	-2	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-1584	-11	-1	0	-1	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	24	-1584	-1	-1	0	-1	-14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	24	-1584	-11	-15	0	-0	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1D	24	-1584	-1	-15	0	-0	-14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1E	24	-486	-11	-1	0	-1	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1F	24	-486	-1	-1	0	-1	-14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1G	24	-486	-11	-15	0	-0	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1H	24	-486	-1	-15	0	-0	-14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1I	24	-1572	-11	2	0	-0	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	24	-1572	-2	2	0	-0	-14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	24	-1572	-11	-18	0	-1	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	24	-1572	-2	-18	0	-1	-14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1M	24	-499	-11	2	0	-0	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	24	-499	-2	2	0	-0	-14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	24	-499	-11	-18	0	-1	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1P	24	-499	-2	-18	0	-1	-14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-1353	-9	-3	0	-1	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	24	-1353	-4	-3	0	-1	-13	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	24	-1353	-9	-13	0	-0	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	24	-1353	-4	-13	0	-0	-13	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	24	-717	-9	-3	0	-1	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	24	-717	-4	-3	0	-1	-13	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	24	-717	-9	-13	0	-0	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	24	-717	-4	-13	0	-0	-13	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	24	-1405	-9	-11	0	-1	-14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-1530	-11	-1	0	-2	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1B	49	-1530	-1	-1	0	-2	-16	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1C	49	-1530	-11	-15	0	4	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1D	49	-1530	-1	-15	0	4	-16	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1E	49	-432	-11	-1	0	-2	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1F	49	-432	-1	-1	0	-2	-16	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1G	49	-432	-11	-15	0	4	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1H	49	-432	-1	-15	0	4	-16	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1I	49	-1517	-11	2	0	-2	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1J	49	-1517	-2	2	0	-2	-16	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1K	49	-1517	-11	-18	0	3	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1L	49	-1517	-2	-18	0	3	-16	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1M	49	-444	-11	2	0	-2	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1N	49	-444	-2	2	0	-2	-16	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1O	49	-444	-11	-18	0	3	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1P	49	-444	-2	-18	0	3	-16	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-1299	-9	-3	0	-1	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1R	49	-1299	-4	-3	0	-1	-14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1S	49	-1299	-9	-13	0	2	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1T	49	-1299	-4	-13	0	2	-14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1U	49	-663	-9	-3	0	-1	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1V	49	-663	-4	-3	0	-1	-14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1W	49	-663	-9	-13	0	2	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
1X	49	-663	-4	-13	0	2	-14	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2
2	49	-1334	-9	-11	0	1	-15	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 18 NI 21 NF 9 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 1F
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx, M	Bielle	V, Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-1282	-74	18	0	4	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	19.2
1B	0	-1282	43	18	0	4	-19	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1C	0	-1282	-74	-118	0	-4	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1D	0	-1282	43	-118	0	-4	-19	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1E	0	-562	-74	18	0	4	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	19.2
1F	0	-562	43	18	0	4	-19	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1G	0	-562	-74	-118	0	-4	-9	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1H	0	-562	43	-118	0	-4	-19	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1I	0	-1248	-112	63	0	4	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1J	0	-1248	81	63	0	4	-17	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	19.2
1K	0	-1248	-112	-163	0	-4	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1L	0	-1248	81	-163	0	-4	-17	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1M	0	-595	-112	63	0	4	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1N	0	-595	81	63	0	4	-17	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	19.2
1O	0	-595	-112	-163	0	-4	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1P	0	-595	81	-163	0	-4	-17	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-1140	-56	-1	0	2	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1R	0	-1140	25	-1	0	2	-17	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1S	0	-1140	-56	-99	0	-2	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1T	0	-1140	25	-99	0	-2	-17	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1U	0	-704	-56	-1	0	2	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1V	0	-704	25	-1	0	2	-17	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1W	0	-704	-56	-99	0	-2	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1X	0	-704	25	-99	0	-2	-17	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
2	0	-1250	-23	-69	0	0	-19	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-1227	-74	18	0	32	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	19.2
1B	24	-1227	43	18	0	32	-36	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1C	24	-1227	-74	-118	0	-7	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1D	24	-1227	43	-118	0	-7	-36	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1E	24	-507	-74	18	0	32	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	19.2
1F	24	-507	43	18	0	32	-36	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1G	24	-507	-74	-118	0	-7	-2	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1H	24	-507	43	-118	0	-7	-36	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1I	24	-1193	-112	63	0	44	-41	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1J	24	-1193	81	63	0	44	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	19.2
1K	24	-1193	-112	-163	0	-19	-41	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1L	24	-1193	81	-163	0	-19	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1M	24	-541	-112	63	0	44	-41	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1N	24	-541	81	63	0	44	3	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	19.2
1O	24	-541	-112	-163	0	-19	-41	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1P	24	-541	81	-163	0	-19	3	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-1085	-56	-1	0	26	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1R	24	-1085	25	-1	0	26	-31	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1S	24	-1085	-56	-99	0	-1	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1T	24	-1085	25	-99	0	-1	-31	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1U	24	-649	-56	-1	0	26	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1V	24	-649	25	-1	0	26	-31	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1W	24	-649	-56	-99	0	-1	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1X	24	-649	25	-99	0	-1	-31	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
2	24	-1179	-23	-69	0	18	-27	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-1172	-74	18	0	55	7	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	19.2
1B	49	-1172	43	18	0	55	-50	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1C	49	-1172	-74	-118	0	-15	7	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1D	49	-1172	43	-118	0	-15	-50	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1E	49	-452	-74	18	0	55	7	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	19.2
1F	49	-452	43	18	0	55	-50	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1G	49	-452	-74	-118	0	-15	7	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1H	49	-452	43	-118	0	-15	-50	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1I	49	-1138	-112	63	0	78	-68	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1J	49	-1138	81	63	0	78	26	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	19.2
1K	49	-1138	-112	-163	0	-38	-68	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1L	49	-1138	81	-163	0	-38	26	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1M	49	-486	-112	63	0	78	-68	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1N	49	-486	81	63	0	78	26	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	19.2
1O	49	-486	-112	-163	0	-38	-68	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1P	49	-486	81	-163	0	-38	26	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-1030	-56	-1	0	45	-0	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1R	49	-1030	25	-1	0	45	-42	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1S	49	-1030	-56	-99	0	-6	-0	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1T	49	-1030	25	-99	0	-6	-42	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1U	49	-594	-56	-1	0	45	-0	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1V	49	-594	25	-1	0	45	-42	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1W	49	-594	-56	-99	0	-6	-0	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.00	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1X	49	-594	25	-99	0	-6	-42	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
2	49	-1108	-23	-69	0	28	-30	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 19 NI 265 NF 262 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 6A
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-9127	-1316	52	0	23	1963	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.22	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1B	0	-9127	1848	52	0	23	-2013	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.23	0.10	0.34	0.00	0.00	19.2
1C	0	-9127	-1316	-81	0	-38	1963	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.23	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1D	0	-9127	1848	-81	0	-38	-2013	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.23	0.10	0.34	0.00	0.00	19.2
1E	0	1105	-1316	52	0	23	1963	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.37	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1F	0	1105	1848	52	0	23	-2013	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.38	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1G	0	1105	-1316	-81	0	-38	1963	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.37	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1H	0	1105	1848	-81	0	-38	-2013	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.38	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1I	0	-10303	-1139	40	0	24	1788	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.21	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1J	0	-10303	1671	40	0	24	-1839	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.22	0.09	0.30	0.00	0.00	19.2
1K	0	-10303	-1139	-68	0	-38	1788	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.21	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1L	0	-10303	1671	-68	0	-38	-1839	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.22	0.09	0.30	0.00	0.00	19.2
1M	0	2281	-1139	40	0	24	1788	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.36	0.06	0.27	0.00	0.00	19.2
1N	0	2281	1671	40	0	24	-1839	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.37	0.09	0.39	0.00	0.00	19.2
1O	0	2281	-1139	-68	0	-38	1788	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.36	0.06	0.27	0.00	0.00	19.2
1P	0	2281	1671	-68	0	-38	-1839	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.37	0.09	0.39	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-7133	-474	16	0	8	918	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.11	0.03	0.09	0.00	0.00	19.2
1R	0	-7133	1006	16	0	8	-969	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.12	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1S	0	-7133	-474	-44	0	-23	918	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.12	0.03	0.09	0.00	0.00	19.2
1T	0	-7133	1006	-44	0	-23	-969	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.12	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1U	0	-889	-474	16	0	8	918	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.14	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1V	0	-889	1006	16	0	8	-969	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.15	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1W	0	-889	-474	-44	0	-23	918	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.15	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1X	0	-889	1006	-44	0	-23	-969	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.16	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
2	0	-5458	382	-19	0	-10	-53	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.03	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1C	24	-9072	-1316	-81	0	-18	1617	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.19	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1D	24	-9072	1848	-81	0	-18	-1592	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.19	0.10	0.34	0.00	0.00	19.2
1E	24	1159	-1316	52	0	7	1617	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.31	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1F	24	1159	1848	52	0	7	-1592	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.30	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1G	24	1159	-1316	-81	0	-18	1617	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.31	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1H	24	1159	1848	-81	0	-18	-1592	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.30	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1I	24	-10249	-1139	40	0	14	1486	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.18	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1J	24	-10249	1671	40	0	14	-1460	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.18	0.09	0.30	0.00	0.00	19.2
1K	24	-10249	-1139	-68	0	-25	1486	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.18	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1L	24	-10249	1671	-68	0	-25	-1460	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.18	0.09	0.30	0.00	0.00	19.2
1M	24	2336	-1139	40	0	14	1486	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.31	0.06	0.27	0.00	0.00	19.2
1N	24	2336	1671	40	0	14	-1460	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.30	0.09	0.39	0.00	0.00	19.2
1O	24	2336	-1139	-68	0	-25	1486	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.31	0.06	0.27	0.00	0.00	19.2
1P	24	2336	1671	-68	0	-25	-1460	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.30	0.09	0.39	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-7079	-474	16	0	4	777	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.10	0.03	0.09	0.00	0.00	19.2
1R	24	-7079	1006	16	0	4	-752	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.10	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1S	24	-7079	-474	-44	0	-15	777	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.10	0.03	0.09	0.00	0.00	19.2
1T	24	-7079	1006	-44	0	-15	-752	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.10	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1U	24	-834	-474	16	0	4	777	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.12	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1V	24	-834	1006	16	0	4	-752	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.12	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1W	24	-834	-474	-44	0	-15	777	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.12	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1X	24	-834	1006	-44	0	-15	-752	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.12	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
2	24	-5387	382	-19	0	-7	1	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.03	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-9018	-1316	52	0	-7	1272	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.15	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1B	49	-9018	1848	52	0	-7	-1170	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.10	0.34	0.00	0.00	19.2
1C	49	-9018	-1316	-81	0	5	1272	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.15	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1D	49	-9018	1848	-81	0	5	-1170	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.10	0.34	0.00	0.00	19.2
1E	49	1214	-1316	52	0	-7	1272	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.25	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1F	49	1214	1848	52	0	-7	-1170	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.23	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1G	49	1214	-1316	-81	0	5	1272	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.25	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1H	49	1214	1848	-81	0	5	-1170	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.23	0.10	0.44	0.00	0.00	19.2
1I	49	-10194	-1139	40	0	7	1183	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.15	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1J	49	-10194	1671	40	0	7	-1081	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.09	0.30	0.00	0.00	19.2
1K	49	-10194	-1139	-68	0	-9	1183	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.15	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1L	49	-10194	1671	-68	0	-9	-1081	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.09	0.30	0.00	0.00	19.2
1M	49	2390	-1139	40	0	7	1183	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.25	0.06	0.27	0.00	0.00	19.2
1N	49	2390	1671	40	0	7	-1081	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.24	0.09	0.39	0.00	0.00	19.2
1O	49	2390	-1139	-68	0	-9	1183	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.25	0.06	0.27	0.00	0.00	19.2
1P	49	2390	1671	-68	0	-9	-1081	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.24	0.09	0.39	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-7024	-474	16	0	3	636	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.03	0.09	0.00	0.00	19.2
1R	49	-7024	1006	16	0	3	-535	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1S	49	-7024	-474	-44	0	-4	636	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.03	0.09	0.00	0.00	19.2
1T	49	-7024	1006	-44	0	-4	-535	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1U	49	-780	-474	16	0	3	636	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.10	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1V	49	-780	1006	16	0	3	-535	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.08	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1W	49	-780	-474	-44	0	-4	636	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.10	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1X	49	-780	1006	-44	0	-4	-535	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.08	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
2	49	-5316	382	-19	0	-1	56	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.03	0.02	0.08	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 20 NI 262 NF 86 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 6B
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-7264	-855	16	0	4	1124	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.05	0.16	0.00	0.00	19.2
1B	0	-7264	1351	16	0	4	-946	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.12	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1C	0	-7264	-855	-16	0	-8	1124	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.05	0.16	0.00	0.00	19.2
1D	0	-7264	1351	-16	0	-8	-946	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.12	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1E	0	-432	-855	16	0	4	1124	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.19	0.05	0.20	0.00	0.00	19.2
1F	0	-432	1351	16	0	4	-946	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.16	0.08	0.31	0.00	0.00	19.2
1G	0	-432	-855	-16	0	-8	1124	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.19	0.05	0.20	0.00	0.00	19.2
1H	0	-432	1351	-16	0	-8	-946	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.16	0.08	0.31	0.00	0.00	19.2
1I	0	-8310	-726	12	0	6	1057	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1J	0	-8310	1222	12	0	6	-879	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.11	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1K	0	-8310	-726	-13	0	-10	1057	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1L	0	-8310	1222	-13	0	-10	-879	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.11	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1M	0	614	-726	12	0	6	1057	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.20	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1N	0	614	1222	12	0	6	-879	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.17	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1O	0	614	-726	-13	0	-10	1057	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.20	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1P	0	614	1222	-13	0	-10	-879	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.17	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-6098	-267	7	0	2	589	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1R	0	-6098	763	7	0	2	-410	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1S	0	-6098	-267	-7	0	-6	589	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1T	0	-6098	763	-7	0	-6	-410	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1U	0	-1599	-267	7	0	2	589	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1V	0	-1599	763	7	0	2	-410	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1W	0	-1599	-267	-7	0	-6	589	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1X	0	-1599	763	-7	0	-6	-410	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
2	0	-5256	353	-0	0	-3	112	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1L	24	-8256	1222	-13	0	-9	-558	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1M	24	669	-726	12	0	5	907	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.17	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1N	24	669	1222	12	0	5	-558	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.11	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1O	24	669	-726	-13	0	-9	907	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.17	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1P	24	669	1222	-13	0	-9	-558	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.11	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-6043	-267	7	0	1	552	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1R	24	-6043	763	7	0	1	-203	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1S	24	-6043	-267	-7	0	-5	552	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1T	24	-6043	763	-7	0	-5	203	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1U	24	-1544	-267	7	0	1	552	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1V	24	-1544	763	7	0	1	-203	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1W	24	-1544	-267	-7	0	-5	552	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1X	24	-1544	763	-7	0	-5	-203	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
2	24	-5185	353	-0	0	-3	232	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.04	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-7155	-855	16	0	-6	712	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.05	0.16	0.00	0.00	19.2
1B	49	-7155	1351	16	0	-6	-293	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.06	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1C	49	-7155	-855	-16	0	3	712	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.05	0.16	0.00	0.00	19.2
1D	49	-7155	1351	-16	0	3	-293	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.06	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1E	49	-323	-855	16	0	-6	712	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.12	0.05	0.20	0.00	0.00	19.2
1F	49	-323	1351	16	0	-6	-293	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.05	0.08	0.32	0.00	0.00	19.2
1G	49	-323	-855	-16	0	3	712	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.12	0.05	0.20	0.00	0.00	19.2
1H	49	-323	1351	-16	0	3	-293	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.05	0.08	0.32	0.00	0.00	19.2
1I	49	-8201	-726	12	0	4	707	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.10	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1J	49	-8201	1222	12	0	4	-288	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.07	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1K	49	-8201	-726	-13	0	-7	707	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.10	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1L	49	-8201	1222	-13	0	-7	-288	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.07	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1M	49	723	-726	12	0	4	707	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.14	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1N	49	723	1222	12	0	4	-288	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.06	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1O	49	723	-726	-13	0	-7	707	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.14	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1P	49	723	1222	-13	0	-7	-288	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.07	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-5989	-267	7	0	1	465	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1R	49	-5989	763	7	0	1	-45	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1S	49	-5989	-267	-7	0	-4	465	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1T	49	-5989	763	-7	0	-4	-45	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1U	49	-1490	-267	7	0	1	465	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1V	49	-1490	763	7	0	1	-45	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1W	49	-1490	-267	-7	0	-4	465	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	19.2
1X	49	-1490	763	-7	0	-4	-45	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
2	49	-5114	353	-0	0	-2	283	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 21 NI 86 NF 83 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 6C
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq				Fx,M Bielle V,Mx			cmq/m	cm		
1A	0	-6418	-710	8	0	3	593	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1B	0	-6418	1323	8	0	3	-105	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1C	0	-6418	-710	-2	0	-6	593	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1D	0	-6418	1323	-2	0	-6	-105	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1E	0	-1706	-710	8	0	3	593	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.07	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1F	0	-1706	1323	8	0	3	-105	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.02	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2
1G	0	-1706	-710	-2	0	-6	593	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.07	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1H	0	-1706	1323	-2	0	-6	-105	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2
1I	0	-7309	-588	8	0	4	606	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1J	0	-7309	1201	8	0	4	-118	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1K	0	-7309	-588	-3	0	-7	606	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1L	0	-7309	1201	-3	0	-7	-118	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1M	0	-815	-588	8	0	4	606	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.09	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1N	0	-815	1201	8	0	4	-118	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1O	0	-815	-588	-3	0	-7	606	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.09	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1P	0	-815	1201	-3	0	-7	-118	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-5773	-168	5	0	1	430	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1R	0	-5773	781	5	0	1	58	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1S	0	-5773	-168	0	0	-4	430	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1T	0	-5773	781	0	0	-4	58	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1U	0	-2351	-168	5	0	1	430	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1V	0	-2351	781	5	0	1	58	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1W	0	-2351	-168	0	0	-4	430	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1X	0	-2351	781	0	0	-4	58	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
2	0	-5570	432	4	0	-2	331	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-6364	-710	8	0	1	438	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1B	24	-6364	1323	8	0	1	260	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1C	24	-6364	-710	-2	0	-6	438	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1D	24	-6364	1323	-2	0	-6	260	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1E	24	-1651	-710	8	0	1	438	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.05	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1F	24	-1651	1323	8	0	1	260	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2
1G	24	-1651	-710	-2	0	-6	438	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.05	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1H	24	-1651	1323	-2	0	-6	260	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2
1I	24	-7254	-588	8	0	2	475	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1J	24	-7254	1201	8	0	2	223	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.06	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1K	24	-7254	-588	-3	0	-7	475	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1L	24	-7254	1201	-3	0	-7	223	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.06	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1M	24	-761	-588	8	0	2	475	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.07	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1N	24	-761	1201	8	0	2	223	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.03	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1O	24	-761	-588	-3	0	-7	475	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.07	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1P	24	-761	1201	-3	0	-7	223	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.03	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-5719	-168	5	0	-0	398	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1R	24	-5719	781	5	0	-0	299	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.05	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1S	24	-5719	-168	0	0	-5	398	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1T	24	-5719	781	0	0	-5	299	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.05	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1U	24	-2296	-168	5	0	-0	398	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1V	24	-2296	781	5	0	-0	299	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1W	24	-2296	-168	0	0	-5	398	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1X	24	-2296	781	0	0	-5	299	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
2	24	-5499	432	4	0	-3	480	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-6309	-710	8	0	-0	221	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1B	49	-6309	1323	8	0	-0	564	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1C	49	-6309	-710	-2	0	-5	221	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1D	49	-6309	1323	-2	0	-5	564	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1E	49	-1597	-710	8	0	-0	221	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1F	49	-1597	1323	8	0	-0	564	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.07	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2
1G	49	-1597	-710	-2	0	-5	221	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1H	49	-1597	1323	-2	0	-5	564	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.07	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2
1I	49	-7200	-588	8	0	1	283	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.06	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1J	49	-7200	1201	8	0	1	502	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1K	49	-7200	-588	-3	0	-6	283	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.06	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1L	49	-7200	1201	-3	0	-6	502	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1M	49	-706	-588	8	0	1	283	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.04	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1N	49	-706	1201	8	0	1	502	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.07	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1O	49	-706	-588	-3	0	-6	283	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.04	0.03	0.14	0.00	0.00	19.2
1P	49	-706	1201	-3	0	-6	502	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.08	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-5664	-168	5	0	-1	306	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.05	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1R	49	-5664	781	5	0	-1	480	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1S	49	-5664	-168	0	0	-5	306	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.05	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1T	49	-5664	781	0	0	-5	480	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1U	49	-2242	-168	5	0	-1	306	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1V	49	-2242	781	5	0	-1	480	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1W	49	-2242	-168	0	0	-5	306	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1X	49	-2242	781	0	0	-5	480	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
2	49	-5428	432	4	0	-4	541	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 22 NI 83 NF 96 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
 PIL. NUM. 6D
 armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq				Fx,M			Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-6308	-764	56	0	0	740	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1B	0	-6308	1757	56	0	0	107	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.09	0.35	0.00	0.00	19.2
1C	0	-6308	-764	-38	0	-5	740	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1D	0	-6308	1757	-38	0	-5	107	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.09	0.35	0.00	0.00	19.2
1E	0	-3076	-764	56	0	0	740	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1F	0	-3076	1757	56	0	0	107	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1G	0	-3076	-764	-38	0	-5	740	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1H	0	-3076	1757	-38	0	-5	107	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1I	0	-7078	-608	40	0	1	648	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1J	0	-7078	1602	40	0	1	199	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.09	0.31	0.00	0.00	19.2
1K	0	-7078	-608	-22	0	-5	648	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1L	0	-7078	1602	-22	0	-5	199	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.09	0.31	0.00	0.00	19.2
1M	0	-2306	-608	40	0	1	648	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.07	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
1N	0	-2306	1602	40	0	1	199	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.09	0.35	0.00	0.00	19.2
1O	0	-2306	-608	-22	0	-5	648	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.07	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
1P	0	-2306	1602	-22	0	-5	199	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.09	0.35	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-6063	-93	28	0	-0	573	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1R	0	-6063	1087	28	0	-0	274	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1S	0	-6063	-93	-10	0	-4	573	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1T	0	-6063	1087	-10	0	-4	274	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1U	0	-3321	-93	28	0	-0	573	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1V	0	-3321	1087	28	0	-0	274	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1W	0	-3321	-93	-10	0	-4	573	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1X	0	-3321	1087	-10	0	-4	274	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
2	0	-6455	697	13	0	-3	585	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-6254	-764	56	0	8	1214	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1B	24	-6254	1757	56	0	8	-26	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.09	0.35	0.00	0.00	19.2
1C	24	-6254	-764	-38	0	-19	1214	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1D	24	-6254	1757	-38	0	-19	-26	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.09	0.35	0.00	0.00	19.2
1E	24	-3021	-764	56	0	8	1214	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.16	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1F	24	-3021	1757	56	0	8	-26	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1G	24	-3021	-764	-38	0	-19	1214	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.16	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1H	24	-3021	1757	-38	0	-19	-26	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1I	24	-7023	-608	40	0	4	1085	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1J	24	-7023	1602	40	0	4	103	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.09	0.31	0.00	0.00	19.2
1K	24	-7023	-608	-22	0	-15	1085	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1L	24	-7023	1602	-22	0	-15	103	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.09	0.31	0.00	0.00	19.2
1M	24	-2252	-608	40	0	4	1085	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.15	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
1N	24	-2252	1602	40	0	4	103	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.09	0.35	0.00	0.00	19.2
1O	24	-2252	-608	-22	0	-15	1085	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.15	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
1P	24	-2252	1602	-22	0	-15	103	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.02	0.09	0.35	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-6009	-93	28	0	0	884	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.11	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1R	24	-6009	1087	28	0	0	304	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1S	24	-6009	-93	-10	0	-11	884	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.11	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1T	24	-6009	1087	-10	0	-11	304	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.06	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1U	24	-3266	-93	28	0	0	884	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.10	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1V	24	-3266	1087	28	0	0	304	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1W	24	-3266	-93	-10	0	-11	884	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.10	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1X	24	-3266	1087	-10	0	-11	304	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
2	24	-6384	697	13	0	-7	824	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1B	49	-6199	1757	56	0	17	-259	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.09	0.35	0.00	0.00	19.2
1C	49	-6199	-764	-38	0	-31	1589	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.18	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1D	49	-6199	1757	-38	0	-31	-259	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.09	0.35	0.00	0.00	19.2
1E	49	-2967	-764	56	0	17	1589	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.23	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1F	49	-2967	1757	56	0	17	-259	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1G	49	-2967	-764	-38	0	-31	1589	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.23	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1H	49	-2967	1757	-38	0	-31	-259	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1I	49	-6969	-608	40	0	9	1422	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.16	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1J	49	-6969	1602	40	0	9	-92	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.09	0.31	0.00	0.00	19.2
1K	49	-6969	-608	-22	0	-22	1422	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.16	0.03	0.12	0.00	0.00	19.2
1L	49	-6969	1602	-22	0	-22	-92	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.09	0.31	0.00	0.00	19.2
1M	49	-2197	-608	40	0	9	1422	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.21	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
1N	49	-2197	1602	40	0	9	-92	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.09	0.35	0.00	0.00	19.2
1O	49	-2197	-608	-22	0	-22	1422	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.21	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
1P	49	-2197	1602	-22	0	-22	-92	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.02	0.09	0.35	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-5954	-93	28	0	3	1095	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1R	49	-5954	1087	28	0	3	235	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1S	49	-5954	-93	-10	0	-16	1095	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1T	49	-5954	1087	-10	0	-16	235	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1U	49	-3212	-93	28	0	3	1095	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.14	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1V	49	-3212	1087	28	0	3	235	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1W	49	-3212	-93	-10	0	-16	1095	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.14	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1X	49	-3212	1087	-10	0	-16	235	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
2	49	-6313	697	13	0	-9	924	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 23 NI 96 NF 24 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 6E
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq				Fx,M Bielle V,Mx			cmq/m	cm		
1A	0	-7505	-1224	111	0	24	1767	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.20	0.07	0.23	0.00	0.00	19.2
1B	0	-7505	3488	111	0	24	-429	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.07	0.19	0.66	0.00	0.00	19.2
1C	0	-7505	-1224	53	0	-24	1767	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.20	0.07	0.23	0.00	0.00	19.2
1D	0	-7505	3488	53	0	-24	-429	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.07	0.19	0.66	0.00	0.00	19.2
1E	0	-4535	-1224	111	0	24	1767	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.23	0.07	0.25	0.00	0.00	19.2
1F	0	-4535	3488	111	0	24	-429	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.19	0.72	0.00	0.00	19.2
1G	0	-4535	-1224	53	0	-24	1767	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.23	0.07	0.25	0.00	0.00	19.2
1H	0	-4535	3488	53	0	-24	-429	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.19	0.72	0.00	0.00	19.2
1I	0	-8040	-921	108	0	15	1580	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.18	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2
1J	0	-8040	3185	108	0	15	-242	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.06	0.17	0.60	0.00	0.00	19.2
1K	0	-8040	-921	56	0	-15	1580	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.18	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2
1L	0	-8040	3185	56	0	-15	-242	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.06	0.17	0.60	0.00	0.00	19.2
1M	0	-4000	-921	108	0	15	1580	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.21	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1N	0	-4000	3185	108	0	15	-242	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.04	0.17	0.67	0.00	0.00	19.2
1O	0	-4000	-921	56	0	-15	1580	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.21	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1P	0	-4000	3185	56	0	-15	-242	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.04	0.17	0.67	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-7371	28	102	0	10	1180	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1R	0	-7371	2236	102	0	10	158	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.12	0.43	0.00	0.00	19.2
1S	0	-7371	28	63	0	-10	1180	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1T	0	-7371	2236	63	0	-10	158	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.12	0.43	0.00	0.00	19.2
1U	0	-4669	28	102	0	10	1180	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1V	0	-4669	2236	102	0	10	158	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.12	0.46	0.00	0.00	19.2
1W	0	-4669	28	63	0	-10	1180	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1X	0	-4669	2236	63	0	-10	158	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.12	0.46	0.00	0.00	19.2
2	0	-8303	1584	114	0	0	930	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.10	0.08	0.30	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-7450	-1224	111	0	-7	2727	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.35	0.07	0.23	0.00	0.00	19.2
1B	24	-7450	3488	111	0	-7	-613	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.19	0.67	0.00	0.00	19.2
1C	24	-7450	-1224	53	0	-48	2727	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.35	0.07	0.23	0.00	0.00	19.2
1D	24	-7450	3488	53	0	-48	-613	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.19	0.67	0.00	0.00	19.2
1E	24	-4481	-1224	111	0	-7	2727	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.40	0.07	0.25	0.00	0.00	19.2
1F	24	-4481	3488	111	0	-7	-613	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.19	0.72	0.00	0.00	19.2
1G	24	-4481	-1224	53	0	-48	2727	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.40	0.07	0.25	0.00	0.00	19.2
1H	24	-4481	3488	53	0	-48	-613	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.19	0.72	0.00	0.00	19.2
1I	24	-7986	-921	108	0	-12	2466	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.29	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2
1J	24	-7986	3185	108	0	-12	-352	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.07	0.17	0.60	0.00	0.00	19.2
1K	24	-7986	-921	56	0	-43	2466	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.30	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2
1L	24	-7986	3185	56	0	-43	-352	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.07	0.17	0.60	0.00	0.00	19.2
1M	24	-3945	-921	108	0	-12	2466	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.36	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1N	24	-3945	3185	108	0	-12	-352	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.17	0.67	0.00	0.00	19.2
1O	24	-3945	-921	56	0	-43	2466	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.36	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1P	24	-3945	3185	56	0	-43	-352	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.17	0.67	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-7317	28	102	0	-17	1835	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.20	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1R	24	-7317	2236	102	0	-17	279	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.06	0.12	0.43	0.00	0.00	19.2
1S	24	-7317	28	63	0	-38	1835	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.21	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1T	24	-7317	2236	63	0	-38	279	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.06	0.12	0.43	0.00	0.00	19.2
1U	24	-4614	28	102	0	-17	1835	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.24	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1V	24	-4614	2236	102	0	-17	279	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.05	0.12	0.46	0.00	0.00	19.2
1W	24	-4614	28	63	0	-38	1835	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.24	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1X	24	-4614	2236	63	0	-38	279	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.12	0.46	0.00	0.00	

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1K	49	-7931	-921	56	0	-55	3126	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.41	0.05	0.17	0.00	0.00	19.2
1L	49	-7931	3185	56	0	-55	-688	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.10	0.17	0.60	0.00	0.00	19.2
1M	49	-3891	-921	108	0	-24	3126	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.48	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1N	49	-3891	3185	108	0	-24	-688	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.17	0.67	0.00	0.00	19.2
1O	49	-3891	-921	56	0	-55	3126	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.48	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1P	49	-3891	3185	56	0	-55	-688	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.17	0.67	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-7262	28	102	0	-28	2265	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.27	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1R	49	-7262	2236	102	0	-28	173	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.12	0.43	0.00	0.00	19.2
1S	49	-7262	28	63	0	-51	2265	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.28	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1T	49	-7262	2236	63	0	-51	173	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.06	0.12	0.43	0.00	0.00	19.2
1U	49	-4560	28	102	0	-28	2265	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.32	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1V	49	-4560	2236	102	0	-28	173	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.12	0.46	0.00	0.00	19.2
1W	49	-4560	28	63	0	-51	2265	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.32	0.00	0.01	0.00	0.00	19.2
1X	49	-4560	2236	63	0	-51	173	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.04	0.12	0.46	0.00	0.00	19.2
2	49	-8161	1584	114	0	-54	1700	4.02	4.02	6.03	6.03	3	0.17	0.08	0.30	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 24 NI 24 NF 13 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 6F

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg				kg*m		cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-11320	-3263	2676	0	-4	3105	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.35	0.17	0.57	0.00	0.00	19.2
1B	0	-11320	10589	2676	0	-4	-1278	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.16	0.55	1.84	4.38	0.00	19.2
1C	0	-11320	-3263	-2148	0	-38	3105	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.35	0.17	0.57	0.00	0.00	19.2
1D	0	-11320	10589	-2148	0	-38	-1278	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.17	0.55	1.84	4.38	0.00	19.2
1E	0	-6024	-3263	2676	0	-4	3105	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.43	0.18	0.65	0.00	0.00	19.2
1F	0	-6024	10589	2676	0	-4	-1278	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.57	2.10	4.38	0.00	19.2
1G	0	-6024	-3263	-2148	0	-38	3105	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.44	0.18	0.65	0.00	0.00	19.2
1H	0	-6024	10589	-2148	0	-38	-1278	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.15	0.57	2.10	4.38	0.00	19.2
1I	0	-11344	-2333	1801	0	-5	2782	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.31	0.12	0.40	0.00	0.00	19.2
1J	0	-11344	9659	1801	0	-5	-955	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.50	1.67	3.99	0.00	19.2
1K	0	-11344	-2333	-1272	0	-37	2782	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.31	0.12	0.40	0.00	0.00	19.2
1L	0	-11344	9659	-1272	0	-37	-955	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.50	1.67	3.99	0.00	19.2
1M	0	-6000	-2333	1801	0	-5	2782	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.38	0.13	0.46	0.00	0.00	19.2
1N	0	-6000	9659	1801	0	-5	-955	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.11	0.52	1.91	3.99	0.00	19.2
1O	0	-6000	-2333	-1272	0	-37	2782	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.38	0.13	0.46	0.00	0.00	19.2
1P	0	-6000	9659	-1272	0	-37	-955	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.12	0.52	1.91	3.99	0.00	19.2
1Q	0	-10654	419	1220	0	-9	1936	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.22	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1R	0	-10654	6907	1220	0	-9	-109	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.07	0.36	1.22	2.85	0.00	19.2
1S	0	-10654	419	-691	0	-33	1936	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.23	0.04	0.12	0.00	0.00	19.2
1T	0	-10654	6907	-691	0	-33	-109	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.07	0.36	1.22	2.85	0.00	19.2
1U	0	-6690	419	1220	0	-9	1936	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.22	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1V	0	-6690	6907	1220	0	-9	-109	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.37	1.34	2.85	0.00	19.2
1W	0	-6690	419	-691	0	-33	1936	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.23	0.04	0.13	0.00	0.00	19.2
1X	0	-6690	6907	-691	0	-33	-109	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.37	1.34	2.85	0.00	19.2
2	0	-11980	5116	366	0	-29	1274	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.26	0.87	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-11265	-3263	2676	0	-683	6042	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.94	0.17	0.51	0.00	0.00	19.2
1B	24	-11265	10589	2676	0	-683	-1703	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.28	0.55	1.84	4.38	0.00	19.2
1C	24	-11265	-3263	-2148	0	460	6042	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.91	0.17	0.51	0.00	0.00	19.2
1D	24	-11265	10589	-2148	0	460	-1703	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.25	0.55	1.84	4.38	0.00	19.2
1E	24	-5969	-3263	2676	0	-683	6042	4.02	4.02	8.04	8.04	2	0.80	0.18	0.53	0.00	0.00	19.2
1F	24	-5969	10589	2676	0	-683	-1703	4.02	4.02	8.03	6.03	2	0.29	0.57	2.10	4.38	0.00	19.2
1G	24	-5969	-3263	-2148	0	460	6042	4.02	4.02	8.04	8.04	2	0.77	0.18	0.53	0.00	0.00	19.2
1H	24	-5969	10589	-2148	0	460	-1703	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.25	0.57	2.10	4.38	0.00	19.2
1I	24	-11289	-2333	1801	0	-474	5494	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.82	0.12	0.37	0.00	0.00	19.2
1J	24	-11289	9659	1801	0	-474	-1155	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.20	0.50	1.68	3.99	0.00	19.2
1K	24	-11289	-2333	-1272	0	251	5494	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.79	0.12	0.37	0.00	0.00	19.2
1L	24	-11289	9659	-1272	0	251	-1155	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.17	0.50	1.68	3.99	0.00	19.2
1M	24	-5945	-2333	1801	0	-474	5494	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.91	0.13	0.41	0.00	0.00	19.2
1N	24	-5945	9659	1801	0	-474	-1155	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.19	0.52	1.92	3.99	0.00	19.2
1O	24	-5945	-2333	-1272	0	251	5494	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.88	0.13	0.41	0.00	0.00	19.2
1P	24	-5945	9659	-1272	0	251	-1155	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.16	0.52	1.92	3.99	0.00	19.2
1Q	24	-10599	419	1220	0	-337	3980	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.55	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1R	24	-10599	6907	1220	0	-337	359	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.11	0.36	1.22	2.85	0.00	19.2
1S	24	-10599	419	-691	0	114	3980	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.52	0.04	0.12	0.00	0.00	19.2
1T	24	-10599	6907	-691	0	114	359	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.09	0.36	1.22	2.85	0.00	19.2
1U	24	-6635	419	1220	0	-337	3980	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.62	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1V	24	-6635	6907	1220	0	-337	359	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.37	1.35	2.85	0.00	19.2
1W	24	-6635	419	-691	0	114	3980	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.59	0.04	0.13	0.00	0.00	19.2
1X	24	-6635	6907	-691	0	114	359	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.37	1.35	2.85	0.00	19.2
2	24	-11910	5116	366	0	-154	3029	4.02	4.02	6.03	6.03	3	0.31	0.26	0.88	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-11210	-3263	2676	0	-1309	8247	4.02	4.02	10.05	10.05	2	0.90	0.17	0.47	0.00	0.00	19.2
1B	49	-11210	10589	2676	0	-1309	-2862	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.49	0.55	1.84	4.38	0.00	19.2
1C	49	-11210	-3263	-2148	0	1010	8247	4.02	4.02	10.05	10.05	2	0.87	0.17	0.45	0.00	0.00	19.2
1D	49	-11210	10589	-2148	0	1010	-2862	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.44	0.55	1.84	4.38	0.00	19.2
1E	49	-5914	-3263	2676	0	-1309	8247	4.02	4.02	10.05	10.05	2	0.96	0.18	0.53	0.00	0.00	19.2
1F	49	-5914	10589	2676	0	-1309	-2862	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.58	0.57	2.10	4.38	0.00	19.2
1G	49	-5914	-3263	-2148	0	1010	8247	4.02	4.02	10.05	10.05	2	0.93	0.18	0.50	0.00	0.00	19.2
1H	49	-5914	10589	-2148	0	1010	-2862	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.53	0.57	2.10	4.38	0.00	19.2
1I	49	-11234	-2333	1801	0	-890	7473	4.02	4.02	8.04	8.04	2	0.94	0.12	0.34	0.00	0.00	19.2
1J	49	-11234	9659	1801	0	-890	-2088	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.34	0.50	1.68	3.99	0.00	19.2
1K	49	-11234	-2333	-1272	0	591	7473	4.02	4.02	8.04	8.04	2	0.90	0.12	0.34	0.00	0.00	19.2
1L	49	-11234	9659	-1272	0	591	-2088	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.31	0.50	1.68	3.99	0.00	19.2
1M	49	-5890	-2333	1801	0	-890	7473	4.02	4.02	10.05	10.05	2	0.83	0.13	0.36	0.00	0.00	19.2
1N	49	-5890	9659	1801	0	-890	-2088	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.38	0.52	1.92	3.99	0.00	19.2
1O	49	-5890	-2333	-1272	0	591	7473	4.02	4.02	8.04	8.04	2	0.98	0.13	0.38	0.00	0.00	19.2
1P	49	-5890	9659	-1272	0	591	-2088	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.34	0.52	1.92	3.99	0.00	19.2
1Q	49	-10544	419	1220	0	-612	5291	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.81	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1R	49	-10544	6907	1220	0	-612	95	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.11	0.36	1.22	2.85	0.00	19.2
1S	49	-10544	419	-691	0	313	5291	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.77	0.04	0.12	0.00	0.00	19.2

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1T	49	-10544	6907	-691	0	313	95	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.09	0.36	1.22	2.85	0.00	19.2
1U	49	-6580	419	1220	0	-612	5291	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.88	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1V	49	-6580	6907	1220	0	-612	95	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.10	0.37	1.35	2.85	0.00	19.2
1W	49	-6580	419	-691	0	313	5291	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.84	0.04	0.13	0.00	0.00	19.2
1X	49	-6580	6907	-691	0	313	95	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.37	1.35	2.85	0.00	19.2
2	49	-11840	5116	366	0	-207	3759	4.02	4.02	6.03	6.03	3	0.42	0.26	0.88	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.03 asup= 6.03 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 25 NI 150 NF 147 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
 PIL. NUM. 3A
 armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-9252	-1820	52	0	23	1970	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.22	0.10	0.33	0.00	0.00	19.2
1B	0	-9252	1400	52	0	23	-1970	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.22	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1C	0	-9252	-1820	-83	0	-39	1970	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.23	0.10	0.33	0.00	0.00	19.2
1D	0	-9252	1400	-83	0	-39	-1970	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.23	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1E	0	626	-1820	52	0	23	1970	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.36	0.10	0.43	0.00	0.00	19.2
1F	0	626	1400	52	0	23	-1970	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.36	0.08	0.33	0.00	0.00	19.2
1G	0	626	-1820	-83	0	-39	1970	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.36	0.10	0.43	0.00	0.00	19.2
1H	0	626	1400	-83	0	-39	-1970	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.36	0.08	0.33	0.00	0.00	19.2
1I	0	-10701	-1746	45	0	25	1931	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.23	0.09	0.31	0.00	0.00	19.2
1J	0	-10701	1325	45	0	25	-1931	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.23	0.07	0.23	0.00	0.00	19.2
1K	0	-10701	-1746	-76	0	-41	1931	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.23	0.09	0.31	0.00	0.00	19.2
1L	0	-10701	1325	-76	0	-41	-1931	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.23	0.07	0.23	0.00	0.00	19.2
1M	0	2075	-1746	45	0	25	1931	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.38	0.10	0.41	0.00	0.00	19.2
1N	0	2075	1325	45	0	25	-1931	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.38	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1O	0	2075	-1746	-76	0	-41	1931	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.38	0.10	0.41	0.00	0.00	19.2
1P	0	2075	1325	-76	0	-41	-1931	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.38	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-7495	-980	17	0	8	964	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.12	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1R	0	-7495	559	17	0	8	-964	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.12	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1S	0	-7495	-980	-48	0	-25	964	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.12	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1T	0	-7495	559	-48	0	-25	-964	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.12	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1U	0	-1131	-980	17	0	8	964	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.15	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1V	0	-1131	559	17	0	8	-964	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.15	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
1W	0	-1131	-980	-48	0	-25	964	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.15	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1X	0	-1131	559	-48	0	-25	-964	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.15	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
2	0	-5842	-307	-21	0	-11	0	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.03	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-9197	-1820	52	0	6	1515	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.18	0.10	0.33	0.00	0.00	19.2
1B	24	-9197	1400	52	0	6	-1644	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.19	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1C	24	-9197	-1820	-83	0	-18	1515	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.18	0.10	0.33	0.00	0.00	19.2
1D	24	-9197	1400	-83	0	-18	-1644	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.19	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1E	24	681	-1820	52	0	6	1515	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.28	0.10	0.43	0.00	0.00	19.2
1F	24	681	1400	52	0	6	-1644	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.30	0.08	0.33	0.00	0.00	19.2
1G	24	681	-1820	-83	0	-18	1515	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.28	0.10	0.43	0.00	0.00	19.2
1H	24	681	1400	-83	0	-18	-1644	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.30	0.08	0.33	0.00	0.00	19.2
1I	24	-10646	-1746	45	0	15	1493	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.18	0.09	0.31	0.00	0.00	19.2
1J	24	-10646	1325	45	0	15	-1623	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.19	0.07	0.23	0.00	0.00	19.2
1K	24	-10646	-1746	-76	0	-26	1493	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.18	0.09	0.31	0.00	0.00	19.2
1L	24	-10646	1325	-76	0	-26	-1623	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.20	0.07	0.23	0.00	0.00	19.2
1M	24	2130	-1746	45	0	15	1493	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.30	0.10	0.41	0.00	0.00	19.2
1N	24	2130	1325	45	0	15	-1623	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.33	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1O	24	2130	-1746	-76	0	-26	1493	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.31	0.10	0.41	0.00	0.00	19.2
1P	24	2130	1325	-76	0	-26	-1623	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.33	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-7440	-980	17	0	4	713	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.10	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1R	24	-7440	559	17	0	4	-842	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.11	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1S	24	-7440	-980	-48	0	-16	713	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.10	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1T	24	-7440	559	-48	0	-16	-842	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.11	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1U	24	-1076	-980	17	0	4	713	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.11	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1V	24	-1076	559	17	0	4	-842	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.13	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
1W	24	-1076	-980	-48	0	-16	713	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.11	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1X	24	-1076	559	-48	0	-16	-842	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.13	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
2	24	-5771	-307	-21	0	-8	-70	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.02	0.06	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-9142	-1820	52	0	-7	1094	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.10	0.33	0.00	0.00	19.2
1B	49	-9142	1400	52	0	-7	-1283	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.16	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1C	49	-9142	-1820	-83	0	6	1094	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.10	0.33	0.00	0.00	19.2
1D	49	-9142	1400	-83	0	6	-1283	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.16	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1E	49	736	-1820	52	0	-7	1094	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.21	0.10	0.43	0.00	0.00	19.2
1F	49	736	1400	52	0	-7	-1283	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.24	0.08	0.33	0.00	0.00	19.2
1G	49	736	-1820	-83	0	6	1094	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.21	0.10	0.43	0.00	0.00	19.2
1H	49	736	1400	-83	0	6	-1283	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.24	0.08	0.33	0.00	0.00	19.2
1I	49	-10591	-1746	45	0	8	1091	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.09	0.31	0.00	0.00	19.2
1J	49	-10591	1325	45	0	8	-1280	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.16	0.07	0.23	0.00	0.00	19.2
1K	49	-10591	-1746	-76	0	-8	1091	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.09	0.31	0.00	0.00	19.2
1L	49	-10591	1325	-76	0	-8	-1280	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.16	0.07	0.23	0.00	0.00	19.2
1M	49	2185	-1746	45	0	8	1091	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.23	0.10	0.41	0.00	0.00	19.2
1N	49	2185	1325	45	0	8	-1280	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.27	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1O	49	2185	-1746	-76	0	-8	1091	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.23	0.10	0.41	0.00	0.00	19.2
1P	49	2185	1325	-76	0	-8	-1280	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.27	0.07	0.31	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-7385	-980	17	0	3	497	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1R	49	-7385	559	17	0	3	-686	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1S	49	-7385	-980	-48	0	-4	497	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1T	49	-7385	559	-48	0	-4	-686	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2
1U	49	-1021	-980	17	0	3	497	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.07	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1V	49	-1021	559	17	0	3	-686	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.10	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
1W	49	-1021	-980	-48	0	-4	497	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.07	0.05	0.22	0.00	0.00	19.2
1X	49	-1021	559	-48	0	-4	-686	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.10	0.03	0.13	0.00	0.00	19.2
2	49	-5700	-307	-21	0	-1	-114	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.02	0.06	0.00	0.00	19.2

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

ASTA NUM. 26 NI 147 NF 38 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
 PIL. NUM. 3B
 armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-7193	-1340	15	0	4	871	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.11	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1B	0	-7193	926	15	0	4	-1122	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.05	0.18	0.00	0.00	19.2
1C	0	-7193	-1340	-16	0	-8	871	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.11	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1D	0	-7193	926	-16	0	-8	-1122	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.05	0.18	0.00	0.00	19.2
1E	0	-785	-1340	15	0	4	871	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.14	0.08	0.31	0.00	0.00	19.2
1F	0	-785	926	15	0	4	-1122	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.18	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1G	0	-785	-1340	-16	0	-8	871	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.14	0.08	0.31	0.00	0.00	19.2
1H	0	-785	926	-16	0	-8	-1122	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.18	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1I	0	-8411	-1281	10	0	6	878	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.11	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1J	0	-8411	867	10	0	6	-1129	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.05	0.16	0.00	0.00	19.2
1K	0	-8411	-1281	-11	0	-10	878	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.11	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1L	0	-8411	867	-11	0	-10	-1129	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.05	0.16	0.00	0.00	19.2
1M	0	433	-1281	10	0	6	878	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.16	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2
1N	0	433	867	10	0	6	-1129	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.21	0.05	0.20	0.00	0.00	19.2
1O	0	433	-1281	-11	0	-10	878	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.16	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2
1P	0	433	867	-11	0	-10	-1129	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.21	0.05	0.20	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-6232	-746	6	0	2	375	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.06	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1R	0	-6232	332	6	0	2	-626	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1S	0	-6232	-746	-7	0	-6	375	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.06	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1T	0	-6232	332	-7	0	-6	-626	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1U	0	-1746	-746	6	0	2	375	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1V	0	-1746	332	6	0	2	-626	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.08	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1W	0	-1746	-746	-7	0	-6	375	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1X	0	-1746	332	-7	0	-6	-626	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.08	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
2	0	-5423	-298	-1	0	-3	-160	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.02	0.06	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-7138	-1340	15	0	-1	526	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1B	24	-7138	926	15	0	-1	-919	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.11	0.05	0.18	0.00	0.00	19.2
1C	24	-7138	-1340	-16	0	-3	526	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1D	24	-7138	926	-16	0	-3	-919	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.11	0.05	0.18	0.00	0.00	19.2
1E	24	-730	-1340	15	0	-1	526	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.08	0.08	0.31	0.00	0.00	19.2
1F	24	-730	926	15	0	-1	-919	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.15	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1G	24	-730	-1340	-16	0	-3	526	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.08	0.08	0.31	0.00	0.00	19.2
1H	24	-730	926	-16	0	-3	-919	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.15	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1I	24	-8356	-1281	10	0	5	547	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1J	24	-8356	867	10	0	5	-940	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.12	0.05	0.16	0.00	0.00	19.2
1K	24	-8356	-1281	-11	0	-9	547	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1L	24	-8356	867	-11	0	-9	-940	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.12	0.05	0.16	0.00	0.00	19.2
1M	24	488	-1281	10	0	5	547	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.11	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2
1N	24	488	867	10	0	5	-940	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.17	0.05	0.20	0.00	0.00	19.2
1O	24	488	-1281	-11	0	-9	547	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.11	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2
1P	24	488	867	-11	0	-9	-940	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.17	0.05	0.20	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-6177	-746	6	0	1	175	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1R	24	-6177	332	6	0	1	-568	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1S	24	-6177	-746	-7	0	-5	175	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1T	24	-6177	332	-7	0	-5	-568	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1U	24	-1691	-746	6	0	1	175	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1V	24	-1691	332	6	0	1	-568	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.07	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1W	24	-1691	-746	-7	0	-5	175	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1X	24	-1691	332	-7	0	-5	-568	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.07	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
2	24	-5352	-298	-1	0	-3	-262	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.04	0.02	0.06	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-7083	-1340	15	0	-6	222	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.06	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1B	49	-7083	926	15	0	-6	-675	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.05	0.18	0.00	0.00	19.2
1C	49	-7083	-1340	-16	0	3	222	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.07	0.26	0.00	0.00	19.2
1D	49	-7083	926	-16	0	3	-675	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.05	0.18	0.00	0.00	19.2
1E	49	-675	-1340	15	0	-6	222	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.03	0.08	0.31	0.00	0.00	19.2
1F	49	-675	926	15	0	-6	-675	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.11	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1G	49	-675	-1340	-16	0	3	222	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.03	0.08	0.31	0.00	0.00	19.2
1H	49	-675	926	-16	0	3	-675	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.11	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1I	49	-8301	-1281	10	0	4	258	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.06	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1J	49	-8301	867	10	0	4	-710	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.10	0.05	0.16	0.00	0.00	19.2
1K	49	-8301	-1281	-11	0	-8	258	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.06	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1L	49	-8301	867	-11	0	-8	-710	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.10	0.05	0.16	0.00	0.00	19.2
1M	49	543	-1281	10	0	4	258	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.06	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2
1N	49	543	867	10	0	4	-710	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.13	0.05	0.20	0.00	0.00	19.2
1O	49	543	-1281	-11	0	-8	258	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.06	0.07	0.30	0.00	0.00	19.2
1P	49	543	867	-11	0	-8	-710	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.14	0.05	0.20	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-6122	-746	6	0	1	17	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1R	49	-6122	332	6	0	1	-469	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1S	49	-6122	-746	-7	0	-5	17	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1T	49	-6122	332	-7	0	-5	-469	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1U	49	-1636	-746	6	0	1	17	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1V	49	-1636	332	6	0	1	-469	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.05	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
1W	49	-1636	-746	-7	0	-5	17	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1X	49	-1636	332	-7	0	-5	-469	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.05	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2
2	49	-5281	-298	-1	0	-2	-304	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.02	0.06	0.00	0.00	19.2

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1A	0	-6131	-1285	7	0	3	33	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.07	0.25	0.00	0.00	19.2
1B	0	-6131	773	7	0	3	-543	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1C	0	-6131	-1285	-4	0	-6	33	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.07	0.25	0.00	0.00	19.2
1D	0	-6131	773	-4	0	-6	-543	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1E	0	-1899	-1285	7	0	3	33	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1F	0	-1899	773	7	0	3	-543	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.06	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1G	0	-1899	-1285	-4	0	-6	33	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.01	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1H	0	-1899	773	-4	0	-6	-543	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.06	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1I	0	-7112	-1228	8	0	4	78	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1J	0	-7112	716	8	0	4	-588	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1K	0	-7112	-1228	-4	0	-7	78	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1L	0	-7112	716	-4	0	-7	-588	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1M	0	-918	-1228	8	0	4	78	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1N	0	-918	716	8	0	4	-588	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.09	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1O	0	-918	-1228	-4	0	-7	78	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.01	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1P	0	-918	716	-4	0	-7	-588	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.09	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-5666	-744	5	0	1	-87	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1R	0	-5666	232	5	0	1	-423	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1S	0	-5666	-744	-1	0	-4	-87	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1T	0	-5666	232	-1	0	-4	-423	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1U	0	-2364	-744	5	0	1	-87	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1V	0	-2364	232	5	0	1	-423	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1W	0	-2364	-744	-1	0	-4	-87	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1X	0	-2364	232	-1	0	-4	-423	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
2	0	-5481	-364	3	0	-2	-346	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-6076	-1285	7	0	1	-314	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.06	0.07	0.25	0.00	0.00	19.2
1B	24	-6076	773	7	0	1	-371	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.06	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1C	24	-6076	-1285	-4	0	-6	-314	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.06	0.07	0.25	0.00	0.00	19.2
1D	24	-6076	773	-4	0	-6	-371	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.06	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1E	24	-1845	-1285	7	0	1	-314	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1F	24	-1845	773	7	0	1	-371	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1G	24	-1845	-1285	-4	0	-6	-314	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1H	24	-1845	773	-4	0	-6	-371	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1I	24	-7058	-1228	8	0	2	-260	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.06	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1J	24	-7058	716	8	0	2	-426	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.07	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1K	24	-7058	-1228	-4	0	-7	-260	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.06	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1L	24	-7058	716	-4	0	-7	-426	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.07	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1M	24	-863	-1228	8	0	2	-260	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.03	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1N	24	-863	716	8	0	2	-426	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.06	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1O	24	-863	-1228	-4	0	-7	-260	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.03	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1P	24	-863	716	-4	0	-7	-426	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.06	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-5612	-744	5	0	-0	-315	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.05	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1R	24	-5612	232	5	0	-0	-371	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1S	24	-5612	-744	-1	0	-4	-315	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.05	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1T	24	-5612	232	-1	0	-4	-371	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1U	24	-2310	-744	5	0	-0	-315	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1V	24	-2310	232	5	0	-0	-371	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1W	24	-2310	-744	-1	0	-4	-315	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1X	24	-2310	232	-1	0	-4	-371	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
2	24	-5410	-364	3	0	-3	-471	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-6022	-1285	7	0	-0	-611	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.07	0.25	0.00	0.00	19.2
1B	49	-6022	773	7	0	-0	-148	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1C	49	-6022	-1285	-4	0	-5	-611	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.07	0.25	0.00	0.00	19.2
1D	49	-6022	773	-4	0	-5	-148	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1E	49	-1790	-1285	7	0	-0	-611	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.08	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1F	49	-1790	773	7	0	-0	-148	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1G	49	-1790	-1285	-4	0	-5	-611	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.08	0.07	0.29	0.00	0.00	19.2
1H	49	-1790	773	-4	0	-5	-148	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.02	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1I	49	-7003	-1228	8	0	1	-546	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1J	49	-7003	716	8	0	1	-213	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1K	49	-7003	-1228	-4	0	-6	-546	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2
1L	49	-7003	716	-4	0	-6	-213	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1M	49	-809	-1228	8	0	1	-546	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.08	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1N	49	-809	716	8	0	1	-213	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.02	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1O	49	-809	-1228	-4	0	-6	-546	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.08	0.07	0.28	0.00	0.00	19.2
1P	49	-809	716	-4	0	-6	-213	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.02	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-5557	-744	5	0	-1	-492	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1R	49	-5557	232	5	0	-1	-267	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1S	49	-5557	-744	-1	0	-4	-492	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1T	49	-5557	232	-1	0	-4	-267	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1U	49	-2255	-744	5	0	-1	-492	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1V	49	-2255	232	5	0	-1	-267	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
1W	49	-2255	-744	-1	0	-4	-492	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1X	49	-2255	232	-1	0	-4	-267	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	19.2
2	49	-5339	-364	3	0	-3	-523	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.02	0.07	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 28 NI 35 NF 48 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 3D
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1I	0	-6478	-1541	32	0	1	-98	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.08	0.30	0.00	0.00	19.2
1J	0	-6478	739	32	0	1	-717	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1K	0	-6478	-1541	-22	0	-5	-98	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.08	0.30	0.00	0.00	19.2
1L	0	-6478	739	-22	0	-5	-717	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1M	0	-2250	-1541	32	0	1	-98	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.09	0.34	0.00	0.00	19.2
1N	0	-2250	739	32	0	1	-717	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.09	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1O	0	-2250	-1541	-22	0	-5	-98	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.09	0.34	0.00	0.00	19.2
1P	0	-2250	739	-22	0	-5	-717	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.09	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-5616	-972	22	0	-1	-225	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1R	0	-5616	171	22	0	-1	-590	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1S	0	-5616	-972	-12	0	-4	-225	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1T	0	-5616	171	-12	0	-4	-590	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1U	0	-3112	-972	22	0	-1	-225	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1V	0	-3112	171	22	0	-1	-590	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1W	0	-3112	-972	-12	0	-4	-225	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1X	0	-3112	171	-12	0	-4	-590	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
2	0	-5981	-565	7	0	-3	-563	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-5673	-1607	48	0	9	133	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.09	0.32	0.00	0.00	19.2
1B	24	-5673	805	48	0	9	-1223	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1C	24	-5673	-1607	-39	0	-16	133	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.09	0.32	0.00	0.00	19.2
1D	24	-5673	805	-39	0	-16	-1223	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1E	24	-2945	-1607	48	0	9	133	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.03	0.09	0.35	0.00	0.00	19.2
1F	24	-2945	805	48	0	9	-1223	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.16	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1G	24	-2945	-1607	-39	0	-16	133	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.03	0.09	0.35	0.00	0.00	19.2
1H	24	-2945	805	-39	0	-16	-1223	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.16	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1I	24	-6423	-1541	32	0	5	39	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.08	0.30	0.00	0.00	19.2
1J	24	-6423	739	32	0	5	-1128	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1K	24	-6423	-1541	-22	0	-13	39	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.08	0.30	0.00	0.00	19.2
1L	24	-6423	739	-22	0	-13	-1128	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1M	24	-2195	-1541	32	0	5	39	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.09	0.34	0.00	0.00	19.2
1N	24	-2195	739	32	0	5	-1128	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.16	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1O	24	-2195	-1541	-22	0	-13	39	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.02	0.09	0.34	0.00	0.00	19.2
1P	24	-2195	739	-22	0	-13	-1128	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.16	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-5561	-972	22	0	2	-228	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1R	24	-5561	171	22	0	2	-862	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.10	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1S	24	-5561	-972	-12	0	-9	-228	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.05	0.19	0.00	0.00	19.2
1T	24	-5561	171	-12	0	-9	-862	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.10	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1U	24	-3057	-972	22	0	2	-228	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1V	24	-3057	171	22	0	2	-862	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.10	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1W	24	-3057	-972	-12	0	-9	-228	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1X	24	-3057	171	-12	0	-9	-862	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.10	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
2	24	-5910	-565	7	0	-5	-756	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-5618	-1607	48	0	18	367	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.09	0.32	0.00	0.00	19.2
1B	49	-5618	805	48	0	18	-1571	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.18	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1C	49	-5618	-1607	-39	0	-27	367	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.09	0.32	0.00	0.00	19.2
1D	49	-5618	805	-39	0	-27	-1571	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.18	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1E	49	-2890	-1607	48	0	18	367	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.09	0.35	0.00	0.00	19.2
1F	49	-2890	805	48	0	18	-1571	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.22	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1G	49	-2890	-1607	-39	0	-27	367	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.09	0.35	0.00	0.00	19.2
1H	49	-2890	805	-39	0	-27	-1571	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.23	0.04	0.17	0.00	0.00	19.2
1I	49	-6368	-1541	32	0	10	256	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.08	0.30	0.00	0.00	19.2
1J	49	-6368	739	32	0	10	-1460	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.16	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1K	49	-6368	-1541	-22	0	-19	256	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.08	0.30	0.00	0.00	19.2
1L	49	-6368	739	-22	0	-19	-1460	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.17	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
1M	49	-2140	-1541	32	0	10	256	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.09	0.34	0.00	0.00	19.2
1N	49	-2140	739	32	0	10	-1460	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.22	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1O	49	-2140	-1541	-22	0	-19	256	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.03	0.09	0.34	0.00	0.00	19.2
1P	49	-2140	739	-22	0	-19	-1460	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.22	0.04	0.16	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-5506	-972	22	0	5	-150	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.05	0.20	0.00	0.00	19.2
1R	49	-5506	171	22	0	5	-1053	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.12	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1S	49	-5506	-972	-12	0	-14	-150	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.05	0.20	0.00	0.00	19.2
1T	49	-5506	171	-12	0	-14	-1053	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.12	0.01	0.03	0.00	0.00	19.2
1U	49	-3002	-972	22	0	5	-150	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.03	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1V	49	-3002	171	22	0	5	-1053	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.13	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
1W	49	-3002	-972	-12	0	-14	-150	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.03	0.05	0.21	0.00	0.00	19.2
1X	49	-3002	171	-12	0	-14	-1053	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.13	0.01	0.04	0.00	0.00	19.2
2	49	-5839	-565	7	0	-6	-837	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.03	0.11	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 29 NI 48 NF 18 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 3E
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-6482	-2898	66	0	23	535	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.16	0.57	0.00	0.00	19.2
1B	0	-6482	1159	66	0	23	-1757	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.20	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1C	0	-6482	-2898	36	0	-23	535	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.16	0.57	0.00	0.00	19.2
1D	0	-6482	1159	36	0	-23	-1757	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.20	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1E	0	-3920	-2898	66	0	23	535	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.16	0.61	0.00	0.00	19.2
1F	0	-3920	1159	66	0	23	-1757	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.24	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1G	0	-3920	-2898	36	0	-23	535	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.16	0.61	0.00	0.00	19.2
1H	0	-3920	1159	36	0	-23	-1757	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.24	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1I	0	-6820	-2791	68	0	15	414	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.07	0.15	0.54	0.00	0.00	19.2
1J	0	-6820	1051	68	0	15	-1636	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.18	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1K	0	-6820	-2791	34	0	-15	414	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.07	0.15	0.54	0.00	0.00	19.2
1L	0	-6820	1051	34	0	-15	-1636	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.18	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1M	0	-3582	-2791	68	0	15	414	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.15	0.59	0.00	0.00	19.2
1N	0	-3582	1051	68	0	15	-1636	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.22	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1O	0	-3582	-2791	34	0	-15	414	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.05	0.15	0.59	0.00	0.00	19.2
1P	0	-3582	1051	34	0	-15	-1636	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.22	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-6368	-1834	63	0	9	-77	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.10	0.36	0.00	0.00	19.2

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1R	0	-6368	94	63	0	9	-1145	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1S	0	-6368	-1834	39	0	-9	-77	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.10	0.36	0.00	0.00	19.2
1T	0	-6368	94	39	0	-9	-1145	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1U	0	-4034	-1834	63	0	9	-77	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.03	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1V	0	-4034	94	63	0	9	-1145	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.13	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1W	0	-4034	-1834	39	0	-9	-77	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.03	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1X	0	-4034	94	39	0	-9	-1145	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.13	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
2	0	-7154	-1221	71	0	0	-851	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.07	0.23	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-6428	-2898	66	0	4	729	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.16	0.57	0.00	0.00	19.2
1B	24	-6428	1159	66	0	4	-2547	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.33	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1C	24	-6428	-2898	36	0	-38	729	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.10	0.16	0.57	0.00	0.00	19.2
1D	24	-6428	1159	36	0	-38	-2547	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.34	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1E	24	-3865	-2898	66	0	4	729	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.16	0.61	0.00	0.00	19.2
1F	24	-3865	1159	66	0	4	-2547	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.37	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1G	24	-3865	-2898	36	0	-38	729	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.16	0.61	0.00	0.00	19.2
1H	24	-3865	1159	36	0	-38	-2547	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.38	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1I	24	-6765	-2791	68	0	-3	581	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.15	0.54	0.00	0.00	19.2
1J	24	-6765	1051	68	0	-3	-2399	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.30	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1K	24	-6765	-2791	34	0	-32	581	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.08	0.15	0.54	0.00	0.00	19.2
1L	24	-6765	1051	34	0	-32	-2399	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.30	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1M	24	-3528	-2791	68	0	-3	581	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.15	0.59	0.00	0.00	19.2
1N	24	-3528	1051	68	0	-3	-2399	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.35	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1O	24	-3528	-2791	34	0	-32	581	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.07	0.15	0.59	0.00	0.00	19.2
1P	24	-3528	1051	34	0	-32	-2399	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.36	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-6314	-1834	63	0	-7	-142	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.10	0.36	0.00	0.00	19.2
1R	24	-6314	94	63	0	-7	-1676	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.19	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1S	24	-6314	-1834	39	0	-27	-142	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.05	0.10	0.36	0.00	0.00	19.2
1T	24	-6314	94	39	0	-27	-1676	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.19	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1U	24	-3979	-1834	63	0	-7	-142	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.03	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1V	24	-3979	94	63	0	-7	-1676	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.22	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1W	24	-3979	-1834	39	0	-27	-142	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.03	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1X	24	-3979	94	39	0	-27	-1676	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.23	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
2	24	-7083	-1221	71	0	-24	-1269	4.02	4.02	6.03	6.03	3	0.12	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-6373	-2898	66	0	-5	1097	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.16	0.57	0.00	0.00	19.2
1B	49	-6373	1159	66	0	-5	-3164	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.44	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1C	49	-6373	-2898	36	0	-44	1097	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.16	0.57	0.00	0.00	19.2
1D	49	-6373	1159	36	0	-44	-3164	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.44	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1E	49	-3811	-2898	66	0	-5	1097	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.13	0.16	0.61	0.00	0.00	19.2
1F	49	-3811	1159	66	0	-5	-3164	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.48	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1G	49	-3811	-2898	36	0	-44	1097	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.13	0.16	0.61	0.00	0.00	19.2
1H	49	-3811	1159	36	0	-44	-3164	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.49	0.06	0.24	0.00	0.00	19.2
1I	49	-6711	-2791	68	0	-10	923	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.11	0.15	0.54	0.00	0.00	19.2
1J	49	-6711	1051	68	0	-10	-2989	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.40	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1K	49	-6711	-2791	34	0	-39	923	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.12	0.15	0.54	0.00	0.00	19.2
1L	49	-6711	1051	34	0	-39	-2989	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.41	0.06	0.20	0.00	0.00	19.2
1M	49	-3473	-2791	68	0	-10	923	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.10	0.15	0.59	0.00	0.00	19.2
1N	49	-3473	1051	68	0	-10	-2989	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.46	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1O	49	-3473	-2791	34	0	-39	923	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.11	0.15	0.59	0.00	0.00	19.2
1P	49	-3473	1051	34	0	-39	-2989	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.46	0.06	0.22	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-6259	-1834	63	0	-14	-33	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.10	0.36	0.00	0.00	19.2
1R	49	-6259	94	63	0	-14	-2033	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.25	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1S	49	-6259	-1834	39	0	-35	-33	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.10	0.36	0.00	0.00	19.2
1T	49	-6259	94	39	0	-35	-2033	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.25	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1U	49	-3925	-1834	63	0	-14	-33	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.03	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1V	49	-3925	94	63	0	-14	-2033	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.29	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
1W	49	-3925	-1834	39	0	-35	-33	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.03	0.10	0.38	0.00	0.00	19.2
1X	49	-3925	94	39	0	-35	-2033	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.29	0.01	0.02	0.00	0.00	19.2
2	49	-7012	-1221	71	0	-34	-1444	4.02	4.02	6.03	6.03	3	0.14	0.07	0.24	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

ASTA NUM. 30 NI 18 NF 16 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 3F
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	campo	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-9109	-8100	2574	0	10	1338	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.16	0.43	1.48	3.35	0.00	19.2
1B	0	-9109	2652	2574	0	10	-2973	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.36	0.14	0.49	0.00	0.00	19.2
1C	0	-9109	-8100	-2177	0	-29	1338	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.16	0.43	1.48	3.35	0.00	19.2
1D	0	-9109	2652	-2177	0	-29	-2973	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.36	0.14	0.49	0.00	0.00	19.2
1E	0	-4835	-8100	2574	0	10	1338	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.15	0.44	1.66	3.35	0.00	19.2
1F	0	-4835	2652	2574	0	10	-2973	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.43	0.14	0.54	0.00	0.00	19.2
1G	0	-4835	-8100	-2177	0	-29	1338	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.15	0.44	1.66	3.35	0.00	19.2
1H	0	-4835	2652	-2177	0	-29	-2973	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.43	0.14	0.54	0.00	0.00	19.2
1I	0	-9046	-7832	1721	0	4	1160	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.14	0.41	1.44	3.24	0.00	19.2
1J	0	-9046	2384	1721	0	4	-2795	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.33	0.13	0.44	0.00	0.00	19.2
1K	0	-9046	-7832	-1324	0	-24	1160	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.15	0.41	1.44	3.24	0.00	19.2
1L	0	-9046	2384	-1324	0	-24	-2795	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.33	0.13	0.44	0.00	0.00	19.2
1M	0	-4898	-7832	1721	0	4	1160	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.43	1.60	3.24	0.00	19.2
1N	0	-4898	2384	1721	0	4	-2795	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.40	0.13	0.49	0.00	0.00	19.2
1O	0	-4898	-7832	-1324	0	-24	1160	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.13	0.43	1.60	3.24	0.00	19.2
1P	0	-4898	2384	-1324	0	-24	-2795	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.40	0.13	0.49	0.00	0.00	19.2
1Q	0	-8580	-5291	1129	0	1	193	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.06	0.28	0.98	0.00	0.00	19.2
1R	0	-8580	-157	1129	0	1	-1828	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.21	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1S	0	-8580	-5291	-733	0	-20	193	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.06	0.28	0.98	0.00	0.00	19.2
1T	0	-8580	-157	-733	0	-20	-1828	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.21	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1U	0	-5364	-5291	1129	0	1	193	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.29	1.07	2.19	0.00	19.2
1V	0	-5364	-157	1129	0	1	-1828	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.23	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1W	0	-5364	-5291	-733	0	-20	193	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.04	0.29	1.07	2.19	0.00	19.2
1X	0	-5364	-157	-733	0	-20	-1828	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.23	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
2	0	-9620	-3813	274	0	-14	-1142	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.12	0.20	0.69	0.00	0.00	19.2

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	24	-9054	-8100	2574	0	-636	1710	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.27	0.43	1.48	3.35	0.00	19.2
1B	24	-9054	2652	2574	0	-636	-5212	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.83	0.14	0.47	0.00	0.00	19.2
1C	24	-9054	-8100	-2177	0	481	1710	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.25	0.43	1.48	3.35	0.00	19.2
1D	24	-9054	2652	-2177	0	481	-5212	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.81	0.14	0.44	0.00	0.00	19.2
1E	24	-4781	-8100	2574	0	-636	1710	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.30	0.44	1.66	3.35	0.00	19.2
1F	24	-4781	2652	2574	0	-636	-5212	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.91	0.14	0.53	0.00	0.00	19.2
1G	24	-4781	-8100	-2177	0	481	1710	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.28	0.44	1.66	3.35	0.00	19.2
1H	24	-4781	2652	-2177	0	481	-5212	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.88	0.14	0.48	0.00	0.00	19.2
1I	24	-8991	-7832	1721	0	-435	1467	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.22	0.41	1.44	3.24	0.00	19.2
1J	24	-8991	2384	1721	0	-435	-4969	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.76	0.13	0.39	0.00	0.00	19.2
1K	24	-8991	-7832	-1324	0	280	1467	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.20	0.41	1.44	3.24	0.00	19.2
1L	24	-8991	2384	-1324	0	280	-4969	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.74	0.13	0.39	0.00	0.00	19.2
1M	24	-4844	-7832	1721	0	-435	1467	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.23	0.43	1.60	3.24	0.00	19.2
1N	24	-4844	2384	1721	0	-435	-4969	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.83	0.13	0.43	0.00	0.00	19.2
1O	24	-4844	-7832	-1324	0	280	1467	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.21	0.43	1.60	3.24	0.00	19.2
1P	24	-4844	2384	-1324	0	280	-4969	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.81	0.13	0.43	0.00	0.00	19.2
1Q	24	-8525	-5291	1129	0	-295	-117	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.08	0.28	0.98	0.00	0.00	19.2
1R	24	-8525	-157	1129	0	-295	-3385	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.48	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1S	24	-8525	-5291	-733	0	140	-117	4.02	4.02	6.03	6.03	6	0.07	0.28	0.98	0.00	0.00	19.2
1T	24	-8525	-157	-733	0	140	-3385	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.46	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1U	24	-5310	-5291	1129	0	-295	-117	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.29	1.07	2.19	0.00	19.2
1V	24	-5310	-157	1129	0	-295	-3385	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.53	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1W	24	-5310	-5291	-733	0	140	-117	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.05	0.29	1.07	2.19	0.00	19.2
1X	24	-5310	-157	-733	0	140	-3385	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.51	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
2	24	-9549	-3813	274	0	-108	-2449	4.02	4.02	6.03	6.03	3	0.25	0.20	0.69	0.00	0.00	19.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

1A	49	-9000	-8100	2574	0	-1242	2627	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.47	0.43	1.49	3.35	0.00	19.2
1B	49	-9000	2652	2574	0	-1242	-6906	4.02	4.02	8.04	8.04	2	0.94	0.14	0.47	0.00	0.00	19.2
1C	49	-9000	-8100	-2177	0	1030	2627	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.44	0.43	1.49	3.35	0.00	19.2
1D	49	-9000	2652	-2177	0	1030	-6906	4.02	4.02	8.04	8.04	2	0.92	0.14	0.40	0.00	0.00	19.2
1E	49	-4726	-8100	2574	0	-1242	2627	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.55	0.44	1.66	3.35	0.00	19.2
1F	49	-4726	2652	2574	0	-1242	-6906	4.02	4.02	10.05	10.05	2	0.82	0.14	0.53	0.00	0.00	19.2
1G	49	-4726	-8100	-2177	0	1030	2627	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.52	0.44	1.66	3.35	0.00	19.2
1H	49	-4726	2652	-2177	0	1030	-6906	4.02	4.02	8.04	8.04	2	0.97	0.14	0.45	0.00	0.00	19.2
1I	49	-8937	-7832	1721	0	-836	2318	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.36	0.41	1.44	3.24	0.00	19.2
1J	49	-8937	2384	1721	0	-836	-6597	4.02	4.02	8.04	8.04	2	0.85	0.13	0.36	0.00	0.00	19.2
1K	49	-8937	-7832	-1324	0	623	2318	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.33	0.41	1.44	3.24	0.00	19.2
1L	49	-8937	2384	-1324	0	623	-6597	4.02	4.02	8.04	8.04	2	0.82	0.13	0.36	0.00	0.00	19.2
1M	49	-4789	-7832	1721	0	-836	2318	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.43	0.43	1.60	3.24	0.00	19.2
1N	49	-4789	2384	1721	0	-836	-6597	4.02	4.02	8.04	8.04	2	0.91	0.13	0.40	0.00	0.00	19.2
1O	49	-4789	-7832	-1324	0	623	2318	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.40	0.43	1.60	3.24	0.00	19.2
1P	49	-4789	2384	-1324	0	623	-6597	4.02	4.02	8.04	8.04	2	0.88	0.13	0.40	0.00	0.00	19.2
1Q	49	-8471	-5291	1129	0	-552	117	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.10	0.28	0.98	0.00	0.00	19.2
1R	49	-8471	-157	1129	0	-552	-4396	6.03	6.03	4.02	4.02	2	0.87	0.06	0.21	0.00	0.00	19.2
1S	49	-8471	-5291	-733	0	340	117	4.02	4.02	6.03	6.03	5	0.08	0.28	0.98	0.00	0.00	19.2
1T	49	-8471	-157	-733	0	340	-4396	6.03	6.03	4.02	4.02	2	0.85	0.04	0.14	0.00	0.00	19.2
1U	49	-5255	-5291	1129	0	-552	117	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.09	0.29	1.07	2.19	0.00	19.2
1V	49	-5255	-157	1129	0	-552	-4396	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.74	0.06	0.23	0.00	0.00	19.2
1W	49	-5255	-5291	-733	0	340	117	4.02	4.02	6.03	6.03	4	0.06	0.29	1.07	2.19	0.00	19.2
1X	49	-5255	-157	-733	0	340	-4396	4.02	4.02	6.03	6.03	2	0.71	0.04	0.15	0.00	0.00	19.2
2	49	-9478	-3813	274	0	-147	-2994	4.02	4.02	6.03	6.03	3	0.33	0.20	0.69	0.00	0.00	19.2

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 6.03 asup= 6.03 (e arm. base= 4 X 2.01) staffe= 2 d 8 / 19.2

L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
1	30	ANALISI PARCHEGGIO INTERRATO0001_IP1.YPI	PILASTRI

Lavoro: ANALISI PARCHEGGIO INTERRATO Intestazione lavoro: ANALISI - CENATE

Elemento: TRAVE DI FONDAZIONE Gruppo: 1 Tabella: Tabella fondazioni

Descrizione: TRAVE DI FONDAZIONE

Spunt. I 30.0 cm Spunt. J 30.0 cm

Rck: 300.00 kg/cm² fyk: 4580.0 kg/cm² Copriferro: 3.0 cm

Verifica in ottemperanza alle NTC2018

Per le combinazioni sismiche la capacità è valutata in campo elastico o sostanzialmente elastico (§7.2.5,7.4.1 NTC2018)

Diametro staffe: 8 mm Numero braccia: 2

Passo max. armatura longitudinale: 50.0 cm

Nome travata: Fondaz_101_IP1 Descrizione: Fondazione_1 3-4-5-6

ASTA NUM. 1 NI 1 NF 2 SEZ. Rp B= 100.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
--	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-16395	0	0	0	15026	3.08	3.08	12.32	9.24	0.26	0.91	0.20	1.04	4.95	0.00	20.3
1B	0	-0	3151	0	0	0	-15026	3.08	3.08	9.24	12.32	0.26	0.91	0.04	0.20	0.00	0.00	21.5
1I	0	-0	-19639	0	0	0	15670	3.08	3.08	12.32	9.24	0.26	0.95	0.24	1.24	5.92	0.00	17.0
1J	0	-0	6395	0	0	0	-15670	3.08	3.08	9.24	12.32	0.26	0.95	0.08	0.40	0.00	0.00	20.7
1Q	0	-0	-12862	0	0	0	7640	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.61	0.16	0.86	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-382	0	0	0	-7574	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.60	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-8921	0	0	0	0	3.08	3.08	9.24	9.24	0.02	0.00	0.11	0.60	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 9.24 asup= 9.24 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 17.0																		
1A	42	-0	-16395	0	0	0	15026	3.08	3.08	12.32	9.24	0.26	0.91	0.20	1.04	4.95	0.00	20.3
1B	42	-0	3151	0	0	0	-15026	3.08	3.08	9.24	12.32	0.26	0.91	0.04	0.20	0.00	0.00	21.5
1I	42	-0	-19639	0	0	0	15670	3.08	3.08	12.32	9.24	0.26	0.95	0.24	1.24	5.92	0.00	17.0
1J	42	-0	6395	0	0	0	-15670	3.08	3.08	9.24	12.32	0.26	0.95	0.08	0.40	0.00	0.00	20.7
1Q	42	-0	-12862	0	0	0	7640	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.61	0.16	0.86	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0	-382	0	0	0	-8358	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.67	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	-8921	0	0	0	-7344	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.56	0.11	0.60	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 9.24 asup= 9.24 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 17.0																		
1A	84	-0	-16395	0	0	0	9065	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.72	0.20	1.10	4.95	0.00	20.3
1B	84	-0	4232	0	0	0	-14635	3.08	3.08	9.24	12.32	0.26	0.88	0.05	0.27	0.00	0.00	22.1
1I	84	-0	-19639	0	0	0	8612	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.69	0.24	1.32	5.92	0.00	17.0
1J	84	-0	6395	0	0	0	-13733	3.08	3.08	9.24	10.78	0.24	0.94	0.08	0.42	0.00	0.00	23.6
1Q	84	-0	-12862	0	0	0	-4559	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.36	0.16	0.86	0.00	0.00	29.6
1R	84	-0	1534	0	0	0	-9463	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.75	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
2	84	-0	-8921	0	0	0	-9653	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.74	0.11	0.60	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 6.16 asup= 9.24 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 17.0																		
1A	125	-0	-8370	0	0	0	-3202	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.26	0.10	0.56	0.00	0.00	29.6
1B	125	-0	4232	0	0	0	-13644	3.08	3.08	9.24	10.78	0.24	0.94	0.05	0.28	0.00	0.00	23.7
1I	125	-0	-9601	0	0	0	-9233	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.74	0.12	0.64	0.00	0.00	29.6
1J	125	-0	5463	0	0	0	-9401	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.75	0.07	0.37	0.00	0.00	29.6
1Q	125	-0	-5672	0	0	0	-4559	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.36	0.07	0.38	0.00	0.00	29.6
1R	125	-0	1534	0	0	0	-9535	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.76	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
2	125	-0	-2743	0	0	0	-9648	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.74	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 6.16 asup= 7.70 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 23.7																		
1A	167	-0	-8370	0	0	0	-3202	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.26	0.10	0.56	0.00	0.00	29.6
1B	167	-0	5993	0	0	0	-13386	3.08	3.08	9.24	10.78	0.24	0.92	0.07	0.40	0.00	0.00	24.2
1I	167	-0	-9601	0	0	0	-10910	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.87	0.12	0.64	0.00	0.00	29.6
1J	167	-0	5913	0	0	0	-13372	3.08	3.08	9.24	10.78	0.24	0.92	0.07	0.39	0.00	0.00	24.2
1Q	167	-0	-5672	0	0	0	-4559	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.36	0.07	0.38	0.00	0.00	29.6
1R	167	-0	4363	0	0	0	-9535	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.76	0.05	0.29	0.00	0.00	29.6
2	167	-0	3610	0	0	0	-9653	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.74	0.04	0.24	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 6.16 asup= 7.70 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 24.2																		
1A	209	-0	-811	0	0	0	-2873	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.23	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	209	-0	5993	0	0	0	-11887	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.95	0.07	0.40	0.00	0.00	27.2
1I	209	-0	-731	0	0	0	-1918	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.15	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	209	-0	5913	0	0	0	-12776	3.08	3.08	9.24	10.78	0.24	0.88	0.07	0.39	0.00	0.00	25.3
1Q	209	-0	819	0	0	0	-3873	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.31	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	209	-0	4363	0	0	0	-9535	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.76	0.05	0.29	0.00	0.00	29.6
2	209	-0	3610	0	0	0	-9647	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.74	0.04	0.24	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 6.16 asup= 7.70 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 25.3																		
1A	251	-0	6169	0	0	0	-3202	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.26	0.08	0.41	0.00	0.00	29.6
1B	251	-0	9451	0	0	0	-11827	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.94	0.12	0.63	0.00	0.00	27.4
1I	251	-0	6362	0	0	0	-2691	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.21	0.08	0.43	0.00	0.00	29.6
1J	251	-0	9258	0	0	0	-13572	3.08	3.08	9.24	10.78	0.24	0.93	0.11	0.61	0.00	0.00	23.8
1Q	251	-0	6336	0	0	0	-4559	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.36	0.08	0.42	0.00	0.00	29.6
1R	251	-0	9284	0	0	0	-9535	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.76	0.11	0.62	0.00	0.00	29.6
2	251	-0	10750	0	0	0	-9653	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.74	0.13	0.72	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 6.16 asup= 7.70 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 23.8																		
1A	293	-0	6169	0	0	0	3652	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.29	0.08	0.41	0.00	0.00	29.6

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1B 293	-0	9451	0	0	0	-8249	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.66	0.12	0.63	0.00	0.00	29.6
1I 293	-0	6362	0	0	0	5540	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.44	0.08	0.43	0.00	0.00	29.6
1J 293	-0	9258	0	0	0	-9976	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.80	0.11	0.62	0.00	0.00	29.6
1Q 293	-0	6336	0	0	0	3066	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.24	0.08	0.42	0.00	0.00	29.6
1R 293	-0	9284	0	0	0	-7524	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.60	0.11	0.62	0.00	0.00	29.6
2 293	-0	10750	0	0	0	-6616	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.50	0.13	0.72	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A 334	-0	11746	0	0	0	8926	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.71	0.15	0.79	0.00	0.00	29.6
1B 334	-0	16034	0	0	0	-7413	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.59	0.20	1.08	4.84	0.00	20.8
1I 334	-0	10644	0	0	0	10257	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.82	0.13	0.71	0.00	0.00	29.6
1J 334	-0	17136	0	0	0	-9661	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.77	0.21	1.15	5.17	0.00	19.5
1Q 334	-0	11263	0	0	0	8050	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.64	0.14	0.76	0.00	0.00	29.6
1R 334	-0	16517	0	0	0	-6939	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.55	0.20	1.11	4.98	0.00	20.2
2 334	-0	19100	0	0	0	10305	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.79	0.24	1.28	5.76	0.00	17.5

apost= -- aant= -- ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 17.5

1A 376	-0	11746	0	0	0	12891	3.08	3.08	10.78	9.24	0.24	0.89	0.15	0.78	0.00	0.00	25.1
1B 376	-0	16034	0	0	0	9462	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.75	0.20	1.08	4.84	0.00	20.8
1I 376	-0	10644	0	0	0	13895	3.08	3.08	10.78	9.24	0.24	0.95	0.13	0.70	0.00	0.00	23.3
1J 376	-0	17136	0	0	0	8458	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.67	0.21	1.15	5.17	0.00	19.5
1Q 376	-0	11263	0	0	0	13437	3.08	3.08	10.78	9.24	0.24	0.92	0.14	0.75	0.00	0.00	24.1
1R 376	-0	16517	0	0	0	8916	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.71	0.20	1.11	4.98	0.00	20.2
2 376	-0	19100	0	0	0	15455	3.08	3.08	12.32	9.24	0.09	0.89	0.24	1.21	5.76	0.00	17.5

apost= -- aant= -- ainf= 9.24 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 17.5

1A 418	-0	11746	0	0	0	12891	3.08	3.08	10.78	9.24	0.24	0.89	0.15	0.78	0.00	0.00	25.1
1B 418	-0	16034	0	0	0	9462	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.75	0.20	1.08	4.84	0.00	20.8
1I 418	-0	10644	0	0	0	13895	3.08	3.08	10.78	9.24	0.24	0.95	0.13	0.70	0.00	0.00	23.3
1J 418	-0	17136	0	0	0	8458	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.67	0.21	1.15	5.17	0.00	19.5
1Q 418	-0	11263	0	0	0	13437	3.08	3.08	10.78	9.24	0.24	0.92	0.14	0.75	0.00	0.00	24.1
1R 418	-0	16517	0	0	0	8897	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.71	0.20	1.11	4.98	0.00	20.2
2 418	-0	19100	0	0	0	15455	3.08	3.08	12.32	9.24	0.09	0.89	0.24	1.21	5.76	0.00	17.5

apost= -- aant= -- ainf= 9.24 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 17.5

Nome travata: Fondaz_101_IP1 Descrizione: Fondazione_1 3-4-5-6
ASTA NUM. 2 NI 2 NF 3 SEZ. Rp B= 100.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-16024	0	0	0	14484	3.08	3.08	12.32	9.24	0.26	0.88	0.20	1.01	4.83	0.00	20.8
1B	0	-0	-10116	0	0	0	6982	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.56	0.12	0.68	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-16204	0	0	0	13701	3.08	3.08	10.78	9.24	0.24	0.94	0.20	1.07	4.89	0.00	20.6
1J	0	-0	-9936	0	0	0	7819	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.62	0.12	0.67	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-15745	0	0	0	13492	3.08	3.08	10.78	9.24	0.24	0.93	0.19	1.04	4.75	0.00	21.2
1R	0	-0	-10395	0	0	0	7979	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.64	0.13	0.70	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-18000	0	0	0	14870	3.08	3.08	10.78	9.24	0.09	0.98	0.22	1.19	5.43	0.00	18.5

apost= -- aant= -- ainf= 9.24 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 18.5

1A 41	-0	-16024	0	0	0	14484	3.08	3.08	12.32	9.24	0.26	0.88	0.20	1.01	4.83	0.00	20.8
1B 41	-0	-10116	0	0	0	7035	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.56	0.12	0.68	0.00	0.00	29.6
1I 41	-0	-16204	0	0	0	13701	3.08	3.08	10.78	9.24	0.24	0.94	0.20	1.07	4.89	0.00	20.6
1J 41	-0	-9936	0	0	0	7819	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.62	0.12	0.67	0.00	0.00	29.6
1Q 41	-0	-15745	0	0	0	13492	3.08	3.08	10.78	9.24	0.24	0.93	0.19	1.04	4.75	0.00	21.2
1R 41	-0	-10395	0	0	0	8027	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.64	0.13	0.70	0.00	0.00	29.6
2 41	-0	-18000	0	0	0	14870	3.08	3.08	10.78	9.24	0.09	0.98	0.22	1.19	5.43	0.00	18.5

apost= -- aant= -- ainf= 9.24 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 18.5

1A 83	-0	-16024	0	0	0	10881	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.87	0.20	1.07	4.83	0.00	20.8
1B 83	-0	-10116	0	0	0	-4628	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.37	0.12	0.68	0.00	0.00	29.6
1I 83	-0	-16204	0	0	0	11627	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.93	0.20	1.09	4.89	0.00	20.6
1J 83	-0	-9936	0	0	0	-5224	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.42	0.12	0.67	0.00	0.00	29.6
1Q 83	-0	-15745	0	0	0	9901	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.79	0.19	1.06	4.75	0.00	21.2
1R 83	-0	-10395	0	0	0	4775	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.38	0.13	0.70	0.00	0.00	29.6
2 83	-0	-18000	0	0	0	10157	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.77	0.22	1.21	5.43	0.00	18.5

apost= -- aant= -- ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 18.5

1A 124	-0	-8065	0	0	0	4800	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.38	0.10	0.54	0.00	0.00	29.6
1B 124	-0	-4657	0	0	0	-4856	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.39	0.06	0.31	0.00	0.00	29.6
1I 124	-0	-7981	0	0	0	5766	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.46	0.10	0.54	0.00	0.00	29.6
1J 124	-0	-4741	0	0	0	-5892	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.47	0.06	0.32	0.00	0.00	29.6
1Q 124	-0	-7751	0	0	0	4028	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.32	0.10	0.52	0.00	0.00	29.6
1R 124	-0	-4972	0	0	0	-4346	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.35	0.06	0.33	0.00	0.00	29.6
2 124	-0	-8762	0	0	0	-4595	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.35	0.11	0.59	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A 166	-0	-8065	0	0	0	-1324	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.11	0.10	0.54	0.00	0.00	29.6
1B 166	-0	-4657	0	0	0	-5418	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.43	0.06	0.31	0.00	0.00	29.6
1I 166	-0	-7981	0	0	0	3329	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.27	0.10	0.54	0.00	0.00	29.6
1J 166	-0	-4741	0	0	0	-6749	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.54	0.06	0.32	0.00	0.00	29.6
1Q 166	-0	-7751	0	0	0	-1742	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.14	0.10	0.52	0.00	0.00	29.6
1R 166	-0	-4972	0	0	0	-5000	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.40	0.06	0.33	0.00	0.00	29.6
2 166	-0	-8762	0	0	0	-4595	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.35	0.11	0.59	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A 207	-0	-845	0	0	0	-1324	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.11	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B 207	-0	1206	0	0	0	-5418	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.43	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1I 207	-0	-477	0	0	0	291	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1J 207	-0	838	0	0	0	-6749	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.54	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q 207	-0	-249	0	0	0	-1742	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.14	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1R 207	-0	610	0	0	0	-5000	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.40	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2 207	-0	247	0	0	0	-4595	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.35	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A 248	-0	5182	0	0	0	-1324	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.11	0.06	0.35	0.00	0.00	29.6
1B 248	-0	8284	0	0	0	-5418	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.43	0.10	0.56	0.00	0.00	29.6
1I 248	-0	5341	0	0	0	2402	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.19	0.07	0.36	0.00	0.00	29.6
1J 248	-0	8125	0	0	0	-6749	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.54	0.10	0.54	0.00	0.00	29.6
1Q 248	-0	5432	0	0	0	-1742	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.14	0.07	0.36	0.00	0.00	29.6
1R 248	-0	8034	0	0	0	-5000	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.40	0.10	0.54	0.00	0.00	29.6
2 248	-0	9273	0	0	0	-4595	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.35	0.11	0.62	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A 290	-0	5182	0	0	0	3791	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.30	0.06	0.35	0.00	0.00	29.6
1B 290	-0	8284	0	0	0	-5418	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.43	0.10	0.56	0.00	0.00	29.6
1I 290	-0	5341	0	0	0	5000	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.40	0.07	0.36	0.00	0.00	29.6
1J 290	-0	8125	0	0	0	-6749	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.54	0.10	0.54	0.00	0.00	29.6
1Q 290	-0	5432	0	0	0	3334	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.27	0.07	0.36	0.00	0.00	29.6
1R 290	-0	8034	0	0	0	-5000	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.40	0.10	0.54	0.00	0.00	29.6
2 290	-0	9273	0	0	0	-4411	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.34	0.11	0.62	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A 331	-0	10808	0	0	0	9015	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.72	0.13	0.72	0.00	0.00	29.6
1B 331	-0	16133	0	0	0	6905	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.55	0.20	1.08	4.87	0.00	20.7
1I 331	-0	10717	0	0	0	9837	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.78	0.13	0.72	0.00	0.00	29.6
1J 331	-0	16224	0	0	0	-6749	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.54	0.20	1.09	4.89	0.00	20.5
1Q 331	-0	10969	0	0	0	8321	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.66	0.14	0.74	0.00	0.00	29.6
1R 331	-0	15971	0	0	0	7599	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.61	0.20	1.07	4.82	0.00	20.9
2 331	-0	18550	0	0	0	11009	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.84	0.23	1.24	5.59	0.00	18.0

apost= -- aant= -- ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 18.0

1A 373	-0	10808	0	0	0	15109	3.08	3.08	12.32	9.24	0.26	0.91	0.13	0.68	0.00	0.00	21.4
1B 373	-0	16133	0	0	0	7870	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.63	0.20	1.08	4.87	0.00	20.7
1I 373	-0	10717	0	0	0	14771	3.08	3.08	12.32	9.24	0.26	0.89	0.13	0.68	0.00	0.00	21.9
1J 373	-0	16224	0	0	0	8208	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.65	0.20	1.09	4.89	0.00	20.5
1Q 373	-0	10969	0	0	0	14251	3.08	3.08	10.78	9.24	0.24	0.98	0.14	0.73	0.00	0.00	22.7
1R 373	-0	15971	0	0	0	8728	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.70	0.20	1.07	4.82	0.00	20.9
2 373	-0	18550	0	0	0	15868	3.08	3.08	12.32	9.24	0.09	0.92	0.23	1.17	5.59	0.00	18.0

apost= -- aant= -- ainf= 9.24 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 18.0

1A 414	-0	10808	0	0	0	15109	3.08	3.08	12.32	9.24	0.26	0.91	0.13	0.68	0.00	0.00	21.4
1B 414	-0	16133	0	0	0	7812	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.62	0.20	1.08	4.87	0.00	20.7
1I 414	-0	10717	0	0	0	14771	3.08	3.08	12.32	9.24	0.26	0.89	0.13	0.68	0.00	0.00	21.9
1J 414	-0	16224	0	0	0	8196	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.65	0.20	1.09	4.89	0.00	20.5
1Q 414	-0	10969	0	0	0	14251	3.08	3.08	10.78	9.24	0.24	0.98	0.14	0.73	0.00	0.00	22.7
1R 414	-0	15971	0	0	0	8674	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.69	0.20	1.07	4.82	0.00	20.9
2 414	-0	18550	0	0	0	15865	3.08	3.08	12.32	9.24	0.09	0.92	0.23	1.17	5.59	0.00	18.0

apost= -- aant= -- ainf= 9.24 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 18.0

Nome travata: Fondaz_101_IP1 Descrizione: Fondazione_1 3-4-5-6
ASTA NUM. 3 NI 3 NF 4 SEZ. Rp B= 100.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-16089	0	0	0	13959	3.08	3.08	10.78	9.24	0.24	0.96	0.20	1.07	4.85	0.00	20.7
1B	0	-0	-11732	0	0	0	9828	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.78	0.14	0.79	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-17061	0	0	0	14877	3.08	3.08	12.32	9.24	0.26	0.90	0.21	1.08	5.15	0.00	19.5
1J	0	-0	-10759	0	0	0	8910	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.71	0.13	0.72	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-16451	0	0	0	14304	3.08	3.08	10.78	9.24	0.24	0.98	0.20	1.09	4.96	0.00	20.3
1R	0	-0	-11369	0	0	0	9463	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.75	0.14	0.76	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-19160	0	0	0	16446	3.08	3.08	12.32	9.24	0.09	0.95	0.24	1.21	5.78	0.00	17.4

apost= -- aant= -- ainf= 9.24 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 17.4

1A 43	-0	-16089	0	0	0	13959	3.08	3.08	10.78	9.24	0.24	0.96	0.20	1.07	4.85	0.00	20.7
1B 43	-0	-11732	0	0	0	9828	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.78	0.14	0.79	0.00	0.00	29.6
1I 43	-0	-17061	0	0	0	14877	3.08	3.08	12.32	9.24	0.26	0.90	0.21	1.08	5.15	0.00	19.5
1J 43	-0	-10759	0	0	0	8800	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.70	0.13	0.72	0.00	0.00	29.6
1Q 43	-0	-16451	0	0	0	14304	3.08	3.08	10.78	9.24	0.24	0.98	0.20	1.09	4.96	0.00	20.3
1R 43	-0	-11369	0	0	0	9483	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.76	0.14	0.76	0.00	0.00	29.6
2 43	-0	-19160	0	0	0	16446	3.08	3.08	12.32	9.24	0.09	0.95	0.24	1.21	5.78	0.00	17.4

apost= -- aant= -- ainf= 9.24 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 17.4

1A 86	-0	-16089	0	0	0	11335	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.90	0.20	1.08	4.85	0.00	20.7
1B 86	-0	-11732	0	0	0	-5432	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.43	0.14	0.79	0.00	0.00	29.6
1I 86	-0	-17061	0	0	0	13547	3.08	3.08	10.78	9.24	0.24	0.93	0.21	1.13	5.15	0.00	19.5
1J 86	-0	-10759	0	0	0	-6834	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.54	0.13	0.72	0.00	0.00	29.6
1Q 86	-0	-16451	0	0	0	10743	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.86	0.20	1.10	4.96	0.00	20.3
1R 86	-0	-11369	0	0	0	4927	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.39	0.14	0.76	0.00	0.00	29.6
2 86	-0	-19160	0	0	0	10856	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.83	0.24	1.28	5.78	0.00	17.4

apost= -- aant= -- ainf= 7.70 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 17.4

1A 129	-0	-9411	0	0	0	5343	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.43	0.12	0.63	0.00	0.00	29.6
1B 129	-0	-6115	0	0	0	-6542	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.52	0.08	0.41	0.00	0.00	29.6
1I 129	-0	-9257	0	0	0	7218	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.58	0.11	0.62	0.00	0.00	29.6
1J 129	-0	-6269	0	0	0	-8545	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.68	0.08	0.42	0.00	0.00	29.6
1Q 129	-0	-9213	0	0	0	4629	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.37	0.11	0.62	0.00	0.00	29.6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1R 129	-0	-6313	0	0	0	-5993	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.48	0.08	0.42	0.00	0.00	29.6	
2 129	-0	-10700	0	0	0	-6164	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.47	0.13	0.72	0.00	0.00	29.6	
apost= -- aant= -- ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A 172	-0	-9411	0	0	0	-3180	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.25	0.12	0.63	0.00	0.00	29.6	
1B 172	-0	-6115	0	0	0	-9990	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.80	0.08	0.41	0.00	0.00	29.6	
1I 172	-0	-9257	0	0	0	4137	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.33	0.11	0.62	0.00	0.00	29.6	
1J 172	-0	-6269	0	0	0	-12125	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.97	0.08	0.42	0.00	0.00	26.7	
1Q 172	-0	-9213	0	0	0	-4407	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.35	0.11	0.62	0.00	0.00	29.6	
1R 172	-0	-6313	0	0	0	-9336	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.74	0.08	0.42	0.00	0.00	29.6	
2 172	-0	-10700	0	0	0	-9443	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.72	0.13	0.72	0.00	0.00	29.6	
apost= -- aant= -- ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 26.7																		
1A 215	-0	-5922	0	0	0	-3180	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.25	0.07	0.40	0.00	0.00	29.6	
1B 215	-0	664	0	0	0	-9280	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.74	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6	
1I 215	-0	-5607	0	0	0	-3612	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.29	0.07	0.38	0.00	0.00	29.6	
1J 215	-0	349	0	0	0	-10355	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.83	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6	
1Q 215	-0	-4317	0	0	0	-4407	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.35	0.05	0.29	0.00	0.00	29.6	
1R 215	-0	-941	0	0	0	-8521	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.68	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6	
2 215	-0	-3659	0	0	0	-9396	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.72	0.05	0.25	0.00	0.00	29.6	
apost= -- aant= -- ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A 257	-0	-5922	0	0	0	-3180	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.25	0.07	0.40	0.00	0.00	29.6	
1B 257	-0	8047	0	0	0	-13913	3.08	3.08	9.24	10.78	0.24	0.96	0.10	0.53	0.00	0.00	23.3	
1I 257	-0	-5607	0	0	0	-5173	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.41	0.07	0.38	0.00	0.00	29.6	
1J 257	-0	8930	0	0	0	-14621	3.08	3.08	9.24	12.32	0.26	0.88	0.11	0.57	0.00	0.00	22.1	
1Q 257	-0	-4317	0	0	0	-4407	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.35	0.05	0.29	0.00	0.00	29.6	
1R 257	-0	5240	0	0	0	-9336	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.74	0.06	0.35	0.00	0.00	29.6	
2 257	-0	-3659	0	0	0	-9443	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.72	0.05	0.25	0.00	0.00	29.6	
apost= -- aant= -- ainf= 6.16 asup= 9.24 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 22.1																		
1A 300	-0	-4459	0	0	0	-2533	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.20	0.06	0.30	0.00	0.00	29.6	
1B 300	-0	8047	0	0	0	-14875	3.08	3.08	9.24	12.32	0.26	0.90	0.10	0.51	0.00	0.00	21.8	
1I 300	-0	-5342	0	0	0	-8623	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.69	0.07	0.36	0.00	0.00	29.6	
1J 300	-0	8930	0	0	0	-9521	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.76	0.11	0.60	0.00	0.00	29.6	
1Q 300	-0	-1652	0	0	0	-3956	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.32	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6	
1R 300	-0	5240	0	0	0	-9336	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.74	0.06	0.35	0.00	0.00	29.6	
2 300	-0	2389	0	0	0	-9413	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.72	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6	
apost= -- aant= -- ainf= 6.16 asup= 9.24 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 21.8																		
1A 343	-0	-4459	0	0	0	3681	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.29	0.06	0.30	0.00	0.00	29.6	
1B 343	-0	16128	0	0	0	-15478	3.08	3.08	9.24	12.32	0.26	0.94	0.20	1.02	4.86	0.00	20.7	
1I 343	-0	-6808	0	0	0	-9960	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.79	0.08	0.46	0.00	0.00	29.6	
1J 343	-0	18766	0	0	0	-15324	3.08	3.08	9.24	12.32	0.26	0.93	0.23	1.19	5.66	0.00	17.8	
1Q 343	-0	-1652	0	0	0	-2818	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.22	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6	
1R 343	-0	12116	0	0	0	-9336	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.74	0.15	0.81	0.00	0.00	29.6	
2 343	-0	8090	0	0	0	-9443	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.72	0.10	0.54	0.00	0.00	29.6	
apost= -- aant= -- ainf= 6.16 asup= 9.24 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 17.8																		
1A 386	-0	-4170	0	0	0	10185	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.81	0.05	0.28	0.00	0.00	29.6	
1B 386	-0	16128	0	0	0	-15478	3.08	3.08	9.24	12.32	0.26	0.94	0.20	1.02	4.86	0.00	20.7	
1I 386	-0	-6808	0	0	0	9942	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.79	0.08	0.46	0.00	0.00	29.6	
1J 386	-0	18766	0	0	0	-15324	3.08	3.08	9.24	12.32	0.26	0.93	0.23	1.19	5.66	0.00	17.8	
1Q 386	-0	-158	0	0	0	2690	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.21	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6	
1R 386	-0	12116	0	0	0	-9336	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.74	0.15	0.81	0.00	0.00	29.6	
2 386	-0	8090	0	0	0	-7290	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.56	0.10	0.54	0.00	0.00	29.6	
apost= -- aant= -- ainf= 6.16 asup= 9.24 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 17.8																		
1A 429	-0	-4170	0	0	0	15074	3.08	3.08	12.32	9.24	0.26	0.91	0.05	0.26	0.00	0.00	21.5	
1B 429	-0	16128	0	0	0	-15478	3.08	3.08	9.24	12.32	0.26	0.94	0.20	1.02	4.86	0.00	20.7	
1I 429	-0	-6808	0	0	0	14920	3.08	3.08	12.32	9.24	0.26	0.90	0.08	0.43	0.00	0.00	21.7	
1J 429	-0	18766	0	0	0	-15324	3.08	3.08	9.24	12.32	0.26	0.93	0.23	1.19	5.66	0.00	17.8	
1Q 429	-0	-158	0	0	0	7380	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.59	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6	
1R 429	-0	12116	0	0	0	-9336	3.08	3.08	9.24	9.24	0.23	0.74	0.15	0.81	0.00	0.00	29.6	
2 429	-0	8090	0	0	0	-3819	3.08	3.08	9.24	9.24	0.08	0.29	0.10	0.54	0.00	0.00	29.6	
apost= -- aant= -- ainf= 9.24 asup= 9.24 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 17.8																		
Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1																		
ASTA NUM. 4 NI 8 NF 383 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)																		
armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato																		
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2910	0	0	0	1137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	134	0	0	0	-1565	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-3442	0	0	0	788	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.05	0.26	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	666	0	0	0	-1209	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2295	0	0	0	361	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-481	0	0	0	-847	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-1863	0	0	-0	-537	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	5	-0	-2910	0	0	0	1137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	134	0	0	0	-1565	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-3442	0	0	0	788	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.05	0.26	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	666	0	0	0	-1209	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2295	0	0	0	361	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-481	0	0	0	-847	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-1863	0	0	-0	-537	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	10	-0	-2910	0	0	0	1137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-1296	0	0	0	-1565	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-3442	0	0	0	788	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.05	0.26	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-1300	0	0	0	-1209	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2295	0	0	0	361	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-481	0	0	0	-847	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-1863	0	0	-0	-537	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	15	-0	-2314	0	0	0	1137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-1296	0	0	0	-1565	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-2318	0	0	0	788	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	-1300	0	0	0	-1209	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1385	0	0	0	361	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	367	0	0	0	-847	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-676	0	0	-0	-537	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	19	-0	-2314	0	0	0	1137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	2601	0	0	0	-1565	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-2318	0	0	0	788	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	2009	0	0	0	-1209	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1385	0	0	0	361	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	1313	0	0	0	-847	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-676	0	0	-0	-537	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	24	-0	-1862	0	0	0	1137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	2601	0	0	0	-1565	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	-1271	0	0	0	737	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	2009	0	0	0	-1209	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	-574	0	0	0	246	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	1313	0	0	0	-847	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	509	-0	0	-0	-537	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	29	-0	-1862	0	0	0	1257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	3971	0	0	0	-1565	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.05	0.30	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	-1271	0	0	0	173	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	2925	0	0	0	-1209	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	-574	0	0	-0	-17	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	2358	0	0	-0	-847	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	1694	-0	0	-0	-537	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	34	-0	-1477	0	0	0	1025	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.10	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	3971	0	0	0	-1565	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.05	0.30	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	-431	0	0	0	173	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	2925	0	0	0	-1209	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	136	-0	0	-0	-17	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	2358	-0	0	-0	-847	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	1694	-0	0	-0	-537	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	39	-0	-1477	0	0	0	954	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	5459	0	0	0	-1565	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.07	0.41	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	-431	0	0	0	173	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	4250	0	0	0	-1209	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.06	0.32	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	717	-0	0	0	-17	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	3531	-0	0	0	-847	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.05	0.26	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2878	-0	0	-0	-537	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	44	-0	-1211	0	0	0	793	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	5459	0	0	0	-1565	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.07	0.41	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	-2	0	0	0	146	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	4250	0	0	0	-1209	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.06	0.32	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	717	-0	0	0	83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	3531	-0	0	0	-847	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.05	0.26	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	2878	-0	0	-0	-537	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	49	-0	-1211	0	0	0	239	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	5459	0	0	0	-1565	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.07	0.41	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	-2	0	0	0	173	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	4250	0	0	0	-1209	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.06	0.32	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	717	-0	0	0	83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	3531	-0	0	0	-847	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.05	0.26	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	2878	-0	0	-0	-537	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	54	-0	-1211	0	0	0	239	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	54	-0	5459	0	0	0	-1565	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.07	0.41	0.00	0.00	29.6
1I	54	-0	-2	0	0	0	173	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	54	-0	4250	0	0	0	-1209	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.06	0.32	0.00	0.00	29.6
1Q	54	-0	717	-0	0	0	83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	54	-0	3531	-0	0	0	-847	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.05	0.26	0.00	0.00	29.6
2	54	-0	2878	-0	0	-0	-537	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1
ASTA NUM. 5 NI 383 NF 495 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
cm		kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1A	0	-0	-2248	0	0	0	239	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-678	0	0	0	-531	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2637	0	0	0	173	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-289	0	0	0	-357	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2001	0	0	0	84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-925	0	0	0	-362	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-1972	0	0	-0	-312	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	5	-0	-2248	0	0	0	239	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-678	0	0	0	-531	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2637	0	0	0	173	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-289	0	0	0	-420	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2001	0	0	0	84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-925	0	0	0	-362	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-1972	0	0	-0	-312	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	10	-0	-2248	0	0	0	239	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-678	0	0	0	-531	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-2637	0	0	0	173	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-289	0	0	0	-438	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2001	0	0	-0	-98	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-925	0	0	-0	-362	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-1972	0	0	-0	-312	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	15	-0	-982	0	0	0	239	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-190	0	0	0	-531	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1242	0	0	-0	-23	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	69	0	0	-0	-429	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-863	0	0	-0	-98	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-310	0	0	-0	-362	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-789	0	0	-0	-312	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	19	-0	-982	0	0	0	239	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	946	0	0	0	-531	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1242	0	0	-0	-23	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	707	0	0	-0	-438	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-863	0	0	-0	-98	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	561	0	0	-0	-362	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-789	0	0	-0	-312	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	24	-0	-367	0	0	0	207	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	946	0	0	0	-531	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	-128	0	0	-0	-23	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	707	0	0	-0	-438	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	18	-0	0	-0	-98	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	561	-0	0	-0	-362	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	394	-0	0	-0	-312	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	29	-0	-367	0	0	0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	2415	0	0	0	-531	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	260	-0	0	-0	-23	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	2070	-0	0	-0	-438	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	592	-0	0	-0	-98	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	1738	-0	0	-0	-362	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	1576	-0	0	-0	-312	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	34	-0	-85	0	0	0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	2415	0	0	0	-531	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	260	-0	0	-0	-23	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	2070	-0	0	-0	-438	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	592	-0	0	-0	-98	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	1738	-0	0	-0	-362	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	1576	-0	0	-0	-312	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	39	-0	163	-0	0	0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	3919	-0	0	0	-531	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.05	0.29	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	510	-0	0	0	50	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	3572	-0	0	0	-438	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.05	0.27	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	1126	-0	0	-0	-98	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2956	-0	0	-0	-362	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2758	-0	0	-0	-312	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	44	-0	163	-0	0	0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	3919	-0	0	0	-531	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.05	0.29	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	510	-0	0	0	50	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	3572	-0	0	0	-438	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.05	0.27	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	1126	-0	0	0	73	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2956															

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1I	49	-0	510	-0	0	0	50	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	3572	-0	0	0	168	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.05	0.27	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	1126	-0	0	0	73	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	2956	-0	0	0	145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	2758	-0	0	0	147	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1
ASTA NUM. 6 NI 495 NF 385 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2823	0	0	0	174	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-481	0	0	0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2885	0	0	0	168	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-419	0	0	0	50	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2307	0	0	0	145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-997	0	0	0	73	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2230	0	0	0	147	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	5	-0	-2823	0	0	0	174	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-481	0	0	0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2885	0	0	0	168	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-419	0	0	0	50	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2307	0	0	0	145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-997	0	0	0	73	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2230	0	0	0	147	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	10	-0	-2823	0	0	0	-104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-481	0	0	0	-232	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-2885	0	0	-0	-115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-419	0	0	-0	-247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2307	0	0	-0	-81	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-997	0	0	-0	-186	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-2230	0	0	-0	-171	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	15	-0	-1330	0	0	-0	-104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-226	0	0	-0	-232	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1370	0	0	0	168	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	-185	0	0	0	-247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1089	0	0	-0	-81	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-467	0	0	-0	-186	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1049	0	0	-0	-171	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-1330	0	0	-0	-104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-226	0	0	-0	-232	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1370	0	0	-0	-115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-185	0	0	-0	-247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1089	0	0	-0	-81	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-467	0	0	-0	-186	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1049	0	0	-0	-171	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	24	-0	36	-0	0	-0	-35	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	157	-0	0	-0	-232	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	51	-0	0	-0	-25	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	142	-0	0	-0	-247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	65	-0	0	-0	-81	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	127	-0	0	-0	-186	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	131	-0	0	-0	-171	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	29	-0	310	-0	0	-0	-104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	1630	-0	0	-0	-232	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	297	-0	0	0	-115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	1643	-0	0	0	-247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	603	-0	0	-0	-81	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	1337	-0	0	-0	-186	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	1311	-0	0	-0	-171	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	34	-0	310	-0	0	-0	-104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	1630	-0	0	-0	-232	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	297	-0	0	0	78	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	1643	-0	0	0	-247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	603	-0	0	-0	-81	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	1337	-0	0	-0	-186	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	1311	-0	0	-0	-171	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	39	-0	591	-0	0	0	66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	3097	-0	0	0	-232	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.23	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	545	-0	0	0	78	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	3143	-0	0	0	-247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.23	0.00	0.00	29.6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1Q	39	-0	1143	-0	0	0	-81	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2545	-0	0	0	-186	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2490	-0	0	-0	-171	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	44	-0	591	-0	0	0	66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	3097	-0	0	0	245	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.23	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	545	-0	0	0	78	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	3143	-0	0	0	233	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.23	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	1143	-0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2545	-0	0	0	204	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	2490	-0	0	0	210	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	49	-0	591	-0	0	0	66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	3097	-0	0	0	245	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.23	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	545	-0	0	0	78	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	3143	-0	0	0	233	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.23	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	1143	-0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	2545	-0	0	0	204	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	2490	-0	0	0	210	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1
ASTA NUM. 7 NI 385 NF 384 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2869	0	0	0	245	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-557	0	0	0	66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2933	0	0	0	233	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-493	0	0	0	78	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2365	0	0	0	204	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1061	0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2312	0	0	0	210	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	5	-0	-2869	0	0	0	245	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-557	0	0	0	66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2933	0	0	0	233	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-493	0	0	0	78	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2365	0	0	0	204	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-1061	0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2312	0	0	0	210	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	10	-0	-2869	0	0	0	-43	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-557	0	0	0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-2933	0	0	0	-59	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-493	0	0	0	-195	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2365	0	0	0	-45	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-1061	0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-2312	0	0	0	-124	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	15	-0	-1421	0	0	0	245	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-259	0	0	0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1444	0	0	0	233	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	-236	0	0	0	-195	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1164	0	0	-0	-45	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-516	0	0	-0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1134	0	0	-0	-124	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-1421	0	0	-0	-43	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-259	0	0	-0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1444	0	0	0	233	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-236	0	0	0	-195	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1164	0	0	-0	-45	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-516	0	0	-0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1134	0	0	-0	-124	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	24	-0	4	-0	0	-0	-9	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	61	-0	0	-0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	3	-0	0	0	13	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	62	-0	0	0	-195	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	17	-0	0	-0	-45	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	48	-0	0	-0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	44	-0	0	-0	-124	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	29	-0	360	-0	0	0	-43	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	1448	-0	0	0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	290	-0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	1519	-0	0	0	-195	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	582	-0	0	-0	-45	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	1227	-0	0	-0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

2	29	-0	1222	-0	0	-0	-124	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	34	-0	360	-0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	1448	-0	0	0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	290	-0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	1519	-0	0	0	-195	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	582	-0	0	-0	-45	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	1227	-0	0	-0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	1222	-0	0	-0	-124	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	39	-0	683	-0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	2869	-0	0	0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	560	-0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	2992	-0	0	0	-195	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	1135	-0	0	0	124	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2417	-0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2399	-0	0	0	-124	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	44	-0	683	-0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	2869	-0	0	0	249	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	560	-0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	2992	-0	0	0	248	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	1135	-0	0	0	124	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2417	-0	0	0	218	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	2399	-0	0	0	231	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	49	-0	683	-0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	2869	-0	0	0	249	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	560	-0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	2992	-0	0	0	248	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	1135	-0	0	0	124	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	2417	-0	0	0	218	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	2399	-0	0	0	231	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1 l																		
ASTA NUM. 8 NI 384 NF 496 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)																		
armatura base = 4 X 1.54				per le armature aggiuntive consultare il tabulato														
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
--	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2791	0	0	0	249	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-661	0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2905	0	0	0	248	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-547	0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2348	0	0	0	218	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1104	0	0	0	124	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2331	0	0	0	231	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	5	-0	-2791	0	0	0	249	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-661	0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2905	0	0	0	248	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-547	0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2348	0	0	0	218	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-1104	0	0	0	124	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2331	0	0	0	231	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	10	-0	-2791	0	0	0	249	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-661	0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-2905	0	0	0	248	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-547	0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2348	0	0	0	218	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-1104	0	0	0	124	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-2331	0	0	0	231	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	15	-0	-1388	0	0	0	249	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-323	0	0	0	-159	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1442	0	0	0	248	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	-269	0	0	0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1165	0	0	-0	-35	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-546	0	0	-0	-124	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1155	0	0	-0	-107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	19	-0	-1388	0	0	0	249	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-323	0	0	0	-159	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1442	0	0	0	248	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-269	0	0	0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1165	0	0	-0	-35	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-546	0	0	-0	-124	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1155	0	0	-0	-107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6													
1A 24	-0 -1	0	0	0	2	3.08	3.08	7.70	7.70	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B 24	-0 31	0	0	0	-159	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.00	0.00	29.6
1I 24	-0 0	-0	0	0	17	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J 24	-0 30	-0	0	0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q 24	-0 7	-0	0	-0	-35	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R 24	-0 23	-0	0	-0	-124	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	29.6
2 24	-0 21	-0	0	-0	-107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	29.6

apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6													
1A 29	-0 380	-0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	29.6
1B 29	-0 1391	-0	0	0	-159	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	29.6
1I 29	-0 300	-0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	29.6
1J 29	-0 1471	-0	0	0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	29.6
1Q 29	-0 580	-0	0	-0	-35	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	29.6
1R 29	-0 1191	-0	0	-0	-124	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	29.6
2 29	-0 1196	-0	0	-0	-107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	29.6

apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6													
1A 34	-0 380	-0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	29.6
1B 34	-0 1391	-0	0	0	-159	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	29.6
1I 34	-0 300	-0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	29.6
1J 34	-0 1471	-0	0	0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	29.6
1Q 34	-0 580	-0	0	-0	-35	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	29.6
1R 34	-0 1191	-0	0	-0	-124	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	29.6
2 34	-0 1196	-0	0	-0	-107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	29.6

apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6													
1A 39	-0 744	-0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6
1B 39	-0 2766	-0	0	0	-159	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	29.6
1I 39	-0 590	-0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	29.6
1J 39	-0 2920	-0	0	0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.22	0.00	29.6
1Q 39	-0 1147	-0	0	0	133	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	29.6
1R 39	-0 2363	-0	0	0	-124	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.18	0.00	29.6
2 39	-0 2371	-0	0	0	241	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.18	0.00	29.6

apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6													
1A 44	-0 744	-0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6
1B 44	-0 2766	-0	0	0	248	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	29.6
1I 44	-0 590	-0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	29.6
1J 44	-0 2920	-0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.22	0.00	29.6
1Q 44	-0 1147	-0	0	0	133	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	29.6
1R 44	-0 2363	-0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	29.6
2 44	-0 2371	-0	0	0	241	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.18	0.00	29.6

apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6													
1A 49	-0 744	-0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6
1B 49	-0 2766	-0	0	0	248	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	29.6
1I 49	-0 590	-0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	29.6
1J 49	-0 2920	-0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.22	0.00	29.6
1Q 49	-0 1147	-0	0	0	133	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	29.6
1R 49	-0 2363	-0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	29.6
2 49	-0 2371	-0	0	0	241	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.18	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1
ASTA NUM. 9 NI 496 NF 391 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	-2701	0	0	0	248	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	29.6
1B	0	-0	-757	0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6
1I	0	-0	-2864	0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	29.6
1J	0	-0	-594	0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2319	0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	29.6
1R	0	-0	-1139	0	0	0	133	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	29.6
2	0	-0	-2335	0	0	0	241	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	29.6

apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6													
1A 5	-0 -2701	0	0	0	248	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	29.6
1B 5	-0 -757	0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6
1I 5	-0 -2864	0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	29.6
1J 5	-0 -594	0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	29.6
1Q 5	-0 -2319	0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	29.6
1R 5	-0 -1139	0	0	0	133	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	29.6
2 5	-0 -2335	0	0	0	241	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	29.6

apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6													
1A 10	-0 -2701	0	0	0	248	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	29.6
1B 10	-0 -757	0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6
1I 10	-0 -2864	0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	29.6
1J 10	-0 -594	0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	29.6
1Q 10	-0 -2319	0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	29.6
1R 10	-0 -1139	0	0	0	133	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	29.6
2 10	-0 -2335	0	0	0	241	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1A	15	-0	-1343	0	0	0	248	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-376	0	0	0	-148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1425	0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	-295	0	0	0	-163	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1153	0	0	-0	-31	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-566	0	0	-0	-115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1161	0	0	-0	-98	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-1343	0	0	0	248	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-376	0	0	0	-148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1425	0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-295	0	0	0	-163	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1153	0	0	-0	-31	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-566	0	0	-0	-115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1161	0	0	-0	-98	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	24	-0	2	-0	0	0	3	3.08	3.08	7.70	7.70	0.21	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	16	-0	0	0	-148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	2	-0	0	0	19	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	16	-0	0	0	-163	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	5	-0	0	-0	-31	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	13	-0	0	-0	-115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	13	-0	0	-0	-98	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	29	-0	410	-0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	1345	-0	0	0	-148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	316	-0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	1439	-0	0	0	-163	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	587	-0	0	-0	-31	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	1168	-0	0	-0	-115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	1186	-0	0	-0	-98	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	34	-0	410	-0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	1345	-0	0	0	-148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	316	-0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	1439	-0	0	0	-163	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	587	-0	0	-0	138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	1168	-0	0	-0	-115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	1186	-0	0	-0	-98	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	39	-0	815	-0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	2677	-0	0	0	-148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	627	-0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	2865	-0	0	0	-163	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	1168	-0	0	0	138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2324	-0	0	0	-115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2358	-0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	44	-0	815	-0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	2677	-0	0	0	246	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	627	-0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	2865	-0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	1168	-0	0	0	138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2324	-0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	2358	-0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	49	-0	815	-0	0	0	119	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	2677	-0	0	0	246	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	627	-0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	2865	-0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	1168	-0	0	0	138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	2324	-0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	2358	-0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1
ASTA NUM. 10 NI 391 NF 390 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m					cmq		Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2615	0	0	0	246	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-843	0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2820	0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-638	0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2289	0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1169	0	0	0	138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2335	0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	5	-0	-2615	0	0	0	246	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-843	0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1I	5	-0	-2820	0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-638	0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2289	0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-1169	0	0	0	138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2335	0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	10	-0	-2615	0	0	0	246	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-843	0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-2820	0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-638	0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2289	0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-1169	0	0	0	138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-2335	0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	15	-0	-1301	0	0	0	246	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-422	0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1405	0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	-318	0	0	0	-155	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1140	0	0	-0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-583	0	0	-0	-108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1164	0	0	-0	-92	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-1301	0	0	0	-1	3.08	3.08	7.70	7.70	0.18	0.00	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-422	0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1405	0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-318	0	0	0	-155	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1140	0	0	-0	-30	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-583	0	0	-0	-108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1164	0	0	-0	-92	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	24	-0	1	-0	0	-0	-1	3.08	3.08	7.70	7.70	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	10	-0	0	-0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	0	-0	0	0	17	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	11	-0	0	0	-155	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	3	-0	0	-0	-30	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	8	-0	0	-0	-108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	7	-0	0	-0	-92	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	29	-0	445	-0	0	0	-1	3.08	3.08	7.70	7.70	0.18	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	1299	-0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	333	-0	0	0	112	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	1411	-0	0	0	-155	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	597	-0	0	-0	-30	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	1147	-0	0	-0	-108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	1178	-0	0	-0	-92	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	34	-0	445	-0	0	0	126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	1299	-0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	333	-0	0	0	112	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	1411	-0	0	0	-155	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	597	-0	0	0	142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	1147	-0	0	0	-108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	1178	-0	0	-0	-92	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	39	-0	891	-0	0	0	126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	2585	-0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	664	-0	0	0	112	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	2812	-0	0	0	-155	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	1190	-0	0	0	142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2286	-0	0	0	-108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2349	-0	0	0	250	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	44	-0	891	-0	0	0	126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	2585	-0	0	0	243	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	664	-0	0	0	112	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	2812	-0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	1190	-0	0	0	142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2286	-0	0	0	227	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	2349	-0	0	0	250	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	49	-0	891	-0	0	0	126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	2585	-0	0	0	243	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	664	-0	0	0	112	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	2812	-0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	1190	-0	0	0	142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	2286	-0	0	0	227	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	2349	-0	0	0	250	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1
ASTA NUM. 11 NI 390 NF 499 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg		cmq	cmq	cmq	cm	Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	-2529	0	0	0	243	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.19	0.00	29.6
1B	0	-0	-927	0	0	0	126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	29.6
1I	0	-0	-2777	0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	29.6
1J	0	-0	-679	0	0	0	112	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2259	0	0	0	227	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	29.6
1R	0	-0	-1197	0	0	0	142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	29.6
2	0	-0	-2334	0	0	0	250	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																	
1A	5	-0	-2529	0	0	0	243	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.19	0.00	29.6
1B	5	-0	-927	0	0	0	126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	29.6
1I	5	-0	-2777	0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	29.6
1J	5	-0	-679	0	0	0	112	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2259	0	0	0	227	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	29.6
1R	5	-0	-1197	0	0	0	142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	29.6
2	5	-0	-2334	0	0	0	250	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																	
1A	10	-0	-2529	0	0	0	243	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.19	0.00	29.6
1B	10	-0	-927	0	0	0	126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	29.6
1I	10	-0	-2777	0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	29.6
1J	10	-0	-679	0	0	0	112	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2259	0	0	0	227	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	29.6
1R	10	-0	-1197	0	0	0	142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	29.6
2	10	-0	-2334	0	0	0	250	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																	
1A	15	-0	-1260	0	0	0	243	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	29.6
1B	15	-0	-464	0	0	0	-128	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	29.6
1I	15	-0	-1385	0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	29.6
1J	15	-0	-339	0	0	0	-149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1126	0	0	-0	227	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	29.6
1R	15	-0	-598	0	0	-0	-103	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	29.6
2	15	-0	-1165	0	0	-0	-89	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																	
1A	19	-0	-1260	0	0	0	-5	3.08	3.08	7.70	7.70	0.21	0.00	0.02	0.09	0.00	29.6
1B	19	-0	-464	0	0	0	-128	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	29.6
1I	19	-0	-1385	0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	29.6
1J	19	-0	-339	0	0	0	-149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1126	0	0	-0	-30	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.08	0.00	29.6
1R	19	-0	-598	0	0	-0	-103	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	29.6
2	19	-0	-1165	0	0	-0	-89	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																	
1A	24	-0	-2	0	0	-0	-5	3.08	3.08	7.70	7.70	0.21	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	8	0	0	-0	-128	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	-2	0	0	0	17	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	8	0	0	0	-149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	0	-0	0	-0	-30	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	6	-0	0	-0	-103	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	4	-0	0	-0	-89	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																	
1A	29	-0	483	-0	0	0	-5	3.08	3.08	7.70	7.70	0.21	0.00	0.01	0.04	0.00	29.6
1B	29	-0	1252	-0	0	0	-128	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	29.6
1I	29	-0	351	-0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	29.6
1J	29	-0	1385	-0	0	0	-149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	29.6
1Q	29	-0	608	-0	0	-0	-30	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	29.6
1R	29	-0	1128	-0	0	-0	-103	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	29.6
2	29	-0	1172	-0	0	-0	-89	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																	
1A	34	-0	483	-0	0	0	133	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	29.6
1B	34	-0	1252	-0	0	0	-128	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	29.6
1I	34	-0	351	-0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	29.6
1J	34	-0	1385	-0	0	0	-149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	29.6
1Q	34	-0	608	-0	0	0	145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	29.6
1R	34	-0	1128	-0	0	0	-103	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	29.6
2	34	-0	1172	-0	0	-0	-89	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																	
1A	39	-0	969	-0	0	0	133	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	29.6
1B	39	-0	2495	-0	0	0	-128	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.19	0.00	29.6
1I	39	-0	702	-0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	29.6
1J	39	-0	2763	-0	0	0	-149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.21	0.00	29.6
1Q	39	-0	1215	-0	0	0	145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	29.6
1R	39	-0	2249	-0	0	0	227	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	29.6
2	39	-0	2340	-0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																	
1A	44	-0	969	-0	0	0	133	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	29.6
1B	44	-0	2495	-0	0	0	239	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.19	0.00	29.6
1I	44	-0	702	-0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	29.6
1J	44	-0	2763	-0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	29.6
1Q	44	-0	1215	-0	0	0	145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	29.6
1R	44	-0	2249	-0	0	0	227	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	29.6
2	44	-0	2340	-0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	29.6

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	49	-0	969	-0	0	0	133	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	2495	-0	0	0	239	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	702	-0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	2763	-0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	1215	-0	0	0	145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	2249	-0	0	0	227	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	2340	-0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1
ASTA NUM. 12 NI 499 NF 393 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2444	0	0	0	239	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-1006	0	0	0	133	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2733	0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-717	0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2227	0	0	0	227	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1223	0	0	0	145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2331	0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	5	-0	-2444	0	0	0	239	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-1006	0	0	0	133	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2733	0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-717	0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2227	0	0	0	227	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-1223	0	0	0	145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2331	0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	10	-0	-2444	0	0	0	239	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-1006	0	0	0	133	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-2733	0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-717	0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2227	0	0	0	227	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-1223	0	0	0	145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-2331	0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	15	-0	-1218	0	0	0	239	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-505	0	0	0	-120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1365	0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	-359	0	0	0	-144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1112	0	0	-0	227	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-612	0	0	-0	-99	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1164	0	0	-0	-87	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-1218	0	0	0	-10	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-505	0	0	0	-120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1365	0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-359	0	0	0	-144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1112	0	0	-0	-31	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-612	0	0	-0	-99	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1164	0	0	-0	-87	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	24	-0	-4	0	0	-0	-10	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	7	0	0	-0	-120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	-3	0	0	0	16	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	6	0	0	0	-144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	-1	0	0	-0	-31	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	4	0	0	-0	-99	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	2	-0	0	-0	-87	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	29	-0	521	-0	0	0	-10	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	1208	-0	0	0	-120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	366	-0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	1363	-0	0	0	-144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	619	-0	0	-0	-31	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	1110	-0	0	-0	-99	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	1168	-0	0	-0	-87	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	34	-0	521	-0	0	0	139	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	1208	-0	0	0	-120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	366	-0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	1363	-0	0	0	-144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	619	-0	0	0	147	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	1110	-0	0	0	-99	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	1168	-0	0	-0	-87	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1A	39	-0	1046	-0	0	0	139	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	2408	-0	0	0	-120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	733	-0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	2722	-0	0	0	-144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	1237	-0	0	0	147	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2217	-0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2333	-0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	44	-0	1046	-0	0	0	139	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	2408	-0	0	0	234	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	733	-0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	2722	-0	0	0	255	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	1237	-0	0	0	147	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2217	-0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	2333	-0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	49	-0	1046	-0	0	0	139	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	2408	-0	0	0	234	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	733	-0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	2722	-0	0	0	255	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	1237	-0	0	0	147	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	2217	-0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	2333	-0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1 l
ASTA NUM. 13 NI 393 NF 392 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2363	0	0	0	234	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-1081	0	0	0	139	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2702	0	0	0	255	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-742	0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2199	0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1245	0	0	0	147	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2328	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	5	-0	-2363	0	0	0	234	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-1081	0	0	0	139	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2702	0	0	0	255	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-742	0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2199	0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-1245	0	0	0	147	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2328	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	10	-0	-2363	0	0	0	234	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-1081	0	0	0	139	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-2702	0	0	0	255	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-742	0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2199	0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-1245	0	0	0	147	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-2328	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	15	-0	-1179	0	0	0	234	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-543	0	0	0	-114	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1350	0	0	0	255	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	-372	0	0	0	-142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1098	0	0	-0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-623	0	0	-0	-97	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1163	0	0	-0	-86	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-1179	0	0	-0	-14	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-543	0	0	-0	-114	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1350	0	0	0	255	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-372	0	0	0	-142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1098	0	0	-0	-32	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-623	0	0	-0	-97	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1163	0	0	-0	-86	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	24	-0	-5	0	0	-0	-14	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	6	0	0	-0	-114	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	-4	0	0	0	15	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	5	0	0	0	-142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	-2	0	0	-0	-32	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	3	0	0	-0	-97	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	1	-0	0	-0	-86	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	29	-0	553	-0	0	-0	-14	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
----	----	----	-----	----	---	----	-----	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1B	29	-0	1170	-0	0	-0	-114	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	376	-0	0	0	119	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	1347	-0	0	0	-142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	627	-0	0	-0	-32	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	1096	-0	0	-0	-97	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	1164	-0	0	-0	-86	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	34	-0	553	-0	0	0	144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	1170	-0	0	0	-114	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	376	-0	0	0	119	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	1347	-0	0	0	-142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	627	-0	0	-0	149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	1096	-0	0	-0	-97	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	1164	-0	0	-0	-86	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	39	-0	1108	-0	0	0	144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	2336	-0	0	0	-114	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	752	-0	0	0	119	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	2692	-0	0	0	-142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	1254	-0	0	0	149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2190	-0	0	0	224	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2327	-0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	44	-0	1108	-0	0	0	144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	2336	-0	0	0	229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	752	-0	0	0	119	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	2692	-0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	1254	-0	0	0	149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2190	-0	0	0	224	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	2327	-0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	49	-0	1108	-0	0	0	144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	2336	-0	0	0	229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	752	-0	0	0	119	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	2692	-0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	1254	-0	0	0	149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	2190	-0	0	0	224	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	2327	-0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1
ASTA NUM. 14 NI 392 NF 501 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2309	0	0	0	229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-1129	0	0	0	144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2679	0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-759	0	0	0	119	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2179	0	0	0	224	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1259	0	0	0	149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2323	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	5	-0	-2309	0	0	0	229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-1129	0	0	0	144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2679	0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-759	0	0	0	119	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2179	0	0	0	224	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-1259	0	0	0	149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2323	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	10	-0	-2309	0	0	0	229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-1129	0	0	0	144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-2679	0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-759	0	0	0	119	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2179	0	0	0	224	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-1259	0	0	0	149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-2323	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	15	-0	-1153	0	0	0	229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-565	0	0	0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1339	0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	-379	0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1089	0	0	-0	224	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-630	0	0	-0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1161	0	0	-0	-85	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-1153	0	0	-0	-17	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-565	0	0	-0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1339	0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1J	19	-0	-379	0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1089	0	0	-0	-32	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-630	0	0	-0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1161	0	0	-0	-85	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	24	-0	-6	0	0	-0	-17	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	6	0	0	-0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	-4	0	0	0	14	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	4	0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	-2	0	0	-0	-32	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	3	0	0	-0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	0	-0	0	-0	-85	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	29	-0	572	-0	0	-0	-17	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	1146	-0	0	-0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	382	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	1336	-0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	632	-0	0	-0	-32	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	1086	-0	0	-0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	1161	-0	0	-0	-85	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	34	-0	572	-0	0	0	146	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	1146	-0	0	0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	382	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	1336	-0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	632	-0	0	-0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	1086	-0	0	-0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	1161	-0	0	-0	-85	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	39	-0	1146	-0	0	0	146	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	2288	-0	0	0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	764	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	2670	-0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	1263	-0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2171	-0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2321	-0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	44	-0	1146	-0	0	0	146	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	2288	-0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	764	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	2670	-0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	1263	-0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2171	-0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	2321	-0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	49	-0	1146	-0	0	0	146	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	2288	-0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	764	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	2670	-0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	1263	-0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	2171	-0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	2321	-0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1
ASTA NUM. 15 NI 501 NF 500 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
--	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-2270	0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-1160	0	0	0	146	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2661	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-769	0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2163	0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1267	0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2318	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	5	-0	-2270	0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-1160	0	0	0	146	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2661	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-769	0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2163	0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-1267	0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2318	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	10	-0	-2270	0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-1160	0	0	0	146	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-2661	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-769	0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2163	0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1R	10	-0	-1267	0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-2318	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	15	-0	-1134	0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-581	0	0	0	-106	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1330	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	-385	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1081	0	0	-0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-634	0	0	-0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1159	0	0	-0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	19	-0	-1134	0	0	-0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-581	0	0	-0	-106	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1330	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-385	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1081	0	0	-0	-33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-634	0	0	-0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1159	0	0	-0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	24	-0	-6	0	0	-0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	6	0	0	-0	-106	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	-4	0	0	0	14	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	4	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	-3	0	0	-0	-33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	2	0	0	-0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	-0	0	0	-0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	29	-0	584	-0	0	-0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	1130	-0	0	-0	-106	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	386	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	1327	-0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	634	-0	0	-0	-33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	1079	-0	0	-0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	1158	-0	0	-0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	34	-0	584	-0	0	0	148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	1130	-0	0	0	-106	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	386	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	1327	-0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	634	-0	0	-0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	1079	-0	0	-0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	1158	-0	0	-0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	39	-0	1168	-0	0	0	148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	2258	-0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	772	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	2654	-0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	1269	-0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2157	-0	0	0	222	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2316	-0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	44	-0	1168	-0	0	0	148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	2258	-0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	772	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	2654	-0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	1269	-0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2157	-0	0	0	222	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	2316	-0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	49	-0	1168	-0	0	0	148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	2258	-0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	772	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	2654	-0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	1269	-0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	2157	-0	0	0	222	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	2316	-0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_l
ASTA NUM. 16 NI 500 NF 408 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2250	0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-1172	0	0	0	148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2648	0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-774	0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2153	0	0	0	222	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1269	0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2313	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	5	-0	-2250	0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-1172	0	0	0	148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2648	0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-774	0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2153	0	0	0	222	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-1269	0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2313	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	10	-0	-2250	0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-1172	0	0	0	148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-2648	0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-774	0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2153	0	0	0	222	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-1269	0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-2313	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	15	-0	-1125	0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-586	0	0	0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1324	0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	-387	0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1076	0	0	-0	222	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-634	0	0	-0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1156	0	0	-0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	19	-0	-1125	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-586	0	0	-0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1324	0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-387	0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1076	0	0	-0	-33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-634	0	0	-0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1156	0	0	-0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	24	-0	-6	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	6	0	0	-0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	-3	0	0	0	13	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	3	0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	-2	0	0	-0	-33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	2	0	0	-0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	-0	0	0	-0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	29	-0	585	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	1124	-0	0	-0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	387	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	1322	-0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	634	-0	0	-0	-33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	1075	-0	0	-0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	1155	-0	0	-0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	34	-0	585	-0	0	0	147	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	1124	-0	0	0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	387	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	1322	-0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	634	-0	0	-0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	1075	-0	0	-0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	1155	-0	0	-0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	39	-0	1169	-0	0	0	147	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	2249	-0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	774	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	2644	-0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	1267	-0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2151	-0	0	0	222	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2310	-0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	44	-0	1169	-0	0	0	147	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	2249	-0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	774	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	2644	-0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	1267	-0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2151	-0	0	0	222	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	2310	-0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	49	-0	1169	-0	0	0	147	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	2249	-0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	774	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	2644	-0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70							

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1

ASTA NUM. 17 NI 408 NF 407 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	--																	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2253	0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-1161	0	0	0	147	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2642	0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-772	0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2150	0	0	0	222	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1264	0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2307	0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	5	-0	-2253	0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-1161	0	0	0	147	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2642	0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-772	0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2150	0	0	0	222	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-1264	0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2307	0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	10	-0	-2253	0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-1161	0	0	0	147	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-2642	0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-772	0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2150	0	0	0	222	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-1264	0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-2307	0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	15	-0	-1127	0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-580	0	0	0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1321	0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	-385	0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1075	0	0	-0	222	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-632	0	0	-0	-92	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1153	0	0	-0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	19	-0	-1127	0	0	-0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-580	0	0	-0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1321	0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-385	0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1075	0	0	-0	-33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-632	0	0	-0	-92	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1153	0	0	-0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	24	-0	-6	0	0	-0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	6	0	0	-0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	-3	0	0	0	13	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	3	0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	-2	0	0	-0	-33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	2	0	0	-0	-92	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	-0	0	0	-0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	29	-0	574	-0	0	-0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	1130	-0	0	-0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	384	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	1321	-0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	630	-0	0	-0	-33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	1075	-0	0	-0	-92	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	1152	-0	0	-0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	34	-0	574	-0	0	0	145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	1130	-0	0	0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	384	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	1321	-0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	630	-0	0	-0	149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	1075	-0	0	-0	-92	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	1152	-0	0	-0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	39	-0	1147	-0	0	0	145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	2261	-0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	766	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	2642	-0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	1258	-0	0	0	149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2150	-0	0	0	222	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2305	-0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	44	-0	1147	-0	0	0	145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	2261	-0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1I	44	-0	766	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	2642	-0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	1258	-0	0	0	149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2150	-0	0	0	222	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	2305	-0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	49	-0	1147	-0	0	0	145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	2261	-0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	766	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	2642	-0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	1258	-0	0	0	149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	2150	-0	0	0	222	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	2305	-0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1

ASTA NUM. 18 NI 407 NF 507 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2277	0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-1127	0	0	0	145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2647	0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-757	0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2153	0	0	0	222	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1251	0	0	0	149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2301	0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	5	-0	-2277	0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-1127	0	0	0	145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2647	0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-757	0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2153	0	0	0	222	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-1251	0	0	0	149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2301	0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	10	-0	-2277	0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-1127	0	0	0	145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-2647	0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-757	0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2153	0	0	0	222	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-1251	0	0	0	149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-2301	0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	15	-0	-1139	0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-563	0	0	0	-107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1324	0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	-378	0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1077	0	0	-0	222	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-625	0	0	-0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1151	0	0	-0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-1139	0	0	-0	-17	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-563	0	0	-0	-107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1324	0	0	0	252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-378	0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1077	0	0	-0	-32	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-625	0	0	-0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1151	0	0	-0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	24	-0	-6	0	0	-0	-17	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	6	0	0	-0	-107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	-4	0	0	0	15	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	4	0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	-3	0	0	-0	-32	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	2	0	0	-0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	-0	0	0	-0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	29	-0	554	-0	0	-0	-17	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	1147	-0	0	-0	-107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	373	-0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	1327	-0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	621	-0	0	-0	-32	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	1079	-0	0	-0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	1149	-0	0	-0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	34	-0	554	-0	0	0	141	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	1147	-0	0	0	-107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	373	-0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	1327	-0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1Q	34	-0	621	-0	0	-0	148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	1079	-0	0	-0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	1149	-0	0	-0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	39	-0	1104	-0	0	0	141	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	2296	-0	0	0	229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	746	-0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	2654	-0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	1242	-0	0	0	148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2158	-0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2299	-0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	44	-0	1104	-0	0	0	141	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	2296	-0	0	0	229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	746	-0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	2654	-0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	1242	-0	0	0	148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2158	-0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	2299	-0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	49	-0	1104	-0	0	0	141	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	2296	-0	0	0	229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	746	-0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	2654	-0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	1242	-0	0	0	148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	2158	-0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	2299	-0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1
ASTA NUM. 19 NI 507 NF 410 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
--																		
cm		kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2319	0	0	0	229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-1077	0	0	0	141	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2663	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-733	0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2164	0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1232	0	0	0	148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2296	0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	5	-0	-2319	0	0	0	229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-1077	0	0	0	141	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2663	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-733	0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2164	0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-1232	0	0	0	148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2296	0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	10	-0	-2319	0	0	0	229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-1077	0	0	0	141	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-2663	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-733	0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2164	0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-1232	0	0	0	148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-2296	0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	15	-0	-1161	0	0	0	229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-537	0	0	0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1332	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	-366	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1083	0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-615	0	0	0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1148	0	0	-0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	19	-0	-1161	0	0	-0	-14	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-537	0	0	-0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1332	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-366	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1083	0	0	-0	-30	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-615	0	0	-0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1148	0	0	-0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	24	-0	-6	0	0	-0	-14	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	6	0	0	-0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	-5	0	0	0	17	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	4	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	-3	0	0	-0	-30	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	2	0	0	-0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

2	24	-0	-0	0	0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6	
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	29	-0	526	-0	0	-0	-14	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	1170	-0	0	-0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	360	-0	0	0	116	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	1335	-0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	611	-0	0	-0	-30	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	1085	-0	0	-0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	1146	-0	0	-0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	34	-0	526	-0	0	0	137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	1170	-0	0	0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	360	-0	0	0	116	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	1335	-0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	611	-0	0	0	146	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	1085	-0	0	0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	1146	-0	0	-0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	39	-0	1048	-0	0	0	137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	2342	-0	0	0	233	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	718	-0	0	0	116	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	2672	-0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	1220	-0	0	0	146	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2170	-0	0	0	224	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2293	-0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	44	-0	1048	-0	0	0	137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	2342	-0	0	0	233	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	718	-0	0	0	116	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	2672	-0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	1220	-0	0	0	146	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2170	-0	0	0	224	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	2293	-0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	49	-0	1048	-0	0	0	137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	2342	-0	0	0	233	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	718	-0	0	0	116	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	2672	-0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	1220	-0	0	0	146	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	2170	-0	0	0	224	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	2293	-0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1																		
ASTA NUM. 20 NI 410 NF 409 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)																		
armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato																		
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
--	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2370	0	0	0	233	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-1016	0	0	0	137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2682	0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-704	0	0	0	116	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2178	0	0	0	224	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1208	0	0	0	146	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2290	0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	5	-0	-2370	0	0	0	233	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-1016	0	0	0	137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2682	0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-704	0	0	0	116	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2178	0	0	0	224	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-1208	0	0	0	146	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2290	0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	10	-0	-2370	0	0	0	233	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-1016	0	0	0	137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-2682	0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-704	0	0	0	116	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2178	0	0	0	224	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-1208	0	0	0	146	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-2290	0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	15	-0	-1187	0	0	0	233	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-507	0	0	0	-114	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1342	0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	-351	0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1090	0	0	0	224	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-604	0	0	0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1145	0	0	-0	-82	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																
1A	19	-0	-1187	0	0	0	-9	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6		
1B	19	-0	-507	0	0	0	-114	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6		
1I	19	-0	-1342	0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6		
1J	19	-0	-351	0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6		
1Q	19	-0	-1090	0	0	-0	-28	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6		
1R	19	-0	-604	0	0	-0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6		
2	19	-0	-1145	0	0	-0	-82	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6		

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6															
1A	24	-0	-7	0	0	-0	-9	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6	
1B	24	-0	5	0	0	-0	-114	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6	
1I	24	-0	-5	0	0	0	19	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6	
1J	24	-0	4	0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6	
1Q	24	-0	-3	0	0	-0	-28	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6	
1R	24	-0	2	0	0	-0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6	
2	24	-0	-1	0	0	-0	-82	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	29.6	

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																
1A	29	-0	493	-0	0	0	-9	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6		
1B	29	-0	1197	-0	0	0	-114	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6		
1I	29	-0	345	-0	0	0	114	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6		
1J	29	-0	1345	-0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6		
1Q	29	-0	598	-0	0	-0	-28	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6		
1R	29	-0	1092	-0	0	-0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6		
2	29	-0	1143	-0	0	-0	-82	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6		

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6															
1A	34	-0	493	-0	0	0	132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6	
1B	34	-0	1197	-0	0	0	-114	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6	
1I	34	-0	345	-0	0	0	114	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6	
1J	34	-0	1345	-0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6	
1Q	34	-0	598	-0	0	0	144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6	
1R	34	-0	1092	-0	0	0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6	
2	34	-0	1143	-0	0	-0	-82	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6	

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	39	-0	983	-0	0	0	132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	2397	-0	0	0	-114	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	688	-0	0	0	114	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	2692	-0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	1196	-0	0	0	144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2184	-0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2286	-0	0	0	250	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	44	-0	983	-0	0	0	132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	2397	-0	0	0	237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	688	-0	0	0	114	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	2692	-0	0	0	255	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	1196	-0	0	0	144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2184	-0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	2286	-0	0	0	250	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= --		aant= --		ainr= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6															
1A	49	-0	983	-0	0	0	131	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6	
1B	49	-0	2397	-0	0	0	237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6	
1I	49	-0	688	-0	0	0	114	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6	
1J	49	-0	2692	-0	0	0	255	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6	
1Q	49	-0	1196	-0	0	0	144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6	
1R	49	-0	2184	-0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6	
2	49	-0	2286	-0	0	0	250	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6	

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1
ASTA NUM. 21 NI 409 NF 508 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4×1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2430	0	0	0	237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-948	0	0	0	132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2705	0	0	0	255	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-673	0	0	0	114	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2194	0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1184	0	0	0	144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2285	0	0	0	250	3.08	3.08	7.70	7.70	0.28	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62		(e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6												
1A	5	-0	-2430	0	0	0	237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-948	0	0	0	132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2705	0	0	0	255	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-673	0	0	0	114	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2194	0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-1184	0	0	0	144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2285	0	0	0	250	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1A	10	-0	-2430	0	0	0	237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-948	0	0	0	132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-2705	0	0	0	255	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-673	0	0	0	114	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2194	0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-1184	0	0	0	144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-2285	0	0	0	250	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	15	-0	-1217	0	0	0	237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-473	0	0	0	-119	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1354	0	0	0	255	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	-336	0	0	0	-142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1098	0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-592	0	0	0	-96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1143	0	0	-0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-1217	0	0	0	-4	3.08	3.08	7.70	7.70	0.21	0.00	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-473	0	0	0	-119	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1354	0	0	0	255	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-336	0	0	0	-142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1098	0	0	-0	-27	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-592	0	0	-0	-96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1143	0	0	-0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	24	-0	-7	0	0	-0	-4	3.08	3.08	7.70	7.70	0.21	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	4	0	0	-0	-119	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	-6	0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	4	0	0	0	-142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	-4	0	0	-0	-27	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	1	0	0	-0	-96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	-2	0	0	-0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	29	-0	458	-0	0	0	-4	3.08	3.08	7.70	7.70	0.21	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	1226	-0	0	0	-119	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	329	-0	0	0	111	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	1355	-0	0	0	-142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	585	-0	0	-0	-27	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	1099	-0	0	-0	-96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	1139	-0	0	-0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	34	-0	458	-0	0	0	126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	1226	-0	0	0	-119	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	329	-0	0	0	111	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	1355	-0	0	0	-142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	585	-0	0	0	142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	1099	-0	0	0	-96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	1139	-0	0	-0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	39	-0	913	-0	0	0	126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	2457	-0	0	0	-119	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	657	-0	0	0	111	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	2713	-0	0	0	-142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	1170	-0	0	0	142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2200	-0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2279	-0	0	0	249	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	44	-0	913	-0	0	0	126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	2457	-0	0	0	241	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	657	-0	0	0	111	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	2713	-0	0	0	256	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	1170	-0	0	0	142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2200	-0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	2279	-0	0	0	249	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	49	-0	913	-0	0	0	126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	2457	-0	0	0	241	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	657	-0	0	0	111	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	2713	-0	0	0	256	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	1170	-0	0	0	142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	2200	-0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	2279	-0	0	0	249	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1
ASTA NUM. 22 NI 508 NF 416 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
--	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-2495	0	0	0	241	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-877	0	0	0	126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1I	0	-0	-2730	0	0	0	256	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-642	0	0	0	111	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2213	0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1159	0	0	0	142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2280	0	0	0	249	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	5	-0	-2495	0	0	0	241	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-877	0	0	0	126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2730	0	0	0	256	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-642	0	0	0	111	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2213	0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-1159	0	0	0	142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2280	0	0	0	249	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	10	-0	-2495	0	0	0	241	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-877	0	0	0	126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-2730	0	0	0	256	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-642	0	0	0	111	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2213	0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-1159	0	0	0	142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-2280	0	0	0	249	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	15	-0	-1251	0	0	0	241	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-437	0	0	0	-125	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1367	0	0	0	256	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	-321	0	0	0	-145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1109	0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-579	0	0	0	-99	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1142	0	0	-0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	19	-0	-1251	0	0	0	241	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-437	0	0	0	-125	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1367	0	0	0	256	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-321	0	0	0	-145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1109	0	0	-0	-26	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-579	0	0	-0	-99	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1142	0	0	-0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	24	-0	-8	0	0	0	4	3.08	3.08	7.70	7.70	0.21	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	3	0	0	0	-125	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	-8	0	0	0	24	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	3	0	0	0	-145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	-5	0	0	-0	-26	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	0	0	0	-0	-99	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	-4	0	0	-0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	29	-0	420	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	1257	-0	0	0	-125	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	311	-0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	1365	-0	0	0	-145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	571	-0	0	-0	-26	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	1106	-0	0	-0	-99	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	1134	-0	0	-0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	34	-0	420	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	1257	-0	0	0	-125	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	311	-0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	1365	-0	0	0	-145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	571	-0	0	0	139	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	1106	-0	0	0	-99	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	1134	-0	0	-0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	39	-0	838	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	2520	-0	0	0	-125	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	623	-0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	2735	-0	0	0	-145	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	1142	-0	0	0	139	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2216	-0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2271	-0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	44	-0	838	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	2520	-0	0	0	244	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	623	-0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	2735	-0	0	0	256	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	1142	-0	0	0	139	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2216	-0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	2271	-0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02					

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1R	49	-0	2216	-0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	2271	-0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1
ASTA NUM. 23 NI 416 NF 415 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2563	0	0	0	244	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-803	0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2757	0	0	0	256	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-609	0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2234	0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1132	0	0	0	139	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2277	0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	5	-0	-2563	0	0	0	244	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-803	0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2757	0	0	0	256	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-609	0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2234	0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-1132	0	0	0	139	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2277	0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	10	-0	-2563	0	0	0	244	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-803	0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-2757	0	0	0	256	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-609	0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2234	0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-1132	0	0	0	139	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-2277	0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	15	-0	-1286	0	0	0	244	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-401	0	0	0	-132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1382	0	0	0	256	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	-304	0	0	0	-149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1120	0	0	0	225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-567	0	0	0	-102	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1141	0	0	-0	-85	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-1286	0	0	0	244	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-401	0	0	0	-132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1382	0	0	0	256	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-304	0	0	0	-149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1120	0	0	-0	-25	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-567	0	0	-0	-102	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1141	0	0	-0	-85	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	24	-0	-10	0	0	0	10	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	0	0	0	0	-132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	-10	0	0	0	26	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	1	0	0	0	-149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	-7	0	0	-0	-25	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	-2	0	0	-0	-102	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	-6	0	0	-0	-85	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	29	-0	380	-0	0	0	113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	1287	-0	0	0	-132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	293	-0	0	0	105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	1375	-0	0	0	-149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	555	-0	0	-0	-25	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	1113	-0	0	-0	-102	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	1128	-0	0	-0	-85	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	34	-0	380	-0	0	0	113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	1287	-0	0	0	-132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	293	-0	0	0	105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	1375	-0	0	0	-149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	555	-0	0	0	135	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	1113	-0	0	0	-102	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	1128	-0	0	-0	-85	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	39	-0	760	-0	0	0	113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	2584	-0	0	0	-132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	587	-0	0	0	105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	2757	-0	0	0	-149	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	1112	-0	0	0	135	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2232	-0	0	0	224	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2261	-0	0	0	243	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	44	-0	760	-0	0	0	113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	2584	-0	0	0	246	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	587	-0	0	0	105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	2757	-0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	1112	-0	0	0	135	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2232	-0	0	0	224	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	2261	-0	0	0	243	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	49	-0	760	-0	0	0	113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	2584	-0	0	0	246	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	587	-0	0	0	105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	2757	-0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	1112	-0	0	0	135	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	2232	-0	0	0	224	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	2261	-0	0	0	243	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																			
Nome travata: Fondaz_104_IP1														Descrizione: Fondazione_1_2									
ASTA NUM. 24		NI 415		NF 511		SEZ. Rp		B= 90.0		H= 40.0		(trave di fondazione)											

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2633	0	0	0	246	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-729	0	0	0	113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2787	0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-575	0	0	0	105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2256	0	0	0	224	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1106	0	0	0	135	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2274	0	0	0	243	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A 5	-0 -2633	0	0	0	246	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1B 5	-0 -729	0	0	0	113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I 5	-0 -2787	0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1J 5	-0 -575	0	0	0	105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q 5	-0 -2256	0	0	0	224	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R 5	-0 -1106	0	0	0	135	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2 5	-0 -2274	0	0	0	243	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A 10	-0 -2633	0	0	0	246	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1B 10	-0 -729	0	0	0	113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I 10	-0 -2787	0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1J 10	-0 -575	0	0	0	105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q 10	-0 -2256	0	0	0	224	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R 10	-0 -1106	0	0	0	135	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2 10	-0 -2274	0	0	0	243	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A 15	-0 -1323	0	0	0	246	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B 15	-0 -365	0	0	0	-141	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I 15	-0 -1400	0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J 15	-0 -288	0	0	0	-155	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q 15	-0 -1133	0	0	0	224	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R 15	-0 -555	0	0	0	-107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2 15	-0 -1142	0	0	-0	-89	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A 19	-0 -1323	0	0	0	246	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B 19	-0 -365	0	0	0	-141	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I 19	-0 -1400	0	0	0	254	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J 19	-0 -288	0	0	0	-155	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q 19	-0 -1133	0	0	-0	-25	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R 19	-0 -555	0	0	-0	-107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2 19	-0 -1142	0	0	-0	-89	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A 24	-0 -14	0	0	0	15	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B 24	-0 -1	0	0	0	-141	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I 24	-0 -15	0	0	0	29	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J 24	-0 -0	0	0	0	-154	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q 24	-0 -11	0	0	-0	-25	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R 24	-0 -4	0	0	-0	-107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2 24	-0 -11	0	0	-0	-89	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6

apost= --		aant= --		ainr= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	29	-0	338	-0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	1318	-0	0	0	-141	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	274	-0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	1382	-0	0	0	-155	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	538	-0	0	-0	-25	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	1118	-0	0	-0	-107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	1120	-0	0	-0	-89	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6

apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base=
-----------	----------	-------------------------------------

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1A	34	-0	338	-0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	1318	-0	0	0	-141	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	274	-0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	1382	-0	0	0	-155	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	538	-0	0	0	130	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	1118	-0	0	0	-107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	1120	-0	0	-0	-89	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	39	-0	677	-0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	2649	-0	0	0	-141	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	549	-0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	2777	-0	0	0	-155	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	1080	-0	0	0	130	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2246	-0	0	0	-107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2251	-0	0	0	238	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	44	-0	677	-0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	2649	-0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	549	-0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	2777	-0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	1080	-0	0	0	130	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2246	-0	0	0	221	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	2251	-0	0	0	238	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	49	-0	677	-0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	2649	-0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	549	-0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	2777	-0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	1080	-0	0	0	130	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	2246	-0	0	0	221	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	2251	-0	0	0	238	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_104_IP1 Descrizione: Fondazione_1_2
ASTA NUM. 25 NI 511 NF 418 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2705	0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-657	0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2822	0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-540	0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2280	0	0	0	221	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1082	0	0	0	130	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2275	0	0	0	238	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	5	-0	-2705	0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-657	0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2822	0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-540	0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2280	0	0	0	221	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-1082	0	0	0	130	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2275	0	0	0	238	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	10	-0	-2705	0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-657	0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-2822	0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-540	0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2280	0	0	0	221	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-1082	0	0	0	130	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-2275	0	0	0	238	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	15	-0	-1360	0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-334	0	0	0	-151	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1422	0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	-271	0	0	0	-165	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1148	0	0	0	221	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-545	0	0	0	-115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1146	0	0	-0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	19	-0	-1360	0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-334	0	0	0	-151	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1422	0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-271	0	0	0	-165	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1148	0	0	-0	-27	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-545	0	0	-0	-115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1146	0	0	-0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	24	-0	-28	0	0	0	22	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1B	24	-0	2	0	0	0	-151	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	-29	0	0	0	35	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	3	0	0	0	-165	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	-21	0	0	-0	-27	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	-5	0	0	-0	-115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	-18	0	0	-0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	29	-0	289	-0	0	0	91	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	1351	-0	0	0	-151	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	254	-0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	1386	-0	0	0	-165	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	518	-0	0	-0	-27	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	1122	-0	0	-0	-115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	1109	-0	0	-0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	34	-0	289	-0	0	0	91	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	1351	-0	0	0	-151	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	254	-0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	1386	-0	0	0	-165	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	518	-0	0	-0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	1122	-0	0	-0	-115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	1109	-0	0	-0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	39	-0	589	-0	0	0	91	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	2717	-0	0	0	-151	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	512	-0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	2794	-0	0	0	-165	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	1046	-0	0	0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2260	-0	0	0	-115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2236	-0	0	0	229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	44	-0	589	-0	0	0	91	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	2717	-0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	512	-0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	2794	-0	0	0	242	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	1046	-0	0	0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2260	-0	0	0	215	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	2236	-0	0	0	229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	49	-0	589	-0	0	0	91	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	2717	-0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	512	-0	0	0	95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	2794	-0	0	0	242	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	1046	-0	0	0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	2260	-0	0	0	215	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	2236	-0	0	0	229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_104_IP1 Descrizione: Fondazione_1_2
ASTA NUM. 26 NI 418 NF 417 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
--													Fx,M	Bielle	V,Mx			
	cm	kg			kg*m			cmq								cmq/m		cm
1A	0	-0	-2790	0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-594	0	0	0	91	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2874	0	0	0	242	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-510	0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2319	0	0	0	215	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1065	0	0	0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2290	0	0	0	229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	5	-0	-2790	0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-594	0	0	0	91	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2874	0	0	0	242	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-510	0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2319	0	0	0	215	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-1065	0	0	0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2290	0	0	0	229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	10	-0	-2790	0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-594	0	0	0	91	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-2874	0	0	0	242	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-510	0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2319	0	0	0	215	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-1065	0	0	0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-2290	0	0	0	229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	15	-0	-1410	0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-310	0	0	0	-166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1461	0	0	0	242	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1J	15	-0	-260	0	0	0	-184	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1177	0	0	-0	-34	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-544	0	0	-0	-129	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1164	0	0	-0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-1410	0	0	0	247	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-310	0	0	0	-166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1461	0	0	0	242	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-260	0	0	0	-184	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1177	0	0	-0	-34	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-544	0	0	-0	-129	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1164	0	0	-0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	24	-0	-56	0	0	0	28	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	-3	0	0	0	-166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	-60	0	0	0	47	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	1	0	0	0	-183	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	-44	0	0	-0	-34	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	-14	0	0	-0	-129	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	-40	0	0	-0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	29	-0	231	-0	0	0	68	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	1372	-0	0	0	-166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	229	-0	0	0	86	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	1374	-0	0	0	-184	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	490	-0	0	-0	-34	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	1113	-0	0	-0	-129	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	1084	-0	0	-0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	34	-0	231	-0	0	0	68	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	1372	-0	0	0	-166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	229	-0	0	0	86	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	1374	-0	0	0	-184	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	490	-0	0	-0	-34	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	1113	-0	0	-0	-129	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	1084	-0	0	-0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	39	-0	491	-0	0	0	68	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	2773	-0	0	0	-166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	468	-0	0	0	86	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	2796	-0	0	0	-184	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	1003	-0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2261	-0	0	0	-129	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2208	-0	0	0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	44	-0	491	-0	0	0	68	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	2773	-0	0	0	242	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	468	-0	0	0	86	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	2796	-0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	1003	-0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2261	-0	0	0	201	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	2208	-0	0	0	210	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	49	-0	491	-0	0	0	68	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	2773	-0	0	0	242	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	468	-0	0	0	86	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	2796	-0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	1003	-0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	2261	-0	0	0	201	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	2208	-0	0	0	209	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_104_IP1 Descrizione: Fondazione_1_2
ASTA NUM. 27 NI 417 NF 513 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2979	0	0	0	242	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-515	0	0	0	68	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2978	0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-516	0	0	0	86	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2420	0	0	0	201	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1074	0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2364	0	0	0	210	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	5	-0	-2979	0	0	0	242	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-515	0	0	0	68	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2978	0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-516	0	0	0	86	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2420	0	0	0	201	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1R	5	-0	-1074	0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2364	0	0	0	210	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	10	-0	-2979	0	0	0	-56	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-515	0	0	0	-217	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-2978	0	0	0	-70	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-516	0	0	0	-230	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2420	0	0	0	-55	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-1074	0	0	0	-170	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-2364	0	0	0	-152	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	15	-0	-1564	0	0	0	242	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	-271	0	0	0	-217	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1551	0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	-284	0	0	0	-230	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1268	0	0	-0	-55	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-567	0	0	-0	-170	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1242	0	0	-0	-152	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	19	-0	-1564	0	0	0	-56	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-271	0	0	0	-217	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1551	0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-284	0	0	0	-230	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1268	0	0	-0	-55	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-567	0	0	-0	-170	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1242	0	0	-0	-152	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	24	-0	-143	0	0	-0	-56	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	-35	0	0	-0	-217	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	-124	0	0	0	60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	-54	0	0	0	-230	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	-116	0	0	-0	-55	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	-62	0	0	-0	-170	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	-121	0	0	-0	-152	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	29	-0	187	-0	0	-0	-56	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	1291	-0	0	-0	-217	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	166	-0	0	0	57	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	1312	-0	0	0	-230	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	436	-0	0	-0	-55	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	1042	-0	0	-0	-170	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	1000	-0	0	-0	-152	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	34	-0	187	-0	0	0	45	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	1291	-0	0	0	-217	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	166	-0	0	0	57	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	1312	-0	0	0	-230	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	436	-0	0	-0	-55	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	1042	-0	0	-0	-170	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	1000	-0	0	-0	-152	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	39	-0	404	-0	0	0	45	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	2728	-0	0	0	-217	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	386	-0	0	0	57	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	2746	-0	0	0	-230	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	933	-0	0	0	-55	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2199	-0	0	0	-170	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	2120	-0	0	-0	-152	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	44	-0	404	-0	0	0	45	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	2728	-0	0	0	177	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	386	-0	0	0	57	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	2746	-0	0	0	166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	933	-0	0	0	76	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2199	-0	0	0	146	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	2120	-0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	49	-0	404	-0	0	0	45	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	2728	-0	0	0	177	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	386	-0	0	0	57	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	2746	-0	0	0	166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	933	-0	0	0	76	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	2199	-0	0	0	146	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	2120	-0	0	0	151	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

cm		kg		kg*m		cmq				Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm			
1A	0	-0	-3690	0	0	0	177	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.05	0.27	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-156	0	0	0	45	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-3218	0	0	0	166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.24	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-628	0	0	0	57	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2753	0	0	0	146	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1093	0	0	0	76	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2605	0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	5	-0	-3690	0	0	0	-184	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.05	0.27	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-156	0	0	0	45	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-3218	0	0	0	166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.24	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-628	0	0	0	57	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2753	0	0	0	146	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-1093	0	0	0	76	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2605	0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	10	-0	-3690	0	0	0	-184	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.05	0.27	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	-156	0	0	0	-249	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-3218	0	0	0	-148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.24	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	-628	0	0	0	-378	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-2753	0	0	-0	-122	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-1093	0	0	-0	-325	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-2605	0	0	-0	-282	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	15	-0	-2250	0	0	0	177	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	56	0	0	0	-316	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-1818	0	0	-0	-148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.14	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	-376	0	0	-0	-378	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-1604	0	0	-0	-122	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-590	0	0	-0	-325	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1487	0	0	-0	-282	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	19	-0	-2250	0	0	0	177	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	365	0	0	0	-483	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1818	0	0	-0	-148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.14	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-376	0	0	-0	-378	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1604	0	0	-0	-122	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-590	0	0	-0	-325	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1487	0	0	-0	-282	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	24	-0	-907	0	0	0	177	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	365	0	0	0	-483	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	-763	0	0	-0	-148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	222	0	0	-0	-378	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	-558	0	0	-0	-122	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	16	0	0	-0	-307	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	-369	0	0	-0	-282	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	29	-0	-907	0	0	0	234	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	938	0	0	0	-483	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	-763	0	0	-0	-148	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	1225	0	0	-0	-378	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	-558	0	0	-0	-122	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	825	0	0	-0	-325	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	749	-0	0	-0	-282	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	34	-0	172	-0	0	0	170	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	938	-0	0	0	-483	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	-116	0	0	-0	-50	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	1225	0	0	-0	-378	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	285	-0	0	-0	-122	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	825	-0	0	-0	-325	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	749	-0	0	-0	-282	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	39	-0	473	-0	0	0	234	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	2287	-0	0	0	-483	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	39	-0	142	-0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	2618	-0	0	0	-378	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	810	-0	0	-0	-122	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	1950	-0	0	-0	-325	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	1865	-0	0	-0	-282	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	44	-0	473	-0	0	0	234	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	2287	-0	0	0	-483	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	142	-0	0	0	179	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	2618	-0	0	0	-378	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	810	-0	0	0	97	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	1950	-0	0	0	-325	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	1865	-0	0	-0	-282	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1A	49	-0	473	-0	0	0	234	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	2287	-0	0	0	-483	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	142	-0	0	0	206	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	2618	-0	0	0	-378	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	810	-0	0	0	97	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	1950	-0	0	0	-325	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	1865	-0	0	-0	-282	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_104_IP1 Descrizione: Fondazione_1_2
ASTA NUM. 29 NI 512 NF 5 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-5179	0	0	0	234	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.07	0.39	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	1171	0	0	0	-763	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-4056	0	0	0	206	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.06	0.30	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	48	0	0	0	-267	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-3363	0	0	0	97	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.05	0.25	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-645	0	0	0	-406	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2721	0	0	-0	-496	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	5	-0	-5179	0	0	0	2444	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.23	0.07	0.39	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	1171	0	0	0	-1011	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.10	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-4056	0	0	0	206	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.06	0.30	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	48	0	0	0	-456	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-3363	0	0	0	97	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.05	0.25	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-645	0	0	0	-567	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2721	0	0	-0	-496	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	10	-0	-5179	0	0	0	2499	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.24	0.07	0.39	0.00	0.00	29.6
1B	10	-0	1470	0	0	0	-1384	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1I	10	-0	-4056	0	0	0	206	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.06	0.30	0.00	0.00	29.6
1J	10	-0	716	0	0	0	-924	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	10	-0	-3363	0	0	0	97	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.05	0.25	0.00	0.00	29.6
1R	10	-0	-645	0	0	0	-727	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	10	-0	-2721	0	0	-0	-496	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	15	-0	-3830	0	0	0	2008	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.19	0.05	0.29	0.00	0.00	29.6
1B	15	-0	1470	0	0	0	-1500	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1I	15	-0	-3076	0	0	0	1511	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.04	0.23	0.00	0.00	29.6
1J	15	-0	716	0	0	0	-1073	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.10	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	15	-0	-2335	0	0	0	97	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	15	-0	-25	0	0	0	-582	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	15	-0	-1605	0	0	-0	-496	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-3830	0	0	0	2080	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.20	0.05	0.29	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	1796	0	0	0	-1500	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-3076	0	0	0	1546	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.04	0.23	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	1490	0	0	0	-1313	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-2335	0	0	0	97	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	629	0	0	0	-847	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1605	0	0	-0	-496	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	24	-0	-2509	0	0	0	1616	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
1B	24	-0	1796	0	0	0	-1500	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1I	24	-0	-2203	0	0	0	1253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1J	24	-0	1490	0	0	0	-1313	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1Q	24	-0	-1341	0	0	0	97	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1R	24	-0	629	0	0	0	-847	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	24	-0	-491	0	0	-0	-496	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	29	-0	-2509	0	0	0	1100	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
1B	29	-0	2150	0	0	0	-1500	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1I	29	-0	-2203	0	0	0	926	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1J	29	-0	2354	0	0	0	-1313	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1Q	29	-0	-1341	0	0	0	400	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1R	29	-0	1328	0	0	0	-847	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
2	29	-0	624	-0	0	-0	-496	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	34	-0	-1216	0	0	0	1100	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	34	-0	2150	0	0	0	-1500	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1I	34	-0	-1420	0	0	0	926	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	34	-0	2354	0	0	0	-1313	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1Q	34	-0	-394	0	0	0	313	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1R	34	-0	1328	0	0	0	-847	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
2	34	-0	624	-0	0	-0	-496	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	39	-0	-1216	0	0	0	1100	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	39	-0	2616	0	0	0	-1500	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1I	39	-0	-1420	0	0	0	926	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	39	-0	3320	0	0	0	-1313	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	29.6
1Q	39	-0	455	-0	0	0	400	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1R	39	-0	2125	-0	0	0	-847	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	39	-0	1738	-0	0	-0	-496	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	44	-0	-36	0	0	0	997	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.10	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	44	-0	2616	0	0	0	-1500	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1I	44	-0	-740	0	0	0	926	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	44	-0	3320	0	0	0	-1313	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	29.6
1Q	44	-0	455	-0	0	0	400	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1R	44	-0	2125	-0	0	0	-847	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	44	-0	1738	-0	0	-0	-496	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	49	-0	-36	0	0	0	1101	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	49	-0	2616	0	0	0	-1500	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1I	49	-0	-740	0	0	0	926	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	49	-0	3320	0	0	0	-1313	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	29.6
1Q	49	-0	455	-0	0	0	400	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1R	49	-0	2125	-0	0	0	-847	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	49	-0	1738	-0	0	-0	-496	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1-3

ASTA NUM. 30 NI 8 NF 358 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-6030	0	0	0	1489	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.08	0.45	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	1822	0	0	0	-1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.14	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-4717	0	0	0	917	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.06	0.35	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	509	0	0	0	-752	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-3753	0	0	0	579	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.05	0.28	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-455	0	0	0	-391	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2850	0	0	0	0	3.08	3.08	7.70	7.70	0.01	0.00	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	5	-0	-6030	0	0	0	1489	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.08	0.45	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	1822	0	0	0	-1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.14	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-4717	0	0	0	917	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.06	0.35	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	509	0	0	0	-752	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-3753	0	0	0	579	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.05	0.28	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-455	0	0	0	-391	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2850	0	0	0	0	3.08	3.08	7.70	7.70	0.01	0.00	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	9	-0	-6030	0	0	0	1837	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.18	0.08	0.45	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	2019	0	0	0	-1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-4717	0	0	0	1218	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.06	0.35	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	809	0	0	0	-752	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-3753	0	0	0	857	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.05	0.28	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	-455	0	0	0	-465	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-2850	0	0	0	319	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	14	-0	-4561	0	0	0	1837	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.18	0.06	0.34	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	2019	0	0	0	-1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-3351	0	0	0	1218	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.05	0.25	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	809	0	0	0	-752	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-2601	0	0	0	857	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	59	0	0	0	-465	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-1726	0	0	0	-160	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-4561	0	0	0	1837	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.18	0.06	0.34	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	2256	0	0	0	-1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-3351	0	0	0	1218	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.05	0.25	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	1215	0	0	0	-752	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-2601	0	0	0	857	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	609	0	0	0	-465	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1726	0	0	0	-160	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	23	-0	-3146	0	0	0	1837	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	2256	0	0	0	-1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	-2104	0	0	0	1218	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	1215	0	0	0	-752	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	-1499	0	0	0	857	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	609	0	0	0	-465	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	-611	0	0	0	-160	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	28	-0	-3146	0	0	0	1911	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	2618	0	0	0	-1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	-2104	0	0	0	1258	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	1985	0	0	0	-752	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1Q	28	-0	-1499	0	0	0	799	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	1305	0	0	0	-465	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	-611	0	0	0	-160	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	32	-0	-1868	0	0	0	1292	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	2618	0	0	0	-1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	-1235	0	0	0	839	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	1985	0	0	0	-752	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	-554	0	0	0	160	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	1305	0	0	0	-465	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	496	0	0	0	-160	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	37	-0	-1868	0	0	0	1206	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	3051	0	0	0	-1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.04	0.23	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	-1235	0	0	0	782	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	2925	0	0	0	-752	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	-554	0	0	0	160	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	2099	0	0	0	-465	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	1595	0	0	0	-160	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	42	-0	-673	0	0	0	681	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	3051	0	0	0	-1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.04	0.23	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	-547	0	0	0	482	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	2925	0	0	0	-752	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1Q	42	-0	279	0	0	0	160	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0	2099	0	0	0	-465	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	1595	0	0	0	-160	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	46	-0	-673	0	0	0	374	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	3051	0	0	0	-1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.04	0.23	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	-547	0	0	0	239	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	46	-0	2925	0	0	0	-752	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	279	0	0	0	160	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	2099	0	0	0	-465	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	1595	0	0	0	33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.00	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 l-3
ASTA NUM. 31 NI 358 NF 356 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm		kg			kg*m					cmq		Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm

1A	0	-0	-3370	0	0	0	374	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.05	0.25	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	290	0	0	0	-326	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2897	0	0	0	239	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-183	0	0	0	-266	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2377	0	0	0	160	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-703	0	0	0	-258	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2082	0	0	0	33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.00	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	5	-0	-3370	0	0	0	374	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.05	0.25	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	290	0	0	0	-326	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2897	0	0	0	239	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-183	0	0	0	-315	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2377	0	0	0	160	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-703	0	0	0	-258	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2082	0	0	0	-252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	9	-0	-3370	0	0	0	374	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.05	0.25	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	512	0	0	0	-326	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-2897	0	0	0	239	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	-183	0	0	0	-328	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-2377	0	0	0	-129	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	-703	0	0	0	-258	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-2082	0	0	0	-252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	14	-0	-1988	0	0	0	374	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	512	0	0	0	-326	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-1581	0	0	0	239	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	105	0	0	0	-328	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-1271	0	0	0	-129	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	-205	0	0	0	-258	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-999	0	0	0	-252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-1988	0	0	0	-115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	775	0	0	0	-326	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1581	0	0	0	-72	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	503	0	0	0	-328	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1271	0	0	0	-129	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	337	0	0	0	-258	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

2	19	-0	-999	0	0	0	-252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	23	-0	-660	0	0	0	-115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	775	0	0	0	-326	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	-388	0	0	0	-72	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	503	0	0	0	-328	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	-222	0	0	0	-129	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	337	0	0	0	-258	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	75	0	0	0	-252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	28	-0	-660	0	0	0	-115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	1249	0	0	0	-326	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	-388	0	0	0	-72	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	1395	0	0	0	-328	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	571	0	0	0	-129	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	1123	0	0	0	-258	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	1141	0	0	0	-252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	32	-0	446	0	0	0	-115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	1249	0	0	0	-326	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	299	0	0	0	-72	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	1395	0	0	0	-328	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	571	0	0	0	-129	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	1123	0	0	0	-258	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	1141	0	0	0	-252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	37	-0	1105	0	0	0	-115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	2157	0	0	0	-326	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	818	0	0	0	-72	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	2444	0	0	0	-328	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	1213	0	0	0	-129	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	2049	0	0	0	-258	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	2199	0	0	0	-252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	42	-0	1105	0	0	0	-115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	2157	0	0	0	-326	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	818	0	0	0	-72	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	2444	0	0	0	-328	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1Q	42	-0	1213	0	0	0	-129	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0	2049	0	0	0	-258	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	2199	0	0	0	-252	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	46	-0	1105	0	0	0	29	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	2157	0	0	0	68	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	818	0	0	0	30	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	46	-0	2444	0	0	0	67	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	1213	0	0	0	36	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	2049	0	0	0	61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	2199	0	0	0	64	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1-3																		
ASTA NUM. 32 NI 356 NF 357 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)																		
armatura base = 4 X 1.54				per le armature aggiuntive consultare il tabulato														
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-2491	0	0	0	68	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-441	0	0	0	29	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2325	0	0	0	67	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-607	0	0	0	30	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2001	0	0	0	61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-931	0	0	0	36	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-1980	0	0	0	64	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	5	-0	-2491	0	0	0	-166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-441	0	0	0	29	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2325	0	0	0	-150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-607	0	0	0	30	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2001	0	0	0	-126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-931	0	0	0	-214	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-1980	0	0	0	-206	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	9	-0	-2491	0	0	0	-166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	-441	0	0	0	-278	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-2325	0	0	0	-150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	-607	0	0	0	-253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-2001	0	0	0	-126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	-931	0	0	0	-214	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-1980	0	0	0	-206	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	14	-0	-1209	0	0	0	-166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	-180	0	0	0	-278	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-1112	0	0	0	-150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	-278	0	0	0	-253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-958	0	0	0	-126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	-432	0	0	0	-214	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-938	0	0	0	-206	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	19	-0	-1209	0	0	0	-166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-180	0	0	0	-278	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1112	0	0	0	-150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-278	0	0	0	-253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-958	0	0	0	-126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-432	0	0	0	-214	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-938	0	0	0	-206	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	23	-0	34	0	0	0	-35	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	107	0	0	0	-278	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	31	0	0	0	-60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	110	0	0	0	-253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	48	0	0	0	-106	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	93	0	0	0	-214	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	95	0	0	0	-206	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	28	-0	369	0	0	0	-166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	1290	0	0	0	-278	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	421	0	0	0	-150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	1239	0	0	0	-253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	571	0	0	0	-126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	1088	0	0	0	-214	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	1120	0	0	0	-206	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	32	-0	369	0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	1290	0	0	0	-278	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	421	0	0	0	-150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	1239	0	0	0	-253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	571	0	0	0	-126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	1088	0	0	0	-214	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	1120	0	0	0	-206	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	37	-0	659	0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	2507	0	0	0	-278	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	791	0	0	0	-150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	2375	0	0	0	-253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	1076	0	0	0	-126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	2090	0	0	0	-214	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	2137	0	0	0	-206	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	42	-0	659	0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	2507	0	0	0	-278	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	791	0	0	0	56	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	2375	0	0	0	-253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1Q	42	-0	1076	0	0	0	63	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0	2090	0	0	0	-214	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	2137	0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	46	-0	659	0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	2507	0	0	0	61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	791	0	0	0	56	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	46	-0	2375	0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	1076	0	0	0	63	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	2090	0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	2137	0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6

Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1-3
 ASTA NUM. 33 NI 357 NF 354 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-2239	0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-645	0	0	0	61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2083	0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-801	0	0	0	56	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-1878	0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1006	0	0	0	63	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-1947	0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1A	5	-0	-2239	0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-645	0	0	0	-228	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2083	0	0	0	-106	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-801	0	0	0	56	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-1878	0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-1006	0	0	0	63	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-1947	0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	9	-0	-2239	0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	-645	0	0	0	-228	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-2083	0	0	0	-106	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	-801	0	0	0	-198	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-1878	0	0	0	-88	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	-1006	0	0	0	-171	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-1947	0	0	0	-164	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	14	-0	-1066	0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	-336	0	0	0	-228	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-997	0	0	0	-106	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	-404	0	0	0	-198	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-905	0	0	0	-88	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	-497	0	0	0	-171	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-946	0	0	0	-164	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-1066	0	0	0	-14	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-336	0	0	0	-228	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-997	0	0	0	-106	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-404	0	0	0	-198	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-905	0	0	0	-88	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-497	0	0	0	-171	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-946	0	0	0	-164	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	23	-0	-19	0	0	0	-14	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	87	0	0	0	-228	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	1	0	0	0	-42	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	68	0	0	0	-198	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	12	0	0	0	-73	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	57	0	0	0	-171	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	46	0	0	0	-164	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	28	-0	311	0	0	0	-14	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	1216	0	0	0	-228	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	426	0	0	0	-106	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	1102	0	0	0	-198	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	525	0	0	0	-88	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	1002	0	0	0	-171	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	1031	0	0	0	-164	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	32	-0	311	0	0	0	72	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	1216	0	0	0	-228	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	426	0	0	0	-106	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	1102	0	0	0	-198	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	525	0	0	0	-88	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	1002	0	0	0	-171	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	1031	0	0	0	-164	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	37	-0	648	0	0	0	72	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	2326	0	0	0	-228	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	860	0	0	0	-106	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	2114	0	0	0	-198	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	1039	0	0	0	-88	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	1935	0	0	0	-171	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	2008	0	0	0	-164	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	42	-0	648	0	0	0	72	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	2326	0	0	0	111	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	860	0	0	0	75	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	2114	0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1Q	42	-0	1039	0	0	0	76	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0	1935	0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	2008	0	0	0	122	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	46	-0	648	0	0	0	72	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	2326	0	0	0	111	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	860	0	0	0	75	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	46	-0	2114	0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	1039	0	0	0	76	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	1935	0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	2008	0	0	0	122	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
---	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2065	0	0	0	111	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-729	0	0	0	72	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-1873	0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-921	0	0	0	75	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-1768	0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1026	0	0	0	76	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-1886	0	0	0	122	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	5	-0	-2065	0	0	0	111	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-729	0	0	0	72	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-1873	0	0	0	108	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-921	0	0	0	75	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-1768	0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-1026	0	0	0	76	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-1886	0	0	0	122	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	9	-0	-2065	0	0	0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	-729	0	0	0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-1873	0	0	0	-69	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	-921	0	0	0	-152	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-1768	0	0	0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	-1026	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-1886	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	14	-0	-998	0	0	0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	-373	0	0	0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-907	0	0	0	-69	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	-464	0	0	0	-152	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-861	0	0	0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	-510	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-926	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	19	-0	-998	0	0	0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-373	0	0	0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-907	0	0	0	-69	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-464	0	0	0	-152	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-861	0	0	0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-510	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-926	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	23	-0	-10	0	0	0	-31	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	49	0	0	0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	1	0	0	0	-51	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	38	0	0	0	-152	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	7	0	0	0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	33	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	27	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	28	-0	364	0	0	0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	1074	0	0	0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	481	0	0	0	-69	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	957	0	0	0	-152	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	526	0	0	0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	912	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	971	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	32	-0	364	0	0	0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	1074	0	0	0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	481	0	0	0	-69	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	957	0	0	0	-152	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	526	0	0	0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	912	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	971	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	37	-0	745	0	0	0	73	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	2079	0	0	0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	966	0	0	0	-69	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	1858	0	0	0	-152	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	1044	0	0	0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	1780	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	1908	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	42	-0	745	0	0	0	73	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	2079	0	0	0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	966	0	0	0	80	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	1858	0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03				

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1R	42	-0	1780	0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	1908	0	0	0	131	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	46	-0	745	0	0	0	73	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	2079	0	0	0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	966	0	0	0	80	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1J	46	-0	1858	0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	1044	0	0	0	80	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	1780	0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	1908	0	0	0	131	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1-3
ASTA NUM. 35 NI 352 NF 353 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1883	0	0	0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-789	0	0	0	73	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-1690	0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-982	0	0	0	80	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-1652	0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-1020	0	0	0	80	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-1804	0	0	0	131	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	5	-0	-1883	0	0	0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-789	0	0	0	73	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-1690	0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-982	0	0	0	80	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-1652	0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-1020	0	0	0	80	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-1804	0	0	0	131	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	9	-0	-1883	0	0	0	-53	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	-789	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-1690	0	0	0	-53	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	-982	0	0	0	-120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-1652	0	0	0	-60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	-1020	0	0	0	-113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-1804	0	0	0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	14	-0	-915	0	0	0	-53	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	-393	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-823	0	0	0	-53	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	-485	0	0	0	-120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-807	0	0	0	-60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	-502	0	0	0	-113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-883	0	0	0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-915	0	0	0	-53	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-393	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-823	0	0	0	-53	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-485	0	0	0	-120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-807	0	0	0	-60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-502	0	0	0	-113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-883	0	0	0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	23	-0	7	0	0	0	-37	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	35	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	8	0	0	0	-53	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	34	0	0	0	-120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	13	0	0	0	-60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	29	0	0	0	-113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	29	0	0	0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	28	-0	414	0	0	0	-53	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	967	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	508	0	0	0	-53	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	873	0	0	0	-120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	527	0	0	0	-60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	854	0	0	0	-113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	933	0	0	0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	32	-0	414	0	0	0	-53	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	967	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	508	0	0	0	-53	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	873	0	0	0	-120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	527	0	0	0	-60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	854	0	0	0	-113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	933	0	0	0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	37	-0	825	0	0	0	77	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	1883	0	0	0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	1000	0	0	0	-53	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	1708	0	0	0	-120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	1037	0	0	0	-60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	1671	0	0	0	-113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	1829	0	0	0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	42	-0	825	0	0	0	77	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	1883	0	0	0	132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	1000	0	0	0	80	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	1708	0	0	0	129	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1Q	42	-0	1037	0	0	0	84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0	1671	0	0	0	126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	1829	0	0	0	140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	46	-0	825	0	0	0	77	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	1883	0	0	0	132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	1000	0	0	0	80	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1J	46	-0	1708	0	0	0	129	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	1037	0	0	0	84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	1671	0	0	0	126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	1829	0	0	0	140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6

apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
-----------	----------	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--

Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1-3
ASTA NUM. 36 NI 353 NF 348 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1719	0	0	0	132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-811	0	0	0	77	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-1623	0	0	0	129	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-907	0	0	0	80	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-1561	0	0	0	126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-969	0	0	0	84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-1708	0	0	0	140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	5	-0	-1719	0	0	0	132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-811	0	0	0	77	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-1623	0	0	0	129	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-907	0	0	0	80	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-1561	0	0	0	126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-969	0	0	0	84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-1708	0	0	0	140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	9	-0	-1719	0	0	0	-33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	-811	0	0	0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-1623	0	0	0	-41	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	-907	0	0	0	-97	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-1561	0	0	0	-48	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	-969	0	0	0	-90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-1708	0	0	0	-94	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	14	-0	-830	0	0	0	-33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	-396	0	0	0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-789	0	0	0	-41	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	-438	0	0	0	-97	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-756	0	0	0	-48	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	-470	0	0	0	-90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-828	0	0	0	-94	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	19	-0	-830	0	0	0	-33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-396	0	0	0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-789	0	0	0	-41	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-438	0	0	0	-97	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-756	0	0	0	-48	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-470	0	0	0	-90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-828	0	0	0	-94	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	23	-0	17	0	0	0	-33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	48	0	0	0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	13	0	0	0	-41	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	51	0	0	0	-97	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	21	0	0	0	-48	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	44	0	0	0	-90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	44	0	0	0	-94	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1A	28	-0	433	0	0	0	-33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	911	0	0	0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	451	0	0	0	-41	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	892	0	0	0	-97	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	506	0	0	0	-48	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	837	0	0	0	-90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	908	0	0	0	-94	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	32	-0	433	0	0	0	-33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	911	0	0	0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	451	0	0	0	-41	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	892	0	0	0	-97	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	506	0	0	0	-48	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	837	0	0	0	-90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	908	0	0	0	-94	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	37	-0	845	0	0	0	84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	1765	0	0	0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	870	0	0	0	79	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	1740	0	0	0	-97	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	982	0	0	0	90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	1628	0	0	0	-90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	1764	0	0	0	-94	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	42	-0	845	0	0	0	84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	1765	0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	870	0	0	0	79	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	1740	0	0	0	155	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1Q	42	-0	982	0	0	0	90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0	1628	0	0	0	144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	1764	0	0	0	157	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	46	-0	845	0	0	0	84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	1765	0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	870	0	0	0	79	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	46	-0	1740	0	0	0	155	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	982	0	0	0	90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	1628	0	0	0	144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	1764	0	0	0	157	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1-3
ASTA NUM. 37 NI 348 NF 346 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1584	0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-774	0	0	0	84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-1625	0	0	0	155	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-733	0	0	0	79	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-1483	0	0	0	144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-875	0	0	0	90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-1593	0	0	0	157	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	5	-0	-1584	0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-774	0	0	0	84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-1625	0	0	0	155	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-733	0	0	0	79	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-1483	0	0	0	144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-875	0	0	0	90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-1593	0	0	0	157	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	9	-0	-1584	0	0	0	150	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	-774	0	0	0	84	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-1625	0	0	0	155	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	-733	0	0	0	79	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-1483	0	0	0	144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	-875	0	0	0	90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-1593	0	0	0	157	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	14	-0	-746	0	0	0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	-370	0	0	0	-68	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-767	0	0	0	155	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	-349	0	0	0	-70	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-700	0	0	0	-28	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	-416	0	0	0	-60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-753	0	0	0	-60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-746	0	0	0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
----	----	----	------	---	---	---	-----	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1B	19	-0	-370	0	0	0	-68	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-767	0	0	0	-17	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-349	0	0	0	-70	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-700	0	0	0	-28	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-416	0	0	0	-60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-753	0	0	0	-60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	23	-0	28	0	0	0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	87	0	0	0	-68	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	13	0	0	0	-17	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	102	0	0	0	-70	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	34	0	0	0	-28	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	81	0	0	0	-60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	79	0	0	0	-60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	28	-0	423	0	0	0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	912	0	0	0	-68	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	358	0	0	0	-17	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	976	0	0	0	-70	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	476	0	0	0	-28	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	859	0	0	0	-60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	903	0	0	0	-60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	32	-0	423	0	0	0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	912	0	0	0	-68	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	358	0	0	0	-17	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	976	0	0	0	-70	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	476	0	0	0	-28	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	859	0	0	0	-60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	903	0	0	0	-60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	37	-0	810	0	0	0	188	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	1732	0	0	0	94	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	682	0	0	0	206	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	1860	0	0	0	76	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	907	0	0	0	180	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	1635	0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	1718	0	0	0	190	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	42	-0	810	0	0	0	188	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	1732	0	0	0	94	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	682	0	0	0	206	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	1860	0	0	0	76	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1Q	42	-0	907	0	0	0	180	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0	1635	0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	1718	0	0	0	190	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	46	-0	810	0	0	0	188	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	1732	0	0	0	94	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	682	0	0	0	206	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	46	-0	1860	0	0	0	76	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	907	0	0	0	180	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	1635	0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	1718	0	0	0	190	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 l-3
ASTA NUM. 38 NI 346 NF 347 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m					cmq		Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1456	0	0	0	188	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-666	0	0	0	94	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-1579	0	0	0	206	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-543	0	0	0	76	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-1373	0	0	0	180	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-749	0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-1433	0	0	0	190	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	5	-0	-1456	0	0	0	188	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-666	0	0	0	94	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-1579	0	0	0	206	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-543	0	0	0	76	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-1373	0	0	0	180	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-749	0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-1433	0	0	0	190	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	9	-0	-1456	0	0	0	188	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	-666	0	0	0	94	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-1579	0	0	0	206	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1J	9	-0	-543	0	0	0	76	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-1373	0	0	0	180	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	-749	0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-1433	0	0	0	190	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	14	-0	-648	0	0	0	188	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	-291	0	0	0	94	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-678	0	0	0	206	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	-261	0	0	0	76	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-602	0	0	0	180	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	-336	0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-633	0	0	0	190	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-648	0	0	0	-16	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-291	0	0	0	-16	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-678	0	0	0	206	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-261	0	0	0	-19	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-602	0	0	0	-9	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-336	0	0	0	-9	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-633	0	0	0	-1	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	23	-0	32	0	0	0	36	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	201	0	0	0	-16	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	-16	0	0	0	32	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	249	0	0	0	-19	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	52	0	0	0	36	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	181	0	0	0	-9	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	159	0	0	0	72	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	28	-0	408	0	0	0	200	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	985	0	0	0	-16	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	231	0	0	0	129	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	1161	0	0	0	-19	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	450	0	0	0	209	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	943	0	0	0	-9	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	942	0	0	0	259	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	32	-0	408	0	0	0	240	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	985	0	0	0	113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	231	0	0	0	178	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	1161	0	0	0	62	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	450	0	0	0	250	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	943	0	0	0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	942	0	0	0	259	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	37	-0	752	0	0	0	271	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	1788	0	0	0	113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	448	0	0	0	317	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	2092	0	0	0	62	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	829	0	0	0	261	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	1711	0	0	0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	1718	0	0	0	259	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	42	-0	752	0	0	0	271	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	1788	0	0	0	113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	448	0	0	0	322	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	2092	0	0	0	62	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1Q	42	-0	829	0	0	0	261	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0	1711	0	0	0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	1718	0	0	0	259	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	46	-0	752	0	0	0	271	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	1788	0	0	0	113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	448	0	0	0	322	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	46	-0	2092	0	0	0	62	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	829	0	0	0	261	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	1711	0	0	0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	1718	0	0	0	259	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1-3
ASTA NUM. 39 NI 347 NF 344 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1414	0	0	0	271	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-365	0	0	0	113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-1446	0	0	0	322	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-333	0	0	0	62	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-1225	0	0	0	261	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1R	0	-0	-554	0	0	0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-1202	0	0	0	259	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	5	-0	-1414	0	0	0	271	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-365	0	0	0	113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-1446	0	0	0	322	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-333	0	0	0	62	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-1225	0	0	0	261	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-554	0	0	0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-1202	0	0	0	259	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	9	-0	-1414	0	0	0	271	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	-365	0	0	0	113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-1446	0	0	0	322	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	-333	0	0	0	62	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-1225	0	0	0	261	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	-554	0	0	0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-1202	0	0	0	259	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	14	-0	-709	0	0	0	271	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	53	0	0	0	32	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-565	0	0	0	322	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	-90	0	0	0	-44	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-498	0	0	0	261	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	-158	0	0	0	106	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-443	0	0	0	259	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	19	-0	-709	0	0	0	271	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	672	0	0	0	-38	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-565	0	0	0	322	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	685	0	0	0	-50	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-498	0	0	0	261	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	468	0	0	0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-443	0	0	0	259	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	23	-0	-216	0	0	0	271	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	672	0	0	0	-38	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	-229	0	0	0	311	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	685	0	0	0	-50	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	-13	0	0	0	163	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	468	0	0	0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	309	0	0	0	250	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	28	-0	-216	0	0	0	329	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	1367	0	0	0	-38	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	-229	0	0	0	343	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	1609	0	0	0	-50	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	358	0	0	0	328	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	1197	0	0	0	121	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	1052	0	0	0	398	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	32	-0	188	0	0	0	380	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	1367	0	0	0	-38	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	-54	0	0	0	343	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	1609	0	0	0	-50	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	358	0	0	0	383	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	1197	0	0	0	121	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	1052	0	0	0	398	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	37	-0	511	0	0	0	556	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	2131	0	0	0	-38	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	71	0	0	0	424	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	2571	0	0	0	-50	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	694	0	0	0	468	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	1948	0	0	0	121	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	1787	0	0	0	398	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.04	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	42	-0	511	0	0	0	556	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	2131	0	0	0	33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	71	0	0	0	542	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	2571	0	0	0	-50	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1Q	42	-0	694	0	0	0	468	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0	1948	0	0	0	121	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	1787	0	0	0	398	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.04	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	46	-0	511	0	0	0	556	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	2131	0	0	0	33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	71	0	0	0	630	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.00	0.01	0.00		

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1-3

ASTA NUM. 40 NI 344 NF 343 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2347	0	0	0	556	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	705	0	0	0	33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-1872	0	0	0	630	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	230	0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-1495	0	0	0	468	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-148	0	0	0	121	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-1110	0	0	0	398	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.04	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	5	-0	-2347	0	0	0	1551	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	705	0	0	0	-355	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-1872	0	0	0	630	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	230	0	0	0	-187	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-1495	0	0	0	468	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-148	0	0	0	121	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-1110	0	0	0	398	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.04	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	9	-0	-2347	0	0	0	1569	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	1222	0	0	0	-619	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-1872	0	0	0	630	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	652	0	0	0	-414	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-1495	0	0	0	468	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	301	0	0	0	121	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-1110	0	0	0	398	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.04	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	14	-0	-1801	0	0	0	1396	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	1222	0	0	0	-619	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-1232	0	0	0	630	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	652	0	0	0	-462	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-880	0	0	0	468	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	301	0	0	0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-392	0	0	0	398	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-1801	0	0	0	1449	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	1880	0	0	0	-619	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1232	0	0	0	630	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	1454	0	0	0	-485	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-880	0	0	0	468	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	944	0	0	0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-392	0	0	0	398	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	23	-0	-1409	0	0	0	1372	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	1880	0	0	0	-619	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	-982	0	0	0	1099	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.10	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	1454	0	0	0	-485	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	-472	0	0	0	676	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	944	0	0	0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	319	0	0	0	398	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	28	-0	-1409	0	0	0	1421	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	2596	0	0	0	-619	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	-982	0	0	0	1165	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	2389	0	0	0	-485	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	-472	0	0	0	719	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	1663	0	0	0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	1021	0	0	0	542	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	32	-0	-1086	0	0	0	1421	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	2596	0	0	0	-619	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	-879	0	0	0	1232	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	2389	0	0	0	-485	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	-153	0	0	0	663	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	1663	0	0	0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	1021	0	0	0	542	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	37	-0	-1086	0	0	0	1421	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	3335	0	0	0	-619	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.05	0.25	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	-879	0	0	0	1287	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	3375	0	0	0	-485	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.05	0.25	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	-153	0	0	0	740	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	2398	0	0	0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	1716	0	0	0	542	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1A	42	-0	-799	0	0	0	1421	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	3335	0	0	0	-619	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.05	0.25	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	-839	0	0	0	1287	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	3375	0	0	0	-485	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.05	0.25	0.00	0.00	29.6
1Q	42	-0	138	0	0	0	844	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0	2398	0	0	0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	1716	0	0	0	542	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	46	-0	-799	0	0	0	1420	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	3335	0	0	0	-619	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.05	0.25	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	-839	0	0	0	1287	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	46	-0	3375	0	0	0	-485	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.05	0.25	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	138	0	0	0	897	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	2398	0	0	0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	1716	0	0	0	542	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1-3

ASTA NUM. 41 NI 343 NF 1 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-5141	0	0	0	1421	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.07	0.38	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	1041	0	0	0	-1052	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.10	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-5367	0	0	0	1287	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.07	0.40	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	1267	0	0	0	-1013	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.10	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-3779	0	0	0	898	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.05	0.28	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-321	0	0	0	-229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2767	0	0	0	542	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	5	-0	-5141	0	0	0	1421	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.07	0.38	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	1041	0	0	0	-1229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-5367	0	0	0	1287	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.07	0.40	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	1267	0	0	0	-1086	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.10	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-3779	0	0	0	898	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.05	0.28	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-321	0	0	0	-328	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2767	0	0	0	542	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	9	-0	-5141	0	0	0	1421	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.07	0.38	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	1439	0	0	0	-1572	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-5367	0	0	0	1287	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.07	0.40	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	1312	0	0	0	-1178	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-3779	0	0	0	898	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.05	0.28	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	-321	0	0	0	-426	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-2767	0	0	0	542	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	14	-0	-4537	0	0	0	3313	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.32	0.06	0.34	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	1439	0	0	0	-1745	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-4410	0	0	0	1287	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.06	0.33	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	1312	0	0	0	-1273	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-3089	0	0	0	898	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	-9	0	0	0	-390	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-2090	0	0	0	542	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-4537	0	0	0	3343	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.32	0.06	0.34	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	1871	0	0	0	-2097	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.20	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-4410	0	0	0	1287	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.06	0.33	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	1356	0	0	0	-1386	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-3089	0	0	0	898	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	308	0	0	0	-609	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-2090	0	0	0	542	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	23	-0	-3981	0	0	0	3179	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.30	0.05	0.30	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	1871	0	0	0	-2236	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.21	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	-3466	0	0	0	1287	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.05	0.26	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	1356	0	0	0	-1405	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	-2418	0	0	0	898	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	308	0	0	0	-697	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	-1421	0	0	0	542	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	28	-0	-3981	0	0	0	2056	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.20	0.05	0.30	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	2312	0	0	0	-2236	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.21	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	-3466	0	0	0	1225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.05	0.26	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	1402	0	0	0	-1405	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	-2418	0	0	0	738	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	629	0	0	0	-918	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	-1421	0	0	0	-119	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	32	-0	-3445	0	0	0	2056	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.20	0.05	0.26	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	2312	0	0	0	-2236	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.21	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1I	32	-0	-2535	0	0	0	1225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	1402	0	0	0	-1405	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	-1762	0	0	0	738	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	629	0	0	0	-918	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	-761	0	0	0	-119	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	37	-0	-3445	0	0	0	2056	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.20	0.05	0.26	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	2844	0	0	0	-2236	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.21	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	-2535	0	0	0	1225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	1708	0	0	0	-1405	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	-1762	0	0	0	738	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	1051	0	0	0	-918	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	-761	0	0	0	-119	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	42	-0	-3013	0	0	0	2056	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.20	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	2844	0	0	0	-2236	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.21	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	-1877	0	0	0	1225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	1708	0	0	0	-1405	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1Q	42	-0	-1219	0	0	0	738	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0	1051	0	0	0	-918	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	-108	0	0	0	-119	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	46	-0	-3013	0	0	0	2056	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.20	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	2844	0	0	0	-2236	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.21	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	-1877	0	0	0	1225	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1J	46	-0	1708	0	0	0	-1405	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	-1219	0	0	0	738	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	1051	0	0	0	-918	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	-108	0	0	0	-119	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6

ASTA NUM. 42 NI 5 NF 456 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-5779	0	0	0	1492	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.08	0.43	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	1769	0	0	0	-1361	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-4351	0	0	0	1065	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.10	0.06	0.32	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	341	0	0	0	-886	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-3565	0	0	0	621	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.05	0.27	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-445	0	0	0	-423	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2724	0	0	0	0	3.08	3.08	7.70	7.70	0.01	0.00	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	5	-0	-5779	0	0	0	1492	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.08	0.43	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	1769	0	0	0	-1361	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-4351	0	0	0	1065	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.10	0.06	0.32	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	341	0	0	0	-886	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-3565	0	0	0	621	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.05	0.27	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-445	0	0	0	-423	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2724	0	0	0	0	3.08	3.08	7.70	7.70	0.01	0.00	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	9	-0	-5779	0	0	0	1845	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.18	0.08	0.43	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	1990	0	0	0	-1361	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-4351	0	0	0	1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.06	0.32	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	852	0	0	0	-886	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-3565	0	0	0	907	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.05	0.27	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	-445	0	0	0	-473	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-2724	0	0	0	332	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.04	0.20	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	14	-0	-4444	0	0	0	1845	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.18	0.06	0.33	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	1990	0	0	0	-1361	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-3306	0	0	0	1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	852	0	0	0	-886	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-2552	0	0	0	907	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	98	0	0	0	-473	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-1671	0	0	0	332	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	19	-0	-4444	0	0	0	1845	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.18	0.06	0.33	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	2246	0	0	0	-1361	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-3306	0	0	0	1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	1453	0	0	0	-886	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-2552	0	0	0	907	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	670	0	0	0	-473	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1671	0	0	-0	-132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	23	-0	-3156	0	0	0	1845	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.18	0.04	0.24	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	2246	0	0	0	-1361	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	-2363	0	0	0	1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	1453	0	0	0	-886	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1Q	23	-0	-1580	0	0	0	907	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	670	0	0	0	-473	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	-626	0	0	-0	-132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	28	-0	-3156	0	0	0	1932	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.18	0.04	0.24	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	2538	0	0	0	-1361	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	-2363	0	0	0	1461	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	2140	0	0	0	-886	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	-1580	0	0	0	869	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	1283	0	0	0	-473	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	-626	0	0	-0	-132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	32	-0	-1917	0	0	0	1328	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	2538	0	0	0	-1361	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	-1518	0	0	0	1039	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.10	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	2140	0	0	0	-886	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	-661	0	0	0	456	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	1283	0	0	0	-473	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	411	-0	0	-0	-132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	37	-0	-1917	0	0	0	1240	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	2872	0	0	0	-1361	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	-1518	0	0	0	969	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	2900	0	0	0	-886	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	-661	0	0	0	173	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	1962	0	0	0	-473	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	1439	-0	0	-0	-132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	42	-0	-732	0	0	0	715	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	2872	0	0	0	-1361	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	-760	0	0	0	622	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	2900	0	0	0	-886	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1Q	42	-0	178	-0	0	0	173	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0	1962	-0	0	0	-473	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	1439	-0	0	-0	-132	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	46	-0	-732	0	0	0	378	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	2872	0	0	0	-1361	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	-760	0	0	0	275	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	46	-0	2900	0	0	0	-886	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	178	-0	0	0	173	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	1962	-0	0	0	-473	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	1439	-0	0	-0	39	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.00	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6
ASTA NUM. 43 NI 456 NF 454 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-3194	0	0	0	378	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.04	0.24	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	290	0	0	0	-321	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2565	0	0	0	275	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-339	0	0	0	-311	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-2209	0	0	0	173	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-695	0	0	0	-237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-1969	0	0	-0	39	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.00	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	5	-0	-3194	0	0	0	378	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.04	0.24	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	290	0	0	0	-321	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2565	0	0	0	275	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-339	0	0	0	-311	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-2209	0	0	0	173	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-695	0	0	0	-237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-1969	0	0	-0	-232	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	9	-0	-3194	0	0	0	378	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.04	0.24	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	500	0	0	0	-321	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-2565	0	0	0	275	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.04	0.19	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	-339	0	0	0	-311	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-2209	0	0	0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	-695	0	0	0	-237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-1969	0	0	-0	-232	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	14	-0	-1909	0	0	0	378	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	500	0	0	0	-321	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-1451	0	0	0	275	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	41	0	0	0	-311	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-1206	0	0	-0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	-203	0	0	-0	-237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

2	14	-0	-957	0	0	-0	-232	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	19	-0	-1909	0	0	-0	-104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	766	0	0	-0	-321	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1451	0	0	-0	-61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	575	0	0	-0	-311	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-1206	0	0	-0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	340	0	0	-0	-237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-957	0	0	-0	-232	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	23	-0	-693	0	0	-0	-104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	766	0	0	-0	-321	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	-502	0	0	-0	-61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	575	0	0	-0	-311	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	-268	0	0	-0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	340	0	0	-0	-237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	46	-0	0	-0	-232	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	28	-0	-693	0	0	-0	-104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	1134	0	0	-0	-321	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	-502	0	0	-0	-61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	1308	0	0	-0	-311	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	520	-0	0	-0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	1023	-0	0	-0	-237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	1042	-0	0	-0	-232	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	32	-0	409	-0	0	-0	-104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	1134	-0	0	-0	-321	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	235	-0	0	-0	-61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	1308	-0	0	-0	-311	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	520	-0	0	-0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	1023	-0	0	-0	-237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	1042	-0	0	-0	-232	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	37	-0	914	-0	0	-0	-104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	2086	-0	0	-0	-321	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	675	-0	0	-0	-61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	2325	-0	0	-0	-311	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	1084	-0	0	-0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	1916	-0	0	-0	-237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	2028	-0	0	-0	-232	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	42	-0	914	-0	0	-0	-104	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	2086	-0	0	-0	-321	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	675	-0	0	-0	-61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	2325	-0	0	-0	-311	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1Q	42	-0	1084	-0	0	-0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0	1916	-0	0	-0	-237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	2028	-0	0	-0	-232	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	46	-0	914	-0	0	0	26	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	2086	-0	0	0	60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	675	-0	0	0	26	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	46	-0	2325	-0	0	0	60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	1084	-0	0	-0	32	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	1916	-0	0	-0	53	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	2028	-0	0	-0	57	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														

Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6
 ASTA NUM. 44 NI 454 NF 455 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
--	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-2364	0	0	0	60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-376	0	0	0	26	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-2135	0	0	0	60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-605	0	0	0	26	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-1867	0	0	0	53	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-873	0	0	0	32	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-1855	0	0	-0	57	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	5	-0	-2364	0	0	0	-163	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-376	0	0	0	26	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-2135	0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-605	0	0	0	-234	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	9	-0	-2364	0	0	-0	-163	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	-376	0	0	-0	-270	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-2135	0	0	-0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	-605	0	0	-0	-234	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-1867	0	0	-0	-121	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	-873	0	0	-0	-204	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-1855	0	0	-0	-197	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	14	-0	-1151	0	0	-0	-163	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	-155	0	0	-0	-270	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-1019	0	0	-0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	-287	0	0	-0	-234	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-896	0	0	-0	-121	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	-410	0	0	-0	-204	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-885	0	0	-0	-197	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	19	-0	-1151	0	0	-0	-163	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-155	0	0	-0	-270	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1019	0	0	-0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-287	0	0	-0	-234	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-896	0	0	-0	-121	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-410	0	0	-0	-204	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-885	0	0	-0	-197	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	23	-0	19	-0	0	-0	-24	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	95	-0	0	-0	-270	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	16	-0	0	-0	-59	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	99	-0	0	-0	-234	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	36	-0	0	-0	-97	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	79	-0	0	-0	-204	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	77	-0	0	-0	-197	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	28	-0	317	-0	0	-0	-144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	1206	-0	0	-0	-270	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	388	-0	0	-0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	1135	-0	0	-0	-234	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	522	-0	0	-0	-121	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	1001	-0	0	-0	-204	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	1031	-0	0	-0	-197	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	32	-0	317	-0	0	0	85	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	1206	-0	0	0	-270	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	388	-0	0	-0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	1135	-0	0	-0	-234	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	522	-0	0	-0	-121	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	1001	-0	0	-0	-204	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	1031	-0	0	-0	-197	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	37	-0	568	-0	0	0	85	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	2352	-0	0	0	-270	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	748	-0	0	-0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	2172	-0	0	-0	-234	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	992	-0	0	-0	-121	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	1928	-0	0	-0	-204	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	1977	-0	0	-0	-197	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	42	-0	568	-0	0	0	85	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	2352	-0	0	0	-270	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	748	-0	0	0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	2172	-0	0	0	-234	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1Q	42	-0	992	-0	0	0	52	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0	1928	-0	0	0	-204	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	1977	-0	0	-0	-197	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	46	-0	568	-0	0	0	85	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	2352	-0	0	0	48	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	748	-0	0	0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	46	-0	2172	-0	0	0	90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	992	-0	0	0	52	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	1928	-0	0	0	80	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	1977	-0	0	0	89	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6

Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6
ASTA NUM. 45 NI 455 NF 452 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1A	0	-0	-2107	0	0	0	85	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-573	0	0	0	48	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-1903	0	0	0	90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-777	0	0	0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-1739	0	0	0	80	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-941	0	0	0	52	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-1815	0	0	0	89	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.14	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	5	-0	-2107	0	0	0	85	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-573	0	0	0	-226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-1903	0	0	0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-777	0	0	0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-1739	0	0	0	-90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-941	0	0	0	52	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-1815	0	0	0	89	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.14	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	9	-0	-2107	0	0	0	85	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	-573	0	0	0	-226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-1903	0	0	-0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	-777	0	0	-0	-186	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-1739	0	0	-0	-90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	-941	0	0	-0	-167	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-1815	0	0	-0	-161	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.14	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	14	-0	-1006	0	0	0	85	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	-301	0	0	0	-226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-915	0	0	-0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	-392	0	0	-0	-186	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-841	0	0	-0	-90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	-467	0	0	-0	-167	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-886	0	0	-0	-161	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	19	-0	-1006	0	0	-0	-12	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-301	0	0	-0	-226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-915	0	0	-0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-392	0	0	-0	-186	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-841	0	0	-0	-90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-467	0	0	-0	-167	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-886	0	0	-0	-161	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	23	-0	-25	0	0	-0	-12	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	77	0	0	-0	-226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	-7	0	0	-0	-53	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	59	0	0	-0	-186	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	5	-0	0	-0	-71	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	48	-0	0	-0	-167	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	36	-0	0	-0	-161	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	28	-0	270	-0	0	-0	-12	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	1130	-0	0	-0	-226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	417	-0	0	-0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	983	-0	0	-0	-186	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	486	-0	0	-0	-90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	914	-0	0	-0	-167	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	948	-0	0	-0	-161	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	32	-0	270	-0	0	0	61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	1130	-0	0	0	-226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	417	-0	0	-0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	983	-0	0	-0	-186	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	486	-0	0	-0	-90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	914	-0	0	-0	-167	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	948	-0	0	-0	-161	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	37	-0	571	-0	0	0	61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	2165	-0	0	0	-226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	842	-0	0	-0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	1894	-0	0	-0	-186	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	966	-0	0	-0	-90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	1770	-0	0	-0	-167	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	1853	-0	0	-0	-161	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	42	-0	571	-0	0	0	61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	2165	-0	0	0	-226	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	842	-0	0	0	61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	1894	-0	0	0	-186	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1Q	42	-0	966	-0	0	0	64	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0																

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1J	46	-0	1894	-0	0	0	90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	966	-0	0	0	64	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	1770	-0	0	0	88	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	1853	-0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6
ASTA NUM. 46 NI 452 NF 450 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1928	0	0	0	90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-652	0	0	0	61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-1704	0	0	0	90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-876	0	0	0	61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-1627	0	0	0	88	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-953	0	0	0	64	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-1749	0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	5	-0	-1928	0	0	0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-652	0	0	0	61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-1704	0	0	0	90	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-876	0	0	0	61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-1627	0	0	0	88	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-953	0	0	0	64	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-1749	0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	9	-0	-1928	0	0	0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	-652	0	0	0	-179	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-1704	0	0	0	-75	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	-876	0	0	0	-151	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-1627	0	0	0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	-953	0	0	0	-139	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-1749	0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	14	-0	-933	0	0	0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	-337	0	0	0	-179	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-829	0	0	0	-75	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	-441	0	0	0	-151	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-795	0	0	0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	-475	0	0	0	-139	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-860	0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-933	0	0	0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-337	0	0	0	-179	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-829	0	0	0	-75	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-441	0	0	0	-151	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-795	0	0	0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-475	0	0	0	-139	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-860	0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	23	-0	-16	0	0	0	-33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	45	0	0	0	-179	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	-6	0	0	0	-57	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	36	0	0	0	-151	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	1	-0	0	0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	28	-0	0	0	-139	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	20	-0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	28	-0	315	-0	0	0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	1001	-0	0	0	-179	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	439	-0	0	0	-75	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	878	-0	0	0	-151	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	479	-0	0	0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	837	-0	0	0	-139	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	892	-0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	32	-0	315	-0	0	0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	1001	-0	0	0	-179	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	439	-0	0	0	-75	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	878	-0	0	0	-151	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	479	-0	0	0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	837	-0	0	0	-139	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	892	-0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	37	-0	650	-0	0	0	60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	1940	-0	0	0	-179	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	881	-0	0	0	-75	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	1709	-0	0	0	-151	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	954	-0	0	0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1A	37	-0	1636	-0	0	0	-139	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	1756	-0	0	0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	42	-0	650	-0	0	0	60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	1940	-0	0	0	99	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	881	-0	0	0	66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	1709	-0	0	0	94	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1Q	42	-0	954	-0	0	0	66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0	1636	-0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	1756	-0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	46	-0	650	-0	0	0	60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	1940	-0	0	0	99	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	881	-0	0	0	66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1J	46	-0	1709	-0	0	0	94	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	954	-0	0	0	66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	1636	-0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	1756	-0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6																		
ASTA NUM. 47 NI 450 NF 451 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)																		
armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato																		
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m								Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1759	0	0	0	99	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-693	0	0	0	60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-1584	0	0	0	94	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-868	0	0	0	66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-1526	0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-926	0	0	0	66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-1662	0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	5	-0	-1759	0	0	0	99	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-693	0	0	0	60	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-1584	0	0	0	94	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-868	0	0	0	66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-1526	0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-926	0	0	0	66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-1662	0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	9	-0	-1759	0	0	0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	-693	0	0	0	-144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-1584	0	0	-0	-55	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	-868	0	0	-0	-126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-1526	0	0	-0	-61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	-926	0	0	-0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-1662	0	0	-0	-122	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	14	-0	-854	0	0	-0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	-347	0	0	-0	-144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-774	0	0	-0	-55	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	-428	0	0	-0	-126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-746	0	0	-0	-61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	-456	0	0	-0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-814	0	0	-0	-122	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	19	-0	-854	0	0	-0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-347	0	0	-0	-144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-774	0	0	-0	-55	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-428	0	0	-0	-126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-746	0	0	-0	-61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-456	0	0	-0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-814	0	0	-0	-122	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	23	-0	3	-0	0	-0	-35	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	34	-0	0	-0	-144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	5	-0	0	-0	-54	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	32	-0	0	-0	-126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	10	-0	0	-0	-61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	27	-0	0	-0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	25	-0	0	-0	-122	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	28	-0	358	-0	0	-0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	905	-0	0	-0	-144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	435	-0	0	-0	-55	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	828	-0	0	-0	-126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	473	-0	0	-0	-61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	790	-0	0	-0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	857	-0	0	-0	-122	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	32	-0	358	-0	0	-0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	905	-0	0	-0	-144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	435	-0	0	-0	-55	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	828	-0	0	-0	-126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	473	-0	0	-0	-61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	790	-0	0	-0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	857	-0	0	-0	-122	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	37	-0	717	-0	0	0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	1761	-0	0	0	-144	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	857	-0	0	0	-55	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	1621	-0	0	0	-126	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	932	-0	0	-0	-61	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	1546	-0	0	-0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	1680	-0	0	-0	-122	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	42	-0	717	-0	0	0	63	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	1761	-0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	857	-0	0	0	65	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	1621	-0	0	0	106	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1Q	42	-0	932	-0	0	0	69	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0	1546	-0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	1680	-0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	46	-0	717	-0	0	0	63	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	1761	-0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	857	-0	0	0	65	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	46	-0	1621	-0	0	0	106	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	932	-0	0	0	69	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	1546	-0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	1680	-0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6																		
ASTA NUM. 48 NI 451 NF 446 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)																		
armatura base = 4 X 1.54				per le armature aggiuntive consultare il tabulato														
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-1592	0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-712	0	0	0	63	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-1526	0	0	0	106	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-778	0	0	0	65	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-1434	0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-870	0	0	0	69	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-1561	0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	5	-0	-1592	0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-712	0	0	0	63	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-1526	0	0	0	106	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-778	0	0	0	65	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-1434	0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-870	0	0	0	69	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-1561	0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	9	-0	-1592	0	0	0	-42	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	-712	0	0	0	-112	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-1526	0	0	0	-40	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	-778	0	0	0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-1434	0	0	0	-50	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	-870	0	0	0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-1561	0	0	-0	-100	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	14	-0	-765	0	0	-0	-42	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	-348	0	0	-0	-112	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-738	0	0	-0	-40	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	-375	0	0	-0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-692	0	0	-0	-50	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	-421	0	0	-0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-754	0	0	-0	-100	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	19	-0	-765	0	0	-0	-42	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-348	0	0	-0	-112	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-738	0	0	-0	-40	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-375	0	0	-0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-692	0	0	-0	-50	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-421	0	0	-0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-754	0	0	-0	-100	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1A	23	-0	17	-0	0	-0	-39	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	48	-0	0	-0	-112	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	13	-0	0	-0	-40	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	52	-0	0	-0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	21	-0	0	-0	-50	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	44	-0	0	-0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	45	-0	0	-0	-100	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	28	-0	384	-0	0	-0	-42	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	29.6
1B	28	-0	846	-0	0	-0	-112	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6
1I	28	-0	393	-0	0	-0	-40	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	29.6
1J	28	-0	838	-0	0	-0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6
1Q	28	-0	459	-0	0	-0	-50	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	29.6
1R	28	-0	772	-0	0	-0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6
2	28	-0	835	-0	0	-0	-100	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	32	-0	384	-0	0	-0	-42	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	29.6
1B	32	-0	846	-0	0	-0	-112	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6
1I	32	-0	393	-0	0	-0	-40	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	29.6
1J	32	-0	838	-0	0	-0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6
1Q	32	-0	459	-0	0	-0	-50	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	29.6
1R	32	-0	772	-0	0	-0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6
2	32	-0	835	-0	0	-0	-100	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	37	-0	752	-0	0	0	71	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6
1B	37	-0	1632	-0	0	0	-112	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	29.6
1I	37	-0	758	-0	0	0	64	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6
1J	37	-0	1626	-0	0	0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	29.6
1Q	37	-0	889	-0	0	0	-50	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.07	0.00	29.6
1R	37	-0	1495	-0	0	0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	29.6
2	37	-0	1618	-0	0	-0	-100	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.12	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	42	-0	752	-0	0	0	71	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6
1B	42	-0	1632	-0	0	0	125	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	29.6
1I	42	-0	758	-0	0	0	64	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6
1J	42	-0	1626	-0	0	0	131	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	29.6
1Q	42	-0	889	-0	0	0	75	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	29.6
1R	42	-0	1495	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	29.6
2	42	-0	1618	-0	0	0	131	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.12	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	46	-0	752	-0	0	0	71	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6
1B	46	-0	1632	-0	0	0	125	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	29.6
1I	46	-0	758	-0	0	0	64	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6
1J	46	-0	1626	-0	0	0	131	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	29.6
1Q	46	-0	889	-0	0	0	75	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	29.6
1R	46	-0	1495	-0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	29.6
2	46	-0	1618	-0	0	0	131	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.12	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6
ASTA NUM. 49 NI 446 NF 444 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm
1A	0	-0	-1432	0	0	0	125	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	29.6
1B	0	-0	-696	0	0	0	71	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	29.6
1I	0	-0	-1493	0	0	0	131	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	29.6
1J	0	-0	-635	0	0	0	64	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	29.6
1Q	0	-0	-1340	0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	29.6
1R	0	-0	-788	0	0	0	75	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6
2	0	-0	-1442	0	0	0	131	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.11	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																	
1A	5	-0	-1432	0	0	0	125	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	29.6
1B	5	-0	-696	0	0	0	71	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	29.6
1I	5	-0	-1493	0	0	0	131	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	29.6
1J	5	-0	-635	0	0	0	64	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	29.6
1Q	5	-0	-1340	0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.10	0.00	29.6
1R	5	-0	-788	0	0	0	75	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6
2	5	-0	-1442	0	0	0	131	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.11	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																	
1A	9	-0	-1432	0	0	0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.11	0.00	29.6
1B	9	-0	-696	0	0	0	-72	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	29.6
1I	9	-0	-1493	0	0	0	-19	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.11	0.00	29.6
1J	9	-0	-635	0	0	0	-75	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	29.6
1Q	9	-0	-1340	0	0	0	-31	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.10	0.00	29.6
1R	9	-0	-788	0	0	0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	29.6
2	9	-0	-1442	0	0	0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.11	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																	
1A	14	-0	-668	0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	29.6

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1B	14	-0	-330	0	0	-0	-72	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-698	0	0	-0	-19	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	-299	0	0	-0	-75	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-627	0	0	-0	-31	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	-371	0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-676	0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-668	0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-330	0	0	-0	-72	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-698	0	0	-0	-19	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	-299	0	0	-0	-75	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-627	0	0	-0	-31	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-371	0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-676	0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	23	-0	32	-0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	88	-0	0	-0	-72	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	15	-0	0	-0	-19	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	105	-0	0	-0	-75	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	37	-0	0	-0	-31	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	84	-0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	83	-0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	28	-0	396	-0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	830	-0	0	-0	-72	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	315	-0	0	-0	-19	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	912	-0	0	-0	-75	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	438	-0	0	-0	-31	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	788	-0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	833	-0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	32	-0	396	-0	0	0	162	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	830	-0	0	0	-72	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	315	-0	0	0	-19	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	912	-0	0	0	-75	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	438	-0	0	-0	-31	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	788	-0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	833	-0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	37	-0	756	-0	0	0	162	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	1564	-0	0	0	83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	594	-0	0	0	183	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	1726	-0	0	0	62	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	831	-0	0	0	157	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	1489	-0	0	0	88	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	1575	-0	0	0	166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	42	-0	756	-0	0	0	162	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	1564	-0	0	0	83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	594	-0	0	0	183	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	1726	-0	0	0	62	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1Q	42	-0	831	-0	0	0	157	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0	1489	-0	0	0	88	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	1575	-0	0	0	166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	46	-0	756	-0	0	0	162	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	1564	-0	0	0	83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	594	-0	0	0	183	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	46	-0	1726	-0	0	0	62	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	831	-0	0	0	157	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	1489	-0	0	0	88	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	1575	-0	0	0	166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1_2-6
ASTA NUM. 50 NI 444 NF 445 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1284	0	0	0	162	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-606	0	0	0	83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-1434	0	0	0	183	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-456	0	0	0	62	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-1222	0	0	0	157	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-668	0	0	0	88	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-1281	0	0	0	166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	5	-0	-1284	0	0	0	162	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-606	0	0	0	83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-1434	0	0	0	183	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1J	5	-0	-456	0	0	0	62	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-1222	0	0	0	157	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-668	0	0	0	88	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-1281	0	0	0	166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	9	-0	-1284	0	0	0	162	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	-606	0	0	0	83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-1434	0	0	0	183	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	-456	0	0	0	62	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-1222	0	0	0	157	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	-668	0	0	0	88	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-1281	0	0	0	166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	14	-0	-568	0	0	0	162	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	-253	0	0	0	83	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-607	0	0	0	183	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	-213	0	0	0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-529	0	0	0	157	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	-292	0	0	0	88	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-556	0	0	0	166	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	19	-0	-568	0	0	0	162	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	-253	0	0	0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-607	0	0	0	183	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	256	0	0	0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-529	0	0	0	157	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	-292	0	0	0	-11	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-556	0	0	0	-4	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.00	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	23	-0	26	-0	0	0	33	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	211	-0	0	0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	-19	0	0	0	31	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	256	0	0	0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	52	-0	0	0	34	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	185	-0	0	0	-11	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	162	-0	0	0	71	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	28	-0	372	-0	0	0	185	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	910	-0	0	0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	181	-0	0	0	106	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	1101	-0	0	0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	409	-0	0	0	190	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	873	-0	0	0	-11	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	871	-0	0	0	237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	32	-0	372	-0	0	0	223	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	910	-0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	181	-0	0	0	153	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	1101	-0	0	0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	409	-0	0	0	229	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	873	-0	0	0	109	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	871	-0	0	0	237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	37	-0	686	-0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	1630	-0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	352	-0	0	0	271	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	1964	-0	0	0	46	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	749	-0	0	0	240	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	1567	-0	0	0	109	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	1572	-0	0	0	237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	42	-0	686	-0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	1630	-0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	352	-0	0	0	304	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	1964	-0	0	0	46	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1Q	42	-0	749	-0	0	0	240	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0	1567	-0	0	0	109	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	1572	-0	0	0	237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	46	-0	686	-0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	1630	-0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	352	-0	0	0	304	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1J	46	-0	1964	-0	0	0	46	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	749	-0	0	0	240	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	1567	-0	0	0	109	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	1572	-0	0	0	237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6																		
1A	46	-0	686	-0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	1630	-0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.12	0.00	0.00</	

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm	kg			kg*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-1276	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	-289	0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-1329	0	0	0	304	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	-235	0	0	0	46	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-1096	0	0	0	240	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-468	0	0	0	109	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-1061	0	0	0	237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	5	-0	-1276	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	-289	0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-1329	0	0	0	304	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	-235	0	0	0	46	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-1096	0	0	0	240	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-468	0	0	0	109	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-1061	0	0	0	237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	9	-0	-1276	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	-289	0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-1329	0	0	0	304	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	-235	0	0	0	46	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-1096	0	0	0	240	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	-468	0	0	0	109	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-1061	0	0	0	237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	14	-0	-662	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	107	0	0	0	47	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-548	0	0	0	304	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	-8	0	0	0	-13	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-452	0	0	0	240	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	-103	0	0	0	79	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-376	0	0	0	237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	19	-0	-662	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	662	0	0	0	-42	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-548	0	0	0	304	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	650	0	0	0	-56	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-452	0	0	0	240	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	450	0	0	0	109	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-376	0	0	0	237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	23	-0	-220	0	0	0	253	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	662	0	0	0	-42	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	-208	0	0	0	294	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	650	0	0	0	-56	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	-8	0	0	0	156	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	450	0	0	0	109	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	301	-0	0	0	237	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	28	-0	-220	0	0	0	328	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	1337	0	0	0	-42	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	-208	0	0	0	324	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	1540	0	0	0	-56	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	300	-0	0	0	298	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	1127	-0	0	0	105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	969	-0	0	0	372	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	32	-0	90	-0	0	0	334	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	1337	-0	0	0	-42	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	-113	0	0	0	355	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	1540	0	0	0	-56	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	300	-0	0	0	350	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	1127	-0	0	0	105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	969	-0	0	0	372	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	37	-0	346	-0	0	0	501	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	2054	-0	0	0	-42	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	-113	0	0	0	425	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	2455	0	0	0	-56	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	584	-0	0	0	443	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	1816	-0	0	0	105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.14	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	1630	-0	0	0	372	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	42	-0	346	-0	0	0	545	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	2054	-0	0	0	-42	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.00	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	-55	0	0	0	514	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0					

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	46	-0	346	-0	0	0	545	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	2054	-0	0	0	3	3.08	3.08	7.70	7.70	0.21	0.00	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	-55	0	0	0	604	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
1J	46	-0	2455	0	0	0	-56	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	584	-0	0	0	443	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	1816	-0	0	0	105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.14	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	1630	-0	0	0	372	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6
ASTA NUM. 52 NI 442 NF 441 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	--																	
	cm		kg			kg*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-2281	0	0	0	545	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.05	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	833	0	0	0	3	3.08	3.08	7.70	7.70	0.21	0.00	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-1944	0	0	0	604	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	497	0	0	0	-263	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-1441	0	0	0	443	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-6	0	0	0	105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-984	0	0	0	372	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	5	-0	-2281	0	0	0	1511	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	833	0	0	0	-427	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-1944	0	0	0	604	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	497	0	0	0	-297	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-1441	0	0	0	443	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-6	0	0	0	65	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-984	0	0	0	372	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	9	-0	-2281	0	0	0	1527	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	1274	0	0	0	-625	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-1944	0	0	0	604	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	744	0	0	0	-409	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-1441	0	0	0	443	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	362	0	0	0	105	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-984	0	0	0	372	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	14	-0	-1773	0	0	0	1367	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	1274	0	0	0	-625	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-1243	0	0	0	604	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	744	0	0	0	-409	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-861	0	0	0	443	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	362	0	0	0	-91	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-340	0	0	0	372	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-1773	0	0	0	1418	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	1800	0	0	0	-625	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-1243	0	0	0	604	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	1204	0	0	0	-409	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-861	0	0	0	443	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	846	0	0	0	-91	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-340	0	0	0	372	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	23	-0	-1362	0	0	0	1331	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	1800	0	0	0	-625	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	-767	0	0	0	938	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	1204	0	0	0	-409	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	-409	0	0	0	617	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	846	0	0	0	-91	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	296	-0	0	0	372	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	28	-0	-1362	0	0	0	1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	2482	0	0	0	-625	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1I	28	-0	-767	0	0	0	993	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	2127	0	0	0	-409	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	-409	0	0	0	656	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	1511	0	0	0	-91	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	924	-0	0	0	505	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	32	-0	-1121	0	0	0	1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	2482	0	0	0	-625	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	-766	0	0	0	1091	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.10	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	2127	0	0	0	-409	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	-150	0	0	0	618	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	1511	0	0	0	-91	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	924	-0	0	0	505	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1A	37	-0	-1121	0	0	0	1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	3184	0	0	0	-625	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.04	0.24	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	-811	0	0	0	1154	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	3083	0	0	0	-409	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.04	0.23	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	-150	0	0	0	688	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	2190	0	0	0	-91	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	1543	-0	0	0	505	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	42	-0	-912	0	0	0	1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	3184	0	0	0	-625	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.04	0.24	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	-811	0	0	0	1154	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	3083	0	0	0	-409	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.04	0.23	0.00	0.00	29.6
1Q	42	-0	82	-0	0	0	760	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0	2190	-0	0	0	-91	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	1543	-0	0	0	505	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	46	-0	-912	0	0	0	1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.01	0.07	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	3184	0	0	0	-625	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.04	0.24	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	-811	0	0	0	1154	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
1J	46	-0	3083	0	0	0	-409	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.04	0.23	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	82	-0	0	0	827	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	2190	-0	0	0	-91	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	1543	-0	0	0	505	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6

ASTA NUM. 53 NI 441 NF 4 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza	aswta	aswto	PASSO	
	cm		kg			kg*m							Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m	cm	
1A	0	-0	-4880	0	0	0	1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.07	0.36	0.00	0.00	29.6
1B	0	-0	1170	0	0	0	-1112	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	0	-0	-5254	0	0	0	1154	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.07	0.39	0.00	0.00	29.6
1J	0	-0	1544	0	0	0	-1052	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.10	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1Q	0	-0	-3581	0	0	0	828	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.05	0.27	0.00	0.00	29.6
1R	0	-0	-130	0	0	0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
2	0	-0	-2519	0	0	0	505	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	5	-0	-4880	0	0	0	1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.07	0.36	0.00	0.00	29.6
1B	5	-0	1170	0	0	0	-1271	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.12	0.02	0.09	0.00	0.00	29.6
1I	5	-0	-5254	0	0	0	1154	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.07	0.39	0.00	0.00	29.6
1J	5	-0	1544	0	0	0	-1097	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.10	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1Q	5	-0	-3581	0	0	0	828	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.05	0.27	0.00	0.00	29.6
1R	5	-0	-130	0	0	0	-221	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
2	5	-0	-2519	0	0	0	505	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	9	-0	-4880	0	0	0	1370	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.07	0.36	0.00	0.00	29.6
1B	9	-0	1574	0	0	0	-1599	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1I	9	-0	-5254	0	0	0	1154	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.07	0.39	0.00	0.00	29.6
1J	9	-0	1614	0	0	0	-1170	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1Q	9	-0	-3581	0	0	0	828	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.05	0.27	0.00	0.00	29.6
1R	9	-0	167	0	0	0	-321	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
2	9	-0	-2519	0	0	0	505	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	14	-0	-4398	0	0	0	3230	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.31	0.06	0.33	0.00	0.00	29.6
1B	14	-0	1574	0	0	0	-1783	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.17	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1I	14	-0	-4438	0	0	0	1154	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.06	0.33	0.00	0.00	29.6
1J	14	-0	1614	0	0	0	-1324	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	29.6
1Q	14	-0	-2991	0	0	0	828	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1R	14	-0	167	0	0	0	-431	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
2	14	-0	-1916	0	0	0	505	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	19	-0	-4398	0	0	0	3283	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.31	0.06	0.33	0.00	0.00	29.6
1B	19	-0	1993	0	0	0	-2142	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.20	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1I	19	-0	-4438	0	0	0	1154	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.06	0.33	0.00	0.00	29.6
1J	19	-0	1692	0	0	0	-1510	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1Q	19	-0	-2991	0	0	0	828	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1R	19	-0	466	0	0	0	-665	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.06	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	19	-0	-1916	0	0	0	505	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	23	-0	-3943	0	0	0	3180	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.30	0.05	0.29	0.00	0.00	29.6
1B	23	-0	1993	0	0	0	-2276	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.22	0.03	0.15	0.00	0.00	29.6
1I	23	-0	-3642	0	0	0	1154	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.11	0.05	0.27	0.00	0.00	29.6
1J	23	-0	1692	0	0	0	-1569	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1Q	23	-0	-2416	0	0	0	828	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1R	23	-0	466	0	0	0	-767	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.07	0.01	0.03	0.00	0.00	29.6
2	23	-0	-1323	0	0	0	505	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6

1A	28	-0	-3943	0	0	0	2113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.20	0.05	0.29	0.00	0.00	29.6
1B	28	-0	2427	0	0	0	-2276	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.22	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

1I	28	-0	-3642	0	0	0	1406	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.05	0.27	0.00	0.00	29.6
1J	28	-0	1790	0	0	0	-1569	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1Q	28	-0	-2416	0	0	0	805	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1R	28	-0	771	0	0	0	-968	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	28	-0	-1323	0	0	-0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	32	-0	-3516	0	0	0	2113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.20	0.05	0.26	0.00	0.00	29.6
1B	32	-0	2427	0	0	0	-2276	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.22	0.03	0.18	0.00	0.00	29.6
1I	32	-0	-2879	0	0	0	1406	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1J	32	-0	1790	0	0	0	-1569	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.02	0.13	0.00	0.00	29.6
1Q	32	-0	-1860	0	0	0	805	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1R	32	-0	771	0	0	0	-968	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	29.6
2	32	-0	-737	0	0	-0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	37	-0	-3516	0	0	0	2113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.20	0.05	0.26	0.00	0.00	29.6
1B	37	-0	2888	0	0	0	-2276	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.22	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1I	37	-0	-2879	0	0	0	1406	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.04	0.21	0.00	0.00	29.6
1J	37	-0	1946	0	0	0	-1569	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1Q	37	-0	-1860	0	0	0	805	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1R	37	-0	1105	0	0	0	-968	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	37	-0	-737	0	0	-0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	42	-0	-3128	0	0	0	2113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.20	0.04	0.23	0.00	0.00	29.6
1B	42	-0	2888	0	0	0	-2276	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.22	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1I	42	-0	-2186	0	0	0	1406	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1J	42	-0	1946	0	0	0	-1569	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1Q	42	-0	-1345	0	0	0	805	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1R	42	-0	1105	0	0	0	-968	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	42	-0	-160	0	0	-0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														
1A	46	-0	-3128	0	0	0	2113	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.20	0.04	0.23	0.00	0.00	29.6
1B	46	-0	2888	0	0	0	-2276	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.22	0.04	0.22	0.00	0.00	29.6
1I	46	-0	-2186	0	0	0	1406	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.13	0.03	0.16	0.00	0.00	29.6
1J	46	-0	1946	0	0	0	-1569	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.15	0.03	0.14	0.00	0.00	29.6
1Q	46	-0	-1345	0	0	0	805	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.08	0.02	0.10	0.00	0.00	29.6
1R	46	-0	1105	0	0	0	-968	3.08	3.08	7.70	7.70	0.22	0.09	0.02	0.08	0.00	0.00	29.6
2	46	-0	-160	0	0	-0	-110	3.08	3.08	7.70	7.70	0.08	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	29.6
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54) staffe= 2 d 8 / 29.6														

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

LEGENDA

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
1	3	Fondaz_101_IP1.ARM	Fondazione_1 3-4-5-6
4	23	Fondaz_103_IP1.ARM	Fondazione_1 1
24	29	Fondaz_104_IP1.ARM	Fondazione_1 2
30	41	Fondaz_105_IP1.ARM	Fondazione_1 1-3
42	53	Fondaz_102_IP1.ARM	Fondazione_1 2-6

STAMPA SINTETICA (stampa degli elementi con massimo IR a presso-tenso-flessione (Fx, M), IR bielle (taglio))

PILASTRI

Gruppo	El.	NC	x -- cm	Fx, M -- IR	Bielle -- IR	Note
1	24	10	49	0.98	--	
1	24	1F	49	--	0.57	

TRAVI

Gruppo	El.	NC	x -- cm	Fx, M -- IR	Bielle -- IR	Note
2	1	1Q	362	1.00	--	
2	3	2	0	--	0.71	

FONDAZIONI

Gruppo	El.	NC	x -- cm	Fx, M -- IR	Bielle -- IR	Note
1	3	1Q	0	0.98	--	
1	1	1I	0	--	0.24	

Lavoro: ANALISI PARCHEGGIO INTERRATO Intestazione lavoro: ANALISI - CENATE

Elem.: GUSCIO (parete) Gruppo: 1 Tabella: Tabella muri spessore 30

Descrizione: MURI IN C.A. SOTTO SOLAIO

Rck: 300.00 kg/cmq fyk: 4580.0 kg/cmq Copriferro: 3.0 cm

Per le combinazioni sismiche la capacità è valutata in campo elastico o sostanzialmente elastico(\$7.4.1 NTC2018)

Spessore: 30.0 cm Coeff. di partecipazione Mxy: 0.50 Coeff. di partecipazione Sxy: 0.50

Diam. vertic.: 12 mm Passo vertic.: 25 cm ρ vertic.: 0.30 % Diam. agg. vertic.: 12 mm Passo agg. vertic.: 25 cm

Diam. orizz.: 10 mm Passo orizz.: 25 cm ρ orizz.: 0.21 % Diam. agg. orizz.: 10 mm Passo agg. orizz.: 25 cm

Le armature longitudinali aggiuntive, riferite al proprio passo, vanno aggiunte all'armatura di base: vedere riga riassuntiva

El. comb.	Nxx -- kg/25 cm	Mxx -- kg*m/25 cm	Nyy -- kg/25 cm	Myy -- kg*m/25 cm	V -- kg/25 cm	Ao -- cmq/25 cm	Av -- cmq/25 cm	Indice di resistenza -- N, M	Bielle	Note
1 1A	544	-2098	-2121	-6399	2393	4.71	13.57	0.96	0.14	
1 1B	-3104	-2098	-6567	-6399	2393	4.71	13.57	0.89	0.14	
1 1C	544	1369	-2121	3850	2393	3.14	9.05	0.92	0.14	
1 1D	-3104	1369	-6567	3850	2393	3.14	6.79	0.96	0.14	
1 1I	142	-2040	-2108	-6111	2598	4.71	13.57	0.92	0.16	
1 1J	-2702	-2040	-6580	-6111	2598	4.71	13.57	0.85	0.15	
1 1K	142	1310	-2108	3562	2598	3.14	9.05	0.86	0.16	
1 1L	-2702	1310	-6580	3562	2598	3.14	6.79	0.87	0.15	
1 1Q	-423	-1204	-2712	-3716	2189	3.14	9.05	0.79	0.13	
1 1R	-2137	-1204	-5976	-3716	2189	3.14	6.79	0.94	0.13	
1 1S	-423	474	-2712	1166	2189	1.57	2.26	0.75	0.13	
1 1T	-2137	474	-5976	1166	2189	1.57	2.26	0.45	0.13	
1 2	-1772	-510	-5991	-1783	2321	1.57	2.26	0.86	0.13	

Spess.= 30.0 cm Ao= 4 d 10/25 Av= 10 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

2 1A	60	-107	-568	-131	1480	1.57	2.26	0.14	0.09	
2 1B	-855	-107	-2442	-131	1480	1.57	2.26	0.04	0.09	
2 1C	60	133	-568	165	1480	1.57	2.26	0.18	0.09	
2 1D	-855	133	-2442	165	1480	1.57	2.26	0.05	0.09	
2 1I	302	-75	-328	-119	1953	1.57	2.26	0.14	0.12	
2 1J	-1096	-75	-2682	-119	1953	1.57	2.26	0.04	0.12	
2 1K	302	101	-328	153	1953	1.57	2.26	0.18	0.12	
2 1L	-1096	101	-2682	153	1953	1.57	2.26	0.04	0.12	
2 1Q	-72	-38	-864	-54	1298	1.57	2.26	0.04	0.08	
2 1R	-723	-38	-2146	-54	1298	1.57	2.26	0.02	0.08	
2 1S	-72	64	-864	89	1298	1.57	2.26	0.07	0.08	
2 1T	-723	64	-2146	89	1298	1.57	2.26	0.03	0.08	
2 2	-554	18	-2071	24	1058	1.57	2.26	0.02	0.06	

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

3 1A	237	-2747	-2350	-7651	3346	6.28	15.83	0.99	0.20	
3 1B	-3804	-2747	-7842	-7651	3346	6.28	15.83	0.92	0.19	
3 1C	237	1809	-2350	4556	3346	4.71	9.05	1.00	0.20	
3 1D	-3804	1809	-7842	4556	3346	3.14	9.05	0.88	0.19	
3 1I	-300	-2472	-2341	-6840	3385	6.28	15.83	0.89	0.20	
3 1J	-3268	-2472	-7851	-6840	3385	4.71	13.57	0.94	0.19	

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

3	1K	-300	1533	-2341	3745	3385	3.14	9.05	0.97	0.20
3	1L	-3268	1533	-7851	3745	3385	3.14	6.79	0.89	0.19
3	1Q	-815	-1548	-3094	-4415	3062	3.14	9.05	0.95	0.18
3	1R	-2752	-1548	-7098	-4415	3062	3.14	9.05	0.85	0.17
3	1S	-815	610	-3094	1320	3062	1.57	2.26	0.84	0.18
3	1T	-2752	610	-7098	1320	3062	1.57	2.26	0.48	0.17
3	2	-2468	-654	-7043	-2159	3375	1.57	4.52	0.57	0.19

Spess.= 30.0 cm Ao= 6 d 10/25 Av= 12 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

4	1A	431	-156	262	-368	1316	1.57	2.26	0.35	0.08
4	1B	-841	-156	-1286	-368	1316	1.57	2.26	0.19	0.08
4	1C	431	84	262	130	1316	1.57	2.26	0.18	0.08
4	1D	-841	84	-1286	130	1316	1.57	2.26	0.03	0.08
4	1I	789	-120	519	-320	1966	1.57	2.26	0.34	0.12
4	1J	-1199	-120	-1543	-320	1966	1.57	2.26	0.13	0.12
4	1K	789	48	519	82	1966	1.57	2.26	0.19	0.12
4	1L	-1199	48	-1543	82	1966	1.57	2.26	0.02	0.12
4	1Q	228	-86	-21	-230	925	1.57	2.26	0.20	0.06
4	1R	-639	-86	-1002	-230	925	1.57	2.26	0.10	0.06
4	1S	228	15	-21	-7	925	1.57	2.26	0.06	0.06
4	1T	-639	15	-1002	-7	925	1.57	2.26	0.01	0.06
4	2	-281	-50	-685	-165	237	1.57	2.26	0.07	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

5	1A	249	-360	-948	-985	1071	1.57	2.26	0.77	0.06
5	1B	-716	-360	-5314	-985	1071	1.57	2.26	0.36	0.06
5	1C	249	259	-948	351	1071	1.57	2.26	0.37	0.06
5	1D	-716	259	-5314	351	1071	1.57	2.26	0.22	0.06
5	1I	362	-313	-34	-960	1260	1.57	2.26	0.85	0.08
5	1J	-829	-313	-6227	-960	1260	1.57	2.26	0.28	0.07
5	1K	362	212	-34	326	1260	1.57	2.26	0.33	0.08
5	1L	-829	212	-6227	326	1260	1.57	2.26	0.14	0.07
5	1Q	38	-190	-1527	-647	689	1.57	2.26	0.41	0.04
5	1R	-505	-190	-4734	-647	689	1.57	2.26	0.16	0.04
5	1S	38	88	-1527	13	689	1.57	2.26	0.12	0.04
5	1T	-505	88	-4734	13	689	1.57	2.26	0.04	0.04
5	2	-326	-71	-4280	-437	343	1.57	2.26	0.09	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

6	1A	353	-137	-27	-321	1204	1.57	2.26	0.28	0.07
6	1B	-1117	-137	-2153	-321	1204	1.57	2.26	0.09	0.07
6	1C	353	172	-27	135	1204	1.57	2.26	0.27	0.07
6	1D	-1117	172	-2153	135	1204	1.57	2.26	0.06	0.07
6	1I	748	-92	137	-296	1850	1.57	2.26	0.28	0.11
6	1J	-1512	-92	-2318	-296	1850	1.57	2.26	0.07	0.11
6	1K	748	128	137	109	1850	1.57	2.26	0.28	0.11
6	1L	-1512	128	-2318	109	1850	1.57	2.26	0.03	0.11
6	1Q	117	-46	-446	-203	795	1.57	2.26	0.13	0.05
6	1R	-881	-46	-1735	-203	795	1.57	2.26	0.05	0.05
6	1S	117	82	-446	16	795	1.57	2.26	0.12	0.05
6	1T	-881	82	-1735	16	795	1.57	2.26	0.02	0.05
6	2	-523	25	-1466	-128	77	1.57	2.26	0.03	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

7	1A	357	-80	44	-811	1234	1.57	2.26	0.72	0.08
7	1B	-965	-80	-1621	-811	1234	1.57	2.26	0.55	0.07
7	1C	357	236	44	296	1234	1.57	2.26	0.36	0.08
7	1D	-965	236	-1621	296	1234	1.57	2.26	0.15	0.07
7	1I	628	-73	455	-752	1775	1.57	2.26	0.72	0.11
7	1J	-1236	-73	-2032	-752	1775	1.57	2.26	0.45	0.11
7	1K	628	230	455	237	1775	1.57	2.26	0.39	0.11
7	1L	-1236	230	-2032	237	1775	1.57	2.26	0.11	0.11
7	1Q	122	-0	-203	-516	821	1.57	2.26	0.44	0.05
7	1R	-731	-0	-1375	-516	821	1.57	2.26	0.31	0.05
7	1S	122	157	-203	1	821	1.57	2.26	0.22	0.05
7	1T	-731	157	-1375	1	821	1.57	2.26	0.09	0.05
7	2	-420	109	-1069	-359	209	1.57	2.26	0.19	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

8	1A	1190	-547	-2198	-2879	2092	1.57	6.79	0.88	0.12
8	1B	-2824	-547	-5579	-2879	2092	1.57	6.79	0.70	0.12
8	1C	1190	391	-2198	1513	2092	1.57	4.52	0.69	0.12
8	1D	-2824	391	-5579	1513	2092	1.57	2.26	0.77	0.12
8	1I	662	-478	-1958	-2679	2071	1.57	6.79	0.75	0.12
8	1J	-2296	-478	-5820	-2679	2071	1.57	4.52	0.92	0.12
8	1K	662	321	-1958	1313	2071	1.57	2.26	0.95	0.12
8	1L	-2296	321	-5820	1313	2071	1.57	2.26	0.58	0.12
8	1Q	58	-290	-2602	-1708	1543	1.57	4.52	0.64	0.09
8	1R	-1692	-290	-5176	-1708	1543	1.57	2.26	0.98	0.09
8	1S	58	133	-2602	341	1543	1.57	2.26	0.18	0.09
8	1T	-1692	133	-5176	341	1543	1.57	2.26	0.09	0.09
8	2	-1133	-109	-5351	-953	1329	1.57	2.26	0.28	0.08

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 4 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

9	1A	151	-182	-75	-837	1397	1.57	2.26	0.73	0.09
9	1B	-1317	-182	-2028	-837	1397	1.57	2.26	0.53	0.08
9	1C	151	328	-75	296	1397	1.57	2.26	0.44	0.09
9	1D	-1317	328	-2028	296	1397	1.57	2.26	0.22	0.08
9	1I	463	-136	417	-744	1936	1.57	2.26	0.70	0.12
9	1J	-1629	-136	-2520	-744	1936	1.57	2.26	0.40	0.12
9	1K	463	282	417	203	1936	1.57	2.26	0.43	0.12
9	1L	-1629	282	-2520	203	1936	1.57	2.26	0.12	0.12
9	1Q	-96	-41	-356	-526	933	1.57	2.26	0.43	0.06
9	1R	-1070	-41	-1748	-526	933	1.57	2.26	0.29	0.06
9	1S	-96	187	-356	-15	933	1.57	2.26	0.22	0.06
9	1T	-1070	187	-1748	-15	933	1.57	2.26	0.08	0.06
9	2	-805	101	-1427	-376	310	1.57	2.26	0.17	0.02

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
10	1A	283	-156	-65	-2409	1222	1.57	6.79	0.74	0.07
10	1B	-1745	-156	-2777	-2409	1222	1.57	4.52	0.95	0.07
10	1C	283	493	-65	1260	1222	1.57	4.52	0.67	0.07
10	1D	-1745	493	-2777	1260	1222	1.57	2.26	0.82	0.07
10	1I	303	-177	-27	-2305	1669	1.57	6.79	0.71	0.10
10	1J	-1765	-177	-2814	-2305	1669	1.57	4.52	0.90	0.10
10	1K	303	514	-27	1156	1669	1.57	4.52	0.70	0.10
10	1L	-1765	514	-2814	1156	1669	1.57	2.26	0.73	0.10
10	1Q	-177	1	-645	-1451	1015	1.57	4.52	0.62	0.06
10	1R	-1285	1	-2197	-1451	1015	1.57	4.52	0.55	0.06
10	1S	-177	337	-645	302	1015	1.57	2.26	0.40	0.06
10	1T	-1285	337	-2197	302	1015	1.57	2.26	0.23	0.06
10	2	-1012	235	-1943	-803	809	1.57	2.26	0.46	0.05

Spess.=		30.0 cm	Ao= --		Av= 4 d 12/25		(e arm. base nelle due direzioni)			
11	1A	358	-113	-1135	-146	1129	1.57	2.26	0.20	0.07
11	1B	-842	-113	-2955	-146	1129	1.57	2.26	0.04	0.07
11	1C	358	113	-1135	148	1129	1.57	2.26	0.20	0.07
11	1D	-842	113	-2955	148	1129	1.57	2.26	0.04	0.07
11	1I	149	-77	-1152	-137	655	1.57	2.26	0.12	0.04
11	1J	-632	-77	-2938	-137	655	1.57	2.26	0.04	0.04
11	1K	149	77	-1152	139	655	1.57	2.26	0.12	0.04
11	1L	-632	77	-2938	139	655	1.57	2.26	0.04	0.04
11	1Q	11	-46	-1483	-69	432	1.57	2.26	0.06	0.03
11	1R	-494	-46	-2607	-69	432	1.57	2.26	0.03	0.03
11	1S	11	46	-1483	70	432	1.57	2.26	0.06	0.03
11	1T	-494	46	-2607	70	432	1.57	2.26	0.03	0.03
11	2	-334	0	-2816	1	17	1.57	2.26	0.02	0.00

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
12	1A	870	-105	-255	-111	1401	1.57	2.26	0.28	0.09
12	1B	-48	-105	-2952	-111	1401	1.57	2.26	0.13	0.08
12	1C	870	154	-255	120	1401	1.57	2.26	0.34	0.09
12	1D	-48	154	-2952	120	1401	1.57	2.26	0.19	0.08
12	1I	1123	-74	-18	-72	1910	1.57	2.26	0.28	0.12
12	1J	-301	-74	-3189	-72	1910	1.57	2.26	0.05	0.11
12	1K	1123	122	-18	81	1910	1.57	2.26	0.34	0.12
12	1L	-301	122	-3189	81	1910	1.57	2.26	0.11	0.11
12	1Q	736	-32	-787	-42	1186	1.57	2.26	0.16	0.07
12	1R	86	-32	-2420	-42	1186	1.57	2.26	0.05	0.07
12	1S	736	81	-787	51	1186	1.57	2.26	0.22	0.07
12	1T	86	81	-2420	51	1186	1.57	2.26	0.12	0.07
12	2	573	33	-2189	6	863	1.57	2.26	0.13	0.05

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
13	1A	401	-113	-1054	-126	1157	1.57	2.26	0.21	0.07
13	1B	-854	-113	-3227	-126	1157	1.57	2.26	0.04	0.07
13	1C	401	113	-1054	128	1157	1.57	2.26	0.21	0.07
13	1D	-854	113	-3227	128	1157	1.57	2.26	0.04	0.07
13	1I	196	-76	-971	-100	672	1.57	2.26	0.13	0.04
13	1J	-650	-76	-3310	-100	672	1.57	2.26	0.04	0.04
13	1K	196	76	-971	102	672	1.57	2.26	0.13	0.04
13	1L	-650	76	-3310	102	672	1.57	2.26	0.04	0.04
13	1Q	37	-46	-1476	-54	445	1.57	2.26	0.06	0.03
13	1R	-491	-46	-2804	-54	445	1.57	2.26	0.03	0.03
13	1S	37	45	-1476	55	445	1.57	2.26	0.06	0.03
13	1T	-491	45	-2804	55	445	1.57	2.26	0.03	0.03
13	2	-311	-0	-2921	1	23	1.57	2.26	0.03	0.00

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
14	1A	183	-113	-1173	-146	1294	1.57	2.26	0.17	0.08
14	1B	-915	-113	-3263	-146	1294	1.57	2.26	0.04	0.08
14	1C	183	115	-1173	154	1294	1.57	2.26	0.17	0.08
14	1D	-915	115	-3263	154	1294	1.57	2.26	0.05	0.08
14	1I	167	-76	-1142	-128	1246	1.57	2.26	0.12	0.08
14	1J	-899	-76	-3294	-128	1246	1.57	2.26	0.04	0.07
14	1K	167	78	-1142	136	1246	1.57	2.26	0.13	0.08
14	1L	-899	78	-3294	136	1246	1.57	2.26	0.04	0.07
14	1Q	-74	-45	-1563	-65	812	1.57	2.26	0.05	0.05
14	1R	-658	-45	-2874	-65	812	1.57	2.26	0.03	0.05
14	1S	-74	47	-1563	73	812	1.57	2.26	0.05	0.05
14	1T	-658	47	-2874	73	812	1.57	2.26	0.03	0.05
14	2	-508	1	-3056	6	455	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
15	1A	967	-103	-472	-105	1515	1.57	2.26	0.29	0.09
15	1B	-28	-103	-2534	-105	1515	1.57	2.26	0.13	0.09
15	1C	967	143	-472	122	1515	1.57	2.26	0.34	0.09
15	1D	-28	143	-2534	122	1515	1.57	2.26	0.18	0.09
15	1I	1226	-69	-222	-69	2022	1.57	2.26	0.29	0.12
15	1J	-286	-69	-2785	-69	2022	1.57	2.26	0.04	0.12
15	1K	1226	109	-222	85	2022	1.57	2.26	0.34	0.12
15	1L	-286	109	-2785	85	2022	1.57	2.26	0.09	0.12
15	1Q	818	-32	-825	-38	1310	1.57	2.26	0.17	0.08
15	1R	121	-32	-2181	-38	1310	1.57	2.26	0.06	0.08
15	1S	818	73	-825	55	1310	1.57	2.26	0.23	0.08
15	1T	121	73	-2181	55	1310	1.57	2.26	0.11	0.08
15	2	656	28	-2063	12	1025	1.57	2.26	0.14	0.06

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
16	1A	222	-113	-1137	-125	1336	1.57	2.26	0.18	0.08
16	1B	-843	-113	-3429	-125	1336	1.57	2.26	0.04	0.08
16	1C	222	114	-1137	132	1336	1.57	2.26	0.18	0.08
16	1D	-843	114	-3429	132	1336	1.57	2.26	0.04	0.08

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

16	1I	212	-75	-1080	-96	1275	1.57	2.26	0.13	0.08
16	1J	-833	-75	-3486	-96	1275	1.57	2.26	0.04	0.08
16	1K	212	75	-1080	103	1275	1.57	2.26	0.13	0.08
16	1L	-833	75	-3486	103	1275	1.57	2.26	0.04	0.08
16	1Q	-30	-45	-1573	-51	843	1.57	2.26	0.05	0.05
16	1R	-591	-45	-2993	-51	843	1.57	2.26	0.03	0.05
16	1S	-30	46	-1573	59	843	1.57	2.26	0.05	0.05
16	1T	-591	46	-2993	59	843	1.57	2.26	0.03	0.05
16	2	-431	0	-3136	5	489	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

17	1A	138	-111	-1109	-137	1269	1.57	2.26	0.16	0.08
17	1B	-851	-111	-3186	-137	1269	1.57	2.26	0.04	0.08
17	1C	138	115	-1109	153	1269	1.57	2.26	0.17	0.08
17	1D	-851	115	-3186	153	1269	1.57	2.26	0.04	0.08
17	1I	277	-74	-955	-109	1543	1.57	2.26	0.14	0.09
17	1J	-990	-74	-3340	-109	1543	1.57	2.26	0.04	0.09
17	1K	277	78	-955	125	1543	1.57	2.26	0.14	0.09
17	1L	-990	78	-3340	125	1543	1.57	2.26	0.04	0.09
17	1Q	-46	-44	-1463	-56	948	1.57	2.26	0.05	0.06
17	1R	-667	-44	-2832	-56	948	1.57	2.26	0.03	0.06
17	1S	-46	47	-1463	71	948	1.57	2.26	0.05	0.06
17	1T	-667	47	-2832	71	948	1.57	2.26	0.03	0.06
17	2	-498	3	-2960	11	602	1.57	2.26	0.03	0.04

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

18	1A	119	-107	-952	-115	1334	1.57	2.26	0.15	0.08
18	1B	-810	-107	-2905	-115	1334	1.57	2.26	0.04	0.08
18	1C	119	121	-952	141	1334	1.57	2.26	0.17	0.08
18	1D	-810	121	-2905	141	1334	1.57	2.26	0.04	0.08
18	1I	334	-71	-731	-76	1779	1.57	2.26	0.14	0.11
18	1J	-1025	-71	-3125	-76	1779	1.57	2.26	0.04	0.11
18	1K	334	85	-731	101	1779	1.57	2.26	0.16	0.11
18	1L	-1025	85	-3125	101	1779	1.57	2.26	0.04	0.11
18	1Q	-26	-40	-1264	-40	1107	1.57	2.26	0.05	0.07
18	1R	-665	-40	-2592	-40	1107	1.57	2.26	0.03	0.07
18	1S	-26	53	-1264	66	1107	1.57	2.26	0.06	0.07
18	1T	-665	53	-2592	66	1107	1.57	2.26	0.03	0.07
18	2	-483	9	-2658	18	794	1.57	2.26	0.02	0.05

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

19	1A	467	-107	449	-192	1457	1.57	2.26	0.22	0.09
19	1B	-907	-107	-886	-192	1457	1.57	2.26	0.08	0.09
19	1C	467	179	449	99	1457	1.57	2.26	0.30	0.09
19	1D	-907	179	-886	99	1457	1.57	2.26	0.09	0.09
19	1I	819	-59	760	-135	2126	1.57	2.26	0.21	0.13
19	1J	-1259	-59	-1197	-135	2126	1.57	2.26	0.03	0.13
19	1K	819	131	760	43	2126	1.57	2.26	0.30	0.13
19	1L	-1259	131	-1197	43	2126	1.57	2.26	0.03	0.13
19	1Q	236	-22	208	-105	1040	1.57	2.26	0.12	0.06
19	1R	-675	-22	-645	-105	1040	1.57	2.26	0.03	0.06
19	1S	236	94	208	12	1040	1.57	2.26	0.16	0.06
19	1T	-675	94	-645	12	1040	1.57	2.26	0.03	0.06
19	2	-303	50	-299	-63	345	1.57	2.26	0.02	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

20	1A	133	-415	-804	-1066	1245	1.57	2.26	0.86	0.08
20	1B	-842	-415	-5573	-1066	1245	1.57	2.26	0.40	0.07
20	1C	133	289	-804	393	1245	1.57	2.26	0.39	0.08
20	1D	-842	289	-5573	393	1245	1.57	2.26	0.23	0.07
20	1I	221	-331	4	-977	1370	1.57	2.26	0.87	0.08
20	1J	-930	-331	-6381	-977	1370	1.57	2.26	0.28	0.08
20	1K	221	205	4	304	1370	1.57	2.26	0.29	0.08
20	1L	-930	205	-6381	304	1370	1.57	2.26	0.12	0.08
20	1Q	-82	-216	-1540	-680	853	1.57	2.26	0.44	0.05
20	1R	-627	-216	-4837	-680	853	1.57	2.26	0.18	0.05
20	1S	-82	90	-1540	7	853	1.57	2.26	0.10	0.05
20	1T	-627	90	-4837	7	853	1.57	2.26	0.04	0.05
20	2	-492	-88	-4378	-464	586	1.57	2.26	0.09	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

21	1A	387	-136	259	-339	1209	1.57	2.26	0.33	0.07
21	1B	-1212	-136	-1779	-339	1209	1.57	2.26	0.13	0.07
21	1C	387	196	259	192	1209	1.57	2.26	0.31	0.07
21	1D	-1212	196	-1779	192	1209	1.57	2.26	0.08	0.07
21	1I	760	-80	426	-291	1842	1.57	2.26	0.30	0.11
21	1J	-1585	-80	-1947	-291	1842	1.57	2.26	0.08	0.11
21	1K	760	140	426	144	1842	1.57	2.26	0.30	0.11
21	1L	-1585	140	-1947	144	1842	1.57	2.26	0.04	0.11
21	1Q	113	-38	-164	-194	767	1.57	2.26	0.15	0.05
21	1R	-939	-38	-1356	-194	767	1.57	2.26	0.05	0.05
21	1S	113	98	-164	47	767	1.57	2.26	0.14	0.05
21	1T	-939	98	-1356	47	767	1.57	2.26	0.02	0.05
21	2	-569	42	-1029	-100	10	1.57	2.26	0.02	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

22	1A	436	-112	545	-528	1202	1.57	2.26	0.53	0.07
22	1B	-952	-112	-883	-528	1202	1.57	2.26	0.37	0.07
22	1C	436	342	545	185	1202	1.57	2.26	0.50	0.07
22	1D	-952	342	-883	185	1202	1.57	2.26	0.29	0.07
22	1I	722	-87	823	-469	1719	1.57	2.26	0.51	0.10
22	1J	-1239	-87	-1160	-469	1719	1.57	2.26	0.29	0.10
22	1K	722	318	823	127	1719	1.57	2.26	0.52	0.10
22	1L	-1239	318	-1160	127	1719	1.57	2.26	0.21	0.10
22	1Q	194	6	269	-339	758	1.57	2.26	0.33	0.05
22	1R	-710	6	-606	-339	758	1.57	2.26	0.24	0.05
22	1S	194	225	269	-3	758	1.57	2.26	0.31	0.05

Rivalificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

22	1T	-710	225	-606	-3	758	1.57	2.26	0.18	0.05
22	2	-358	160	-231	-238	87	1.57	2.26	0.17	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
23	1A	952	-568	-2504	-3092	2594	1.57	6.79	0.87	0.15
23	1B	-3357	-568	-6270	-3092	2594	1.57	6.79	0.74	0.15
23	1C	952	390	-2504	1544	2594	1.57	4.52	0.65	0.15
23	1D	-3357	390	-6270	1544	2594	1.57	2.26	0.73	0.15
23	1I	321	-461	-2176	-2717	2419	1.57	6.79	0.76	0.14
23	1J	-2726	-461	-6598	-2717	2419	1.57	4.52	0.90	0.14
23	1K	321	282	-2176	1168	2419	1.57	2.26	0.80	0.14
23	1L	-2726	282	-6598	1168	2419	1.57	2.26	0.40	0.14
23	1Q	-238	-301	-2931	-1844	2036	1.57	4.52	0.69	0.12
23	1R	-2167	-301	-5844	-1844	2036	1.57	4.52	0.55	0.12
23	1S	-238	123	-2931	295	2036	1.57	2.26	0.12	0.12
23	1T	-2167	123	-5844	295	2036	1.57	2.26	0.08	0.12
23	2	-1664	-124	-6054	-1078	1982	1.57	2.26	0.31	0.11
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 4 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)										
24	1A	109	-208	389	-573	1411	1.57	2.26	0.55	0.09
24	1B	-1466	-208	-1382	-573	1411	1.57	2.26	0.36	0.08
24	1C	109	438	389	106	1411	1.57	2.26	0.57	0.09
24	1D	-1466	438	-1382	106	1411	1.57	2.26	0.33	0.08
24	1I	440	-137	774	-480	1904	1.57	2.26	0.51	0.12
24	1J	-1797	-137	-1767	-480	1904	1.57	2.26	0.24	0.11
24	1K	440	367	774	14	1904	1.57	2.26	0.53	0.12
24	1L	-1797	367	-1767	14	1904	1.57	2.26	0.20	0.11
24	1Q	-152	-28	71	-384	912	1.57	2.26	0.35	0.06
24	1R	-1205	-28	-1064	-384	912	1.57	2.26	0.23	0.05
24	1S	-152	258	71	-83	912	1.57	2.26	0.30	0.06
24	1T	-1205	258	-1064	-83	912	1.57	2.26	0.15	0.05
24	2	-938	160	-678	-323	265	1.57	2.26	0.20	0.02
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
25	1A	70	-268	988	-2606	1420	1.57	6.79	0.83	0.09
25	1B	-2052	-268	-2485	-2606	1420	1.57	6.79	0.71	0.08
25	1C	70	757	988	1416	1420	1.57	4.52	0.97	0.09
25	1D	-2052	757	-2485	1416	1420	1.57	2.26	0.99	0.08
25	1I	70	-238	640	-2350	1849	1.57	6.79	0.74	0.11
25	1J	-2052	-238	-2137	-2350	1849	1.57	4.52	0.96	0.11
25	1K	70	727	640	1160	1849	1.57	4.52	0.93	0.11
25	1L	-2052	727	-2137	1160	1849	1.57	2.26	0.80	0.11
25	1Q	-382	-9	48	-1547	1276	1.57	4.52	0.70	0.08
25	1R	-1600	-9	-1546	-1547	1276	1.57	4.52	0.62	0.08
25	1S	-382	498	48	357	1276	1.57	2.26	0.57	0.08
25	1T	-1600	498	-1546	357	1276	1.57	2.26	0.38	0.08
25	2	-1371	341	-1032	-829	1212	1.57	2.26	0.58	0.07
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 4 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)										
26	1A	241	-94	131	-201	1479	1.57	2.26	0.19	0.09
26	1B	-874	-94	-1549	-201	1479	1.57	2.26	0.05	0.09
26	1C	241	135	131	93	1479	1.57	2.26	0.21	0.09
26	1D	-874	135	-1549	93	1479	1.57	2.26	0.05	0.09
26	1I	586	-58	402	-160	2125	1.57	2.26	0.19	0.13
26	1J	-1220	-58	-1820	-160	2125	1.57	2.26	0.04	0.13
26	1K	586	99	402	52	2125	1.57	2.26	0.22	0.13
26	1L	-1220	99	-1820	52	2125	1.57	2.26	0.02	0.13
26	1Q	77	-27	-181	-117	1189	1.57	2.26	0.08	0.07
26	1R	-711	-27	-1238	-117	1189	1.57	2.26	0.03	0.07
26	1S	77	68	-181	9	1189	1.57	2.26	0.10	0.07
26	1T	-711	68	-1238	9	1189	1.57	2.26	0.02	0.07
26	2	-439	28	-961	-75	679	1.57	2.26	0.02	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
27	1A	381	-122	185	-377	1281	1.57	2.26	0.35	0.08
27	1B	-1008	-122	-1567	-377	1281	1.57	2.26	0.18	0.08
27	1C	381	183	185	140	1281	1.57	2.26	0.29	0.08
27	1D	-1008	183	-1567	140	1281	1.57	2.26	0.09	0.08
27	1I	763	-80	415	-318	1934	1.57	2.26	0.33	0.12
27	1J	-1390	-80	-1796	-318	1934	1.57	2.26	0.11	0.12
27	1K	763	141	415	82	1934	1.57	2.26	0.30	0.12
27	1L	-1390	141	-1796	82	1934	1.57	2.26	0.04	0.12
27	1Q	163	-34	-145	-232	880	1.57	2.26	0.19	0.05
27	1R	-790	-34	-1237	-232	880	1.57	2.26	0.09	0.05
27	1S	163	95	-145	-4	880	1.57	2.26	0.15	0.05
27	1T	-790	95	-1237	-4	880	1.57	2.26	0.02	0.05
27	2	-431	42	-927	-164	170	1.57	2.26	0.05	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
28	1A	241	-104	52	-202	1489	1.57	2.26	0.18	0.09
28	1B	-940	-104	-1883	-202	1489	1.57	2.26	0.05	0.09
28	1C	241	144	52	104	1489	1.57	2.26	0.22	0.09
28	1D	-940	144	-1883	104	1489	1.57	2.26	0.05	0.09
28	1I	605	-66	326	-157	2146	1.57	2.26	0.18	0.13
28	1J	-1304	-66	-2157	-157	2146	1.57	2.26	0.04	0.13
28	1K	605	106	326	59	2146	1.57	2.26	0.23	0.13
28	1L	-1304	106	-2157	59	2146	1.57	2.26	0.03	0.13
28	1Q	67	-31	-313	-114	1188	1.57	2.26	0.07	0.07
28	1R	-766	-31	-1518	-114	1188	1.57	2.26	0.03	0.07
28	1S	67	71	-313	16	1188	1.57	2.26	0.10	0.07
28	1T	-766	71	-1518	16	1188	1.57	2.26	0.02	0.07
28	2	-486	27	-1241	-68	661	1.57	2.26	0.02	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
29	1A	377	-149	256	-297	1382	1.57	2.26	0.29	0.08
29	1B	-846	-149	-1376	-297	1382	1.57	2.26	0.13	0.08

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

29	1C	377	89	256	112	1382	1.57	2.26	0.17	0.08
29	1D	-846	89	-1376	112	1382	1.57	2.26	0.03	0.08
29	1I	737	-113	519	-255	2047	1.57	2.26	0.28	0.12
29	1J	-1207	-113	-1639	-255	2047	1.57	2.26	0.08	0.12
29	1K	737	53	519	69	2047	1.57	2.26	0.19	0.12
29	1L	-1207	53	-1639	69	2047	1.57	2.26	0.02	0.12
29	1Q	187	-80	-50	-184	1022	1.57	2.26	0.16	0.06
29	1R	-657	-80	-1070	-184	1022	1.57	2.26	0.06	0.06
29	1S	187	20	-50	-2	1022	1.57	2.26	0.06	0.06
29	1T	-657	20	-1070	-2	1022	1.57	2.26	0.01	0.06
29	2	-324	-42	-753	-129	383	1.57	2.26	0.04	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

30	1A	286	-212	-338	-574	1635	1.57	2.26	0.47	0.10
30	1B	-1780	-212	-2743	-574	1635	1.57	2.26	0.24	0.10
30	1C	286	299	-338	182	1635	1.57	2.26	0.42	0.10
30	1D	-1780	299	-2743	182	1635	1.57	2.26	0.13	0.10
30	1I	648	-163	266	-553	2176	1.57	2.26	0.52	0.13
30	1J	-2143	-163	-3347	-553	2176	1.57	2.26	0.18	0.13
30	1K	648	250	266	160	2176	1.57	2.26	0.42	0.13
30	1L	-2143	250	-3347	160	2176	1.57	2.26	0.06	0.13
30	1Q	-102	-69	-667	-383	1103	1.57	2.26	0.27	0.07
30	1R	-1393	-69	-2413	-383	1103	1.57	2.26	0.12	0.07
30	1S	-102	155	-667	-9	1103	1.57	2.26	0.18	0.07
30	1T	-1393	155	-2413	-9	1103	1.57	2.26	0.04	0.07
30	2	-1029	61	-2094	-270	470	1.57	2.26	0.06	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

31	1A	1667	-481	1853	-2144	2029	1.57	6.79	0.88	0.12
31	1B	-2355	-481	-8280	-2144	2029	1.57	4.52	0.57	0.11
31	1C	1667	585	1853	1933	2029	3.14	4.52	0.97	0.12
31	1D	-2355	585	-8280	1933	2029	1.57	2.26	0.88	0.11
31	1I	1548	-424	3142	-2050	2212	1.57	6.79	0.80	0.13
31	1J	-2236	-424	-9569	-2050	2212	1.57	2.26	0.87	0.12
31	1K	1548	527	3142	1839	2212	1.57	6.79	0.92	0.13
31	1L	-2236	527	-9569	1839	2212	1.57	2.26	0.70	0.12
31	1Q	642	-194	-60	-1086	1219	1.57	2.26	0.96	0.07
31	1R	-1330	-194	-6367	-1086	1219	1.57	2.26	0.36	0.07
31	1S	642	298	-60	875	1219	1.57	2.26	0.77	0.07
31	1T	-1330	298	-6367	875	1219	1.57	2.26	0.22	0.07
31	2	-459	73	-4350	-132	385	1.57	2.26	0.05	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= 2 d 10/25 Av= 4 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

32	1A	331	-191	-508	-895	1447	1.57	2.26	0.74	0.09
32	1B	-1642	-191	-2888	-895	1447	1.57	2.26	0.49	0.09
32	1C	331	267	-508	679	1447	1.57	2.26	0.55	0.09
32	1D	-1642	267	-2888	679	1447	1.57	2.26	0.31	0.09
32	1I	712	-143	11	-843	1990	1.57	2.26	0.75	0.12
32	1J	-2023	-143	-3407	-843	1990	1.57	2.26	0.40	0.12
32	1K	712	220	11	627	1990	1.57	2.26	0.56	0.12
32	1L	-2023	220	-3407	627	1990	1.57	2.26	0.23	0.12
32	1Q	-32	-61	-855	-484	1037	1.57	2.26	0.34	0.06
32	1R	-1279	-61	-2541	-484	1037	1.57	2.26	0.18	0.06
32	1S	-32	138	-855	269	1037	1.57	2.26	0.17	0.06
32	1T	-1279	138	-2541	269	1037	1.57	2.26	0.06	0.06
32	2	-897	53	-2305	-142	538	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

33	1A	380	-279	-607	-770	1627	1.57	2.26	0.62	0.10
33	1B	-1436	-279	-4510	-770	1627	1.57	2.26	0.26	0.10
33	1C	380	375	-607	198	1627	1.57	2.26	0.53	0.10
33	1D	-1436	375	-4510	198	1627	1.57	2.26	0.26	0.10
33	1I	574	-230	248	-750	1948	1.57	2.26	0.69	0.12
33	1J	-1630	-230	-5365	-750	1948	1.57	2.26	0.19	0.11
33	1K	574	326	248	179	1948	1.57	2.26	0.50	0.12
33	1L	-1630	326	-5365	179	1948	1.57	2.26	0.17	0.11
33	1Q	-9	-99	-1140	-527	1050	1.57	2.26	0.35	0.06
33	1R	-1047	-99	-3977	-527	1050	1.57	2.26	0.13	0.06
33	1S	-9	194	-1140	-44	1050	1.57	2.26	0.24	0.06
33	1T	-1047	194	-3977	-44	1050	1.57	2.26	0.09	0.06
33	2	-731	68	-3496	-394	505	1.57	2.26	0.08	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

34	1A	590	-426	247	-1457	1093	1.57	4.52	0.67	0.07
34	1B	-837	-426	-6222	-1457	1093	1.57	2.26	0.66	0.06
34	1C	590	326	247	1039	1093	1.57	2.26	0.95	0.07
34	1D	-837	326	-6222	1039	1093	1.57	2.26	0.34	0.06
34	1I	697	-374	1363	-1400	1298	1.57	4.52	0.71	0.08
34	1J	-944	-374	-7338	-1400	1298	1.57	2.26	0.53	0.07
34	1K	697	274	1363	982	1298	1.57	4.52	0.52	0.08
34	1L	-944	274	-7338	982	1298	1.57	2.26	0.24	0.07
34	1Q	267	-220	-812	-812	596	1.57	2.26	0.63	0.04
34	1R	-514	-220	-5163	-812	596	1.57	2.26	0.24	0.03
34	1S	267	120	-812	394	596	1.57	2.26	0.26	0.04
34	1T	-514	120	-5163	394	596	1.57	2.26	0.10	0.03
34	2	-174	-69	-4070	-282	21	1.57	2.26	0.06	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

35	1A	1014	-283	45	-1132	1589	1.57	4.52	0.53	0.10
35	1B	-1835	-283	-4884	-1132	1589	1.57	2.26	0.51	0.09
35	1C	1014	381	45	736	1589	1.57	2.26	0.66	0.10
35	1D	-1835	381	-4884	736	1589	1.57	2.26	0.21	0.09
35	1I	1185	-232	1080	-1087	1946	1.57	4.52	0.55	0.12
35	1J	-2006	-232	-5918	-1087	1946	1.57	2.26	0.39	0.11
35	1K	1185	330	1080	690	1946	1.57	2.26	0.73	0.12
35	1L	-2006	330	-5918	690	1946	1.57	2.26	0.16	0.11
35	1Q	365	-99	-698	-651	928	1.57	2.26	0.50	0.06

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

35	1R	-1185	-99	-4140	-651	928	1.57	2.26	0.19	0.05
35	1S	365	198	-698	254	928	1.57	2.26	0.31	0.06
35	1T	-1185	198	-4140	254	928	1.57	2.26	0.08	0.05
35	2	-567	69	-3297	-268	169	1.57	2.26	0.06	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

36	1A	306	-124	-113	-183	1389	1.57	2.26	0.21	0.08
36	1B	-871	-124	-2530	-183	1389	1.57	2.26	0.04	0.08
36	1C	306	146	-113	117	1389	1.57	2.26	0.23	0.08
36	1D	-871	146	-2530	117	1389	1.57	2.26	0.06	0.08
36	1I	670	-81	168	-149	2042	1.57	2.26	0.21	0.12
36	1J	-1236	-81	-2811	-149	2042	1.57	2.26	0.04	0.12
36	1K	670	103	168	83	2042	1.57	2.26	0.24	0.12
36	1L	-1236	103	-2811	83	2042	1.57	2.26	0.03	0.12
36	1Q	131	-44	-579	-99	1077	1.57	2.26	0.08	0.07
36	1R	-696	-44	-2064	-99	1077	1.57	2.26	0.03	0.06
36	1S	131	66	-579	33	1077	1.57	2.26	0.10	0.07
36	1T	-696	66	-2064	33	1077	1.57	2.26	0.02	0.06
36	2	-395	15	-1790	-45	521	1.57	2.26	0.02	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

37	1A	250	-117	-396	-410	1313	1.57	2.26	0.32	0.08
37	1B	-1083	-117	-2838	-410	1313	1.57	2.26	0.11	0.08
37	1C	250	164	-396	260	1313	1.57	2.26	0.25	0.08
37	1D	-1083	164	-2838	260	1313	1.57	2.26	0.06	0.08
37	1I	630	-74	-314	-374	1937	1.57	2.26	0.30	0.12
37	1J	-1463	-74	-2920	-374	1937	1.57	2.26	0.09	0.11
37	1K	630	122	-314	224	1937	1.57	2.26	0.26	0.12
37	1L	-1463	122	-2920	224	1937	1.57	2.26	0.05	0.11
37	1Q	37	-34	-890	-233	923	1.57	2.26	0.12	0.06
37	1R	-869	-34	-2344	-233	923	1.57	2.26	0.05	0.05
37	1S	37	81	-890	83	923	1.57	2.26	0.11	0.06
37	1T	-869	81	-2344	83	923	1.57	2.26	0.03	0.05
37	2	-567	32	-2183	-101	323	1.57	2.26	0.03	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

38	1A	439	-116	-378	-202	1144	1.57	2.26	0.22	0.07
38	1B	-780	-116	-3168	-202	1144	1.57	2.26	0.05	0.07
38	1C	439	149	-378	120	1144	1.57	2.26	0.26	0.07
38	1D	-780	149	-3168	120	1144	1.57	2.26	0.08	0.07
38	1I	743	-71	-80	-172	1806	1.57	2.26	0.21	0.11
38	1J	-1084	-71	-3466	-172	1806	1.57	2.26	0.05	0.11
38	1K	743	105	-80	90	1806	1.57	2.26	0.26	0.11
38	1L	-1084	105	-3466	90	1806	1.57	2.26	0.04	0.11
38	1Q	225	-36	-909	-113	861	1.57	2.26	0.08	0.05
38	1R	-565	-36	-2638	-113	861	1.57	2.26	0.04	0.05
38	1S	225	70	-909	31	861	1.57	2.26	0.12	0.05
38	1T	-565	70	-2638	31	861	1.57	2.26	0.03	0.05
38	2	-240	23	-2401	-55	291	1.57	2.26	0.03	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

39	1A	375	-128	1	-266	1180	1.57	2.26	0.24	0.07
39	1B	-966	-128	-2243	-266	1180	1.57	2.26	0.06	0.07
39	1C	375	154	1	126	1180	1.57	2.26	0.26	0.07
39	1D	-966	154	-2243	126	1180	1.57	2.26	0.06	0.07
39	1I	767	-84	205	-238	1842	1.57	2.26	0.23	0.11
39	1J	-1358	-84	-2447	-238	1842	1.57	2.26	0.06	0.11
39	1K	767	110	205	98	1842	1.57	2.26	0.27	0.11
39	1L	-1358	110	-2447	98	1842	1.57	2.26	0.03	0.11
39	1Q	168	-45	-441	-162	804	1.57	2.26	0.10	0.05
39	1R	-759	-45	-1800	-162	804	1.57	2.26	0.04	0.05
39	1S	168	71	-441	22	804	1.57	2.26	0.12	0.05
39	1T	-759	71	-1800	22	804	1.57	2.26	0.02	0.05
39	2	-409	18	-1512	-96	108	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

40	1A	297	-126	-216	-393	1273	1.57	2.26	0.32	0.08
40	1B	-1130	-126	-2506	-393	1273	1.57	2.26	0.12	0.08
40	1C	297	173	-216	219	1273	1.57	2.26	0.27	0.08
40	1D	-1130	173	-2506	219	1273	1.57	2.26	0.06	0.08
40	1I	693	-81	-89	-361	1910	1.57	2.26	0.31	0.12
40	1J	-1525	-81	-2632	-361	1910	1.57	2.26	0.09	0.11
40	1K	693	128	-89	187	1910	1.57	2.26	0.28	0.12
40	1L	-1525	128	-2632	187	1910	1.57	2.26	0.05	0.11
40	1Q	69	-38	-674	-232	870	1.57	2.26	0.14	0.05
40	1R	-902	-38	-2048	-232	870	1.57	2.26	0.05	0.05
40	1S	69	85	-674	58	870	1.57	2.26	0.12	0.05
40	1T	-902	85	-2048	58	870	1.57	2.26	0.02	0.05
40	2	-568	32	-1834	-118	213	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

41	1A	393	-123	-118	-313	1103	1.57	2.26	0.26	0.07
41	1B	-911	-123	-2554	-313	1103	1.57	2.26	0.07	0.07
41	1C	393	161	-118	176	1103	1.57	2.26	0.27	0.07
41	1D	-911	161	-2554	176	1103	1.57	2.26	0.07	0.07
41	1I	785	-80	56	-282	1762	1.57	2.26	0.26	0.11
41	1J	-1303	-80	-2728	-282	1762	1.57	2.26	0.07	0.10
41	1K	785	117	56	145	1762	1.57	2.26	0.28	0.11
41	1L	-1303	117	-2728	145	1762	1.57	2.26	0.04	0.10
41	1Q	191	-40	-604	-183	733	1.57	2.26	0.10	0.04
41	1R	-710	-40	-2068	-183	733	1.57	2.26	0.04	0.04
41	1S	191	77	-604	46	733	1.57	2.26	0.13	0.04
41	1T	-710	77	-2068	46	733	1.57	2.26	0.02	0.04
41	2	-352	26	-1798	-93	27	1.57	2.26	0.02	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

42	1A	451	-78	194	-593	1187	1.57	2.26	0.55	0.07
42	1B	-852	-78	-1329	-593	1187	1.57	2.26	0.39	0.07
42	1C	451	188	194	203	1187	1.57	2.26	0.31	0.07
42	1D	-852	188	-1329	203	1187	1.57	2.26	0.11	0.07
42	1I	779	-49	595	-525	1778	1.57	2.26	0.53	0.11
42	1J	-1180	-49	-1730	-525	1778	1.57	2.26	0.29	0.11
42	1K	779	158	595	135	1778	1.57	2.26	0.33	0.11
42	1L	-1180	158	-1730	135	1778	1.57	2.26	0.05	0.11
42	1Q	235	-5	-35	-375	760	1.57	2.26	0.33	0.05
42	1R	-636	-5	-1101	-375	760	1.57	2.26	0.22	0.05
42	1S	235	114	-35	-15	760	1.57	2.26	0.18	0.05
42	1T	-636	114	-1101	-15	760	1.57	2.26	0.05	0.05
42	2	-276	76	-763	-272	46	1.57	2.26	0.15	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

43	1A	175	-436	-1093	-1629	1905	1.57	4.52	0.68	0.11
43	1B	-2329	-436	-3656	-1629	1905	1.57	4.52	0.55	0.11
43	1C	175	628	-1093	658	1905	1.57	2.26	0.82	0.11
43	1D	-2329	628	-3656	658	1905	1.57	2.26	0.44	0.11
43	1I	104	-380	-632	-1487	2194	1.57	4.52	0.64	0.13
43	1J	-2258	-380	-4117	-1487	2194	1.57	2.26	0.89	0.13
43	1K	104	572	-632	517	2194	1.57	2.26	0.74	0.13
43	1L	-2258	572	-4117	517	2194	1.57	2.26	0.38	0.13
43	1Q	-417	-151	-1397	-1008	1435	1.57	2.26	0.74	0.09
43	1R	-1737	-151	-3352	-1008	1435	1.57	2.26	0.55	0.08
43	1S	-417	343	-1397	38	1435	1.57	2.26	0.37	0.09
43	1T	-1737	343	-3352	38	1435	1.57	2.26	0.18	0.08
43	2	-1492	134	-3255	-676	1139	1.57	2.26	0.24	0.07

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

44	1A	56	-351	-1880	-1690	1314	1.57	4.52	0.67	0.08
44	1B	-897	-351	-4958	-1690	1314	1.57	2.26	0.98	0.08
44	1C	56	263	-1880	793	1314	1.57	2.26	0.50	0.08
44	1D	-897	263	-4958	793	1314	1.57	2.26	0.24	0.08
44	1I	130	-297	-1183	-1538	1458	1.57	4.52	0.64	0.09
44	1J	-972	-297	-5655	-1538	1458	1.57	2.26	0.78	0.08
44	1K	130	209	-1183	641	1458	1.57	2.26	0.44	0.09
44	1L	-972	209	-5655	641	1458	1.57	2.26	0.15	0.08
44	1Q	-150	-179	-2156	-1019	947	1.57	2.26	0.67	0.06
44	1R	-692	-179	-4682	-1019	947	1.57	2.26	0.44	0.06
44	1S	-150	91	-2156	122	947	1.57	2.26	0.09	0.06
44	1T	-692	91	-4682	122	947	1.57	2.26	0.05	0.06
44	2	-585	-62	-4690	-624	719	1.57	2.26	0.14	0.04

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

45	1A	202	-266	-1062	-1246	1854	1.57	2.26	0.99	0.11
45	1B	-1710	-266	-4143	-1246	1854	1.57	2.26	0.68	0.11
45	1C	202	358	-1062	498	1854	1.57	2.26	0.48	0.11
45	1D	-1710	358	-4143	498	1854	1.57	2.26	0.20	0.11
45	1I	237	-221	-394	-1118	2116	1.57	2.26	0.95	0.13
45	1J	-1744	-221	-4811	-1118	2116	1.57	2.26	0.51	0.12
45	1K	237	312	-394	371	2116	1.57	2.26	0.43	0.13
45	1L	-1744	312	-4811	371	2116	1.57	2.26	0.15	0.12
45	1Q	-239	-94	-1432	-771	1283	1.57	2.26	0.53	0.08
45	1R	-1269	-94	-3773	-771	1283	1.57	2.26	0.31	0.08
45	1S	-239	186	-1432	23	1283	1.57	2.26	0.20	0.08
45	1T	-1269	186	-3773	23	1283	1.57	2.26	0.06	0.08
45	2	-1044	65	-3563	-519	863	1.57	2.26	0.12	0.05

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

46	1A	281	-149	54	-623	1296	1.57	2.26	0.56	0.08
46	1B	-1167	-149	-1672	-623	1296	1.57	2.26	0.38	0.08
46	1C	281	257	54	217	1296	1.57	2.26	0.37	0.08
46	1D	-1167	257	-1672	217	1296	1.57	2.26	0.15	0.08
46	1I	645	-105	497	-545	1890	1.57	2.26	0.54	0.12
46	1J	-1531	-105	-2116	-545	1890	1.57	2.26	0.27	0.11
46	1K	645	213	497	139	1890	1.57	2.26	0.37	0.12
46	1L	-1531	213	-2116	139	1890	1.57	2.26	0.07	0.11
46	1Q	50	-35	-199	-391	843	1.57	2.26	0.32	0.05
46	1R	-936	-35	-1419	-391	843	1.57	2.26	0.20	0.05
46	1S	50	143	-199	-15	843	1.57	2.26	0.19	0.05
46	1T	-936	143	-1419	-15	843	1.57	2.26	0.05	0.05
46	2	-611	75	-1091	-281	137	1.57	2.26	0.12	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

47	1A	105	-243	-209	-744	1561	1.57	2.26	0.64	0.09
47	1B	-1554	-243	-2440	-744	1561	1.57	2.26	0.41	0.09
47	1C	105	326	-209	290	1561	1.57	2.26	0.43	0.09
47	1D	-1554	326	-2440	290	1561	1.57	2.26	0.18	0.09
47	1I	470	-194	351	-645	2102	1.57	2.26	0.61	0.13
47	1J	-1919	-194	-3000	-645	2102	1.57	2.26	0.27	0.12
47	1K	470	277	351	191	2102	1.57	2.26	0.43	0.13
47	1L	-1919	277	-3000	191	2102	1.57	2.26	0.09	0.12
47	1Q	-175	-85	-522	-458	1050	1.57	2.26	0.35	0.06
47	1R	-1274	-85	-2127	-458	1050	1.57	2.26	0.19	0.06
47	1S	-175	168	-522	4	1050	1.57	2.26	0.18	0.06
47	1T	-1274	168	-2127	4	1050	1.57	2.26	0.05	0.06
47	2	-1000	57	-1799	-314	420	1.57	2.26	0.09	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

48	1A	232	-198	-86	-564	1422	1.57	2.26	0.49	0.09
48	1B	-1424	-198	-2034	-564	1422	1.57	2.26	0.29	0.08
48	1C	232	269	-86	208	1422	1.57	2.26	0.38	0.09
48	1D	-1424	269	-2034	208	1422	1.57	2.26	0.13	0.08
48	1I	617	-150	365	-478	2013	1.57	2.26	0.46	0.12
48	1J	-1809	-150	-2486	-478	2013	1.57	2.26	0.18	0.12
48	1K	617	222	365	123	2013	1.57	2.26	0.38	0.12

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

48	1L	-1809	222	-2486	123	2013	1.57	2.26	0.06	0.12
48	1Q	-44	-66	-379	-349	942	1.57	2.26	0.27	0.06
48	1R	-1148	-66	-1741	-349	942	1.57	2.26	0.14	0.06
48	1S	-44	138	-379	-6	942	1.57	2.26	0.17	0.06
48	1T	-1148	138	-1741	-6	942	1.57	2.26	0.04	0.06
48	2	-821	50	-1433	-245	255	1.57	2.26	0.07	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

49	1A	280	-122	-262	-1205	1236	1.57	4.52	0.53	0.08
49	1B	-1153	-122	-1881	-1205	1236	1.57	2.26	0.87	0.07
49	1C	280	359	-262	477	1236	1.57	2.26	0.50	0.08
49	1D	-1153	359	-1881	477	1236	1.57	2.26	0.28	0.07
49	1I	475	-145	155	-1154	1713	1.57	4.52	0.53	0.10
49	1J	-1348	-145	-2298	-1154	1713	1.57	2.26	0.78	0.10
49	1K	475	382	155	426	1713	1.57	2.26	0.56	0.10
49	1L	-1348	382	-2298	426	1713	1.57	2.26	0.28	0.10
49	1Q	1	-9	-479	-766	859	1.57	2.26	0.63	0.05
49	1R	-874	-9	-1665	-766	859	1.57	2.26	0.50	0.05
49	1S	1	246	-479	38	859	1.57	2.26	0.31	0.05
49	1T	-874	246	-1665	38	859	1.57	2.26	0.18	0.05
49	2	-604	165	-1460	-508	374	1.57	2.26	0.27	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

50	1A	190	-111	-1091	-150	1300	1.57	2.26	0.17	0.08
50	1B	-926	-111	-3282	-150	1300	1.57	2.26	0.05	0.08
50	1C	190	111	-1091	152	1300	1.57	2.26	0.17	0.08
50	1D	-926	111	-3282	152	1300	1.57	2.26	0.05	0.08
50	1I	166	-76	-1093	-136	1241	1.57	2.26	0.12	0.07
50	1J	-902	-76	-3279	-136	1241	1.57	2.26	0.04	0.07
50	1K	166	75	-1093	138	1241	1.57	2.26	0.12	0.07
50	1L	-902	75	-3279	138	1241	1.57	2.26	0.04	0.07
50	1Q	-75	-45	-1520	-69	810	1.57	2.26	0.05	0.05
50	1R	-661	-45	-2853	-69	810	1.57	2.26	0.03	0.05
50	1S	-75	45	-1520	72	810	1.57	2.26	0.04	0.05
50	1T	-661	45	-2853	72	810	1.57	2.26	0.03	0.05
50	2	-512	-1	-3013	2	455	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

51	1A	375	-112	-1116	-127	1138	1.57	2.26	0.20	0.07
51	1B	-839	-112	-3044	-127	1138	1.57	2.26	0.04	0.07
51	1C	375	111	-1116	129	1138	1.57	2.26	0.20	0.07
51	1D	-839	111	-3044	129	1138	1.57	2.26	0.04	0.07
51	1I	165	-75	-1106	-107	661	1.57	2.26	0.12	0.04
51	1J	-629	-75	-3054	-107	661	1.57	2.26	0.04	0.04
51	1K	165	75	-1106	109	661	1.57	2.26	0.12	0.04
51	1L	-629	75	-3054	109	661	1.57	2.26	0.04	0.04
51	1Q	23	-45	-1488	-56	436	1.57	2.26	0.06	0.03
51	1R	-486	-45	-2672	-56	436	1.57	2.26	0.03	0.03
51	1S	23	45	-1488	58	436	1.57	2.26	0.06	0.03
51	1T	-486	45	-2672	58	436	1.57	2.26	0.03	0.03
51	2	-320	-0	-2855	1	18	1.57	2.26	0.02	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

52	1A	225	-114	-1043	-142	1345	1.57	2.26	0.18	0.08
52	1B	-866	-114	-3439	-142	1345	1.57	2.26	0.05	0.08
52	1C	225	113	-1043	144	1345	1.57	2.26	0.18	0.08
52	1D	-866	113	-3439	144	1345	1.57	2.26	0.05	0.08
52	1I	205	-76	-1027	-111	1271	1.57	2.26	0.13	0.08
52	1J	-846	-76	-3455	-111	1271	1.57	2.26	0.04	0.07
52	1K	205	75	-1027	113	1271	1.57	2.26	0.13	0.08
52	1L	-846	75	-3455	113	1271	1.57	2.26	0.04	0.07
52	1Q	-37	-46	-1522	-60	840	1.57	2.26	0.05	0.05
52	1R	-604	-46	-2960	-60	840	1.57	2.26	0.03	0.05
52	1S	-37	45	-1522	63	840	1.57	2.26	0.05	0.05
52	1T	-604	45	-2960	63	840	1.57	2.26	0.03	0.05
52	2	-446	-1	-3080	2	484	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

53	1A	282	-112	-1109	-147	1268	1.57	2.26	0.19	0.08
53	1B	-917	-112	-3144	-147	1268	1.57	2.26	0.04	0.07
53	1C	282	112	-1109	149	1268	1.57	2.26	0.19	0.08
53	1D	-917	112	-3144	149	1268	1.57	2.26	0.04	0.07
53	1I	139	-76	-1141	-137	947	1.57	2.26	0.12	0.06
53	1J	-774	-76	-3112	-137	947	1.57	2.26	0.04	0.06
53	1K	139	77	-1141	138	947	1.57	2.26	0.12	0.06
53	1L	-774	77	-3112	138	947	1.57	2.26	0.04	0.06
53	1Q	-43	-45	-1511	-69	635	1.57	2.26	0.05	0.04
53	1R	-593	-45	-2742	-69	635	1.57	2.26	0.03	0.04
53	1S	-43	46	-1511	71	635	1.57	2.26	0.05	0.04
53	1T	-593	46	-2742	71	635	1.57	2.26	0.03	0.04
53	2	-440	0	-2930	1	248	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

54	1A	332	-112	-1130	-146	1180	1.57	2.26	0.20	0.07
54	1B	-870	-112	-3014	-146	1180	1.57	2.26	0.04	0.07
54	1C	332	113	-1130	148	1180	1.57	2.26	0.20	0.07
54	1D	-870	113	-3014	148	1180	1.57	2.26	0.04	0.07
54	1I	138	-77	-1155	-137	742	1.57	2.26	0.12	0.04
54	1J	-675	-77	-2989	-137	742	1.57	2.26	0.04	0.04
54	1K	138	77	-1155	139	742	1.57	2.26	0.12	0.04
54	1L	-675	77	-2989	139	742	1.57	2.26	0.04	0.04
54	1Q	-11	-45	-1497	-69	496	1.57	2.26	0.06	0.03
54	1R	-526	-45	-2648	-69	496	1.57	2.26	0.03	0.03
54	1S	-11	46	-1497	70	496	1.57	2.26	0.06	0.03
54	1T	-526	46	-2648	70	496	1.57	2.26	0.03	0.03
54	2	-372	0	-2853	1	95	1.57	2.26	0.02	0.01

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
55	1A	244	-116	-1048	-126	1460	1.57	2.26	0.19	0.09
55	1B	-858	-116	-3767	-126	1460	1.57	2.26	0.05	0.09
55	1C	244	115	-1048	131	1460	1.57	2.26	0.18	0.09
55	1D	-858	115	-3767	131	1460	1.57	2.26	0.05	0.09
55	1I	221	-77	-952	-93	1365	1.57	2.26	0.13	0.08
55	1J	-834	-77	-3863	-93	1365	1.57	2.26	0.04	0.08
55	1K	221	76	-952	99	1365	1.57	2.26	0.13	0.08
55	1L	-834	76	-3863	99	1365	1.57	2.26	0.04	0.08
55	1Q	-23	-47	-1588	-51	946	1.57	2.26	0.06	0.06
55	1R	-590	-47	-3227	-51	946	1.57	2.26	0.03	0.06
55	1S	-23	45	-1588	57	946	1.57	2.26	0.05	0.06
55	1T	-590	45	-3227	57	946	1.57	2.26	0.03	0.06
55	2	-424	-1	-3289	4	610	1.57	2.26	0.03	0.04
Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
56	1A	1376	-135	267	-141	1317	1.57	2.26	0.40	0.08
56	1B	-626	-135	-3810	-141	1317	1.57	2.26	0.08	0.08
56	1C	1376	170	267	126	1317	1.57	2.26	0.44	0.08
56	1D	-626	170	-3810	126	1317	1.57	2.26	0.12	0.08
56	1I	1409	-96	315	-92	1821	1.57	2.26	0.35	0.11
56	1J	-660	-96	-3858	-92	1821	1.57	2.26	0.04	0.11
56	1K	1409	132	315	78	1821	1.57	2.26	0.40	0.11
56	1L	-660	132	-3858	78	1821	1.57	2.26	0.07	0.11
56	1Q	897	-48	-664	-60	1064	1.57	2.26	0.21	0.06
56	1R	-147	-48	-2879	-60	1064	1.57	2.26	0.04	0.06
56	1S	897	83	-664	46	1064	1.57	2.26	0.25	0.06
56	1T	-147	83	-2879	46	1064	1.57	2.26	0.08	0.06
56	2	520	24	-2409	-10	676	1.57	2.26	0.11	0.04
Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
57	1A	186	-114	-928	-124	1562	1.57	2.26	0.17	0.09
57	1B	-1030	-114	-4044	-124	1562	1.57	2.26	0.05	0.09
57	1C	186	113	-928	122	1562	1.57	2.26	0.17	0.09
57	1D	-1030	113	-4044	122	1562	1.57	2.26	0.05	0.09
57	1I	158	-75	-779	-91	1441	1.57	2.26	0.12	0.09
57	1J	-1002	-75	-4192	-91	1441	1.57	2.26	0.05	0.08
57	1K	158	74	-779	89	1441	1.57	2.26	0.12	0.09
57	1L	-1002	74	-4192	89	1441	1.57	2.26	0.05	0.08
57	1Q	-105	-46	-1562	-52	1036	1.57	2.26	0.04	0.06
57	1R	-739	-46	-3409	-52	1036	1.57	2.26	0.04	0.06
57	1S	-105	44	-1562	50	1036	1.57	2.26	0.04	0.06
57	1T	-739	44	-3409	50	1036	1.57	2.26	0.04	0.06
57	2	-580	-1	-3380	-2	721	1.57	2.26	0.03	0.04
Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
58	1A	936	-114	-873	-120	1494	1.57	2.26	0.30	0.09
58	1B	-153	-114	-3878	-120	1494	1.57	2.26	0.12	0.09
58	1C	936	119	-873	131	1494	1.57	2.26	0.31	0.09
58	1D	-153	119	-3878	131	1494	1.57	2.26	0.13	0.09
58	1I	1020	-75	-742	-84	1714	1.57	2.26	0.26	0.10
58	1J	-237	-75	-4009	-84	1714	1.57	2.26	0.06	0.10
58	1K	1020	81	-742	94	1714	1.57	2.26	0.27	0.10
58	1L	-237	81	-4009	94	1714	1.57	2.26	0.07	0.10
58	1Q	709	-44	-1475	-47	1138	1.57	2.26	0.17	0.07
58	1R	73	-44	-3276	-47	1138	1.57	2.26	0.07	0.07
58	1S	709	50	-1475	57	1138	1.57	2.26	0.18	0.07
58	1T	73	50	-3276	57	1138	1.57	2.26	0.07	0.07
58	2	545	4	-3247	7	827	1.57	2.26	0.09	0.05
Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
59	1A	885	-113	-99	-119	1343	1.57	2.26	0.29	0.08
59	1B	-111	-113	-3255	-119	1343	1.57	2.26	0.12	0.08
59	1C	885	160	-99	128	1343	1.57	2.26	0.35	0.08
59	1D	-111	160	-3255	128	1343	1.57	2.26	0.18	0.08
59	1I	1147	-80	101	-76	1858	1.57	2.26	0.29	0.11
59	1J	-373	-80	-3455	-76	1858	1.57	2.26	0.05	0.11
59	1K	1147	128	101	86	1858	1.57	2.26	0.35	0.11
59	1L	-373	128	-3455	86	1858	1.57	2.26	0.10	0.11
59	1Q	731	-36	-758	-44	1120	1.57	2.26	0.16	0.07
59	1R	43	-36	-2596	-44	1120	1.57	2.26	0.05	0.07
59	1S	731	84	-758	54	1120	1.57	2.26	0.23	0.07
59	1T	43	84	-2596	54	1120	1.57	2.26	0.11	0.07
59	2	539	33	-2285	7	771	1.57	2.26	0.12	0.05
Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
60	1A	939	-114	-774	-123	1597	1.57	2.26	0.30	0.10
60	1B	-159	-114	-4172	-123	1597	1.57	2.26	0.12	0.09
60	1C	939	119	-774	128	1597	1.57	2.26	0.31	0.10
60	1D	-159	119	-4172	128	1597	1.57	2.26	0.12	0.09
60	1I	1025	-76	-674	-87	1787	1.57	2.26	0.26	0.11
60	1J	-244	-76	-4272	-87	1787	1.57	2.26	0.06	0.10
60	1K	1025	80	-674	92	1787	1.57	2.26	0.27	0.11
60	1L	-244	80	-4272	92	1787	1.57	2.26	0.06	0.10
60	1Q	713	-45	-1486	-49	1220	1.57	2.26	0.17	0.07
60	1R	68	-45	-3460	-49	1220	1.57	2.26	0.07	0.07
60	1S	713	49	-1486	54	1220	1.57	2.26	0.18	0.07
60	1T	68	49	-3460	54	1220	1.57	2.26	0.07	0.07
60	2	544	3	-3372	4	920	1.57	2.26	0.09	0.05
Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
61	1A	971	-108	-533	-113	1410	1.57	2.26	0.30	0.09
61	1B	-55	-108	-3401	-113	1410	1.57	2.26	0.13	0.08
61	1C	971	131	-533	124	1410	1.57	2.26	0.33	0.09
61	1D	-55	131	-3401	124	1410	1.57	2.26	0.16	0.08
61	1I	1154	-73	-334	-75	1840	1.57	2.26	0.28	0.11

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

61	1J	-238	-73	-3600	-75	1840	1.57	2.26	0.06	0.11
61	1K	1154	97	-334	87	1840	1.57	2.26	0.31	0.11
61	1L	-238	97	-3600	87	1840	1.57	2.26	0.09	0.11
61	1Q	793	-38	-1098	-43	1171	1.57	2.26	0.18	0.07
61	1R	123	-38	-2836	-43	1171	1.57	2.26	0.07	0.07
61	1S	793	62	-1098	54	1171	1.57	2.26	0.21	0.07
61	1T	123	62	-2836	54	1171	1.57	2.26	0.10	0.07
61	2	638	16	-2688	8	869	1.57	2.26	0.12	0.05

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

62	1A	244	-119	-938	-140	1460	1.57	2.26	0.19	0.09
62	1B	-874	-119	-3752	-140	1460	1.57	2.26	0.05	0.09
62	1C	244	118	-938	141	1460	1.57	2.26	0.19	0.09
62	1D	-874	118	-3752	141	1460	1.57	2.26	0.05	0.09
62	1I	219	-79	-882	-101	1358	1.57	2.26	0.13	0.08
62	1J	-849	-79	-3809	-101	1358	1.57	2.26	0.04	0.08
62	1K	219	78	-882	102	1358	1.57	2.26	0.13	0.08
62	1L	-849	78	-3809	102	1358	1.57	2.26	0.04	0.08
62	1Q	-29	-48	-1520	-57	933	1.57	2.26	0.06	0.06
62	1R	-601	-48	-3171	-57	933	1.57	2.26	0.03	0.06
62	1S	-29	47	-1520	58	933	1.57	2.26	0.05	0.06
62	1T	-601	47	-3171	58	933	1.57	2.26	0.03	0.06
62	2	-436	-1	-3208	1	589	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

63	1A	396	-113	-977	-123	1160	1.57	2.26	0.21	0.07
63	1B	-891	-113	-3390	-123	1160	1.57	2.26	0.04	0.07
63	1C	396	112	-977	124	1160	1.57	2.26	0.21	0.07
63	1D	-891	112	-3390	124	1160	1.57	2.26	0.04	0.07
63	1I	203	-75	-807	-94	673	1.57	2.26	0.13	0.04
63	1J	-698	-75	-3559	-94	673	1.57	2.26	0.04	0.04
63	1K	203	74	-807	95	673	1.57	2.26	0.13	0.04
63	1L	-698	74	-3559	95	673	1.57	2.26	0.04	0.04
63	1Q	28	-45	-1447	-52	448	1.57	2.26	0.06	0.03
63	1R	-522	-45	-2920	-52	448	1.57	2.26	0.03	0.03
63	1S	28	44	-1447	53	448	1.57	2.26	0.06	0.03
63	1T	-522	44	-2920	53	448	1.57	2.26	0.03	0.03
63	2	-337	-0	-2965	1	27	1.57	2.26	0.03	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

64	1A	212	-116	-807	-129	1564	1.57	2.26	0.18	0.09
64	1B	-1042	-116	-4011	-129	1564	1.57	2.26	0.05	0.09
64	1C	212	116	-807	127	1564	1.57	2.26	0.18	0.09
64	1D	-1042	116	-4011	127	1564	1.57	2.26	0.05	0.09
64	1I	175	-76	-707	-93	1434	1.57	2.26	0.12	0.09
64	1J	-1006	-76	-4111	-93	1434	1.57	2.26	0.05	0.08
64	1K	175	75	-707	91	1434	1.57	2.26	0.12	0.09
64	1L	-1006	75	-4111	91	1434	1.57	2.26	0.05	0.08
64	1Q	-93	-46	-1485	-54	1019	1.57	2.26	0.04	0.06
64	1R	-738	-46	-3333	-54	1019	1.57	2.26	0.03	0.06
64	1S	-93	46	-1485	52	1019	1.57	2.26	0.04	0.06
64	1T	-738	46	-3333	52	1019	1.57	2.26	0.03	0.06
64	2	-571	-0	-3280	-1	691	1.57	2.26	0.03	0.04

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

65	1A	322	-116	-998	-134	1346	1.57	2.26	0.20	0.08
65	1B	-922	-116	-3483	-134	1346	1.57	2.26	0.05	0.08
65	1C	322	115	-998	135	1346	1.57	2.26	0.20	0.08
65	1D	-922	115	-3483	135	1346	1.57	2.26	0.05	0.08
65	1I	181	-77	-940	-102	1000	1.57	2.26	0.13	0.06
65	1J	-781	-77	-3540	-102	1000	1.57	2.26	0.04	0.06
65	1K	181	77	-940	103	1000	1.57	2.26	0.13	0.06
65	1L	-781	77	-3540	103	1000	1.57	2.26	0.04	0.06
65	1Q	-17	-46	-1502	-56	690	1.57	2.26	0.06	0.04
65	1R	-582	-46	-2979	-56	690	1.57	2.26	0.03	0.04
65	1S	-17	46	-1502	57	690	1.57	2.26	0.06	0.04
65	1T	-582	46	-2979	57	690	1.57	2.26	0.03	0.04
65	2	-413	-0	-3062	1	303	1.57	2.26	0.03	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

66	1A	405	-114	-1014	-127	1166	1.57	2.26	0.21	0.07
66	1B	-873	-114	-3313	-127	1166	1.57	2.26	0.04	0.07
66	1C	405	113	-1014	128	1166	1.57	2.26	0.21	0.07
66	1D	-873	113	-3313	128	1166	1.57	2.26	0.04	0.07
66	1I	203	-76	-892	-100	675	1.57	2.26	0.13	0.04
66	1J	-671	-76	-3435	-100	675	1.57	2.26	0.04	0.04
66	1K	203	75	-892	101	675	1.57	2.26	0.13	0.04
66	1L	-671	75	-3435	101	675	1.57	2.26	0.04	0.04
66	1Q	36	-46	-1463	-54	449	1.57	2.26	0.06	0.03
66	1R	-504	-46	-2865	-54	449	1.57	2.26	0.03	0.03
66	1S	36	45	-1463	55	449	1.57	2.26	0.06	0.03
66	1T	-504	45	-2865	55	449	1.57	2.26	0.03	0.03
66	2	-320	-0	-2946	1	25	1.57	2.26	0.03	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

67	1A	320	-116	-948	-134	1370	1.57	2.26	0.20	0.08
67	1B	-955	-116	-3589	-134	1370	1.57	2.26	0.05	0.08
67	1C	320	116	-948	134	1370	1.57	2.26	0.20	0.08
67	1D	-955	116	-3589	134	1370	1.57	2.26	0.05	0.08
67	1I	180	-77	-853	-102	1018	1.57	2.26	0.13	0.06
67	1J	-816	-77	-3683	-102	1018	1.57	2.26	0.04	0.06
67	1K	180	77	-853	102	1018	1.57	2.26	0.13	0.06
67	1L	-816	77	-3683	102	1018	1.57	2.26	0.04	0.06
67	1Q	-27	-46	-1487	-56	709	1.57	2.26	0.05	0.04
67	1R	-609	-46	-3050	-56	709	1.57	2.26	0.03	0.04
67	1S	-27	46	-1487	57	709	1.57	2.26	0.05	0.04
67	1T	-609	46	-3050	57	709	1.57	2.26	0.03	0.04

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

67	2	-437	-0	-3092	0	326	1.57	2.26	0.03	0.02
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
68	1A	374	-114	-1039	-129	1227	1.57	2.26	0.20	0.07
68	1B	-886	-114	-3303	-129	1227	1.57	2.26	0.04	0.07
68	1C	374	114	-1039	130	1227	1.57	2.26	0.20	0.07
68	1D	-886	114	-3303	130	1227	1.57	2.26	0.04	0.07
68	1I	182	-76	-969	-101	769	1.57	2.26	0.13	0.05
68	1J	-693	-76	-3374	-101	769	1.57	2.26	0.04	0.05
68	1K	182	76	-969	102	769	1.57	2.26	0.13	0.05
68	1L	-693	76	-3374	102	769	1.57	2.26	0.04	0.05
68	1Q	13	-46	-1488	-55	522	1.57	2.26	0.06	0.03
68	1R	-525	-46	-2855	-55	522	1.57	2.26	0.03	0.03
68	1S	13	45	-1488	56	522	1.57	2.26	0.06	0.03
68	1T	-525	45	-2855	56	522	1.57	2.26	0.03	0.03
68	2	-351	-0	-2965	1	115	1.57	2.26	0.03	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
69	1A	255	-113	-1190	-146	1274	1.57	2.26	0.18	0.08
69	1B	-915	-113	-3118	-146	1274	1.57	2.26	0.04	0.08
69	1C	255	114	-1190	149	1274	1.57	2.26	0.19	0.08
69	1D	-915	114	-3118	149	1274	1.57	2.26	0.04	0.08
69	1I	104	-77	-1203	-134	931	1.57	2.26	0.11	0.06
69	1J	-764	-77	-3105	-134	931	1.57	2.26	0.04	0.06
69	1K	104	78	-1203	138	931	1.57	2.26	0.11	0.06
69	1L	-764	78	-3105	138	931	1.57	2.26	0.04	0.06
69	1Q	-62	-46	-1555	-67	650	1.57	2.26	0.05	0.04
69	1R	-598	-46	-2752	-67	650	1.57	2.26	0.03	0.04
69	1S	-62	46	-1555	71	650	1.57	2.26	0.05	0.04
69	1T	-598	46	-2752	71	650	1.57	2.26	0.03	0.04
69	2	-456	0	-2966	3	279	1.57	2.26	0.03	0.02
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
70	1A	206	-113	-1178	-147	1299	1.57	2.26	0.18	0.08
70	1B	-924	-113	-3229	-147	1299	1.57	2.26	0.04	0.08
70	1C	206	114	-1178	153	1299	1.57	2.26	0.18	0.08
70	1D	-924	114	-3229	153	1299	1.57	2.26	0.05	0.08
70	1I	140	-77	-1170	-130	1143	1.57	2.26	0.12	0.07
70	1J	-858	-77	-3236	-130	1143	1.57	2.26	0.04	0.07
70	1K	140	78	-1170	137	1143	1.57	2.26	0.12	0.07
70	1L	-858	78	-3236	137	1143	1.57	2.26	0.04	0.07
70	1Q	-74	-45	-1565	-66	764	1.57	2.26	0.05	0.05
70	1R	-644	-45	-2842	-66	764	1.57	2.26	0.03	0.05
70	1S	-74	47	-1565	72	764	1.57	2.26	0.05	0.05
70	1T	-644	47	-2842	72	764	1.57	2.26	0.03	0.05
70	2	-497	1	-3035	4	402	1.57	2.26	0.03	0.02
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
71	1A	267	-111	-1041	-115	1327	1.57	2.26	0.18	0.08
71	1B	-741	-111	-3393	-115	1327	1.57	2.26	0.04	0.08
71	1C	267	115	-1041	128	1327	1.57	2.26	0.19	0.08
71	1D	-741	115	-3393	128	1327	1.57	2.26	0.04	0.08
71	1I	375	-73	-886	-80	1583	1.57	2.26	0.15	0.10
71	1J	-849	-73	-3548	-80	1583	1.57	2.26	0.04	0.09
71	1K	375	77	-886	93	1583	1.57	2.26	0.16	0.10
71	1L	-849	77	-3548	93	1583	1.57	2.26	0.04	0.09
71	1Q	61	-43	-1467	-43	995	1.57	2.26	0.06	0.06
71	1R	-534	-43	-2967	-43	995	1.57	2.26	0.03	0.06
71	1S	61	47	-1467	57	995	1.57	2.26	0.07	0.06
71	1T	-534	47	-2967	57	995	1.57	2.26	0.03	0.06
71	2	-332	3	-3047	9	660	1.57	2.26	0.03	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
72	1A	911	-100	-368	-109	1461	1.57	2.26	0.28	0.09
72	1B	-22	-100	-2714	-109	1461	1.57	2.26	0.12	0.09
72	1C	911	148	-368	120	1461	1.57	2.26	0.34	0.09
72	1D	-22	148	-2714	120	1461	1.57	2.26	0.18	0.09
72	1I	1137	-66	-117	-70	1966	1.57	2.26	0.27	0.12
72	1J	-248	-66	-2964	-70	1966	1.57	2.26	0.05	0.12
72	1K	1137	114	-117	82	1966	1.57	2.26	0.33	0.12
72	1L	-248	114	-2964	82	1966	1.57	2.26	0.10	0.12
72	1Q	768	-29	-802	-40	1251	1.57	2.26	0.16	0.08
72	1R	122	-29	-2279	-40	1251	1.57	2.26	0.06	0.07
72	1S	768	77	-802	52	1251	1.57	2.26	0.23	0.08
72	1T	122	77	-2279	52	1251	1.57	2.26	0.12	0.07
72	2	621	33	-2109	8	949	1.57	2.26	0.13	0.06
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
73	1A	871	-113	-963	-118	1405	1.57	2.26	0.29	0.08
73	1B	-191	-113	-3620	-118	1405	1.57	2.26	0.11	0.08
73	1C	871	118	-963	131	1405	1.57	2.26	0.29	0.08
73	1D	-191	118	-3620	131	1405	1.57	2.26	0.12	0.08
73	1I	957	-75	-816	-83	1642	1.57	2.26	0.25	0.10
73	1J	-278	-75	-3767	-83	1642	1.57	2.26	0.05	0.10
73	1K	957	80	-816	95	1642	1.57	2.26	0.26	0.10
73	1L	-278	80	-3767	95	1642	1.57	2.26	0.06	0.10
73	1Q	650	-44	-1470	-45	1063	1.57	2.26	0.16	0.06
73	1R	30	-44	-3112	-45	1063	1.57	2.26	0.06	0.06
73	1S	650	49	-1470	58	1063	1.57	2.26	0.17	0.06
73	1T	30	49	-3112	58	1063	1.57	2.26	0.07	0.06
73	2	475	4	-3141	9	741	1.57	2.26	0.08	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
74	1A	908	-107	-794	-107	1410	1.57	2.26	0.29	0.09
74	1B	-63	-107	-3019	-107	1410	1.57	2.26	0.12	0.08
74	1C	908	129	-794	125	1410	1.57	2.26	0.31	0.09

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

74	1D	-63	129	-3019	125	1410	1.57	2.26	0.15	0.08
74	1I	1087	-72	-572	-70	1841	1.57	2.26	0.27	0.11
74	1J	-243	-72	-3242	-70	1841	1.57	2.26	0.05	0.11
74	1K	1087	94	-572	87	1841	1.57	2.26	0.30	0.11
74	1L	-243	94	-3242	87	1841	1.57	2.26	0.08	0.11
74	1Q	742	-38	-1180	-39	1178	1.57	2.26	0.17	0.07
74	1R	102	-38	-2633	-39	1178	1.57	2.26	0.07	0.07
74	1S	742	60	-1180	56	1178	1.57	2.26	0.20	0.07
74	1T	102	60	-2633	56	1178	1.57	2.26	0.09	0.07
74	2	590	15	-2621	12	884	1.57	2.26	0.11	0.05

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

75	1A	277	-113	-1172	-128	1299	1.57	2.26	0.19	0.08
75	1B	-897	-113	-3229	-128	1299	1.57	2.26	0.04	0.08
75	1C	277	113	-1172	132	1299	1.57	2.26	0.19	0.08
75	1D	-897	113	-3229	132	1299	1.57	2.26	0.04	0.08
75	1I	128	-75	-1156	-104	947	1.57	2.26	0.12	0.06
75	1J	-748	-75	-3245	-104	947	1.57	2.26	0.04	0.06
75	1K	128	75	-1156	107	947	1.57	2.26	0.12	0.06
75	1L	-748	75	-3245	107	947	1.57	2.26	0.04	0.06
75	1Q	-42	-45	-1565	-55	665	1.57	2.26	0.05	0.04
75	1R	-577	-45	-2836	-55	665	1.57	2.26	0.03	0.04
75	1S	-42	45	-1565	59	665	1.57	2.26	0.05	0.04
75	1T	-577	45	-2836	59	665	1.57	2.26	0.03	0.04
75	2	-427	-0	-3021	2	292	1.57	2.26	0.03	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

76	1A	252	-115	-1093	-124	1399	1.57	2.26	0.19	0.08
76	1B	-835	-115	-3603	-124	1399	1.57	2.26	0.05	0.08
76	1C	252	115	-1093	131	1399	1.57	2.26	0.19	0.08
76	1D	-835	115	-3603	131	1399	1.57	2.26	0.05	0.08
76	1I	232	-77	-1016	-92	1318	1.57	2.26	0.13	0.08
76	1J	-814	-77	-3680	-92	1318	1.57	2.26	0.04	0.08
76	1K	232	76	-1016	99	1318	1.57	2.26	0.13	0.08
76	1L	-814	76	-3680	99	1318	1.57	2.26	0.04	0.08
76	1Q	-10	-46	-1582	-50	892	1.57	2.26	0.06	0.05
76	1R	-572	-46	-3114	-50	892	1.57	2.26	0.03	0.05
76	1S	-10	45	-1582	57	892	1.57	2.26	0.06	0.05
76	1T	-572	45	-3114	57	892	1.57	2.26	0.03	0.05
76	2	-403	-0	-3217	5	544	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

77	1A	291	-114	-1148	-125	1324	1.57	2.26	0.19	0.08
77	1B	-897	-114	-3343	-125	1324	1.57	2.26	0.04	0.08
77	1C	291	113	-1148	128	1324	1.57	2.26	0.19	0.08
77	1D	-897	113	-3343	128	1324	1.57	2.26	0.04	0.08
77	1I	144	-76	-1095	-97	967	1.57	2.26	0.12	0.06
77	1J	-750	-76	-3396	-97	967	1.57	2.26	0.04	0.06
77	1K	144	75	-1095	100	967	1.57	2.26	0.12	0.06
77	1L	-750	75	-3396	100	967	1.57	2.26	0.04	0.06
77	1Q	-33	-46	-1570	-52	685	1.57	2.26	0.05	0.04
77	1R	-573	-46	-2921	-52	685	1.57	2.26	0.03	0.04
77	1S	-33	45	-1570	55	685	1.57	2.26	0.05	0.04
77	1T	-573	45	-2921	55	685	1.57	2.26	0.03	0.04
77	2	-416	-1	-3074	2	314	1.57	2.26	0.03	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

78	1A	235	-114	-1151	-127	1333	1.57	2.26	0.18	0.08
78	1B	-874	-114	-3373	-127	1333	1.57	2.26	0.04	0.08
78	1C	235	113	-1151	133	1333	1.57	2.26	0.18	0.08
78	1D	-874	113	-3373	133	1333	1.57	2.26	0.04	0.08
78	1I	175	-76	-1118	-99	1165	1.57	2.26	0.12	0.07
78	1J	-813	-76	-3406	-99	1165	1.57	2.26	0.04	0.07
78	1K	175	75	-1118	105	1165	1.57	2.26	0.12	0.07
78	1L	-813	75	-3406	105	1165	1.57	2.26	0.04	0.07
78	1Q	-42	-45	-1577	-53	788	1.57	2.26	0.05	0.05
78	1R	-597	-45	-2947	-53	788	1.57	2.26	0.03	0.05
78	1S	-42	45	-1577	59	788	1.57	2.26	0.05	0.05
78	1T	-597	45	-2947	59	788	1.57	2.26	0.03	0.05
78	2	-442	-0	-3107	4	428	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

79	1A	152	-112	-1141	-141	1276	1.57	2.26	0.17	0.08
79	1B	-878	-112	-3258	-141	1276	1.57	2.26	0.04	0.08
79	1C	152	115	-1141	154	1276	1.57	2.26	0.17	0.08
79	1D	-878	115	-3258	154	1276	1.57	2.26	0.05	0.08
79	1I	239	-75	-1038	-117	1443	1.57	2.26	0.13	0.09
79	1J	-965	-75	-3361	-117	1443	1.57	2.26	0.04	0.09
79	1K	239	78	-1038	131	1443	1.57	2.26	0.14	0.09
79	1L	-965	78	-3361	131	1443	1.57	2.26	0.04	0.09
79	1Q	-58	-44	-1517	-60	900	1.57	2.26	0.05	0.05
79	1R	-669	-44	-2882	-60	900	1.57	2.26	0.03	0.05
79	1S	-58	47	-1517	73	900	1.57	2.26	0.05	0.05
79	1T	-669	47	-2882	73	900	1.57	2.26	0.03	0.05
79	2	-506	2	-3031	9	550	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

80	1A	125	-111	-1046	-129	1269	1.57	2.26	0.16	0.08
80	1B	-816	-111	-3071	-129	1269	1.57	2.26	0.04	0.08
80	1C	125	116	-1046	148	1269	1.57	2.26	0.17	0.08
80	1D	-816	116	-3071	148	1269	1.57	2.26	0.04	0.08
80	1I	310	-73	-848	-97	1637	1.57	2.26	0.14	0.10
80	1J	-1001	-73	-3269	-97	1637	1.57	2.26	0.04	0.10
80	1K	310	79	-848	115	1637	1.57	2.26	0.15	0.10
80	1L	-1001	79	-3269	115	1637	1.57	2.26	0.04	0.10
80	1Q	-34	-43	-1380	-50	999	1.57	2.26	0.05	0.06
80	1R	-658	-43	-2737	-50	999	1.57	2.26	0.03	0.06

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

80	1S	-34	48	-1380	68	999	1.57	2.26	0.06	0.06
80	1T	-658	48	-2737	68	999	1.57	2.26	0.03	0.06
80	2	-483	4	-2839	13	664	1.57	2.26	0.03	0.04

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
81	1A	264	-109	195	-149	1534	1.57	2.26	0.18	0.09
81	1B	-990	-109	-995	-149	1534	1.57	2.26	0.04	0.09
81	1C	264	138	195	116	1534	1.57	2.26	0.22	0.09
81	1D	-990	138	-995	116	1534	1.57	2.26	0.04	0.09
81	1I	571	-62	547	-100	2259	1.57	2.26	0.17	0.14
81	1J	-1296	-62	-1347	-100	2259	1.57	2.26	0.02	0.14
81	1K	571	91	547	67	2259	1.57	2.26	0.21	0.14
81	1L	-1296	91	-1347	67	2259	1.57	2.26	0.02	0.14
81	1Q	57	-34	13	-70	1288	1.57	2.26	0.06	0.08
81	1R	-782	-34	-813	-70	1288	1.57	2.26	0.02	0.08
81	1S	57	63	13	36	1288	1.57	2.26	0.09	0.08
81	1T	-782	63	-813	36	1288	1.57	2.26	0.02	0.08
81	2	-502	19	-551	-23	812	1.57	2.26	0.01	0.05

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
82	1A	399	-126	407	-231	1425	1.57	2.26	0.25	0.09
82	1B	-1125	-126	-1192	-231	1425	1.57	2.26	0.09	0.09
82	1C	399	211	407	90	1425	1.57	2.26	0.33	0.09
82	1D	-1125	211	-1192	90	1425	1.57	2.26	0.10	0.09
82	1I	767	-73	671	-178	2088	1.57	2.26	0.23	0.13
82	1J	-1492	-73	-1456	-178	2088	1.57	2.26	0.04	0.13
82	1K	767	158	671	38	2088	1.57	2.26	0.33	0.13
82	1L	-1492	158	-1456	38	2088	1.57	2.26	0.04	0.13
82	1Q	143	-27	98	-138	995	1.57	2.26	0.13	0.06
82	1R	-869	-27	-882	-138	995	1.57	2.26	0.04	0.06
82	1S	143	112	98	-2	995	1.57	2.26	0.16	0.06
82	1T	-869	112	-882	-2	995	1.57	2.26	0.03	0.06
82	2	-501	59	-533	-96	278	1.57	2.26	0.03	0.02

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
83	1A	220	-109	192	-169	1589	1.57	2.26	0.17	0.10
83	1B	-1160	-109	-1556	-169	1589	1.57	2.26	0.04	0.10
83	1C	220	146	192	122	1589	1.57	2.26	0.22	0.10
83	1D	-1160	146	-1556	122	1589	1.57	2.26	0.04	0.10
83	1I	507	-62	438	-119	2305	1.57	2.26	0.16	0.14
83	1J	-1448	-62	-1801	-119	2305	1.57	2.26	0.03	0.14
83	1K	507	99	438	72	2305	1.57	2.26	0.21	0.14
83	1L	-1448	99	-1801	72	2305	1.57	2.26	0.03	0.14
83	1Q	-21	-33	-146	-83	1325	1.57	2.26	0.06	0.08
83	1R	-919	-33	-1218	-83	1325	1.57	2.26	0.02	0.08
83	1S	-21	69	-146	36	1325	1.57	2.26	0.08	0.08
83	1T	-919	69	-1218	36	1325	1.57	2.26	0.02	0.08
83	2	-651	25	-934	-32	842	1.57	2.26	0.01	0.05

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
84	1A	404	-108	375	-171	1486	1.57	2.26	0.20	0.09
84	1B	-903	-108	-923	-171	1486	1.57	2.26	0.06	0.09
84	1C	404	159	375	107	1486	1.57	2.26	0.27	0.09
84	1D	-903	159	-923	107	1486	1.57	2.26	0.07	0.09
84	1I	756	-60	700	-119	2184	1.57	2.26	0.20	0.13
84	1J	-1255	-60	-1247	-119	2184	1.57	2.26	0.03	0.13
84	1K	756	111	700	55	2184	1.57	2.26	0.26	0.13
84	1L	-1255	111	-1247	55	2184	1.57	2.26	0.03	0.13
84	1Q	189	-28	150	-88	1120	1.57	2.26	0.09	0.07
84	1R	-689	-28	-698	-88	1120	1.57	2.26	0.02	0.07
84	1S	189	79	150	24	1120	1.57	2.26	0.13	0.07
84	1T	-689	79	-698	24	1120	1.57	2.26	0.02	0.07
84	2	-346	35	-376	-44	482	1.57	2.26	0.01	0.03

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
85	1A	183	-240	-83	-614	1786	1.57	2.26	0.53	0.11
85	1B	-2025	-240	-2393	-614	1786	1.57	2.26	0.30	0.11
85	1C	183	387	-83	234	1786	1.57	2.26	0.52	0.11
85	1D	-2025	387	-2393	234	1786	1.57	2.26	0.20	0.11
85	1I	502	-157	471	-550	2248	1.57	2.26	0.54	0.14
85	1J	-2344	-157	-2947	-550	2248	1.57	2.26	0.20	0.13
85	1K	502	303	471	171	2248	1.57	2.26	0.46	0.14
85	1L	-2344	303	-2947	171	2248	1.57	2.26	0.09	0.13
85	1Q	-247	-61	-441	-388	1202	1.57	2.26	0.30	0.07
85	1R	-1595	-61	-2035	-388	1202	1.57	2.26	0.15	0.07
85	1S	-247	208	-441	9	1202	1.57	2.26	0.22	0.07
85	1T	-1595	208	-2035	9	1202	1.57	2.26	0.06	0.07
85	2	-1270	103	-1692	-261	604	1.57	2.26	0.07	0.04

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
86	1A	1709	-483	2276	-2136	1881	1.57	6.79	0.89	0.11
86	1B	-2239	-483	-8124	-2136	1881	1.57	4.52	0.58	0.11
86	1C	1709	625	2276	1978	1881	3.14	6.79	0.69	0.11
86	1D	-2239	625	-8124	1978	1881	1.57	2.26	0.93	0.11
86	1I	1430	-378	3279	-1896	1954	1.57	6.79	0.71	0.12
86	1J	-1959	-378	-9127	-1896	1954	1.57	2.26	0.78	0.11
86	1K	1430	520	3279	1737	1954	1.57	4.52	0.96	0.12
86	1L	-1959	520	-9127	1737	1954	1.57	2.26	0.65	0.11
86	1Q	646	-177	149	-1040	1032	1.57	2.26	0.94	0.06
86	1R	-1175	-177	-5997	-1040	1032	1.57	2.26	0.35	0.06
86	1S	646	320	149	881	1032	1.57	2.26	0.80	0.06
86	1T	-1175	320	-5997	881	1032	1.57	2.26	0.24	0.06
86	2	-353	100	-3977	-98	207	1.57	2.26	0.06	0.01

Spess.= 30.0 cm		Ao= 2 d 10/25		Av= 4 d 12/25		(e arm. base nelle due direzioni)				
87	1A	308	-191	-419	-888	1590	1.57	2.26	0.74	0.10

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

87	1B	-1774	-191	-2645	-888	1590	1.57	2.26	0.51	0.09
87	1C	308	293	-419	684	1590	1.57	2.26	0.56	0.10
87	1D	-1774	293	-2645	684	1590	1.57	2.26	0.34	0.09
87	1I	644	-130	116	-786	2073	1.57	2.26	0.71	0.13
87	1J	-2111	-130	-3180	-786	2073	1.57	2.26	0.37	0.12
87	1K	644	232	116	583	2073	1.57	2.26	0.53	0.13
87	1L	-2111	232	-3180	583	2073	1.57	2.26	0.21	0.12
87	1Q	-97	-53	-747	-467	1139	1.57	2.26	0.33	0.07
87	1R	-1369	-53	-2316	-467	1139	1.57	2.26	0.19	0.07
87	1S	-97	156	-747	263	1139	1.57	2.26	0.18	0.07
87	1T	-1369	156	-2316	263	1139	1.57	2.26	0.06	0.07
87	2	-1006	71	-2089	-135	672	1.57	2.26	0.03	0.04

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

88	1A	184	-307	-418	-845	1849	1.57	2.26	0.70	0.11
88	1B	-1658	-307	-4574	-845	1849	1.57	2.26	0.31	0.11
88	1C	184	464	-418	246	1849	1.57	2.26	0.62	0.11
88	1D	-1658	464	-4574	246	1849	1.57	2.26	0.33	0.11
88	1I	334	-218	327	-774	2080	1.57	2.26	0.72	0.13
88	1J	-1808	-218	-5320	-774	2080	1.57	2.26	0.21	0.12
88	1K	334	376	327	175	2080	1.57	2.26	0.53	0.13
88	1L	-1808	376	-5320	175	2080	1.57	2.26	0.21	0.12
88	1Q	-213	-90	-1075	-558	1257	1.57	2.26	0.38	0.08
88	1R	-1261	-90	-3917	-558	1257	1.57	2.26	0.15	0.07
88	1S	-213	247	-1075	-41	1257	1.57	2.26	0.28	0.08
88	1T	-1261	247	-3917	-41	1257	1.57	2.26	0.13	0.07
88	2	-1019	111	-3426	-413	821	1.57	2.26	0.09	0.05

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

89	1A	510	-341	490	-1491	1222	1.57	4.52	0.70	0.07
89	1B	-915	-341	-6327	-1491	1222	1.57	2.26	0.68	0.07
89	1C	510	473	490	1077	1222	1.57	4.52	0.68	0.07
89	1D	-915	473	-6327	1077	1222	1.57	2.26	0.45	0.07
89	1I	574	-250	1427	-1337	1353	1.57	4.52	0.68	0.08
89	1J	-979	-250	-7264	-1337	1353	1.57	2.26	0.48	0.08
89	1K	574	382	1427	923	1353	1.57	2.26	0.97	0.08
89	1L	-979	382	-7264	923	1353	1.57	2.26	0.33	0.08
89	1Q	171	-112	-754	-806	698	1.57	2.26	0.63	0.04
89	1R	-575	-112	-5083	-806	698	1.57	2.26	0.24	0.04
89	1S	171	245	-754	392	698	1.57	2.26	0.34	0.04
89	1T	-575	245	-5083	392	698	1.57	2.26	0.22	0.04
89	2	-282	93	-3995	-280	204	1.57	2.26	0.07	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

90	1A	883	-295	289	-1168	1768	1.57	4.52	0.54	0.11
90	1B	-1961	-295	-4947	-1168	1768	1.57	2.26	0.54	0.10
90	1C	883	443	289	772	1768	1.57	2.26	0.72	0.11
90	1D	-1961	443	-4947	772	1768	1.57	2.26	0.27	0.10
90	1I	968	-208	1171	-1046	2031	1.57	4.52	0.54	0.12
90	1J	-2046	-208	-5829	-1046	2031	1.57	2.26	0.37	0.12
90	1K	968	356	1171	650	2031	1.57	2.26	0.71	0.12
90	1L	-2046	356	-5829	650	2031	1.57	2.26	0.16	0.12
90	1Q	202	-87	-618	-651	1074	1.57	2.26	0.51	0.07
90	1R	-1280	-87	-4040	-651	1074	1.57	2.26	0.20	0.06
90	1S	202	235	-618	254	1074	1.57	2.26	0.33	0.07
90	1T	-1280	235	-4040	254	1074	1.57	2.26	0.11	0.06
90	2	-744	104	-3190	-269	421	1.57	2.26	0.06	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

91	1A	216	-121	-73	-191	1544	1.57	2.26	0.19	0.09
91	1B	-1042	-121	-2310	-191	1544	1.57	2.26	0.05	0.09
91	1C	216	145	-73	145	1544	1.57	2.26	0.22	0.09
91	1D	-1042	145	-2310	145	1544	1.57	2.26	0.05	0.09
91	1I	542	-75	207	-146	2210	1.57	2.26	0.18	0.13
91	1J	-1368	-75	-2590	-146	2210	1.57	2.26	0.04	0.13
91	1K	542	98	207	101	2210	1.57	2.26	0.21	0.13
91	1L	-1368	98	-2590	101	2210	1.57	2.26	0.03	0.13
91	1Q	15	-42	-504	-94	1239	1.57	2.26	0.05	0.08
91	1R	-841	-42	-1879	-94	1239	1.57	2.26	0.03	0.07
91	1S	15	65	-504	49	1239	1.57	2.26	0.08	0.08
91	1T	-841	65	-1879	49	1239	1.57	2.26	0.02	0.07
91	2	-573	16	-1623	-31	728	1.57	2.26	0.02	0.04

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

92	1A	292	-108	-171	-400	1307	1.57	2.26	0.34	0.08
92	1B	-1132	-108	-2570	-400	1307	1.57	2.26	0.12	0.08
92	1C	292	162	-171	261	1307	1.57	2.26	0.25	0.08
92	1D	-1132	162	-2570	261	1307	1.57	2.26	0.06	0.08
92	1I	652	-72	-86	-356	1907	1.57	2.26	0.31	0.12
92	1J	-1492	-72	-2655	-356	1907	1.57	2.26	0.09	0.11
92	1K	652	126	-86	217	1907	1.57	2.26	0.27	0.12
92	1L	-1492	126	-2655	217	1907	1.57	2.26	0.05	0.11
92	1Q	51	-30	-676	-223	889	1.57	2.26	0.13	0.05
92	1R	-890	-30	-2064	-223	889	1.57	2.26	0.05	0.05
92	1S	51	84	-676	84	889	1.57	2.26	0.11	0.05
92	1T	-890	84	-2064	84	889	1.57	2.26	0.03	0.05
92	2	-573	37	-1856	-93	257	1.57	2.26	0.02	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

93	1A	339	-110	-328	-198	1279	1.57	2.26	0.19	0.08
93	1B	-861	-110	-3020	-198	1279	1.57	2.26	0.05	0.08
93	1C	339	137	-328	128	1279	1.57	2.26	0.23	0.08
93	1D	-861	137	-3020	128	1279	1.57	2.26	0.05	0.08
93	1I	662	-72	-20	-169	1967	1.57	2.26	0.20	0.12
93	1J	-1184	-72	-3328	-169	1967	1.57	2.26	0.05	0.12
93	1K	662	100	-20	100	1967	1.57	2.26	0.24	0.12
93	1L	-1184	100	-3328	100	1967	1.57	2.26	0.04	0.12

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

93	1Q	139	-37	-845	-109	1011	1.57	2.26	0.07	0.06
93	1R	-662	-37	-2503	-109	1011	1.57	2.26	0.03	0.06
93	1S	139	65	-845	39	1011	1.57	2.26	0.10	0.06
93	1T	-662	65	-2503	39	1011	1.57	2.26	0.03	0.06
93	2	-363	19	-2275	-47	481	1.57	2.26	0.02	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

94	1A	329	-122	170	-280	1315	1.57	2.26	0.27	0.08
94	1B	-1118	-122	-1946	-280	1315	1.57	2.26	0.07	0.08
94	1C	329	163	170	177	1315	1.57	2.26	0.26	0.08
94	1D	-1118	163	-1946	177	1315	1.57	2.26	0.06	0.08
94	1I	697	-71	363	-234	1976	1.57	2.26	0.25	0.12
94	1J	-1487	-71	-2138	-234	1976	1.57	2.26	0.06	0.12
94	1K	697	112	363	131	1976	1.57	2.26	0.26	0.12
94	1L	-1487	112	-2138	131	1976	1.57	2.26	0.03	0.12
94	1Q	91	-37	-262	-154	920	1.57	2.26	0.11	0.06
94	1R	-880	-37	-1513	-154	920	1.57	2.26	0.04	0.06
94	1S	91	78	-262	50	920	1.57	2.26	0.11	0.06
94	1T	-880	78	-1513	50	920	1.57	2.26	0.02	0.06
94	2	-546	29	-1205	-71	235	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

95	1A	334	-116	45	-395	1267	1.57	2.26	0.35	0.08
95	1B	-1212	-116	-2178	-395	1267	1.57	2.26	0.14	0.08
95	1C	334	178	45	245	1267	1.57	2.26	0.28	0.08
95	1D	-1212	178	-2178	245	1267	1.57	2.26	0.06	0.08
95	1I	705	-68	170	-344	1884	1.57	2.26	0.32	0.11
95	1J	-1583	-68	-2303	-344	1884	1.57	2.26	0.10	0.11
95	1K	705	130	170	194	1884	1.57	2.26	0.28	0.11
95	1L	-1583	130	-2303	194	1884	1.57	2.26	0.05	0.11
95	1Q	71	-29	-422	-222	834	1.57	2.26	0.15	0.05
95	1R	-948	-29	-1712	-222	834	1.57	2.26	0.05	0.05
95	1S	71	92	-422	72	834	1.57	2.26	0.13	0.05
95	1T	-948	92	-1712	72	834	1.57	2.26	0.02	0.05
95	2	-601	43	-1444	-102	138	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

96	1A	370	-108	53	-314	1184	1.57	2.26	0.28	0.07
96	1B	-1021	-108	-2275	-314	1184	1.57	2.26	0.08	0.07
96	1C	370	154	53	200	1184	1.57	2.26	0.25	0.07
96	1D	-1021	154	-2275	200	1184	1.57	2.26	0.06	0.07
96	1I	741	-64	201	-270	1837	1.57	2.26	0.26	0.11
96	1J	-1393	-64	-2422	-270	1837	1.57	2.26	0.06	0.11
96	1K	741	110	201	156	1837	1.57	2.26	0.26	0.11
96	1L	-1393	110	-2422	156	1837	1.57	2.26	0.04	0.11
96	1Q	143	-31	-430	-173	796	1.57	2.26	0.11	0.05
96	1R	-795	-31	-1791	-173	796	1.57	2.26	0.04	0.05
96	1S	143	76	-430	60	796	1.57	2.26	0.12	0.05
96	1T	-795	76	-1791	60	796	1.57	2.26	0.02	0.05
96	2	-450	32	-1507	-77	98	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

97	1A	501	-105	535	-326	1298	1.57	2.26	0.35	0.08
97	1B	-903	-105	-790	-326	1298	1.57	2.26	0.21	0.08
97	1C	501	259	535	116	1298	1.57	2.26	0.41	0.08
97	1D	-903	259	-790	116	1298	1.57	2.26	0.19	0.08
97	1I	833	-63	859	-263	1879	1.57	2.26	0.33	0.11
97	1J	-1234	-63	-1114	-263	1879	1.57	2.26	0.12	0.11
97	1K	833	216	859	53	1879	1.57	2.26	0.41	0.11
97	1L	-1234	216	-1114	53	1879	1.57	2.26	0.10	0.11
97	1Q	262	-4	294	-202	834	1.57	2.26	0.21	0.05
97	1R	-663	-4	-550	-202	834	1.57	2.26	0.12	0.05
97	1S	262	157	294	-8	834	1.57	2.26	0.24	0.05
97	1T	-663	157	-550	-8	834	1.57	2.26	0.10	0.05
97	2	-276	106	-172	-146	92	1.57	2.26	0.10	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

98	1A	-198	-582	-787	-1488	2236	1.57	4.52	0.70	0.14
98	1B	-2913	-582	-3560	-1488	2236	1.57	2.26	0.94	0.13
98	1C	-198	868	-787	469	2236	3.14	2.26	0.54	0.14
98	1D	-2913	868	-3560	469	2236	1.57	2.26	0.65	0.13
98	1I	-300	-445	-438	-1297	2436	1.57	4.52	0.57	0.15
98	1J	-2811	-445	-3909	-1297	2436	1.57	2.26	0.74	0.14
98	1K	-300	731	-438	278	2436	1.57	2.26	0.87	0.15
98	1L	-2811	731	-3909	278	2436	1.57	2.26	0.50	0.14
98	1Q	-805	-184	-1192	-953	1795	1.57	2.26	0.72	0.11
98	1R	-2305	-184	-3155	-953	1795	1.57	2.26	0.52	0.11
98	1S	-805	471	-1192	-66	1795	1.57	2.26	0.47	0.11
98	1T	-2305	471	-3155	-66	1795	1.57	2.26	0.26	0.11
98	2	-2152	199	-2995	-709	1646	1.57	2.26	0.28	0.10

Spess.= 30.0 cm Ao= 2 d 10/25 Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

99	1A	-148	-385	-1908	-1720	1593	1.57	4.52	0.68	0.10
99	1B	-1118	-385	-5414	-1720	1593	1.57	2.26	0.96	0.09
99	1C	-148	273	-1908	731	1593	1.57	2.26	0.45	0.10
99	1D	-1118	273	-5414	731	1593	1.57	2.26	0.18	0.09
99	1I	-99	-300	-1234	-1481	1651	1.57	4.52	0.61	0.10
99	1J	-1167	-300	-6088	-1481	1651	1.57	2.26	0.70	0.10
99	1K	-99	188	-1234	493	1651	1.57	2.26	0.31	0.10
99	1L	-1167	188	-6088	493	1651	1.57	2.26	0.12	0.10
99	1Q	-346	-197	-2295	-1052	1228	1.57	2.26	0.69	0.07
99	1R	-920	-197	-5027	-1052	1228	1.57	2.26	0.43	0.07
99	1S	-346	86	-2295	64	1228	1.57	2.26	0.06	0.07
99	1T	-920	86	-5027	64	1228	1.57	2.26	0.05	0.07
99	2	-876	-78	-5041	-687	1101	1.57	2.26	0.16	0.06

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

100	1A	-70	-316	-913	-1202	2140	1.57	2.26	0.97	0.13
100	1B	-2098	-316	-4164	-1202	2140	1.57	2.26	0.64	0.13
100	1C	-70	480	-913	405	2140	1.57	2.26	0.59	0.13
100	1D	-2098	480	-4164	405	2140	1.57	2.26	0.29	0.13
100	1I	-43	-225	-315	-1022	2298	1.57	2.26	0.87	0.14
100	1J	-2124	-225	-4763	-1022	2298	1.57	2.26	0.43	0.13
100	1K	-43	390	-315	225	2298	1.57	2.26	0.48	0.14
100	1L	-2124	390	-4763	225	2298	1.57	2.26	0.19	0.13
100	1Q	-513	-92	-1359	-760	1576	1.57	2.26	0.53	0.09
100	1R	-1654	-92	-3718	-760	1576	1.57	2.26	0.31	0.09
100	1S	-513	257	-1359	-37	1576	1.57	2.26	0.24	0.09
100	1T	-1654	257	-3718	-37	1576	1.57	2.26	0.10	0.09
100	2	-1499	116	-3492	-553	1280	1.57	2.26	0.14	0.08
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
101	1A	346	-168	453	-380	1299	1.57	2.26	0.39	0.08
101	1B	-1268	-168	-1110	-380	1299	1.57	2.26	0.22	0.08
101	1C	346	337	453	72	1299	1.57	2.26	0.48	0.08
101	1D	-1268	337	-1110	72	1299	1.57	2.26	0.23	0.08
101	1I	708	-106	831	-301	1871	1.57	2.26	0.36	0.11
101	1J	-1630	-106	-1488	-301	1871	1.57	2.26	0.12	0.11
101	1K	708	274	831	-7	1871	1.57	2.26	0.46	0.11
101	1L	-1630	274	-1488	-7	1871	1.57	2.26	0.12	0.11
101	1Q	76	-25	181	-250	805	1.57	2.26	0.24	0.05
101	1R	-998	-25	-838	-250	805	1.57	2.26	0.14	0.05
101	1S	76	194	181	-57	805	1.57	2.26	0.26	0.05
101	1T	-998	194	-838	-57	805	1.57	2.26	0.10	0.05
101	2	-636	117	-445	-213	42	1.57	2.26	0.13	0.00
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
102	1A	16	-286	175	-590	1661	1.57	2.26	0.54	0.10
102	1B	-1825	-286	-1978	-590	1661	1.57	2.26	0.32	0.10
102	1C	16	432	175	177	1661	1.57	2.26	0.55	0.10
102	1D	-1825	432	-1978	177	1661	1.57	2.26	0.27	0.10
102	1I	357	-198	641	-472	2134	1.57	2.26	0.49	0.13
102	1J	-2167	-198	-2443	-472	2134	1.57	2.26	0.18	0.13
102	1K	357	345	641	58	2134	1.57	2.26	0.49	0.13
102	1L	-2167	345	-2443	58	2134	1.57	2.26	0.14	0.13
102	1Q	-312	-83	-192	-372	1105	1.57	2.26	0.31	0.07
102	1R	-1497	-83	-1610	-372	1105	1.57	2.26	0.17	0.07
102	1S	-312	229	-192	-41	1105	1.57	2.26	0.24	0.07
102	1T	-1497	229	-1610	-41	1105	1.57	2.26	0.08	0.07
102	2	-1249	102	-1231	-285	492	1.57	2.26	0.11	0.03
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
103	1A	238	-220	269	-406	1470	1.57	2.26	0.39	0.09
103	1B	-1603	-220	-1547	-406	1470	1.57	2.26	0.20	0.09
103	1C	238	345	269	107	1470	1.57	2.26	0.47	0.09
103	1D	-1603	345	-1547	107	1470	1.57	2.26	0.20	0.09
103	1I	603	-145	664	-321	2022	1.57	2.26	0.36	0.12
103	1J	-1968	-145	-1943	-321	2022	1.57	2.26	0.10	0.12
103	1K	603	271	664	22	2022	1.57	2.26	0.44	0.12
103	1L	-1968	271	-1943	22	2022	1.57	2.26	0.08	0.12
103	1Q	-87	-59	-47	-260	944	1.57	2.26	0.23	0.06
103	1R	-1278	-59	-1232	-260	944	1.57	2.26	0.11	0.06
103	1S	-87	184	-47	-39	944	1.57	2.26	0.22	0.06
103	1T	-1278	184	-1232	-39	944	1.57	2.26	0.06	0.06
103	2	-940	87	-869	-206	228	1.57	2.26	0.08	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
104	1A	260	-202	392	-1004	1184	1.57	2.26	0.93	0.07
104	1B	-1172	-202	-898	-1004	1184	1.57	2.26	0.79	0.07
104	1C	260	554	392	394	1184	1.57	2.26	0.74	0.07
104	1D	-1172	554	-898	394	1184	1.57	2.26	0.52	0.07
104	1I	477	-189	663	-930	1630	1.57	2.26	0.90	0.10
104	1J	-1390	-189	-1170	-930	1630	1.57	2.26	0.70	0.10
104	1K	477	541	663	321	1630	1.57	2.26	0.76	0.10
104	1L	-1390	541	-1170	321	1630	1.57	2.26	0.47	0.10
104	1Q	1	-14	143	-643	802	1.57	2.26	0.59	0.05
104	1R	-914	-14	-650	-643	802	1.57	2.26	0.50	0.05
104	1S	1	366	143	33	802	1.57	2.26	0.46	0.05
104	1T	-914	366	-650	33	802	1.57	2.26	0.32	0.05
104	2	-632	245	-348	-424	307	1.57	2.26	0.31	0.02
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
105	1A	162	-94	-8	-168	1534	1.57	2.26	0.15	0.09
105	1B	-909	-94	-1628	-168	1534	1.57	2.26	0.04	0.09
105	1C	162	131	-8	90	1534	1.57	2.26	0.19	0.09
105	1D	-909	131	-1628	90	1534	1.57	2.26	0.04	0.09
105	1I	499	-58	252	-125	2157	1.57	2.26	0.16	0.13
105	1J	-1246	-58	-1888	-125	2157	1.57	2.26	0.03	0.13
105	1K	499	96	252	47	2157	1.57	2.26	0.20	0.13
105	1L	-1246	96	-1888	47	2157	1.57	2.26	0.02	0.13
105	1Q	11	-27	-296	-93	1278	1.57	2.26	0.05	0.08
105	1R	-758	-27	-1340	-93	1278	1.57	2.26	0.02	0.08
105	1S	11	65	-296	14	1278	1.57	2.26	0.08	0.08
105	1T	-758	65	-1340	14	1278	1.57	2.26	0.02	0.08
105	2	-519	26	-1113	-54	844	1.57	2.26	0.01	0.05
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
106	1A	349	-115	179	-302	1353	1.57	2.26	0.29	0.08
106	1B	-972	-115	-1675	-302	1353	1.57	2.26	0.11	0.08
106	1C	349	164	179	121	1353	1.57	2.26	0.26	0.08
106	1D	-972	164	-1675	121	1353	1.57	2.26	0.07	0.08
106	1I	729	-74	423	-250	2017	1.57	2.26	0.27	0.12
106	1J	-1351	-74	-1919	-250	2017	1.57	2.26	0.06	0.12

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

106	1K	729	122	423	69	2017	1.57	2.26	0.27	0.12
106	1L	-1351	122	-1919	69	2017	1.57	2.26	0.03	0.12
106	1Q	146	-34	-177	-183	985	1.57	2.26	0.14	0.06
106	1R	-768	-34	-1320	-183	985	1.57	2.26	0.05	0.06
106	1S	146	82	-177	2	985	1.57	2.26	0.13	0.06
106	1T	-768	82	-1320	2	985	1.57	2.26	0.02	0.06
106	2	-430	33	-1008	-125	329	1.57	2.26	0.03	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

107	1A	385	-143	111	-344	1204	1.57	2.26	0.32	0.07
107	1B	-1083	-143	-1837	-344	1204	1.57	2.26	0.13	0.07
107	1C	385	187	111	132	1204	1.57	2.26	0.30	0.07
107	1D	-1083	187	-1837	132	1204	1.57	2.26	0.08	0.07
107	1I	782	-98	313	-278	1860	1.57	2.26	0.28	0.11
107	1J	-1480	-98	-2038	-278	1860	1.57	2.26	0.07	0.11
107	1K	782	142	313	66	1860	1.57	2.26	0.31	0.11
107	1L	-1480	142	-2038	66	1860	1.57	2.26	0.04	0.11
107	1Q	152	-47	-264	-210	796	1.57	2.26	0.16	0.05
107	1R	-850	-47	-1461	-210	796	1.57	2.26	0.06	0.05
107	1S	152	91	-264	-2	796	1.57	2.26	0.14	0.05
107	1T	-850	91	-1461	-2	796	1.57	2.26	0.02	0.05
107	2	-481	30	-1159	-146	58	1.57	2.26	0.03	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

108	1A	354	-128	96	-279	1286	1.57	2.26	0.26	0.08
108	1B	-1010	-128	-1963	-279	1286	1.57	2.26	0.07	0.08
108	1C	354	163	96	118	1286	1.57	2.26	0.26	0.08
108	1D	-1010	163	-1963	118	1286	1.57	2.26	0.07	0.08
108	1I	747	-84	324	-219	1953	1.57	2.26	0.23	0.12
108	1J	-1403	-84	-2190	-219	1953	1.57	2.26	0.05	0.12
108	1K	747	119	324	58	1953	1.57	2.26	0.27	0.12
108	1L	-1403	119	-2190	58	1953	1.57	2.26	0.03	0.12
108	1Q	143	-43	-304	-166	911	1.57	2.26	0.11	0.06
108	1R	-799	-43	-1562	-166	911	1.57	2.26	0.04	0.05
108	1S	143	78	-304	5	911	1.57	2.26	0.12	0.06
108	1T	-799	78	-1562	5	911	1.57	2.26	0.02	0.05
108	2	-454	24	-1258	-110	233	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

109	1A	171	-98	-79	-167	1542	1.57	2.26	0.15	0.09
109	1B	-936	-98	-1969	-167	1542	1.57	2.26	0.04	0.09
109	1C	171	141	-79	101	1542	1.57	2.26	0.21	0.09
109	1D	-936	141	-1969	101	1542	1.57	2.26	0.05	0.09
109	1I	520	-61	204	-125	2178	1.57	2.26	0.16	0.13
109	1J	-1285	-61	-2252	-125	2178	1.57	2.26	0.03	0.13
109	1K	520	104	204	59	2178	1.57	2.26	0.22	0.13
109	1L	-1285	104	-2252	59	2178	1.57	2.26	0.03	0.13
109	1Q	14	-28	-423	-89	1277	1.57	2.26	0.04	0.08
109	1R	-779	-28	-1625	-89	1277	1.57	2.26	0.02	0.08
109	1S	14	71	-423	23	1277	1.57	2.26	0.09	0.08
109	1T	-779	71	-1625	23	1277	1.57	2.26	0.02	0.08
109	2	-533	30	-1394	-46	827	1.57	2.26	0.02	0.05

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

110	1A	256	-115	-22	-192	1455	1.57	2.26	0.19	0.09
110	1B	-923	-115	-2212	-192	1455	1.57	2.26	0.05	0.09
110	1C	256	146	-22	110	1455	1.57	2.26	0.23	0.09
110	1D	-923	146	-2212	110	1455	1.57	2.26	0.06	0.09
110	1I	630	-73	254	-142	2113	1.57	2.26	0.20	0.13
110	1J	-1297	-73	-2488	-142	2113	1.57	2.26	0.04	0.13
110	1K	630	104	254	61	2113	1.57	2.26	0.24	0.13
110	1L	-1297	104	-2488	61	2113	1.57	2.26	0.03	0.13
110	1Q	85	-38	-442	-104	1147	1.57	2.26	0.06	0.07
110	1R	-752	-38	-1792	-104	1147	1.57	2.26	0.03	0.07
110	1S	85	69	-442	22	1147	1.57	2.26	0.10	0.07
110	1T	-752	69	-1792	22	1147	1.57	2.26	0.02	0.07
110	2	-464	21	-1514	-56	605	1.57	2.26	0.02	0.04

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

111	1A	200	-106	-113	-160	1509	1.57	2.26	0.17	0.09
111	1B	-888	-106	-2301	-160	1509	1.57	2.26	0.04	0.09
111	1C	200	146	-113	111	1509	1.57	2.26	0.22	0.09
111	1D	-888	146	-2301	111	1509	1.57	2.26	0.06	0.09
111	1I	549	-68	172	-115	2145	1.57	2.26	0.18	0.13
111	1J	-1236	-68	-2585	-115	2145	1.57	2.26	0.04	0.13
111	1K	549	107	172	66	2145	1.57	2.26	0.23	0.13
111	1L	-1236	107	-2585	66	2145	1.57	2.26	0.03	0.13
111	1Q	47	-33	-527	-80	1236	1.57	2.26	0.05	0.07
111	1R	-734	-33	-1887	-80	1236	1.57	2.26	0.03	0.07
111	1S	47	72	-527	31	1236	1.57	2.26	0.10	0.07
111	1T	-734	72	-1887	31	1236	1.57	2.26	0.02	0.07
111	2	-479	27	-1641	-34	769	1.57	2.26	0.02	0.05

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

112	1A	310	-142	211	-244	1436	1.57	2.26	0.24	0.09
112	1B	-856	-142	-1475	-244	1436	1.57	2.26	0.08	0.09
112	1C	310	92	211	100	1436	1.57	2.26	0.17	0.09
112	1D	-856	92	-1475	100	1436	1.57	2.26	0.03	0.09
112	1I	665	-106	474	-203	2099	1.57	2.26	0.24	0.13
112	1J	-1211	-106	-1738	-203	2099	1.57	2.26	0.05	0.13
112	1K	665	55	474	59	2099	1.57	2.26	0.18	0.13
112	1L	-1211	55	-1738	59	2099	1.57	2.26	0.02	0.13
112	1Q	135	-74	-107	-147	1111	1.57	2.26	0.12	0.07
112	1R	-680	-74	-1157	-147	1111	1.57	2.26	0.04	0.07
112	1S	135	23	-107	3	1111	1.57	2.26	0.05	0.07
112	1T	-680	23	-1157	3	1111	1.57	2.26	0.01	0.07
112	2	-377	-35	-853	-100	533	1.57	2.26	0.02	0.03

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
113	1A	244	-181	-230	-474	1499	1.57	2.26	0.40	0.09
113	1B	-1575	-181	-2353	-474	1499	1.57	2.26	0.19	0.09
113	1C	244	248	-230	164	1499	1.57	2.26	0.35	0.09
113	1D	-1575	248	-2353	164	1499	1.57	2.26	0.10	0.09
113	1I	636	-133	197	-452	2086	1.57	2.26	0.42	0.13
113	1J	-1967	-133	-2780	-452	2086	1.57	2.26	0.14	0.12
113	1K	636	200	197	142	2086	1.57	2.26	0.36	0.13
113	1L	-1967	200	-2780	142	2086	1.57	2.26	0.05	0.12
113	1Q	-75	-59	-561	-312	1016	1.57	2.26	0.22	0.06
113	1R	-1257	-59	-2021	-312	1016	1.57	2.26	0.09	0.06
113	1S	-75	126	-561	2	1016	1.57	2.26	0.15	0.06
113	1T	-1257	126	-2021	2	1016	1.57	2.26	0.03	0.06
113	2	-915	48	-1749	-213	368	1.57	2.26	0.05	0.02

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
114	1A	360	-189	-414	-793	1574	1.57	2.26	0.66	0.10
114	1B	-1797	-189	-2882	-793	1574	1.57	2.26	0.41	0.09
114	1C	360	276	-414	482	1574	1.57	2.26	0.41	0.10
114	1D	-1797	276	-2882	482	1574	1.57	2.26	0.16	0.09
114	1I	740	-140	163	-753	2125	1.57	2.26	0.68	0.13
114	1J	-2177	-140	-3458	-753	2125	1.57	2.26	0.32	0.13
114	1K	740	228	163	442	2125	1.57	2.26	0.41	0.13
114	1L	-2177	228	-3458	442	2125	1.57	2.26	0.11	0.13
114	1Q	-48	-57	-763	-463	1082	1.57	2.26	0.33	0.07
114	1R	-1389	-57	-2533	-463	1082	1.57	2.26	0.17	0.06
114	1S	-48	144	-763	152	1082	1.57	2.26	0.17	0.07
114	1T	-1389	144	-2533	152	1082	1.57	2.26	0.04	0.06
114	2	-986	61	-2239	-211	487	1.57	2.26	0.04	0.03

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
115	1A	210	-156	-385	-629	1508	1.57	2.26	0.52	0.09
115	1B	-1549	-156	-2589	-629	1508	1.57	2.26	0.30	0.09
115	1C	210	230	-385	367	1508	1.57	2.26	0.32	0.09
115	1D	-1549	230	-2589	367	1508	1.57	2.26	0.10	0.09
115	1I	602	-110	4	-593	2085	1.57	2.26	0.53	0.13
115	1J	-1940	-110	-2977	-593	2085	1.57	2.26	0.23	0.12
115	1K	602	184	4	331	2085	1.57	2.26	0.33	0.13
115	1L	-1940	184	-2977	331	2085	1.57	2.26	0.08	0.12
115	1Q	-93	-45	-739	-370	1053	1.57	2.26	0.25	0.06
115	1R	-1246	-45	-2234	-370	1053	1.57	2.26	0.12	0.06
115	1S	-93	118	-739	108	1053	1.57	2.26	0.13	0.06
115	1T	-1246	118	-2234	108	1053	1.57	2.26	0.03	0.06
115	2	-918	51	-2015	-178	470	1.57	2.26	0.04	0.03

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
116	1A	1553	-368	318	-1488	1696	1.57	4.52	0.72	0.10
116	1B	-2567	-368	-4841	-1488	1696	1.57	2.26	0.82	0.10
116	1C	1553	463	318	1262	1696	1.57	4.52	0.84	0.10
116	1D	-2567	463	-4841	1262	1696	1.57	2.26	0.63	0.10
116	1I	1737	-313	1567	-1416	2127	1.57	4.52	0.73	0.13
116	1J	-2751	-313	-6090	-1416	2127	1.57	2.26	0.64	0.12
116	1K	1737	408	1567	1190	2127	1.57	4.52	0.80	0.13
116	1L	-2751	408	-6090	1190	2127	1.57	2.26	0.46	0.12
116	1Q	604	-142	-430	-773	1011	1.57	2.26	0.64	0.06
116	1R	-1618	-142	-4094	-773	1011	1.57	2.26	0.29	0.06
116	1S	604	236	-430	547	1011	1.57	2.26	0.44	0.06
116	1T	-1618	236	-4094	547	1011	1.57	2.26	0.13	0.06
116	2	-678	66	-3060	-145	121	1.57	2.26	0.04	0.01

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)							
117	1A	1690	-879	4197	-3648	2976	3.14	9.05	0.95	0.18
117	1B	-3008	-879	-11197	-3648	2976	1.57	6.79	0.76	0.16
117	1C	1690	971	4197	3820	2976	3.14	9.05	0.99	0.18
117	1D	-3008	971	-11197	3820	2976	1.57	6.79	0.81	0.16
117	1I	1648	-900	5738	-3587	3255	3.14	9.05	0.98	0.20
117	1J	-2967	-900	-12738	-3587	3255	1.57	6.79	0.70	0.18
117	1K	1648	992	5738	3759	3255	3.14	11.31	0.82	0.20
117	1L	-2967	992	-12738	3759	3255	1.57	6.79	0.80	0.18
117	1Q	534	-418	1086	-1740	1936	1.57	4.52	0.85	0.12
117	1R	-1852	-418	-8086	-1740	1936	1.57	2.26	0.74	0.11
117	1S	534	510	1086	1912	1936	1.57	4.52	0.92	0.12
117	1T	-1852	510	-8086	1912	1936	1.57	2.26	0.88	0.11
117	2	-884	64	-4727	140	902	1.57	2.26	0.05	0.05

Spess.=	30.0 cm	Ao=	2 d 10/25	Av=	8 d 12/25	(e arm. base nelle due direzioni)					
118	1A	1304	-426		274	-1790	1256	1.57	4.52	0.83	0.08
118	1B	-2137	-426	-3992		-1790	1256	1.57	4.52	0.61	0.07
118	1C	1304	504		274	1884	1256	1.57	4.52	0.87	0.08
118	1D	-2137	504	-3992		1884	1256	1.57	4.52	0.65	0.07
118	1I	1580	-461		1306	-1785	1829	1.57	4.52	0.88	0.11
118	1J	-2413	-461	-5024		-1785	1829	1.57	4.52	0.56	0.11
118	1K	1580	539		1306	1879	1829	1.57	4.52	0.94	0.11
118	1L	-2413	539	-5024		1879	1829	1.57	4.52	0.60	0.11
118	1Q	550	-202	-358		-860	845	1.57	2.26	0.72	0.05
118	1R	-1383	-202	-3361		-860	845	1.57	2.26	0.42	0.05
118	1S	550	279	-358		954	845	1.57	2.26	0.81	0.05
118	1T	-1383	279	-3361		954	845	1.57	2.26	0.50	0.05
118	2	-556	53	-2510		79	148	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.=		30.0 cm	Ao= --	Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)						
119	1A	211	-150	-546	-682	1471	1.57	2.26	0.55	0.09
119	1B	-1437	-150	-2755	-682	1471	1.57	2.26	0.33	0.09
119	1C	211	217	-546	484	1471	1.57	2.26	0.37	0.09
119	1D	-1437	217	-2755	484	1471	1.57	2.26	0.17	0.09

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

119	1I	597	-105	-179	-637	2030	1.57	2.26	0.54	0.12
119	1J	-1824	-105	-3122	-637	2030	1.57	2.26	0.26	0.12
119	1K	597	172	-179	439	2030	1.57	2.26	0.37	0.12
119	1L	-1824	172	-3122	439	2030	1.57	2.26	0.11	0.12
119	1Q	-72	-45	-901	-376	1061	1.57	2.26	0.24	0.06
119	1R	-1154	-45	-2401	-376	1061	1.57	2.26	0.11	0.06
119	1S	-72	112	-901	179	1061	1.57	2.26	0.13	0.06
119	1T	-1154	112	-2401	179	1061	1.57	2.26	0.04	0.06
119	2	-839	46	-2236	-131	558	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
120	1A	263	-226	-631	-852	1350	1.57	2.26	0.69	0.08
120	1B	-1280	-226	-2838	-852	1350	1.57	2.26	0.46	0.08
120	1C	263	162	-631	731	1350	1.57	2.26	0.58	0.08
120	1D	-1280	162	-2838	731	1350	1.57	2.26	0.36	0.08
120	1I	638	-246	-115	-857	1869	1.57	2.26	0.75	0.11
120	1J	-1655	-246	-3353	-857	1869	1.57	2.26	0.42	0.11
120	1K	638	183	-115	735	1869	1.57	2.26	0.64	0.11
120	1L	-1655	183	-3353	735	1869	1.57	2.26	0.32	0.11
120	1Q	-3	-135	-940	-456	1007	1.57	2.26	0.30	0.06
120	1R	-1015	-135	-2529	-456	1007	1.57	2.26	0.16	0.06
120	1S	-3	71	-940	334	1007	1.57	2.26	0.20	0.06
120	1T	-1015	71	-2529	334	1007	1.57	2.26	0.08	0.06
120	2	-696	-42	-2352	-75	599	1.57	2.26	0.03	0.04

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
121	1A	178	-187	-685	-637	1430	1.57	2.26	0.49	0.09
121	1B	-1170	-187	-2902	-637	1430	1.57	2.26	0.28	0.08
121	1C	178	128	-685	506	1430	1.57	2.26	0.38	0.09
121	1D	-1170	128	-2902	506	1430	1.57	2.26	0.17	0.08
121	1I	539	-189	-300	-629	1969	1.57	2.26	0.52	0.12
121	1J	-1532	-189	-3287	-629	1969	1.57	2.26	0.24	0.12
121	1K	539	130	-300	498	1969	1.57	2.26	0.41	0.12
121	1L	-1532	130	-3287	498	1969	1.57	2.26	0.14	0.12
121	1Q	-46	-109	-1030	-349	1056	1.57	2.26	0.20	0.06
121	1R	-947	-109	-2557	-349	1056	1.57	2.26	0.09	0.06
121	1S	-46	50	-1030	218	1056	1.57	2.26	0.09	0.06
121	1T	-947	50	-2557	218	1056	1.57	2.26	0.05	0.06
121	2	-677	-39	-2430	-84	610	1.57	2.26	0.03	0.04

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
122	1A	388	-237	-419	-689	1758	1.57	2.26	0.56	0.11
122	1B	-1818	-237	-3518	-689	1758	1.57	2.26	0.27	0.10
122	1C	388	336	-419	204	1758	1.57	2.26	0.49	0.11
122	1D	-1818	336	-3518	204	1758	1.57	2.26	0.16	0.10
122	1I	672	-188	319	-667	2199	1.57	2.26	0.63	0.13
122	1J	-2101	-188	-4256	-667	2199	1.57	2.26	0.20	0.13
122	1K	672	287	319	183	2199	1.57	2.26	0.47	0.13
122	1L	-2101	287	-4256	183	2199	1.57	2.26	0.09	0.13
122	1Q	-63	-77	-842	-464	1155	1.57	2.26	0.32	0.07
122	1R	-1367	-77	-3095	-464	1155	1.57	2.26	0.13	0.07
122	1S	-63	176	-842	-20	1155	1.57	2.26	0.21	0.07
122	1T	-1367	176	-3095	-20	1155	1.57	2.26	0.05	0.07
122	2	-987	70	-2684	-333	529	1.57	2.26	0.07	0.03

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
123	1A	756	-230	-338	-984	1635	1.57	2.26	0.84	0.10
123	1B	-2050	-230	-3547	-984	1635	1.57	2.26	0.51	0.10
123	1C	756	326	-338	626	1635	1.57	2.26	0.53	0.10
123	1D	-2050	326	-3547	626	1635	1.57	2.26	0.22	0.10
123	1I	1055	-180	496	-942	2118	1.57	2.26	0.89	0.13
123	1J	-2349	-180	-4382	-942	2118	1.57	2.26	0.40	0.12
123	1K	1055	276	496	583	2118	1.57	2.26	0.57	0.13
123	1L	-2349	276	-4382	583	2118	1.57	2.26	0.14	0.12
123	1Q	161	-74	-762	-568	1053	1.57	2.26	0.42	0.06
123	1R	-1454	-74	-3124	-568	1053	1.57	2.26	0.20	0.06
123	1S	161	170	-762	210	1053	1.57	2.26	0.24	0.06
123	1T	-1454	170	-3124	210	1053	1.57	2.26	0.05	0.06
123	2	-889	68	-2645	-243	372	1.57	2.26	0.05	0.02

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
124	1A	251	-118	-134	-152	1457	1.57	2.26	0.19	0.09
124	1B	-837	-118	-2627	-152	1457	1.57	2.26	0.04	0.09
124	1C	251	149	-134	117	1457	1.57	2.26	0.23	0.09
124	1D	-837	149	-2627	117	1457	1.57	2.26	0.07	0.09
124	1I	595	-77	157	-114	2086	1.57	2.26	0.20	0.13
124	1J	-1181	-77	-2918	-114	2086	1.57	2.26	0.04	0.12
124	1K	595	108	157	79	2086	1.57	2.26	0.23	0.13
124	1L	-1181	108	-2918	79	2086	1.57	2.26	0.03	0.12
124	1Q	92	-39	-617	-75	1179	1.57	2.26	0.06	0.07
124	1R	-678	-39	-2144	-75	1179	1.57	2.26	0.03	0.07
124	1S	92	71	-617	39	1179	1.57	2.26	0.10	0.07
124	1T	-678	71	-2144	39	1179	1.57	2.26	0.02	0.07
124	2	-410	22	-1875	-24	700	1.57	2.26	0.02	0.04

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
125	1A	418	-119	-275	-201	1289	1.57	2.26	0.22	0.08
125	1B	-848	-119	-2805	-201	1289	1.57	2.26	0.05	0.08
125	1C	418	150	-275	127	1289	1.57	2.26	0.26	0.08
125	1D	-848	150	-2805	127	1289	1.57	2.26	0.07	0.08
125	1I	735	-76	39	-167	1944	1.57	2.26	0.22	0.12
125	1J	-1165	-76	-3120	-167	1944	1.57	2.26	0.05	0.12
125	1K	735	107	39	93	1944	1.57	2.26	0.26	0.12
125	1L	-1165	107	-3120	93	1944	1.57	2.26	0.04	0.12
125	1Q	201	-39	-748	-110	984	1.57	2.26	0.08	0.06
125	1R	-632	-39	-2333	-110	984	1.57	2.26	0.03	0.06
125	1S	201	70	-748	36	984	1.57	2.26	0.12	0.06

Rivalificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

125	1T	-632	70	-2333	36	984	1.57	2.26	0.02	0.06
125	2	-302	21	-2087	-50	419	1.57	2.26	0.02	0.02
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
126	1A	463	-118	-196	-161	1418	1.57	2.26	0.22	0.09
126	1B	-930	-118	-2957	-161	1418	1.57	2.26	0.04	0.08
126	1C	463	155	-196	116	1418	1.57	2.26	0.27	0.09
126	1D	-930	155	-2957	116	1418	1.57	2.26	0.07	0.08
126	1I	692	-74	115	-124	2037	1.57	2.26	0.21	0.12
126	1J	-1159	-74	-3268	-124	2037	1.57	2.26	0.04	0.12
126	1K	692	112	115	79	2037	1.57	2.26	0.25	0.12
126	1L	-1159	112	-3268	79	2037	1.57	2.26	0.04	0.12
126	1Q	191	-37	-731	-81	1132	1.57	2.26	0.08	0.07
126	1R	-659	-37	-2422	-81	1132	1.57	2.26	0.03	0.07
126	1S	191	74	-731	37	1132	1.57	2.26	0.12	0.07
126	1T	-659	74	-2422	37	1132	1.57	2.26	0.03	0.07
126	2	-329	26	-2139	-30	640	1.57	2.26	0.02	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
127	1A	322	-113	-287	-324	1157	1.57	2.26	0.26	0.07
127	1B	-898	-113	-2948	-324	1157	1.57	2.26	0.08	0.07
127	1C	322	153	-287	198	1157	1.57	2.26	0.25	0.07
127	1D	-898	153	-2948	198	1157	1.57	2.26	0.07	0.07
127	1I	695	-71	-162	-290	1803	1.57	2.26	0.24	0.11
127	1J	-1272	-71	-3073	-290	1803	1.57	2.26	0.07	0.11
127	1K	695	111	-162	164	1803	1.57	2.26	0.26	0.11
127	1L	-1272	111	-3073	164	1803	1.57	2.26	0.05	0.11
127	1Q	132	-34	-829	-184	795	1.57	2.26	0.08	0.05
127	1R	-708	-34	-2406	-184	795	1.57	2.26	0.04	0.05
127	1S	132	74	-829	58	795	1.57	2.26	0.11	0.05
127	1T	-708	74	-2406	58	795	1.57	2.26	0.03	0.05
127	2	-390	27	-2180	-85	146	1.57	2.26	0.03	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
128	1A	242	-148	-558	-387	1318	1.57	2.26	0.28	0.08
128	1B	-1013	-148	-3141	-387	1318	1.57	2.26	0.09	0.08
128	1C	242	100	-558	266	1318	1.57	2.26	0.18	0.08
128	1D	-1013	100	-3141	266	1318	1.57	2.26	0.06	0.08
128	1I	566	-127	-520	-367	1925	1.57	2.26	0.27	0.12
128	1J	-1337	-127	-3179	-367	1925	1.57	2.26	0.09	0.11
128	1K	566	79	-520	246	1925	1.57	2.26	0.19	0.12
128	1L	-1337	79	-3179	246	1925	1.57	2.26	0.06	0.11
128	1Q	27	-80	-1083	-219	940	1.57	2.26	0.11	0.06
128	1R	-798	-80	-2615	-219	940	1.57	2.26	0.05	0.06
128	1S	27	32	-1083	98	940	1.57	2.26	0.05	0.06
128	1T	-798	32	-2615	98	940	1.57	2.26	0.03	0.06
128	2	-522	-32	-2498	-80	380	1.57	2.26	0.03	0.02
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
129	1A	312	-137	-415	-309	1179	1.57	2.26	0.23	0.07
129	1B	-928	-137	-3325	-309	1179	1.57	2.26	0.07	0.07
129	1C	312	94	-415	199	1179	1.57	2.26	0.17	0.07
129	1D	-928	94	-3325	199	1179	1.57	2.26	0.05	0.07
129	1I	610	-110	-344	-285	1816	1.57	2.26	0.24	0.11
129	1J	-1226	-110	-3396	-285	1816	1.57	2.26	0.07	0.11
129	1K	610	67	-344	174	1816	1.57	2.26	0.19	0.11
129	1L	-1226	67	-3396	174	1816	1.57	2.26	0.05	0.11
129	1Q	93	-72	-1020	-176	825	1.57	2.26	0.11	0.05
129	1R	-709	-72	-2720	-176	825	1.57	2.26	0.04	0.05
129	1S	93	29	-1020	66	825	1.57	2.26	0.05	0.05
129	1T	-709	29	-2720	66	825	1.57	2.26	0.03	0.05
129	2	-415	-29	-2522	-74	213	1.57	2.26	0.03	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
130	1A	1060	-122	-492	-166	1305	1.57	2.26	0.33	0.08
130	1B	-623	-122	-3131	-166	1305	1.57	2.26	0.06	0.08
130	1C	1060	158	-492	107	1305	1.57	2.26	0.37	0.08
130	1D	-623	158	-3131	107	1305	1.57	2.26	0.11	0.08
130	1I	1225	-75	-94	-129	1919	1.57	2.26	0.30	0.12
130	1J	-788	-75	-3529	-129	1919	1.57	2.26	0.04	0.11
130	1K	1225	111	-94	69	1919	1.57	2.26	0.34	0.12
130	1L	-788	111	-3529	69	1919	1.57	2.26	0.04	0.11
130	1Q	692	-38	-957	-88	1040	1.57	2.26	0.16	0.06
130	1R	-255	-38	-2665	-88	1040	1.57	2.26	0.03	0.06
130	1S	692	74	-957	28	1040	1.57	2.26	0.21	0.06
130	1T	-255	74	-2665	28	1040	1.57	2.26	0.05	0.06
130	2	304	24	-2455	-40	560	1.57	2.26	0.08	0.03
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
131	1A	364	-125	-416	-197	1026	1.57	2.26	0.22	0.06
131	1B	-820	-125	-3601	-197	1026	1.57	2.26	0.05	0.06
131	1C	364	91	-416	107	1026	1.57	2.26	0.17	0.06
131	1D	-820	91	-3601	107	1026	1.57	2.26	0.04	0.06
131	1I	674	-88	-156	-171	1683	1.57	2.26	0.22	0.10
131	1J	-1129	-88	-3861	-171	1683	1.57	2.26	0.05	0.10
131	1K	674	54	-156	80	1683	1.57	2.26	0.18	0.10
131	1L	-1129	54	-3861	80	1683	1.57	2.26	0.04	0.10
131	1Q	165	-61	-1046	-115	753	1.57	2.26	0.10	0.05
131	1R	-620	-61	-2971	-115	753	1.57	2.26	0.04	0.04
131	1S	165	27	-1046	24	753	1.57	2.26	0.06	0.05
131	1T	-620	27	-2971	24	753	1.57	2.26	0.03	0.04
131	2	-316	-23	-2719	-61	177	1.57	2.26	0.03	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
132	1A	546	-139	-537	-200	1174	1.57	2.26	0.27	0.07
132	1B	-1084	-139	-3602	-200	1174	1.57	2.26	0.05	0.07

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

132	1C	546	111	-537	118	1174	1.57	2.26	0.23	0.07
132	1D	-1084	111	-3602	118	1174	1.57	2.26	0.04	0.07
132	1I	718	-93	-118	-148	1780	1.57	2.26	0.24	0.11
132	1J	-1256	-93	-4021	-148	1780	1.57	2.26	0.05	0.10
132	1K	718	65	-118	66	1780	1.57	2.26	0.20	0.11
132	1L	-1256	65	-4021	66	1780	1.57	2.26	0.04	0.10
132	1Q	198	-63	-1096	-106	920	1.57	2.26	0.11	0.06
132	1R	-736	-63	-3043	-106	920	1.57	2.26	0.04	0.05
132	1S	198	35	-1096	25	920	1.57	2.26	0.08	0.06
132	1T	-736	35	-3043	25	920	1.57	2.26	0.03	0.05
132	2	-373	-19	-2802	-55	437	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

133	1A	341	-127	-63	-220	1284	1.57	2.26	0.22	0.08
133	1B	-903	-127	-2391	-220	1284	1.57	2.26	0.05	0.08
133	1C	341	148	-63	120	1284	1.57	2.26	0.24	0.08
133	1D	-903	148	-2391	120	1284	1.57	2.26	0.06	0.08
133	1I	726	-83	190	-190	1951	1.57	2.26	0.23	0.12
133	1J	-1288	-83	-2643	-190	1951	1.57	2.26	0.05	0.12
133	1K	726	104	190	89	1951	1.57	2.26	0.25	0.12
133	1L	-1288	104	-2643	89	1951	1.57	2.26	0.03	0.12
133	1Q	155	-45	-513	-128	942	1.57	2.26	0.08	0.06
133	1R	-717	-45	-1940	-128	942	1.57	2.26	0.03	0.06
133	1S	155	67	-513	28	942	1.57	2.26	0.11	0.06
133	1T	-717	67	-1940	28	942	1.57	2.26	0.02	0.06
133	2	-391	15	-1658	-69	312	1.57	2.26	0.02	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

134	1A	381	-122	-189	-251	1160	1.57	2.26	0.22	0.07
134	1B	-817	-122	-2682	-251	1160	1.57	2.26	0.06	0.07
134	1C	381	153	-189	147	1160	1.57	2.26	0.25	0.07
134	1D	-817	153	-2682	147	1160	1.57	2.26	0.08	0.07
134	1I	765	-78	60	-219	1826	1.57	2.26	0.23	0.11
134	1J	-1201	-78	-2931	-219	1826	1.57	2.26	0.05	0.11
134	1K	765	110	60	114	1826	1.57	2.26	0.26	0.11
134	1L	-1201	110	-2931	114	1826	1.57	2.26	0.04	0.11
134	1Q	201	-40	-671	-143	826	1.57	2.26	0.08	0.05
134	1R	-637	-40	-2201	-143	826	1.57	2.26	0.04	0.05
134	1S	201	72	-671	39	826	1.57	2.26	0.12	0.05
134	1T	-637	72	-2201	39	826	1.57	2.26	0.02	0.05
134	2	-304	22	-1941	-71	185	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

135	1A	467	-167	259	-460	1236	1.57	2.26	0.44	0.08
135	1B	-834	-167	-1259	-460	1236	1.57	2.26	0.28	0.07
135	1C	467	80	259	157	1236	1.57	2.26	0.18	0.08
135	1D	-834	80	-1259	157	1236	1.57	2.26	0.04	0.07
135	1I	817	-131	591	-403	1862	1.57	2.26	0.42	0.11
135	1J	-1183	-131	-1590	-403	1862	1.57	2.26	0.20	0.11
135	1K	817	45	591	100	1862	1.57	2.26	0.19	0.11
135	1L	-1183	45	-1590	100	1862	1.57	2.26	0.03	0.11
135	1Q	256	-96	6	-290	820	1.57	2.26	0.26	0.05
135	1R	-623	-96	-1006	-290	820	1.57	2.26	0.15	0.05
135	1S	256	10	6	-13	820	1.57	2.26	0.05	0.05
135	1T	-623	10	-1006	-13	820	1.57	2.26	0.01	0.05
135	2	-250	-60	-668	-211	95	1.57	2.26	0.11	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

136	1A	11	-248	-264	-1222	1492	1.57	4.52	0.54	0.09
136	1B	-1564	-248	-2594	-1222	1492	1.57	2.26	0.81	0.09
136	1C	11	435	-264	486	1492	1.57	2.26	0.55	0.09
136	1D	-1564	435	-2594	486	1492	1.57	2.26	0.31	0.09
136	1I	213	-200	210	-1105	1961	1.57	4.52	0.51	0.12
136	1J	-1766	-200	-3067	-1105	1961	1.57	2.26	0.66	0.12
136	1K	213	387	210	369	1961	1.57	2.26	0.52	0.12
136	1L	-1766	387	-3067	369	1961	1.57	2.26	0.23	0.12
136	1Q	-292	-63	-618	-757	1048	1.57	2.26	0.60	0.06
136	1R	-1261	-63	-2240	-757	1048	1.57	2.26	0.44	0.06
136	1S	-292	250	-618	21	1048	1.57	2.26	0.27	0.06
136	1T	-1261	250	-2240	21	1048	1.57	2.26	0.13	0.06
136	2	-1074	130	-1948	-512	566	1.57	2.26	0.23	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

137	1A	80	-276	-445	-1004	1758	1.57	2.26	0.84	0.11
137	1B	-1742	-276	-3192	-1004	1758	1.57	2.26	0.56	0.10
137	1C	80	359	-445	425	1758	1.57	2.26	0.47	0.11
137	1D	-1742	359	-3192	425	1758	1.57	2.26	0.20	0.10
137	1I	299	-228	168	-889	2188	1.57	2.26	0.81	0.13
137	1J	-1961	-228	-3805	-889	2188	1.57	2.26	0.41	0.13
137	1K	299	311	168	310	2188	1.57	2.26	0.44	0.13
137	1L	-1961	311	-3805	310	2188	1.57	2.26	0.12	0.13
137	1Q	-280	-101	-828	-613	1198	1.57	2.26	0.45	0.07
137	1R	-1382	-101	-2809	-613	1198	1.57	2.26	0.26	0.07
137	1S	-280	184	-828	34	1198	1.57	2.26	0.19	0.07
137	1T	-1382	184	-2809	34	1198	1.57	2.26	0.05	0.07
137	2	-1150	59	-2482	-402	657	1.57	2.26	0.11	0.04

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

138	1A	393	-132	187	-478	1203	1.57	2.26	0.44	0.07
138	1B	-1046	-132	-1531	-478	1203	1.57	2.26	0.27	0.07
138	1C	393	212	187	170	1203	1.57	2.26	0.33	0.07
138	1D	-1046	212	-1531	170	1203	1.57	2.26	0.12	0.07
138	1I	770	-90	510	-412	1833	1.57	2.26	0.42	0.11
138	1J	-1424	-90	-1853	-412	1833	1.57	2.26	0.18	0.11
138	1K	770	170	510	103	1833	1.57	2.26	0.34	0.11
138	1L	-1424	170	-1853	103	1833	1.57	2.26	0.04	0.11
138	1Q	164	-34	-106	-298	772	1.57	2.26	0.25	0.05

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

138	1R	-818	-34	-1238	-298	772	1.57	2.26	0.14	0.05
138	1S	164	114	-106	-10	772	1.57	2.26	0.17	0.05
138	1T	-818	114	-1238	-10	772	1.57	2.26	0.04	0.05
138	2	-448	55	-900	-214	17	1.57	2.26	0.09	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

139	1A	329	-165	49	-435	1276	1.57	2.26	0.39	0.08
139	1B	-1239	-165	-1865	-435	1276	1.57	2.26	0.20	0.08
139	1C	329	222	49	159	1276	1.57	2.26	0.33	0.08
139	1D	-1239	222	-1865	159	1276	1.57	2.26	0.10	0.08
139	1I	722	-119	344	-360	1903	1.57	2.26	0.36	0.12
139	1J	-1633	-119	-2160	-360	1903	1.57	2.26	0.12	0.11
139	1K	722	175	344	84	1903	1.57	2.26	0.34	0.12
139	1L	-1633	175	-2160	84	1903	1.57	2.26	0.04	0.11
139	1Q	74	-54	-288	-268	832	1.57	2.26	0.21	0.05
139	1R	-984	-54	-1528	-268	832	1.57	2.26	0.09	0.05
139	1S	74	111	-288	-7	832	1.57	2.26	0.15	0.05
139	1T	-984	111	-1528	-7	832	1.57	2.26	0.03	0.05
139	2	-626	39	-1222	-190	103	1.57	2.26	0.05	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

140	1A	108	-126	-1037	-203	1266	1.57	2.26	0.18	0.08
140	1B	-871	-126	-3237	-203	1266	1.57	2.26	0.05	0.07
140	1C	108	127	-1037	206	1266	1.57	2.26	0.18	0.08
140	1D	-871	127	-3237	206	1266	1.57	2.26	0.05	0.07
140	1I	233	-85	-945	-165	1524	1.57	2.26	0.14	0.09
140	1J	-996	-85	-3329	-165	1524	1.57	2.26	0.05	0.09
140	1K	233	86	-945	168	1524	1.57	2.26	0.15	0.09
140	1L	-996	86	-3329	168	1524	1.57	2.26	0.05	0.09
140	1Q	-78	-50	-1444	-88	953	1.57	2.26	0.05	0.06
140	1R	-685	-50	-2830	-88	953	1.57	2.26	0.03	0.06
140	1S	-78	52	-1444	91	953	1.57	2.26	0.05	0.06
140	1T	-685	52	-2830	91	953	1.57	2.26	0.03	0.06
140	2	-531	1	-2948	2	632	1.57	2.26	0.03	0.04

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

141	1A	158	-113	-1081	-154	1285	1.57	2.26	0.17	0.08
141	1B	-910	-113	-3294	-154	1285	1.57	2.26	0.05	0.08
141	1C	158	112	-1081	157	1285	1.57	2.26	0.17	0.08
141	1D	-910	112	-3294	157	1285	1.57	2.26	0.05	0.08
141	1I	180	-77	-1061	-138	1327	1.57	2.26	0.13	0.08
141	1J	-933	-77	-3314	-138	1327	1.57	2.26	0.04	0.08
141	1K	180	76	-1061	141	1327	1.57	2.26	0.13	0.08
141	1L	-933	76	-3314	141	1327	1.57	2.26	0.04	0.08
141	1Q	-81	-46	-1509	-71	855	1.57	2.26	0.05	0.05
141	1R	-672	-46	-2866	-71	855	1.57	2.26	0.03	0.05
141	1S	-81	45	-1509	73	855	1.57	2.26	0.04	0.05
141	1T	-672	45	-2866	73	855	1.57	2.26	0.03	0.05
141	2	-523	-1	-3016	2	516	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

142	1A	304	-113	-1078	-131	1292	1.57	2.26	0.19	0.08
142	1B	-903	-113	-3255	-131	1292	1.57	2.26	0.04	0.08
142	1C	304	112	-1078	133	1292	1.57	2.26	0.19	0.08
142	1D	-903	112	-3255	133	1292	1.57	2.26	0.04	0.08
142	1I	161	-75	-1084	-108	962	1.57	2.26	0.12	0.06
142	1J	-760	-75	-3249	-108	962	1.57	2.26	0.04	0.06
142	1K	161	75	-1084	109	962	1.57	2.26	0.12	0.06
142	1L	-760	75	-3249	109	962	1.57	2.26	0.04	0.06
142	1Q	-25	-45	-1513	-57	649	1.57	2.26	0.05	0.04
142	1R	-575	-45	-2820	-57	649	1.57	2.26	0.03	0.04
142	1S	-25	45	-1513	59	649	1.57	2.26	0.05	0.04
142	1T	-575	45	-2820	59	649	1.57	2.26	0.03	0.04
142	2	-415	-0	-2977	1	260	1.57	2.26	0.03	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

143	1A	394	-113	-1084	-125	1155	1.57	2.26	0.21	0.07
143	1B	-847	-113	-3139	-125	1155	1.57	2.26	0.04	0.07
143	1C	394	112	-1084	127	1155	1.57	2.26	0.21	0.07
143	1D	-847	112	-3139	127	1155	1.57	2.26	0.04	0.07
143	1I	184	-76	-1042	-99	668	1.57	2.26	0.13	0.04
143	1J	-637	-76	-3181	-99	668	1.57	2.26	0.04	0.04
143	1K	184	75	-1042	101	668	1.57	2.26	0.12	0.04
143	1L	-637	75	-3181	101	668	1.57	2.26	0.04	0.04
143	1Q	34	-45	-1483	-53	443	1.57	2.26	0.06	0.03
143	1R	-486	-45	-2740	-53	443	1.57	2.26	0.03	0.03
143	1S	34	45	-1483	55	443	1.57	2.26	0.06	0.03
143	1T	-486	45	-2740	55	443	1.57	2.26	0.03	0.03
143	2	-311	-0	-2891	1	20	1.57	2.26	0.03	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

144	1A	319	-115	-1039	-133	1321	1.57	2.26	0.20	0.08
144	1B	-906	-115	-3373	-133	1321	1.57	2.26	0.04	0.08
144	1C	319	114	-1039	134	1321	1.57	2.26	0.20	0.08
144	1D	-906	114	-3373	134	1321	1.57	2.26	0.04	0.08
144	1I	176	-77	-1016	-101	981	1.57	2.26	0.13	0.06
144	1J	-763	-77	-3397	-101	981	1.57	2.26	0.04	0.06
144	1K	176	76	-1016	102	981	1.57	2.26	0.12	0.06
144	1L	-763	76	-3397	102	981	1.57	2.26	0.04	0.06
144	1Q	-15	-46	-1510	-56	669	1.57	2.26	0.06	0.04
144	1R	-571	-46	-2903	-56	669	1.57	2.26	0.03	0.04
144	1S	-15	45	-1510	57	669	1.57	2.26	0.05	0.04
144	1T	-571	45	-2903	57	669	1.57	2.26	0.03	0.04
144	2	-405	-0	-3022	1	280	1.57	2.26	0.03	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

145	1A	353	-112	-1105	-128	1199	1.57	2.26	0.20	0.07
145	1B	-869	-112	-3111	-128	1199	1.57	2.26	0.04	0.07
145	1C	353	111	-1105	129	1199	1.57	2.26	0.20	0.07
145	1D	-869	111	-3111	129	1199	1.57	2.26	0.04	0.07
145	1I	155	-75	-1106	-107	751	1.57	2.26	0.12	0.05
145	1J	-671	-75	-3110	-107	751	1.57	2.26	0.04	0.04
145	1K	155	75	-1106	109	751	1.57	2.26	0.12	0.05
145	1L	-671	75	-3110	109	751	1.57	2.26	0.04	0.04
145	1Q	2	-45	-1499	-56	504	1.57	2.26	0.06	0.03
145	1R	-518	-45	-2716	-56	504	1.57	2.26	0.03	0.03
145	1S	2	45	-1499	58	504	1.57	2.26	0.06	0.03
145	1T	-518	45	-2716	58	504	1.57	2.26	0.03	0.03
145	2	-356	-0	-2894	1	99	1.57	2.26	0.03	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
146	1A	227	-132	-978	-177	1321	1.57	2.26	0.20	0.08
146	1B	-780	-132	-3419	-177	1321	1.57	2.26	0.06	0.08
146	1C	227	133	-978	182	1321	1.57	2.26	0.21	0.08
146	1D	-780	133	-3419	182	1321	1.57	2.26	0.06	0.08
146	1I	324	-86	-886	-126	1557	1.57	2.26	0.16	0.09
146	1J	-877	-86	-3512	-126	1557	1.57	2.26	0.04	0.09
146	1K	324	87	-886	131	1557	1.57	2.26	0.16	0.09
146	1L	-877	87	-3512	131	1557	1.57	2.26	0.05	0.09
146	1Q	18	-52	-1449	-71	993	1.57	2.26	0.07	0.06
146	1R	-571	-52	-2949	-71	993	1.57	2.26	0.03	0.06
146	1S	18	53	-1449	77	993	1.57	2.26	0.07	0.06
146	1T	-571	53	-2949	77	993	1.57	2.26	0.03	0.06
146	2	-387	1	-3025	4	679	1.57	2.26	0.03	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
147	1A	246	-118	-992	-141	1403	1.57	2.26	0.19	0.08
147	1B	-851	-118	-3600	-141	1403	1.57	2.26	0.05	0.08
147	1C	246	117	-992	143	1403	1.57	2.26	0.19	0.08
147	1D	-851	117	-3600	143	1403	1.57	2.26	0.05	0.08
147	1I	224	-78	-958	-101	1312	1.57	2.26	0.14	0.08
147	1J	-829	-78	-3634	-101	1312	1.57	2.26	0.04	0.08
147	1K	224	77	-958	103	1312	1.57	2.26	0.13	0.08
147	1L	-829	77	-3634	103	1312	1.57	2.26	0.04	0.08
147	1Q	-20	-47	-1524	-57	884	1.57	2.26	0.06	0.05
147	1R	-585	-47	-3068	-57	884	1.57	2.26	0.03	0.05
147	1S	-20	46	-1524	59	884	1.57	2.26	0.06	0.05
147	1T	-585	46	-3068	59	884	1.57	2.26	0.03	0.05
147	2	-420	-1	-3147	1	532	1.57	2.26	0.03	0.03
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
148	1A	843	-133	-913	-150	1404	1.57	2.26	0.31	0.08
148	1B	-218	-133	-3618	-150	1404	1.57	2.26	0.13	0.08
148	1C	843	134	-913	155	1404	1.57	2.26	0.31	0.08
148	1D	-218	134	-3618	155	1404	1.57	2.26	0.14	0.08
148	1I	929	-86	-824	-100	1622	1.57	2.26	0.26	0.10
148	1J	-304	-86	-3707	-100	1622	1.57	2.26	0.06	0.10
148	1K	929	87	-824	105	1622	1.57	2.26	0.26	0.10
148	1L	-304	87	-3707	105	1622	1.57	2.26	0.06	0.10
148	1Q	620	-52	-1452	-58	1061	1.57	2.26	0.17	0.06
148	1R	6	-52	-3078	-58	1061	1.57	2.26	0.07	0.06
148	1S	620	53	-1452	64	1061	1.57	2.26	0.17	0.06
148	1T	6	53	-3078	64	1061	1.57	2.26	0.07	0.06
148	2	436	1	-3109	4	755	1.57	2.26	0.07	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
149	1A	204	-117	-1031	-150	1332	1.57	2.26	0.18	0.08
149	1B	-828	-117	-3464	-150	1332	1.57	2.26	0.05	0.08
149	1C	204	115	-1031	153	1332	1.57	2.26	0.18	0.08
149	1D	-828	115	-3464	153	1332	1.57	2.26	0.05	0.08
149	1I	228	-78	-999	-114	1357	1.57	2.26	0.14	0.08
149	1J	-853	-78	-3496	-114	1357	1.57	2.26	0.04	0.08
149	1K	228	76	-999	118	1357	1.57	2.26	0.13	0.08
149	1L	-853	76	-3496	118	1357	1.57	2.26	0.04	0.08
149	1Q	-30	-47	-1515	-63	889	1.57	2.26	0.05	0.05
149	1R	-594	-47	-2981	-63	889	1.57	2.26	0.03	0.05
149	1S	-30	46	-1515	66	889	1.57	2.26	0.05	0.05
149	1T	-594	46	-2981	66	889	1.57	2.26	0.03	0.05
149	2	-435	-1	-3090	2	551	1.57	2.26	0.03	0.03
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
150	1A	255	-111	-1101	-148	1296	1.57	2.26	0.18	0.08
150	1B	-932	-111	-3203	-148	1296	1.57	2.26	0.04	0.08
150	1C	255	112	-1101	150	1296	1.57	2.26	0.18	0.08
150	1D	-932	112	-3203	150	1296	1.57	2.26	0.04	0.08
150	1I	146	-76	-1129	-136	1053	1.57	2.26	0.12	0.06
150	1J	-823	-76	-3175	-136	1053	1.57	2.26	0.04	0.06
150	1K	146	77	-1129	138	1053	1.57	2.26	0.12	0.06
150	1L	-823	77	-3175	138	1053	1.57	2.26	0.04	0.06
150	1Q	-55	-45	-1518	-69	701	1.57	2.26	0.05	0.04
150	1R	-622	-45	-2786	-69	701	1.57	2.26	0.03	0.04
150	1S	-55	45	-1518	71	701	1.57	2.26	0.05	0.04
150	1T	-622	45	-2786	71	701	1.57	2.26	0.03	0.04
150	2	-469	0	-2965	1	321	1.57	2.26	0.03	0.02
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
151	1A	309	-112	-1119	-147	1231	1.57	2.26	0.19	0.07
151	1B	-897	-112	-3081	-147	1231	1.57	2.26	0.04	0.07
151	1C	309	112	-1119	148	1231	1.57	2.26	0.19	0.07
151	1D	-897	112	-3081	148	1231	1.57	2.26	0.04	0.07
151	1I	136	-77	-1151	-137	843	1.57	2.26	0.12	0.05
151	1J	-724	-77	-3049	-137	843	1.57	2.26	0.04	0.05
151	1K	136	77	-1151	138	843	1.57	2.26	0.12	0.05

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

151	1L	-724	77	-3049	138	843	1.57	2.26	0.04	0.05
151	1Q	-28	-45	-1505	-69	567	1.57	2.26	0.05	0.03
151	1R	-561	-45	-2695	-69	567	1.57	2.26	0.03	0.03
151	1S	-28	46	-1505	70	567	1.57	2.26	0.05	0.03
151	1T	-561	46	-2695	70	567	1.57	2.26	0.03	0.03
151	2	-407	0	-2892	1	172	1.57	2.26	0.03	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
152	1A	297	-114	-1114	-125	1359	1.57	2.26	0.19	0.08
152	1B	-918	-114	-3457	-125	1359	1.57	2.26	0.04	0.08
152	1C	297	113	-1114	128	1359	1.57	2.26	0.19	0.08
152	1D	-918	113	-3457	128	1359	1.57	2.26	0.04	0.08
152	1I	148	-76	-1026	-97	991	1.57	2.26	0.12	0.06
152	1J	-769	-76	-3545	-97	991	1.57	2.26	0.04	0.06
152	1K	148	75	-1026	100	991	1.57	2.26	0.12	0.06
152	1L	-769	75	-3545	100	991	1.57	2.26	0.04	0.06
152	1Q	-35	-46	-1567	-53	711	1.57	2.26	0.05	0.04
152	1R	-586	-46	-3003	-53	711	1.57	2.26	0.03	0.04
152	1S	-35	45	-1567	56	711	1.57	2.26	0.05	0.04
152	1T	-586	45	-3003	56	711	1.57	2.26	0.03	0.04
152	2	-426	-1	-3121	2	342	1.57	2.26	0.03	0.02
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
153	1A	217	-116	-990	-127	1520	1.57	2.26	0.18	0.09
153	1B	-924	-116	-3917	-127	1520	1.57	2.26	0.05	0.09
153	1C	217	114	-990	130	1520	1.57	2.26	0.18	0.09
153	1D	-924	114	-3917	130	1520	1.57	2.26	0.05	0.09
153	1I	193	-77	-868	-94	1409	1.57	2.26	0.13	0.09
153	1J	-900	-77	-4039	-94	1409	1.57	2.26	0.05	0.08
153	1K	193	76	-868	97	1409	1.57	2.26	0.13	0.09
153	1L	-900	76	-4039	97	1409	1.57	2.26	0.05	0.08
153	1Q	-57	-47	-1579	-52	998	1.57	2.26	0.05	0.06
153	1R	-650	-47	-3328	-52	998	1.57	2.26	0.03	0.06
153	1S	-57	45	-1579	55	998	1.57	2.26	0.05	0.06
153	1T	-650	45	-3328	55	998	1.57	2.26	0.03	0.06
153	2	-487	-1	-3344	2	672	1.57	2.26	0.03	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
154	1A	287	-114	-1079	-126	1378	1.57	2.26	0.19	0.08
154	1B	-948	-114	-3556	-126	1378	1.57	2.26	0.04	0.08
154	1C	287	113	-1079	128	1378	1.57	2.26	0.19	0.08
154	1D	-948	113	-3556	128	1378	1.57	2.26	0.05	0.08
154	1I	144	-76	-950	-98	1009	1.57	2.26	0.12	0.06
154	1J	-805	-76	-3685	-98	1009	1.57	2.26	0.04	0.06
154	1K	144	75	-950	100	1009	1.57	2.26	0.12	0.06
154	1L	-805	75	-3685	100	1009	1.57	2.26	0.04	0.06
154	1Q	-47	-46	-1560	-53	731	1.57	2.26	0.05	0.04
154	1R	-614	-46	-3075	-53	731	1.57	2.26	0.03	0.04
154	1S	-47	45	-1560	55	731	1.57	2.26	0.05	0.04
154	1T	-614	45	-3075	55	731	1.57	2.26	0.03	0.04
154	2	-452	-1	-3157	2	368	1.57	2.26	0.03	0.02
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
155	1A	253	-116	-1073	-126	1430	1.57	2.26	0.19	0.09
155	1B	-889	-116	-3668	-126	1430	1.57	2.26	0.05	0.08
155	1C	253	114	-1073	131	1430	1.57	2.26	0.19	0.09
155	1D	-889	114	-3668	131	1430	1.57	2.26	0.05	0.08
155	1I	185	-77	-986	-95	1236	1.57	2.26	0.13	0.07
155	1J	-822	-77	-3756	-95	1236	1.57	2.26	0.04	0.07
155	1K	185	76	-986	99	1236	1.57	2.26	0.13	0.07
155	1L	-822	76	-3756	99	1236	1.57	2.26	0.04	0.07
155	1Q	-37	-46	-1585	-52	868	1.57	2.26	0.05	0.05
155	1R	-599	-46	-3156	-52	868	1.57	2.26	0.03	0.05
155	1S	-37	45	-1585	56	868	1.57	2.26	0.05	0.05
155	1T	-599	45	-3156	56	868	1.57	2.26	0.03	0.05
155	2	-438	-1	-3238	3	522	1.57	2.26	0.03	0.03
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
156	1A	160	-114	-699	-133	1702	1.57	2.26	0.17	0.10
156	1B	-961	-114	-4438	-133	1702	1.57	2.26	0.05	0.10
156	1C	160	117	-699	127	1702	1.57	2.26	0.17	0.10
156	1D	-961	117	-4438	127	1702	1.57	2.26	0.05	0.10
156	1I	260	-74	-595	-90	1868	1.57	2.26	0.14	0.11
156	1J	-1062	-74	-4542	-90	1868	1.57	2.26	0.05	0.11
156	1K	260	77	-595	84	1868	1.57	2.26	0.14	0.11
156	1L	-1062	77	-4542	84	1868	1.57	2.26	0.05	0.11
156	1Q	-69	-44	-1500	-56	1305	1.57	2.26	0.05	0.08
156	1R	-733	-44	-3637	-56	1305	1.57	2.26	0.04	0.08
156	1S	-69	47	-1500	49	1305	1.57	2.26	0.05	0.08
156	1T	-733	47	-3637	49	1305	1.57	2.26	0.04	0.08
156	2	-555	2	-3493	-4	1013	1.57	2.26	0.03	0.06
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
157	1A	649	-165	765	-453	1191	1.57	2.26	0.49	0.07
157	1B	-1167	-165	-4685	-453	1191	1.57	2.26	0.11	0.07
157	1C	649	180	765	399	1191	1.57	2.26	0.44	0.07
157	1D	-1167	180	-4685	399	1191	1.57	2.26	0.09	0.07
157	1I	688	-111	478	-325	1667	1.57	2.26	0.34	0.10
157	1J	-1205	-111	-4398	-325	1667	1.57	2.26	0.08	0.10
157	1K	688	126	478	272	1667	1.57	2.26	0.29	0.10
157	1L	-1205	126	-4398	272	1667	1.57	2.26	0.07	0.10
157	1Q	220	-63	-588	-204	973	1.57	2.26	0.12	0.06
157	1R	-737	-63	-3332	-204	973	1.57	2.26	0.05	0.06
157	1S	220	78	-588	151	973	1.57	2.26	0.13	0.06
157	1T	-737	78	-3332	151	973	1.57	2.26	0.05	0.06
157	2	-364	10	-2662	-37	623	1.57	2.26	0.03	0.04

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
158	1A	85	-114	-666	-145	1754	1.57	2.26	0.16	0.11
158	1B	-1232	-114	-4604	-145	1754	1.57	2.26	0.06	0.10
158	1C	85	112	-666	130	1754	1.57	2.26	0.16	0.11
158	1D	-1232	112	-4604	130	1754	1.57	2.26	0.05	0.10
158	1I	171	-74	-528	-101	1902	1.57	2.26	0.12	0.12
158	1J	-1319	-74	-4741	-101	1902	1.57	2.26	0.05	0.11
158	1K	171	72	-528	86	1902	1.57	2.26	0.12	0.12
158	1L	-1319	72	-4741	86	1902	1.57	2.26	0.05	0.11
158	1Q	-188	-46	-1510	-64	1352	1.57	2.26	0.03	0.08
158	1R	-960	-46	-3759	-64	1352	1.57	2.26	0.04	0.08
158	1S	-188	44	-1510	49	1352	1.57	2.26	0.03	0.08
158	1T	-960	44	-3759	49	1352	1.57	2.26	0.04	0.08
158	2	-789	-1	-3575	-10	1074	1.57	2.26	0.03	0.06
Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
159	1A	1140	-123	-236	-143	1449	1.57	2.26	0.34	0.09
159	1B	-260	-123	-4358	-143	1449	1.57	2.26	0.11	0.08
159	1C	1140	133	-236	135	1449	1.57	2.26	0.36	0.09
159	1D	-260	133	-4358	135	1449	1.57	2.26	0.13	0.08
159	1I	1264	-79	-195	-94	1877	1.57	2.26	0.31	0.11
159	1J	-384	-79	-4398	-94	1877	1.57	2.26	0.05	0.11
159	1K	1264	90	-195	86	1877	1.57	2.26	0.32	0.11
159	1L	-384	90	-4398	86	1877	1.57	2.26	0.06	0.11
159	1Q	847	-46	-1160	-60	1193	1.57	2.26	0.20	0.07
159	1R	33	-46	-3434	-60	1193	1.57	2.26	0.06	0.07
159	1S	847	57	-1160	52	1193	1.57	2.26	0.21	0.07
159	1T	33	57	-3434	52	1193	1.57	2.26	0.08	0.07
159	2	611	7	-3123	-5	875	1.57	2.26	0.11	0.05
Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
160	1A	276	-113	-1033	-122	1400	1.57	2.26	0.19	0.08
160	1B	-996	-113	-3651	-122	1400	1.57	2.26	0.05	0.08
160	1C	276	112	-1033	123	1400	1.57	2.26	0.19	0.08
160	1D	-996	112	-3651	123	1400	1.57	2.26	0.05	0.08
160	1I	134	-75	-866	-92	1024	1.57	2.26	0.12	0.06
160	1J	-854	-75	-3818	-92	1024	1.57	2.26	0.04	0.06
160	1K	134	74	-866	93	1024	1.57	2.26	0.11	0.06
160	1L	-854	74	-3818	93	1024	1.57	2.26	0.04	0.06
160	1Q	-66	-45	-1545	-51	748	1.57	2.26	0.05	0.04
160	1R	-654	-45	-3139	-51	748	1.57	2.26	0.03	0.04
160	1S	-66	44	-1545	52	748	1.57	2.26	0.05	0.04
160	1T	-654	44	-3139	52	748	1.57	2.26	0.03	0.04
160	2	-492	-1	-3181	1	388	1.57	2.26	0.03	0.02
Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
161	1A	149	-110	-858	-122	1580	1.57	2.26	0.16	0.10
161	1B	-1150	-110	-4147	-122	1580	1.57	2.26	0.05	0.09
161	1C	149	110	-858	118	1580	1.57	2.26	0.16	0.10
161	1D	-1150	110	-4147	118	1580	1.57	2.26	0.05	0.09
161	1I	119	-72	-685	-82	1455	1.57	2.26	0.11	0.09
161	1J	-1119	-72	-4321	-82	1455	1.57	2.26	0.05	0.09
161	1K	119	71	-685	78	1455	1.57	2.26	0.11	0.09
161	1L	-1119	71	-4321	78	1455	1.57	2.26	0.05	0.09
161	1Q	-159	-44	-1535	-50	1056	1.57	2.26	0.03	0.06
161	1R	-842	-44	-3470	-50	1056	1.57	2.26	0.04	0.06
161	1S	-159	43	-1535	46	1056	1.57	2.26	0.03	0.06
161	1T	-842	43	-3470	46	1056	1.57	2.26	0.04	0.06
161	2	-685	-1	-3395	-3	747	1.57	2.26	0.03	0.04
Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
162	1A	255	-111	-984	-118	1399	1.57	2.26	0.18	0.08
162	1B	-1043	-111	-3732	-118	1399	1.57	2.26	0.05	0.08
162	1C	255	110	-984	117	1399	1.57	2.26	0.18	0.08
162	1D	-1043	110	-3732	117	1399	1.57	2.26	0.05	0.08
162	1I	120	-72	-768	-82	1027	1.57	2.26	0.11	0.06
162	1J	-908	-72	-3948	-82	1027	1.57	2.26	0.04	0.06
162	1K	120	71	-768	81	1027	1.57	2.26	0.11	0.06
162	1L	-908	71	-3948	81	1027	1.57	2.26	0.04	0.06
162	1Q	-90	-44	-1521	-48	753	1.57	2.26	0.04	0.05
162	1R	-697	-44	-3195	-48	753	1.57	2.26	0.03	0.04
162	1S	-90	43	-1521	47	753	1.57	2.26	0.04	0.05
162	1T	-697	43	-3195	47	753	1.57	2.26	0.03	0.04
162	2	-537	-1	-3195	-1	398	1.57	2.26	0.03	0.02
Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
163	1A	211	-114	-965	-124	1506	1.57	2.26	0.18	0.09
163	1B	-1024	-114	-3911	-124	1506	1.57	2.26	0.05	0.09
163	1C	211	112	-965	123	1506	1.57	2.26	0.18	0.09
163	1D	-1024	112	-3911	123	1506	1.57	2.26	0.05	0.09
163	1I	142	-75	-815	-92	1293	1.57	2.26	0.12	0.08
163	1J	-955	-75	-4061	-92	1293	1.57	2.26	0.05	0.08
163	1K	142	74	-815	90	1293	1.57	2.26	0.12	0.08
163	1L	-955	74	-4061	90	1293	1.57	2.26	0.05	0.08
163	1Q	-97	-46	-1559	-52	937	1.57	2.26	0.04	0.06
163	1R	-715	-46	-3318	-52	937	1.57	2.26	0.03	0.06
163	1S	-97	44	-1559	51	937	1.57	2.26	0.04	0.06
163	1T	-715	44	-3318	51	937	1.57	2.26	0.03	0.06
163	2	-557	-1	-3314	-1	608	1.57	2.26	0.03	0.04
Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
164	1A	835	-115	-954	-123	1501	1.57	2.26	0.28	0.09
164	1B	-227	-115	-3903	-123	1501	1.57	2.26	0.11	0.09
164	1C	835	117	-954	131	1501	1.57	2.26	0.29	0.09
164	1D	-227	117	-3903	131	1501	1.57	2.26	0.11	0.09
164	1I	890	-76	-841	-88	1611	1.57	2.26	0.24	0.10

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

164	1J	-281	-76	-4016	-88	1611	1.57	2.26	0.05	0.09
164	1K	890	78	-841	96	1611	1.57	2.26	0.25	0.10
164	1L	-281	78	-4016	96	1611	1.57	2.26	0.06	0.09
164	1Q	602	-45	-1545	-49	1088	1.57	2.26	0.16	0.07
164	1R	7	-45	-3312	-49	1088	1.57	2.26	0.06	0.06
164	1S	602	48	-1545	57	1088	1.57	2.26	0.16	0.07
164	1T	7	48	-3312	57	1088	1.57	2.26	0.06	0.06
164	2	425	2	-3319	6	769	1.57	2.26	0.07	0.05
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
165	1A	1072	-111	-401	-116	1391	1.57	2.26	0.32	0.08
165	1B	-168	-111	-3759	-116	1391	1.57	2.26	0.11	0.08
165	1C	1072	131	-401	123	1391	1.57	2.26	0.34	0.08
165	1D	-168	131	-3759	123	1391	1.57	2.26	0.14	0.08
165	1I	1217	-75	-246	-77	1827	1.57	2.26	0.29	0.11
165	1J	-313	-75	-3914	-77	1827	1.57	2.26	0.05	0.11
165	1K	1217	95	-246	85	1827	1.57	2.26	0.32	0.11
165	1L	-313	95	-3914	85	1827	1.57	2.26	0.07	0.11
165	1Q	828	-41	-1103	-45	1152	1.57	2.26	0.19	0.07
165	1R	77	-41	-3057	-45	1152	1.57	2.26	0.06	0.07
165	1S	828	60	-1103	52	1152	1.57	2.26	0.21	0.07
165	1T	77	60	-3057	52	1152	1.57	2.26	0.09	0.07
165	2	629	13	-2835	5	842	1.57	2.26	0.11	0.05
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
166	1A	223	-114	-881	-125	1592	1.57	2.26	0.18	0.10
166	1B	-854	-114	-4122	-125	1592	1.57	2.26	0.05	0.09
166	1C	223	117	-881	129	1592	1.57	2.26	0.18	0.10
166	1D	-854	117	-4122	129	1592	1.57	2.26	0.05	0.09
166	1I	280	-76	-764	-90	1679	1.57	2.26	0.14	0.10
166	1J	-911	-76	-4239	-90	1679	1.57	2.26	0.05	0.10
166	1K	280	78	-764	94	1679	1.57	2.26	0.15	0.10
166	1L	-911	78	-4239	94	1679	1.57	2.26	0.05	0.10
166	1Q	-12	-45	-1548	-51	1165	1.57	2.26	0.05	0.07
166	1R	-619	-45	-3455	-51	1165	1.57	2.26	0.04	0.07
166	1S	-12	48	-1548	55	1165	1.57	2.26	0.06	0.07
166	1T	-619	48	-3455	55	1165	1.57	2.26	0.04	0.07
166	2	-437	2	-3410	3	860	1.57	2.26	0.03	0.05
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
167	1A	1004	-112	-756	-117	1456	1.57	2.26	0.31	0.09
167	1B	-102	-112	-3707	-117	1456	1.57	2.26	0.12	0.09
167	1C	1004	123	-756	128	1456	1.57	2.26	0.32	0.09
167	1D	-102	123	-3707	128	1456	1.57	2.26	0.14	0.09
167	1I	1125	-75	-579	-80	1787	1.57	2.26	0.28	0.11
167	1J	-222	-75	-3883	-80	1787	1.57	2.26	0.06	0.11
167	1K	1125	87	-579	91	1787	1.57	2.26	0.30	0.11
167	1L	-222	87	-3883	91	1787	1.57	2.26	0.07	0.11
167	1Q	788	-43	-1337	-45	1163	1.57	2.26	0.18	0.07
167	1R	115	-43	-3126	-45	1163	1.57	2.26	0.07	0.07
167	1S	788	54	-1337	56	1163	1.57	2.26	0.20	0.07
167	1T	115	54	-3126	56	1163	1.57	2.26	0.09	0.07
167	2	628	8	-3050	8	860	1.57	2.26	0.11	0.05
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
168	1A	907	-129	-828	-138	1495	1.57	2.26	0.31	0.09
168	1B	-169	-129	-3842	-138	1495	1.57	2.26	0.14	0.09
168	1C	907	130	-828	142	1495	1.57	2.26	0.31	0.09
168	1D	-169	130	-3842	142	1495	1.57	2.26	0.14	0.09
168	1I	995	-83	-749	-93	1694	1.57	2.26	0.27	0.10
168	1J	-256	-83	-3921	-93	1694	1.57	2.26	0.07	0.10
168	1K	995	83	-749	97	1694	1.57	2.26	0.27	0.10
168	1L	-256	83	-3921	97	1694	1.57	2.26	0.07	0.10
168	1Q	683	-51	-1451	-54	1137	1.57	2.26	0.18	0.07
168	1R	56	-51	-3219	-54	1137	1.57	2.26	0.07	0.07
168	1S	683	51	-1451	58	1137	1.57	2.26	0.18	0.07
168	1T	56	51	-3219	58	1137	1.57	2.26	0.07	0.07
168	2	513	0	-3196	3	840	1.57	2.26	0.08	0.05
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
169	1A	231	-119	-879	-137	1516	1.57	2.26	0.19	0.09
169	1B	-941	-119	-3889	-137	1516	1.57	2.26	0.05	0.09
169	1C	231	118	-879	137	1516	1.57	2.26	0.19	0.09
169	1D	-941	118	-3889	137	1516	1.57	2.26	0.05	0.09
169	1I	203	-78	-804	-100	1401	1.57	2.26	0.13	0.08
169	1J	-913	-78	-3964	-100	1401	1.57	2.26	0.05	0.08
169	1K	203	78	-804	99	1401	1.57	2.26	0.13	0.08
169	1L	-913	78	-3964	99	1401	1.57	2.26	0.05	0.08
169	1Q	-54	-47	-1509	-57	980	1.57	2.26	0.05	0.06
169	1R	-656	-47	-3259	-57	980	1.57	2.26	0.03	0.06
169	1S	-54	47	-1509	56	980	1.57	2.26	0.05	0.06
169	1T	-656	47	-3259	56	980	1.57	2.26	0.03	0.06
169	2	-490	-0	-3253	-0	646	1.57	2.26	0.03	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
170	1A	919	-122	-732	-131	1597	1.57	2.26	0.31	0.10
170	1B	-169	-122	-4099	-131	1597	1.57	2.26	0.13	0.09
170	1C	919	122	-732	132	1597	1.57	2.26	0.31	0.10
170	1D	-169	122	-4099	132	1597	1.57	2.26	0.13	0.09
170	1I	1008	-79	-681	-91	1773	1.57	2.26	0.27	0.11
170	1J	-258	-79	-4150	-91	1773	1.57	2.26	0.06	0.10
170	1K	1008	79	-681	92	1773	1.57	2.26	0.27	0.11
170	1L	-258	79	-4150	92	1773	1.57	2.26	0.06	0.10
170	1Q	694	-48	-1454	-53	1220	1.57	2.26	0.17	0.07
170	1R	56	-48	-3377	-53	1220	1.57	2.26	0.07	0.07
170	1S	694	49	-1454	54	1220	1.57	2.26	0.18	0.07
170	1T	56	49	-3377	54	1220	1.57	2.26	0.07	0.07

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

170	2	522	0	-3298	1	932	1.57	2.26	0.08	0.06
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
171	1A	238	-121	-916	-141	1480	1.57	2.26	0.19	0.09
171	1B	-837	-121	-3820	-141	1480	1.57	2.26	0.05	0.09
171	1C	238	120	-916	143	1480	1.57	2.26	0.19	0.09
171	1D	-837	120	-3820	143	1480	1.57	2.26	0.05	0.09
171	1I	250	-80	-862	-99	1468	1.57	2.26	0.14	0.09
171	1J	-850	-80	-3874	-99	1468	1.57	2.26	0.04	0.09
171	1K	250	79	-862	101	1468	1.57	2.26	0.14	0.09
171	1L	-850	79	-3874	101	1468	1.57	2.26	0.04	0.09
171	1Q	-14	-48	-1519	-57	1006	1.57	2.26	0.06	0.06
171	1R	-586	-48	-3217	-57	1006	1.57	2.26	0.03	0.06
171	1S	-14	47	-1519	59	1006	1.57	2.26	0.06	0.06
171	1T	-586	47	-3217	59	1006	1.57	2.26	0.03	0.06
171	2	-416	-1	-3240	1	681	1.57	2.26	0.03	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
172	1A	309	-115	-898	-128	1383	1.57	2.26	0.19	0.08
172	1B	-997	-115	-3680	-128	1383	1.57	2.26	0.05	0.08
172	1C	309	114	-898	127	1383	1.57	2.26	0.19	0.08
172	1D	-997	114	-3680	127	1383	1.57	2.26	0.05	0.08
172	1I	173	-76	-766	-95	1028	1.57	2.26	0.12	0.06
172	1J	-861	-76	-3812	-95	1028	1.57	2.26	0.04	0.06
172	1K	173	75	-766	94	1028	1.57	2.26	0.12	0.06
172	1L	-861	75	-3812	94	1028	1.57	2.26	0.04	0.06
172	1Q	-43	-46	-1468	-54	723	1.57	2.26	0.05	0.04
172	1R	-645	-46	-3110	-54	723	1.57	2.26	0.03	0.04
172	1S	-43	45	-1468	53	723	1.57	2.26	0.05	0.04
172	1T	-645	45	-3110	53	723	1.57	2.26	0.03	0.04
172	2	-472	-0	-3113	-1	344	1.57	2.26	0.03	0.02
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
173	1A	388	-111	-932	-117	1160	1.57	2.26	0.20	0.07
173	1B	-916	-111	-3467	-117	1160	1.57	2.26	0.04	0.07
173	1C	388	110	-932	116	1160	1.57	2.26	0.20	0.07
173	1D	-916	110	-3467	116	1160	1.57	2.26	0.04	0.07
173	1I	199	-72	-718	-83	670	1.57	2.26	0.12	0.04
173	1J	-728	-72	-3681	-83	670	1.57	2.26	0.04	0.04
173	1K	199	72	-718	82	670	1.57	2.26	0.12	0.04
173	1L	-728	72	-3681	82	670	1.57	2.26	0.04	0.04
173	1Q	17	-44	-1426	-48	448	1.57	2.26	0.06	0.03
173	1R	-545	-44	-2973	-48	448	1.57	2.26	0.03	0.03
173	1S	17	43	-1426	47	448	1.57	2.26	0.06	0.03
173	1T	-545	43	-2973	47	448	1.57	2.26	0.03	0.03
173	2	-359	-1	-2979	-1	29	1.57	2.26	0.03	0.00
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
174	1A	293	-112	-844	-119	1382	1.57	2.26	0.19	0.08
174	1B	-1041	-112	-3762	-119	1382	1.57	2.26	0.05	0.08
174	1C	293	111	-844	118	1382	1.57	2.26	0.19	0.08
174	1D	-1041	111	-3762	118	1382	1.57	2.26	0.05	0.08
174	1I	161	-73	-673	-83	1030	1.57	2.26	0.12	0.06
174	1J	-910	-73	-3933	-83	1030	1.57	2.26	0.04	0.06
174	1K	161	72	-673	81	1030	1.57	2.26	0.12	0.06
174	1L	-910	72	-3933	81	1030	1.57	2.26	0.04	0.06
174	1Q	-64	-44	-1443	-49	728	1.57	2.26	0.05	0.04
174	1R	-684	-44	-3163	-49	728	1.57	2.26	0.03	0.04
174	1S	-64	44	-1443	47	728	1.57	2.26	0.05	0.04
174	1T	-684	44	-3163	47	728	1.57	2.26	0.03	0.04
174	2	-512	-1	-3124	-1	355	1.57	2.26	0.03	0.02
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
175	1A	367	-113	-958	-125	1237	1.57	2.26	0.20	0.07
175	1B	-930	-113	-3475	-125	1237	1.57	2.26	0.04	0.07
175	1C	367	113	-958	126	1237	1.57	2.26	0.20	0.07
175	1D	-930	113	-3475	126	1237	1.57	2.26	0.04	0.07
175	1I	185	-75	-803	-94	777	1.57	2.26	0.12	0.05
175	1J	-748	-75	-3630	-94	777	1.57	2.26	0.04	0.05
175	1K	185	74	-803	95	777	1.57	2.26	0.12	0.05
175	1L	-748	74	-3630	95	777	1.57	2.26	0.04	0.05
175	1Q	-0	-45	-1458	-52	533	1.57	2.26	0.06	0.03
175	1R	-563	-45	-2975	-52	533	1.57	2.26	0.03	0.03
175	1S	-0	45	-1458	53	533	1.57	2.26	0.06	0.03
175	1T	-563	45	-2975	53	533	1.57	2.26	0.03	0.03
175	2	-385	-0	-3011	1	131	1.57	2.26	0.03	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
176	1A	149	-115	-653	-133	1696	1.57	2.26	0.17	0.10
176	1B	-977	-115	-4328	-133	1696	1.57	2.26	0.05	0.10
176	1C	149	115	-653	127	1696	1.57	2.26	0.17	0.10
176	1D	-977	115	-4328	127	1696	1.57	2.26	0.05	0.10
176	1I	240	-75	-607	-90	1851	1.57	2.26	0.13	0.11
176	1J	-1069	-75	-4374	-90	1851	1.57	2.26	0.05	0.11
176	1K	240	74	-607	84	1851	1.57	2.26	0.13	0.11
176	1L	-1069	74	-4374	84	1851	1.57	2.26	0.05	0.11
176	1Q	-85	-46	-1458	-55	1301	1.57	2.26	0.04	0.08
176	1R	-744	-46	-3522	-55	1301	1.57	2.26	0.04	0.08
176	1S	-85	45	-1458	49	1301	1.57	2.26	0.04	0.08
176	1T	-744	45	-3522	49	1301	1.57	2.26	0.04	0.08
176	2	-573	-0	-3393	-4	1023	1.57	2.26	0.03	0.06
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
177	1A	179	-112	-737	-126	1574	1.57	2.26	0.17	0.10
177	1B	-1147	-112	-4104	-126	1574	1.57	2.26	0.05	0.09
177	1C	179	111	-737	123	1574	1.57	2.26	0.17	0.10

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

177	1D	-1147	111	-4104	123	1574	1.57	2.26	0.05	0.09
177	1I	142	-73	-601	-84	1447	1.57	2.26	0.11	0.09
177	1J	-1110	-73	-4240	-84	1447	1.57	2.26	0.05	0.08
177	1K	142	71	-601	80	1447	1.57	2.26	0.11	0.09
177	1L	-1110	71	-4240	80	1447	1.57	2.26	0.05	0.08
177	1Q	-141	-45	-1452	-51	1035	1.57	2.26	0.03	0.06
177	1R	-828	-45	-3389	-51	1035	1.57	2.26	0.04	0.06
177	1S	-141	44	-1452	48	1035	1.57	2.26	0.03	0.06
177	1T	-828	44	-3389	48	1035	1.57	2.26	0.03	0.06
177	2	-665	-1	-3288	-3	716	1.57	2.26	0.03	0.04

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

178	1A	79	-114	-594	-151	1747	1.57	2.26	0.16	0.11
178	1B	-1223	-114	-4482	-151	1747	1.57	2.26	0.06	0.10
178	1C	79	111	-594	138	1747	1.57	2.26	0.15	0.11
178	1D	-1223	111	-4482	138	1747	1.57	2.26	0.05	0.10
178	1I	157	-73	-517	-100	1890	1.57	2.26	0.12	0.11
178	1J	-1301	-73	-4559	-100	1890	1.57	2.26	0.05	0.11
178	1K	157	71	-517	86	1890	1.57	2.26	0.11	0.11
178	1L	-1301	71	-4559	86	1890	1.57	2.26	0.05	0.11
178	1Q	-194	-46	-1449	-64	1348	1.57	2.26	0.03	0.08
178	1R	-950	-46	-3627	-64	1348	1.57	2.26	0.04	0.08
178	1S	-194	43	-1449	51	1348	1.57	2.26	0.03	0.08
178	1T	-950	43	-3627	51	1348	1.57	2.26	0.04	0.08
178	2	-787	-2	-3452	-9	1082	1.57	2.26	0.03	0.06

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

179	1A	180	-117	-777	-128	1612	1.57	2.26	0.18	0.10
179	1B	-1036	-117	-4118	-128	1612	1.57	2.26	0.05	0.09
179	1C	180	116	-777	125	1612	1.57	2.26	0.18	0.10
179	1D	-1036	116	-4118	125	1612	1.57	2.26	0.05	0.09
179	1I	182	-76	-688	-91	1569	1.57	2.26	0.13	0.09
179	1J	-1038	-76	-4206	-91	1569	1.57	2.26	0.05	0.09
179	1K	182	75	-688	88	1569	1.57	2.26	0.12	0.09
179	1L	-1038	75	-4206	88	1569	1.57	2.26	0.05	0.09
179	1Q	-103	-46	-1490	-53	1117	1.57	2.26	0.04	0.07
179	1R	-754	-46	-3405	-53	1117	1.57	2.26	0.04	0.07
179	1S	-103	46	-1490	50	1117	1.57	2.26	0.04	0.07
179	1T	-754	46	-3405	50	1117	1.57	2.26	0.04	0.07
179	2	-590	-0	-3333	-2	811	1.57	2.26	0.03	0.05

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

180	1A	293	-117	-978	-136	1391	1.57	2.26	0.20	0.08
180	1B	-919	-117	-3575	-136	1391	1.57	2.26	0.05	0.08
180	1C	293	116	-978	137	1391	1.57	2.26	0.19	0.08
180	1D	-919	116	-3575	137	1391	1.57	2.26	0.05	0.08
180	1I	188	-78	-922	-102	1120	1.57	2.26	0.13	0.07
180	1J	-814	-78	-3631	-102	1120	1.57	2.26	0.04	0.07
180	1K	188	77	-922	103	1120	1.57	2.26	0.13	0.07
180	1L	-814	77	-3631	103	1120	1.57	2.26	0.04	0.07
180	1Q	-27	-47	-1509	-57	772	1.57	2.26	0.05	0.05
180	1R	-599	-47	-3045	-57	772	1.57	2.26	0.03	0.05
180	1S	-27	46	-1509	58	772	1.57	2.26	0.05	0.05
180	1T	-599	46	-3045	58	772	1.57	2.26	0.03	0.05
180	2	-432	-0	-3113	1	399	1.57	2.26	0.03	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

181	1A	373	-114	-1001	-129	1233	1.57	2.26	0.21	0.07
181	1B	-904	-114	-3391	-129	1233	1.57	2.26	0.04	0.07
181	1C	373	114	-1001	130	1233	1.57	2.26	0.20	0.07
181	1D	-904	114	-3391	130	1233	1.57	2.26	0.04	0.07
181	1I	186	-76	-889	-101	774	1.57	2.26	0.13	0.05
181	1J	-717	-76	-3503	-101	774	1.57	2.26	0.04	0.05
181	1K	186	76	-889	102	774	1.57	2.26	0.13	0.05
181	1L	-717	76	-3503	102	774	1.57	2.26	0.04	0.05
181	1Q	9	-46	-1476	-55	528	1.57	2.26	0.06	0.03
181	1R	-540	-46	-2916	-55	528	1.57	2.26	0.03	0.03
181	1S	9	45	-1476	56	528	1.57	2.26	0.06	0.03
181	1T	-540	45	-2916	56	528	1.57	2.26	0.03	0.03
181	2	-364	-0	-2991	1	124	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

182	1A	288	-117	-926	-136	1422	1.57	2.26	0.19	0.09
182	1B	-962	-117	-3689	-136	1422	1.57	2.26	0.05	0.08
182	1C	288	116	-926	136	1422	1.57	2.26	0.19	0.09
182	1D	-962	116	-3689	136	1422	1.57	2.26	0.05	0.08
182	1I	183	-77	-838	-102	1145	1.57	2.26	0.13	0.07
182	1J	-857	-77	-3777	-102	1145	1.57	2.26	0.04	0.07
182	1K	183	77	-838	102	1145	1.57	2.26	0.13	0.07
182	1L	-857	77	-3777	102	1145	1.57	2.26	0.04	0.07
182	1Q	-40	-47	-1495	-57	799	1.57	2.26	0.05	0.05
182	1R	-633	-47	-3120	-57	799	1.57	2.26	0.03	0.05
182	1S	-40	46	-1495	57	799	1.57	2.26	0.05	0.05
182	1T	-633	46	-3120	57	799	1.57	2.26	0.03	0.05
182	2	-464	-0	-3146	-0	431	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

183	1A	347	-115	-1020	-131	1288	1.57	2.26	0.20	0.08
183	1B	-908	-115	-3389	-131	1288	1.57	2.26	0.04	0.08
183	1C	347	114	-1020	132	1288	1.57	2.26	0.20	0.08
183	1D	-908	114	-3389	132	1288	1.57	2.26	0.04	0.08
183	1I	178	-77	-957	-101	880	1.57	2.26	0.13	0.05
183	1J	-739	-77	-3452	-101	880	1.57	2.26	0.04	0.05
183	1K	178	76	-957	103	880	1.57	2.26	0.13	0.05
183	1L	-739	76	-3452	103	880	1.57	2.26	0.04	0.05
183	1Q	-5	-46	-1496	-55	605	1.57	2.26	0.06	0.04
183	1R	-556	-46	-2914	-55	605	1.57	2.26	0.03	0.04

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

183	1S	-5	46	-1496	56	605	1.57	2.26	0.06	0.04
183	1T	-556	46	-2914	56	605	1.57	2.26	0.03	0.04
183	2	-386	-0	-3012	1	209	1.57	2.26	0.03	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
184	1A	309	-113	-1184	-145	1207	1.57	2.26	0.19	0.07
184	1B	-880	-113	-3006	-145	1207	1.57	2.26	0.04	0.07
184	1C	309	113	-1184	148	1207	1.57	2.26	0.19	0.07
184	1D	-880	113	-3006	148	1207	1.57	2.26	0.04	0.07
184	1I	107	-77	-1199	-136	748	1.57	2.26	0.11	0.05
184	1J	-678	-77	-2991	-136	748	1.57	2.26	0.04	0.04
184	1K	107	78	-1199	138	748	1.57	2.26	0.11	0.05
184	1L	-678	78	-2991	138	748	1.57	2.26	0.04	0.04
184	1Q	-31	-46	-1529	-68	526	1.57	2.26	0.05	0.03
184	1R	-540	-46	-2661	-68	526	1.57	2.26	0.03	0.03
184	1S	-31	46	-1529	70	526	1.57	2.26	0.05	0.03
184	1T	-540	46	-2661	70	526	1.57	2.26	0.03	0.03
184	2	-393	0	-2882	2	137	1.57	2.26	0.03	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
185	1A	281	-113	-1190	-146	1243	1.57	2.26	0.19	0.07
185	1B	-899	-113	-3060	-146	1243	1.57	2.26	0.04	0.07
185	1C	281	114	-1190	148	1243	1.57	2.26	0.19	0.07
185	1D	-899	114	-3060	148	1243	1.57	2.26	0.04	0.07
185	1I	100	-77	-1205	-135	833	1.57	2.26	0.11	0.05
185	1J	-719	-77	-3044	-135	833	1.57	2.26	0.04	0.05
185	1K	100	78	-1205	138	833	1.57	2.26	0.11	0.05
185	1L	-719	78	-3044	138	833	1.57	2.26	0.04	0.05
185	1Q	-49	-46	-1544	-68	587	1.57	2.26	0.05	0.04
185	1R	-570	-46	-2706	-68	587	1.57	2.26	0.03	0.03
185	1S	-49	46	-1544	71	587	1.57	2.26	0.05	0.04
185	1T	-570	46	-2706	71	587	1.57	2.26	0.03	0.03
185	2	-426	0	-2924	2	210	1.57	2.26	0.03	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
186	1A	229	-114	-1184	-146	1290	1.57	2.26	0.18	0.08
186	1B	-923	-114	-3178	-146	1290	1.57	2.26	0.04	0.08
186	1C	229	114	-1184	151	1290	1.57	2.26	0.18	0.08
186	1D	-923	114	-3178	151	1290	1.57	2.26	0.04	0.08
186	1I	116	-77	-1192	-133	1032	1.57	2.26	0.12	0.06
186	1J	-810	-77	-3170	-133	1032	1.57	2.26	0.04	0.06
186	1K	116	78	-1192	137	1032	1.57	2.26	0.12	0.06
186	1L	-810	78	-3170	137	1032	1.57	2.26	0.04	0.06
186	1Q	-71	-46	-1563	-67	707	1.57	2.26	0.05	0.04
186	1R	-623	-46	-2800	-67	707	1.57	2.26	0.03	0.04
186	1S	-71	46	-1563	72	707	1.57	2.26	0.05	0.04
186	1T	-623	46	-2800	72	707	1.57	2.26	0.03	0.04
186	2	-480	0	-3003	3	343	1.57	2.26	0.03	0.02
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
187	1A	245	-112	-1086	-119	1332	1.57	2.26	0.18	0.08
187	1B	-778	-112	-3458	-119	1332	1.57	2.26	0.04	0.08
187	1C	245	114	-1086	131	1332	1.57	2.26	0.18	0.08
187	1D	-778	114	-3458	131	1332	1.57	2.26	0.04	0.08
187	1I	318	-74	-971	-86	1486	1.57	2.26	0.14	0.09
187	1J	-852	-74	-3573	-86	1486	1.57	2.26	0.04	0.09
187	1K	318	76	-971	98	1486	1.57	2.26	0.15	0.09
187	1L	-852	76	-3573	98	1486	1.57	2.26	0.04	0.09
187	1Q	25	-44	-1526	-46	946	1.57	2.26	0.06	0.06
187	1R	-559	-44	-3018	-46	946	1.57	2.26	0.03	0.06
187	1S	25	46	-1526	58	946	1.57	2.26	0.06	0.06
187	1T	-559	46	-3018	58	946	1.57	2.26	0.03	0.06
187	2	-373	1	-3123	8	601	1.57	2.26	0.03	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
188	1A	959	-107	-657	-112	1431	1.57	2.26	0.30	0.09
188	1B	-35	-107	-3171	-112	1431	1.57	2.26	0.13	0.08
188	1C	959	132	-657	126	1431	1.57	2.26	0.33	0.09
188	1D	-35	132	-3171	126	1431	1.57	2.26	0.16	0.08
188	1I	1138	-73	-440	-74	1861	1.57	2.26	0.28	0.11
188	1J	-214	-73	-3388	-74	1861	1.57	2.26	0.06	0.11
188	1K	1138	98	-440	88	1861	1.57	2.26	0.31	0.11
188	1L	-214	98	-3388	88	1861	1.57	2.26	0.09	0.11
188	1Q	788	-38	-1124	-41	1193	1.57	2.26	0.18	0.07
188	1R	136	-38	-2705	-41	1193	1.57	2.26	0.07	0.07
188	1S	788	63	-1124	55	1193	1.57	2.26	0.21	0.07
188	1T	136	63	-2705	55	1193	1.57	2.26	0.10	0.07
188	2	645	17	-2624	10	898	1.57	2.26	0.12	0.05
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
189	1A	785	-114	-1023	-121	1410	1.57	2.26	0.27	0.09
189	1B	-273	-114	-3676	-121	1410	1.57	2.26	0.10	0.08
189	1C	785	116	-1023	132	1410	1.57	2.26	0.28	0.09
189	1D	-273	116	-3676	132	1410	1.57	2.26	0.10	0.08
189	1I	840	-75	-907	-86	1543	1.57	2.26	0.23	0.09
189	1J	-328	-75	-3792	-86	1543	1.57	2.26	0.05	0.09
189	1K	840	78	-907	97	1543	1.57	2.26	0.24	0.09
189	1L	-328	78	-3792	97	1543	1.57	2.26	0.05	0.09
189	1Q	551	-45	-1536	-47	1011	1.57	2.26	0.15	0.06
189	1R	-39	-45	-3163	-47	1011	1.57	2.26	0.05	0.06
189	1S	551	47	-1536	58	1011	1.57	2.26	0.15	0.06
189	1T	-39	47	-3163	58	1011	1.57	2.26	0.05	0.06
189	2	359	2	-3221	7	679	1.57	2.26	0.06	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
190	1A	815	-110	-964	-111	1341	1.57	2.26	0.27	0.08

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

190	1B	-179	-110	-3258	-111	1341	1.57	2.26	0.11	0.08
190	1C	815	120	-964	127	1341	1.57	2.26	0.29	0.08
190	1D	-179	120	-3258	127	1341	1.57	2.26	0.12	0.08
190	1I	960	-73	-766	-73	1698	1.57	2.26	0.25	0.10
190	1J	-325	-73	-3456	-73	1698	1.57	2.26	0.04	0.10
190	1K	960	84	-766	89	1698	1.57	2.26	0.26	0.10
190	1L	-325	84	-3456	89	1698	1.57	2.26	0.06	0.10
190	1Q	628	-42	-1367	-40	1064	1.57	2.26	0.16	0.06
190	1R	7	-42	-2854	-40	1064	1.57	2.26	0.05	0.06
190	1S	628	52	-1367	56	1064	1.57	2.26	0.17	0.06
190	1T	7	52	-2854	56	1064	1.57	2.26	0.07	0.06
190	2	446	7	-2903	11	741	1.57	2.26	0.08	0.04

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
191	1A	326	-112	-1176	-128	1219	1.57	2.26	0.19	0.07
191	1B	-874	-112	-3091	-128	1219	1.57	2.26	0.04	0.07
191	1C	326	111	-1176	130	1219	1.57	2.26	0.19	0.07
191	1D	-874	111	-3091	130	1219	1.57	2.26	0.04	0.07
191	1I	124	-75	-1156	-106	757	1.57	2.26	0.11	0.05
191	1J	-673	-75	-3111	-106	757	1.57	2.26	0.04	0.04
191	1K	124	75	-1156	108	757	1.57	2.26	0.11	0.05
191	1L	-673	75	-3111	108	757	1.57	2.26	0.04	0.04
191	1Q	-18	-45	-1537	-56	533	1.57	2.26	0.05	0.03
191	1R	-531	-45	-2730	-56	533	1.57	2.26	0.03	0.03
191	1S	-18	45	-1537	58	533	1.57	2.26	0.05	0.03
191	1T	-531	45	-2730	58	533	1.57	2.26	0.03	0.03
191	2	-376	-0	-2927	2	141	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
192	1A	301	-112	-1180	-128	1265	1.57	2.26	0.19	0.08
192	1B	-891	-112	-3153	-128	1265	1.57	2.26	0.04	0.07
192	1C	301	112	-1180	131	1265	1.57	2.26	0.19	0.08
192	1D	-891	112	-3153	131	1265	1.57	2.26	0.04	0.07
192	1I	120	-75	-1162	-105	847	1.57	2.26	0.11	0.05
192	1J	-710	-75	-3172	-105	847	1.57	2.26	0.04	0.05
192	1K	120	75	-1162	108	847	1.57	2.26	0.11	0.05
192	1L	-710	75	-3172	108	847	1.57	2.26	0.04	0.05
192	1Q	-33	-45	-1554	-56	599	1.57	2.26	0.05	0.04
192	1R	-556	-45	-2780	-56	599	1.57	2.26	0.03	0.04
192	1S	-33	45	-1554	59	599	1.57	2.26	0.05	0.04
192	1T	-556	45	-2780	59	599	1.57	2.26	0.03	0.04
192	2	-405	-0	-2973	2	218	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
193	1A	255	-115	-1116	-125	1379	1.57	2.26	0.19	0.08
193	1B	-865	-115	-3524	-125	1379	1.57	2.26	0.04	0.08
193	1C	255	114	-1116	131	1379	1.57	2.26	0.19	0.08
193	1D	-865	114	-3524	131	1379	1.57	2.26	0.05	0.08
193	1I	191	-76	-1054	-94	1198	1.57	2.26	0.13	0.07
193	1J	-801	-76	-3586	-94	1198	1.57	2.26	0.04	0.07
193	1K	191	76	-1054	99	1198	1.57	2.26	0.13	0.07
193	1L	-801	76	-3586	99	1198	1.57	2.26	0.04	0.07
193	1Q	-28	-46	-1584	-51	825	1.57	2.26	0.05	0.05
193	1R	-582	-46	-3056	-51	825	1.57	2.26	0.03	0.05
193	1S	-28	45	-1584	56	825	1.57	2.26	0.05	0.05
193	1T	-582	45	-3056	56	825	1.57	2.26	0.03	0.05
193	2	-422	-1	-3177	4	471	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
194	1A	344	-113	-1152	-123	1241	1.57	2.26	0.20	0.07
194	1B	-883	-113	-3187	-123	1241	1.57	2.26	0.04	0.07
194	1C	344	112	-1152	125	1241	1.57	2.26	0.20	0.07
194	1D	-883	112	-3187	125	1241	1.57	2.26	0.04	0.07
194	1I	142	-76	-1095	-98	769	1.57	2.26	0.12	0.05
194	1J	-681	-76	-3244	-98	769	1.57	2.26	0.04	0.05
194	1K	142	75	-1095	100	769	1.57	2.26	0.12	0.05
194	1L	-681	75	-3244	100	769	1.57	2.26	0.04	0.05
194	1Q	-8	-45	-1538	-52	544	1.57	2.26	0.06	0.03
194	1R	-531	-45	-2801	-52	544	1.57	2.26	0.03	0.03
194	1S	-8	45	-1538	55	544	1.57	2.26	0.06	0.03
194	1T	-531	45	-2801	55	544	1.57	2.26	0.03	0.03
194	2	-369	-0	-2968	2	150	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
195	1A	315	-113	-1162	-124	1284	1.57	2.26	0.19	0.08
195	1B	-894	-113	-3252	-124	1284	1.57	2.26	0.04	0.08
195	1C	315	113	-1162	127	1284	1.57	2.26	0.19	0.08
195	1D	-894	113	-3252	127	1284	1.57	2.26	0.04	0.08
195	1I	137	-76	-1102	-97	861	1.57	2.26	0.12	0.05
195	1J	-715	-76	-3311	-97	861	1.57	2.26	0.04	0.05
195	1K	137	75	-1102	100	861	1.57	2.26	0.12	0.05
195	1L	-715	75	-3311	100	861	1.57	2.26	0.04	0.05
195	1Q	-24	-45	-1558	-52	614	1.57	2.26	0.05	0.04
195	1R	-555	-45	-2856	-52	614	1.57	2.26	0.03	0.04
195	1S	-24	45	-1558	55	614	1.57	2.26	0.05	0.04
195	1T	-555	45	-2856	55	614	1.57	2.26	0.03	0.04
195	2	-397	-0	-3021	2	233	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
196	1A	254	-113	-1162	-128	1319	1.57	2.26	0.18	0.08
196	1B	-891	-113	-3304	-128	1319	1.57	2.26	0.04	0.08
196	1C	254	113	-1162	132	1319	1.57	2.26	0.18	0.08
196	1D	-891	113	-3304	132	1319	1.57	2.26	0.04	0.08
196	1I	145	-75	-1143	-102	1051	1.57	2.26	0.12	0.06
196	1J	-782	-75	-3323	-102	1051	1.57	2.26	0.04	0.06
196	1K	145	75	-1143	106	1051	1.57	2.26	0.12	0.06
196	1L	-782	75	-3323	106	1051	1.57	2.26	0.04	0.06

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

196	1Q	-46	-45	-1573	-54	727	1.57	2.26	0.05	0.04
196	1R	-591	-45	-2892	-54	727	1.57	2.26	0.03	0.04
196	1S	-46	45	-1573	59	727	1.57	2.26	0.05	0.04
196	1T	-591	45	-2892	59	727	1.57	2.26	0.03	0.04
196	2	-440	-0	-3066	3	362	1.57	2.26	0.03	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

197	1A	166	-112	-1160	-145	1287	1.57	2.26	0.17	0.08
197	1B	-900	-112	-3278	-145	1287	1.57	2.26	0.04	0.08
197	1C	166	115	-1160	155	1287	1.57	2.26	0.17	0.08
197	1D	-900	115	-3278	155	1287	1.57	2.26	0.05	0.08
197	1I	202	-76	-1095	-123	1347	1.57	2.26	0.13	0.08
197	1J	-936	-76	-3343	-123	1347	1.57	2.26	0.04	0.08
197	1K	202	78	-1095	134	1347	1.57	2.26	0.13	0.08
197	1L	-936	78	-3343	134	1347	1.57	2.26	0.04	0.08
197	1Q	-68	-45	-1547	-63	857	1.57	2.26	0.05	0.05
197	1R	-667	-45	-2892	-63	857	1.57	2.26	0.03	0.05
197	1S	-68	47	-1547	73	857	1.57	2.26	0.05	0.05
197	1T	-667	47	-2892	73	857	1.57	2.26	0.03	0.05
197	2	-510	1	-3057	7	503	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

198	1A	350	-116	389	-143	1702	1.57	2.26	0.20	0.10
198	1B	-1322	-116	-1537	-143	1702	1.57	2.26	0.03	0.10
198	1C	350	138	389	116	1702	1.57	2.26	0.23	0.10
198	1D	-1322	138	-1537	116	1702	1.57	2.26	0.03	0.10
198	1I	577	-71	591	-95	2410	1.57	2.26	0.19	0.15
198	1J	-1550	-71	-1739	-95	2410	1.57	2.26	0.03	0.14
198	1K	577	93	591	69	2410	1.57	2.26	0.21	0.15
198	1L	-1550	93	-1739	69	2410	1.57	2.26	0.03	0.14
198	1Q	19	-40	-4	-65	1493	1.57	2.26	0.06	0.09
198	1R	-991	-40	-1143	-65	1493	1.57	2.26	0.02	0.09
198	1S	19	62	-4	39	1493	1.57	2.26	0.08	0.09
198	1T	-991	62	-1143	39	1493	1.57	2.26	0.02	0.09
198	2	-674	15	-792	-18	1114	1.57	2.26	0.01	0.07

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

199	1A	351	-115	343	-206	1475	1.57	2.26	0.22	0.09
199	1B	-1082	-115	-1284	-206	1475	1.57	2.26	0.06	0.09
199	1C	351	176	343	110	1475	1.57	2.26	0.28	0.09
199	1D	-1082	176	-1284	110	1475	1.57	2.26	0.07	0.09
199	1I	711	-65	616	-156	2166	1.57	2.26	0.21	0.13
199	1J	-1442	-65	-1557	-156	2166	1.57	2.26	0.04	0.13
199	1K	711	126	616	60	2166	1.57	2.26	0.28	0.13
199	1L	-1442	126	-1557	60	2166	1.57	2.26	0.03	0.13
199	1Q	114	-29	32	-115	1094	1.57	2.26	0.11	0.07
199	1R	-845	-29	-973	-115	1094	1.57	2.26	0.03	0.07
199	1S	114	90	32	18	1094	1.57	2.26	0.13	0.07
199	1T	-845	90	-973	18	1094	1.57	2.26	0.02	0.07
199	2	-505	42	-641	-66	440	1.57	2.26	0.01	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

200	1A	375	-140	347	-275	1337	1.57	2.26	0.28	0.08
200	1B	-1232	-140	-1487	-275	1337	1.57	2.26	0.10	0.08
200	1C	375	213	347	124	1337	1.57	2.26	0.33	0.08
200	1D	-1232	213	-1487	124	1337	1.57	2.26	0.09	0.08
200	1I	749	-84	562	-230	1985	1.57	2.26	0.27	0.12
200	1J	-1606	-84	-1701	-230	1985	1.57	2.26	0.06	0.12
200	1K	749	157	562	79	1985	1.57	2.26	0.32	0.12
200	1L	-1606	157	-1701	79	1985	1.57	2.26	0.04	0.12
200	1Q	102	-37	-24	-165	897	1.57	2.26	0.14	0.05
200	1R	-959	-37	-1115	-165	897	1.57	2.26	0.05	0.05
200	1S	102	110	-24	14	897	1.57	2.26	0.15	0.05
200	1T	-959	110	-1115	14	897	1.57	2.26	0.03	0.05
200	2	-591	51	-772	-103	158	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

201	1A	325	-121	275	-242	1419	1.57	2.26	0.24	0.09
201	1B	-1155	-121	-1620	-242	1419	1.57	2.26	0.07	0.09
201	1C	325	175	275	135	1419	1.57	2.26	0.27	0.09
201	1D	-1155	175	-1620	135	1419	1.57	2.26	0.06	0.09
201	1I	694	-70	507	-196	2097	1.57	2.26	0.23	0.13
201	1J	-1524	-70	-1853	-196	2097	1.57	2.26	0.05	0.13
201	1K	694	124	507	89	2097	1.57	2.26	0.27	0.13
201	1L	-1524	124	-1853	89	2097	1.57	2.26	0.03	0.13
201	1Q	80	-33	-104	-136	1026	1.57	2.26	0.11	0.06
201	1R	-910	-33	-1241	-136	1026	1.57	2.26	0.03	0.06
201	1S	80	87	-104	30	1026	1.57	2.26	0.12	0.06
201	1T	-910	87	-1241	30	1026	1.57	2.26	0.02	0.06
201	2	-574	37	-914	-73	355	1.57	2.26	0.02	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

202	1A	267	-114	-1	-153	1705	1.57	2.26	0.19	0.10
202	1B	-1387	-114	-1832	-153	1705	1.57	2.26	0.04	0.10
202	1C	267	147	-1	119	1705	1.57	2.26	0.23	0.10
202	1D	-1387	147	-1832	119	1705	1.57	2.26	0.04	0.10
202	1I	495	-72	206	-103	2392	1.57	2.26	0.17	0.15
202	1J	-1616	-72	-2040	-103	2392	1.57	2.26	0.03	0.14
202	1K	495	105	206	69	2392	1.57	2.26	0.21	0.15
202	1L	-1616	105	-2040	69	2392	1.57	2.26	0.03	0.14
202	1Q	-58	-37	-350	-71	1488	1.57	2.26	0.04	0.09
202	1R	-1062	-37	-1484	-71	1488	1.57	2.26	0.02	0.09
202	1S	-58	70	-350	37	1488	1.57	2.26	0.08	0.09
202	1T	-1062	70	-1484	37	1488	1.57	2.26	0.02	0.09
202	2	-775	22	-1258	-23	1117	1.57	2.26	0.01	0.07

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

203	1A	223	-114	62	-183	1599	1.57	2.26	0.18	0.10
203	1B	-1172	-114	-1962	-183	1599	1.57	2.26	0.04	0.10
203	1C	223	148	62	133	1599	1.57	2.26	0.22	0.10
203	1D	-1172	148	-1962	133	1599	1.57	2.26	0.04	0.10
203	1I	508	-67	313	-135	2278	1.57	2.26	0.17	0.14
203	1J	-1457	-67	-2214	-135	2278	1.57	2.26	0.04	0.14
203	1K	508	101	313	85	2278	1.57	2.26	0.21	0.14
203	1L	-1457	101	-2214	85	2278	1.57	2.26	0.03	0.14
203	1Q	-22	-35	-332	-91	1307	1.57	2.26	0.05	0.08
203	1R	-927	-35	-1568	-91	1307	1.57	2.26	0.02	0.08
203	1S	-22	69	-332	41	1307	1.57	2.26	0.08	0.08
203	1T	-927	69	-1568	41	1307	1.57	2.26	0.02	0.08
203	2	-657	23	-1298	-34	813	1.57	2.26	0.01	0.05
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
204	1A	246	-117	-156	-157	1681	1.57	2.26	0.19	0.10
204	1B	-1240	-117	-2138	-157	1681	1.57	2.26	0.04	0.10
204	1C	246	150	-156	126	1681	1.57	2.26	0.23	0.10
204	1D	-1240	150	-2138	126	1681	1.57	2.26	0.04	0.10
204	1I	478	-77	125	-109	2327	1.57	2.26	0.18	0.14
204	1J	-1472	-77	-2419	-109	2327	1.57	2.26	0.03	0.14
204	1K	478	110	125	78	2327	1.57	2.26	0.22	0.14
204	1L	-1472	110	-2419	78	2327	1.57	2.26	0.03	0.14
204	1Q	-37	-39	-520	-73	1429	1.57	2.26	0.04	0.09
204	1R	-956	-39	-1775	-73	1429	1.57	2.26	0.02	0.09
204	1S	-37	72	-520	42	1429	1.57	2.26	0.09	0.09
204	1T	-956	72	-1775	42	1429	1.57	2.26	0.02	0.09
204	2	-688	23	-1569	-21	1033	1.57	2.26	0.02	0.06
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
205	1A	332	-107	294	-159	1511	1.57	2.26	0.19	0.09
205	1B	-925	-107	-980	-159	1511	1.57	2.26	0.05	0.09
205	1C	332	145	294	113	1511	1.57	2.26	0.24	0.09
205	1D	-925	145	-980	113	1511	1.57	2.26	0.06	0.09
205	1I	670	-60	616	-109	2232	1.57	2.26	0.19	0.14
205	1J	-1263	-60	-1303	-109	2232	1.57	2.26	0.03	0.13
205	1K	670	97	616	63	2232	1.57	2.26	0.23	0.14
205	1L	-1263	97	-1303	63	2232	1.57	2.26	0.02	0.13
205	1Q	128	-31	79	-77	1204	1.57	2.26	0.08	0.07
205	1R	-721	-31	-766	-77	1204	1.57	2.26	0.02	0.07
205	1S	128	69	79	32	1204	1.57	2.26	0.11	0.07
205	1T	-721	69	-766	32	1204	1.57	2.26	0.02	0.07
205	2	-411	26	-472	-31	640	1.57	2.26	0.01	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
206	1A	214	-198	62	-503	1586	1.57	2.26	0.45	0.10
206	1B	-1764	-198	-1964	-503	1586	1.57	2.26	0.25	0.09
206	1C	214	313	62	221	1586	1.57	2.26	0.43	0.10
206	1D	-1764	313	-1964	221	1586	1.57	2.26	0.14	0.09
206	1I	574	-124	443	-445	2122	1.57	2.26	0.44	0.13
206	1J	-2125	-124	-2345	-445	2122	1.57	2.26	0.17	0.13
206	1K	574	239	443	163	2122	1.57	2.26	0.39	0.13
206	1L	-2125	239	-2345	163	2122	1.57	2.26	0.06	0.13
206	1Q	-150	-51	-294	-309	1054	1.57	2.26	0.24	0.06
206	1R	-1400	-51	-1608	-309	1054	1.57	2.26	0.12	0.06
206	1S	-150	166	-294	27	1054	1.57	2.26	0.19	0.06
206	1T	-1400	166	-1608	27	1054	1.57	2.26	0.04	0.06
206	2	-1067	81	-1295	-193	400	1.57	2.26	0.05	0.02
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
207	1A	290	-190	-269	-809	1733	1.57	2.26	0.69	0.11
207	1B	-1982	-190	-2586	-809	1733	1.57	2.26	0.45	0.10
207	1C	290	322	-269	508	1733	1.57	2.26	0.45	0.11
207	1D	-1982	322	-2586	508	1733	1.57	2.26	0.20	0.10
207	1I	616	-115	297	-715	2205	1.57	2.26	0.67	0.13
207	1J	-2307	-115	-3152	-715	2205	1.57	2.26	0.32	0.13
207	1K	616	247	297	414	2205	1.57	2.26	0.41	0.13
207	1L	-2307	247	-3152	414	2205	1.57	2.26	0.10	0.13
207	1Q	-160	-42	-614	-455	1190	1.57	2.26	0.34	0.07
207	1R	-1532	-42	-2241	-455	1190	1.57	2.26	0.18	0.07
207	1S	-160	173	-614	154	1190	1.57	2.26	0.19	0.07
207	1T	-1532	173	-2241	154	1190	1.57	2.26	0.04	0.07
207	2	-1163	92	-1949	-205	632	1.57	2.26	0.04	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
208	1A	186	-153	-154	-637	1606	1.57	2.26	0.55	0.10
208	1B	-1710	-153	-2290	-637	1606	1.57	2.26	0.33	0.10
208	1C	186	261	-154	392	1606	1.57	2.26	0.36	0.10
208	1D	-1710	261	-2290	392	1606	1.57	2.26	0.13	0.10
208	1I	548	-89	205	-562	2131	1.57	2.26	0.52	0.13
208	1J	-2071	-89	-2649	-562	2131	1.57	2.26	0.23	0.13
208	1K	548	197	205	316	2131	1.57	2.26	0.34	0.13
208	1L	-2071	197	-2649	316	2131	1.57	2.26	0.07	0.13
208	1Q	-159	-32	-529	-360	1107	1.57	2.26	0.26	0.07
208	1R	-1364	-32	-1915	-360	1107	1.57	2.26	0.13	0.07
208	1S	-159	140	-529	115	1107	1.57	2.26	0.15	0.07
208	1T	-1364	140	-1915	115	1107	1.57	2.26	0.04	0.07
208	2	-1046	75	-1664	-167	529	1.57	2.26	0.03	0.03
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
209	1A	1577	-372	661	-1484	1669	1.57	4.52	0.73	0.10
209	1B	-2530	-372	-4771	-1484	1669	1.57	2.26	0.82	0.10
209	1C	1577	503	661	1291	1669	1.57	4.52	0.89	0.10
209	1D	-2530	503	-4771	1291	1669	1.57	2.26	0.66	0.10
209	1I	1630	-278	1789	-1311	2005	1.57	4.52	0.69	0.12
209	1J	-2583	-278	-5899	-1311	2005	1.57	2.26	0.57	0.12

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

209	1K	1630	408	1789	1117	2005	1.57	4.52	0.78	0.12
209	1L	-2583	408	-5899	1117	2005	1.57	2.26	0.42	0.12
209	1Q	577	-128	-236	-742	937	1.57	2.26	0.63	0.06
209	1R	-1530	-128	-3874	-742	937	1.57	2.26	0.28	0.06
209	1S	577	258	-236	549	937	1.57	2.26	0.46	0.06
209	1T	-1530	258	-3874	549	937	1.57	2.26	0.14	0.06
209	2	-655	91	-2810	-125	101	1.57	2.26	0.04	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

210	1A	1767	-872	4636	-3576	2815	3.14	9.05	0.95	0.17
210	1B	-2866	-872	-10895	-3576	2815	1.57	6.79	0.75	0.16
210	1C	1767	988	4636	3888	2815	3.14	11.31	0.82	0.17
210	1D	-2866	988	-10895	3888	2815	1.57	6.79	0.84	0.16
210	1I	1555	-835	5767	-3269	2956	3.14	9.05	0.91	0.18
210	1J	-2653	-835	-12026	-3269	2956	1.57	4.52	0.90	0.16
210	1K	1555	950	5767	3581	2956	3.14	9.05	0.98	0.18
210	1L	-2653	950	-12026	3581	2956	1.57	6.79	0.79	0.16
210	1Q	568	-396	1281	-1620	1719	1.57	4.52	0.80	0.10
210	1R	-1666	-396	-7540	-1620	1719	1.57	2.26	0.69	0.10
210	1S	568	512	1281	1932	1719	1.57	4.52	0.94	0.10
210	1T	-1666	512	-7540	1932	1719	1.57	2.26	0.95	0.10
210	2	-739	80	-4245	234	700	1.57	2.26	0.06	0.04

Spess.= 30.0 cm Ao= 2 d 10/25 Av= 8 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

211	1A	1402	-420	354	-1736	1218	1.57	4.52	0.81	0.07
211	1B	-2085	-420	-3636	-1736	1218	1.57	4.52	0.60	0.07
211	1C	1402	514	354	1915	1218	1.57	4.52	0.89	0.07
211	1D	-2085	514	-3636	1915	1218	1.57	4.52	0.68	0.07
211	1I	1568	-426	1475	-1613	1718	1.57	4.52	0.81	0.10
211	1J	-2251	-426	-4757	-1613	1718	1.57	2.26	0.93	0.10
211	1K	1568	520	1475	1792	1718	1.57	4.52	0.91	0.10
211	1L	-2251	520	-4757	1792	1718	1.57	4.52	0.58	0.10
211	1Q	590	-189	-212	-787	744	1.57	2.26	0.67	0.05
211	1R	-1272	-189	-3070	-787	744	1.57	2.26	0.39	0.04
211	1S	590	283	-212	966	744	1.57	2.26	0.83	0.05
211	1T	-1272	283	-3070	966	744	1.57	2.26	0.54	0.04
211	2	-470	65	-2239	136	43	1.57	2.26	0.03	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

212	1A	214	-147	-367	-672	1565	1.57	2.26	0.56	0.09
212	1B	-1557	-147	-2524	-672	1565	1.57	2.26	0.34	0.09
212	1C	214	233	-367	484	1565	1.57	2.26	0.39	0.09
212	1D	-1557	233	-2524	484	1565	1.57	2.26	0.18	0.09
212	1I	568	-97	-16	-598	2078	1.57	2.26	0.53	0.13
212	1J	-1911	-97	-2875	-598	2078	1.57	2.26	0.25	0.12
212	1K	568	183	-16	410	2078	1.57	2.26	0.36	0.13
212	1L	-1911	183	-2875	410	2078	1.57	2.26	0.11	0.12
212	1Q	-110	-38	-739	-363	1118	1.57	2.26	0.24	0.07
212	1R	-1233	-38	-2153	-363	1118	1.57	2.26	0.12	0.07
212	1S	-110	124	-739	175	1118	1.57	2.26	0.14	0.07
212	1T	-1233	124	-2153	175	1118	1.57	2.26	0.04	0.07
212	2	-921	59	-1967	-125	624	1.57	2.26	0.03	0.04

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

213	1A	268	-156	-575	-813	1476	1.57	2.26	0.66	0.09
213	1B	-1365	-156	-2640	-813	1476	1.57	2.26	0.45	0.09
213	1C	268	226	-575	703	1476	1.57	2.26	0.56	0.09
213	1D	-1365	226	-2640	703	1476	1.57	2.26	0.35	0.09
213	1I	608	-169	-33	-774	1955	1.57	2.26	0.68	0.12
213	1J	-1705	-169	-3182	-774	1955	1.57	2.26	0.36	0.12
213	1K	608	239	-33	664	1955	1.57	2.26	0.58	0.12
213	1L	-1705	239	-3182	664	1955	1.57	2.26	0.27	0.12
213	1Q	-32	-65	-862	-424	1103	1.57	2.26	0.28	0.07
213	1R	-1064	-65	-2353	-424	1103	1.57	2.26	0.15	0.07
213	1S	-32	135	-862	314	1103	1.57	2.26	0.19	0.07
213	1T	-1064	135	-2353	314	1103	1.57	2.26	0.08	0.07
213	2	-752	47	-2189	-69	719	1.57	2.26	0.02	0.04

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

214	1A	201	-122	-554	-608	1519	1.57	2.26	0.48	0.09
214	1B	-1238	-122	-2725	-608	1519	1.57	2.26	0.27	0.09
214	1C	201	181	-554	477	1519	1.57	2.26	0.36	0.09
214	1D	-1238	181	-2725	477	1519	1.57	2.26	0.16	0.09
214	1I	537	-122	-172	-582	2021	1.57	2.26	0.50	0.12
214	1J	-1574	-122	-3106	-582	2021	1.57	2.26	0.21	0.12
214	1K	537	181	-172	451	2021	1.57	2.26	0.38	0.12
214	1L	-1574	181	-3106	451	2021	1.57	2.26	0.12	0.12
214	1Q	-54	-47	-910	-330	1112	1.57	2.26	0.20	0.07
214	1R	-982	-47	-2368	-330	1112	1.57	2.26	0.08	0.07
214	1S	-54	106	-910	200	1112	1.57	2.26	0.13	0.07
214	1T	-982	106	-2368	200	1112	1.57	2.26	0.05	0.07
214	2	-709	40	-2229	-85	674	1.57	2.26	0.03	0.04

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

215	1A	203	-266	-182	-745	1952	1.57	2.26	0.64	0.12
215	1B	-2074	-266	-3342	-745	1952	1.57	2.26	0.33	0.12
215	1C	203	432	-182	253	1952	1.57	2.26	0.58	0.12
215	1D	-2074	432	-3342	253	1952	1.57	2.26	0.24	0.12
215	1I	438	-179	471	-677	2303	1.57	2.26	0.65	0.14
215	1J	-2310	-179	-3995	-677	2303	1.57	2.26	0.22	0.14
215	1K	438	345	471	185	2303	1.57	2.26	0.51	0.14
215	1L	-2310	345	-3995	185	2303	1.57	2.26	0.12	0.14
215	1Q	-269	-69	-680	-481	1319	1.57	2.26	0.35	0.08
215	1R	-1602	-69	-2844	-481	1319	1.57	2.26	0.16	0.08
215	1S	-269	234	-680	-11	1319	1.57	2.26	0.25	0.08
215	1T	-1602	234	-2844	-11	1319	1.57	2.26	0.08	0.08
215	2	-1292	116	-2415	-339	780	1.57	2.26	0.08	0.05

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
216 1A	638	-239	-169	-1013	1827	1.57	2.26	0.88	0.11
216 1B	-2219	-239	-3410	-1013	1827	1.57	2.26	0.55	0.11
216 1C	638	385	-169	658	1827	1.57	2.26	0.59	0.11
216 1D	-2219	385	-3410	658	1827	1.57	2.26	0.25	0.11
216 1I	861	-157	611	-903	2220	1.57	2.26	0.87	0.14
216 1J	-2442	-157	-4190	-903	2220	1.57	2.26	0.38	0.13
216 1K	861	303	611	548	2220	1.57	2.26	0.55	0.14
216 1L	-2442	303	-4190	548	2220	1.57	2.26	0.13	0.13
216 1Q	2	-61	-651	-566	1200	1.57	2.26	0.43	0.07
216 1R	-1583	-61	-2929	-566	1200	1.57	2.26	0.22	0.07
216 1S	2	207	-651	211	1200	1.57	2.26	0.26	0.07
216 1T	-1583	207	-2929	211	1200	1.57	2.26	0.06	0.07
216 2	-1088	102	-2449	-241	596	1.57	2.26	0.05	0.04

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
217 1A	134	-123	-180	-156	1607	1.57	2.26	0.18	0.10
217 1B	-977	-123	-2484	-156	1607	1.57	2.26	0.04	0.10
217 1C	134	150	-180	131	1607	1.57	2.26	0.21	0.10
217 1D	-977	150	-2484	131	1607	1.57	2.26	0.06	0.10
217 1I	455	-83	113	-112	2253	1.57	2.26	0.18	0.14
217 1J	-1298	-83	-2776	-112	2253	1.57	2.26	0.04	0.13
217 1K	455	110	113	86	2253	1.57	2.26	0.21	0.14
217 1L	-1298	110	-2776	86	2253	1.57	2.26	0.03	0.13
217 1Q	-32	-43	-620	-72	1351	1.57	2.26	0.05	0.08
217 1R	-811	-43	-2043	-72	1351	1.57	2.26	0.03	0.08
217 1S	-32	70	-620	46	1351	1.57	2.26	0.08	0.08
217 1T	-811	70	-2043	46	1351	1.57	2.26	0.02	0.08
217 2	-585	18	-1818	-17	934	1.57	2.26	0.02	0.06

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
218 1A	293	-115	-230	-198	1433	1.57	2.26	0.19	0.09
218 1B	-948	-115	-2630	-198	1433	1.57	2.26	0.05	0.09
218 1C	293	143	-230	141	1433	1.57	2.26	0.23	0.09
218 1D	-948	143	-2630	141	1433	1.57	2.26	0.05	0.09
218 1I	619	-73	85	-161	2105	1.57	2.26	0.19	0.13
218 1J	-1273	-73	-2945	-161	2105	1.57	2.26	0.04	0.12
218 1K	619	100	85	104	2105	1.57	2.26	0.23	0.13
218 1L	-1273	100	-2945	104	2105	1.57	2.26	0.04	0.12
218 1Q	91	-38	-684	-103	1139	1.57	2.26	0.06	0.07
218 1R	-745	-38	-2177	-103	1139	1.57	2.26	0.03	0.07
218 1S	91	66	-684	46	1139	1.57	2.26	0.10	0.07
218 1T	-745	66	-2177	46	1139	1.57	2.26	0.02	0.07
218 2	-455	19	-1945	-39	615	1.57	2.26	0.02	0.04

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
219 1A	344	-120	-206	-157	1549	1.57	2.26	0.21	0.09
219 1B	-1023	-120	-2842	-157	1549	1.57	2.26	0.04	0.09
219 1C	344	148	-206	123	1549	1.57	2.26	0.24	0.09
219 1D	-1023	148	-2842	123	1549	1.57	2.26	0.05	0.09
219 1I	602	-81	92	-119	2185	1.57	2.26	0.20	0.13
219 1J	-1281	-81	-3140	-119	2185	1.57	2.26	0.04	0.13
219 1K	602	110	92	85	2185	1.57	2.26	0.24	0.13
219 1L	-1281	110	-3140	85	2185	1.57	2.26	0.04	0.13
219 1Q	90	-42	-723	-76	1284	1.57	2.26	0.07	0.08
219 1R	-769	-42	-2325	-76	1284	1.57	2.26	0.03	0.08
219 1S	90	70	-723	42	1284	1.57	2.26	0.10	0.08
219 1T	-769	70	-2325	42	1284	1.57	2.26	0.02	0.08
219 2	-472	19	-2076	-23	849	1.57	2.26	0.02	0.05

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
220 1A	371	-102	-81	-314	1102	1.57	2.26	0.27	0.07
220 1B	-908	-102	-2645	-314	1102	1.57	2.26	0.07	0.07
220 1C	371	143	-81	200	1102	1.57	2.26	0.24	0.07
220 1D	-908	143	-2645	200	1102	1.57	2.26	0.06	0.07
220 1I	735	-68	3	-278	1745	1.57	2.26	0.25	0.11
220 1J	-1272	-68	-2728	-278	1745	1.57	2.26	0.07	0.10
220 1K	735	109	3	164	1745	1.57	2.26	0.26	0.11
220 1L	-1272	109	-2728	164	1745	1.57	2.26	0.04	0.10
220 1Q	165	-31	-626	-176	724	1.57	2.26	0.09	0.04
220 1R	-703	-31	-2100	-176	724	1.57	2.26	0.04	0.04
220 1S	165	72	-626	62	724	1.57	2.26	0.12	0.04
220 1T	-703	72	-2100	62	724	1.57	2.26	0.03	0.04
220 2	-365	29	-1843	-77	25	1.57	2.26	0.02	0.00

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
221 1A	286	-137	-362	-374	1311	1.57	2.26	0.29	0.08
221 1B	-1006	-137	-2938	-374	1311	1.57	2.26	0.09	0.08
221 1C	286	94	-362	249	1311	1.57	2.26	0.18	0.08
221 1D	-1006	94	-2938	249	1311	1.57	2.26	0.06	0.08
221 1I	605	-124	-307	-353	1897	1.57	2.26	0.28	0.12
221 1J	-1325	-124	-2992	-353	1897	1.57	2.26	0.08	0.11
221 1K	605	80	-307	228	1897	1.57	2.26	0.20	0.12
221 1L	-1325	80	-2992	228	1897	1.57	2.26	0.06	0.11
221 1Q	60	-76	-903	-213	907	1.57	2.26	0.11	0.05
221 1R	-780	-76	-2397	-213	907	1.57	2.26	0.05	0.05
221 1S	60	32	-903	88	907	1.57	2.26	0.05	0.05
221 1T	-780	32	-2397	88	907	1.57	2.26	0.03	0.05
221 2	-490	-29	-2236	-83	317	1.57	2.26	0.03	0.02

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
222 1A	370	-126	-236	-299	1121	1.57	2.26	0.24	0.07
222 1B	-892	-126	-3073	-299	1121	1.57	2.26	0.07	0.07
222 1C	370	89	-236	187	1121	1.57	2.26	0.17	0.07
222 1D	-892	89	-3073	187	1121	1.57	2.26	0.05	0.07

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

222	1I	668	-109	-227	-280	1751	1.57	2.26	0.25	0.11
222	1J	-1190	-109	-3081	-280	1751	1.57	2.26	0.07	0.10
222	1K	668	71	-227	168	1751	1.57	2.26	0.20	0.11
222	1L	-1190	71	-3081	168	1751	1.57	2.26	0.05	0.10
222	1Q	146	-68	-853	-173	753	1.57	2.26	0.11	0.05
222	1R	-668	-68	-2455	-173	753	1.57	2.26	0.04	0.04
222	1S	146	30	-853	61	753	1.57	2.26	0.06	0.05
222	1T	-668	30	-2455	61	753	1.57	2.26	0.03	0.04
222	2	-353	-25	-2239	-75	94	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

223	1A	1097	-118	-465	-162	1427	1.57	2.26	0.33	0.09
223	1B	-550	-118	-3034	-162	1427	1.57	2.26	0.07	0.08
223	1C	1097	145	-465	113	1427	1.57	2.26	0.37	0.09
223	1D	-550	145	-3034	113	1427	1.57	2.26	0.10	0.08
223	1I	1282	-78	-55	-129	2070	1.57	2.26	0.31	0.13
223	1J	-735	-78	-3444	-129	2070	1.57	2.26	0.04	0.12
223	1K	1282	105	-55	80	2070	1.57	2.26	0.34	0.13
223	1L	-735	105	-3444	80	2070	1.57	2.26	0.04	0.12
223	1Q	745	-40	-923	-84	1185	1.57	2.26	0.17	0.07
223	1R	-199	-40	-2576	-84	1185	1.57	2.26	0.03	0.07
223	1S	745	67	-923	35	1185	1.57	2.26	0.21	0.07
223	1T	-199	67	-2576	35	1185	1.57	2.26	0.05	0.07
223	2	379	18	-2379	-33	752	1.57	2.26	0.08	0.04

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

224	1A	290	-116	-368	-188	1155	1.57	2.26	0.19	0.07
224	1B	-876	-116	-3473	-188	1155	1.57	2.26	0.05	0.07
224	1C	290	88	-368	106	1155	1.57	2.26	0.16	0.07
224	1D	-876	88	-3473	106	1155	1.57	2.26	0.04	0.07
224	1I	613	-91	-112	-174	1848	1.57	2.26	0.22	0.11
224	1J	-1199	-91	-3729	-174	1848	1.57	2.26	0.05	0.11
224	1K	613	64	-112	91	1848	1.57	2.26	0.18	0.11
224	1L	-1199	64	-3729	91	1848	1.57	2.26	0.04	0.11
224	1Q	100	-58	-990	-111	903	1.57	2.26	0.09	0.05
224	1R	-686	-58	-2850	-111	903	1.57	2.26	0.04	0.05
224	1S	100	30	-990	29	903	1.57	2.26	0.05	0.05
224	1T	-686	30	-2850	29	903	1.57	2.26	0.03	0.05
224	2	-405	-18	-2607	-55	365	1.57	2.26	0.03	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

225	1A	457	-127	-487	-179	1284	1.57	2.26	0.24	0.08
225	1B	-1124	-127	-3502	-179	1284	1.57	2.26	0.05	0.08
225	1C	457	106	-487	110	1284	1.57	2.26	0.21	0.08
225	1D	-1124	106	-3502	110	1284	1.57	2.26	0.04	0.08
225	1I	643	-91	-37	-150	1933	1.57	2.26	0.22	0.12
225	1J	-1310	-91	-3952	-150	1933	1.57	2.26	0.05	0.11
225	1K	643	70	-37	81	1933	1.57	2.26	0.20	0.12
225	1L	-1310	70	-3952	81	1933	1.57	2.26	0.04	0.11
225	1Q	128	-58	-1039	-99	1064	1.57	2.26	0.09	0.06
225	1R	-795	-58	-2950	-99	1064	1.57	2.26	0.04	0.06
225	1S	128	37	-1039	30	1064	1.57	2.26	0.07	0.06
225	1T	-795	37	-2950	30	1064	1.57	2.26	0.03	0.06
225	2	-461	-14	-2708	-46	624	1.57	2.26	0.03	0.04

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

226	1A	272	-117	55	-231	1429	1.57	2.26	0.21	0.09
226	1B	-1067	-117	-2129	-231	1429	1.57	2.26	0.05	0.09
226	1C	272	146	55	161	1429	1.57	2.26	0.23	0.09
226	1D	-1067	146	-2129	161	1429	1.57	2.26	0.05	0.09
226	1I	624	-68	296	-186	2102	1.57	2.26	0.20	0.13
226	1J	-1419	-68	-2370	-186	2102	1.57	2.26	0.04	0.13
226	1K	624	97	296	116	2102	1.57	2.26	0.23	0.13
226	1L	-1419	97	-2370	116	2102	1.57	2.26	0.03	0.13
226	1Q	56	-38	-378	-121	1081	1.57	2.26	0.07	0.07
226	1R	-851	-38	-1696	-121	1081	1.57	2.26	0.03	0.06
226	1S	56	67	-378	51	1081	1.57	2.26	0.09	0.07
226	1T	-851	67	-1696	51	1081	1.57	2.26	0.02	0.06
226	2	-551	20	-1410	-48	479	1.57	2.26	0.02	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

227	1A	292	-111	-90	-250	1304	1.57	2.26	0.21	0.08
227	1B	-938	-111	-2462	-250	1304	1.57	2.26	0.06	0.08
227	1C	292	145	-90	167	1304	1.57	2.26	0.23	0.08
227	1D	-938	145	-2462	167	1304	1.57	2.26	0.05	0.08
227	1I	664	-68	147	-210	1977	1.57	2.26	0.20	0.12
227	1J	-1310	-68	-2699	-210	1977	1.57	2.26	0.05	0.12
227	1K	664	102	147	127	1977	1.57	2.26	0.24	0.12
227	1L	-1310	102	-2699	127	1977	1.57	2.26	0.04	0.12
227	1Q	106	-35	-559	-135	965	1.57	2.26	0.06	0.06
227	1R	-752	-35	-1994	-135	965	1.57	2.26	0.03	0.06
227	1S	106	69	-559	52	965	1.57	2.26	0.10	0.06
227	1T	-752	69	-1994	52	965	1.57	2.26	0.02	0.06
227	2	-448	23	-1734	-56	352	1.57	2.26	0.02	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

228	1A	503	-106	503	-235	1404	1.57	2.26	0.26	0.09
228	1B	-912	-106	-846	-235	1404	1.57	2.26	0.12	0.08
228	1C	503	210	503	98	1404	1.57	2.26	0.35	0.09
228	1D	-912	210	-846	98	1404	1.57	2.26	0.13	0.08
228	1I	847	-60	813	-174	2032	1.57	2.26	0.25	0.12
228	1J	-1256	-60	-1157	-174	2032	1.57	2.26	0.05	0.12
228	1K	847	163	813	37	2032	1.57	2.26	0.35	0.12
228	1L	-1256	163	-1157	37	2032	1.57	2.26	0.05	0.12
228	1Q	261	-15	256	-137	952	1.57	2.26	0.15	0.06
228	1R	-669	-15	-599	-137	952	1.57	2.26	0.06	0.06
228	1S	261	118	256	1	952	1.57	2.26	0.19	0.06

Rivalificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

228	1T	-669	118	-599	1	952	1.57	2.26	0.05	0.06
228	2	-282	72	-234	-94	220	1.57	2.26	0.05	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
229	1A	-208	-312	271	-997	1575	1.57	2.26	0.91	0.10
229	1B	-1877	-312	-2021	-997	1575	1.57	2.26	0.67	0.09
229	1C	-208	602	271	284	1575	1.57	2.26	0.73	0.10
229	1D	-1877	602	-2021	284	1575	1.57	2.26	0.47	0.09
229	1I	16	-220	577	-863	1992	1.57	2.26	0.83	0.12
229	1J	-2102	-220	-2328	-863	1992	1.57	2.26	0.52	0.12
229	1K	16	510	577	150	1992	1.57	2.26	0.65	0.12
229	1L	-2102	510	-2328	150	1992	1.57	2.26	0.33	0.12
229	1Q	-513	-61	-181	-646	1125	1.57	2.26	0.55	0.07
229	1R	-1572	-61	-1570	-646	1125	1.57	2.26	0.41	0.07
229	1S	-513	351	-181	-67	1125	1.57	2.26	0.36	0.07
229	1T	-1572	351	-1570	-67	1125	1.57	2.26	0.21	0.07
229	2	-1442	202	-1201	-495	699	1.57	2.26	0.28	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
230	1A	-168	-334	-102	-906	1933	1.57	2.26	0.79	0.12
230	1B	-2085	-334	-2891	-906	1933	1.57	2.26	0.50	0.11
230	1C	-168	494	-102	325	1933	1.57	2.26	0.60	0.12
230	1D	-2085	494	-2891	325	1933	1.57	2.26	0.31	0.11
230	1I	39	-238	393	-753	2279	1.57	2.26	0.71	0.14
230	1J	-2291	-238	-3386	-753	2279	1.57	2.26	0.33	0.13
230	1K	39	398	393	172	2279	1.57	2.26	0.51	0.14
230	1L	-2291	398	-3386	172	2279	1.57	2.26	0.18	0.13
230	1Q	-535	-101	-570	-564	1358	1.57	2.26	0.44	0.08
230	1R	-1718	-101	-2424	-564	1358	1.57	2.26	0.26	0.08
230	1S	-535	261	-570	-17	1358	1.57	2.26	0.25	0.08
230	1T	-1718	261	-2424	-17	1358	1.57	2.26	0.10	0.08
230	2	-1557	112	-2054	-403	904	1.57	2.26	0.13	0.05
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
231	1A	413	-143	462	-276	1358	1.57	2.26	0.30	0.08
231	1B	-1187	-143	-1125	-276	1358	1.57	2.26	0.13	0.08
231	1C	413	263	462	70	1358	1.57	2.26	0.40	0.08
231	1D	-1187	263	-1125	70	1358	1.57	2.26	0.16	0.08
231	1I	780	-86	759	-210	1983	1.57	2.26	0.27	0.12
231	1J	-1554	-86	-1422	-210	1983	1.57	2.26	0.06	0.12
231	1K	780	206	759	4	1983	1.57	2.26	0.39	0.12
231	1L	-1554	206	-1422	4	1983	1.57	2.26	0.06	0.12
231	1Q	142	-26	162	-176	889	1.57	2.26	0.17	0.05
231	1R	-916	-26	-825	-176	889	1.57	2.26	0.07	0.05
231	1S	142	146	162	-31	889	1.57	2.26	0.21	0.05
231	1T	-916	146	-825	-31	889	1.57	2.26	0.06	0.05
231	2	-533	83	-449	-142	126	1.57	2.26	0.07	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
232	1A	381	-171	390	-311	1295	1.57	2.26	0.32	0.08
232	1B	-1357	-171	-1424	-311	1295	1.57	2.26	0.13	0.08
232	1C	381	269	390	98	1295	1.57	2.26	0.40	0.08
232	1D	-1357	269	-1424	98	1295	1.57	2.26	0.14	0.08
232	1I	753	-107	658	-266	1899	1.57	2.26	0.31	0.12
232	1J	-1729	-107	-1691	-266	1899	1.57	2.26	0.08	0.11
232	1K	753	206	658	53	1899	1.57	2.26	0.39	0.12
232	1L	-1729	206	-1691	53	1899	1.57	2.26	0.05	0.11
232	1Q	78	-44	37	-200	809	1.57	2.26	0.18	0.05
232	1R	-1055	-44	-1071	-200	809	1.57	2.26	0.07	0.05
232	1S	78	142	37	-13	809	1.57	2.26	0.19	0.05
232	1T	-1055	142	-1071	-13	809	1.57	2.26	0.04	0.05
232	2	-672	68	-699	-146	29	1.57	2.26	0.05	0.00
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
233	1A	88	-102	-281	-169	1524	1.57	2.26	0.14	0.09
233	1B	-944	-102	-1714	-169	1524	1.57	2.26	0.04	0.09
233	1C	88	134	-281	114	1524	1.57	2.26	0.18	0.09
233	1D	-944	134	-1714	114	1524	1.57	2.26	0.04	0.09
233	1I	430	-69	-37	-153	2091	1.57	2.26	0.16	0.13
233	1J	-1286	-69	-1958	-153	2091	1.57	2.26	0.04	0.13
233	1K	430	101	-37	97	2091	1.57	2.26	0.20	0.13
233	1L	-1286	101	-1958	97	2091	1.57	2.26	0.03	0.13
233	1Q	-49	-34	-509	-95	1318	1.57	2.26	0.04	0.08
233	1R	-807	-34	-1486	-95	1318	1.57	2.26	0.02	0.08
233	1S	-49	65	-509	40	1318	1.57	2.26	0.07	0.08
233	1T	-807	65	-1486	40	1318	1.57	2.26	0.02	0.08
233	2	-596	22	-1365	-39	991	1.57	2.26	0.01	0.06
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
234	1A	303	-110	137	-246	1422	1.57	2.26	0.23	0.09
234	1B	-948	-110	-1789	-246	1422	1.57	2.26	0.06	0.09
234	1C	303	152	137	110	1422	1.57	2.26	0.24	0.09
234	1D	-948	152	-1789	110	1422	1.57	2.26	0.06	0.09
234	1I	677	-69	397	-198	2088	1.57	2.26	0.22	0.13
234	1J	-1322	-69	-2050	-198	2088	1.57	2.26	0.05	0.12
234	1K	677	111	397	62	2088	1.57	2.26	0.25	0.13
234	1L	-1322	111	-2050	62	2088	1.57	2.26	0.03	0.12
234	1Q	114	-33	-233	-145	1088	1.57	2.26	0.10	0.07
234	1R	-759	-33	-1420	-145	1088	1.57	2.26	0.03	0.07
234	1S	114	75	-233	9	1088	1.57	2.26	0.11	0.07
234	1T	-759	75	-1420	9	1088	1.57	2.26	0.02	0.07
234	2	-447	29	-1116	-94	494	1.57	2.26	0.02	0.03
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
235	1A	310	-118	48	-230	1373	1.57	2.26	0.21	0.08
235	1B	-957	-118	-2094	-230	1373	1.57	2.26	0.05	0.08

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

235	1C	310	149	48	112	1373	1.57	2.26	0.24	0.08
235	1D	-957	149	-2094	112	1373	1.57	2.26	0.06	0.08
235	1I	696	-75	304	-176	2040	1.57	2.26	0.21	0.12
235	1J	-1343	-75	-2350	-176	2040	1.57	2.26	0.04	0.12
235	1K	696	106	304	58	2040	1.57	2.26	0.25	0.12
235	1L	-1343	106	-2350	58	2040	1.57	2.26	0.03	0.12
235	1Q	119	-40	-367	-131	1031	1.57	2.26	0.08	0.06
235	1R	-766	-40	-1679	-131	1031	1.57	2.26	0.03	0.06
235	1S	119	70	-367	14	1031	1.57	2.26	0.11	0.06
235	1T	-766	70	-1679	14	1031	1.57	2.26	0.02	0.06
235	2	-449	21	-1383	-81	418	1.57	2.26	0.02	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

236	1A	136	-97	-247	-140	1572	1.57	2.26	0.14	0.10
236	1B	-927	-97	-2070	-140	1572	1.57	2.26	0.03	0.09
236	1C	136	147	-247	102	1572	1.57	2.26	0.21	0.10
236	1D	-927	147	-2070	102	1572	1.57	2.26	0.06	0.09
236	1I	496	-60	30	-100	2181	1.57	2.26	0.16	0.13
236	1J	-1288	-60	-2346	-100	2181	1.57	2.26	0.03	0.13
236	1K	496	110	30	62	2181	1.57	2.26	0.22	0.13
236	1L	-1288	110	-2346	62	2181	1.57	2.26	0.03	0.13
236	1Q	-4	-26	-565	-68	1342	1.57	2.26	0.03	0.08
236	1R	-788	-26	-1752	-68	1342	1.57	2.26	0.02	0.08
236	1S	-4	76	-565	31	1342	1.57	2.26	0.10	0.08
236	1T	-788	76	-1752	31	1342	1.57	2.26	0.02	0.08
236	2	-552	34	-1583	-26	965	1.57	2.26	0.02	0.06

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

237	1A	164	-98	-198	-133	1509	1.57	2.26	0.15	0.09
237	1B	-822	-98	-2367	-133	1509	1.57	2.26	0.04	0.09
237	1C	164	155	-198	112	1509	1.57	2.26	0.22	0.09
237	1D	-822	155	-2367	112	1509	1.57	2.26	0.08	0.09
237	1I	482	-63	98	-92	2111	1.57	2.26	0.16	0.13
237	1J	-1141	-63	-2663	-92	2111	1.57	2.26	0.03	0.13
237	1K	482	120	98	72	2111	1.57	2.26	0.23	0.13
237	1L	-1141	120	-2663	72	2111	1.57	2.26	0.03	0.13
237	1Q	26	-26	-602	-60	1272	1.57	2.26	0.04	0.08
237	1R	-684	-26	-1963	-60	1272	1.57	2.26	0.02	0.08
237	1S	26	83	-602	39	1272	1.57	2.26	0.11	0.08
237	1T	-684	83	-1963	39	1272	1.57	2.26	0.02	0.08
237	2	-460	39	-1749	-14	878	1.57	2.26	0.02	0.05

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

238	1A	276	-155	-119	-390	1359	1.57	2.26	0.33	0.08
238	1B	-1346	-155	-2203	-390	1359	1.57	2.26	0.14	0.08
238	1C	276	205	-119	148	1359	1.57	2.26	0.30	0.08
238	1D	-1346	205	-2203	148	1359	1.57	2.26	0.07	0.08
238	1I	674	-108	140	-366	1981	1.57	2.26	0.34	0.12
238	1J	-1744	-108	-2462	-366	1981	1.57	2.26	0.10	0.12
238	1K	674	158	140	124	1981	1.57	2.26	0.31	0.12
238	1L	-1744	158	-2462	124	1981	1.57	2.26	0.04	0.12
238	1Q	6	-51	-497	-252	915	1.57	2.26	0.17	0.06
238	1R	-1076	-51	-1825	-252	915	1.57	2.26	0.06	0.05
238	1S	6	101	-497	10	915	1.57	2.26	0.13	0.06
238	1T	-1076	101	-1825	10	915	1.57	2.26	0.03	0.05
238	2	-734	35	-1566	-166	237	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

239	1A	224	-136	-298	-496	1408	1.57	2.26	0.41	0.09
239	1B	-1339	-136	-2507	-496	1408	1.57	2.26	0.19	0.08
239	1C	224	195	-298	281	1408	1.57	2.26	0.28	0.09
239	1D	-1339	195	-2507	281	1408	1.57	2.26	0.07	0.08
239	1I	622	-91	-77	-463	2019	1.57	2.26	0.40	0.12
239	1J	-1737	-91	-2728	-463	2019	1.57	2.26	0.15	0.12
239	1K	622	150	-77	247	2019	1.57	2.26	0.29	0.12
239	1L	-1737	150	-2728	247	2019	1.57	2.26	0.06	0.12
239	1Q	-32	-40	-707	-293	979	1.57	2.26	0.19	0.06
239	1R	-1082	-40	-2098	-293	979	1.57	2.26	0.08	0.06
239	1S	-32	98	-707	78	979	1.57	2.26	0.12	0.06
239	1T	-1082	98	-2098	78	979	1.57	2.26	0.03	0.06
239	2	-763	41	-1895	-146	366	1.57	2.26	0.03	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

240	1A	648	-257	-317	-1186	1376	1.57	4.52	0.52	0.08
240	1B	-1872	-257	-3298	-1186	1376	1.57	2.26	0.71	0.08
240	1C	648	342	-317	960	1376	1.57	2.26	0.82	0.08
240	1D	-1872	342	-3298	960	1376	1.57	2.26	0.51	0.08
240	1I	984	-207	444	-1124	1913	1.57	4.52	0.53	0.12
240	1J	-2208	-207	-4060	-1124	1913	1.57	2.26	0.58	0.11
240	1K	984	292	444	898	1913	1.57	2.26	0.84	0.12
240	1L	-2208	292	-4060	898	1913	1.57	2.26	0.39	0.11
240	1Q	135	-91	-723	-627	925	1.57	2.26	0.48	0.06
240	1R	-1360	-91	-2893	-627	925	1.57	2.26	0.27	0.05
240	1S	135	176	-723	401	925	1.57	2.26	0.28	0.06
240	1T	-1360	176	-2893	401	925	1.57	2.26	0.10	0.05
240	2	-838	59	-2459	-147	324	1.57	2.26	0.04	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

241	1A	578	-237	-310	-1201	1156	1.57	4.52	0.53	0.07
241	1B	-1502	-237	-3007	-1201	1156	1.57	2.26	0.75	0.07
241	1C	578	305	-310	1104	1156	1.57	2.26	0.94	0.07
241	1D	-1502	305	-3007	1104	1156	1.57	2.26	0.66	0.07
241	1I	952	-276	285	-1215	1685	1.57	4.52	0.57	0.10
241	1J	-1876	-276	-3602	-1215	1685	1.57	2.26	0.70	0.10
241	1K	952	344	285	1119	1685	1.57	4.52	0.59	0.10
241	1L	-1876	344	-3602	1119	1685	1.57	2.26	0.62	0.10
241	1Q	183	-112	-716	-623	841	1.57	2.26	0.48	0.05

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

241	1R	-1107	-112	-2600	-623	841	1.57	2.26	0.29	0.05
241	1S	183	180	-716	527	841	1.57	2.26	0.39	0.05
241	1T	-1107	180	-2600	527	841	1.57	2.26	0.21	0.05
241	2	-633	46	-2252	-54	395	1.57	2.26	0.02	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

242	1A	202	-127	-477	-525	1422	1.57	2.26	0.41	0.09
242	1B	-1256	-127	-2775	-525	1422	1.57	2.26	0.20	0.08
242	1C	202	184	-477	351	1422	1.57	2.26	0.26	0.09
242	1D	-1256	184	-2775	351	1422	1.57	2.26	0.08	0.08
242	1I	588	-85	-278	-485	2013	1.57	2.26	0.40	0.12
242	1J	-1642	-85	-2975	-485	2013	1.57	2.26	0.15	0.12
242	1K	588	141	-278	311	2013	1.57	2.26	0.27	0.12
242	1L	-1642	141	-2975	311	2013	1.57	2.26	0.07	0.12
242	1Q	-38	-37	-903	-295	1016	1.57	2.26	0.17	0.06
242	1R	-1016	-37	-2350	-295	1016	1.57	2.26	0.07	0.06
242	1S	-38	93	-903	120	1016	1.57	2.26	0.11	0.06
242	1T	-1016	93	-2350	120	1016	1.57	2.26	0.03	0.06
242	2	-720	39	-2199	-116	469	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

243	1A	178	-164	-637	-490	1409	1.57	2.26	0.37	0.09
243	1B	-1079	-164	-3019	-490	1409	1.57	2.26	0.15	0.08
243	1C	178	111	-637	361	1409	1.57	2.26	0.25	0.09
243	1D	-1079	111	-3019	361	1409	1.57	2.26	0.09	0.08
243	1I	530	-153	-436	-477	1981	1.57	2.26	0.38	0.12
243	1J	-1431	-153	-3219	-477	1981	1.57	2.26	0.13	0.12
243	1K	530	99	-436	348	1981	1.57	2.26	0.26	0.12
243	1L	-1431	99	-3219	348	1981	1.57	2.26	0.08	0.12
243	1Q	-28	-92	-1070	-274	1023	1.57	2.26	0.13	0.06
243	1R	-873	-92	-2585	-274	1023	1.57	2.26	0.06	0.06
243	1S	-28	39	-1070	145	1023	1.57	2.26	0.04	0.06
243	1T	-873	39	-2585	145	1023	1.57	2.26	0.04	0.06
243	2	-613	-36	-2472	-84	521	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

244	1A	189	-107	-123	-126	1459	1.57	2.26	0.17	0.09
244	1B	-771	-107	-2682	-126	1459	1.57	2.26	0.04	0.09
244	1C	189	161	-123	116	1459	1.57	2.26	0.23	0.09
244	1D	-771	161	-2682	116	1459	1.57	2.26	0.09	0.09
244	1I	507	-73	167	-86	2053	1.57	2.26	0.18	0.13
244	1J	-1089	-73	-2972	-86	2053	1.57	2.26	0.04	0.12
244	1K	507	128	167	76	2053	1.57	2.26	0.24	0.13
244	1L	-1089	128	-2972	76	2053	1.57	2.26	0.03	0.12
244	1Q	55	-31	-627	-54	1216	1.57	2.26	0.05	0.07
244	1R	-636	-31	-2178	-54	1216	1.57	2.26	0.02	0.07
244	1S	55	86	-627	44	1216	1.57	2.26	0.12	0.07
244	1T	-636	86	-2178	44	1216	1.57	2.26	0.03	0.07
244	2	-408	37	-1909	-7	809	1.57	2.26	0.02	0.05

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

245	1A	848	-116	-58	-131	1447	1.57	2.26	0.29	0.09
245	1B	-256	-116	-2992	-131	1447	1.57	2.26	0.11	0.09
245	1C	848	173	-58	113	1447	1.57	2.26	0.36	0.09
245	1D	-256	173	-2992	113	1447	1.57	2.26	0.18	0.09
245	1I	1108	-80	218	-90	2022	1.57	2.26	0.28	0.12
245	1J	-516	-80	-3269	-90	2022	1.57	2.26	0.04	0.12
245	1K	1108	138	218	72	2022	1.57	2.26	0.36	0.12
245	1L	-516	138	-3269	72	2022	1.57	2.26	0.10	0.12
245	1Q	659	-34	-657	-58	1188	1.57	2.26	0.15	0.07
245	1R	-67	-34	-2394	-58	1188	1.57	2.26	0.03	0.07
245	1S	659	91	-657	40	1188	1.57	2.26	0.22	0.07
245	1T	-67	91	-2394	40	1188	1.57	2.26	0.10	0.07
245	2	412	39	-2073	-13	769	1.57	2.26	0.11	0.05

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

246	1A	398	-113	-270	-257	1030	1.57	2.26	0.21	0.06
246	1B	-745	-113	-3023	-257	1030	1.57	2.26	0.06	0.06
246	1C	398	148	-270	153	1030	1.57	2.26	0.25	0.06
246	1D	-745	148	-3023	153	1030	1.57	2.26	0.08	0.06
246	1I	760	-70	-52	-225	1698	1.57	2.26	0.21	0.10
246	1J	-1107	-70	-3242	-225	1698	1.57	2.26	0.06	0.10
246	1K	760	105	-52	121	1698	1.57	2.26	0.26	0.10
246	1L	-1107	105	-3242	121	1698	1.57	2.26	0.04	0.10
246	1Q	221	-35	-814	-146	708	1.57	2.26	0.08	0.04
246	1R	-568	-35	-2480	-146	708	1.57	2.26	0.04	0.04
246	1S	221	70	-814	42	708	1.57	2.26	0.12	0.04
246	1T	-568	70	-2480	42	708	1.57	2.26	0.03	0.04
246	2	-242	24	-2228	-70	56	1.57	2.26	0.03	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

247	1A	388	-130	-323	-248	999	1.57	2.26	0.23	0.06
247	1B	-826	-130	-3459	-248	999	1.57	2.26	0.06	0.06
247	1C	388	91	-323	148	999	1.57	2.26	0.18	0.06
247	1D	-826	91	-3459	148	999	1.57	2.26	0.05	0.06
247	1I	692	-97	-171	-220	1658	1.57	2.26	0.24	0.10
247	1J	-1129	-97	-3611	-220	1658	1.57	2.26	0.06	0.10
247	1K	692	58	-171	121	1658	1.57	2.26	0.19	0.10
247	1L	-1129	58	-3611	121	1658	1.57	2.26	0.04	0.10
247	1Q	175	-65	-968	-142	684	1.57	2.26	0.11	0.04
247	1R	-613	-65	-2814	-142	684	1.57	2.26	0.04	0.04
247	1S	175	27	-968	43	684	1.57	2.26	0.06	0.04
247	1T	-613	27	-2814	43	684	1.57	2.26	0.03	0.04
247	2	-291	-26	-2547	-67	30	1.57	2.26	0.03	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

248	1A	1628	-135	51	-144	1498	1.57	2.26	0.44	0.09
248	1B	-942	-135	-3360	-144	1498	1.57	2.26	0.05	0.09
248	1C	1628	183	51	108	1498	1.57	2.26	0.50	0.09
248	1D	-942	183	-3360	108	1498	1.57	2.26	0.09	0.09
248	1I	1650	-88	281	-99	2032	1.57	2.26	0.38	0.12
248	1J	-965	-88	-3591	-99	2032	1.57	2.26	0.04	0.12
248	1K	1650	136	281	64	2032	1.57	2.26	0.45	0.12
248	1L	-965	136	-3591	64	2032	1.57	2.26	0.04	0.12
248	1Q	1006	-42	-671	-68	1197	1.57	2.26	0.22	0.07
248	1R	-321	-42	-2639	-68	1197	1.57	2.26	0.03	0.07
248	1S	1006	91	-671	33	1197	1.57	2.26	0.28	0.07
248	1T	-321	91	-2639	33	1197	1.57	2.26	0.07	0.07
248	2	476	33	-2248	-24	758	1.57	2.26	0.11	0.05
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
249	1A	885	-171	-83	-425	1238	1.57	2.26	0.37	0.08
249	1B	-1455	-171	-3468	-425	1238	1.57	2.26	0.10	0.07
249	1C	885	199	-83	358	1238	1.57	2.26	0.40	0.08
249	1D	-1455	199	-3468	358	1238	1.57	2.26	0.08	0.07
249	1I	902	-111	132	-294	1732	1.57	2.26	0.29	0.11
249	1J	-1472	-111	-3683	-294	1732	1.57	2.26	0.07	0.10
249	1K	902	138	132	227	1732	1.57	2.26	0.32	0.11
249	1L	-1472	138	-3683	227	1732	1.57	2.26	0.06	0.10
249	1Q	317	-61	-787	-189	1024	1.57	2.26	0.13	0.06
249	1R	-887	-61	-2763	-189	1024	1.57	2.26	0.05	0.06
249	1S	317	88	-787	123	1024	1.57	2.26	0.16	0.06
249	1T	-887	88	-2763	123	1024	1.57	2.26	0.04	0.06
249	2	-395	19	-2405	-45	673	1.57	2.26	0.02	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
250	1A	97	-175	-1061	-376	1337	1.57	2.26	0.24	0.08
250	1B	-864	-175	-3136	-376	1337	1.57	2.26	0.09	0.08
250	1C	97	178	-1061	382	1337	1.57	2.26	0.24	0.08
250	1D	-864	178	-3136	382	1337	1.57	2.26	0.10	0.08
250	1I	285	-114	-910	-267	1775	1.57	2.26	0.19	0.11
250	1J	-1052	-114	-3287	-267	1775	1.57	2.26	0.06	0.10
250	1K	285	117	-910	273	1775	1.57	2.26	0.19	0.11
250	1L	-1052	117	-3287	273	1775	1.57	2.26	0.07	0.10
250	1Q	-63	-69	-1422	-153	1122	1.57	2.26	0.08	0.07
250	1R	-704	-69	-2775	-153	1122	1.57	2.26	0.04	0.07
250	1S	-63	71	-1422	159	1122	1.57	2.26	0.08	0.07
250	1T	-704	71	-2775	159	1122	1.57	2.26	0.04	0.07
250	2	-535	2	-2895	4	837	1.57	2.26	0.03	0.05
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
251	1A	89	-144	-1022	-262	1263	1.57	2.26	0.20	0.08
251	1B	-842	-144	-3164	-262	1263	1.57	2.26	0.06	0.07
251	1C	89	146	-1022	266	1263	1.57	2.26	0.20	0.08
251	1D	-842	146	-3164	266	1263	1.57	2.26	0.07	0.07
251	1I	259	-96	-887	-199	1616	1.57	2.26	0.16	0.10
251	1J	-1012	-96	-3299	-199	1616	1.57	2.26	0.05	0.10
251	1K	259	98	-887	203	1616	1.57	2.26	0.17	0.10
251	1L	-1012	98	-3299	203	1616	1.57	2.26	0.05	0.10
251	1Q	-72	-57	-1406	-110	1002	1.57	2.26	0.06	0.06
251	1R	-681	-57	-2780	-110	1002	1.57	2.26	0.04	0.06
251	1S	-72	59	-1406	114	1002	1.57	2.26	0.06	0.06
251	1T	-681	59	-2780	114	1002	1.57	2.26	0.04	0.06
251	2	-525	1	-2888	3	693	1.57	2.26	0.03	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
252	1A	132	-117	-1062	-171	1272	1.57	2.26	0.17	0.08
252	1B	-892	-117	-3284	-171	1272	1.57	2.26	0.05	0.08
252	1C	132	116	-1062	174	1272	1.57	2.26	0.17	0.08
252	1D	-892	116	-3284	174	1272	1.57	2.26	0.05	0.08
252	1I	207	-80	-1008	-147	1426	1.57	2.26	0.13	0.09
252	1J	-967	-80	-3338	-147	1426	1.57	2.26	0.05	0.08
252	1K	207	79	-1008	150	1426	1.57	2.26	0.13	0.09
252	1L	-967	79	-3338	150	1426	1.57	2.26	0.05	0.08
252	1Q	-80	-48	-1484	-76	903	1.57	2.26	0.05	0.05
252	1R	-680	-48	-2863	-76	903	1.57	2.26	0.03	0.05
252	1S	-80	46	-1484	79	903	1.57	2.26	0.05	0.05
252	1T	-680	46	-2863	79	903	1.57	2.26	0.03	0.05
252	2	-529	-1	-2996	2	572	1.57	2.26	0.03	0.03
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
253	1A	279	-113	-1065	-134	1324	1.57	2.26	0.19	0.08
253	1B	-905	-113	-3327	-134	1324	1.57	2.26	0.04	0.08
253	1C	279	112	-1065	136	1324	1.57	2.26	0.19	0.08
253	1D	-905	112	-3327	136	1324	1.57	2.26	0.04	0.08
253	1I	172	-75	-1068	-108	1070	1.57	2.26	0.12	0.06
253	1J	-799	-75	-3324	-108	1070	1.57	2.26	0.04	0.06
253	1K	172	75	-1068	110	1070	1.57	2.26	0.12	0.06
253	1L	-799	75	-3324	110	1070	1.57	2.26	0.04	0.06
253	1Q	-33	-45	-1519	-58	719	1.57	2.26	0.05	0.04
253	1R	-594	-45	-2873	-58	719	1.57	2.26	0.03	0.04
253	1S	-33	45	-1519	60	719	1.57	2.26	0.05	0.04
253	1T	-594	45	-2873	60	719	1.57	2.26	0.03	0.04
253	2	-434	-0	-3017	1	338	1.57	2.26	0.03	0.02
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
254	1A	367	-113	-1076	-128	1213	1.57	2.26	0.20	0.07
254	1B	-873	-113	-3208	-128	1213	1.57	2.26	0.04	0.07
254	1C	367	113	-1076	129	1213	1.57	2.26	0.20	0.07
254	1D	-873	113	-3208	129	1213	1.57	2.26	0.04	0.07
254	1I	172	-76	-1043	-100	760	1.57	2.26	0.12	0.05
254	1J	-678	-76	-3241	-100	760	1.57	2.26	0.04	0.04
254	1K	172	75	-1043	102	760	1.57	2.26	0.12	0.05

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

254	1L	-678	75	-3241	102	760	1.57	2.26	0.04	0.04
254	1Q	11	-45	-1497	-54	513	1.57	2.26	0.06	0.03
254	1R	-517	-45	-2786	-54	513	1.57	2.26	0.03	0.03
254	1S	11	45	-1497	56	513	1.57	2.26	0.06	0.03
254	1T	-517	45	-2786	56	513	1.57	2.26	0.03	0.03
254	2	-349	-0	-2932	1	106	1.57	2.26	0.03	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
255	1A	294	-116	-1023	-135	1360	1.57	2.26	0.19	0.08
255	1B	-903	-116	-3455	-135	1360	1.57	2.26	0.05	0.08
255	1C	294	115	-1023	136	1360	1.57	2.26	0.19	0.08
255	1D	-903	115	-3455	136	1360	1.57	2.26	0.05	0.08
255	1I	187	-77	-999	-101	1096	1.57	2.26	0.13	0.07
255	1J	-796	-77	-3480	-101	1096	1.57	2.26	0.04	0.06
255	1K	187	76	-999	102	1096	1.57	2.26	0.13	0.07
255	1L	-796	76	-3480	102	1096	1.57	2.26	0.04	0.06
255	1Q	-22	-46	-1516	-56	745	1.57	2.26	0.05	0.04
255	1R	-587	-46	-2962	-56	745	1.57	2.26	0.03	0.04
255	1S	-22	46	-1516	57	745	1.57	2.26	0.05	0.04
255	1T	-587	46	-2962	57	745	1.57	2.26	0.03	0.04
255	2	-422	-1	-3069	1	365	1.57	2.26	0.03	0.02
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
256	1A	330	-112	-1091	-129	1252	1.57	2.26	0.20	0.08
256	1B	-891	-112	-3183	-129	1252	1.57	2.26	0.04	0.07
256	1C	330	112	-1091	131	1252	1.57	2.26	0.19	0.08
256	1D	-891	112	-3183	131	1252	1.57	2.26	0.04	0.07
256	1I	155	-75	-1097	-107	854	1.57	2.26	0.12	0.05
256	1J	-717	-75	-3177	-107	854	1.57	2.26	0.04	0.05
256	1K	155	75	-1097	109	854	1.57	2.26	0.12	0.05
256	1L	-717	75	-3177	109	854	1.57	2.26	0.04	0.05
256	1Q	-13	-45	-1507	-57	578	1.57	2.26	0.05	0.03
256	1R	-549	-45	-2768	-57	578	1.57	2.26	0.03	0.03
256	1S	-13	45	-1507	58	578	1.57	2.26	0.05	0.03
256	1T	-549	45	-2768	58	578	1.57	2.26	0.03	0.03
256	2	-388	-0	-2935	1	180	1.57	2.26	0.03	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
257	1A	921	-152	-874	-188	1445	1.57	2.26	0.34	0.09
257	1B	-65	-152	-3172	-188	1445	1.57	2.26	0.18	0.09
257	1C	921	160	-874	195	1445	1.57	2.26	0.35	0.09
257	1D	-65	160	-3172	195	1445	1.57	2.26	0.19	0.09
257	1I	1099	-96	-720	-127	1863	1.57	2.26	0.30	0.11
257	1J	-243	-96	-3325	-127	1863	1.57	2.26	0.08	0.11
257	1K	1099	104	-720	134	1863	1.57	2.26	0.31	0.11
257	1L	-243	104	-3325	134	1863	1.57	2.26	0.09	0.11
257	1Q	749	-58	-1294	-74	1220	1.57	2.26	0.20	0.07
257	1R	107	-58	-2752	-74	1220	1.57	2.26	0.09	0.07
257	1S	749	66	-1294	81	1220	1.57	2.26	0.21	0.07
257	1T	107	66	-2752	81	1220	1.57	2.26	0.10	0.07
257	2	595	5	-2784	5	956	1.57	2.26	0.10	0.06
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
258	1A	799	-146	-951	-186	1342	1.57	2.26	0.32	0.08
258	1B	-211	-146	-3331	-186	1342	1.57	2.26	0.15	0.08
258	1C	799	149	-951	193	1342	1.57	2.26	0.32	0.08
258	1D	-211	149	-3331	193	1342	1.57	2.26	0.15	0.08
258	1I	935	-93	-822	-130	1678	1.57	2.26	0.27	0.10
258	1J	-348	-93	-3461	-130	1678	1.57	2.26	0.06	0.10
258	1K	935	96	-822	136	1678	1.57	2.26	0.28	0.10
258	1L	-348	96	-3461	136	1678	1.57	2.26	0.07	0.10
258	1Q	603	-56	-1398	-74	1067	1.57	2.26	0.17	0.06
258	1R	-15	-56	-2884	-74	1067	1.57	2.26	0.07	0.06
258	1S	603	60	-1398	80	1067	1.57	2.26	0.18	0.06
258	1T	-15	60	-2884	80	1067	1.57	2.26	0.07	0.06
258	2	411	2	-2946	4	766	1.57	2.26	0.07	0.05
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
259	1A	245	-120	-975	-146	1403	1.57	2.26	0.19	0.08
259	1B	-817	-120	-3645	-146	1403	1.57	2.26	0.05	0.08
259	1C	245	119	-975	149	1403	1.57	2.26	0.19	0.08
259	1D	-817	119	-3645	149	1403	1.57	2.26	0.05	0.08
259	1I	258	-80	-934	-102	1408	1.57	2.26	0.14	0.09
259	1J	-830	-80	-3687	-102	1408	1.57	2.26	0.04	0.08
259	1K	258	78	-934	105	1408	1.57	2.26	0.14	0.09
259	1L	-830	78	-3687	105	1408	1.57	2.26	0.04	0.08
259	1Q	-3	-48	-1519	-59	943	1.57	2.26	0.06	0.06
259	1R	-569	-48	-3101	-59	943	1.57	2.26	0.03	0.06
259	1S	-3	47	-1519	61	943	1.57	2.26	0.06	0.06
259	1T	-569	47	-3101	61	943	1.57	2.26	0.03	0.06
259	2	-399	-1	-3168	2	610	1.57	2.26	0.03	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
260	1A	958	-140	-721	-132	1476	1.57	2.26	0.34	0.09
260	1B	-18	-140	-3241	-132	1476	1.57	2.26	0.17	0.09
260	1C	958	152	-721	140	1476	1.57	2.26	0.35	0.09
260	1D	-18	152	-3241	140	1476	1.57	2.26	0.19	0.09
260	1I	1149	-92	-562	-84	1898	1.57	2.26	0.31	0.11
260	1J	-210	-92	-3400	-84	1898	1.57	2.26	0.08	0.11
260	1K	1149	104	-562	92	1898	1.57	2.26	0.32	0.11
260	1L	-210	104	-3400	92	1898	1.57	2.26	0.10	0.11
260	1Q	793	-53	-1203	-50	1246	1.57	2.26	0.20	0.08
260	1R	146	-53	-2759	-50	1246	1.57	2.26	0.09	0.07
260	1S	793	65	-1203	58	1246	1.57	2.26	0.21	0.08
260	1T	146	65	-2759	58	1246	1.57	2.26	0.11	0.07
260	2	652	8	-2721	5	980	1.57	2.26	0.11	0.06

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
261	1A	923	-142	-854	-146	1423	1.57	2.26	0.33	0.09
261	1B	-119	-142	-3490	-146	1423	1.57	2.26	0.16	0.08
261	1C	923	147	-854	153	1423	1.57	2.26	0.34	0.09
261	1D	-119	147	-3490	153	1423	1.57	2.26	0.17	0.08
261	1I	1056	-90	-728	-95	1745	1.57	2.26	0.29	0.11
261	1J	-252	-90	-3616	-95	1745	1.57	2.26	0.07	0.10
261	1K	1056	94	-728	102	1745	1.57	2.26	0.29	0.11
261	1L	-252	94	-3616	102	1745	1.57	2.26	0.08	0.10
261	1Q	722	-55	-1369	-56	1138	1.57	2.26	0.19	0.07
261	1R	82	-55	-2975	-56	1138	1.57	2.26	0.08	0.07
261	1S	722	59	-1369	63	1138	1.57	2.26	0.19	0.07
261	1T	82	59	-2975	63	1138	1.57	2.26	0.09	0.07
261	2	559	3	-2982	5	848	1.57	2.26	0.09	0.05
Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
262	1A	209	-123	-1008	-162	1323	1.57	2.26	0.19	0.08
262	1B	-803	-123	-3464	-162	1323	1.57	2.26	0.05	0.08
262	1C	209	121	-1008	167	1323	1.57	2.26	0.19	0.08
262	1D	-803	121	-3464	167	1323	1.57	2.26	0.05	0.08
262	1I	271	-81	-950	-120	1456	1.57	2.26	0.15	0.09
262	1J	-864	-81	-3522	-120	1456	1.57	2.26	0.04	0.09
262	1K	271	80	-950	124	1456	1.57	2.26	0.14	0.09
262	1L	-864	80	-3522	124	1456	1.57	2.26	0.04	0.09
262	1Q	-10	-49	-1490	-67	940	1.57	2.26	0.06	0.06
262	1R	-584	-49	-2982	-67	940	1.57	2.26	0.03	0.06
262	1S	-10	48	-1490	71	940	1.57	2.26	0.06	0.06
262	1T	-584	48	-2982	71	940	1.57	2.26	0.03	0.06
262	2	-414	-1	-3075	3	614	1.57	2.26	0.03	0.04
Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
263	1A	224	-111	-1094	-148	1308	1.57	2.26	0.18	0.08
263	1B	-935	-111	-3251	-148	1308	1.57	2.26	0.04	0.08
263	1C	224	111	-1094	151	1308	1.57	2.26	0.18	0.08
263	1D	-935	111	-3251	151	1308	1.57	2.26	0.05	0.08
263	1I	155	-76	-1114	-136	1151	1.57	2.26	0.12	0.07
263	1J	-866	-76	-3232	-136	1151	1.57	2.26	0.04	0.07
263	1K	155	76	-1114	138	1151	1.57	2.26	0.12	0.07
263	1L	-866	76	-3232	138	1151	1.57	2.26	0.04	0.07
263	1Q	-66	-45	-1521	-69	760	1.57	2.26	0.05	0.05
263	1R	-645	-45	-2825	-69	760	1.57	2.26	0.03	0.05
263	1S	-66	45	-1521	71	760	1.57	2.26	0.05	0.05
263	1T	-645	45	-2825	71	760	1.57	2.26	0.03	0.05
263	2	-493	0	-2994	1	391	1.57	2.26	0.03	0.02
Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
264	1A	352	-113	-1124	-123	1256	1.57	2.26	0.20	0.08
264	1B	-896	-113	-3280	-123	1256	1.57	2.26	0.04	0.07
264	1C	352	113	-1124	125	1256	1.57	2.26	0.20	0.08
264	1D	-896	113	-3280	125	1256	1.57	2.26	0.04	0.07
264	1I	152	-76	-1024	-98	780	1.57	2.26	0.12	0.05
264	1J	-697	-76	-3379	-98	780	1.57	2.26	0.04	0.05
264	1K	152	75	-1024	101	780	1.57	2.26	0.12	0.05
264	1L	-697	75	-3379	101	780	1.57	2.26	0.04	0.05
264	1Q	-6	-46	-1533	-53	555	1.57	2.26	0.06	0.03
264	1R	-539	-46	-2870	-53	555	1.57	2.26	0.03	0.03
264	1S	-6	45	-1533	55	555	1.57	2.26	0.06	0.03
264	1T	-539	45	-2870	55	555	1.57	2.26	0.03	0.03
264	2	-372	-1	-3004	1	160	1.57	2.26	0.03	0.01
Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
265	1A	320	-114	-1133	-125	1305	1.57	2.26	0.20	0.08
265	1B	-909	-114	-3352	-125	1305	1.57	2.26	0.04	0.08
265	1C	320	113	-1133	127	1305	1.57	2.26	0.19	0.08
265	1D	-909	113	-3352	127	1305	1.57	2.26	0.04	0.08
265	1I	144	-76	-1033	-98	877	1.57	2.26	0.12	0.05
265	1J	-733	-76	-3452	-98	877	1.57	2.26	0.04	0.05
265	1K	144	75	-1033	100	877	1.57	2.26	0.12	0.05
265	1L	-733	75	-3452	100	877	1.57	2.26	0.04	0.05
265	1Q	-24	-46	-1555	-53	630	1.57	2.26	0.05	0.04
265	1R	-565	-46	-2930	-53	630	1.57	2.26	0.03	0.04
265	1S	-24	45	-1555	55	630	1.57	2.26	0.05	0.04
265	1T	-565	45	-2930	55	630	1.57	2.26	0.03	0.04
265	2	-403	-1	-3061	2	251	1.57	2.26	0.03	0.01
Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
266	1A	238	-115	-1021	-127	1480	1.57	2.26	0.18	0.09
266	1B	-946	-115	-3801	-127	1480	1.57	2.26	0.05	0.09
266	1C	238	114	-1021	130	1480	1.57	2.26	0.18	0.09
266	1D	-946	114	-3801	130	1480	1.57	2.26	0.05	0.09
266	1I	169	-77	-906	-96	1271	1.57	2.26	0.12	0.08
266	1J	-877	-77	-3916	-96	1271	1.57	2.26	0.04	0.07
266	1K	169	75	-906	99	1271	1.57	2.26	0.12	0.08
266	1L	-877	75	-3916	99	1271	1.57	2.26	0.04	0.07
266	1Q	-60	-46	-1577	-53	909	1.57	2.26	0.05	0.05
266	1R	-648	-46	-3245	-53	909	1.57	2.26	0.03	0.05
266	1S	-60	45	-1577	55	909	1.57	2.26	0.05	0.05
266	1T	-648	45	-3245	55	909	1.57	2.26	0.03	0.05
266	2	-486	-1	-3285	2	570	1.57	2.26	0.03	0.03
Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)						
267	1A	348	-113	-1092	-124	1263	1.57	2.26	0.20	0.08
267	1B	-915	-113	-3365	-124	1263	1.57	2.26	0.04	0.07
267	1C	348	113	-1092	125	1263	1.57	2.26	0.20	0.08
267	1D	-915	113	-3365	125	1263	1.57	2.26	0.04	0.07
267	1I	155	-76	-950	-99	787	1.57	2.26	0.12	0.05

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

267	1J	-722	-76	-3508	-99	787	1.57	2.26	0.04	0.05
267	1K	155	75	-950	100	787	1.57	2.26	0.12	0.05
267	1L	-722	75	-3508	100	787	1.57	2.26	0.04	0.05
267	1Q	-11	-46	-1524	-53	563	1.57	2.26	0.06	0.03
267	1R	-555	-46	-2933	-53	563	1.57	2.26	0.03	0.03
267	1S	-11	45	-1524	54	563	1.57	2.26	0.05	0.03
267	1T	-555	45	-2933	54	563	1.57	2.26	0.03	0.03
267	2	-386	-1	-3033	1	170	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

268	1A	318	-114	-1097	-125	1325	1.57	2.26	0.20	0.08
268	1B	-937	-114	-3448	-125	1325	1.57	2.26	0.04	0.08
268	1C	318	113	-1097	127	1325	1.57	2.26	0.19	0.08
268	1D	-937	113	-3448	127	1325	1.57	2.26	0.04	0.08
268	1I	145	-76	-956	-98	892	1.57	2.26	0.12	0.05
268	1J	-764	-76	-3588	-98	892	1.57	2.26	0.04	0.05
268	1K	145	75	-956	100	892	1.57	2.26	0.12	0.05
268	1L	-764	75	-3588	100	892	1.57	2.26	0.04	0.05
268	1Q	-32	-46	-1546	-53	646	1.57	2.26	0.05	0.04
268	1R	-587	-46	-2998	-53	646	1.57	2.26	0.03	0.04
268	1S	-32	45	-1546	55	646	1.57	2.26	0.05	0.04
268	1T	-587	45	-2998	55	646	1.57	2.26	0.03	0.04
268	2	-422	-1	-3094	1	268	1.57	2.26	0.03	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

269	1A	275	-115	-1094	-126	1400	1.57	2.26	0.19	0.08
269	1B	-912	-115	-3564	-126	1400	1.57	2.26	0.05	0.08
269	1C	275	114	-1094	130	1400	1.57	2.26	0.19	0.08
269	1D	-912	114	-3564	130	1400	1.57	2.26	0.05	0.08
269	1I	162	-77	-1014	-96	1110	1.57	2.26	0.12	0.07
269	1J	-799	-77	-3644	-96	1110	1.57	2.26	0.04	0.07
269	1K	162	76	-1014	100	1110	1.57	2.26	0.12	0.07
269	1L	-799	76	-3644	100	1110	1.57	2.26	0.04	0.07
269	1Q	-39	-46	-1579	-52	790	1.57	2.26	0.05	0.05
269	1R	-598	-46	-3079	-52	790	1.57	2.26	0.03	0.05
269	1S	-39	45	-1579	56	790	1.57	2.26	0.05	0.05
269	1T	-598	45	-3079	56	790	1.57	2.26	0.03	0.05
269	2	-438	-1	-3181	3	432	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

270	1A	153	-113	-822	-127	1661	1.57	2.26	0.17	0.10
270	1B	-1006	-113	-4296	-127	1661	1.57	2.26	0.05	0.10
270	1C	153	115	-822	122	1661	1.57	2.26	0.17	0.10
270	1D	-1006	115	-4296	122	1661	1.57	2.26	0.05	0.10
270	1I	207	-74	-684	-90	1726	1.57	2.26	0.13	0.10
270	1J	-1060	-74	-4434	-90	1726	1.57	2.26	0.05	0.10
270	1K	207	76	-684	85	1726	1.57	2.26	0.13	0.10
270	1L	-1060	76	-4434	85	1726	1.57	2.26	0.05	0.10
270	1Q	-98	-44	-1547	-53	1225	1.57	2.26	0.04	0.07
270	1R	-755	-44	-3571	-53	1225	1.57	2.26	0.04	0.07
270	1S	-98	46	-1547	49	1225	1.57	2.26	0.04	0.07
270	1T	-755	46	-3571	49	1225	1.57	2.26	0.04	0.07
270	2	-588	1	-3481	-3	936	1.57	2.26	0.03	0.06

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

271	1A	265	-138	206	-240	1702	1.57	2.26	0.24	0.10
271	1B	-1197	-138	-5491	-240	1702	1.57	2.26	0.07	0.10
271	1C	265	133	206	203	1702	1.57	2.26	0.21	0.10
271	1D	-1197	133	-5491	203	1702	1.57	2.26	0.07	0.10
271	1I	401	-91	-148	-174	2055	1.57	2.26	0.18	0.12
271	1J	-1332	-91	-5137	-174	2055	1.57	2.26	0.06	0.12
271	1K	401	86	-148	136	2055	1.57	2.26	0.17	0.12
271	1L	-1332	86	-5137	136	2055	1.57	2.26	0.06	0.12
271	1Q	-32	-56	-1219	-111	1361	1.57	2.26	0.07	0.08
271	1R	-899	-56	-4066	-111	1361	1.57	2.26	0.05	0.08
271	1S	-32	52	-1219	74	1361	1.57	2.26	0.06	0.08
271	1T	-899	52	-4066	74	1361	1.57	2.26	0.04	0.08
271	2	-645	-3	-3587	-26	1030	1.57	2.26	0.03	0.06

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

272	1A	90	-111	-763	-132	1692	1.57	2.26	0.15	0.10
272	1B	-1207	-111	-4424	-132	1692	1.57	2.26	0.05	0.10
272	1C	90	111	-763	122	1692	1.57	2.26	0.15	0.10
272	1D	-1207	111	-4424	122	1692	1.57	2.26	0.05	0.10
272	1I	139	-72	-591	-90	1752	1.57	2.26	0.11	0.11
272	1J	-1256	-72	-4596	-90	1752	1.57	2.26	0.05	0.10
272	1K	139	71	-591	81	1752	1.57	2.26	0.11	0.11
272	1L	-1256	71	-4596	81	1752	1.57	2.26	0.05	0.10
272	1Q	-190	-44	-1531	-56	1257	1.57	2.26	0.03	0.08
272	1R	-927	-44	-3656	-56	1257	1.57	2.26	0.04	0.07
272	1S	-190	44	-1531	47	1257	1.57	2.26	0.03	0.08
272	1T	-927	44	-3656	47	1257	1.57	2.26	0.04	0.07
272	2	-767	-0	-3519	-6	979	1.57	2.26	0.03	0.06

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

273	1A	1004	-117	-457	-139	1676	1.57	2.26	0.31	0.10
273	1B	-193	-117	-4595	-139	1676	1.57	2.26	0.12	0.10
273	1C	1004	121	-457	132	1676	1.57	2.26	0.32	0.10
273	1D	-193	121	-4595	132	1676	1.57	2.26	0.12	0.10
273	1I	1123	-76	-455	-91	1954	1.57	2.26	0.28	0.12
273	1J	-312	-76	-4597	-91	1954	1.57	2.26	0.05	0.11
273	1K	1123	80	-455	84	1954	1.57	2.26	0.29	0.12
273	1L	-312	80	-4597	84	1954	1.57	2.26	0.05	0.11
273	1Q	764	-45	-1388	-58	1325	1.57	2.26	0.18	0.08
273	1R	47	-45	-3664	-58	1325	1.57	2.26	0.06	0.08
273	1S	764	50	-1388	50	1325	1.57	2.26	0.19	0.08
273	1T	47	50	-3664	50	1325	1.57	2.26	0.07	0.08

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

273	2	564	3	-3435	-5	1022	1.57	2.26	0.09	0.06
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
274	1A	340	-112	-1050	-121	1269	1.57	2.26	0.20	0.08
274	1B	-941	-112	-3451	-121	1269	1.57	2.26	0.04	0.07
274	1C	340	112	-1050	122	1269	1.57	2.26	0.20	0.08
274	1D	-941	112	-3451	122	1269	1.57	2.26	0.04	0.07
274	1I	153	-74	-858	-93	792	1.57	2.26	0.12	0.05
274	1J	-754	-74	-3643	-93	792	1.57	2.26	0.04	0.05
274	1K	153	74	-858	94	792	1.57	2.26	0.12	0.05
274	1L	-754	74	-3643	94	792	1.57	2.26	0.04	0.05
274	1Q	-21	-45	-1506	-51	568	1.57	2.26	0.05	0.03
274	1R	-579	-45	-2994	-51	568	1.57	2.26	0.03	0.03
274	1S	-21	44	-1506	52	568	1.57	2.26	0.05	0.03
274	1T	-579	44	-2994	52	568	1.57	2.26	0.03	0.03
274	2	-408	-1	-3055	1	178	1.57	2.26	0.03	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
275	1A	307	-113	-1055	-121	1335	1.57	2.26	0.19	0.08
275	1B	-970	-113	-3535	-121	1335	1.57	2.26	0.04	0.08
275	1C	307	112	-1055	123	1335	1.57	2.26	0.19	0.08
275	1D	-970	112	-3535	123	1335	1.57	2.26	0.04	0.08
275	1I	139	-75	-872	-92	900	1.57	2.26	0.12	0.05
275	1J	-803	-75	-3718	-92	900	1.57	2.26	0.04	0.05
275	1K	139	74	-872	94	900	1.57	2.26	0.12	0.05
275	1L	-803	74	-3718	94	900	1.57	2.26	0.04	0.05
275	1Q	-46	-45	-1530	-51	656	1.57	2.26	0.05	0.04
275	1R	-617	-45	-3060	-51	656	1.57	2.26	0.03	0.04
275	1S	-46	44	-1530	52	656	1.57	2.26	0.05	0.04
275	1T	-617	44	-3060	52	656	1.57	2.26	0.03	0.04
275	2	-452	-1	-3117	1	282	1.57	2.26	0.03	0.02
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
276	1A	184	-111	-900	-120	1520	1.57	2.26	0.17	0.09
276	1B	-1116	-111	-4007	-120	1520	1.57	2.26	0.05	0.09
276	1C	184	110	-900	117	1520	1.57	2.26	0.17	0.09
276	1D	-1116	110	-4007	117	1520	1.57	2.26	0.05	0.09
276	1I	114	-72	-720	-82	1304	1.57	2.26	0.11	0.08
276	1J	-1045	-72	-4187	-82	1304	1.57	2.26	0.05	0.08
276	1K	114	71	-720	79	1304	1.57	2.26	0.11	0.08
276	1L	-1045	71	-4187	79	1304	1.57	2.26	0.05	0.08
276	1Q	-138	-44	-1532	-49	951	1.57	2.26	0.03	0.06
276	1R	-794	-44	-3375	-49	951	1.57	2.26	0.03	0.06
276	1S	-138	43	-1532	47	951	1.57	2.26	0.03	0.06
276	1T	-794	43	-3375	47	951	1.57	2.26	0.03	0.06
276	2	-637	-1	-3328	-2	628	1.57	2.26	0.03	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
277	1A	326	-111	-1009	-116	1263	1.57	2.26	0.19	0.08
277	1B	-968	-111	-3526	-116	1263	1.57	2.26	0.04	0.07
277	1C	326	110	-1009	116	1263	1.57	2.26	0.19	0.08
277	1D	-968	110	-3526	116	1263	1.57	2.26	0.04	0.07
277	1I	148	-72	-770	-82	790	1.57	2.26	0.11	0.05
277	1J	-789	-72	-3764	-82	790	1.57	2.26	0.04	0.05
277	1K	148	71	-770	81	790	1.57	2.26	0.11	0.05
277	1L	-789	71	-3764	81	790	1.57	2.26	0.04	0.05
277	1Q	-36	-44	-1488	-48	568	1.57	2.26	0.05	0.03
277	1R	-606	-44	-3047	-48	568	1.57	2.26	0.03	0.03
277	1S	-36	43	-1488	47	568	1.57	2.26	0.05	0.03
277	1T	-606	43	-3047	47	568	1.57	2.26	0.03	0.03
277	2	-435	-1	-3071	-1	182	1.57	2.26	0.03	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
278	1A	290	-111	-1009	-117	1332	1.57	2.26	0.19	0.08
278	1B	-1005	-111	-3616	-117	1332	1.57	2.26	0.04	0.08
278	1C	290	110	-1009	116	1332	1.57	2.26	0.19	0.08
278	1D	-1005	110	-3616	116	1332	1.57	2.26	0.04	0.08
278	1I	130	-72	-776	-82	901	1.57	2.26	0.11	0.05
278	1J	-845	-72	-3848	-82	901	1.57	2.26	0.04	0.05
278	1K	130	71	-776	81	901	1.57	2.26	0.11	0.05
278	1L	-845	71	-3848	81	901	1.57	2.26	0.04	0.05
278	1Q	-64	-44	-1509	-48	658	1.57	2.26	0.05	0.04
278	1R	-650	-44	-3116	-48	658	1.57	2.26	0.03	0.04
278	1S	-64	43	-1509	47	658	1.57	2.26	0.04	0.04
278	1T	-650	43	-3116	47	658	1.57	2.26	0.03	0.04
278	2	-487	-1	-3132	-1	289	1.57	2.26	0.03	0.02
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
279	1A	242	-113	-999	-123	1455	1.57	2.26	0.18	0.09
279	1B	-1013	-113	-3781	-123	1455	1.57	2.26	0.05	0.09
279	1C	242	112	-999	124	1455	1.57	2.26	0.18	0.09
279	1D	-1013	112	-3781	124	1455	1.57	2.26	0.05	0.09
279	1I	135	-75	-846	-91	1155	1.57	2.26	0.12	0.07
279	1J	-906	-75	-3934	-91	1155	1.57	2.26	0.04	0.07
279	1K	135	74	-846	92	1155	1.57	2.26	0.11	0.07
279	1L	-906	74	-3934	92	1155	1.57	2.26	0.04	0.07
279	1Q	-84	-45	-1553	-51	841	1.57	2.26	0.04	0.05
279	1R	-687	-45	-3227	-51	841	1.57	2.26	0.03	0.05
279	1S	-84	44	-1553	52	841	1.57	2.26	0.04	0.05
279	1T	-687	44	-3227	52	841	1.57	2.26	0.03	0.05
279	2	-527	-1	-3247	1	497	1.57	2.26	0.03	0.03
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
280	1A	251	-115	-1012	-125	1483	1.57	2.26	0.19	0.09
280	1B	-818	-115	-3849	-125	1483	1.57	2.26	0.05	0.09
280	1C	251	116	-1012	132	1483	1.57	2.26	0.19	0.09

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

280	1D	-818	116	-3849	132	1483	1.57	2.26	0.05	0.09
280	1I	268	-76	-906	-91	1488	1.57	2.26	0.14	0.09
280	1J	-835	-76	-3955	-91	1488	1.57	2.26	0.04	0.09
280	1K	268	78	-906	98	1488	1.57	2.26	0.14	0.09
280	1L	-835	78	-3955	98	1488	1.57	2.26	0.05	0.09
280	1Q	3	-45	-1578	-50	1020	1.57	2.26	0.06	0.06
280	1R	-569	-45	-3283	-50	1020	1.57	2.26	0.03	0.06
280	1S	3	47	-1578	57	1020	1.57	2.26	0.06	0.06
280	1T	-569	47	-3283	57	1020	1.57	2.26	0.03	0.06
280	2	-393	1	-3322	5	694	1.57	2.26	0.03	0.04

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

281	1A	1039	-115	-621	-120	1528	1.57	2.26	0.32	0.09
281	1B	-129	-115	-4085	-120	1528	1.57	2.26	0.12	0.09
281	1C	1039	123	-621	126	1528	1.57	2.26	0.33	0.09
281	1D	-129	123	-4085	126	1528	1.57	2.26	0.14	0.09
281	1I	1157	-76	-504	-83	1846	1.57	2.26	0.29	0.11
281	1J	-248	-76	-4203	-83	1846	1.57	2.26	0.06	0.11
281	1K	1157	85	-504	89	1846	1.57	2.26	0.30	0.11
281	1L	-248	85	-4203	89	1846	1.57	2.26	0.07	0.11
281	1Q	806	-44	-1350	-48	1219	1.57	2.26	0.19	0.07
281	1R	104	-44	-3357	-48	1219	1.57	2.26	0.07	0.07
281	1S	806	53	-1350	53	1219	1.57	2.26	0.20	0.07
281	1T	104	53	-3357	53	1219	1.57	2.26	0.08	0.07
281	2	632	6	-3209	4	917	1.57	2.26	0.11	0.05

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

282	1A	203	-114	-952	-126	1557	1.57	2.26	0.18	0.09
282	1B	-887	-114	-4023	-126	1557	1.57	2.26	0.05	0.09
282	1C	203	116	-952	130	1557	1.57	2.26	0.18	0.09
282	1D	-887	116	-4023	130	1557	1.57	2.26	0.05	0.09
282	1I	225	-76	-830	-92	1542	1.57	2.26	0.13	0.09
282	1J	-909	-76	-4145	-92	1542	1.57	2.26	0.05	0.09
282	1K	225	77	-830	96	1542	1.57	2.26	0.13	0.09
282	1L	-909	77	-4145	96	1542	1.57	2.26	0.05	0.09
282	1Q	-45	-45	-1576	-52	1084	1.57	2.26	0.05	0.07
282	1R	-638	-45	-3399	-52	1084	1.57	2.26	0.04	0.06
282	1S	-45	47	-1576	55	1084	1.57	2.26	0.05	0.07
282	1T	-638	47	-3399	55	1084	1.57	2.26	0.04	0.06
282	2	-472	1	-3391	3	772	1.57	2.26	0.03	0.05

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

283	1A	957	-126	-592	-119	1455	1.57	2.26	0.32	0.09
283	1B	-20	-126	-3396	-119	1455	1.57	2.26	0.16	0.09
283	1C	957	140	-592	126	1455	1.57	2.26	0.33	0.09
283	1D	-20	140	-3396	126	1455	1.57	2.26	0.17	0.09
283	1I	1165	-88	-441	-79	1886	1.57	2.26	0.30	0.11
283	1J	-229	-88	-3547	-79	1886	1.57	2.26	0.08	0.11
283	1K	1165	101	-441	86	1886	1.57	2.26	0.32	0.11
283	1L	-229	101	-3547	86	1886	1.57	2.26	0.09	0.11
283	1Q	797	-49	-1153	-46	1228	1.57	2.26	0.19	0.07
283	1R	140	-49	-2835	-46	1228	1.57	2.26	0.08	0.07
283	1S	797	62	-1153	53	1228	1.57	2.26	0.21	0.07
283	1T	140	62	-2835	53	1228	1.57	2.26	0.10	0.07
283	2	650	9	-2731	5	956	1.57	2.26	0.11	0.06

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

284	1A	980	-131	-763	-131	1476	1.57	2.26	0.33	0.09
284	1B	-96	-131	-3678	-131	1476	1.57	2.26	0.15	0.09
284	1C	980	135	-763	136	1476	1.57	2.26	0.33	0.09
284	1D	-96	135	-3678	136	1476	1.57	2.26	0.15	0.09
284	1I	1115	-84	-644	-87	1789	1.57	2.26	0.29	0.11
284	1J	-232	-84	-3798	-87	1789	1.57	2.26	0.07	0.11
284	1K	1115	88	-644	93	1789	1.57	2.26	0.30	0.11
284	1L	-232	88	-3798	93	1789	1.57	2.26	0.08	0.11
284	1Q	773	-51	-1352	-51	1184	1.57	2.26	0.19	0.07
284	1R	110	-51	-3089	-51	1184	1.57	2.26	0.08	0.07
284	1S	773	55	-1352	57	1184	1.57	2.26	0.20	0.07
284	1T	110	55	-3089	57	1184	1.57	2.26	0.09	0.07
284	2	613	3	-3041	4	902	1.57	2.26	0.10	0.05

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

285	1A	209	-120	-852	-137	1555	1.57	2.26	0.19	0.09
285	1B	-909	-120	-3980	-137	1555	1.57	2.26	0.05	0.09
285	1C	209	119	-852	136	1555	1.57	2.26	0.18	0.09
285	1D	-909	119	-3980	136	1555	1.57	2.26	0.05	0.09
285	1I	221	-79	-782	-98	1526	1.57	2.26	0.14	0.09
285	1J	-921	-79	-4050	-98	1526	1.57	2.26	0.05	0.09
285	1K	221	78	-782	98	1526	1.57	2.26	0.13	0.09
285	1L	-921	78	-4050	98	1526	1.57	2.26	0.05	0.09
285	1Q	-50	-48	-1511	-56	1068	1.57	2.26	0.05	0.06
285	1R	-650	-48	-3321	-56	1068	1.57	2.26	0.04	0.06
285	1S	-50	47	-1511	56	1068	1.57	2.26	0.05	0.06
285	1T	-650	47	-3321	56	1068	1.57	2.26	0.03	0.06
285	2	-484	-0	-3298	-0	753	1.57	2.26	0.03	0.04

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

286	1A	1046	-121	-435	-117	1435	1.57	2.26	0.33	0.09
286	1B	-117	-121	-3708	-117	1435	1.57	2.26	0.13	0.08
286	1C	1046	131	-435	121	1435	1.57	2.26	0.34	0.09
286	1D	-117	131	-3708	121	1435	1.57	2.26	0.15	0.08
286	1I	1241	-86	-343	-80	1881	1.57	2.26	0.31	0.11
286	1J	-312	-86	-3800	-80	1881	1.57	2.26	0.06	0.11
286	1K	1241	97	-343	84	1881	1.57	2.26	0.33	0.11
286	1L	-312	97	-3800	84	1881	1.57	2.26	0.07	0.11
286	1Q	833	-47	-1133	-47	1212	1.57	2.26	0.20	0.07
286	1R	95	-47	-3010	-47	1212	1.57	2.26	0.08	0.07

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

286	1S	833	58	-1133	50	1212	1.57	2.26	0.21	0.07
286	1T	95	58	-3010	50	1212	1.57	2.26	0.09	0.07
286	2	644	7	-2831	3	932	1.57	2.26	0.11	0.06
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
287	1A	1012	-120	-614	-125	1548	1.57	2.26	0.32	0.09
287	1B	-112	-120	-4016	-125	1548	1.57	2.26	0.13	0.09
287	1C	1012	123	-614	127	1548	1.57	2.26	0.32	0.09
287	1D	-112	123	-4016	127	1548	1.57	2.26	0.14	0.09
287	1I	1153	-80	-555	-86	1856	1.57	2.26	0.29	0.11
287	1J	-253	-80	-4075	-86	1856	1.57	2.26	0.06	0.11
287	1K	1153	83	-555	89	1856	1.57	2.26	0.29	0.11
287	1L	-253	83	-4075	89	1856	1.57	2.26	0.07	0.11
287	1Q	795	-47	-1346	-50	1243	1.57	2.26	0.19	0.07
287	1R	105	-47	-3285	-50	1243	1.57	2.26	0.08	0.07
287	1S	795	51	-1346	52	1243	1.57	2.26	0.19	0.07
287	1T	105	51	-3285	52	1243	1.57	2.26	0.08	0.07
287	2	624	2	-3162	1	961	1.57	2.26	0.10	0.06
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
288	1A	808	-125	-883	-140	1489	1.57	2.26	0.29	0.09
288	1B	-253	-125	-3862	-140	1489	1.57	2.26	0.12	0.09
288	1C	808	124	-883	143	1489	1.57	2.26	0.29	0.09
288	1D	-253	124	-3862	143	1489	1.57	2.26	0.12	0.09
288	1I	856	-81	-823	-97	1578	1.57	2.26	0.25	0.10
288	1J	-300	-81	-3922	-97	1578	1.57	2.26	0.06	0.09
288	1K	856	81	-823	99	1578	1.57	2.26	0.24	0.10
288	1L	-300	81	-3922	99	1578	1.57	2.26	0.06	0.09
288	1Q	571	-50	-1502	-56	1073	1.57	2.26	0.16	0.06
288	1R	-15	-50	-3243	-56	1073	1.57	2.26	0.06	0.06
288	1S	571	49	-1502	59	1073	1.57	2.26	0.16	0.06
288	1T	-15	49	-3243	59	1073	1.57	2.26	0.06	0.06
288	2	388	-0	-3246	2	766	1.57	2.26	0.06	0.05
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
289	1A	278	-115	-867	-129	1448	1.57	2.26	0.19	0.09
289	1B	-1021	-115	-3789	-129	1448	1.57	2.26	0.05	0.09
289	1C	278	115	-867	128	1448	1.57	2.26	0.19	0.09
289	1D	-1021	115	-3789	128	1448	1.57	2.26	0.05	0.09
289	1I	172	-76	-748	-95	1162	1.57	2.26	0.12	0.07
289	1J	-914	-76	-3908	-95	1162	1.57	2.26	0.04	0.07
289	1K	172	75	-748	94	1162	1.57	2.26	0.12	0.07
289	1L	-914	75	-3908	94	1162	1.57	2.26	0.04	0.07
289	1Q	-62	-46	-1473	-54	821	1.57	2.26	0.05	0.05
289	1R	-681	-46	-3183	-54	821	1.57	2.26	0.03	0.05
289	1S	-62	45	-1473	53	821	1.57	2.26	0.05	0.05
289	1T	-681	45	-3183	53	821	1.57	2.26	0.03	0.05
289	2	-510	-0	-3167	-1	456	1.57	2.26	0.03	0.03
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
290	1A	354	-111	-916	-117	1232	1.57	2.26	0.20	0.07
290	1B	-956	-111	-3551	-117	1232	1.57	2.26	0.04	0.07
290	1C	354	111	-916	116	1232	1.57	2.26	0.20	0.07
290	1D	-956	111	-3551	116	1232	1.57	2.26	0.04	0.07
290	1I	179	-72	-715	-83	775	1.57	2.26	0.12	0.05
290	1J	-781	-72	-3751	-83	775	1.57	2.26	0.04	0.05
290	1K	179	72	-715	82	775	1.57	2.26	0.12	0.05
290	1L	-781	72	-3751	82	775	1.57	2.26	0.04	0.05
290	1Q	-14	-44	-1439	-48	533	1.57	2.26	0.05	0.03
290	1R	-588	-44	-3027	-48	533	1.57	2.26	0.03	0.03
290	1S	-14	44	-1439	47	533	1.57	2.26	0.05	0.03
290	1T	-588	44	-3027	47	533	1.57	2.26	0.03	0.03
290	2	-410	-1	-3026	-1	135	1.57	2.26	0.03	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
291	1A	258	-112	-805	-121	1450	1.57	2.26	0.18	0.09
291	1B	-1080	-112	-3877	-121	1450	1.57	2.26	0.05	0.09
291	1C	258	111	-805	119	1450	1.57	2.26	0.18	0.09
291	1D	-1080	111	-3877	119	1450	1.57	2.26	0.05	0.09
291	1I	155	-73	-645	-83	1167	1.57	2.26	0.12	0.07
291	1J	-977	-73	-4037	-83	1167	1.57	2.26	0.04	0.07
291	1K	155	72	-645	81	1167	1.57	2.26	0.12	0.07
291	1L	-977	72	-4037	81	1167	1.57	2.26	0.04	0.07
291	1Q	-89	-45	-1444	-49	828	1.57	2.26	0.04	0.05
291	1R	-733	-45	-3238	-49	828	1.57	2.26	0.03	0.05
291	1S	-89	44	-1444	47	828	1.57	2.26	0.04	0.05
291	1T	-733	44	-3238	47	828	1.57	2.26	0.03	0.05
291	2	-563	-1	-3177	-1	471	1.57	2.26	0.03	0.03
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
292	1A	340	-114	-929	-127	1315	1.57	2.26	0.20	0.08
292	1B	-967	-114	-3574	-127	1315	1.57	2.26	0.05	0.08
292	1C	340	113	-929	126	1315	1.57	2.26	0.20	0.08
292	1D	-967	113	-3574	126	1315	1.57	2.26	0.05	0.08
292	1I	176	-75	-790	-95	899	1.57	2.26	0.12	0.05
292	1J	-804	-75	-3714	-95	899	1.57	2.26	0.04	0.05
292	1K	176	75	-790	95	899	1.57	2.26	0.12	0.05
292	1L	-804	75	-3714	95	899	1.57	2.26	0.04	0.05
292	1Q	-23	-46	-1464	-53	627	1.57	2.26	0.05	0.04
292	1R	-605	-46	-3039	-53	627	1.57	2.26	0.03	0.04
292	1S	-23	45	-1464	53	627	1.57	2.26	0.05	0.04
292	1T	-605	45	-3039	53	627	1.57	2.26	0.03	0.04
292	2	-430	-0	-3061	-0	236	1.57	2.26	0.03	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
293	1A	1111	-117	-257	-138	1490	1.57	2.26	0.33	0.09

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

293	1B	-208	-117	-4239	-138	1490	1.57	2.26	0.12	0.09
293	1C	1111	122	-257	130	1490	1.57	2.26	0.34	0.09
293	1D	-208	122	-4239	130	1490	1.57	2.26	0.12	0.09
293	1I	1294	-82	-295	-89	1928	1.57	2.26	0.32	0.12
293	1J	-391	-82	-4201	-89	1928	1.57	2.26	0.05	0.11
293	1K	1294	87	-295	82	1928	1.57	2.26	0.32	0.12
293	1L	-391	87	-4201	82	1928	1.57	2.26	0.05	0.11
293	1Q	854	-47	-1167	-57	1250	1.57	2.26	0.20	0.08
293	1R	49	-47	-3329	-57	1250	1.57	2.26	0.07	0.07
293	1S	854	52	-1167	49	1250	1.57	2.26	0.21	0.08
293	1T	49	52	-3329	49	1250	1.57	2.26	0.07	0.07
293	2	625	3	-3064	-5	962	1.57	2.26	0.10	0.06

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

294	1A	980	-113	-438	-137	1686	1.57	2.26	0.31	0.10
294	1B	-166	-113	-4475	-137	1686	1.57	2.26	0.12	0.10
294	1C	980	115	-438	129	1686	1.57	2.26	0.31	0.10
294	1D	-166	115	-4475	129	1686	1.57	2.26	0.12	0.10
294	1I	1120	-75	-481	-89	1957	1.57	2.26	0.28	0.12
294	1J	-306	-75	-4432	-89	1957	1.57	2.26	0.05	0.11
294	1K	1120	76	-481	82	1957	1.57	2.26	0.28	0.12
294	1L	-306	76	-4432	82	1957	1.57	2.26	0.05	0.11
294	1Q	758	-45	-1360	-56	1344	1.57	2.26	0.18	0.08
294	1R	56	-45	-3553	-56	1344	1.57	2.26	0.07	0.08
294	1S	758	46	-1360	49	1344	1.57	2.26	0.18	0.08
294	1T	56	46	-3553	49	1344	1.57	2.26	0.07	0.08
294	2	565	1	-3347	-5	1062	1.57	2.26	0.09	0.06

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

295	1A	140	-112	-700	-131	1635	1.57	2.26	0.16	0.10
295	1B	-1178	-112	-4221	-131	1635	1.57	2.26	0.05	0.10
295	1C	140	111	-700	125	1635	1.57	2.26	0.16	0.10
295	1D	-1178	111	-4221	125	1635	1.57	2.26	0.05	0.10
295	1I	136	-72	-582	-85	1588	1.57	2.26	0.11	0.10
295	1J	-1174	-72	-4339	-85	1588	1.57	2.26	0.05	0.09
295	1K	136	71	-582	80	1588	1.57	2.26	0.11	0.10
295	1L	-1174	71	-4339	80	1588	1.57	2.26	0.05	0.09
295	1Q	-165	-45	-1456	-53	1141	1.57	2.26	0.03	0.07
295	1R	-873	-45	-3465	-53	1141	1.57	2.26	0.04	0.07
295	1S	-165	43	-1456	48	1141	1.57	2.26	0.03	0.07
295	1T	-873	43	-3465	48	1141	1.57	2.26	0.04	0.07
295	2	-713	-1	-3344	-4	843	1.57	2.26	0.03	0.05

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

296	1A	216	-131	180	-234	1724	1.57	2.26	0.23	0.10
296	1B	-1204	-131	-5277	-234	1724	1.57	2.26	0.07	0.10
296	1C	216	126	180	199	1724	1.57	2.26	0.20	0.10
296	1D	-1204	126	-5277	199	1724	1.57	2.26	0.07	0.10
296	1I	372	-85	-220	-160	2099	1.57	2.26	0.17	0.13
296	1J	-1360	-85	-4876	-160	2099	1.57	2.26	0.06	0.12
296	1K	372	79	-220	124	2099	1.57	2.26	0.16	0.13
296	1L	-1360	79	-4876	124	2099	1.57	2.26	0.06	0.12
296	1Q	-65	-53	-1193	-105	1407	1.57	2.26	0.06	0.08
296	1R	-923	-53	-3903	-105	1407	1.57	2.26	0.05	0.08
296	1S	-65	48	-1193	70	1407	1.57	2.26	0.05	0.08
296	1T	-923	48	-3903	70	1407	1.57	2.26	0.04	0.08
296	2	-682	-4	-3466	-24	1100	1.57	2.26	0.03	0.06

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

297	1A	107	-118	-371	-176	1807	1.57	2.26	0.17	0.11
297	1B	-1244	-118	-4778	-176	1807	1.57	2.26	0.06	0.11
297	1C	107	114	-371	154	1807	1.57	2.26	0.16	0.11
297	1D	-1244	114	-4778	154	1807	1.57	2.26	0.06	0.11
297	1I	218	-76	-422	-119	2051	1.57	2.26	0.13	0.12
297	1J	-1354	-76	-4726	-119	2051	1.57	2.26	0.05	0.12
297	1K	218	73	-422	97	2051	1.57	2.26	0.13	0.12
297	1L	-1354	73	-4726	97	2051	1.57	2.26	0.05	0.12
297	1Q	-167	-48	-1388	-77	1436	1.57	2.26	0.03	0.09
297	1R	-970	-48	-3761	-77	1436	1.57	2.26	0.04	0.08
297	1S	-167	44	-1388	55	1436	1.57	2.26	0.03	0.09
297	1T	-970	44	-3761	55	1436	1.57	2.26	0.04	0.08
297	2	-783	-3	-3501	-15	1157	1.57	2.26	0.03	0.07

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

298	1A	155	-117	-743	-128	1655	1.57	2.26	0.17	0.10
298	1B	-1017	-117	-4212	-128	1655	1.57	2.26	0.05	0.10
298	1C	155	116	-743	124	1655	1.57	2.26	0.17	0.10
298	1D	-1017	116	-4212	124	1655	1.57	2.26	0.05	0.10
298	1I	199	-76	-660	-90	1706	1.57	2.26	0.13	0.10
298	1J	-1061	-76	-4295	-90	1706	1.57	2.26	0.05	0.10
298	1K	199	75	-660	85	1706	1.57	2.26	0.13	0.10
298	1L	-1061	75	-4295	85	1706	1.57	2.26	0.05	0.10
298	1Q	-103	-46	-1488	-53	1212	1.57	2.26	0.04	0.07
298	1R	-759	-46	-3467	-53	1212	1.57	2.26	0.04	0.07
298	1S	-103	46	-1488	49	1212	1.57	2.26	0.04	0.07
298	1T	-759	46	-3467	49	1212	1.57	2.26	0.04	0.07
298	2	-595	-0	-3375	-3	926	1.57	2.26	0.03	0.05

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

299	1A	266	-118	-958	-139	1430	1.57	2.26	0.19	0.09
299	1B	-904	-118	-3668	-139	1430	1.57	2.26	0.05	0.08
299	1C	266	117	-958	140	1430	1.57	2.26	0.19	0.09
299	1D	-904	117	-3668	140	1430	1.57	2.26	0.05	0.08
299	1I	200	-78	-902	-101	1241	1.57	2.26	0.13	0.07
299	1J	-838	-78	-3724	-101	1241	1.57	2.26	0.04	0.07
299	1K	200	77	-902	102	1241	1.57	2.26	0.13	0.07
299	1L	-838	77	-3724	102	1241	1.57	2.26	0.04	0.07

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

299	1Q	-31	-47	-1515	-57	854	1.57	2.26	0.05	0.05
299	1R	-606	-47	-3110	-57	854	1.57	2.26	0.03	0.05
299	1S	-31	46	-1515	58	854	1.57	2.26	0.05	0.05
299	1T	-606	46	-3110	58	854	1.57	2.26	0.03	0.05
299	2	-441	-1	-3163	1	494	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
300	1A	348	-115	-977	-132	1307	1.57	2.26	0.20	0.08
300	1B	-935	-115	-3486	-132	1307	1.57	2.26	0.04	0.08
300	1C	348	115	-977	133	1307	1.57	2.26	0.20	0.08
300	1D	-935	115	-3486	133	1307	1.57	2.26	0.05	0.08
300	1I	180	-77	-877	-102	893	1.57	2.26	0.13	0.05
300	1J	-767	-77	-3586	-102	893	1.57	2.26	0.04	0.05
300	1K	180	76	-877	102	893	1.57	2.26	0.13	0.05
300	1L	-767	76	-3586	102	893	1.57	2.26	0.04	0.05
300	1Q	-11	-46	-1483	-56	618	1.57	2.26	0.06	0.04
300	1R	-577	-46	-2980	-56	618	1.57	2.26	0.03	0.04
300	1S	-11	46	-1483	56	618	1.57	2.26	0.06	0.04
300	1T	-577	46	-2980	56	618	1.57	2.26	0.03	0.04
300	2	-403	-0	-3041	1	224	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
301	1A	261	-118	-901	-137	1476	1.57	2.26	0.19	0.09
301	1B	-961	-118	-3792	-137	1476	1.57	2.26	0.05	0.09
301	1C	261	117	-901	137	1476	1.57	2.26	0.19	0.09
301	1D	-961	117	-3792	137	1476	1.57	2.26	0.05	0.09
301	1I	191	-78	-821	-101	1275	1.57	2.26	0.13	0.08
301	1J	-891	-78	-3872	-101	1275	1.57	2.26	0.04	0.07
301	1K	191	77	-821	101	1275	1.57	2.26	0.13	0.08
301	1L	-891	77	-3872	101	1275	1.57	2.26	0.04	0.07
301	1Q	-49	-47	-1502	-57	892	1.57	2.26	0.05	0.05
301	1R	-650	-47	-3191	-57	892	1.57	2.26	0.03	0.05
301	1S	-49	46	-1502	57	892	1.57	2.26	0.05	0.05
301	1T	-650	46	-3191	57	892	1.57	2.26	0.03	0.05
301	2	-482	-0	-3201	-0	538	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
302	1A	338	-113	-1172	-145	1161	1.57	2.26	0.20	0.07
302	1B	-857	-113	-2958	-145	1161	1.57	2.26	0.04	0.07
302	1C	338	113	-1172	147	1161	1.57	2.26	0.20	0.07
302	1D	-857	113	-2958	147	1161	1.57	2.26	0.04	0.07
302	1I	126	-77	-1182	-136	680	1.57	2.26	0.12	0.04
302	1J	-645	-77	-2948	-136	680	1.57	2.26	0.04	0.04
302	1K	126	77	-1182	138	680	1.57	2.26	0.12	0.04
302	1L	-645	77	-2948	138	680	1.57	2.26	0.04	0.04
302	1Q	-8	-46	-1508	-68	466	1.57	2.26	0.06	0.03
302	1R	-511	-46	-2622	-68	466	1.57	2.26	0.03	0.03
302	1S	-8	46	-1508	70	466	1.57	2.26	0.06	0.03
302	1T	-511	46	-2622	70	466	1.57	2.26	0.03	0.03
302	2	-356	0	-2840	1	61	1.57	2.26	0.02	0.00

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
303	1A	227	-113	-1117	-122	1336	1.57	2.26	0.18	0.08
303	1B	-813	-113	-3463	-122	1336	1.57	2.26	0.04	0.08
303	1C	227	114	-1117	132	1336	1.57	2.26	0.18	0.08
303	1D	-813	114	-3463	132	1336	1.57	2.26	0.04	0.08
303	1I	262	-75	-1033	-91	1384	1.57	2.26	0.14	0.08
303	1J	-848	-75	-3548	-91	1384	1.57	2.26	0.04	0.08
303	1K	262	76	-1033	101	1384	1.57	2.26	0.14	0.08
303	1L	-848	76	-3548	101	1384	1.57	2.26	0.04	0.08
303	1Q	-6	-45	-1559	-49	896	1.57	2.26	0.06	0.05
303	1R	-579	-45	-3021	-49	896	1.57	2.26	0.03	0.05
303	1S	-6	46	-1559	59	896	1.57	2.26	0.06	0.05
303	1T	-579	46	-3021	59	896	1.57	2.26	0.03	0.05
303	2	-407	1	-3146	7	546	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
304	1A	940	-111	-862	-115	1408	1.57	2.26	0.30	0.09
304	1B	-105	-111	-3456	-115	1408	1.57	2.26	0.12	0.08
304	1C	940	123	-862	129	1408	1.57	2.26	0.31	0.09
304	1D	-105	123	-3456	129	1408	1.57	2.26	0.14	0.08
304	1I	1072	-75	-670	-79	1749	1.57	2.26	0.27	0.11
304	1J	-237	-75	-3648	-79	1749	1.57	2.26	0.06	0.10
304	1K	1072	87	-670	93	1749	1.57	2.26	0.29	0.11
304	1L	-237	87	-3648	93	1749	1.57	2.26	0.07	0.10
304	1Q	741	-42	-1346	-43	1122	1.57	2.26	0.17	0.07
304	1R	94	-42	-2972	-43	1122	1.57	2.26	0.07	0.07
304	1S	741	54	-1346	57	1122	1.57	2.26	0.19	0.07
304	1T	94	54	-2972	57	1122	1.57	2.26	0.08	0.07
304	2	583	8	-2960	10	813	1.57	2.26	0.10	0.05

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
305	1A	265	-115	-1067	-123	1406	1.57	2.26	0.19	0.08
305	1B	-795	-115	-3660	-123	1406	1.57	2.26	0.05	0.08
305	1C	265	115	-1067	132	1406	1.57	2.26	0.19	0.08
305	1D	-795	115	-3660	132	1406	1.57	2.26	0.05	0.08
305	1I	287	-76	-970	-89	1434	1.57	2.26	0.14	0.09
305	1J	-817	-76	-3756	-89	1434	1.57	2.26	0.04	0.08
305	1K	287	77	-970	98	1434	1.57	2.26	0.14	0.09
305	1L	-817	77	-3756	98	1434	1.57	2.26	0.04	0.08
305	1Q	20	-45	-1570	-49	954	1.57	2.26	0.06	0.06
305	1R	-550	-45	-3156	-49	954	1.57	2.26	0.03	0.06
305	1S	20	46	-1570	57	954	1.57	2.26	0.06	0.06
305	1T	-550	46	-3156	57	954	1.57	2.26	0.03	0.06
305	2	-369	1	-3237	6	614	1.57	2.26	0.03	0.04

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
-----------------	--	--------	--	--------	--	-------------------------------------	--	--	--	--

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

306	1A	356	-112	-1158	-128	1171	1.57	2.26	0.20	0.07
306	1B	-854	-112	-3042	-128	1171	1.57	2.26	0.04	0.07
306	1C	356	111	-1158	130	1171	1.57	2.26	0.20	0.07
306	1D	-854	111	-3042	130	1171	1.57	2.26	0.04	0.07
306	1I	143	-75	-1135	-107	687	1.57	2.26	0.12	0.04
306	1J	-642	-75	-3065	-107	687	1.57	2.26	0.04	0.04
306	1K	143	75	-1135	109	687	1.57	2.26	0.12	0.04
306	1L	-642	75	-3065	109	687	1.57	2.26	0.04	0.04
306	1Q	4	-45	-1513	-56	471	1.57	2.26	0.06	0.03
306	1R	-503	-45	-2687	-56	471	1.57	2.26	0.03	0.03
306	1S	4	45	-1513	58	471	1.57	2.26	0.06	0.03
306	1T	-503	45	-2687	58	471	1.57	2.26	0.03	0.03
306	2	-342	-0	-2881	1	62	1.57	2.26	0.03	0.00
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
307	1A	272	-114	-1132	-125	1358	1.57	2.26	0.19	0.08
307	1B	-889	-114	-3436	-125	1358	1.57	2.26	0.04	0.08
307	1C	272	114	-1132	130	1358	1.57	2.26	0.19	0.08
307	1D	-889	114	-3436	130	1358	1.57	2.26	0.04	0.08
307	1I	161	-76	-1082	-95	1079	1.57	2.26	0.12	0.07
307	1J	-779	-76	-3485	-95	1079	1.57	2.26	0.04	0.06
307	1K	161	75	-1082	100	1079	1.57	2.26	0.12	0.07
307	1L	-779	75	-3485	100	1079	1.57	2.26	0.04	0.06
307	1Q	-34	-46	-1579	-52	756	1.57	2.26	0.05	0.05
307	1R	-583	-46	-2988	-52	756	1.57	2.26	0.03	0.04
307	1S	-34	45	-1579	56	756	1.57	2.26	0.05	0.05
307	1T	-583	45	-2988	56	756	1.57	2.26	0.03	0.04
307	2	-425	-1	-3127	3	394	1.57	2.26	0.03	0.02
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
308	1A	371	-112	-1133	-123	1181	1.57	2.26	0.20	0.07
308	1B	-859	-112	-3134	-123	1181	1.57	2.26	0.04	0.07
308	1C	371	112	-1133	125	1181	1.57	2.26	0.20	0.07
308	1D	-859	112	-3134	125	1181	1.57	2.26	0.04	0.07
308	1I	160	-76	-1074	-98	693	1.57	2.26	0.12	0.04
308	1J	-648	-76	-3192	-98	693	1.57	2.26	0.04	0.04
308	1K	160	75	-1074	100	693	1.57	2.26	0.12	0.04
308	1L	-648	75	-3192	100	693	1.57	2.26	0.04	0.04
308	1Q	14	-45	-1513	-52	476	1.57	2.26	0.06	0.03
308	1R	-502	-45	-2754	-52	476	1.57	2.26	0.03	0.03
308	1S	14	45	-1513	54	476	1.57	2.26	0.06	0.03
308	1T	-502	45	-2754	54	476	1.57	2.26	0.03	0.03
308	2	-333	-0	-2918	1	65	1.57	2.26	0.03	0.00
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
309	1A	687	-164	-251	-159	1873	1.57	2.26	0.32	0.11
309	1B	-1912	-164	-2052	-159	1873	1.57	2.26	0.04	0.11
309	1C	687	176	-251	129	1873	1.57	2.26	0.33	0.11
309	1D	-1912	176	-2052	129	1873	1.57	2.26	0.04	0.11
309	1I	705	-114	-90	-124	2478	1.57	2.26	0.26	0.15
309	1J	-1930	-114	-2213	-124	2478	1.57	2.26	0.03	0.15
309	1K	705	125	-90	95	2478	1.57	2.26	0.27	0.15
309	1L	-1930	125	-2213	95	2478	1.57	2.26	0.03	0.15
309	1Q	64	-64	-570	-78	1701	1.57	2.26	0.09	0.10
309	1R	-1290	-64	-1733	-78	1701	1.57	2.26	0.02	0.10
309	1S	64	76	-570	49	1701	1.57	2.26	0.11	0.10
309	1T	-1290	76	-1733	49	1701	1.57	2.26	0.02	0.10
309	2	-848	8	-1588	-20	1477	1.57	2.26	0.02	0.09
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
310	1A	287	-109	260	-187	1523	1.57	2.26	0.19	0.09
310	1B	-1082	-109	-1381	-187	1523	1.57	2.26	0.05	0.09
310	1C	287	154	260	120	1523	1.57	2.26	0.24	0.09
310	1D	-1082	154	-1381	120	1523	1.57	2.26	0.05	0.09
310	1I	626	-60	547	-137	2233	1.57	2.26	0.18	0.14
310	1J	-1421	-60	-1668	-137	2233	1.57	2.26	0.03	0.13
310	1K	626	105	547	70	2233	1.57	2.26	0.24	0.14
310	1L	-1421	105	-1668	70	2233	1.57	2.26	0.03	0.13
310	1Q	61	-30	-47	-97	1198	1.57	2.26	0.08	0.07
310	1R	-856	-30	-1073	-97	1198	1.57	2.26	0.02	0.07
310	1S	61	75	-47	30	1198	1.57	2.26	0.10	0.07
310	1T	-856	75	-1073	30	1198	1.57	2.26	0.02	0.07
310	2	-550	31	-765	-46	621	1.57	2.26	0.01	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
311	1A	252	-112	187	-211	1504	1.57	2.26	0.21	0.09
311	1B	-1119	-112	-1779	-211	1504	1.57	2.26	0.05	0.09
311	1C	252	153	187	137	1504	1.57	2.26	0.23	0.09
311	1D	-1119	153	-1779	137	1504	1.57	2.26	0.05	0.09
311	1I	605	-62	436	-164	2195	1.57	2.26	0.19	0.13
311	1J	-1472	-62	-2028	-164	2195	1.57	2.26	0.04	0.13
311	1K	605	103	436	90	2195	1.57	2.26	0.23	0.13
311	1L	-1472	103	-2028	90	2195	1.57	2.26	0.03	0.13
311	1Q	29	-32	-201	-112	1163	1.57	2.26	0.08	0.07
311	1R	-896	-32	-1392	-112	1163	1.57	2.26	0.03	0.07
311	1S	29	73	-201	38	1163	1.57	2.26	0.10	0.07
311	1T	-896	73	-1392	38	1163	1.57	2.26	0.02	0.07
311	2	-600	28	-1085	-50	573	1.57	2.26	0.01	0.03
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
312	1A	759	-153	-387	-139	1783	1.57	2.26	0.32	0.11
312	1B	-1859	-153	-2175	-139	1783	1.57	2.26	0.04	0.11
312	1C	759	183	-387	116	1783	1.57	2.26	0.36	0.11
312	1D	-1859	183	-2175	116	1783	1.57	2.26	0.05	0.11
312	1I	793	-106	-141	-93	2394	1.57	2.26	0.27	0.15
312	1J	-1892	-106	-2421	-93	2394	1.57	2.26	0.03	0.14

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

312	1K	793	135	-141	69	2394	1.57	2.26	0.30	0.15
312	1L	-1892	135	-2421	69	2394	1.57	2.26	0.03	0.14
312	1Q	131	-56	-690	-63	1589	1.57	2.26	0.09	0.10
312	1R	-1231	-56	-1872	-63	1589	1.57	2.26	0.02	0.10
312	1S	131	85	-690	39	1589	1.57	2.26	0.13	0.10
312	1T	-1231	85	-1872	39	1589	1.57	2.26	0.02	0.10
312	2	-762	20	-1762	-16	1316	1.57	2.26	0.02	0.08

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

313	1A	141	-132	-361	-133	1664	1.57	2.26	0.19	0.10
313	1B	-1055	-132	-2362	-133	1664	1.57	2.26	0.04	0.10
313	1C	141	169	-361	117	1664	1.57	2.26	0.24	0.10
313	1D	-1055	169	-2362	117	1664	1.57	2.26	0.07	0.10
313	1I	398	-94	-64	-87	2288	1.57	2.26	0.18	0.14
313	1J	-1312	-94	-2660	-87	2288	1.57	2.26	0.03	0.14
313	1K	398	131	-64	71	2288	1.57	2.26	0.23	0.14
313	1L	-1312	131	-2660	71	2288	1.57	2.26	0.03	0.14
313	1Q	-64	-46	-713	-57	1466	1.57	2.26	0.05	0.09
313	1R	-850	-46	-2010	-57	1466	1.57	2.26	0.02	0.09
313	1S	-64	83	-713	42	1466	1.57	2.26	0.10	0.09
313	1T	-850	83	-2010	42	1466	1.57	2.26	0.02	0.09
313	2	-634	26	-1866	-11	1154	1.57	2.26	0.02	0.07

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

314	1A	292	-161	185	-411	1391	1.57	2.26	0.38	0.08
314	1B	-1477	-161	-1820	-411	1391	1.57	2.26	0.18	0.08
314	1C	292	246	185	207	1391	1.57	2.26	0.36	0.08
314	1D	-1477	246	-1820	207	1391	1.57	2.26	0.10	0.08
314	1I	665	-98	427	-360	1985	1.57	2.26	0.37	0.12
314	1J	-1850	-98	-2062	-360	1985	1.57	2.26	0.12	0.12
314	1K	665	183	427	155	1985	1.57	2.26	0.34	0.12
314	1L	-1850	183	-2062	155	1985	1.57	2.26	0.05	0.12
314	1Q	-21	-43	-210	-245	908	1.57	2.26	0.19	0.06
314	1R	-1165	-43	-1425	-245	908	1.57	2.26	0.08	0.05
314	1S	-21	128	-210	40	908	1.57	2.26	0.16	0.06
314	1T	-1165	128	-1425	40	908	1.57	2.26	0.03	0.05
314	2	-815	59	-1108	-140	199	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

315	1A	242	-129	-39	-500	1450	1.57	2.26	0.44	0.09
315	1B	-1465	-129	-2193	-500	1450	1.57	2.26	0.22	0.09
315	1C	242	213	-39	306	1450	1.57	2.26	0.31	0.09
315	1D	-1465	213	-2193	306	1450	1.57	2.26	0.08	0.09
315	1I	612	-75	175	-440	2024	1.57	2.26	0.41	0.12
315	1J	-1835	-75	-2407	-440	2024	1.57	2.26	0.16	0.12
315	1K	612	159	175	246	2024	1.57	2.26	0.30	0.12
315	1L	-1835	159	-2407	246	2024	1.57	2.26	0.06	0.12
315	1Q	-58	-29	-465	-283	983	1.57	2.26	0.20	0.06
315	1R	-1165	-29	-1767	-283	983	1.57	2.26	0.09	0.06
315	1S	-58	113	-465	89	983	1.57	2.26	0.13	0.06
315	1T	-1165	113	-1767	89	983	1.57	2.26	0.03	0.06
315	2	-839	58	-1515	-132	352	1.57	2.26	0.03	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

316	1A	603	-260	-275	-1183	1563	1.57	4.52	0.52	0.09
316	1B	-1990	-260	-3096	-1183	1563	1.57	2.26	0.72	0.09
316	1C	603	377	-275	976	1563	1.57	2.26	0.84	0.09
316	1D	-1990	377	-3096	976	1563	1.57	2.26	0.54	0.09
316	1I	873	-184	501	-1045	2025	1.57	2.26	0.98	0.12
316	1J	-2260	-184	-3872	-1045	2025	1.57	2.26	0.53	0.12
316	1K	873	301	501	839	2025	1.57	2.26	0.80	0.12
316	1L	-2260	301	-3872	839	2025	1.57	2.26	0.36	0.12
316	1Q	47	-81	-663	-605	1062	1.57	2.26	0.46	0.06
316	1R	-1434	-81	-2708	-605	1062	1.57	2.26	0.27	0.06
316	1S	47	197	-663	399	1062	1.57	2.26	0.28	0.06
316	1T	-1434	197	-2708	399	1062	1.57	2.26	0.11	0.06
316	2	-952	81	-2304	-135	514	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

317	1A	559	-235	-305	-1089	1311	1.57	2.26	0.93	0.08
317	1B	-1577	-235	-2810	-1089	1311	1.57	2.26	0.67	0.08
317	1C	559	315	-305	1172	1311	1.57	4.52	0.52	0.08
317	1D	-1577	315	-2810	1172	1311	1.57	2.26	0.74	0.08
317	1I	887	-257	345	-1031	1800	1.57	2.26	0.95	0.11
317	1J	-1905	-257	-3460	-1031	1800	1.57	2.26	0.56	0.11
317	1K	887	336	345	1114	1800	1.57	4.52	0.57	0.11
317	1L	-1905	336	-3460	1114	1800	1.57	2.26	0.63	0.11
317	1Q	129	-104	-669	-507	963	1.57	2.26	0.38	0.06
317	1R	-1146	-104	-2446	-507	963	1.57	2.26	0.21	0.06
317	1S	129	184	-669	590	963	1.57	2.26	0.45	0.06
317	1T	-1146	184	-2446	590	963	1.57	2.26	0.28	0.06
317	2	-698	54	-2124	65	557	1.57	2.26	0.02	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

318	1A	230	-122	-264	-515	1466	1.57	2.26	0.43	0.09
318	1B	-1345	-122	-2526	-515	1466	1.57	2.26	0.21	0.09
318	1C	230	191	-264	350	1466	1.57	2.26	0.28	0.09
318	1D	-1345	191	-2526	350	1466	1.57	2.26	0.09	0.09
318	1I	589	-81	-65	-458	2024	1.57	2.26	0.40	0.12
318	1J	-1705	-81	-2726	-458	2024	1.57	2.26	0.15	0.12
318	1K	589	150	-65	294	2024	1.57	2.26	0.29	0.12
318	1L	-1705	150	-2726	294	2024	1.57	2.26	0.07	0.12
318	1Q	-47	-32	-706	-283	1026	1.57	2.26	0.18	0.06
318	1R	-1069	-32	-2084	-283	1026	1.57	2.26	0.07	0.06
318	1S	-47	101	-706	119	1026	1.57	2.26	0.12	0.06
318	1T	-1069	101	-2084	119	1026	1.57	2.26	0.03	0.06
318	2	-764	47	-1894	-110	466	1.57	2.26	0.03	0.03

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
319 1A	214	-154	-467	-473	1451	1.57	2.26	0.37	0.09
319 1B	-1113	-154	-2829	-473	1451	1.57	2.26	0.15	0.09
319 1C	214	104	-467	340	1451	1.57	2.26	0.25	0.09
319 1D	-1113	104	-2829	340	1451	1.57	2.26	0.08	0.09
319 1I	551	-145	-266	-450	1993	1.57	2.26	0.37	0.12
319 1J	-1449	-145	-3031	-450	1993	1.57	2.26	0.13	0.12
319 1K	551	95	-266	317	1993	1.57	2.26	0.25	0.12
319 1L	-1449	95	-3031	317	1993	1.57	2.26	0.07	0.12
319 1Q	-15	-88	-918	-265	1034	1.57	2.26	0.14	0.06
319 1R	-883	-88	-2378	-265	1034	1.57	2.26	0.06	0.06
319 1S	-15	37	-918	131	1034	1.57	2.26	0.04	0.06
319 1T	-883	37	-2378	131	1034	1.57	2.26	0.04	0.06
319 2	-613	-34	-2238	-88	521	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
320 1A	86	-129	-215	-127	1581	1.57	2.26	0.18	0.10
320 1B	-872	-129	-2667	-127	1581	1.57	2.26	0.05	0.09
320 1C	86	167	-215	117	1581	1.57	2.26	0.22	0.10
320 1D	-872	167	-2667	117	1581	1.57	2.26	0.09	0.09
320 1I	393	-96	48	-83	2201	1.57	2.26	0.19	0.13
320 1J	-1179	-96	-2930	-83	2201	1.57	2.26	0.03	0.13
320 1K	393	135	48	73	2201	1.57	2.26	0.23	0.13
320 1L	-1179	135	-2930	73	2201	1.57	2.26	0.03	0.13
320 1Q	-48	-46	-698	-53	1374	1.57	2.26	0.05	0.08
320 1R	-738	-46	-2184	-53	1374	1.57	2.26	0.02	0.08
320 1S	-48	84	-698	44	1374	1.57	2.26	0.10	0.08
320 1T	-738	84	-2184	44	1374	1.57	2.26	0.02	0.08
320 2	-546	26	-1971	-7	1036	1.57	2.26	0.02	0.06

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
321 1A	886	-133	-94	-125	1552	1.57	2.26	0.31	0.09
321 1B	-176	-133	-2969	-125	1552	1.57	2.26	0.14	0.09
321 1C	886	173	-94	110	1552	1.57	2.26	0.36	0.09
321 1D	-176	173	-2969	110	1552	1.57	2.26	0.19	0.09
321 1I	1163	-99	133	-85	2149	1.57	2.26	0.32	0.13
321 1J	-453	-99	-3197	-85	2149	1.57	2.26	0.06	0.13
321 1K	1163	140	133	70	2149	1.57	2.26	0.37	0.13
321 1L	-453	140	-3197	70	2149	1.57	2.26	0.11	0.13
321 1Q	714	-47	-695	-54	1323	1.57	2.26	0.18	0.08
321 1R	-4	-47	-2368	-54	1323	1.57	2.26	0.06	0.08
321 1S	714	87	-695	40	1323	1.57	2.26	0.23	0.08
321 1T	-4	87	-2368	40	1323	1.57	2.26	0.11	0.08
321 2	491	27	-2090	-10	965	1.57	2.26	0.11	0.06

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
322 1A	312	-104	-187	-248	1168	1.57	2.26	0.20	0.07
322 1B	-826	-104	-2841	-248	1168	1.57	2.26	0.06	0.07
322 1C	312	137	-187	157	1168	1.57	2.26	0.22	0.07
322 1D	-826	137	-2841	157	1168	1.57	2.26	0.06	0.07
322 1I	679	-68	7	-218	1846	1.57	2.26	0.20	0.11
322 1J	-1193	-68	-3035	-218	1846	1.57	2.26	0.05	0.11
322 1K	679	101	7	127	1846	1.57	2.26	0.24	0.11
322 1L	-1193	101	-3035	127	1846	1.57	2.26	0.04	0.11
322 1Q	142	-34	-724	-139	844	1.57	2.26	0.07	0.05
322 1R	-656	-34	-2304	-139	844	1.57	2.26	0.04	0.05
322 1S	142	67	-724	48	844	1.57	2.26	0.11	0.05
322 1T	-656	67	-2304	48	844	1.57	2.26	0.03	0.05
322 2	-356	23	-2057	-61	219	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
323 1A	363	-119	-230	-239	1072	1.57	2.26	0.21	0.07
323 1B	-852	-119	-3280	-239	1072	1.57	2.26	0.06	0.06
323 1C	363	87	-230	142	1072	1.57	2.26	0.17	0.07
323 1D	-852	87	-3280	142	1072	1.57	2.26	0.04	0.06
323 1I	666	-98	-127	-222	1744	1.57	2.26	0.23	0.11
323 1J	-1155	-98	-3382	-222	1744	1.57	2.26	0.06	0.10
323 1K	666	66	-127	125	1744	1.57	2.26	0.19	0.11
323 1L	-1155	66	-3382	125	1744	1.57	2.26	0.04	0.10
323 1Q	152	-62	-878	-139	759	1.57	2.26	0.10	0.05
323 1R	-642	-62	-2631	-139	759	1.57	2.26	0.04	0.05
323 1S	152	30	-878	43	759	1.57	2.26	0.06	0.05
323 1T	-642	30	-2631	43	759	1.57	2.26	0.03	0.05
323 2	-338	-22	-2382	-65	131	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
324 1A	1620	-136	33	-134	1586	1.57	2.26	0.44	0.10
324 1B	-810	-136	-3311	-134	1586	1.57	2.26	0.06	0.09
324 1C	1620	172	33	104	1586	1.57	2.26	0.49	0.10
324 1D	-810	172	-3311	104	1586	1.57	2.26	0.10	0.09
324 1I	1597	-102	205	-96	2130	1.57	2.26	0.39	0.13
324 1J	-787	-102	-3483	-96	2130	1.57	2.26	0.04	0.13
324 1K	1597	138	205	67	2130	1.57	2.26	0.44	0.13
324 1L	-787	138	-3483	67	2130	1.57	2.26	0.06	0.13
324 1Q	1022	-50	-695	-64	1313	1.57	2.26	0.23	0.08
324 1R	-212	-50	-2582	-64	1313	1.57	2.26	0.03	0.08
324 1S	1022	85	-695	34	1313	1.57	2.26	0.28	0.08
324 1T	-212	85	-2582	34	1313	1.57	2.26	0.07	0.08
324 2	560	24	-2233	-20	935	1.57	2.26	0.12	0.06

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
325 1A	772	-161	-23	-375	1317	1.57	2.26	0.33	0.08
325 1B	-1437	-161	-3440	-375	1317	1.57	2.26	0.09	0.08
325 1C	772	182	-23	325	1317	1.57	2.26	0.36	0.08
325 1D	-1437	182	-3440	325	1317	1.57	2.26	0.08	0.08

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

325	1I	741	-102	183	-250	1835	1.57	2.26	0.25	0.11
325	1J	-1406	-102	-3647	-250	1835	1.57	2.26	0.06	0.11
325	1K	741	123	183	200	1835	1.57	2.26	0.28	0.11
325	1L	-1406	123	-3647	200	1835	1.57	2.26	0.05	0.11
325	1Q	225	-58	-756	-163	1129	1.57	2.26	0.11	0.07
325	1R	-890	-58	-2707	-163	1129	1.57	2.26	0.04	0.07
325	1S	225	79	-756	113	1129	1.57	2.26	0.14	0.07
325	1T	-890	79	-2707	113	1129	1.57	2.26	0.04	0.07
325	2	-459	15	-2354	-34	826	1.57	2.26	0.02	0.05

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

326	1A	-34	-183	-852	-410	1622	1.57	2.26	0.27	0.10
326	1B	-985	-183	-2834	-410	1622	1.57	2.26	0.11	0.10
326	1C	-34	191	-852	429	1622	1.57	2.26	0.29	0.10
326	1D	-985	191	-2834	429	1622	1.57	2.26	0.12	0.10
326	1I	193	-124	-679	-276	2099	1.57	2.26	0.19	0.13
326	1J	-1212	-124	-3008	-276	2099	1.57	2.26	0.07	0.12
326	1K	193	132	-679	296	2099	1.57	2.26	0.20	0.13
326	1L	-1212	132	-3008	296	2099	1.57	2.26	0.07	0.12
326	1Q	-174	-71	-1173	-159	1459	1.57	2.26	0.06	0.09
326	1R	-844	-71	-2513	-159	1459	1.57	2.26	0.04	0.09
326	1S	-174	80	-1173	179	1459	1.57	2.26	0.07	0.09
326	1T	-844	80	-2513	179	1459	1.57	2.26	0.04	0.09
326	2	-707	6	-2542	13	1280	1.57	2.26	0.02	0.08

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

327	1A	251	-114	-1054	-138	1340	1.57	2.26	0.18	0.08
327	1B	-892	-114	-3389	-138	1340	1.57	2.26	0.04	0.08
327	1C	251	113	-1054	140	1340	1.57	2.26	0.18	0.08
327	1D	-892	113	-3389	140	1340	1.57	2.26	0.04	0.08
327	1I	187	-76	-1049	-109	1174	1.57	2.26	0.13	0.07
327	1J	-828	-76	-3394	-109	1174	1.57	2.26	0.04	0.07
327	1K	187	75	-1049	111	1174	1.57	2.26	0.12	0.07
327	1L	-828	75	-3394	111	1174	1.57	2.26	0.04	0.07
327	1Q	-37	-46	-1523	-59	782	1.57	2.26	0.05	0.05
327	1R	-604	-46	-2920	-59	782	1.57	2.26	0.03	0.05
327	1S	-37	45	-1523	61	782	1.57	2.26	0.05	0.05
327	1T	-604	45	-2920	61	782	1.57	2.26	0.03	0.05
327	2	-445	-1	-3053	1	413	1.57	2.26	0.03	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

328	1A	342	-114	-1058	-130	1269	1.57	2.26	0.20	0.08
328	1B	-894	-114	-3287	-130	1269	1.57	2.26	0.04	0.07
328	1C	342	114	-1058	132	1269	1.57	2.26	0.20	0.08
328	1D	-894	114	-3287	132	1269	1.57	2.26	0.04	0.07
328	1I	170	-76	-1031	-101	867	1.57	2.26	0.12	0.05
328	1J	-722	-76	-3314	-101	867	1.57	2.26	0.04	0.05
328	1K	170	76	-1031	102	867	1.57	2.26	0.12	0.05
328	1L	-722	76	-3314	102	867	1.57	2.26	0.04	0.05
328	1Q	-5	-46	-1504	-55	590	1.57	2.26	0.06	0.04
328	1R	-547	-46	-2842	-55	590	1.57	2.26	0.03	0.04
328	1S	-5	45	-1504	56	590	1.57	2.26	0.06	0.04
328	1T	-547	45	-2842	56	590	1.57	2.26	0.03	0.04
328	2	-381	-0	-2976	1	193	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

329	1A	266	-116	-1010	-137	1382	1.57	2.26	0.19	0.08
329	1B	-882	-116	-3531	-137	1382	1.57	2.26	0.05	0.08
329	1C	266	116	-1010	138	1382	1.57	2.26	0.19	0.08
329	1D	-882	116	-3531	138	1382	1.57	2.26	0.05	0.08
329	1I	202	-77	-980	-100	1205	1.57	2.26	0.13	0.07
329	1J	-818	-77	-3561	-100	1205	1.57	2.26	0.04	0.07
329	1K	202	77	-980	102	1205	1.57	2.26	0.13	0.07
329	1L	-818	77	-3561	102	1205	1.57	2.26	0.04	0.07
329	1Q	-25	-47	-1522	-56	815	1.57	2.26	0.05	0.05
329	1R	-591	-47	-3019	-56	815	1.57	2.26	0.03	0.05
329	1S	-25	46	-1522	58	815	1.57	2.26	0.05	0.05
329	1T	-591	46	-3019	58	815	1.57	2.26	0.03	0.05
329	2	-427	-1	-3112	1	450	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

330	1A	995	-168	-684	-166	1609	1.57	2.26	0.38	0.10
330	1B	31	-168	-2718	-166	1609	1.57	2.26	0.22	0.10
330	1C	995	189	-684	178	1609	1.57	2.26	0.40	0.10
330	1D	31	189	-2718	178	1609	1.57	2.26	0.24	0.10
330	1I	1252	-110	-476	-106	2119	1.57	2.26	0.35	0.13
330	1J	-226	-110	-2927	-106	2119	1.57	2.26	0.10	0.13
330	1K	1252	131	-476	118	2119	1.57	2.26	0.37	0.13
330	1L	-226	131	-2927	118	2119	1.57	2.26	0.13	0.13
330	1Q	855	-62	-1030	-62	1431	1.57	2.26	0.22	0.09
330	1R	171	-62	-2372	-62	1431	1.57	2.26	0.11	0.09
330	1S	855	83	-1030	74	1431	1.57	2.26	0.25	0.09
330	1T	171	83	-2372	74	1431	1.57	2.26	0.13	0.09
330	2	712	14	-2342	8	1209	1.57	2.26	0.13	0.07

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

331	1A	266	-125	-948	-150	1401	1.57	2.26	0.20	0.08
331	1B	-785	-125	-3660	-150	1401	1.57	2.26	0.05	0.08
331	1C	266	124	-948	154	1401	1.57	2.26	0.20	0.08
331	1D	-785	124	-3660	154	1401	1.57	2.26	0.05	0.08
331	1I	314	-82	-888	-102	1515	1.57	2.26	0.15	0.09
331	1J	-833	-82	-3720	-102	1515	1.57	2.26	0.04	0.09
331	1K	314	81	-888	106	1515	1.57	2.26	0.15	0.09
331	1L	-833	81	-3720	106	1515	1.57	2.26	0.04	0.09
331	1Q	30	-50	-1497	-59	1001	1.57	2.26	0.07	0.06
331	1R	-549	-50	-3111	-59	1001	1.57	2.26	0.03	0.06
331	1S	30	49	-1497	63	1001	1.57	2.26	0.07	0.06

Rivalificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

331	1T	-549	49	-3111	63	1001	1.57	2.26	0.03	0.06
331	2	-363	-1	-3161	3	682	1.57	2.26	0.03	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
332	1A	920	-129	-526	-119	1535	1.57	2.26	0.31	0.09
332	1B	26	-129	-2781	-119	1535	1.57	2.26	0.17	0.09
332	1C	920	157	-526	127	1535	1.57	2.26	0.35	0.09
332	1D	26	157	-2781	127	1535	1.57	2.26	0.20	0.09
332	1I	1171	-95	-302	-76	2057	1.57	2.26	0.31	0.12
332	1J	-225	-95	-3005	-76	2057	1.57	2.26	0.08	0.12
332	1K	1171	123	-302	84	2057	1.57	2.26	0.35	0.12
332	1L	-225	123	-3005	84	2057	1.57	2.26	0.12	0.12
332	1Q	793	-48	-938	-45	1354	1.57	2.26	0.19	0.08
332	1R	153	-48	-2370	-45	1354	1.57	2.26	0.09	0.08
332	1S	793	76	-938	53	1354	1.57	2.26	0.23	0.08
332	1T	153	76	-2370	53	1354	1.57	2.26	0.12	0.08
332	2	656	19	-2271	5	1105	1.57	2.26	0.13	0.07
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
333	1A	380	-113	-1101	-124	1192	1.57	2.26	0.20	0.07
333	1B	-870	-113	-3224	-124	1192	1.57	2.26	0.04	0.07
333	1C	380	112	-1101	126	1192	1.57	2.26	0.20	0.07
333	1D	-870	112	-3224	126	1192	1.57	2.26	0.04	0.07
333	1I	173	-76	-1002	-99	699	1.57	2.26	0.12	0.04
333	1J	-663	-76	-3323	-99	699	1.57	2.26	0.04	0.04
333	1K	173	76	-1002	101	699	1.57	2.26	0.12	0.04
333	1L	-663	76	-3323	101	699	1.57	2.26	0.04	0.04
333	1Q	18	-45	-1505	-53	482	1.57	2.26	0.06	0.03
333	1R	-508	-45	-2820	-53	482	1.57	2.26	0.03	0.03
333	1S	18	45	-1505	55	482	1.57	2.26	0.06	0.03
333	1T	-508	45	-2820	55	482	1.57	2.26	0.03	0.03
333	2	-334	-0	-2951	1	69	1.57	2.26	0.03	0.00
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
334	1A	263	-115	-1050	-127	1434	1.57	2.26	0.19	0.09
334	1B	-954	-115	-3679	-127	1434	1.57	2.26	0.05	0.08
334	1C	263	114	-1050	129	1434	1.57	2.26	0.19	0.09
334	1D	-954	114	-3679	129	1434	1.57	2.26	0.05	0.08
334	1I	152	-77	-937	-97	1136	1.57	2.26	0.12	0.07
334	1J	-844	-77	-3792	-97	1136	1.57	2.26	0.04	0.07
334	1K	152	75	-937	99	1136	1.57	2.26	0.12	0.07
334	1L	-844	75	-3792	99	1136	1.57	2.26	0.04	0.07
334	1Q	-57	-46	-1571	-53	820	1.57	2.26	0.05	0.05
334	1R	-635	-46	-3158	-53	820	1.57	2.26	0.03	0.05
334	1S	-57	45	-1571	55	820	1.57	2.26	0.05	0.05
334	1T	-635	45	-3158	55	820	1.57	2.26	0.03	0.05
334	2	-474	-1	-3221	2	468	1.57	2.26	0.03	0.03
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
335	1A	380	-113	-1066	-124	1194	1.57	2.26	0.20	0.07
335	1B	-885	-113	-3308	-124	1194	1.57	2.26	0.04	0.07
335	1C	380	112	-1066	126	1194	1.57	2.26	0.20	0.07
335	1D	-885	112	-3308	126	1194	1.57	2.26	0.04	0.07
335	1I	179	-76	-921	-99	702	1.57	2.26	0.12	0.04
335	1J	-684	-76	-3453	-99	702	1.57	2.26	0.04	0.04
335	1K	179	75	-921	100	702	1.57	2.26	0.12	0.04
335	1L	-684	75	-3453	100	702	1.57	2.26	0.04	0.04
335	1Q	16	-45	-1492	-53	484	1.57	2.26	0.06	0.03
335	1R	-521	-45	-2882	-53	484	1.57	2.26	0.03	0.03
335	1S	16	45	-1492	55	484	1.57	2.26	0.06	0.03
335	1T	-521	45	-2882	55	484	1.57	2.26	0.03	0.03
335	2	-343	-1	-2976	1	73	1.57	2.26	0.03	0.00
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
336	1A	165	-113	-888	-125	1616	1.57	2.26	0.17	0.10
336	1B	-1026	-113	-4168	-125	1616	1.57	2.26	0.05	0.09
336	1C	165	114	-888	121	1616	1.57	2.26	0.17	0.10
336	1D	-1026	114	-4168	121	1616	1.57	2.26	0.05	0.09
336	1I	177	-74	-741	-90	1585	1.57	2.26	0.12	0.10
336	1J	-1037	-74	-4315	-90	1585	1.57	2.26	0.05	0.09
336	1K	177	75	-741	87	1585	1.57	2.26	0.12	0.10
336	1L	-1037	75	-4315	87	1585	1.57	2.26	0.05	0.09
336	1Q	-106	-44	-1563	-52	1134	1.57	2.26	0.04	0.07
336	1R	-754	-44	-3493	-52	1134	1.57	2.26	0.04	0.07
336	1S	-106	46	-1563	49	1134	1.57	2.26	0.04	0.07
336	1T	-754	46	-3493	49	1134	1.57	2.26	0.04	0.07
336	2	-592	1	-3438	-2	833	1.57	2.26	0.03	0.05
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
337	1A	133	-121	-410	-173	1804	1.57	2.26	0.17	0.11
337	1B	-1251	-121	-4933	-173	1804	1.57	2.26	0.06	0.10
337	1C	133	118	-410	149	1804	1.57	2.26	0.17	0.11
337	1D	-1251	118	-4933	149	1804	1.57	2.26	0.06	0.10
337	1I	247	-79	-408	-123	2039	1.57	2.26	0.14	0.12
337	1J	-1365	-79	-4936	-123	2039	1.57	2.26	0.06	0.12
337	1K	247	76	-408	99	2039	1.57	2.26	0.14	0.12
337	1L	-1365	76	-4936	99	2039	1.57	2.26	0.05	0.12
337	1Q	-148	-49	-1438	-79	1419	1.57	2.26	0.04	0.09
337	1R	-970	-49	-3905	-79	1419	1.57	2.26	0.04	0.08
337	1S	-148	46	-1438	54	1419	1.57	2.26	0.04	0.09
337	1T	-970	46	-3905	54	1419	1.57	2.26	0.04	0.08
337	2	-771	-2	-3627	-17	1124	1.57	2.26	0.03	0.07
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
338	1A	117	-111	-812	-125	1639	1.57	2.26	0.16	0.10
338	1B	-1181	-111	-4288	-125	1639	1.57	2.26	0.05	0.10

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

338	1C	117	110	-812	119	1639	1.57	2.26	0.16	0.10
338	1D	-1181	110	-4288	119	1639	1.57	2.26	0.05	0.10
338	1I	125	-72	-641	-84	1604	1.57	2.26	0.11	0.10
338	1J	-1189	-72	-4459	-84	1604	1.57	2.26	0.05	0.09
338	1K	125	71	-641	78	1604	1.57	2.26	0.11	0.10
338	1L	-1189	71	-4459	78	1604	1.57	2.26	0.05	0.09
338	1Q	-177	-44	-1535	-52	1159	1.57	2.26	0.03	0.07
338	1R	-887	-44	-3565	-52	1159	1.57	2.26	0.04	0.07
338	1S	-177	43	-1535	46	1159	1.57	2.26	0.03	0.07
338	1T	-887	43	-3565	46	1159	1.57	2.26	0.04	0.07
338	2	-730	-1	-3459	-4	866	1.57	2.26	0.03	0.05

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

339	1A	375	-112	-1028	-122	1196	1.57	2.26	0.20	0.07
339	1B	-907	-112	-3387	-122	1196	1.57	2.26	0.04	0.07
339	1C	375	111	-1028	123	1196	1.57	2.26	0.20	0.07
339	1D	-907	111	-3387	123	1196	1.57	2.26	0.04	0.07
339	1I	180	-74	-836	-93	702	1.57	2.26	0.12	0.04
339	1J	-712	-74	-3579	-93	702	1.57	2.26	0.04	0.04
339	1K	180	74	-836	94	702	1.57	2.26	0.12	0.04
339	1L	-712	74	-3579	94	702	1.57	2.26	0.04	0.04
339	1Q	8	-45	-1477	-51	486	1.57	2.26	0.06	0.03
339	1R	-541	-45	-2938	-51	486	1.57	2.26	0.03	0.03
339	1S	8	44	-1477	52	486	1.57	2.26	0.06	0.03
339	1T	-541	44	-2938	52	486	1.57	2.26	0.03	0.03
339	2	-361	-1	-2996	1	75	1.57	2.26	0.03	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

340	1A	218	-111	-945	-119	1458	1.57	2.26	0.17	0.09
340	1B	-1078	-111	-3866	-119	1458	1.57	2.26	0.05	0.09
340	1C	218	110	-945	117	1458	1.57	2.26	0.17	0.09
340	1D	-1078	110	-3866	117	1458	1.57	2.26	0.05	0.09
340	1I	115	-72	-753	-82	1162	1.57	2.26	0.11	0.07
340	1J	-975	-72	-4058	-82	1162	1.57	2.26	0.04	0.07
340	1K	115	71	-753	80	1162	1.57	2.26	0.11	0.07
340	1L	-975	71	-4058	80	1162	1.57	2.26	0.04	0.07
340	1Q	-115	-44	-1529	-49	850	1.57	2.26	0.04	0.05
340	1R	-745	-44	-3282	-49	850	1.57	2.26	0.03	0.05
340	1S	-115	43	-1529	47	850	1.57	2.26	0.04	0.05
340	1T	-745	43	-3282	47	850	1.57	2.26	0.03	0.05
340	2	-588	-1	-3261	-1	511	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

341	1A	362	-111	-989	-116	1188	1.57	2.26	0.20	0.07
341	1B	-929	-111	-3459	-116	1188	1.57	2.26	0.04	0.07
341	1C	362	110	-989	117	1188	1.57	2.26	0.20	0.07
341	1D	-929	110	-3459	117	1188	1.57	2.26	0.04	0.07
341	1I	176	-72	-749	-82	698	1.57	2.26	0.12	0.04
341	1J	-743	-72	-3699	-82	698	1.57	2.26	0.04	0.04
341	1K	176	71	-749	82	698	1.57	2.26	0.12	0.04
341	1L	-743	71	-3699	82	698	1.57	2.26	0.04	0.04
341	1Q	-4	-44	-1458	-47	484	1.57	2.26	0.05	0.03
341	1R	-563	-44	-2990	-47	484	1.57	2.26	0.03	0.03
341	1S	-4	43	-1458	48	484	1.57	2.26	0.05	0.03
341	1T	-563	43	-2990	48	484	1.57	2.26	0.03	0.03
341	2	-384	-1	-3010	1	76	1.57	2.26	0.03	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

342	1A	887	-128	-362	-112	1464	1.57	2.26	0.31	0.09
342	1B	-8	-128	-2960	-112	1464	1.57	2.26	0.16	0.09
342	1C	887	158	-362	117	1464	1.57	2.26	0.35	0.09
342	1D	-8	158	-2960	117	1464	1.57	2.26	0.20	0.09
342	1I	1161	-98	-160	-73	1990	1.57	2.26	0.32	0.12
342	1J	-282	-98	-3162	-73	1990	1.57	2.26	0.08	0.12
342	1K	1161	128	-160	78	1990	1.57	2.26	0.36	0.12
342	1L	-282	128	-3162	78	1990	1.57	2.26	0.12	0.12
342	1Q	763	-48	-874	-43	1278	1.57	2.26	0.19	0.08
342	1R	115	-48	-2447	-43	1278	1.57	2.26	0.08	0.08
342	1S	763	78	-874	48	1278	1.57	2.26	0.23	0.08
342	1T	115	78	-2447	48	1278	1.57	2.26	0.12	0.08
342	2	610	21	-2274	4	1004	1.57	2.26	0.12	0.06

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

343	1A	205	-122	-814	-135	1584	1.57	2.26	0.19	0.10
343	1B	-868	-122	-4051	-135	1584	1.57	2.26	0.05	0.09
343	1C	205	121	-814	134	1584	1.57	2.26	0.19	0.10
343	1D	-868	121	-4051	134	1584	1.57	2.26	0.05	0.09
343	1I	259	-79	-749	-96	1653	1.57	2.26	0.14	0.10
343	1J	-921	-79	-4116	-96	1653	1.57	2.26	0.05	0.10
343	1K	259	78	-749	95	1653	1.57	2.26	0.14	0.10
343	1L	-921	78	-4116	95	1653	1.57	2.26	0.05	0.10
343	1Q	-31	-48	-1500	-55	1151	1.57	2.26	0.06	0.07
343	1R	-631	-48	-3365	-55	1151	1.57	2.26	0.04	0.07
343	1S	-31	48	-1500	55	1151	1.57	2.26	0.06	0.07
343	1T	-631	48	-3365	55	1151	1.57	2.26	0.04	0.07
343	2	-460	-1	-3321	-0	853	1.57	2.26	0.03	0.05

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

344	1A	881	-130	-162	-116	1399	1.57	2.26	0.31	0.09
344	1B	-42	-130	-3230	-116	1399	1.57	2.26	0.16	0.08
344	1C	881	162	-162	122	1399	1.57	2.26	0.35	0.09
344	1D	-42	162	-3230	122	1399	1.57	2.26	0.20	0.08
344	1I	1171	-101	-24	-76	1928	1.57	2.26	0.32	0.12
344	1J	-332	-101	-3367	-76	1928	1.57	2.26	0.08	0.11
344	1K	1171	132	-24	82	1928	1.57	2.26	0.36	0.12
344	1L	-332	132	-3367	82	1928	1.57	2.26	0.12	0.11
344	1Q	753	-49	-814	-45	1206	1.57	2.26	0.19	0.07

Rivalutazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

344	1R	85	-49	-2578	-45	1206	1.57	2.26	0.08	0.07
344	1S	753	80	-814	51	1206	1.57	2.26	0.23	0.07
344	1T	85	80	-2578	51	1206	1.57	2.26	0.12	0.07
344	2	582	21	-2318	4	909	1.57	2.26	0.12	0.05
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
345	1A	245	-116	-835	-129	1508	1.57	2.26	0.19	0.09
345	1B	-1036	-116	-3903	-129	1508	1.57	2.26	0.05	0.09
345	1C	245	115	-835	128	1508	1.57	2.26	0.18	0.09
345	1D	-1036	115	-3903	128	1508	1.57	2.26	0.05	0.09
345	1I	172	-76	-724	-94	1298	1.57	2.26	0.12	0.08
345	1J	-963	-76	-4014	-94	1298	1.57	2.26	0.05	0.08
345	1K	172	75	-724	93	1298	1.57	2.26	0.12	0.08
345	1L	-963	75	-4014	93	1298	1.57	2.26	0.05	0.08
345	1Q	-79	-46	-1478	-54	920	1.57	2.26	0.05	0.06
345	1R	-712	-46	-3260	-54	920	1.57	2.26	0.03	0.05
345	1S	-79	45	-1478	52	920	1.57	2.26	0.05	0.06
345	1T	-712	45	-3260	52	920	1.57	2.26	0.03	0.05
345	2	-544	-0	-3224	-1	572	1.57	2.26	0.03	0.03
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
346	1A	326	-112	-879	-118	1312	1.57	2.26	0.19	0.08
346	1B	-1001	-112	-3655	-118	1312	1.57	2.26	0.04	0.08
346	1C	326	111	-879	117	1312	1.57	2.26	0.19	0.08
346	1D	-1001	111	-3655	117	1312	1.57	2.26	0.04	0.08
346	1I	168	-73	-692	-83	899	1.57	2.26	0.12	0.05
346	1J	-843	-73	-3842	-83	899	1.57	2.26	0.04	0.05
346	1K	168	72	-692	82	899	1.57	2.26	0.12	0.05
346	1L	-843	72	-3842	82	899	1.57	2.26	0.04	0.05
346	1Q	-39	-44	-1440	-48	629	1.57	2.26	0.05	0.04
346	1R	-636	-44	-3094	-48	629	1.57	2.26	0.03	0.04
346	1S	-39	44	-1440	47	629	1.57	2.26	0.05	0.04
346	1T	-636	44	-3094	47	629	1.57	2.26	0.03	0.04
346	2	-461	-1	-3074	-1	243	1.57	2.26	0.03	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
347	1A	220	-112	-768	-123	1514	1.57	2.26	0.18	0.09
347	1B	-1115	-112	-3991	-123	1514	1.57	2.26	0.05	0.09
347	1C	220	111	-768	120	1514	1.57	2.26	0.18	0.09
347	1D	-1115	111	-3991	120	1514	1.57	2.26	0.05	0.09
347	1I	148	-73	-625	-83	1307	1.57	2.26	0.12	0.08
347	1J	-1044	-73	-4135	-83	1307	1.57	2.26	0.05	0.08
347	1K	148	72	-625	80	1307	1.57	2.26	0.11	0.08
347	1L	-1044	72	-4135	80	1307	1.57	2.26	0.04	0.08
347	1Q	-115	-45	-1447	-50	931	1.57	2.26	0.04	0.06
347	1R	-781	-45	-3312	-50	931	1.57	2.26	0.03	0.05
347	1S	-115	44	-1447	47	931	1.57	2.26	0.04	0.06
347	1T	-781	44	-3312	47	931	1.57	2.26	0.03	0.05
347	2	-614	-1	-3232	-2	591	1.57	2.26	0.03	0.03
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
348	1A	1309	-144	183	-132	1366	1.57	2.26	0.40	0.08
348	1B	-511	-144	-3705	-132	1366	1.57	2.26	0.10	0.08
348	1C	1309	168	183	121	1366	1.57	2.26	0.43	0.08
348	1D	-511	168	-3705	121	1366	1.57	2.26	0.13	0.08
348	1I	1431	-108	129	-88	1877	1.57	2.26	0.37	0.11
348	1J	-633	-108	-3651	-88	1877	1.57	2.26	0.05	0.11
348	1K	1431	132	129	76	1877	1.57	2.26	0.40	0.11
348	1L	-633	132	-3651	76	1877	1.57	2.26	0.07	0.11
348	1Q	900	-56	-724	-56	1146	1.57	2.26	0.22	0.07
348	1R	-103	-56	-2798	-56	1146	1.57	2.26	0.05	0.07
348	1S	900	79	-724	45	1146	1.57	2.26	0.25	0.07
348	1T	-103	79	-2798	45	1146	1.57	2.26	0.08	0.07
348	2	551	16	-2403	-8	818	1.57	2.26	0.11	0.05
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
349	1A	100	-112	-665	-139	1686	1.57	2.26	0.16	0.10
349	1B	-1200	-112	-4335	-139	1686	1.57	2.26	0.05	0.10
349	1C	100	111	-665	130	1686	1.57	2.26	0.16	0.10
349	1D	-1200	111	-4335	130	1686	1.57	2.26	0.05	0.10
349	1I	135	-72	-553	-90	1730	1.57	2.26	0.11	0.10
349	1J	-1235	-72	-4446	-90	1730	1.57	2.26	0.05	0.10
349	1K	135	71	-553	82	1730	1.57	2.26	0.11	0.10
349	1L	-1235	71	-4446	82	1730	1.57	2.26	0.05	0.10
349	1Q	-187	-45	-1458	-57	1243	1.57	2.26	0.03	0.07
349	1R	-913	-45	-3541	-57	1243	1.57	2.26	0.04	0.07
349	1S	-187	43	-1458	49	1243	1.57	2.26	0.03	0.07
349	1T	-913	43	-3541	49	1243	1.57	2.26	0.04	0.07
349	2	-756	-1	-3399	-6	968	1.57	2.26	0.03	0.06
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
350	1A	510	-158	639	-420	1243	1.57	2.26	0.44	0.08
350	1B	-1146	-158	-4465	-420	1243	1.57	2.26	0.10	0.07
350	1C	510	167	639	367	1243	1.57	2.26	0.40	0.08
350	1D	-1146	167	-4465	367	1243	1.57	2.26	0.09	0.07
350	1I	642	-114	186	-272	1733	1.57	2.26	0.26	0.11
350	1J	-1278	-114	-4012	-272	1733	1.57	2.26	0.07	0.10
350	1K	642	123	186	219	1733	1.57	2.26	0.26	0.11
350	1L	-1278	123	-4012	219	1733	1.57	2.26	0.06	0.10
350	1Q	145	-64	-663	-182	1049	1.57	2.26	0.10	0.06
350	1R	-781	-64	-3163	-182	1049	1.57	2.26	0.05	0.06
350	1S	145	73	-663	129	1049	1.57	2.26	0.11	0.06
350	1T	-781	73	-3163	129	1049	1.57	2.26	0.04	0.06
350	2	-444	6	-2604	-36	743	1.57	2.26	0.03	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: ANALISI PARCHEGGIO INTERRATO Intestazione lavoro: ANALISI - CENATE
Elem.: GUSCIO (parete) Gruppo: 2 Tabella: Tabella muri spessore 30
Descrizione: MURI IN C.A. SOPRA SOLAIO
Rck: 300.00 kg/cm² fyk: 4580.0 kg/cm² Copriferro: 3.0 cm
Per le combinazioni sismiche la capacità è valutata in campo elastico o sostanzialmente elastico (§7.4.1 NTC2018)
Spessore: 30.0 cm Coeff. di partecipazione Mxy: 0.50 Coeff. di partecipazione Sxy: 0.50
Diam. vertic.: 12 mm Passo vertic.: 25 cm ρ vertic.: 0.30 % Diam. agg. vertic.: 12 mm Passo agg. vertic.: 25 cm
Diam. orizz.: 10 mm Passo orizz.: 25 cm ρ orizz.: 0.21 % Diam. agg. orizz.: 10 mm Passo agg. orizz.: 25 cm

Le armature longitudinali aggiuntive, riferite al proprio passo, vanno aggiunte all'armatura di base: vedere riga riassuntiva

El. comb.	Nxx	Mxx	Nyy	Myy	V	Ao	Av	Indice di resistenza		Note
	kg/25 cm	kg*m/25 cm	kg/25 cm	kg*m/25 cm	kg/25 cm	cmq/25 cm	cmq/25 cm	N, M	Bielle	
1 1A	-202	-237	-399	-737	525	1.57	2.26	0.61	0.03	
1 1B	-429	-237	-1468	-737	525	1.57	2.26	0.50	0.03	
1 1C	-202	233	-399	728	525	1.57	2.26	0.60	0.03	
1 1D	-429	233	-1468	728	525	1.57	2.26	0.49	0.03	
1 1I	-208	-160	-442	-514	527	1.57	2.26	0.41	0.03	
1 1J	-423	-160	-1425	-514	527	1.57	2.26	0.31	0.03	
1 1K	-208	156	-442	505	527	1.57	2.26	0.40	0.03	
1 1L	-423	156	-1425	505	527	1.57	2.26	0.30	0.03	
1 1Q	-237	-96	-566	-303	486	1.57	2.26	0.21	0.03	
1 1R	-393	-96	-1301	-303	486	1.57	2.26	0.14	0.03	
1 1S	-237	93	-566	293	486	1.57	2.26	0.20	0.03	
1 1T	-393	93	-1301	293	486	1.57	2.26	0.13	0.03	
1 2	-432	-2	-1269	-7	542	1.57	2.26	0.01	0.03	
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
2 1A	88	-110	-100	-147	124	1.57	2.26	0.15	0.01	
2 1B	-322	-110	-361	-147	124	1.57	2.26	0.09	0.01	
2 1C	88	111	-100	149	124	1.57	2.26	0.15	0.01	
2 1D	-322	111	-361	149	124	1.57	2.26	0.09	0.01	
2 1I	139	-75	-97	-135	120	1.57	2.26	0.12	0.01	
2 1J	-373	-75	-365	-135	120	1.57	2.26	0.08	0.01	
2 1K	139	76	-97	137	120	1.57	2.26	0.12	0.01	
2 1L	-373	76	-365	137	120	1.57	2.26	0.08	0.01	
2 1Q	9	-44	-154	-68	69	1.57	2.26	0.06	0.00	
2 1R	-243	-44	-307	-68	69	1.57	2.26	0.03	0.00	
2 1S	9	45	-154	70	69	1.57	2.26	0.06	0.00	
2 1T	-243	45	-307	70	69	1.57	2.26	0.03	0.00	
2 2	-159	1	-301	1	29	1.57	2.26	0.01	0.00	
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
3 1A	-107	-137	-239	-324	246	1.57	2.26	0.26	0.01	
3 1B	-254	-137	-600	-324	246	1.57	2.26	0.22	0.01	
3 1C	-107	138	-239	320	246	1.57	2.26	0.26	0.01	
3 1D	-254	138	-600	320	246	1.57	2.26	0.22	0.01	
3 1I	-104	-90	-253	-224	252	1.57	2.26	0.17	0.02	
3 1J	-257	-90	-585	-224	252	1.57	2.26	0.14	0.02	
3 1K	-104	91	-253	220	252	1.57	2.26	0.17	0.02	
3 1L	-257	91	-585	220	252	1.57	2.26	0.13	0.02	
3 1Q	-131	-54	-296	-132	225	1.57	2.26	0.09	0.01	
3 1R	-230	-54	-542	-132	225	1.57	2.26	0.06	0.01	
3 1S	-131	55	-296	129	225	1.57	2.26	0.08	0.01	
3 1T	-230	55	-542	129	225	1.57	2.26	0.06	0.01	
3 2	-249	0	-567	-3	245	1.57	2.26	0.01	0.01	
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
4 1A	106	-113	-117	-146	154	1.57	2.26	0.16	0.01	
4 1B	-309	-113	-341	-146	154	1.57	2.26	0.09	0.01	
4 1C	106	113	-117	147	154	1.57	2.26	0.16	0.01	
4 1D	-309	113	-341	147	154	1.57	2.26	0.10	0.01	
4 1I	176	-77	-128	-137	88	1.57	2.26	0.13	0.01	
4 1J	-379	-77	-331	-137	88	1.57	2.26	0.09	0.01	
4 1K	176	77	-128	138	88	1.57	2.26	0.13	0.01	
4 1L	-379	77	-331	138	88	1.57	2.26	0.09	0.01	
4 1Q	30	-46	-164	-69	58	1.57	2.26	0.06	0.00	
4 1R	-233	-46	-294	-69	58	1.57	2.26	0.03	0.00	
4 1S	30	46	-164	70	58	1.57	2.26	0.06	0.00	
4 1T	-233	46	-294	70	58	1.57	2.26	0.03	0.00	
4 2	-140	0	-299	1	4	1.57	2.26	0.01	0.00	
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
5 1A	111	-111	-125	-144	178	1.57	2.26	0.16	0.01	
5 1B	-408	-111	-371	-144	178	1.57	2.26	0.09	0.01	
5 1C	111	114	-125	153	178	1.57	2.26	0.16	0.01	
5 1D	-408	114	-371	153	178	1.57	2.26	0.10	0.01	
5 1I	119	-74	-102	-123	180	1.57	2.26	0.11	0.01	
5 1J	-416	-74	-394	-123	180	1.57	2.26	0.07	0.01	
5 1K	119	77	-102	132	180	1.57	2.26	0.12	0.01	
5 1L	-416	77	-394	132	180	1.57	2.26	0.08	0.01	
5 1Q	-5	-44	-170	-63	116	1.57	2.26	0.05	0.01	
5 1R	-292	-44	-326	-63	116	1.57	2.26	0.02	0.01	
5 1S	-5	47	-170	72	116	1.57	2.26	0.06	0.01	
5 1T	-292	47	-326	72	116	1.57	2.26	0.03	0.01	
5 2	-204	2	-324	6	77	1.57	2.26	0.01	0.00	
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

6	1A	89	-112	-59	-126	112	1.57	2.26	0.16	0.01
6	1B	-559	-112	-213	-126	112	1.57	2.26	0.09	0.01
6	1C	89	113	-59	127	112	1.57	2.26	0.16	0.01
6	1D	-559	113	-213	127	112	1.57	2.26	0.09	0.01
6	1I	276	-73	-70	-100	64	1.57	2.26	0.14	0.00
6	1J	-746	-73	-202	-100	64	1.57	2.26	0.07	0.00
6	1K	276	74	-70	101	64	1.57	2.26	0.14	0.00
6	1L	-746	74	-202	101	64	1.57	2.26	0.07	0.00
6	1Q	-6	-44	-93	-54	42	1.57	2.26	0.05	0.00
6	1R	-464	-44	-179	-54	42	1.57	2.26	0.03	0.00
6	1S	-6	45	-93	56	42	1.57	2.26	0.06	0.00
6	1T	-464	45	-179	56	42	1.57	2.26	0.03	0.00
6	2	-327	0	-177	1	2	1.57	2.26	0.01	0.00
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
7	1A	-28	-114	-66	-165	61	1.57	2.26	0.14	0.00
7	1B	-109	-114	-139	-165	61	1.57	2.26	0.13	0.00
7	1C	-28	114	-66	163	61	1.57	2.26	0.14	0.00
7	1D	-109	114	-139	163	61	1.57	2.26	0.13	0.00
7	1I	-28	-73	-72	-110	62	1.57	2.26	0.09	0.00
7	1J	-109	-73	-134	-110	62	1.57	2.26	0.08	0.00
7	1K	-28	73	-72	108	62	1.57	2.26	0.09	0.00
7	1L	-109	73	-134	108	62	1.57	2.26	0.08	0.00
7	1Q	-43	-45	-79	-66	55	1.57	2.26	0.05	0.00
7	1R	-93	-45	-127	-66	55	1.57	2.26	0.05	0.00
7	1S	-43	45	-79	65	55	1.57	2.26	0.05	0.00
7	1T	-93	45	-127	65	55	1.57	2.26	0.04	0.00
7	2	-94	-0	-138	-1	58	1.57	2.26	0.01	0.00
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
8	1A	-29	-138	-157	-166	591	1.57	2.26	0.17	0.04
8	1B	-422	-138	-830	-166	591	1.57	2.26	0.11	0.04
8	1C	-29	92	-157	121	591	1.57	2.26	0.11	0.04
8	1D	-422	92	-830	121	591	1.57	2.26	0.05	0.04
8	1I	4	-106	-195	-149	590	1.57	2.26	0.13	0.04
8	1J	-455	-106	-792	-149	590	1.57	2.26	0.07	0.04
8	1K	4	60	-195	104	590	1.57	2.26	0.08	0.04
8	1L	-455	60	-792	104	590	1.57	2.26	0.03	0.04
8	1Q	-104	-72	-307	-89	534	1.57	2.26	0.07	0.03
8	1R	-347	-72	-680	-89	534	1.57	2.26	0.04	0.03
8	1S	-104	26	-307	44	534	1.57	2.26	0.02	0.03
8	1T	-347	26	-680	44	534	1.57	2.26	0.01	0.03
8	2	-313	-32	-665	-31	580	1.57	2.26	0.01	0.04
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
9	1A	361	-156	-80	-232	428	1.57	2.26	0.25	0.03
9	1B	42	-156	-706	-232	428	1.57	2.26	0.20	0.03
9	1C	361	77	-80	96	428	1.57	2.26	0.16	0.03
9	1D	42	77	-706	96	428	1.57	2.26	0.10	0.03
9	1I	372	-118	-107	-195	480	1.57	2.26	0.21	0.03
9	1J	30	-118	-680	-195	480	1.57	2.26	0.15	0.03
9	1K	372	39	-107	59	480	1.57	2.26	0.11	0.03
9	1L	30	39	-680	59	480	1.57	2.26	0.05	0.03
9	1Q	310	-87	-222	-140	365	1.57	2.26	0.16	0.02
9	1R	92	-87	-564	-140	365	1.57	2.26	0.13	0.02
9	1S	310	9	-222	4	365	1.57	2.26	0.06	0.02
9	1T	92	9	-564	4	365	1.57	2.26	0.03	0.02
9	2	282	-54	-529	-94	329	1.57	2.26	0.11	0.02
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
10	1A	393	-166	83	-164	521	1.57	2.26	0.27	0.03
10	1B	-22	-166	-650	-164	521	1.57	2.26	0.21	0.03
10	1C	393	75	83	104	521	1.57	2.26	0.16	0.03
10	1D	-22	75	-650	104	521	1.57	2.26	0.09	0.03
10	1I	398	-135	-35	-114	451	1.57	2.26	0.23	0.03
10	1J	-26	-135	-532	-114	451	1.57	2.26	0.17	0.03
10	1K	398	44	-35	54	451	1.57	2.26	0.12	0.03
10	1L	-26	44	-532	54	451	1.57	2.26	0.05	0.03
10	1Q	300	-99	-116	-84	419	1.57	2.26	0.17	0.03
10	1R	71	-99	-451	-84	419	1.57	2.26	0.14	0.03
10	1S	300	8	-116	23	419	1.57	2.26	0.06	0.03
10	1T	71	8	-451	23	419	1.57	2.26	0.02	0.03
10	2	260	-63	-382	-42	436	1.57	2.26	0.11	0.03
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
11	1A	327	-192	-194	-424	250	1.57	2.26	0.35	0.02
11	1B	64	-192	-523	-424	250	1.57	2.26	0.32	0.02
11	1C	327	50	-194	173	250	1.57	2.26	0.13	0.02
11	1D	64	50	-523	173	250	1.57	2.26	0.10	0.02
11	1I	391	-166	-137	-384	330	1.57	2.26	0.33	0.02
11	1J	-0	-166	-580	-384	330	1.57	2.26	0.28	0.02
11	1K	391	24	-137	134	330	1.57	2.26	0.10	0.02
11	1L	-0	24	-580	134	330	1.57	2.26	0.06	0.02
11	1Q	310	-126	-231	-263	221	1.57	2.26	0.21	0.01
11	1R	81	-126	-485	-263	221	1.57	2.26	0.18	0.01
11	1S	310	-17	-231	12	221	1.57	2.26	0.07	0.01
11	1T	81	-17	-485	12	221	1.57	2.26	0.03	0.01
11	2	273	-99	-478	-175	174	1.57	2.26	0.15	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
12	1A	364	-462	-411	-759	179	1.57	2.26	0.64	0.01
12	1B	93	-462	-1102	-759	179	1.57	2.26	0.60	0.01
12	1C	364	145	-411	440	179	1.57	2.26	0.35	0.01
12	1D	93	145	-1102	440	179	1.57	2.26	0.27	0.01
12	1I	400	-471	-376	-717	163	1.57	2.26	0.66	0.01
12	1J	57	-471	-1137	-717	163	1.57	2.26	0.60	0.01
12	1K	400	153	-376	398	163	1.57	2.26	0.31	0.01

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

12	1L	57	153	-1137	398	163	1.57	2.26	0.23	0.01
12	1Q	347	-312	-502	-443	156	1.57	2.26	0.45	0.01
12	1R	110	-312	-1011	-443	156	1.57	2.26	0.41	0.01
12	1S	347	-5	-502	125	156	1.57	2.26	0.06	0.01
12	1T	110	-5	-1011	125	156	1.57	2.26	0.03	0.01
12	2	321	-221	-1030	-223	174	1.57	2.26	0.30	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

13	1A	797	-252	-120	-303	204	1.57	2.26	0.45	0.01
13	1B	351	-252	-315	-303	204	1.57	2.26	0.37	0.01
13	1C	797	71	-120	119	204	1.57	2.26	0.22	0.01
13	1D	351	71	-315	119	204	1.57	2.26	0.15	0.01
13	1I	884	-230	-79	-275	266	1.57	2.26	0.43	0.02
13	1J	264	-230	-356	-275	266	1.57	2.26	0.33	0.02
13	1K	884	48	-79	91	266	1.57	2.26	0.21	0.02
13	1L	264	48	-356	91	266	1.57	2.26	0.10	0.02
13	1Q	776	-166	-139	-189	184	1.57	2.26	0.34	0.01
13	1R	372	-166	-296	-189	184	1.57	2.26	0.27	0.01
13	1S	776	-16	-139	6	184	1.57	2.26	0.15	0.01
13	1T	372	-16	-296	6	184	1.57	2.26	0.08	0.01
13	2	799	-127	-290	-128	152	1.57	2.26	0.27	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

14	1A	2005	-192	270	-152	522	1.57	2.26	0.58	0.03
14	1B	-1712	-192	-444	-152	522	1.57	2.26	0.09	0.03
14	1C	2005	59	270	101	522	1.57	2.26	0.40	0.03
14	1D	-1712	59	-444	101	522	1.57	2.26	0.04	0.03
14	1I	1287	-166	135	-106	366	1.57	2.26	0.43	0.02
14	1J	-994	-166	-309	-106	366	1.57	2.26	0.07	0.02
14	1K	1287	33	135	55	366	1.57	2.26	0.25	0.02
14	1L	-994	33	-309	55	366	1.57	2.26	0.02	0.02
14	1Q	870	-125	58	-77	279	1.57	2.26	0.30	0.02
14	1R	-577	-125	-231	-77	279	1.57	2.26	0.07	0.02
14	1S	870	-8	58	26	279	1.57	2.26	0.15	0.02
14	1T	-577	-8	-231	26	279	1.57	2.26	0.01	0.02
14	2	205	-92	-117	-35	162	1.57	2.26	0.14	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

15	1A	68	-114	-14	-113	44	1.57	2.26	0.15	0.00
15	1B	-796	-114	-76	-113	44	1.57	2.26	0.09	0.00
15	1C	68	115	-14	114	44	1.57	2.26	0.16	0.00
15	1D	-796	115	-76	114	44	1.57	2.26	0.09	0.00
15	1I	383	-75	-20	-77	25	1.57	2.26	0.16	0.00
15	1J	-1111	-75	-69	-77	25	1.57	2.26	0.06	0.00
15	1K	383	76	-20	77	25	1.57	2.26	0.16	0.00
15	1L	-1111	76	-69	77	25	1.57	2.26	0.06	0.00
15	1Q	-39	-45	-29	-46	16	1.57	2.26	0.05	0.00
15	1R	-689	-45	-61	-46	16	1.57	2.26	0.03	0.00
15	1S	-39	46	-29	46	16	1.57	2.26	0.05	0.00
15	1T	-689	46	-61	46	16	1.57	2.26	0.03	0.00
15	2	-507	1	-58	0	1	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

16	1A	96	-112	-62	-127	93	1.57	2.26	0.16	0.01
16	1B	-631	-112	-222	-127	93	1.57	2.26	0.09	0.01
16	1C	96	113	-62	128	93	1.57	2.26	0.16	0.01
16	1D	-631	113	-222	128	93	1.57	2.26	0.09	0.01
16	1I	202	-72	-59	-99	93	1.57	2.26	0.12	0.01
16	1J	-738	-72	-225	-99	93	1.57	2.26	0.06	0.01
16	1K	202	73	-59	101	93	1.57	2.26	0.13	0.01
16	1L	-738	73	-225	101	93	1.57	2.26	0.07	0.01
16	1Q	-39	-44	-95	-54	54	1.57	2.26	0.05	0.00
16	1R	-496	-44	-189	-54	54	1.57	2.26	0.03	0.00
16	1S	-39	45	-95	56	54	1.57	2.26	0.05	0.00
16	1T	-496	45	-189	56	54	1.57	2.26	0.03	0.00
16	2	-369	1	-185	1	26	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

17	1A	56	-113	-39	-166	83	1.57	2.26	0.15	0.01
17	1B	-268	-113	-306	-166	83	1.57	2.26	0.11	0.01
17	1C	56	114	-39	168	83	1.57	2.26	0.15	0.01
17	1D	-268	114	-306	168	83	1.57	2.26	0.12	0.01
17	1I	101	-76	-14	-144	132	1.57	2.26	0.13	0.01
17	1J	-313	-76	-331	-144	132	1.57	2.26	0.09	0.01
17	1K	101	77	-14	145	132	1.57	2.26	0.13	0.01
17	1L	-313	77	-331	145	132	1.57	2.26	0.09	0.01
17	1Q	-2	-45	-91	-75	63	1.57	2.26	0.06	0.00
17	1R	-210	-45	-254	-75	63	1.57	2.26	0.04	0.00
17	1S	-2	46	-91	77	63	1.57	2.26	0.06	0.00
17	1T	-210	46	-254	77	63	1.57	2.26	0.04	0.00
17	2	-145	1	-221	1	23	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

18	1A	5	-126	34	-252	202	1.57	2.26	0.23	0.01
18	1B	-295	-126	-249	-252	202	1.57	2.26	0.20	0.01
18	1C	5	127	34	249	202	1.57	2.26	0.22	0.01
18	1D	-295	127	-249	249	202	1.57	2.26	0.19	0.01
18	1I	34	-84	54	-194	242	1.57	2.26	0.18	0.01
18	1J	-323	-84	-269	-194	242	1.57	2.26	0.14	0.01
18	1K	34	86	54	192	242	1.57	2.26	0.18	0.01
18	1L	-323	86	-269	192	242	1.57	2.26	0.14	0.01
18	1Q	-47	-50	-27	-108	164	1.57	2.26	0.09	0.01
18	1R	-242	-50	-189	-108	164	1.57	2.26	0.08	0.01
18	1S	-47	51	-27	106	164	1.57	2.26	0.09	0.01
18	1T	-242	51	-189	106	164	1.57	2.26	0.07	0.01
18	2	-198	1	-132	-2	132	1.57	2.26	0.01	0.01

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
19	1A	-67	-146	26	-350	310	1.57	2.26	0.31	0.02
19	1B	-366	-146	-230	-350	310	1.57	2.26	0.28	0.02
19	1C	-67	147	26	346	310	1.57	2.26	0.31	0.02
19	1D	-366	147	-230	346	310	1.57	2.26	0.28	0.02
19	1I	-48	-97	61	-254	354	1.57	2.26	0.23	0.02
19	1J	-385	-97	-265	-254	354	1.57	2.26	0.20	0.02
19	1K	-48	98	61	250	354	1.57	2.26	0.23	0.02
19	1L	-385	98	-265	250	354	1.57	2.26	0.19	0.02
19	1Q	-115	-58	-25	-145	273	1.57	2.26	0.13	0.02
19	1R	-318	-58	-180	-145	273	1.57	2.26	0.11	0.02
19	1S	-115	59	-25	142	273	1.57	2.26	0.12	0.02
19	1T	-318	59	-180	142	273	1.57	2.26	0.11	0.02
19	2	-297	1	135	-2	260	1.57	2.26	0.02	0.02
Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
20	1A	101	-112	-110	-147	155	1.57	2.26	0.16	0.01
20	1B	-319	-112	-356	-147	155	1.57	2.26	0.09	0.01
20	1C	101	112	-110	148	155	1.57	2.26	0.16	0.01
20	1D	-319	112	-356	148	155	1.57	2.26	0.09	0.01
20	1I	167	-76	-119	-137	107	1.57	2.26	0.12	0.01
20	1J	-385	-76	-346	-137	107	1.57	2.26	0.08	0.01
20	1K	167	77	-119	138	107	1.57	2.26	0.12	0.01
20	1L	-385	77	-346	138	107	1.57	2.26	0.09	0.01
20	1Q	23	-45	-162	-69	69	1.57	2.26	0.06	0.00
20	1R	-241	-45	-303	-69	69	1.57	2.26	0.03	0.00
20	1S	23	46	-162	70	69	1.57	2.26	0.06	0.00
20	1T	-241	46	-303	70	69	1.57	2.26	0.03	0.00
20	2	-149	0	-303	1	18	1.57	2.26	0.01	0.00
Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
21	1A	96	-110	-105	-147	140	1.57	2.26	0.15	0.01
21	1B	-327	-110	-363	-147	140	1.57	2.26	0.09	0.01
21	1C	96	111	-105	149	140	1.57	2.26	0.16	0.01
21	1D	-327	111	-363	149	140	1.57	2.26	0.09	0.01
21	1I	151	-75	-107	-136	118	1.57	2.26	0.12	0.01
21	1J	-383	-75	-361	-136	118	1.57	2.26	0.08	0.01
21	1K	151	76	-107	137	118	1.57	2.26	0.12	0.01
21	1L	-383	76	-361	137	118	1.57	2.26	0.08	0.01
21	1Q	15	-44	-159	-69	72	1.57	2.26	0.06	0.00
21	1R	-246	-44	-309	-69	72	1.57	2.26	0.03	0.00
21	1S	15	45	-159	70	72	1.57	2.26	0.06	0.00
21	1T	-246	45	-309	70	72	1.57	2.26	0.03	0.00
21	2	-158	1	-305	1	28	1.57	2.26	0.01	0.00
Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
22	1A	41	-113	-29	-151	64	1.57	2.26	0.15	0.00
22	1B	-566	-113	-191	-151	64	1.57	2.26	0.11	0.00
22	1C	41	115	-29	152	64	1.57	2.26	0.15	0.00
22	1D	-566	115	-191	152	64	1.57	2.26	0.11	0.00
22	1I	97	-73	-9	-112	101	1.57	2.26	0.11	0.01
22	1J	-622	-73	-211	-112	101	1.57	2.26	0.08	0.01
22	1K	97	74	-9	113	101	1.57	2.26	0.11	0.01
22	1L	-622	74	-211	113	101	1.57	2.26	0.08	0.01
22	1Q	-75	-44	-59	-63	47	1.57	2.26	0.05	0.00
22	1R	-450	-44	-161	-63	47	1.57	2.26	0.04	0.00
22	1S	-75	46	-59	64	47	1.57	2.26	0.05	0.00
22	1T	-450	46	-161	64	47	1.57	2.26	0.04	0.00
22	2	-362	1	-142	1	14	1.57	2.26	0.01	0.00
Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
23	1A	-71	-117	12	-206	211	1.57	2.26	0.18	0.01
23	1B	-520	-117	-185	-206	211	1.57	2.26	0.16	0.01
23	1C	-71	118	12	205	211	1.57	2.26	0.18	0.01
23	1D	-520	118	-185	205	211	1.57	2.26	0.16	0.01
23	1I	-45	-76	33	-146	242	1.57	2.26	0.13	0.01
23	1J	-545	-76	-205	-146	242	1.57	2.26	0.11	0.01
23	1K	-45	77	33	145	242	1.57	2.26	0.13	0.01
23	1L	-545	77	-205	145	242	1.57	2.26	0.11	0.01
23	1Q	-155	-46	-27	-85	177	1.57	2.26	0.07	0.01
23	1R	-436	-46	-146	-85	177	1.57	2.26	0.06	0.01
23	1S	-155	47	-27	83	177	1.57	2.26	0.07	0.01
23	1T	-436	47	-146	83	177	1.57	2.26	0.06	0.01
23	2	-407	1	-109	-1	155	1.57	2.26	0.01	0.01
Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
24	1A	-180	-121	-101	-238	340	1.57	2.26	0.20	0.02
24	1B	-506	-121	-345	-238	340	1.57	2.26	0.17	0.02
24	1C	-180	123	-101	235	340	1.57	2.26	0.20	0.02
24	1D	-506	123	-345	235	340	1.57	2.26	0.17	0.02
24	1I	-166	-79	-91	-166	363	1.57	2.26	0.14	0.02
24	1J	-519	-79	-354	-166	363	1.57	2.26	0.11	0.02
24	1K	-166	80	-91	164	363	1.57	2.26	0.14	0.02
24	1L	-519	80	-354	164	363	1.57	2.26	0.11	0.02
24	1Q	-234	-48	-138	-97	305	1.57	2.26	0.07	0.02
24	1R	-451	-48	-308	-97	305	1.57	2.26	0.05	0.02
24	1S	-234	49	-138	95	305	1.57	2.26	0.07	0.02
24	1T	-451	49	-308	95	305	1.57	2.26	0.05	0.02
24	2	-472	1	-297	-2	314	1.57	2.26	0.01	0.02
Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
25	1A	116	-111	-78	-120	136	1.57	2.26	0.16	0.01
25	1B	-780	-111	-240	-120	136	1.57	2.26	0.08	0.01
25	1C	116	115	-78	126	136	1.57	2.26	0.16	0.01
25	1D	-780	115	-240	126	136	1.57	2.26	0.09	0.01
25	1I	141	-72	-66	-88	143	1.57	2.26	0.11	0.01

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

25	1J	-805	-72	-252	-88	143	1.57	2.26	0.05	0.01
25	1K	141	76	-66	94	143	1.57	2.26	0.12	0.01
25	1L	-805	76	-252	94	143	1.57	2.26	0.06	0.01
25	1Q	-78	-43	-108	-49	94	1.57	2.26	0.04	0.01
25	1R	-586	-43	-209	-49	94	1.57	2.26	0.02	0.01
25	1S	-78	47	-108	55	94	1.57	2.26	0.05	0.01
25	1T	-586	47	-209	55	94	1.57	2.26	0.03	0.01
25	2	-460	3	-208	4	69	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

26	1A	112	-113	-133	-147	175	1.57	2.26	0.16	0.01
26	1B	-368	-113	-376	-147	175	1.57	2.26	0.09	0.01
26	1C	112	115	-133	151	175	1.57	2.26	0.16	0.01
26	1D	-368	115	-376	151	175	1.57	2.26	0.09	0.01
26	1I	149	-76	-133	-133	136	1.57	2.26	0.12	0.01
26	1J	-406	-76	-376	-133	136	1.57	2.26	0.08	0.01
26	1K	149	78	-133	137	136	1.57	2.26	0.12	0.01
26	1L	-406	78	-376	137	136	1.57	2.26	0.08	0.01
26	1Q	12	-45	-181	-67	93	1.57	2.26	0.06	0.01
26	1R	-269	-45	-328	-67	93	1.57	2.26	0.03	0.01
26	1S	12	47	-181	72	93	1.57	2.26	0.06	0.01
26	1T	-269	47	-328	72	93	1.57	2.26	0.03	0.01
26	2	-176	1	-334	3	50	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

27	1A	112	-113	-125	-146	166	1.57	2.26	0.16	0.01
27	1B	-336	-113	-356	-146	166	1.57	2.26	0.09	0.01
27	1C	112	114	-125	148	166	1.57	2.26	0.16	0.01
27	1D	-336	114	-356	148	166	1.57	2.26	0.09	0.01
27	1I	169	-77	-132	-135	110	1.57	2.26	0.12	0.01
27	1J	-393	-77	-349	-135	110	1.57	2.26	0.08	0.01
27	1K	169	78	-132	138	110	1.57	2.26	0.13	0.01
27	1L	-393	78	-349	138	110	1.57	2.26	0.09	0.01
27	1Q	25	-46	-172	-68	74	1.57	2.26	0.06	0.00
27	1R	-249	-46	-309	-68	74	1.57	2.26	0.03	0.00
27	1S	25	46	-172	71	74	1.57	2.26	0.06	0.00
27	1T	-249	46	-309	71	74	1.57	2.26	0.03	0.00
27	2	-154	1	-314	2	24	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

28	1A	109	-113	-121	-146	161	1.57	2.26	0.16	0.01
28	1B	-321	-113	-347	-146	161	1.57	2.26	0.09	0.01
28	1C	109	114	-121	148	161	1.57	2.26	0.16	0.01
28	1D	-321	114	-347	148	161	1.57	2.26	0.09	0.01
28	1I	173	-77	-130	-136	98	1.57	2.26	0.13	0.01
28	1J	-385	-77	-338	-136	98	1.57	2.26	0.09	0.01
28	1K	173	78	-130	138	98	1.57	2.26	0.13	0.01
28	1L	-385	78	-338	138	98	1.57	2.26	0.09	0.01
28	1Q	28	-46	-168	-68	66	1.57	2.26	0.06	0.00
28	1R	-240	-46	-300	-68	66	1.57	2.26	0.03	0.00
28	1S	28	46	-168	70	66	1.57	2.26	0.06	0.00
28	1T	-240	46	-300	70	66	1.57	2.26	0.03	0.00
28	2	-146	0	-306	1	13	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

29	1A	160	-111	102	-129	213	1.57	2.26	0.17	0.01
29	1B	-412	-111	-265	-129	213	1.57	2.26	0.09	0.01
29	1C	160	110	102	143	213	1.57	2.26	0.16	0.01
29	1D	-412	110	-265	143	213	1.57	2.26	0.10	0.01
29	1I	124	-74	104	-96	229	1.57	2.26	0.11	0.01
29	1J	-376	-74	-267	-96	229	1.57	2.26	0.06	0.01
29	1K	124	72	104	110	229	1.57	2.26	0.11	0.01
29	1L	-376	72	-267	110	229	1.57	2.26	0.07	0.01
29	1Q	19	-45	15	-50	142	1.57	2.26	0.06	0.01
29	1R	-271	-45	-177	-50	142	1.57	2.26	0.03	0.01
29	1S	19	43	15	65	142	1.57	2.26	0.06	0.01
29	1T	-271	43	-177	65	142	1.57	2.26	0.04	0.01
29	2	-173	-1	-95	10	80	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

30	1A	130	-110	-90	-141	169	1.57	2.26	0.16	0.01
30	1B	-412	-110	-338	-141	169	1.57	2.26	0.09	0.01
30	1C	130	114	-90	152	169	1.57	2.26	0.16	0.01
30	1D	-412	114	-338	152	169	1.57	2.26	0.10	0.01
30	1I	123	-73	-60	-117	182	1.57	2.26	0.11	0.01
30	1J	-405	-73	-368	-117	182	1.57	2.26	0.07	0.01
30	1K	123	77	-60	128	182	1.57	2.26	0.12	0.01
30	1L	-405	77	-368	128	182	1.57	2.26	0.08	0.01
30	1Q	4	-43	-135	-60	108	1.57	2.26	0.05	0.01
30	1R	-286	-43	-293	-60	108	1.57	2.26	0.02	0.01
30	1S	4	47	-135	71	108	1.57	2.26	0.06	0.01
30	1T	-286	47	-293	71	108	1.57	2.26	0.03	0.01
30	2	-193	3	-277	8	61	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

31	1A	128	-112	-72	-125	129	1.57	2.26	0.16	0.01
31	1B	-678	-112	-235	-125	129	1.57	2.26	0.09	0.01
31	1C	128	114	-72	128	129	1.57	2.26	0.16	0.01
31	1D	-678	114	-235	128	129	1.57	2.26	0.09	0.01
31	1I	232	-72	-76	-96	104	1.57	2.26	0.13	0.01
31	1J	-782	-72	-231	-96	104	1.57	2.26	0.06	0.01
31	1K	232	74	-76	100	104	1.57	2.26	0.13	0.01
31	1L	-782	74	-231	100	104	1.57	2.26	0.06	0.01
31	1Q	-26	-43	-107	-53	71	1.57	2.26	0.05	0.00
31	1R	-523	-43	-201	-53	71	1.57	2.26	0.03	0.00
31	1S	-26	46	-107	56	71	1.57	2.26	0.05	0.00
31	1T	-523	46	-201	56	71	1.57	2.26	0.03	0.00

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

31	2	-382	2	-201	2	40	1.57	2.26	0.01	0.00
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
32	1A	113	-112	-65	-125	122	1.57	2.26	0.16	0.01
32	1B	-609	-112	-222	-125	122	1.57	2.26	0.09	0.01
32	1C	113	113	-65	127	122	1.57	2.26	0.16	0.01
32	1D	-609	113	-222	127	122	1.57	2.26	0.09	0.01
32	1I	266	-72	-73	-99	82	1.57	2.26	0.14	0.00
32	1J	-762	-72	-214	-99	82	1.57	2.26	0.06	0.00
32	1K	266	74	-73	101	82	1.57	2.26	0.14	0.00
32	1L	-762	74	-214	101	82	1.57	2.26	0.07	0.00
32	1Q	-9	-44	-99	-54	55	1.57	2.26	0.05	0.00
32	1R	-487	-44	-188	-54	55	1.57	2.26	0.03	0.00
32	1S	-9	45	-99	56	55	1.57	2.26	0.06	0.00
32	1T	-487	45	-188	56	55	1.57	2.26	0.03	0.00
32	2	-345	1	-188	1	18	1.57	2.26	0.01	0.00
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
33	1A	100	-112	-62	-126	117	1.57	2.26	0.16	0.01
33	1B	-579	-112	-216	-126	117	1.57	2.26	0.09	0.01
33	1C	100	113	-62	127	117	1.57	2.26	0.16	0.01
33	1D	-579	113	-216	127	117	1.57	2.26	0.09	0.01
33	1I	274	-73	-72	-99	72	1.57	2.26	0.14	0.00
33	1J	-754	-73	-207	-99	72	1.57	2.26	0.07	0.00
33	1K	274	74	-72	101	72	1.57	2.26	0.14	0.00
33	1L	-754	74	-207	101	72	1.57	2.26	0.07	0.00
33	1Q	-6	-44	-96	-54	48	1.57	2.26	0.05	0.00
33	1R	-473	-44	-182	-54	48	1.57	2.26	0.03	0.00
33	1S	-6	45	-96	56	48	1.57	2.26	0.06	0.00
33	1T	-473	45	-182	56	48	1.57	2.26	0.03	0.00
33	2	-334	1	-182	1	9	1.57	2.26	0.01	0.00
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
34	1A	120	-118	-21	-115	38	1.57	2.26	0.17	0.00
34	1B	-956	-118	-76	-115	38	1.57	2.26	0.09	0.00
34	1C	120	120	-21	116	38	1.57	2.26	0.17	0.00
34	1D	-956	120	-76	116	38	1.57	2.26	0.09	0.00
34	1I	276	-76	-19	-78	38	1.57	2.26	0.14	0.00
34	1J	-1112	-76	-78	-78	38	1.57	2.26	0.06	0.00
34	1K	276	77	-19	78	38	1.57	2.26	0.14	0.00
34	1L	-1112	77	-78	78	38	1.57	2.26	0.06	0.00
34	1Q	-80	-46	-32	-46	23	1.57	2.26	0.05	0.00
34	1R	-756	-46	-65	-46	23	1.57	2.26	0.03	0.00
34	1S	-80	48	-32	47	23	1.57	2.26	0.05	0.00
34	1T	-756	48	-65	47	23	1.57	2.26	0.03	0.00
34	2	-579	1	-63	1	12	1.57	2.26	0.01	0.00
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
35	1A	23	-128	-8	-126	24	1.57	2.26	0.16	0.00
35	1B	-917	-128	-68	-126	24	1.57	2.26	0.10	0.00
35	1C	23	129	-8	127	24	1.57	2.26	0.17	0.00
35	1D	-917	129	-68	127	24	1.57	2.26	0.10	0.00
35	1I	78	-82	0	-83	39	1.57	2.26	0.12	0.00
35	1J	-973	-82	-77	-83	39	1.57	2.26	0.07	0.00
35	1K	78	83	0	84	39	1.57	2.26	0.12	0.00
35	1L	-973	83	-77	84	39	1.57	2.26	0.07	0.00
35	1Q	-165	-50	-19	-50	16	1.57	2.26	0.04	0.00
35	1R	-730	-50	-57	-50	16	1.57	2.26	0.04	0.00
35	1S	-165	51	-19	51	16	1.57	2.26	0.04	0.00
35	1T	-730	51	-57	51	16	1.57	2.26	0.04	0.00
35	2	-618	1	-50	1	1	1.57	2.26	0.01	0.00
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
36	1A	-104	-129	-11	-141	118	1.57	2.26	0.15	0.01
36	1B	-665	-129	-97	-141	118	1.57	2.26	0.11	0.01
36	1C	-104	130	-11	140	118	1.57	2.26	0.15	0.01
36	1D	-665	130	-97	140	118	1.57	2.26	0.11	0.01
36	1I	-96	-83	-2	-94	130	1.57	2.26	0.09	0.01
36	1J	-674	-83	-107	-94	130	1.57	2.26	0.07	0.01
36	1K	-96	84	-2	93	130	1.57	2.26	0.09	0.01
36	1L	-674	84	-107	93	130	1.57	2.26	0.07	0.01
36	1Q	-215	-51	-27	-57	101	1.57	2.26	0.05	0.01
36	1R	-555	-51	-82	-57	101	1.57	2.26	0.04	0.01
36	1S	-215	52	-27	56	101	1.57	2.26	0.05	0.01
36	1T	-555	52	-82	56	101	1.57	2.26	0.04	0.01
36	2	-531	1	-72	-1	96	1.57	2.26	0.01	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
37	1A	-101	-117	-48	-142	151	1.57	2.26	0.13	0.01
37	1B	-388	-117	-154	-142	151	1.57	2.26	0.11	0.01
37	1C	-101	118	-48	141	151	1.57	2.26	0.13	0.01
37	1D	-388	118	-154	141	151	1.57	2.26	0.11	0.01
37	1I	-105	-75	-47	-95	159	1.57	2.26	0.08	0.01
37	1J	-384	-75	-155	-95	159	1.57	2.26	0.07	0.01
37	1K	-105	76	-47	94	159	1.57	2.26	0.08	0.01
37	1L	-384	76	-155	94	159	1.57	2.26	0.07	0.01
37	1Q	-158	-46	-65	-57	135	1.57	2.26	0.04	0.01
37	1R	-331	-46	-137	-57	135	1.57	2.26	0.04	0.01
37	1S	-158	47	-65	56	135	1.57	2.26	0.04	0.01
37	1T	-331	47	-137	56	135	1.57	2.26	0.04	0.01
37	2	-337	0	-136	-1	141	1.57	2.26	0.01	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
38	1A	1337	-300	-41	-197	93	1.57	2.26	0.60	0.01
38	1B	660	-300	-111	-197	93	1.57	2.26	0.48	0.01
38	1C	1337	95	-41	71	93	1.57	2.26	0.34	0.01

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

38	1D	660	95	-111	71	93	1.57	2.26	0.23	0.01
38	1I	1445	-272	-23	-177	118	1.57	2.26	0.58	0.01
38	1J	552	-272	-129	-177	118	1.57	2.26	0.43	0.01
38	1K	1445	68	-23	51	118	1.57	2.26	0.32	0.01
38	1L	552	68	-129	51	118	1.57	2.26	0.18	0.01
38	1Q	1302	-193	-47	-125	84	1.57	2.26	0.46	0.01
38	1R	695	-193	-105	-125	84	1.57	2.26	0.36	0.01
38	1S	1302	-11	-47	-1	84	1.57	2.26	0.22	0.01
38	1T	695	-11	-105	-1	84	1.57	2.26	0.13	0.01
38	2	1388	-143	-101	-88	72	1.57	2.26	0.38	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

39	1A	613	-178	-52	-207	337	1.57	2.26	0.33	0.02
39	1B	254	-178	-446	-207	337	1.57	2.26	0.27	0.02
39	1C	613	74	-52	90	337	1.57	2.26	0.20	0.02
39	1D	254	74	-446	90	337	1.57	2.26	0.13	0.02
39	1I	610	-138	-67	-167	367	1.57	2.26	0.27	0.02
39	1J	257	-138	-431	-167	367	1.57	2.26	0.22	0.02
39	1K	610	34	-67	50	367	1.57	2.26	0.14	0.02
39	1L	257	34	-431	50	367	1.57	2.26	0.09	0.02
39	1Q	569	-105	-140	-122	282	1.57	2.26	0.23	0.02
39	1R	298	-105	-358	-122	282	1.57	2.26	0.18	0.02
39	1S	569	0	-140	5	282	1.57	2.26	0.09	0.02
39	1T	298	0	-358	5	282	1.57	2.26	0.05	0.02
39	2	605	-72	-335	-82	254	1.57	2.26	0.18	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

40	1A	361	-142	-110	-161	547	1.57	2.26	0.24	0.03
40	1B	22	-142	-875	-161	547	1.57	2.26	0.18	0.03
40	1C	361	84	-110	83	547	1.57	2.26	0.17	0.03
40	1D	22	84	-875	83	547	1.57	2.26	0.11	0.03
40	1I	374	-103	-158	-121	559	1.57	2.26	0.19	0.03
40	1J	8	-103	-828	-121	559	1.57	2.26	0.13	0.03
40	1K	374	45	-158	43	559	1.57	2.26	0.12	0.03
40	1L	8	45	-828	43	559	1.57	2.26	0.06	0.03
40	1Q	296	-75	-288	-90	469	1.57	2.26	0.14	0.03
40	1R	86	-75	-698	-90	469	1.57	2.26	0.11	0.03
40	1S	296	18	-288	12	469	1.57	2.26	0.07	0.03
40	1T	86	18	-698	12	469	1.57	2.26	0.04	0.03
40	2	269	-40	-668	-54	469	1.57	2.26	0.09	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

41	1A	339	-165	-121	-281	360	1.57	2.26	0.26	0.02
41	1B	79	-165	-606	-281	360	1.57	2.26	0.22	0.02
41	1C	339	71	-121	112	360	1.57	2.26	0.15	0.02
41	1D	79	71	-606	112	360	1.57	2.26	0.10	0.02
41	1I	386	-129	-127	-244	440	1.57	2.26	0.23	0.03
41	1J	32	-129	-600	-244	440	1.57	2.26	0.17	0.03
41	1K	386	35	-127	74	440	1.57	2.26	0.11	0.03
41	1L	32	35	-600	74	440	1.57	2.26	0.05	0.03
41	1Q	316	-97	-220	-173	320	1.57	2.26	0.17	0.02
41	1R	102	-97	-506	-173	320	1.57	2.26	0.14	0.02
41	1S	316	3	-220	4	320	1.57	2.26	0.05	0.02
41	1T	102	3	-506	4	320	1.57	2.26	0.02	0.02
41	2	293	-65	-486	-118	282	1.57	2.26	0.12	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

42	1A	698	-161	121	-157	556	1.57	2.26	0.32	0.03
42	1B	-115	-161	-737	-157	556	1.57	2.26	0.18	0.03
42	1C	698	73	121	77	556	1.57	2.26	0.21	0.03
42	1D	-115	73	-737	77	556	1.57	2.26	0.07	0.03
42	1I	588	-121	-11	-117	474	1.57	2.26	0.25	0.03
42	1J	-4	-121	-606	-117	474	1.57	2.26	0.15	0.03
42	1K	588	33	-11	36	474	1.57	2.26	0.14	0.03
42	1L	-4	33	-606	36	474	1.57	2.26	0.04	0.03
42	1Q	485	-93	-115	-88	405	1.57	2.26	0.20	0.02
42	1R	99	-93	-501	-88	405	1.57	2.26	0.13	0.02
42	1S	485	5	-115	8	405	1.57	2.26	0.08	0.02
42	1T	99	5	-501	8	405	1.57	2.26	0.02	0.02
42	2	409	-61	-418	-56	369	1.57	2.26	0.13	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

43	1A	942	-457	-375	-123	272	1.57	2.26	0.73	0.02
43	1B	461	-457	-765	-123	272	1.57	2.26	0.65	0.02
43	1C	942	155	-375	322	272	1.57	2.26	0.35	0.02
43	1D	461	155	-765	322	272	1.57	2.26	0.27	0.02
43	1I	1013	-455	-339	-103	288	1.57	2.26	0.74	0.02
43	1J	389	-455	-800	-103	288	1.57	2.26	0.64	0.02
43	1K	1013	154	-339	302	288	1.57	2.26	0.36	0.02
43	1L	389	154	-800	302	288	1.57	2.26	0.26	0.02
43	1Q	913	-302	-407	-7	273	1.57	2.26	0.53	0.02
43	1R	489	-302	-732	-7	273	1.57	2.26	0.46	0.02
43	1S	913	1	-407	206	273	1.57	2.26	0.15	0.02
43	1T	489	1	-732	206	273	1.57	2.26	0.11	0.02
43	2	975	-211	-779	138	314	1.57	2.26	0.39	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

44	1A	299	-223	-231	-520	172	1.57	2.26	0.44	0.01
44	1B	28	-223	-576	-520	172	1.57	2.26	0.40	0.01
44	1C	299	42	-231	224	172	1.57	2.26	0.17	0.01
44	1D	28	42	-576	224	172	1.57	2.26	0.14	0.01
44	1I	354	-215	-141	-488	222	1.57	2.26	0.42	0.01
44	1J	-27	-215	-666	-488	222	1.57	2.26	0.36	0.01
44	1K	354	33	-141	193	222	1.57	2.26	0.16	0.01
44	1L	-27	33	-666	193	222	1.57	2.26	0.10	0.01
44	1Q	276	-155	-256	-324	137	1.57	2.26	0.26	0.01
44	1R	51	-155	-552	-324	137	1.57	2.26	0.23	0.01

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

44	1S	276	-26	-256	28	137	1.57	2.26	0.08	0.01
44	1T	51	-26	-552	28	137	1.57	2.26	0.04	0.01
44	2	228	-126	-541	-206	84	1.57	2.26	0.18	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

45	1A	856	-636	-182	-738	608	1.57	2.26	0.94	0.04
45	1B	82	-636	-2204	-738	608	1.57	2.26	0.82	0.04
45	1C	856	219	-182	1209	608	1.57	4.52	0.54	0.04
45	1D	82	219	-2204	1209	608	1.57	2.26	0.84	0.04
45	1I	834	-637	-466	-681	587	1.57	2.26	0.94	0.04
45	1J	104	-637	-1920	-681	587	1.57	2.26	0.82	0.04
45	1K	834	220	-466	1152	587	1.57	2.26	0.97	0.04
45	1L	104	220	-1920	1152	587	1.57	2.26	0.82	0.04
45	1Q	729	-421	-663	-234	516	1.57	2.26	0.65	0.03
45	1R	210	-421	-1723	-234	516	1.57	2.26	0.56	0.03
45	1S	729	4	-663	705	516	1.57	2.26	0.55	0.03
45	1T	210	4	-1723	705	516	1.57	2.26	0.44	0.03
45	2	653	-291	-1634	327	521	1.57	2.26	0.43	0.03

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

46	1A	808	-292	-131	-321	133	1.57	2.26	0.50	0.01
46	1B	328	-292	-334	-321	133	1.57	2.26	0.42	0.01
46	1C	808	72	-131	127	133	1.57	2.26	0.22	0.01
46	1D	328	72	-334	127	133	1.57	2.26	0.14	0.01
46	1I	899	-284	-79	-304	172	1.57	2.26	0.50	0.01
46	1J	237	-284	-386	-304	172	1.57	2.26	0.40	0.01
46	1K	899	63	-79	110	172	1.57	2.26	0.23	0.01
46	1L	237	63	-386	110	172	1.57	2.26	0.12	0.01
46	1Q	779	-199	-146	-204	110	1.57	2.26	0.38	0.01
46	1R	357	-199	-318	-204	110	1.57	2.26	0.31	0.01
46	1S	779	-22	-146	10	110	1.57	2.26	0.15	0.01
46	1T	357	-22	-318	10	110	1.57	2.26	0.09	0.01
46	2	790	-154	-310	-135	75	1.57	2.26	0.30	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

47	1A	806	-207	-24	-167	138	1.57	2.26	0.39	0.01
47	1B	533	-207	-148	-167	138	1.57	2.26	0.35	0.01
47	1C	806	82	-24	80	138	1.57	2.26	0.24	0.01
47	1D	533	82	-148	80	138	1.57	2.26	0.19	0.01
47	1I	795	-164	-23	-130	149	1.57	2.26	0.34	0.01
47	1J	543	-164	-150	-130	149	1.57	2.26	0.30	0.01
47	1K	795	39	-23	42	149	1.57	2.26	0.18	0.01
47	1L	543	39	-150	42	149	1.57	2.26	0.14	0.01
47	1Q	803	-124	-49	-96	114	1.57	2.26	0.29	0.01
47	1R	536	-124	-124	-96	114	1.57	2.26	0.24	0.01
47	1S	803	-2	-49	8	114	1.57	2.26	0.13	0.01
47	1T	536	-2	-124	8	114	1.57	2.26	0.09	0.01
47	2	934	-87	-116	-61	102	1.57	2.26	0.24	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

48	1A	1092	-179	101	-138	316	1.57	2.26	0.41	0.02
48	1B	-379	-179	-321	-138	316	1.57	2.26	0.17	0.02
48	1C	1092	66	101	72	316	1.57	2.26	0.26	0.02
48	1D	-379	66	-321	72	316	1.57	2.26	0.03	0.02
48	1I	828	-136	23	-101	238	1.57	2.26	0.31	0.01
48	1J	-115	-136	-243	-101	238	1.57	2.26	0.15	0.01
48	1K	828	24	23	35	238	1.57	2.26	0.16	0.01
48	1L	-115	24	-243	35	238	1.57	2.26	0.01	0.01
48	1Q	673	-108	-21	-76	198	1.57	2.26	0.25	0.01
48	1R	40	-108	-199	-76	198	1.57	2.26	0.14	0.01
48	1S	673	-5	-21	11	198	1.57	2.26	0.11	0.01
48	1T	40	-5	-199	11	198	1.57	2.26	0.01	0.01
48	2	498	-78	-149	-45	156	1.57	2.26	0.17	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

49	1A	125	-115	-26	-109	56	1.57	2.26	0.16	0.00
49	1B	-1159	-115	-87	-109	56	1.57	2.26	0.09	0.00
49	1C	125	120	-26	112	56	1.57	2.26	0.17	0.00
49	1D	-1159	120	-87	112	56	1.57	2.26	0.09	0.00
49	1I	166	-76	-22	-70	61	1.57	2.26	0.12	0.00
49	1J	-1201	-76	-91	-70	61	1.57	2.26	0.05	0.00
49	1K	166	81	-22	73	61	1.57	2.26	0.13	0.00
49	1L	-1201	81	-91	73	61	1.57	2.26	0.05	0.00
49	1Q	-149	-45	-38	-42	41	1.57	2.26	0.03	0.00
49	1R	-885	-45	-75	-42	41	1.57	2.26	0.03	0.00
49	1S	-149	50	-38	45	41	1.57	2.26	0.04	0.00
49	1T	-885	50	-75	45	41	1.57	2.26	0.03	0.00
49	2	-720	3	-75	2	33	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

50	1A	157	-114	-20	-112	51	1.57	2.26	0.17	0.00
50	1B	-979	-114	-83	-112	51	1.57	2.26	0.09	0.00
50	1C	157	118	-20	114	51	1.57	2.26	0.17	0.00
50	1D	-979	118	-83	114	51	1.57	2.26	0.09	0.00
50	1I	330	-74	-23	-74	42	1.57	2.26	0.15	0.00
50	1J	-1152	-74	-80	-74	42	1.57	2.26	0.06	0.00
50	1K	330	78	-23	76	42	1.57	2.26	0.15	0.00
50	1L	-1152	78	-80	76	42	1.57	2.26	0.06	0.00
50	1Q	-54	-44	-34	-44	28	1.57	2.26	0.05	0.00
50	1R	-769	-44	-69	-44	28	1.57	2.26	0.03	0.00
50	1S	-54	48	-34	46	28	1.57	2.26	0.05	0.00
50	1T	-769	48	-69	46	28	1.57	2.26	0.03	0.00
50	2	-573	2	-67	1	16	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

51	1A	118	-114	-16	-113	48	1.57	2.26	0.16	0.00
----	----	-----	------	-----	------	----	------	------	------	------

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

51	1B	-870	-114	-79	-113	48	1.57	2.26	0.09	0.00
51	1C	118	115	-16	114	48	1.57	2.26	0.16	0.00
51	1D	-870	115	-79	114	48	1.57	2.26	0.09	0.00
51	1I	375	-74	-21	-76	33	1.57	2.26	0.16	0.00
51	1J	-1128	-74	-74	-76	33	1.57	2.26	0.06	0.00
51	1K	375	76	-21	77	33	1.57	2.26	0.16	0.00
51	1L	-1128	76	-74	77	33	1.57	2.26	0.06	0.00
51	1Q	-36	-45	-31	-45	22	1.57	2.26	0.05	0.00
51	1R	-717	-45	-64	-45	22	1.57	2.26	0.03	0.00
51	1S	-36	47	-31	46	22	1.57	2.26	0.05	0.00
51	1T	-717	47	-64	46	22	1.57	2.26	0.03	0.00
51	2	-525	1	-62	1	7	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

52	1A	90	-113	-15	-113	46	1.57	2.26	0.16	0.00
52	1B	-826	-113	-77	-113	46	1.57	2.26	0.09	0.00
52	1C	90	115	-15	114	46	1.57	2.26	0.16	0.00
52	1D	-826	115	-77	114	46	1.57	2.26	0.09	0.00
52	1I	383	-75	-21	-77	28	1.57	2.26	0.16	0.00
52	1J	-1119	-75	-71	-77	28	1.57	2.26	0.06	0.00
52	1K	383	76	-21	77	28	1.57	2.26	0.16	0.00
52	1L	-1119	76	-71	77	28	1.57	2.26	0.06	0.00
52	1Q	-36	-45	-30	-46	19	1.57	2.26	0.05	0.00
52	1R	-700	-45	-62	-46	19	1.57	2.26	0.03	0.00
52	1S	-36	46	-30	46	19	1.57	2.26	0.05	0.00
52	1T	-700	46	-62	46	19	1.57	2.26	0.03	0.00
52	2	-513	1	-60	1	3	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

53	1A	95	-112	-59	-125	114	1.57	2.26	0.16	0.01
53	1B	-586	-112	-221	-125	114	1.57	2.26	0.09	0.01
53	1C	95	113	-59	127	114	1.57	2.26	0.16	0.01
53	1D	-586	113	-221	127	114	1.57	2.26	0.09	0.01
53	1I	262	-73	-67	-100	80	1.57	2.26	0.14	0.00
53	1J	-754	-73	-213	-100	80	1.57	2.26	0.07	0.00
53	1K	262	74	-67	101	80	1.57	2.26	0.14	0.00
53	1L	-754	74	-213	101	80	1.57	2.26	0.07	0.00
53	1Q	-14	-44	-95	-54	51	1.57	2.26	0.05	0.00
53	1R	-478	-44	-185	-54	51	1.57	2.26	0.03	0.00
53	1S	-14	45	-95	55	51	1.57	2.26	0.05	0.00
53	1T	-478	45	-185	55	51	1.57	2.26	0.03	0.00
53	2	-340	1	-182	1	14	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

54	1A	104	-112	-61	-125	104	1.57	2.26	0.16	0.01
54	1B	-625	-112	-224	-125	104	1.57	2.26	0.09	0.01
54	1C	104	113	-61	126	104	1.57	2.26	0.16	0.01
54	1D	-625	113	-224	126	104	1.57	2.26	0.09	0.01
54	1I	230	-72	-63	-99	91	1.57	2.26	0.13	0.01
54	1J	-751	-72	-222	-99	91	1.57	2.26	0.06	0.01
54	1K	230	73	-63	100	91	1.57	2.26	0.13	0.01
54	1L	-751	73	-222	100	91	1.57	2.26	0.07	0.01
54	1Q	-27	-44	-96	-54	55	1.57	2.26	0.05	0.00
54	1R	-494	-44	-189	-54	55	1.57	2.26	0.03	0.00
54	1S	-27	45	-96	55	55	1.57	2.26	0.05	0.00
54	1T	-494	45	-189	55	55	1.57	2.26	0.03	0.00
54	2	-360	1	-186	1	23	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

55	1A	70	-111	-66	-151	76	1.57	2.26	0.15	0.00
55	1B	-283	-111	-331	-151	76	1.57	2.26	0.10	0.00
55	1C	70	112	-66	153	76	1.57	2.26	0.15	0.00
55	1D	-283	112	-331	153	76	1.57	2.26	0.10	0.00
55	1I	117	-75	-49	-136	110	1.57	2.26	0.12	0.01
55	1J	-330	-75	-348	-136	110	1.57	2.26	0.08	0.01
55	1K	117	76	-49	138	110	1.57	2.26	0.12	0.01
55	1L	-330	76	-348	138	110	1.57	2.26	0.09	0.01
55	1Q	5	-44	-119	-70	49	1.57	2.26	0.06	0.00
55	1R	-218	-44	-278	-70	49	1.57	2.26	0.03	0.00
55	1S	5	46	-119	71	49	1.57	2.26	0.06	0.00
55	1T	-218	46	-278	71	49	1.57	2.26	0.04	0.00
55	2	-145	1	-256	1	8	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

56	1A	36	-117	-3	-195	140	1.57	2.26	0.17	0.01
56	1B	-276	-117	-288	-195	140	1.57	2.26	0.14	0.01
56	1C	36	119	-3	194	140	1.57	2.26	0.17	0.01
56	1D	-276	119	-288	194	140	1.57	2.26	0.14	0.01
56	1I	72	-78	22	-161	188	1.57	2.26	0.14	0.01
56	1J	-312	-78	-314	-161	188	1.57	2.26	0.11	0.01
56	1K	72	79	22	159	188	1.57	2.26	0.14	0.01
56	1L	-312	79	-314	159	188	1.57	2.26	0.11	0.01
56	1Q	-20	-47	-62	-86	113	1.57	2.26	0.07	0.01
56	1R	-220	-47	-230	-86	113	1.57	2.26	0.05	0.01
56	1S	-20	48	-62	85	113	1.57	2.26	0.07	0.01
56	1T	-220	48	-230	85	113	1.57	2.26	0.05	0.01
56	2	-164	1	-185	-1	75	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

57	1A	100	-112	-112	-147	156	1.57	2.26	0.16	0.01
57	1B	-311	-112	-350	-147	156	1.57	2.26	0.09	0.01
57	1C	100	113	-112	148	156	1.57	2.26	0.16	0.01
57	1D	-311	113	-350	148	156	1.57	2.26	0.09	0.01
57	1I	171	-77	-124	-137	98	1.57	2.26	0.12	0.01
57	1J	-381	-77	-338	-137	98	1.57	2.26	0.09	0.01
57	1K	171	77	-124	138	98	1.57	2.26	0.12	0.01
57	1L	-381	77	-338	138	98	1.57	2.26	0.09	0.01

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

57	1Q	26	-45	-163	-69	65	1.57	2.26	0.06	0.00
57	1R	-236	-45	-299	-69	65	1.57	2.26	0.03	0.00
57	1S	26	46	-163	70	65	1.57	2.26	0.06	0.00
57	1T	-236	46	-299	70	65	1.57	2.26	0.03	0.00
57	2	-144	0	-300	1	11	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

58	1A	100	-111	-108	-147	150	1.57	2.26	0.16	0.01
58	1B	-325	-111	-361	-147	150	1.57	2.26	0.09	0.01
58	1C	100	112	-108	148	150	1.57	2.26	0.16	0.01
58	1D	-325	112	-361	148	150	1.57	2.26	0.09	0.01
58	1I	161	-76	-114	-136	114	1.57	2.26	0.12	0.01
58	1J	-386	-76	-354	-136	114	1.57	2.26	0.08	0.01
58	1K	161	76	-114	138	114	1.57	2.26	0.12	0.01
58	1L	-386	76	-354	138	114	1.57	2.26	0.08	0.01
58	1Q	20	-45	-161	-69	72	1.57	2.26	0.06	0.00
58	1R	-244	-45	-307	-69	72	1.57	2.26	0.03	0.00
58	1S	20	45	-161	70	72	1.57	2.26	0.06	0.00
58	1T	-244	45	-307	70	72	1.57	2.26	0.03	0.00
58	2	-153	1	-305	1	24	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

59	1A	63	-113	-50	-138	60	1.57	2.26	0.15	0.00
59	1B	-601	-113	-203	-138	60	1.57	2.26	0.10	0.00
59	1C	63	114	-50	139	60	1.57	2.26	0.15	0.00
59	1D	-601	114	-203	139	60	1.57	2.26	0.10	0.00
59	1I	136	-72	-35	-105	90	1.57	2.26	0.11	0.01
59	1J	-674	-72	-218	-105	90	1.57	2.26	0.07	0.01
59	1K	136	74	-35	106	90	1.57	2.26	0.12	0.01
59	1L	-674	74	-218	106	90	1.57	2.26	0.07	0.01
59	1Q	-63	-44	-79	-58	42	1.57	2.26	0.05	0.00
59	1R	-474	-44	-175	-58	42	1.57	2.26	0.03	0.00
59	1S	-63	45	-79	59	42	1.57	2.26	0.05	0.00
59	1T	-474	45	-175	59	42	1.57	2.26	0.03	0.00
59	2	-370	1	-164	1	14	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

60	1A	0	-114	-6	-172	124	1.57	2.26	0.15	0.01
60	1B	-539	-114	-193	-172	124	1.57	2.26	0.13	0.01
60	1C	0	115	-6	171	124	1.57	2.26	0.15	0.01
60	1D	-539	115	-193	171	124	1.57	2.26	0.13	0.01
60	1I	40	-74	13	-125	159	1.57	2.26	0.11	0.01
60	1J	-578	-74	-212	-125	159	1.57	2.26	0.09	0.01
60	1K	40	75	13	124	159	1.57	2.26	0.11	0.01
60	1L	-578	75	-212	124	159	1.57	2.26	0.09	0.01
60	1Q	-103	-45	-43	-72	98	1.57	2.26	0.06	0.01
60	1R	-436	-45	-156	-72	98	1.57	2.26	0.05	0.01
60	1S	-103	46	-43	71	98	1.57	2.26	0.06	0.01
60	1T	-436	46	-156	71	98	1.57	2.26	0.05	0.01
60	2	-371	1	-127	-1	67	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

61	1A	194	-117	75	-109	180	1.57	2.26	0.18	0.01
61	1B	-843	-117	-215	-109	180	1.57	2.26	0.07	0.01
61	1C	194	108	75	113	180	1.57	2.26	0.17	0.01
61	1D	-843	108	-215	113	180	1.57	2.26	0.08	0.01
61	1I	96	-78	62	-71	186	1.57	2.26	0.11	0.01
61	1J	-745	-78	-202	-71	186	1.57	2.26	0.04	0.01
61	1K	96	70	62	76	186	1.57	2.26	0.10	0.01
61	1L	-745	70	-202	76	186	1.57	2.26	0.05	0.01
61	1Q	-68	-49	2	-42	114	1.57	2.26	0.05	0.01
61	1R	-581	-49	-142	-42	114	1.57	2.26	0.02	0.01
61	1S	-68	40	2	46	114	1.57	2.26	0.04	0.01
61	1T	-581	40	-142	46	114	1.57	2.26	0.03	0.01
61	2	-449	-6	-86	3	56	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

62	1A	120	-111	-64	-117	132	1.57	2.26	0.16	0.01
62	1B	-800	-111	-224	-117	132	1.57	2.26	0.08	0.01
62	1C	120	115	-64	124	132	1.57	2.26	0.16	0.01
62	1D	-800	115	-224	124	132	1.57	2.26	0.09	0.01
62	1I	111	-72	-45	-83	148	1.57	2.26	0.11	0.01
62	1J	-792	-72	-243	-83	148	1.57	2.26	0.05	0.01
62	1K	111	76	-45	90	148	1.57	2.26	0.11	0.01
62	1L	-792	76	-243	90	148	1.57	2.26	0.05	0.01
62	1Q	-88	-43	-93	-46	91	1.57	2.26	0.04	0.01
62	1R	-592	-43	-195	-46	91	1.57	2.26	0.02	0.01
62	1S	-88	47	-93	53	91	1.57	2.26	0.05	0.01
62	1T	-592	47	-195	53	91	1.57	2.26	0.03	0.01
62	2	-471	3	-188	5	60	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

63	1A	109	-113	-135	-147	179	1.57	2.26	0.16	0.01
63	1B	-384	-113	-384	-147	179	1.57	2.26	0.09	0.01
63	1C	109	115	-135	153	179	1.57	2.26	0.16	0.01
63	1D	-384	115	-384	153	179	1.57	2.26	0.10	0.01
63	1I	138	-76	-130	-130	154	1.57	2.26	0.12	0.01
63	1J	-413	-76	-390	-130	154	1.57	2.26	0.07	0.01
63	1K	138	78	-130	136	154	1.57	2.26	0.12	0.01
63	1L	-413	78	-390	136	154	1.57	2.26	0.08	0.01
63	1Q	4	-45	-184	-66	104	1.57	2.26	0.06	0.01
63	1R	-280	-45	-336	-66	104	1.57	2.26	0.03	0.01
63	1S	4	47	-184	72	104	1.57	2.26	0.06	0.01
63	1T	-280	47	-336	72	104	1.57	2.26	0.03	0.01
63	2	-189	1	-341	4	65	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

64	1A	113	-113	-128	-146	171	1.57	2.26	0.16	0.01
64	1B	-352	-113	-367	-146	171	1.57	2.26	0.09	0.01
64	1C	113	115	-128	149	171	1.57	2.26	0.16	0.01
64	1D	-352	115	-367	149	171	1.57	2.26	0.09	0.01
64	1I	160	-77	-132	-134	123	1.57	2.26	0.12	0.01
64	1J	-399	-77	-363	-134	123	1.57	2.26	0.08	0.01
64	1K	160	78	-132	137	123	1.57	2.26	0.12	0.01
64	1L	-399	78	-363	137	123	1.57	2.26	0.08	0.01
64	1Q	19	-45	-177	-67	84	1.57	2.26	0.06	0.01
64	1R	-258	-45	-318	-67	84	1.57	2.26	0.03	0.01
64	1S	19	47	-177	71	84	1.57	2.26	0.06	0.01
64	1T	-258	47	-318	71	84	1.57	2.26	0.03	0.01
64	2	-164	1	-324	2	36	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= --

Av= --

(e arm. base nelle due direzioni)

65	1A	24	-114	417	-115	361	1.57	2.26	0.15	0.02
65	1B	-378	-114	-64	-115	361	1.57	2.26	0.09	0.02
65	1C	24	107	417	134	361	1.57	2.26	0.17	0.02
65	1D	-378	107	-64	134	361	1.57	2.26	0.11	0.02
65	1I	8	-76	388	-74	391	1.57	2.26	0.11	0.02
65	1J	-363	-76	-35	-74	391	1.57	2.26	0.06	0.02
65	1K	8	69	388	93	391	1.57	2.26	0.13	0.02
65	1L	-363	69	-35	93	391	1.57	2.26	0.08	0.02
65	1Q	-64	-48	302	-41	304	1.57	2.26	0.07	0.02
65	1R	-290	-48	51	-41	304	1.57	2.26	0.04	0.02
65	1S	-64	40	302	60	304	1.57	2.26	0.09	0.02
65	1T	-290	40	51	60	304	1.57	2.26	0.06	0.02
65	2	-244	-5	264	13	283	1.57	2.26	0.04	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= --

Av= --

(e arm. base nelle due direzioni)

66	1A	172	-110	-25	-136	149	1.57	2.26	0.17	0.01
66	1B	-404	-110	-269	-136	149	1.57	2.26	0.09	0.01
66	1C	172	113	-25	149	149	1.57	2.26	0.17	0.01
66	1D	-404	113	-269	149	149	1.57	2.26	0.10	0.01
66	1I	147	-72	14	-108	165	1.57	2.26	0.11	0.01
66	1J	-378	-72	-307	-108	165	1.57	2.26	0.06	0.01
66	1K	147	75	14	121	165	1.57	2.26	0.12	0.01
66	1L	-378	75	-307	121	165	1.57	2.26	0.08	0.01
66	1Q	32	-43	-69	-56	82	1.57	2.26	0.06	0.01
66	1R	-264	-43	-225	-56	82	1.57	2.26	0.03	0.00
66	1S	32	46	-69	69	82	1.57	2.26	0.06	0.01
66	1T	-264	46	-225	69	82	1.57	2.26	0.04	0.00
66	2	-158	2	-184	9	11	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= --

Av= --

(e arm. base nelle due direzioni)

67	1A	126	-112	-77	-124	133	1.57	2.26	0.16	0.01
67	1B	-713	-112	-241	-124	133	1.57	2.26	0.08	0.01
67	1C	126	115	-77	128	133	1.57	2.26	0.17	0.01
67	1D	-713	115	-241	128	133	1.57	2.26	0.09	0.01
67	1I	207	-72	-76	-94	118	1.57	2.26	0.12	0.01
67	1J	-794	-72	-241	-94	118	1.57	2.26	0.06	0.01
67	1K	207	75	-76	98	118	1.57	2.26	0.13	0.01
67	1L	-794	75	-241	98	118	1.57	2.26	0.06	0.01
67	1Q	-42	-43	-110	-52	80	1.57	2.26	0.05	0.00
67	1R	-545	-43	-207	-52	80	1.57	2.26	0.02	0.00
67	1S	-42	46	-110	56	80	1.57	2.26	0.05	0.00
67	1T	-545	46	-207	56	80	1.57	2.26	0.03	0.00
67	2	-407	2	-208	3	52	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= --

Av= --

(e arm. base nelle due direzioni)

68	1A	123	-112	-68	-125	126	1.57	2.26	0.16	0.01
68	1B	-642	-112	-229	-125	126	1.57	2.26	0.09	0.01
68	1C	123	114	-68	128	126	1.57	2.26	0.16	0.01
68	1D	-642	114	-229	128	126	1.57	2.26	0.09	0.01
68	1I	251	-72	-74	-98	93	1.57	2.26	0.13	0.01
68	1J	-770	-72	-223	-98	93	1.57	2.26	0.06	0.01
68	1K	251	74	-74	100	93	1.57	2.26	0.13	0.01
68	1L	-770	74	-223	100	93	1.57	2.26	0.07	0.01
68	1Q	-16	-44	-102	-53	62	1.57	2.26	0.05	0.00
68	1R	-503	-44	-194	-53	62	1.57	2.26	0.03	0.00
68	1S	-16	46	-102	56	62	1.57	2.26	0.05	0.00
68	1T	-503	46	-194	56	62	1.57	2.26	0.03	0.00
68	2	-361	1	-194	2	28	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= --

Av= --

(e arm. base nelle due direzioni)

69	1A	91	-115	-16	-114	45	1.57	2.26	0.16	0.00
69	1B	-847	-115	-78	-114	45	1.57	2.26	0.09	0.00
69	1C	91	116	-16	114	45	1.57	2.26	0.16	0.00
69	1D	-847	116	-78	114	45	1.57	2.26	0.09	0.00
69	1I	364	-75	-20	-77	32	1.57	2.26	0.15	0.00
69	1J	-1120	-75	-74	-77	32	1.57	2.26	0.06	0.00
69	1K	364	76	-20	78	32	1.57	2.26	0.16	0.00
69	1L	-1120	76	-74	78	32	1.57	2.26	0.06	0.00
69	1Q	-46	-45	-30	-46	21	1.57	2.26	0.05	0.00
69	1R	-710	-45	-63	-46	21	1.57	2.26	0.03	0.00
69	1S	-46	46	-30	46	21	1.57	2.26	0.05	0.00
69	1T	-710	46	-63	46	21	1.57	2.26	0.03	0.00
69	2	-525	1	-61	0	6	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= --

Av= --

(e arm. base nelle due direzioni)

70	1A	123	-117	-19	-114	42	1.57	2.26	0.17	0.00
70	1B	-927	-117	-77	-114	42	1.57	2.26	0.09	0.00
70	1C	123	118	-19	115	42	1.57	2.26	0.17	0.00
70	1D	-927	118	-77	115	42	1.57	2.26	0.09	0.00
70	1I	318	-75	-20	-77	37	1.57	2.26	0.15	0.00
70	1J	-1123	-75	-77	-77	37	1.57	2.26	0.06	0.00

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

70	1K	318	76	-20	78	37	1.57	2.26	0.15	0.00
70	1L	-1123	76	-77	78	37	1.57	2.26	0.06	0.00
70	1Q	-61	-46	-32	-46	23	1.57	2.26	0.05	0.00
70	1R	-743	-46	-65	-46	23	1.57	2.26	0.03	0.00
70	1S	-61	47	-32	47	23	1.57	2.26	0.05	0.00
70	1T	-743	47	-65	47	23	1.57	2.26	0.03	0.00
70	2	-558	1	-63	1	10	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

71	1A	66	-124	-20	-121	27	1.57	2.26	0.17	0.00
71	1B	-961	-124	-71	-121	27	1.57	2.26	0.10	0.00
71	1C	66	125	-20	122	27	1.57	2.26	0.17	0.00
71	1D	-961	125	-71	122	27	1.57	2.26	0.10	0.00
71	1I	153	-79	-12	-80	39	1.57	2.26	0.12	0.00
71	1J	-1047	-79	-79	-80	39	1.57	2.26	0.06	0.00
71	1K	153	81	-12	81	39	1.57	2.26	0.13	0.00
71	1L	-1047	81	-79	81	39	1.57	2.26	0.06	0.00
71	1Q	-136	-48	-29	-48	20	1.57	2.26	0.04	0.00
71	1R	-758	-48	-62	-48	20	1.57	2.26	0.04	0.00
71	1S	-136	50	-29	49	20	1.57	2.26	0.04	0.00
71	1T	-758	50	-62	49	20	1.57	2.26	0.04	0.00
71	2	-618	1	-59	1	10	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

72	1A	-41	-131	-0	-133	57	1.57	2.26	0.16	0.00
72	1B	-831	-131	-75	-133	57	1.57	2.26	0.11	0.00
72	1C	-41	132	-0	132	57	1.57	2.26	0.16	0.00
72	1D	-831	132	-75	132	57	1.57	2.26	0.11	0.00
72	1I	-12	-84	8	-89	71	1.57	2.26	0.10	0.00
72	1J	-861	-84	-84	-89	71	1.57	2.26	0.07	0.00
72	1K	-12	85	8	88	71	1.57	2.26	0.11	0.00
72	1L	-861	85	-84	88	71	1.57	2.26	0.07	0.00
72	1Q	-198	-51	-15	-53	44	1.57	2.26	0.05	0.00
72	1R	-675	-51	-61	-53	44	1.57	2.26	0.04	0.00
72	1S	-198	52	-15	52	44	1.57	2.26	0.04	0.00
72	1T	-675	52	-61	52	44	1.57	2.26	0.04	0.00
72	2	-602	1	-49	-1	30	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

73	1A	1307	-361	-151	-14	220	1.57	2.26	0.68	0.01
73	1B	666	-361	-268	-14	220	1.57	2.26	0.56	0.01
73	1C	1307	125	-151	159	220	1.57	2.26	0.38	0.01
73	1D	666	125	-268	159	220	1.57	2.26	0.27	0.01
73	1I	1442	-348	-134	-22	227	1.57	2.26	0.68	0.01
73	1J	531	-348	-285	-22	227	1.57	2.26	0.52	0.01
73	1K	1442	112	-134	167	227	1.57	2.26	0.38	0.01
73	1L	531	112	-285	167	227	1.57	2.26	0.23	0.01
73	1Q	1279	-235	-157	25	214	1.57	2.26	0.51	0.01
73	1R	694	-235	-262	25	214	1.57	2.26	0.41	0.01
73	1S	1279	-1	-157	121	214	1.57	2.26	0.21	0.01
73	1T	694	-1	-262	121	214	1.57	2.26	0.11	0.01
73	2	1369	-165	-287	101	242	1.57	2.26	0.40	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

74	1A	1439	-335	-41	-187	65	1.57	2.26	0.66	0.00
74	1B	677	-335	-110	-187	65	1.57	2.26	0.53	0.00
74	1C	1439	101	-41	57	65	1.57	2.26	0.36	0.00
74	1D	677	101	-110	57	65	1.57	2.26	0.24	0.00
74	1I	1586	-316	-23	-179	81	1.57	2.26	0.66	0.00
74	1J	529	-316	-128	-179	81	1.57	2.26	0.48	0.00
74	1K	1586	82	-23	48	81	1.57	2.26	0.36	0.00
74	1L	529	82	-128	48	81	1.57	2.26	0.19	0.00
74	1Q	1403	-220	-46	-124	56	1.57	2.26	0.51	0.00
74	1R	713	-220	-104	-124	56	1.57	2.26	0.39	0.00
74	1S	1403	-14	-46	-6	56	1.57	2.26	0.24	0.00
74	1T	713	-14	-104	-6	56	1.57	2.26	0.13	0.00
74	2	1470	-163	-101	-91	44	1.57	2.26	0.41	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

75	1A	651	-196	-85	-237	279	1.57	2.26	0.35	0.02
75	1B	341	-196	-370	-237	279	1.57	2.26	0.30	0.02
75	1C	651	72	-85	98	279	1.57	2.26	0.20	0.02
75	1D	341	72	-370	98	279	1.57	2.26	0.15	0.02
75	1I	701	-157	-76	-198	338	1.57	2.26	0.31	0.02
75	1J	291	-157	-378	-198	338	1.57	2.26	0.25	0.02
75	1K	701	34	-76	58	338	1.57	2.26	0.16	0.02
75	1L	291	34	-378	58	338	1.57	2.26	0.09	0.02
75	1Q	643	-119	-138	-143	248	1.57	2.26	0.26	0.02
75	1R	349	-119	-316	-143	248	1.57	2.26	0.21	0.02
75	1S	643	-5	-138	4	248	1.57	2.26	0.11	0.02
75	1T	349	-5	-316	4	248	1.57	2.26	0.06	0.02
75	2	692	-86	-304	-97	221	1.57	2.26	0.20	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

76	1A	358	-148	-58	-193	493	1.57	2.26	0.25	0.03
76	1B	24	-148	-826	-193	493	1.57	2.26	0.19	0.03
76	1C	358	81	-58	86	493	1.57	2.26	0.16	0.03
76	1D	24	81	-826	86	493	1.57	2.26	0.11	0.03
76	1I	356	-109	-123	-155	511	1.57	2.26	0.20	0.03
76	1J	26	-109	-761	-155	511	1.57	2.26	0.14	0.03
76	1K	356	43	-123	48	511	1.57	2.26	0.11	0.03
76	1L	26	43	-761	48	511	1.57	2.26	0.06	0.03
76	1Q	296	-80	-243	-113	408	1.57	2.26	0.15	0.02
76	1R	87	-80	-641	-113	408	1.57	2.26	0.12	0.02
76	1S	296	14	-243	7	408	1.57	2.26	0.07	0.02
76	1T	87	14	-641	7	408	1.57	2.26	0.03	0.02
76	2	269	-46	-597	-74	380	1.57	2.26	0.09	0.02

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
77 1A	334	-177	-160	-344	307	1.57	2.26	0.29	0.02
77 1B	85	-177	-540	-344	307	1.57	2.26	0.25	0.02
77 1C	334	62	-160	136	307	1.57	2.26	0.13	0.02
77 1D	85	62	-540	136	307	1.57	2.26	0.09	0.02
77 1I	398	-142	-153	-304	396	1.57	2.26	0.25	0.02
77 1J	21	-142	-547	-304	396	1.57	2.26	0.21	0.02
77 1K	398	27	-153	96	396	1.57	2.26	0.10	0.02
77 1L	21	27	-547	96	396	1.57	2.26	0.04	0.02
77 1Q	321	-108	-227	-213	277	1.57	2.26	0.19	0.02
77 1R	98	-108	-473	-213	277	1.57	2.26	0.15	0.02
77 1S	321	-6	-227	5	277	1.57	2.26	0.06	0.02
77 1T	98	-6	-473	5	277	1.57	2.26	0.02	0.02
77 2	293	-80	-467	-145	235	1.57	2.26	0.14	0.01

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
78 1A	661	-166	12	-180	436	1.57	2.26	0.32	0.03
78 1B	71	-166	-575	-180	436	1.57	2.26	0.22	0.03
78 1C	661	74	12	82	436	1.57	2.26	0.20	0.03
78 1D	71	74	-575	82	436	1.57	2.26	0.10	0.03
78 1I	597	-125	-47	-140	416	1.57	2.26	0.26	0.03
78 1J	135	-125	-516	-140	416	1.57	2.26	0.18	0.03
78 1K	597	32	-47	42	416	1.57	2.26	0.14	0.03
78 1L	135	32	-516	42	416	1.57	2.26	0.06	0.03
78 1Q	530	-95	-136	-104	336	1.57	2.26	0.21	0.02
78 1R	202	-95	-426	-104	336	1.57	2.26	0.15	0.02
78 1S	530	3	-136	6	336	1.57	2.26	0.09	0.02
78 1T	202	3	-426	6	336	1.57	2.26	0.04	0.02
78 2	512	-64	-381	-68	303	1.57	2.26	0.15	0.02

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
79 1A	1338	-624	-296	-9	772	3.14	2.26	0.51	0.05
79 1B	555	-624	-786	-9	772	1.57	2.26	0.88	0.05
79 1C	1338	319	-296	329	772	1.57	2.26	0.62	0.05
79 1D	555	319	-786	329	772	1.57	2.26	0.49	0.05
79 1I	1339	-617	-247	-43	805	1.57	2.26	0.99	0.05
79 1J	554	-617	-836	-43	805	1.57	2.26	0.87	0.05
79 1K	1339	312	-247	363	805	1.57	2.26	0.61	0.05
79 1L	554	312	-836	363	805	1.57	2.26	0.48	0.05
79 1Q	1233	-384	-334	64	751	1.57	2.26	0.68	0.05
79 1R	660	-384	-749	64	751	1.57	2.26	0.59	0.05
79 1S	1233	79	-334	256	751	1.57	2.26	0.30	0.05
79 1T	660	79	-749	256	751	1.57	2.26	0.21	0.05
79 2	1313	-213	-738	223	843	1.57	2.26	0.44	0.05

Spess.=	30.0 cm	Ao= 2 d 10/25	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
80 1A	281	-284	-316	-635	107	1.57	2.26	0.53	0.01
80 1B	20	-284	-722	-635	107	1.57	2.26	0.49	0.01
80 1C	281	48	-316	305	107	1.57	2.26	0.24	0.01
80 1D	20	48	-722	305	107	1.57	2.26	0.19	0.01
80 1I	322	-297	-220	-614	123	1.57	2.26	0.52	0.01
80 1J	-21	-297	-818	-614	123	1.57	2.26	0.46	0.01
80 1K	322	61	-220	283	123	1.57	2.26	0.23	0.01
80 1L	-21	61	-818	283	123	1.57	2.26	0.17	0.01
80 1Q	255	-205	-345	-391	73	1.57	2.26	0.31	0.00
80 1R	47	-205	-693	-391	73	1.57	2.26	0.27	0.00
80 1S	255	-31	-345	61	73	1.57	2.26	0.08	0.00
80 1T	47	-31	-693	61	73	1.57	2.26	0.05	0.00
80 2	213	-164	-702	-231	49	1.57	2.26	0.22	0.00

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
81 1A	1424	-1155	3872	-2681	1731	3.14	6.79	0.96	0.11
81 1B	390	-1155	-85	-2681	1731	3.14	6.79	0.82	0.11
81 1C	1424	1781	3872	4535	1731	4.71	11.31	0.92	0.11
81 1D	390	1781	-85	4535	1731	4.71	11.31	0.84	0.11
81 1I	1329	-1139	3590	-2676	1649	3.14	6.79	0.95	0.10
81 1J	485	-1139	197	-2676	1649	3.14	6.79	0.83	0.10
81 1K	1329	1765	3590	4529	1649	4.71	11.31	0.92	0.10
81 1L	485	1765	197	4529	1649	4.71	11.31	0.85	0.10
81 1Q	1225	-410	3166	-862	1539	1.57	4.52	0.72	0.09
81 1R	589	-410	620	-862	1539	1.57	2.26	0.83	0.09
81 1S	1225	1036	3166	2715	1539	3.14	6.79	0.94	0.09
81 1T	589	1036	620	2715	1539	3.14	6.79	0.85	0.09
81 2	1259	437	2645	1293	1659	1.57	4.52	0.70	0.10

Spess.=	30.0 cm	Ao= 4 d 10/25	Av= 8 d 12/25	(e arm. base nelle due direzioni)					
82 1A	802	-352	-200	-317	102	1.57	2.26	0.57	0.01
82 1B	342	-352	-440	-317	102	1.57	2.26	0.50	0.01
82 1C	802	88	-200	142	102	1.57	2.26	0.24	0.01
82 1D	342	88	-440	142	102	1.57	2.26	0.17	0.01
82 1I	883	-351	-153	-306	102	1.57	2.26	0.59	0.01
82 1J	260	-351	-488	-306	102	1.57	2.26	0.49	0.01
82 1K	883	87	-153	130	102	1.57	2.26	0.26	0.01
82 1L	260	87	-488	130	102	1.57	2.26	0.15	0.01
82 1Q	773	-242	-218	-198	76	1.57	2.26	0.43	0.00
82 1R	370	-242	-423	-198	76	1.57	2.26	0.36	0.00
82 1S	773	-23	-218	23	76	1.57	2.26	0.15	0.00
82 1T	370	-23	-423	23	76	1.57	2.26	0.09	0.00
82 2	796	-184	-433	-123	69	1.57	2.26	0.33	0.00

Spess.=	30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
83 1A	991	-232	-35	-180	113	1.57	2.26	0.46	0.01
83 1B	594	-232	-124	-180	113	1.57	2.26	0.39	0.01
83 1C	991	86	-35	80	113	1.57	2.26	0.27	0.01
83 1D	594	86	-124	80	113	1.57	2.26	0.21	0.01

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

83	1I	1006	-190	-25	-144	138	1.57	2.26	0.41	0.01
83	1J	578	-190	-134	-144	138	1.57	2.26	0.33	0.01
83	1K	1006	44	-25	44	138	1.57	2.26	0.22	0.01
83	1L	578	44	-134	44	138	1.57	2.26	0.15	0.01
83	1Q	978	-142	-48	-106	101	1.57	2.26	0.34	0.01
83	1R	607	-142	-110	-106	101	1.57	2.26	0.28	0.01
83	1S	978	-5	-48	5	101	1.57	2.26	0.16	0.01
83	1T	607	-5	-110	5	101	1.57	2.26	0.10	0.01
83	2	1104	-102	-106	-70	90	1.57	2.26	0.29	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

84	1A	817	-189	1	-154	195	1.57	2.26	0.37	0.01
84	1B	239	-189	-198	-154	195	1.57	2.26	0.28	0.01
84	1C	817	77	1	78	195	1.57	2.26	0.23	0.01
84	1D	239	77	-198	78	195	1.57	2.26	0.14	0.01
84	1I	764	-145	-19	-116	174	1.57	2.26	0.31	0.01
84	1J	292	-145	-178	-116	174	1.57	2.26	0.23	0.01
84	1K	764	32	-19	40	174	1.57	2.26	0.17	0.01
84	1L	292	32	-178	40	174	1.57	2.26	0.09	0.01
84	1Q	705	-111	-48	-86	143	1.57	2.26	0.26	0.01
84	1R	351	-111	-149	-86	143	1.57	2.26	0.20	0.01
84	1S	705	-1	-48	10	143	1.57	2.26	0.11	0.01
84	1T	351	-1	-149	10	143	1.57	2.26	0.06	0.01
84	2	737	-78	-133	-52	125	1.57	2.26	0.21	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

85	1A	78	-124	15	-113	74	1.57	2.26	0.17	0.00
85	1B	-1243	-124	-81	-113	74	1.57	2.26	0.09	0.00
85	1C	78	111	15	110	74	1.57	2.26	0.15	0.00
85	1D	-1243	111	-81	110	74	1.57	2.26	0.09	0.00
85	1I	-45	-86	17	-72	75	1.57	2.26	0.10	0.00
85	1J	-1120	-86	-83	-72	75	1.57	2.26	0.05	0.00
85	1K	-45	73	17	69	75	1.57	2.26	0.08	0.00
85	1L	-1120	73	-83	69	75	1.57	2.26	0.05	0.00
85	1Q	-242	-54	-7	-45	45	1.57	2.26	0.04	0.00
85	1R	-923	-54	-59	-45	45	1.57	2.26	0.03	0.00
85	1S	-242	41	-7	42	45	1.57	2.26	0.04	0.00
85	1T	-923	41	-59	42	45	1.57	2.26	0.03	0.00
85	2	-809	-9	-42	-2	20	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

86	1A	87	-115	-24	-108	56	1.57	2.26	0.16	0.00
86	1B	-1205	-115	-84	-108	56	1.57	2.26	0.09	0.00
86	1C	87	119	-24	112	56	1.57	2.26	0.16	0.00
86	1D	-1205	119	-84	112	56	1.57	2.26	0.09	0.00
86	1I	82	-77	-17	-68	65	1.57	2.26	0.11	0.00
86	1J	-1200	-77	-92	-68	65	1.57	2.26	0.05	0.00
86	1K	82	81	-17	72	65	1.57	2.26	0.12	0.00
86	1L	-1200	81	-92	72	65	1.57	2.26	0.05	0.00
86	1Q	-198	-45	-35	-41	42	1.57	2.26	0.03	0.00
86	1R	-920	-45	-74	-41	42	1.57	2.26	0.03	0.00
86	1S	-198	49	-35	45	42	1.57	2.26	0.04	0.00
86	1T	-920	49	-74	45	42	1.57	2.26	0.03	0.00
86	2	-777	3	-71	2	33	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

87	1A	157	-114	-23	-111	53	1.57	2.26	0.17	0.00
87	1B	-1036	-114	-85	-111	53	1.57	2.26	0.09	0.00
87	1C	157	118	-23	114	53	1.57	2.26	0.17	0.00
87	1D	-1036	118	-85	114	53	1.57	2.26	0.09	0.00
87	1I	291	-75	-24	-73	48	1.57	2.26	0.14	0.00
87	1J	-1170	-75	-84	-73	48	1.57	2.26	0.06	0.00
87	1K	291	79	-24	76	48	1.57	2.26	0.15	0.00
87	1L	-1170	79	-84	76	48	1.57	2.26	0.06	0.00
87	1Q	-76	-44	-36	-44	33	1.57	2.26	0.04	0.00
87	1R	-803	-44	-72	-44	33	1.57	2.26	0.03	0.00
87	1S	-76	48	-36	46	33	1.57	2.26	0.05	0.00
87	1T	-803	48	-72	46	33	1.57	2.26	0.03	0.00
87	2	-612	3	-71	2	22	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

88	1A	141	-114	-18	-113	49	1.57	2.26	0.17	0.00
88	1B	-921	-114	-81	-113	49	1.57	2.26	0.09	0.00
88	1C	141	116	-18	114	49	1.57	2.26	0.17	0.00
88	1D	-921	116	-81	114	49	1.57	2.26	0.09	0.00
88	1I	355	-74	-22	-75	37	1.57	2.26	0.15	0.00
88	1J	-1136	-74	-77	-75	37	1.57	2.26	0.06	0.00
88	1K	355	77	-22	77	37	1.57	2.26	0.16	0.00
88	1L	-1136	77	-77	77	37	1.57	2.26	0.06	0.00
88	1Q	-41	-44	-32	-45	25	1.57	2.26	0.05	0.00
88	1R	-739	-44	-66	-45	25	1.57	2.26	0.03	0.00
88	1S	-41	47	-32	46	25	1.57	2.26	0.05	0.00
88	1T	-739	47	-66	46	25	1.57	2.26	0.03	0.00
88	2	-545	2	-65	1	11	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

89	1A	86	-112	-58	-126	115	1.57	2.26	0.16	0.01
89	1B	-566	-112	-218	-126	115	1.57	2.26	0.09	0.01
89	1C	86	113	-58	127	115	1.57	2.26	0.16	0.01
89	1D	-566	113	-218	127	115	1.57	2.26	0.09	0.01
89	1I	268	-73	-69	-100	73	1.57	2.26	0.14	0.00
89	1J	-748	-73	-208	-100	73	1.57	2.26	0.07	0.00
89	1K	268	74	-69	101	73	1.57	2.26	0.14	0.00
89	1L	-748	74	-208	101	73	1.57	2.26	0.07	0.00
89	1Q	-11	-44	-94	-54	48	1.57	2.26	0.05	0.00
89	1R	-469	-44	-182	-54	48	1.57	2.26	0.03	0.00
89	1S	-11	45	-94	55	48	1.57	2.26	0.05	0.00

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

89	1T	-469	45	-182	55	48	1.57	2.26	0.03	0.00
89	2	-333	0	-180	1	9	1.57	2.26	0.01	0.00
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
90	1A	102	-112	-60	-125	111	1.57	2.26	0.16	0.01
90	1B	-607	-112	-223	-125	111	1.57	2.26	0.09	0.01
90	1C	102	113	-60	126	111	1.57	2.26	0.16	0.01
90	1D	-607	113	-223	126	111	1.57	2.26	0.09	0.01
90	1I	249	-73	-65	-99	86	1.57	2.26	0.13	0.01
90	1J	-755	-73	-218	-99	86	1.57	2.26	0.06	0.01
90	1K	249	74	-65	100	86	1.57	2.26	0.13	0.01
90	1L	-755	74	-218	100	86	1.57	2.26	0.07	0.01
90	1Q	-19	-44	-95	-54	54	1.57	2.26	0.05	0.00
90	1R	-487	-44	-188	-54	54	1.57	2.26	0.03	0.00
90	1S	-19	45	-95	55	54	1.57	2.26	0.05	0.00
90	1T	-487	45	-188	55	54	1.57	2.26	0.03	0.00
90	2	-349	1	-184	1	19	1.57	2.26	0.01	0.00
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
91	1A	78	-110	-89	-148	102	1.57	2.26	0.15	0.01
91	1B	-308	-110	-352	-148	102	1.57	2.26	0.09	0.01
91	1C	78	112	-89	150	102	1.57	2.26	0.15	0.01
91	1D	-308	112	-352	150	102	1.57	2.26	0.10	0.01
91	1I	126	-75	-79	-135	116	1.57	2.26	0.11	0.01
91	1J	-356	-75	-362	-135	116	1.57	2.26	0.08	0.01
91	1K	126	76	-79	136	116	1.57	2.26	0.12	0.01
91	1L	-356	76	-362	136	116	1.57	2.26	0.08	0.01
91	1Q	4	-44	-142	-68	62	1.57	2.26	0.06	0.00
91	1R	-234	-44	-299	-68	62	1.57	2.26	0.03	0.00
91	1S	4	45	-142	70	62	1.57	2.26	0.06	0.00
91	1T	-234	45	-299	70	62	1.57	2.26	0.03	0.00
91	2	-156	1	-286	1	24	1.57	2.26	0.01	0.00
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
92	1A	102	-113	-114	-146	155	1.57	2.26	0.16	0.01
92	1B	-307	-113	-344	-146	155	1.57	2.26	0.09	0.01
92	1C	102	113	-114	148	155	1.57	2.26	0.16	0.01
92	1D	-307	113	-344	148	155	1.57	2.26	0.10	0.01
92	1I	174	-77	-126	-137	89	1.57	2.26	0.13	0.01
92	1J	-378	-77	-332	-137	89	1.57	2.26	0.09	0.01
92	1K	174	77	-126	138	89	1.57	2.26	0.13	0.01
92	1L	-378	77	-332	138	89	1.57	2.26	0.09	0.01
92	1Q	28	-46	-163	-69	59	1.57	2.26	0.06	0.00
92	1R	-233	-46	-295	-69	59	1.57	2.26	0.03	0.00
92	1S	28	46	-163	70	59	1.57	2.26	0.06	0.00
92	1T	-233	46	-295	70	59	1.57	2.26	0.03	0.00
92	2	-140	0	-298	1	4	1.57	2.26	0.01	0.00
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
93	1A	82	-112	-60	-131	78	1.57	2.26	0.16	0.00
93	1B	-626	-112	-216	-131	78	1.57	2.26	0.09	0.00
93	1C	82	114	-60	132	78	1.57	2.26	0.16	0.00
93	1D	-626	114	-216	132	78	1.57	2.26	0.09	0.00
93	1I	170	-72	-52	-101	92	1.57	2.26	0.12	0.01
93	1J	-714	-72	-224	-101	92	1.57	2.26	0.07	0.01
93	1K	170	74	-52	102	92	1.57	2.26	0.12	0.01
93	1L	-714	74	-224	102	92	1.57	2.26	0.07	0.01
93	1Q	-52	-44	-91	-56	50	1.57	2.26	0.05	0.00
93	1R	-492	-44	-185	-56	50	1.57	2.26	0.03	0.00
93	1S	-52	45	-91	57	50	1.57	2.26	0.05	0.00
93	1T	-492	45	-185	57	50	1.57	2.26	0.03	0.00
93	2	-375	1	-180	1	24	1.57	2.26	0.01	0.00
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
94	1A	220	-124	226	-111	367	1.57	2.26	0.19	0.02
94	1B	-894	-124	-452	-111	367	1.57	2.26	0.05	0.02
94	1C	220	101	226	115	367	1.57	2.26	0.16	0.02
94	1D	-894	101	-452	115	367	1.57	2.26	0.06	0.02
94	1I	69	-86	122	-68	338	1.57	2.26	0.12	0.02
94	1J	-743	-86	-348	-68	338	1.57	2.26	0.03	0.02
94	1K	69	63	122	72	338	1.57	2.26	0.09	0.02
94	1L	-743	63	-348	72	338	1.57	2.26	0.03	0.02
94	1Q	-78	-57	32	-42	267	1.57	2.26	0.06	0.02
94	1R	-596	-57	-258	-42	267	1.57	2.26	0.01	0.02
94	1S	-78	34	32	46	267	1.57	2.26	0.04	0.02
94	1T	-596	34	-258	46	267	1.57	2.26	0.02	0.02
94	2	-466	-16	-146	3	225	1.57	2.26	0.01	0.01
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
95	1A	150	-115	-23	-113	122	1.57	2.26	0.17	0.01
95	1B	-807	-115	-188	-113	122	1.57	2.26	0.08	0.01
95	1C	150	111	-23	119	122	1.57	2.26	0.16	0.01
95	1D	-807	111	-188	119	122	1.57	2.26	0.09	0.01
95	1I	104	-77	0	-77	138	1.57	2.26	0.11	0.01
95	1J	-760	-77	-212	-77	138	1.57	2.26	0.05	0.01
95	1K	104	73	0	83	138	1.57	2.26	0.11	0.01
95	1L	-760	73	-212	83	138	1.57	2.26	0.05	0.01
95	1Q	-77	-47	-54	-44	74	1.57	2.26	0.05	0.00
95	1R	-580	-47	-158	-44	74	1.57	2.26	0.02	0.00
95	1S	-77	43	-54	50	74	1.57	2.26	0.04	0.00
95	1T	-580	43	-158	50	74	1.57	2.26	0.03	0.00
95	2	-454	-3	-135	4	26	1.57	2.26	0.01	0.00
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
96	1A	107	-112	-134	-146	181	1.57	2.26	0.16	0.01
96	1B	-398	-112	-385	-146	181	1.57	2.26	0.09	0.01

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

96	1C	107	115	-134	154	181	1.57	2.26	0.16	0.01
96	1D	-398	115	-385	154	181	1.57	2.26	0.10	0.01
96	1I	127	-75	-121	-127	170	1.57	2.26	0.11	0.01
96	1J	-418	-75	-398	-127	170	1.57	2.26	0.07	0.01
96	1K	127	78	-121	135	170	1.57	2.26	0.12	0.01
96	1L	-418	78	-398	135	170	1.57	2.26	0.08	0.01
96	1Q	-3	-44	-182	-65	113	1.57	2.26	0.06	0.01
96	1R	-288	-44	-337	-65	113	1.57	2.26	0.02	0.01
96	1S	-3	47	-182	72	113	1.57	2.26	0.06	0.01
96	1T	-288	47	-337	72	113	1.57	2.26	0.03	0.01
96	2	-200	2	-340	5	76	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

97	1A	-98	-129	31	-139	643	1.57	2.26	0.15	0.04
97	1B	-418	-129	-603	-139	643	1.57	2.26	0.10	0.04
97	1C	-98	105	31	165	643	1.57	2.26	0.15	0.04
97	1D	-418	105	-603	165	643	1.57	2.26	0.08	0.04
97	1I	-106	-95	-31	-126	651	1.57	2.26	0.11	0.04
97	1J	-410	-95	-542	-126	651	1.57	2.26	0.06	0.04
97	1K	-106	70	-31	152	651	1.57	2.26	0.13	0.04
97	1L	-410	70	-542	152	651	1.57	2.26	0.08	0.04
97	1Q	-163	-61	-114	-59	596	1.57	2.26	0.05	0.04
97	1R	-353	-61	-458	-59	596	1.57	2.26	0.03	0.04
97	1S	-163	37	-114	85	596	1.57	2.26	0.06	0.04
97	1T	-353	37	-458	85	596	1.57	2.26	0.03	0.04
97	2	-355	-17	-375	18	660	1.57	2.26	0.01	0.04

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

98	1A	122	-112	-79	-123	136	1.57	2.26	0.16	0.01
98	1B	-750	-112	-244	-123	136	1.57	2.26	0.08	0.01
98	1C	122	115	-79	128	136	1.57	2.26	0.17	0.01
98	1D	-750	115	-244	128	136	1.57	2.26	0.09	0.01
98	1I	176	-72	-74	-91	132	1.57	2.26	0.12	0.01
98	1J	-803	-72	-249	-91	132	1.57	2.26	0.05	0.01
98	1K	176	75	-74	97	132	1.57	2.26	0.12	0.01
98	1L	-803	75	-249	97	132	1.57	2.26	0.06	0.01
98	1Q	-60	-43	-112	-50	89	1.57	2.26	0.04	0.01
98	1R	-568	-43	-211	-50	89	1.57	2.26	0.02	0.01
98	1S	-60	47	-112	56	89	1.57	2.26	0.05	0.01
98	1T	-568	47	-211	56	89	1.57	2.26	0.03	0.01
98	2	-435	3	-212	4	63	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

99	1A	71	-115	-15	-114	45	1.57	2.26	0.16	0.00
99	1B	-811	-115	-77	-114	45	1.57	2.26	0.09	0.00
99	1C	71	116	-15	114	45	1.57	2.26	0.16	0.00
99	1D	-811	116	-77	114	45	1.57	2.26	0.09	0.00
99	1I	373	-75	-20	-77	29	1.57	2.26	0.16	0.00
99	1J	-1113	-75	-72	-77	29	1.57	2.26	0.06	0.00
99	1K	373	76	-20	77	29	1.57	2.26	0.16	0.00
99	1L	-1113	76	-72	77	29	1.57	2.26	0.06	0.00
99	1Q	-44	-45	-30	-46	19	1.57	2.26	0.05	0.00
99	1R	-696	-45	-62	-46	19	1.57	2.26	0.03	0.00
99	1S	-44	46	-30	46	19	1.57	2.26	0.05	0.00
99	1T	-696	46	-62	46	19	1.57	2.26	0.03	0.00
99	2	-515	1	-60	0	4	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

100	1A	111	-116	-17	-114	44	1.57	2.26	0.16	0.00
100	1B	-889	-116	-78	-114	44	1.57	2.26	0.09	0.00
100	1C	111	117	-17	115	44	1.57	2.26	0.17	0.00
100	1D	-889	117	-78	115	44	1.57	2.26	0.09	0.00
100	1I	347	-74	-20	-77	35	1.57	2.26	0.15	0.00
100	1J	-1124	-74	-75	-77	35	1.57	2.26	0.06	0.00
100	1K	347	76	-20	78	35	1.57	2.26	0.15	0.00
100	1L	-1124	76	-75	78	35	1.57	2.26	0.06	0.00
100	1Q	-51	-45	-31	-46	22	1.57	2.26	0.05	0.00
100	1R	-727	-45	-64	-46	22	1.57	2.26	0.03	0.00
100	1S	-51	46	-31	46	22	1.57	2.26	0.05	0.00
100	1T	-727	46	-64	46	22	1.57	2.26	0.03	0.00
100	2	-540	1	-62	0	8	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

101	1A	101	-121	-22	-117	33	1.57	2.26	0.17	0.00
101	1B	-970	-121	-74	-117	33	1.57	2.26	0.10	0.00
101	1C	101	122	-22	118	33	1.57	2.26	0.17	0.00
101	1D	-970	122	-74	118	33	1.57	2.26	0.10	0.00
101	1I	220	-77	-17	-79	39	1.57	2.26	0.13	0.00
101	1J	-1089	-77	-79	-79	39	1.57	2.26	0.06	0.00
101	1K	220	79	-17	79	39	1.57	2.26	0.13	0.00
101	1L	-1089	79	-79	79	39	1.57	2.26	0.06	0.00
101	1Q	-106	-47	-32	-47	22	1.57	2.26	0.04	0.00
101	1R	-763	-47	-65	-47	22	1.57	2.26	0.03	0.00
101	1S	-106	49	-32	48	22	1.57	2.26	0.04	0.00
101	1T	-763	49	-65	48	22	1.57	2.26	0.04	0.00
101	2	-601	1	-63	1	13	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

102	1A	860	-314	-81	6	359	1.57	2.26	0.54	0.02
102	1B	436	-314	-254	6	359	1.57	2.26	0.47	0.02
102	1C	860	147	-81	146	359	1.57	2.26	0.33	0.02
102	1D	436	147	-254	146	359	1.57	2.26	0.26	0.02
102	1I	925	-294	-66	-32	372	1.57	2.26	0.52	0.02
102	1J	371	-294	-269	-32	372	1.57	2.26	0.43	0.02
102	1K	925	127	-66	184	372	1.57	2.26	0.31	0.02
102	1L	371	127	-269	184	372	1.57	2.26	0.22	0.02
102	1Q	828	-192	-96	28	345	1.57	2.26	0.38	0.02

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

102	1R	468	-192	-239	28	345	1.57	2.26	0.32	0.02
102	1S	828	25	-96	124	345	1.57	2.26	0.17	0.02
102	1T	468	25	-239	124	345	1.57	2.26	0.11	0.02
102	2	899	-117	-228	106	385	1.57	2.26	0.27	0.02

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
103	1A	1445	-363	-71	-47	45	1.57	2.26	0.69	0.00
103	1B	673	-363	-149	-47	45	1.57	2.26	0.57	0.00
103	1C	1445	111	-71	166	45	1.57	2.26	0.38	0.00
103	1D	673	111	-149	166	45	1.57	2.26	0.25	0.00
103	1I	1598	-353	-59	-47	45	1.57	2.26	0.71	0.00
103	1J	520	-353	-161	-47	45	1.57	2.26	0.53	0.00
103	1K	1598	101	-59	166	45	1.57	2.26	0.39	0.00
103	1L	520	101	-161	166	45	1.57	2.26	0.21	0.00
103	1Q	1408	-241	-77	6	38	1.57	2.26	0.54	0.00
103	1R	710	-241	-144	6	38	1.57	2.26	0.42	0.00
103	1S	1408	-11	-77	114	38	1.57	2.26	0.24	0.00
103	1T	710	-11	-144	114	38	1.57	2.26	0.13	0.00
103	2	1471	-176	-149	83	40	1.57	2.26	0.43	0.00

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
104	1A	736	-220	-106	-270	243	1.57	2.26	0.40	0.01
104	1B	356	-220	-328	-270	243	1.57	2.26	0.33	0.01
104	1C	736	71	-106	108	243	1.57	2.26	0.21	0.01
104	1D	356	71	-328	108	243	1.57	2.26	0.15	0.01
104	1I	807	-186	-88	-234	311	1.57	2.26	0.37	0.02
104	1J	285	-186	-346	-234	311	1.57	2.26	0.28	0.02
104	1K	807	37	-88	71	311	1.57	2.26	0.18	0.02
104	1L	285	37	-346	71	311	1.57	2.26	0.09	0.02
104	1Q	722	-139	-140	-166	221	1.57	2.26	0.29	0.01
104	1R	369	-139	-294	-166	221	1.57	2.26	0.23	0.01
104	1S	722	-11	-140	4	221	1.57	2.26	0.13	0.01
104	1T	369	-11	-294	4	221	1.57	2.26	0.07	0.01
104	2	760	-104	-289	-113	192	1.57	2.26	0.24	0.01

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
105	1A	840	-339	1094	-421	683	1.57	2.26	0.56	0.04
105	1B	232	-339	312	-421	683	1.57	2.26	0.46	0.04
105	1C	840	222	1094	1015	683	1.57	4.52	0.52	0.04
105	1D	232	222	312	1015	683	1.57	2.26	0.93	0.04
105	1I	788	-347	1107	-470	690	1.57	2.26	0.57	0.04
105	1J	284	-347	298	-470	690	1.57	2.26	0.48	0.04
105	1K	788	230	1107	1064	690	1.57	4.52	0.54	0.04
105	1L	284	230	298	1064	690	1.57	2.26	0.97	0.04
105	1Q	723	-200	997	-77	641	1.57	2.26	0.38	0.04
105	1R	348	-200	408	-77	641	1.57	2.26	0.31	0.04
105	1S	723	84	997	671	641	1.57	2.26	0.70	0.04
105	1T	348	84	408	671	641	1.57	2.26	0.64	0.04
105	2	743	-81	986	414	707	1.57	2.26	0.44	0.04

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= 2 d 12/25		(e arm. base nelle due direzioni)				
106	1A	1178	-264	-38	-192	103	1.57	2.26	0.53	0.01
106	1B	628	-264	-114	-192	103	1.57	2.26	0.43	0.01
106	1C	1178	90	-38	78	103	1.57	2.26	0.31	0.01
106	1D	628	90	-114	78	103	1.57	2.26	0.22	0.01
106	1I	1235	-227	-25	-162	132	1.57	2.26	0.49	0.01
106	1J	571	-227	-128	-162	132	1.57	2.26	0.38	0.01
106	1K	1235	54	-25	48	132	1.57	2.26	0.27	0.01
106	1L	571	54	-128	48	132	1.57	2.26	0.16	0.01
106	1Q	1150	-166	-47	-117	95	1.57	2.26	0.40	0.01
106	1R	656	-166	-105	-117	95	1.57	2.26	0.32	0.01
106	1S	1150	-8	-47	3	95	1.57	2.26	0.19	0.01
106	1T	656	-8	-105	3	95	1.57	2.26	0.12	0.01
106	2	1257	-121	-102	-79	83	1.57	2.26	0.33	0.01

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
107	1A	336	-135	113	-117	193	1.57	2.26	0.22	0.01
107	1B	-1393	-135	-223	-117	193	1.57	2.26	0.08	0.01
107	1C	336	98	113	113	193	1.57	2.26	0.18	0.01
107	1D	-1393	98	-223	113	193	1.57	2.26	0.08	0.01
107	1I	71	-97	55	-74	153	1.57	2.26	0.13	0.01
107	1J	-1129	-97	-165	-74	153	1.57	2.26	0.05	0.01
107	1K	71	61	55	69	153	1.57	2.26	0.09	0.01
107	1L	-1129	61	-165	69	153	1.57	2.26	0.04	0.01
107	1Q	-134	-66	15	-47	116	1.57	2.26	0.06	0.01
107	1R	-924	-66	-125	-47	116	1.57	2.26	0.03	0.01
107	1S	-134	30	15	43	116	1.57	2.26	0.04	0.01
107	1T	-924	30	-125	43	116	1.57	2.26	0.02	0.01
107	2	-733	-25	-73	-3	76	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
108	1A	55	-121	-12	-109	54	1.57	2.26	0.16	0.00
108	1B	-1226	-121	-73	-109	54	1.57	2.26	0.09	0.00
108	1C	55	115	-12	112	54	1.57	2.26	0.15	0.00
108	1D	-1226	115	-73	112	54	1.57	2.26	0.09	0.00
108	1I	-1	-83	-1	-69	63	1.57	2.26	0.10	0.00
108	1J	-1171	-83	-84	-69	63	1.57	2.26	0.05	0.00
108	1K	-1	78	-1	72	63	1.57	2.26	0.10	0.00
108	1L	-1171	78	-84	72	63	1.57	2.26	0.05	0.00
108	1Q	-237	-50	-23	-42	36	1.57	2.26	0.03	0.00
108	1R	-935	-50	-63	-42	36	1.57	2.26	0.03	0.00
108	1S	-237	45	-23	45	36	1.57	2.26	0.04	0.00
108	1T	-935	45	-63	45	36	1.57	2.26	0.03	0.00
108	2	-813	-4	-55	2	20	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
-----------------	--	--------	--	--------	--	-------------------------------------	--	--	--	--

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

109	1A	149	-114	-25	-110	55	1.57	2.26	0.17	0.00
109	1B	-1100	-114	-87	-110	55	1.57	2.26	0.09	0.00
109	1C	149	119	-25	113	55	1.57	2.26	0.17	0.00
109	1D	-1100	119	-87	113	55	1.57	2.26	0.09	0.00
109	1I	236	-75	-23	-71	55	1.57	2.26	0.13	0.00
109	1J	-1187	-75	-88	-71	55	1.57	2.26	0.05	0.00
109	1K	236	80	-23	74	55	1.57	2.26	0.14	0.00
109	1L	-1187	80	-88	74	55	1.57	2.26	0.06	0.00
109	1Q	-108	-44	-37	-43	37	1.57	2.26	0.04	0.00
109	1R	-843	-44	-74	-43	37	1.57	2.26	0.03	0.00
109	1S	-108	49	-37	46	37	1.57	2.26	0.05	0.00
109	1T	-843	49	-74	46	37	1.57	2.26	0.03	0.00
109	2	-662	3	-73	2	28	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
110	1A	82	-112	-58	-126	113	1.57	2.26	0.15	0.01
110	1B	-554	-112	-215	-126	113	1.57	2.26	0.09	0.01
110	1C	82	113	-58	127	113	1.57	2.26	0.16	0.01
110	1D	-554	113	-215	127	113	1.57	2.26	0.09	0.01
110	1I	271	-73	-70	-100	66	1.57	2.26	0.14	0.00
110	1J	-744	-73	-203	-100	66	1.57	2.26	0.07	0.00
110	1K	271	74	-70	101	66	1.57	2.26	0.14	0.00
110	1L	-744	74	-203	101	66	1.57	2.26	0.07	0.00
110	1Q	-9	-44	-93	-55	44	1.57	2.26	0.05	0.00
110	1R	-463	-44	-179	-55	44	1.57	2.26	0.03	0.00
110	1S	-9	45	-93	56	44	1.57	2.26	0.06	0.00
110	1T	-463	45	-179	56	44	1.57	2.26	0.03	0.00
110	2	-327	0	-177	1	4	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
111	1A	-46	-150	93	-144	461	1.57	2.26	0.18	0.03
111	1B	-442	-150	-503	-144	461	1.57	2.26	0.12	0.03
111	1C	-46	87	93	128	461	1.57	2.26	0.12	0.03
111	1D	-442	87	-503	128	461	1.57	2.26	0.06	0.03
111	1I	-65	-119	-6	-92	425	1.57	2.26	0.14	0.03
111	1J	-423	-119	-404	-92	425	1.57	2.26	0.09	0.03
111	1K	-65	55	-6	76	425	1.57	2.26	0.07	0.03
111	1L	-423	55	-404	76	425	1.57	2.26	0.03	0.03
111	1Q	-130	-84	-69	-61	388	1.57	2.26	0.08	0.02
111	1R	-357	-84	-341	-61	388	1.57	2.26	0.05	0.02
111	1S	-130	20	-69	45	388	1.57	2.26	0.03	0.02
111	1T	-357	20	-341	45	388	1.57	2.26	0.01	0.02
111	2	-337	-44	-272	-11	407	1.57	2.26	0.01	0.02

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
112	1A	60	-114	-14	-114	45	1.57	2.26	0.15	0.00
112	1B	-791	-114	-76	-114	45	1.57	2.26	0.09	0.00
112	1C	60	115	-14	114	45	1.57	2.26	0.15	0.00
112	1D	-791	115	-76	114	45	1.57	2.26	0.09	0.00
112	1I	378	-75	-20	-77	26	1.57	2.26	0.16	0.00
112	1J	-1108	-75	-70	-77	26	1.57	2.26	0.06	0.00
112	1K	378	76	-20	77	26	1.57	2.26	0.16	0.00
112	1L	-1108	76	-70	77	26	1.57	2.26	0.06	0.00
112	1Q	-43	-45	-29	-46	17	1.57	2.26	0.05	0.00
112	1R	-688	-45	-61	-46	17	1.57	2.26	0.03	0.00
112	1S	-43	46	-29	46	17	1.57	2.26	0.05	0.00
112	1T	-688	46	-61	46	17	1.57	2.26	0.03	0.00
112	2	-509	1	-59	0	2	1.57	2.26	0.01	0.00

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
113	1A	241	-90	172	-48	145	1.57	2.26	0.15	0.01
113	1B	124	-90	73	-48	145	1.57	2.26	0.13	0.01
113	1C	241	137	172	213	145	1.57	2.26	0.21	0.01
113	1D	124	137	73	213	145	1.57	2.26	0.20	0.01
113	1I	264	-74	179	-89	155	1.57	2.26	0.14	0.01
113	1J	101	-74	66	-89	155	1.57	2.26	0.11	0.01
113	1K	264	121	179	254	155	1.57	2.26	0.24	0.01
113	1L	101	121	66	254	155	1.57	2.26	0.23	0.01
113	1Q	236	-29	162	4	142	1.57	2.26	0.08	0.01
113	1R	129	-29	83	4	142	1.57	2.26	0.06	0.01
113	1S	236	76	162	162	142	1.57	2.26	0.16	0.01
113	1T	129	76	83	162	142	1.57	2.26	0.15	0.01
113	2	253	32	174	115	158	1.57	2.26	0.11	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
114	1A	1411	-175	235	-129	442	1.57	2.26	0.46	0.03
114	1B	-2190	-175	-384	-129	442	1.57	2.26	0.07	0.03
114	1C	1411	76	235	141	442	1.57	2.26	0.33	0.03
114	1D	-2190	76	-384	141	442	1.57	2.26	0.08	0.03
114	1I	742	-149	116	-79	304	1.57	2.26	0.31	0.02
114	1J	-1521	-149	-265	-79	304	1.57	2.26	0.04	0.02
114	1K	742	50	116	91	304	1.57	2.26	0.19	0.02
114	1L	-1521	50	-265	91	304	1.57	2.26	0.05	0.02
114	1Q	337	-108	50	-47	226	1.57	2.26	0.19	0.01
114	1R	-1116	-108	-199	-47	226	1.57	2.26	0.03	0.01
114	1S	337	9	50	59	226	1.57	2.26	0.07	0.01
114	1T	-1116	9	-199	59	226	1.57	2.26	0.03	0.01
114	2	-540	-68	-100	8	114	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)										
---	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

STAMPA SINTETICA (stampa degli elementi con massimo IR a presso-tenso-flessione (N, M), IR txy, IR Vz/Vrd1))

GUSCI (pareti)					
Gruppo	El.	NC	N, M	Bielle	Note
			IR	IR	
1	3	1C	1.00	--	
1	3	1I	--	0.20	

VERIFICA C.A. (SLE):

Lavoro: ANALISI PARCHEGGIO INTERRATO Intestazione lavoro: ANALISI - CENATE
 Elemento: TRAVE Gruppo: 2 Tabella: Tabella travi
 Descrizione: TRAVI SOLAIO
 Spunt. I 30.0 cm Spunt. J 30.0 cm
 Rck: 300.00 kg/cm² fyk: 4580.0 kg/cm² Condizioni ambientali: Ordinaria
 Copriferro superiore: 3.5 cm Copriferro inferiore: 3.5 cm Copriferro laterale: 3.5 cm
 Diametro staffe: 8 mm Numero braccia: 2

Nome travata: trave_201_IP1 Descrizione: Trave_2 4-5
 ASTA NUM. 1 NI 16 NF 15 SEZ. L. a= 65.0 b= 80.0 c= 25.0 d= 35.0 pos= 1 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
 qy medio: 8.8750 68.2650 5.6610 82.8010 kg/cm

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm ²			kg/cm ²			mm
3	0	-0	17080	0	0	0	-7798	--	--	8.04	10.05	-23.07	1350.9	0.05
4	0	-0	16460	0	0	0	-7473	--	--	8.04	10.05	-22.11	1294.6	0.05
5	0	-0	16220	0	0	0	-7342	--	--	8.04	10.05	-21.72	1271.9	0.04
apost= --		aant= --		ainf= 4.02 asup= 6.03 (e arm. base= 4 X 2.01)										
3	28	-0	14772	0	0	0	-3361	--	--	8.04	10.05	-6.51	89.7	0.00
4	28	-0	14231	0	0	0	-3196	--	--	8.04	10.05	-6.19	85.2	0.00
5	28	-0	14023	0	0	0	-3129	--	--	8.04	10.05	-6.06	83.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.02 asup= 6.03 (e arm. base= 4 X 2.01)										
3	56	-0	12464	0	0	0	433	--	--	8.04	10.05	-1.38	6.8	0.00
4	56	-0	12003	0	0	0	460	--	--	8.04	10.05	-1.47	7.3	0.00
5	56	-0	11825	0	0	0	472	--	--	8.04	10.05	-1.50	7.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.02 asup= 6.03 (e arm. base= 4 X 2.01)										
3	84	-0	10156	0	0	0	3584	--	--	8.04	8.04	-11.69	57.3	0.00
4	84	-0	9774	0	0	0	3495	--	--	8.04	8.04	-11.40	55.9	0.00
5	84	-0	9628	0	0	0	3460	--	--	8.04	8.04	-11.29	55.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)										
3	111	-0	7848	0	0	0	6092	--	--	8.04	6.03	-20.35	98.7	0.00
4	111	-0	7545	0	0	0	5909	--	--	8.04	6.03	-19.74	95.7	0.00
5	111	-0	7431	0	0	0	5836	--	--	8.04	6.03	-19.49	94.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.02 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)										
3	139	-0	5540	0	0	0	7956	--	--	8.04	4.02	-27.22	130.7	0.00
4	139	-0	5317	0	0	0	7702	--	--	8.04	4.02	-26.35	126.5	0.00
5	139	-0	5233	0	0	0	7600	--	--	8.04	4.02	-26.00	124.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)										
3	167	-0	3232	0	0	0	9178	--	--	8.04	4.02	-31.40	150.7	0.00
4	167	-0	3088	0	0	0	8874	--	--	8.04	4.02	-30.35	145.7	0.00
5	167	-0	3036	0	0	0	8752	--	--	8.04	4.02	-29.94	143.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)										
3	195	-0	924	0	0	0	9757	--	--	8.04	4.02	-62.40	2174.4	0.14
4	195	-0	859	0	0	0	9424	--	--	8.04	4.02	-32.24	154.8	0.00
5	195	-0	839	0	0	0	9292	--	--	8.04	4.02	-31.79	152.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)										
3	223	-0	-1384	0	0	0	9693	--	--	8.04	4.02	-61.99	2160.1	0.14
4	223	-0	-1369	0	0	0	9354	--	--	8.04	4.02	-32.00	153.6	0.00
5	223	-0	-1359	0	0	0	9219	--	--	8.04	4.02	-31.54	151.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)										
3	251	-0	-3692	0	0	0	8986	--	--	8.04	4.02	-30.74	147.6	0.00
4	251	-0	-3598	0	0	0	8663	--	--	8.04	4.02	-29.64	142.3	0.00
5	251	-0	-3556	0	0	0	8535	--	--	8.04	4.02	-29.20	140.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)										

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

3	279	-0	-6000	0	0	0	7636	--	--	8.04	4.02	-26.12	125.4	0.00
4	279	-0	-5827	0	0	0	7351	--	--	8.04	4.02	-25.15	120.7	0.00
5	279	-0	-5753	0	0	0	7237	--	--	8.04	4.02	-24.76	118.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)

3	307	-0	-8308	0	0	0	5643	--	--	8.04	4.02	-19.30	92.7	0.00
4	307	-0	-8055	0	0	0	5418	--	--	8.04	4.02	-18.53	89.0	0.00
5	307	-0	-7951	0	0	0	5328	--	--	8.04	4.02	-18.23	87.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)

3	334	-0	-10616	0	0	0	3007	--	--	8.04	8.04	-9.81	48.1	0.00
4	334	-0	-10284	0	0	0	2864	--	--	8.04	8.04	-9.34	45.8	0.00
5	334	-0	-10148	0	0	0	2807	--	--	8.04	8.04	-9.16	44.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	362	-0	-12924	0	0	0	-272	--	--	8.04	8.04	-0.53	7.4	0.00
4	362	-0	-12513	0	0	0	-312	--	--	8.04	8.04	-0.61	8.5	0.00
5	362	-0	-12345	0	0	0	-327	--	--	8.04	8.04	-0.64	8.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	390	-0	-15232	0	0	0	-4194	--	--	8.04	8.04	-8.23	114.7	0.00
4	390	-0	-14741	0	0	0	-4108	--	--	8.04	8.04	-8.06	112.3	0.00
5	390	-0	-14543	0	0	0	-4073	--	--	8.04	8.04	-8.00	111.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	418	-0	-17540	0	0	0	-6128	--	--	8.04	8.04	-19.81	1318.9	0.04
4	418	-0	-16970	0	0	0	-5980	--	--	8.04	8.04	-11.74	163.5	0.00
5	418	-0	-16740	0	0	0	-5920	--	--	8.04	8.04	-11.62	161.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

MOMENTO MASSIMO E FRECCIA IN CAMPATA Modulo di elast.: 311769 kg/cm²

NC	Tipo	x	Mmax	AINF	ASUP	Sc	Sf	w	x fmax.	fmax	fmax / l	Momento d'inerzia sez. non fess.	fess.
		cm	kg*m	cm ²		kg/cm ²		mm	cm			cm ⁴	
3	Rara	167	11739	8.04	4.02	-75.07	2615.9	0.20	189	0.14	1 / 3028	914997	289393
4	Freq.	167	11320	8.04	4.02	-72.39	2522.6	0.19	189	0.13	1 / 3197	914997	289393
5	Q.Perm.	167	11121	8.04	4.02	-71.12	2478.3	0.18	189	0.13	1 / 3289	914997	289393

Nome travata: trave_201_IP1 Descrizione: Trave_2 4-5

ASTA NUM. 2 NI 15 NF 14 SEZ. L. a= 65.0 b= 80.0 c= 25.0 d= 35.0 pos= 1 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 8.8750 68.2650 5.6610 82.8010 kg/cm

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		kg			kg*m				cm ²			kg/cm ²	mm
3	0	-0	17180	0	0	0	-6692	--	--	8.04	8.04	-21.63	1440.3	0.05
4	0	-0	16600	0	0	0	-6521	--	--	8.04	8.04	-21.08	1403.5	0.05
5	0	-0	16370	0	0	0	-6453	--	--	8.04	8.04	-20.85	1388.7	0.05

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	28	-0	14895	0	0	0	-4842	--	--	8.04	8.04	-9.50	132.4	0.00
4	28	-0	14393	0	0	0	-4734	--	--	8.04	8.04	-9.29	129.4	0.00
5	28	-0	14194	0	0	0	-4691	--	--	8.04	8.04	-9.21	128.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	55	-0	12609	0	0	0	-1045	--	--	8.04	8.04	-2.05	28.6	0.00
4	55	-0	12185	0	0	0	-1066	--	--	8.04	8.04	-2.09	29.1	0.00
5	55	-0	12018	0	0	0	-1074	--	--	8.04	8.04	-2.11	29.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	83	-0	10324	0	0	0	2121	--	--	8.04	8.04	-6.92	33.9	0.00
4	83	-0	9978	0	0	0	1993	--	--	8.04	8.04	-6.50	31.9	0.00
5	83	-0	9842	0	0	0	1942	--	--	8.04	8.04	-6.34	31.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	110	-0	8039	0	0	0	4656	--	--	8.04	6.03	-15.55	75.4	0.00
4	110	-0	7771	0	0	0	4443	--	--	8.04	6.03	-14.84	72.0	0.00
5	110	-0	7666	0	0	0	4357	--	--	8.04	6.03	-14.55	70.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	138	-0	5753	0	0	0	6560	--	--	8.04	4.02	-22.44	107.7	0.00
4	138	-0	5563	0	0	0	6283	--	--	8.04	4.02	-21.49	103.2	0.00
5	138	-0	5490	0	0	0	6172	--	--	8.04	4.02	-21.11	101.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)

3	166	-0	3468	0	0	0	7834	--	--	8.04	4.02	-26.80	128.7	0.00
4	166	-0	3356	0	0	0	7515	--	--	8.04	4.02	-25.71	123.4	0.00
5	166	-0	3314	0	0	0	7386	--	--	8.04	4.02	-25.27	121.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

3	193	-0	1183	0	0	0	8477	--	--	8.04	4.02	-29.00	139.2	0.00
4	193	-0	1149	0	0	0	8137	--	--	8.04	4.02	-27.83	133.6	0.00
5	193	-0	1138	0	0	0	8000	--	--	8.04	4.02	-27.37	131.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)

3	221	-0	-1103	0	0	0	8489	--	--	8.04	4.02	-29.04	139.4	0.00
4	221	-0	-1059	0	0	0	8150	--	--	8.04	4.02	-27.88	133.8	0.00
5	221	-0	-1038	0	0	0	8013	--	--	8.04	4.02	-27.41	131.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)

3	248	-0	-3388	0	0	0	7870	--	--	8.04	4.02	-26.92	129.3	0.00
4	248	-0	-3266	0	0	0	7553	--	--	8.04	4.02	-25.84	124.0	0.00
5	248	-0	-3214	0	0	0	7426	--	--	8.04	4.02	-25.40	122.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)

3	276	-0	-5673	0	0	0	6621	--	--	8.04	4.02	-22.65	108.7	0.00
4	276	-0	-5473	0	0	0	6348	--	--	8.04	4.02	-21.72	104.3	0.00
5	276	-0	-5390	0	0	0	6238	--	--	8.04	4.02	-21.34	102.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)

3	304	-0	-7959	0	0	0	4741	--	--	8.04	4.02	-16.22	77.9	0.00
4	304	-0	-7681	0	0	0	4533	--	--	8.04	4.02	-15.51	74.4	0.00
5	304	-0	-7566	0	0	0	4449	--	--	8.04	4.02	-15.22	73.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)

3	331	-0	-10244	0	0	0	2230	--	--	8.04	6.03	-7.45	36.1	0.00
4	331	-0	-9888	0	0	0	2109	--	--	8.04	6.03	-7.05	34.2	0.00
5	331	-0	-9742	0	0	0	2060	--	--	8.04	6.03	-6.88	33.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	359	-0	-12529	0	0	0	-912	--	--	8.04	6.03	-1.82	25.6	0.00
4	359	-0	-12095	0	0	0	-923	--	--	8.04	6.03	-1.84	25.9	0.00
5	359	-0	-11918	0	0	0	-929	--	--	8.04	6.03	-1.85	26.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	386	-0	-14815	0	0	0	-4684	--	--	8.04	6.03	-9.33	131.4	0.00
4	386	-0	-14303	0	0	0	-4566	--	--	8.04	6.03	-9.09	128.1	0.00
5	386	-0	-14094	0	0	0	-4519	--	--	8.04	6.03	-9.00	126.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	414	-0	-17100	0	0	0	-6522	--	--	8.04	8.04	-21.08	1403.7	0.05
4	414	-0	-16510	0	0	0	-6341	--	--	8.04	8.04	-20.49	1364.6	0.05
5	414	-0	-16270	0	0	0	-6269	--	--	8.04	8.04	-20.26	1349.3	0.05

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

MOMENTO MASSIMO E FRECCIA IN CAMPATA Modulo di elast.: 311769 kg/cm²

NC	Tipo	x	Mmax	Mmax	AINF	ASUP	Sc	Sf	w	x	fmax.	fmax	fmax / l	Momento d'inerzia sez.	non fess.	fess.
		cm		kg*m	cm ²		kg/cm ²		mm		cm			cm ⁴		
3	--	221	8489	--	--	--	--	0.00	204	0.00	1 / 99999	966907	966907			
4	--	221	8150	--	--	--	--	0.00	204	0.00	1 / 99999	966907	966907			
5	--	221	8013	--	--	--	--	0.00	203	0.00	1 / 99999	966907	966907			

Nome travata: trave_201_IP1 Descrizione: Trave_2 4-5

ASTA NUM. 3 NI 14 NF 13 SEZ. L. a= 65.0 b= 80.0 c= 25.0 d= 35.0 pos= 1 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 8.8750 68.2650 5.6610 82.8010 kg/cm

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		kg			kg*m				cm ²		kg/cm ²		mm
3	0	-0	18190	0	0	0	-5938	--	--	8.04	8.04	-11.66	162.4	0.00
4	0	-0	17590	0	0	0	-5780	--	--	8.04	8.04	-11.35	158.0	0.00
5	0	-0	17350	0	0	0	-5717	--	--	8.04	8.04	-11.22	156.3	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.02	asup= 4.02	(e arm. base= 4 X 2.01)										
3	29	-0	15822	0	0	0	-3801	--	--	8.04	8.04	-7.46	103.9	0.00
4	29	-0	15303	0	0	0	-3713	--	--	8.04	8.04	-7.29	101.5	0.00
5	29	-0	15095	0	0	0	-3678	--	--	8.04	8.04	-7.22	100.6	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.02	asup= 4.02	(e arm. base= 4 X 2.01)										
3	57	-0	13454	0	0	0	386	--	--	8.04	8.04	-1.26	6.2	0.00
4	57	-0	13017	0	0	0	337	--	--	8.04	8.04	-1.10	5.4	0.00
5	57	-0	12841	0	0	0	317	--	--	8.04	8.04	-1.04	5.1	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.02	asup= 4.02	(e arm. base= 4 X 2.01)										
3	86	-0	11086	0	0	0	3896	--	--	8.04	6.03	-13.01	63.1	0.00
4	86	-0	10730	0	0	0	3733	--	--	8.04	6.03	-12.47	60.5	0.00
5	86	-0	10586	0	0	0	3668	--	--	8.04	6.03	-12.25	59.4	0.00

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= --	aant= --	ainf= 4.02 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)										
3 114	-0 8718	0	0	0	6729	--	--	8.04	4.02	-23.02	110.5	0.00
4 114	-0 8443	0	0	0	6476	--	--	8.04	4.02	-22.15	106.4	0.00
5 114	-0 8331	0	0	0	6374	--	--	8.04	4.02	-21.80	104.7	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)										
3 143	-0 6350	0	0	0	8885	--	--	8.04	4.02	-30.39	145.9	0.00
4 143	-0 6157	0	0	0	8564	--	--	8.04	4.02	-29.30	140.6	0.00
5 143	-0 6077	0	0	0	8435	--	--	8.04	4.02	-28.86	138.5	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)										
3 172	-0 3982	0	0	0	10363	--	--	8.04	4.02	-66.27	2309.3	0.16
4 172	-0 3870	0	0	0	9998	--	--	8.04	4.02	-63.94	2228.0	0.15
5 172	-0 3822	0	0	0	9852	--	--	8.04	4.02	-63.00	2195.4	0.14
apost= --	aant= --	ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)										
3 200	-0 1614	0	0	0	11164	--	--	8.04	4.02	-71.39	2487.8	0.19
4 200	-0 1583	0	0	0	10778	--	--	8.04	4.02	-68.92	2401.7	0.17
5 200	-0 1567	0	0	0	10623	--	--	8.04	4.02	-67.93	2367.3	0.17
apost= --	aant= --	ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)										
3 229	-0 -754	0	0	0	11288	--	--	8.04	4.02	-72.19	2515.4	0.19
4 229	-0 -703	0	0	0	10903	--	--	8.04	4.02	-69.73	2429.8	0.18
5 229	-0 -687	0	0	0	10750	--	--	8.04	4.02	-68.74	2395.5	0.17
apost= --	aant= --	ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)										
3 257	-0 -3122	0	0	0	10734	--	--	8.04	4.02	-68.65	2392.0	0.17
4 257	-0 -2990	0	0	0	10375	--	--	8.04	4.02	-66.35	2312.0	0.16
5 257	-0 -2942	0	0	0	10231	--	--	8.04	4.02	-65.43	2280.0	0.16
apost= --	aant= --	ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)										
3 286	-0 -5490	0	0	0	9503	--	--	8.04	4.02	-32.51	156.1	0.00
4 286	-0 -5277	0	0	0	9193	--	--	8.04	4.02	-31.45	151.0	0.00
5 286	-0 -5197	0	0	0	9068	--	--	8.04	4.02	-31.02	148.9	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.02 asup= -- (e arm. base= 4 X 2.01)										
3 315	-0 -7858	0	0	0	7595	--	--	8.04	6.03	-25.37	123.1	0.00
4 315	-0 -7563	0	0	0	7356	--	--	8.04	6.03	-24.57	119.2	0.00
5 315	-0 -7451	0	0	0	7260	--	--	8.04	6.03	-24.25	117.6	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.02 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)										
3 343	-0 -10226	0	0	0	5010	--	--	8.04	8.04	-16.35	80.1	0.00
4 343	-0 -9850	0	0	0	4865	--	--	8.04	8.04	-15.88	77.8	0.00
5 343	-0 -9706	0	0	0	4807	--	--	8.04	8.04	-15.69	76.9	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)										
3 372	-0 -12594	0	0	0	1747	--	--	8.04	8.04	-5.70	28.0	0.00
4 372	-0 -12137	0	0	0	1720	--	--	8.04	8.04	-5.61	27.5	0.00
5 372	-0 -11961	0	0	0	1709	--	--	8.04	8.04	-5.58	27.3	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)										
3 400	-0 -14962	0	0	0	-2193	--	--	8.04	8.04	-4.30	60.0	0.00
4 400	-0 -14423	0	0	0	-2079	--	--	8.04	8.04	-4.08	56.8	0.00
5 400	-0 -14215	0	0	0	-2033	--	--	8.04	8.04	-3.99	55.6	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)										
3 429	-0 -17330	0	0	0	-6810	--	--	8.04	8.04	-22.01	1465.7	0.05
4 429	-0 -16710	0	0	0	-6532	--	--	8.04	8.04	-21.11	1405.8	0.05
5 429	-0 -16470	0	0	0	-6421	--	--	8.04	8.04	-20.75	1381.9	0.05
apost= --	aant= --	ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)										

MOMENTO MASSIMO E FRECCIA IN CAMPATA Modulo di elast.: 311769 kg/cm²

NC	Tipo	x	Mmax	Mmax	AINF	ASUP	Sc	Sf	w	x	fmax.	fmax	fmax / l	Momento d'inerzia sez.	non fess.	fess.
		cm	kg*m		cm²		kg/cm²		mm		cm			cm⁴		
3	Rara	257	12376		8.04	4.02	-79.15	2758.0	0.22		235	0.16	1 / 2722	914997		289393
4	Freq.	257	11936		8.04	4.02	-76.33	2659.9	0.21		235	0.15	1 / 2867	914997		289393
5	Q.Perm.	257	11730		8.04	4.02	-75.01	2613.9	0.20		235	0.15	1 / 2945	914997		289393

L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
1	3	trave_201_IP1.ARM	Trave_2 4-5

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Lavoro: ANALISI PARCHEGGIO INTERRATO Intestazione lavoro: ANALISI - CENATE
 Elemento: PILASTRO Gruppo: 1 Tabella: Tabella pilastri
 Descrizione: PILASTRI
 Spunt. I 20.0 cm Spunt. J 20.0 cm
 Rck: 300.00 kg/cm² fyk: 4580.0 kg/cm² Condizioni ambientali: Ordinaria
 Copriferro di calcolo: 3.0 cm Copriferro di disegno: 3.0 cm
 Diametro staffe: 8 mm Numero braccia: 2
 ρ min.: 1.000 %

ASTA NUM. 1 NI 1 NF 150 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
 PIL. NUM. 3
 armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
	cm		kg			kg*m				cm ²		kg/cm ²	
3	0	-5302	-329	-170	0	-76	157	4.02	4.02	6.03	6.03	-7.42	-103.8
4	0	-5186	-303	-167	0	-74	136	4.02	4.02	6.03	6.03	-6.97	-98.0
5	0	-5139	-293	-166	0	-74	127	4.02	4.02	6.03	6.03	-6.79	-95.7

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-5248	-329	-170	0	-51	110	6.03	6.03	6.03	6.03	-6.62	-94.0
4	24	-5131	-303	-167	0	-50	92	6.03	6.03	6.03	6.03	-6.23	-88.9
5	24	-5085	-293	-166	0	-50	85	6.03	6.03	6.03	6.03	-6.07	-86.9

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-5193	-329	-170	0	0	0	4.02	4.02	6.03	6.03	-5.09	-76.3
4	49	-5076	-303	-167	0	0	0	4.02	4.02	6.03	6.03	-4.97	-74.6
5	49	-5030	-293	-166	0	0	0	4.02	4.02	6.03	6.03	-4.93	-73.9

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 2 NI 2 NF 15 SEZ. Cp D= 30.0 (pilastro)
 PIL. NUM. 4

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	Armatura distribuita			Sc	Sf
--	--	--	--	--	--	--	--				--	--
	cm		kg			kg*m		cm ²			kg/cm ²	
3	0	-35320	-318	4	0	-5	541	12.06			-55.55	-786.7
4	0	-34170	-304	4	0	-5	518	12.06			-53.59	-759.2
5	0	-33710	-299	4	0	-5	509	12.06			-52.80	-748.2

armatura distribuita= 12.06

3	170	-35020	-318	4	0	-13	31	12.06			-40.65	-606.8
4	170	-33870	-304	4	0	-12	31	12.06			-39.32	-587.0
5	170	-33410	-299	4	0	-12	31	12.06			-38.80	-579.1

armatura distribuita= 12.06

3	340	-34720	-318	4	0	-20	-478	12.06			-53.08	-755.0
4	340	-33570	-304	4	0	-19	-456	12.06			-51.15	-727.9
5	340	-33110	-299	4	0	-19	-447	12.06			-50.38	-717.1

armatura distribuita= 12.06

ASTA NUM. 3 NI 3 NF 14 SEZ. Cp D= 30.0 (pilastro)
 PIL. NUM. 5

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	Armatura distribuita			Sc	Sf
--	--	--	--	--	--	--	--				--	--
	cm		kg			kg*m		cm ²			kg/cm ²	
3	0	-35890	273	6	0	-2	-481	12.06			-54.48	-775.7
4	0	-34700	260	6	0	-2	-458	12.06			-52.48	-747.7
5	0	-34230	254	6	0	-2	-449	12.06			-51.69	-736.6

armatura distribuita= 12.06

3	170	-35590	273	6	0	-14	-44	12.06			-41.64	-620.6
4	170	-34400	260	6	0	-13	-43	12.06			-40.26	-600.0
5	170	-33925	254	6	0	-13	-42	12.06			-39.70	-591.7

armatura distribuita= 12.06

3	340	-35290	273	6	0	-24	393	12.06			-51.30	-735.6
4	340	-34100	260	6	0	-23	373	12.06			-49.37	-708.3
5	340	-33620	254	6	0	-23	365	12.06			-48.59	-697.4

armatura distribuita= 12.06

ASTA NUM. 4 NI 4 NF 265 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
 PIL. NUM. 6
 armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
----	---	----	------	------	------	----	----	-------	------	------	------	----	----

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

		cm			kg			kg*m			cm²				kg/cm²	
3	0	-4822	452	-136	0	-61	-276	6.03	6.03	6.03	6.03	-8.89	-120.1			
4	0	-4704	423	-134	0	-60	-253	6.03	6.03	6.03	6.03	-8.40	-113.9			
5	0	-4657	412	-133	0	-60	-243	6.03	6.03	6.03	6.03	-8.21	-111.4			

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-4767	452	-136	0	-42	-212	6.03	6.03	6.03	6.03	-7.80	-106.9
4	24	-4649	423	-134	0	-41	-192	6.03	6.03	6.03	6.03	-7.38	-101.5
5	24	-4602	412	-133	0	-41	-184	6.03	6.03	6.03	6.03	-7.21	-99.3

apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-4712	452	-136	0	0	-57	4.02	4.02	6.03	6.03	-5.27	-76.3
4	49	-4594	423	-134	0	0	-47	4.02	4.02	6.03	6.03	-5.01	-72.8
5	49	-4547	412	-133	0	0	-43	4.02	4.02	6.03	6.03	-4.90	-71.4

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 5 NI 8 NF 199 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 1

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m			cm²			kg/cm²	
3	0	-1556	20	-50	0	-37	-29	4.02	4.02	6.03	6.03	-2.18	-30.8
4	0	-1523	20	-48	0	-36	-29	4.02	4.02	6.03	6.03	-2.13	-30.0
5	0	-1510	21	-47	0	-36	-29	4.02	4.02	6.03	6.03	-2.11	-29.7

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-1502	20	-50	0	-30	-26	4.02	4.02	6.03	6.03	-2.01	-28.5
4	24	-1469	20	-48	0	-29	-26	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.96	-27.8
5	24	-1456	21	-47	0	-29	-26	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.94	-27.5

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-1447	20	-50	0	-13	-19	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.65	-24.1
4	49	-1414	20	-48	0	-13	-19	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.61	-23.5
5	49	-1401	21	-47	0	-13	-19	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.60	-23.3

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 6 NI 5 NF 519 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 2

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m			cm²			kg/cm²	
3	0	-1484	4	-68	0	-43	17	4.02	4.02	6.03	6.03	-2.21	-30.8
4	0	-1450	3	-65	0	-41	17	4.02	4.02	6.03	6.03	-2.15	-30.1
5	0	-1436	2	-64	0	-41	17	4.02	4.02	6.03	6.03	-2.13	-29.7

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-1430	4	-68	0	-33	18	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.98	-28.0
4	24	-1395	3	-65	0	-32	18	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.93	-27.3
5	24	-1382	2	-64	0	-32	18	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.91	-27.0

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-1375	4	-68	0	-10	19	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.57	-22.7
4	49	-1340	3	-65	0	-10	18	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.53	-22.1
5	49	-1327	2	-64	0	-9	18	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.52	-21.9

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 7 NI 519 NF 518 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 2A

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m			cm²			kg/cm²	
3	0	-1523	-11	-9	0	-8	13	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.64	-24.1
4	0	-1487	-11	-8	0	-8	12	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.60	-23.5
5	0	-1472	-11	-8	0	-8	12	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.58	-23.3

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-1469	-11	-9	0	-7	11	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.56	-23.0
4	24	-1432	-11	-8	0	-7	11	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.52	-22.5
5	24	-1418	-11	-8	0	-7	11	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.51	-22.2

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-1414	-11	-9	0	-4	7	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.45	-21.6
4	49	-1377	-11	-8	0	-4	7	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.42	-21.0
5	49	-1363	-11	-8	0	-4	7	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.40	-20.8

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 8 NI 518 NF 517 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 2B

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
	cm		kg			kg*m				cm²		kg/cm²	
3	0	-1505	-1	2	0	-1	5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.50	-22.4
4	0	-1467	-1	1	0	-1	5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.46	-21.8
5	0	-1453	-1	1	0	-1	5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.44	-21.6

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-1450	-1	2	0	-2	5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.45	-21.7
4	24	-1413	-1	1	0	-2	5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.41	-21.1
5	24	-1398	-1	1	0	-2	5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.40	-20.9

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-1395	-1	2	0	-2	5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.40	-20.9
4	49	-1358	-1	1	0	-2	5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.36	-20.4
5	49	-1343	-1	1	0	-2	5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.35	-20.1

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 9 NI 517 NF 516 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 2C

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
	cm		kg			kg*m				cm²		kg/cm²	
3	0	-1437	0	-2	0	-1	5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.43	-21.4
4	0	-1400	0	-2	0	-1	4	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.39	-20.8
5	0	-1385	0	-2	0	-1	4	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.38	-20.6

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-1382	0	-2	0	-1	5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.37	-20.5
4	24	-1345	0	-2	0	-1	4	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.33	-20.0
5	24	-1331	0	-2	0	-1	4	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.32	-19.8

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-1327	0	-2	0	-0	5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.31	-19.6
4	49	-1290	0	-2	0	-0	4	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.27	-19.0
5	49	-1276	0	-2	0	-0	4	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.26	-18.8

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 10 NI 516 NF 515 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 2D

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
	cm		kg			kg*m				cm²		kg/cm²	
3	0	-1358	-0	-4	0	-1	5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.34	-20.1
4	0	-1321	-0	-4	0	-1	5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.31	-19.6
5	0	-1306	-0	-4	0	-1	5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.29	-19.4

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-1303	-0	-4	0	-0	5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.29	-19.2
4	24	-1267	-0	-4	0	-0	5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.25	-18.6
5	24	-1252	-0	-4	0	-0	5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.24	-18.4

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-1248	-0	-4	0	0	5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.24	-18.4
4	49	-1212	-0	-4	0	0	5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.20	-17.9
5	49	-1197	-0	-4	0	0	5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.19	-17.7

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 11 NI 515 NF 514 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 2E

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---
cm		kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²	

3	0	-1298	11	-13	0	0	6	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.29	-19.1
4	0	-1261	10	-13	0	0	6	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.26	-18.6
5	0	-1246	10	-13	0	0	6	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.24	-18.4

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-1244	11	-13	0	3	9	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.30	-19.1
4	24	-1207	10	-13	0	3	9	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.26	-18.5
5	24	-1192	10	-13	0	3	9	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.25	-18.3

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-1189	11	-13	0	5	11	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.28	-18.6
4	49	-1152	10	-13	0	5	11	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.24	-18.0
5	49	-1137	10	-13	0	5	10	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.22	-17.8

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 12 NI 514 NF 12 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 2F

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---
cm		kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²	

3	0	-1282	33	-53	0	0	10	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.34	-19.6
4	0	-1242	32	-51	0	0	9	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.30	-19.0
5	0	-1227	31	-50	0	0	9	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.28	-18.8

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-1228	33	-53	0	18	21	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.51	-21.8
4	24	-1188	32	-51	0	17	20	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.46	-21.0
5	24	-1172	31	-50	0	17	20	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.44	-20.8

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-1173	33	-53	0	25	26	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.59	-22.5
4	49	-1133	32	-51	0	24	25	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.54	-21.8
5	49	-1117	31	-50	0	24	25	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.52	-21.5

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 13 NI 199 NF 196 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 1A

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---
cm		kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²	

3	0	-1583	12	-7	0	-9	-13	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.71	-25.1
4	0	-1549	11	-7	0	-9	-13	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.67	-24.6
5	0	-1535	11	-7	0	-8	-12	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.65	-24.4

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-1529	12	-7	0	-8	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.63	-24.1
4	24	-1495	11	-7	0	-8	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.60	-23.6
5	24	-1481	11	-7	0	-8	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.58	-23.4

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-1474	12	-7	0	-5	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.54	-22.8
4	49	-1440	11	-7	0	-5	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.50	-22.3
5	49	-1426	11	-7	0	-5	-7	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.49	-22.1

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 14 NI 196 NF 60 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 1B

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---
cm		kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²	

3	0	-1540	-1	3	0	-1	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.53	-22.9
4	0	-1506	-1	3	0	-1	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.50	-22.4
5	0	-1493	-1	3	0	-1	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.49	-22.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

3	24	-1485	-1	3	0	-2	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.50	-22.3
4	24	-1452	-1	3	0	-2	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.46	-21.8
5	24	-1438	-1	3	0	-2	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.45	-21.6

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-1430	-1	3	0	-3	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.45	-21.6
4	49	-1397	-1	3	0	-3	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.42	-21.1
5	49	-1383	-1	3	0	-3	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.40	-20.9

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 15 NI 60 NF 57 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 1C

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
--	cm		kg			kg*m				cm ²			kg/cm ²
3	0	-1428	-0	-0	0	-2	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.43	-21.3
4	0	-1396	-0	-0	0	-2	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.40	-20.9
5	0	-1384	-0	-0	0	-2	-4	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.38	-20.7

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-1374	-0	-0	0	-2	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.38	-20.5
4	24	-1342	-0	-0	0	-2	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.34	-20.1
5	24	-1329	-0	-0	0	-2	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.33	-19.9

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-1319	-0	-0	0	-2	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.32	-19.7
4	49	-1287	-0	-0	0	-2	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.29	-19.3
5	49	-1274	-0	-0	0	-2	-5	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.28	-19.1

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 16 NI 57 NF 70 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 1D

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
--	cm		kg			kg*m				cm ²			kg/cm ²
3	0	-1283	1	-2	0	-2	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.29	-19.3
4	0	-1254	1	-2	0	-2	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.26	-18.8
5	0	-1242	1	-2	0	-2	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.25	-18.6

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-1229	1	-2	0	-2	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.23	-18.4
4	24	-1200	1	-2	0	-2	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.20	-18.0
5	24	-1188	1	-2	0	-2	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.19	-17.8

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-1174	1	-2	0	-1	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.18	-17.4
4	49	-1145	1	-2	0	-1	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.15	-17.0
5	49	-1133	1	-2	0	-1	-6	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.14	-16.8

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 17 NI 70 NF 21 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 1E

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
--	cm		kg			kg*m				cm ²			kg/cm ²
3	0	-1127	-7	-8	0	-2	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.17	-17.2
4	0	-1101	-7	-8	0	-2	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.15	-16.8
5	0	-1090	-6	-8	0	-2	-8	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.13	-16.6

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-1073	-7	-8	0	-0	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.16	-16.9
4	24	-1046	-7	-8	0	-1	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.13	-16.5
5	24	-1035	-6	-8	0	-1	-10	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.12	-16.3

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-1018	-7	-8	0	1	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.13	-16.3
4	49	-992	-7	-8	0	1	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.10	-15.9
5	49	-981	-6	-8	0	1	-11	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.08	-15.7

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

ASTA NUM. 18 NI 21 NF 9 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 1F
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---
cm		kg			kg*m					cm²		kg/cm²	
3	0	-955	-17	-53	0	0	-14	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.11	-16.0
4	0	-931	-16	-51	0	0	-14	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.09	-15.6
5	0	-922	-16	-50	0	0	-14	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.07	-15.4

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-900	-17	-53	0	13	-20	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.16	-16.4
4	24	-876	-16	-51	0	13	-19	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.12	-15.9
5	24	-867	-16	-50	0	13	-19	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.11	-15.7

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-845	-17	-53	0	21	-23	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.20	-16.9
4	49	-822	-16	-51	0	20	-22	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.16	-16.3
5	49	-812	-16	-50	0	20	-21	4.02	4.02	6.03	6.03	-1.15	-16.1

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 19 NI 265 NF 262 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 6A
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---
cm		kg			kg*m					cm²		kg/cm²	
3	0	-4165	289	-14	0	-8	-38	4.02	4.02	6.03	6.03	-4.46	-65.1
4	0	-4055	273	-14	0	-7	-29	4.02	4.02	6.03	6.03	-4.22	-61.8
5	0	-4011	266	-14	0	-7	-25	4.02	4.02	6.03	6.03	-4.12	-60.5

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-4110	289	-14	0	-6	3	4.02	4.02	6.03	6.03	-4.13	-61.6
4	24	-4001	273	-14	0	-5	10	4.02	4.02	6.03	6.03	-4.02	-59.9
5	24	-3957	266	-14	0	-5	13	4.02	4.02	6.03	6.03	-3.97	-59.3

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-4055	289	-14	0	-1	44	4.02	4.02	6.03	6.03	-4.46	-64.8
4	49	-3946	273	-14	0	-1	49	4.02	4.02	6.03	6.03	-4.43	-64.2
5	49	-3902	266	-14	0	-1	51	4.02	4.02	6.03	6.03	-4.42	-63.9

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 20 NI 262 NF 86 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 6B
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---
cm		kg			kg*m					cm²		kg/cm²	
3	0	-4008	267	-0	0	-2	86	4.02	4.02	6.03	6.03	-5.09	-72.2
4	0	-3894	254	-0	0	-2	88	4.02	4.02	6.03	6.03	-5.02	-71.1
5	0	-3848	248	-0	0	-2	89	4.02	4.02	6.03	6.03	-4.99	-70.6

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-3954	267	-0	0	-2	178	4.02	4.02	6.03	6.03	-6.51	-89.1
4	24	-3839	254	-0	0	-2	175	4.02	4.02	6.03	6.03	-6.36	-87.0
5	24	-3794	248	-0	0	-2	174	4.02	4.02	6.03	6.03	-6.30	-86.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-3899	267	-0	0	-2	216	4.02	4.02	6.03	6.03	-7.07	-95.7
4	49	-3784	254	-0	0	-2	212	4.02	4.02	6.03	6.03	-6.89	-93.2
5	49	-3739	248	-0	0	-2	210	4.02	4.02	6.03	6.03	-6.82	-92.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 21 NI 86 NF 83 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)
PIL. NUM. 6C
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---
cm		kg			kg*m					cm²		kg/cm²	
3	0	-4244	328	3	0	-2	253	4.02	4.02	6.03	6.03	-7.98	-107.6

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

4	0	-4114	313	3	0	-2	246	4.02	4.02	6.03	6.03	-7.76	-104.5
5	0	-4062	306	3	0	-2	244	4.02	4.02	6.03	6.03	-7.67	-103.3

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-4190	328	3	0	-3	365	4.02	4.02	6.03	6.03	-10.04	-131.4
4	24	-4060	313	3	0	-2	354	4.02	4.02	6.03	6.03	-9.72	-127.2
5	24	-4008	306	3	0	-2	349	4.02	4.02	6.03	6.03	-9.60	-125.5

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-4135	328	3	0	-3	412	4.02	4.02	6.03	6.03	-11.01	-142.0
4	49	-4005	313	3	0	-3	398	4.02	4.02	6.03	6.03	-10.64	-137.3
5	49	-3953	306	3	0	-3	393	4.02	4.02	6.03	6.03	-10.50	-135.5

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 22 NI 83 NF 96 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 6D

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m				cm²		kg/cm²	
3	0	-4916	529	10	0	-2	445	4.02	4.02	6.03	6.03	-12.13	-158.1
4	0	-4756	506	9	0	-2	430	4.02	4.02	6.03	6.03	-11.72	-152.7
5	0	-4692	497	9	0	-2	424	4.02	4.02	6.03	6.03	-11.55	-150.6

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-4862	529	10	0	-6	627	4.02	4.02	6.03	6.03	-16.17	-202.2
4	24	-4702	506	9	0	-5	603	4.02	4.02	6.03	6.03	-15.57	-194.8
5	24	-4638	497	9	0	-5	594	4.02	4.02	6.03	6.03	-15.33	-191.9

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-4807	529	10	0	-7	702	4.02	4.02	6.03	6.03	-17.90	-220.2
4	49	-4647	506	9	0	-7	676	4.02	4.02	6.03	6.03	-17.23	-212.1
5	49	-4583	497	9	0	-7	665	4.02	4.02	6.03	6.03	-16.96	-208.8

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 23 NI 96 NF 24 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 6E

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m				cm²		kg/cm²	
3	0	-6321	1203	87	0	0	707	4.02	4.02	6.03	6.03	-18.55	-236.1
4	0	-6106	1152	83	0	0	680	4.02	4.02	6.03	6.03	-17.85	-227.3
5	0	-6020	1132	82	0	0	669	4.02	4.02	6.03	6.03	-17.57	-223.8

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-6267	1203	87	0	-29	1120	4.02	4.02	6.03	6.03	-28.06	339.9
4	24	-6052	1152	83	0	-28	1075	4.02	4.02	6.03	6.03	-26.96	324.4
5	24	-5966	1132	82	0	-28	1057	4.02	4.02	6.03	6.03	-26.51	-318.2

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-6212	1203	87	0	-41	1292	4.02	4.02	6.03	6.03	-32.00	452.6
4	49	-5997	1152	83	0	-40	1240	4.02	4.02	6.03	6.03	-30.73	432.3
5	49	-5911	1132	82	0	-39	1219	4.02	4.02	6.03	6.03	-30.22	424.0

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 24 NI 24 NF 13 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 6F

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m				cm²		kg/cm²	
3	0	-9118	3886	279	0	-22	968	4.02	4.02	6.03	6.03	-25.60	-327.9
4	0	-8799	3727	269	0	-21	929	4.02	4.02	6.03	6.03	-24.59	-315.1
5	0	-8672	3663	264	0	-21	914	4.02	4.02	6.03	6.03	-24.19	-310.0

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-9064	3886	279	0	-118	2301	4.02	4.02	8.04	8.04	-49.21	711.8
4	24	-8745	3727	269	0	-113	2207	4.02	4.02	8.04	8.04	-47.23	680.2
5	24	-8617	3663	264	0	-112	2170	4.02	4.02	8.04	8.04	-46.44	667.6

apost= -- aant= -- ainf= 4.02 asup= 4.02 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-9009	3886	279	0	-157	2856	4.02	4.02	10.05	10.05	-53.44	802.9
4	49	-8690	3727	269	0	-152	2739	4.02	4.02	10.05	10.05	-51.28	767.9

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

5 49 -8562 3663 264 0 -149 2693 4.02 4.02 10.05 10.05 -50.42 754.1

apost= -- aant= -- ainf= 6.03 asup= 6.03 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 25 NI 150 NF 147 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 3A

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
	cm		kg			kg*m				cm ²		kg/cm ²	
3	0	-4461	-232	-16	0	-8	0	4.02	4.02	6.03	6.03	-4.52	-67.3
4	0	-4355	-216	-16	0	-8	0	4.02	4.02	6.03	6.03	-4.41	-65.7
5	0	-4313	-210	-16	0	-8	0	4.02	4.02	6.03	6.03	-4.37	-65.1

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-4407	-232	-16	0	-6	-56	4.02	4.02	6.03	6.03	-4.98	-71.9
4	24	-4301	-216	-16	0	-6	-62	4.02	4.02	6.03	6.03	-4.97	-71.6
5	24	-4258	-210	-16	0	-6	-65	4.02	4.02	6.03	6.03	-4.97	-71.5

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-4352	-232	-16	0	-1	-89	4.02	4.02	6.03	6.03	-5.46	-77.6
4	49	-4246	-216	-16	0	-1	-93	4.02	4.02	6.03	6.03	-5.42	-76.8
5	49	-4203	-210	-16	0	-0	-95	4.02	4.02	6.03	6.03	-5.40	-76.5

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 26 NI 147 NF 38 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 3B

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
	cm		kg			kg*m				cm ²		kg/cm ²	
3	0	-4139	-225	-1	0	-2	-123	4.02	4.02	6.03	6.03	-5.81	-81.2
4	0	-4031	-212	-1	0	-2	-125	4.02	4.02	6.03	6.03	-5.73	-80.0
5	0	-3989	-207	-1	0	-2	-126	4.02	4.02	6.03	6.03	-5.70	-79.5

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-4084	-225	-1	0	-2	-201	4.02	4.02	6.03	6.03	-6.99	-95.2
4	24	-3977	-212	-1	0	-2	-198	4.02	4.02	6.03	6.03	-6.85	-93.2
5	24	-3934	-207	-1	0	-2	-197	4.02	4.02	6.03	6.03	-6.79	-92.4

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-4029	-225	-1	0	-2	-233	4.02	4.02	6.03	6.03	-7.46	-100.7
4	49	-3922	-212	-1	0	-2	-228	4.02	4.02	6.03	6.03	-7.28	-98.3
5	49	-3879	-207	-1	0	-2	-226	4.02	4.02	6.03	6.03	-7.21	-97.3

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 27 NI 38 NF 35 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 3C

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
	cm		kg			kg*m				cm ²		kg/cm ²	
3	0	-4180	-276	2	0	-2	-264	4.02	4.02	6.03	6.03	-8.12	-109.0
4	0	-4062	-262	2	0	-2	-258	4.02	4.02	6.03	6.03	-7.90	-106.1
5	0	-4015	-256	2	0	-2	-255	4.02	4.02	6.03	6.03	-7.82	-104.9

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	24	-4125	-276	2	0	-2	-359	4.02	4.02	6.03	6.03	-9.87	-129.1
4	24	-4008	-262	2	0	-2	-348	4.02	4.02	6.03	6.03	-9.57	-125.2
5	24	-3961	-256	2	0	-2	-343	4.02	4.02	6.03	6.03	-9.44	-123.6

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

3	49	-4070	-276	2	0	-3	-398	4.02	4.02	6.03	6.03	-10.68	-138.0
4	49	-3953	-262	2	0	-3	-385	4.02	4.02	6.03	6.03	-10.33	-133.6
5	49	-3906	-256	2	0	-3	-380	4.02	4.02	6.03	6.03	-10.19	-131.8

apost= -- aant= -- ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)

ASTA NUM. 28 NI 35 NF 48 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)

PIL. NUM. 3D

armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

cm		kg		kg*m				cm²				kg/cm²	
3	0	-4558	-429	5	0	-2	-428	4.02	4.02	6.03	6.03	-11.58	-150.3
4	0	-4419	-409	5	0	-2	-413	4.02	4.02	6.03	6.03	-11.18	-145.2
5	0	-4364	-401	5	0	-2	-407	4.02	4.02	6.03	6.03	-11.03	-143.2
apost= --		aant= --		ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)									
3	24	-4504	-429	5	0	-4	-575	4.02	4.02	6.03	6.03	-14.85	-185.9
4	24	-4365	-409	5	0	-4	-553	4.02	4.02	6.03	6.03	-14.30	-179.2
5	24	-4309	-401	5	0	-4	-545	4.02	4.02	6.03	6.03	-14.08	-176.5
apost= --		aant= --		ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)									
3	49	-4449	-429	5	0	-5	-636	4.02	4.02	6.03	6.03	-16.25	-200.5
4	49	-4310	-409	5	0	-5	-612	4.02	4.02	6.03	6.03	-15.63	-193.1
5	49	-4254	-401	5	0	-5	-602	4.02	4.02	6.03	6.03	-15.38	-190.1
apost= --		aant= --		ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)									
ASTA NUM. 29 NI 48 NF 18 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)													
PIL. NUM. 3E													
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato													
Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali													
NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m				cm²		kg/cm²	
3	0	-5449	-927	54	0	0	-647	4.02	4.02	6.03	6.03	-16.84	-212.7
4	0	-5272	-886	52	0	0	-621	4.02	4.02	6.03	6.03	-16.19	-204.7
5	0	-5201	-870	51	0	0	-611	4.02	4.02	6.03	6.03	-15.93	-201.5
apost= --		aant= --		ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)									
3	24	-5395	-927	54	0	-18	-964	4.02	4.02	6.03	6.03	-24.17	292.8
4	24	-5217	-886	52	0	-18	-925	4.02	4.02	6.03	6.03	-23.20	278.5
5	24	-5147	-870	51	0	-17	-909	4.02	4.02	6.03	6.03	-22.80	-273.8
apost= --		aant= --		ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)									
3	49	-5340	-927	54	0	-26	-1096	4.02	4.02	6.03	6.03	-27.19	380.0
4	49	-5162	-886	52	0	-25	-1051	4.02	4.02	6.03	6.03	-26.09	361.9
5	49	-5092	-870	51	0	-25	-1033	4.02	4.02	6.03	6.03	-25.64	354.4
apost= --		aant= --		ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)									
ASTA NUM. 30 NI 18 NF 16 SEZ. Rp B= 30.0 H= 30.0 (pilastro)													
PIL. NUM. 3F													
armatura base = 4 X 2.01 per le armature aggiuntive consultare il tabulato													
Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali													
NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm		kg			kg*m				cm²		kg/cm²	
3	0	-7323	-2895	208	0	-10	-868	4.02	4.02	6.03	6.03	-22.59	-285.5
4	0	-7072	-2773	201	0	-10	-832	4.02	4.02	6.03	6.03	-21.68	-274.2
5	0	-6972	-2724	198	0	-10	-818	4.02	4.02	6.03	6.03	-21.32	-269.8
apost= --		aant= --		ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)									
3	24	-7269	-2895	208	0	-82	-1860	4.02	4.02	6.03	6.03	-45.39	758.0
4	24	-7018	-2773	201	0	-79	-1783	4.02	4.02	6.03	6.03	-43.52	723.0
5	24	-6918	-2724	198	0	-78	-1751	4.02	4.02	6.03	6.03	-42.76	708.7
apost= --		aant= --		ainf= 2.01 asup= 2.01 (e arm. base= 4 X 2.01)									
3	49	-7214	-2895	208	0	-112	-2274	6.03	6.03	10.05	10.05	-42.56	637.3
4	49	-6963	-2773	201	0	-108	-2179	6.03	6.03	10.05	10.05	-40.82	608.7
5	49	-6863	-2724	198	0	-106	-2140	6.03	6.03	10.05	10.05	-40.10	596.8
apost= 2.01 aant= 2.01 ainf= 6.03 asup= 6.03 (e arm. base= 4 X 2.01)													

L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
1	30	ANALISI PARCHEGGIO INTERRATO0001_IP1.YPI	PILASTRI

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Lavoro: ANALISI PARCHEGGIO INTERRATO Intestazione lavoro: ANALISI - CENATE
 Elemento: TRAVE DI FONDAZIONE Gruppo: 1 Tabella: Tabella fondazioni
 Descrizione: TRAVE DI FONDAZIONE
 Spunt. I 30.0 cm Spunt. J 30.0 cm
 Rck: 300.00 kg/cm² fyk: 4580.0 kg/cm² Condizioni ambientali: Ordinaria
 Copriferro: 3.0 cm
 Diametro staffe: 8 mm Numero braccia: 2

Nome travata: Fondaz_101_IP1 Descrizione: Fondazione_1 3-4-5-6
 ASTA NUM. 1 NI 1 NF 2 SEZ. Rp B= 100.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²		mm
3	0	-0	-6819	0	0	0	0	3.08	3.08	12.32	12.32	-0.00	-0.0	0.00
4	0	-0	-6679	0	0	0	0	3.08	3.08	12.32	12.32	-0.00	-0.0	0.00
5	0	-0	-6622	0	0	0	0	3.08	3.08	12.32	12.32	-0.00	-0.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 9.24 asup= 9.24 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	42	-0	-6819	0	0	0	-2749	3.08	3.08	12.32	12.32	-7.94	64.0	0.00
4	42	-0	-6679	0	0	0	-2606	3.08	3.08	12.32	12.32	-7.53	60.6	0.00
5	42	-0	-6622	0	0	0	-2548	3.08	3.08	12.32	12.32	-7.36	59.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 9.24 asup= 9.24 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	84	-0	-6819	0	0	0	-5599	3.08	3.08	9.24	12.32	-16.42	130.9	0.00
4	84	-0	-6679	0	0	0	-5398	3.08	3.08	9.24	12.32	-15.83	126.2	0.00
5	84	-0	-6622	0	0	0	-5317	3.08	3.08	9.24	12.32	-15.59	124.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 6.16 asup= 9.24 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	125	-0	-2103	0	0	0	-6478	3.08	3.08	9.24	10.78	-19.07	152.9	0.00
4	125	-0	-2079	0	0	0	-6266	3.08	3.08	9.24	10.78	-18.44	147.9	0.00
5	125	-0	-2069	0	0	0	-6182	3.08	3.08	9.24	10.78	-18.20	145.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 6.16 asup= 7.70 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	167	-0	2743	0	0	0	-7357	3.08	3.08	9.24	10.78	-41.06	2003.2	0.13
4	167	-0	2635	0	0	0	-7135	3.08	3.08	9.24	10.78	-39.82	1942.8	0.12
5	167	-0	2591	0	0	0	-7047	3.08	3.08	9.24	10.78	-39.33	1918.8	0.12
apost= --		aant= --		ainf= 6.16 asup= 7.70 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	209	-0	2743	0	0	0	-6210	3.08	3.08	9.24	10.78	-18.28	146.6	0.00
4	209	-0	2635	0	0	0	-6034	3.08	3.08	9.24	10.78	-17.76	142.4	0.00
5	209	-0	2591	0	0	0	-5964	3.08	3.08	9.24	10.78	-17.55	140.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 6.16 asup= 7.70 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	251	-0	8189	0	0	0	-5064	3.08	3.08	9.24	10.78	-14.91	119.5	0.00
4	251	-0	7919	0	0	0	-4933	3.08	3.08	9.24	10.78	-14.52	116.4	0.00
5	251	-0	7810	0	0	0	-4881	3.08	3.08	9.24	10.78	-14.37	115.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 6.16 asup= 7.70 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	293	-0	8189	0	0	0	-1641	3.08	3.08	9.24	9.24	-4.85	39.1	0.00
4	293	-0	7919	0	0	0	-1623	3.08	3.08	9.24	9.24	-4.80	38.7	0.00
5	293	-0	7810	0	0	0	-1615	3.08	3.08	9.24	9.24	-4.77	38.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	334	-0	14540	0	0	0	1782	3.08	3.08	9.24	9.24	-5.27	42.5	0.00
4	334	-0	14070	0	0	0	1687	3.08	3.08	9.24	9.24	-4.99	40.2	0.00
5	334	-0	13890	0	0	0	1649	3.08	3.08	9.24	9.24	-4.87	39.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	376	-0	14540	0	0	0	7860	3.08	3.08	12.32	9.24	-41.71	1880.8	0.12
4	376	-0	14070	0	0	0	7568	3.08	3.08	12.32	9.24	-40.16	1811.0	0.11
5	376	-0	13890	0	0	0	7455	3.08	3.08	12.32	9.24	-39.56	1783.9	0.11
apost= --		aant= --		ainf= 9.24 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	418	-0	14540	0	0	0	11757	3.08	3.08	12.32	9.24	-62.39	2813.3	0.22
4	418	-0	14070	0	0	0	11339	3.08	3.08	12.32	9.24	-60.17	2713.3	0.21
5	418	-0	13890	0	0	0	11177	3.08	3.08	12.32	9.24	-59.31	2674.4	0.20
apost= --		aant= --		ainf= 9.24 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54)										

Nome travata: Fondaz_101_IP1 Descrizione: Fondazione_1 3-4-5-6
 ASTA NUM. 2 NI 2 NF 3 SEZ. Rp B= 100.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²		mm
3	0	-0	-13710	0	0	0	11314	3.08	3.08	12.32	9.24	-60.04	2707.2	0.21
4	0	-0	-13250	0	0	0	10923	3.08	3.08	12.32	9.24	-57.96	2613.6	0.20
5	0	-0	-13070	0	0	0	10760	3.08	3.08	12.32	9.24	-57.10	2574.6	0.19
apost= --		aant= --		ainf= 9.24 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54)										

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

3	41	-0	-13710	0	0	0	7694	3.08	3.08	12.32	9.24	-40.83	1841.1	0.11
4	41	-0	-13250	0	0	0	7424	3.08	3.08	12.32	9.24	-39.39	1776.4	0.11
5	41	-0	-13070	0	0	0	7309	3.08	3.08	12.32	9.24	-38.78	1748.9	0.10
apost= --		aant= --		ainf= 9.24 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	83	-0	-13710	0	0	0	2019	3.08	3.08	9.24	9.24	-5.97	48.1	0.00
4	83	-0	-13250	0	0	0	1937	3.08	3.08	9.24	9.24	-5.72	46.2	0.00
5	83	-0	-13070	0	0	0	1898	3.08	3.08	9.24	9.24	-5.61	45.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	124	-0	-6672	0	0	0	-743	3.08	3.08	9.24	9.24	-2.20	17.7	0.00
4	124	-0	-6449	0	0	0	-739	3.08	3.08	9.24	9.24	-2.18	17.6	0.00
5	124	-0	-6361	0	0	0	-737	3.08	3.08	9.24	9.24	-2.18	17.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	166	-0	-6672	0	0	0	-3505	3.08	3.08	9.24	9.24	-10.36	83.5	0.00
4	166	-0	-6449	0	0	0	-3409	3.08	3.08	9.24	9.24	-10.07	81.2	0.00
5	166	-0	-6361	0	0	0	-3371	3.08	3.08	9.24	9.24	-9.96	80.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	207	-0	188	0	0	0	-3427	3.08	3.08	9.24	9.24	-10.13	81.7	0.00
4	207	-0	183	0	0	0	-3333	3.08	3.08	9.24	9.24	-9.85	79.4	0.00
5	207	-0	181	0	0	0	-3296	3.08	3.08	9.24	9.24	-9.74	78.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	248	-0	7061	0	0	0	-3349	3.08	3.08	9.24	9.24	-9.90	79.8	0.00
4	248	-0	6827	0	0	0	-3258	3.08	3.08	9.24	9.24	-9.63	77.6	0.00
5	248	-0	6733	0	0	0	-3222	3.08	3.08	9.24	9.24	-9.52	76.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	290	-0	7061	0	0	0	-426	3.08	3.08	9.24	9.24	-1.26	10.1	0.00
4	290	-0	6827	0	0	0	-432	3.08	3.08	9.24	9.24	-1.28	10.3	0.00
5	290	-0	6733	0	0	0	-435	3.08	3.08	9.24	9.24	-1.28	10.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	331	-0	14130	0	0	0	2498	3.08	3.08	9.24	9.24	-7.38	59.5	0.00
4	331	-0	13660	0	0	0	2395	3.08	3.08	9.24	9.24	-7.08	57.1	0.00
5	331	-0	13470	0	0	0	2353	3.08	3.08	9.24	9.24	-6.95	56.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	373	-0	14130	0	0	0	8347	3.08	3.08	12.32	9.24	-44.29	1997.3	0.13
4	373	-0	13660	0	0	0	8050	3.08	3.08	12.32	9.24	-42.72	1926.2	0.12
5	373	-0	13470	0	0	0	7930	3.08	3.08	12.32	9.24	-42.08	1897.5	0.12
apost= --		aant= --		ainf= 9.24 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	414	-0	14130	0	0	0	12071	3.08	3.08	12.32	9.24	-64.05	2888.3	0.23
4	414	-0	13660	0	0	0	11651	3.08	3.08	12.32	9.24	-61.83	2787.9	0.22
5	414	-0	13470	0	0	0	11486	3.08	3.08	12.32	9.24	-60.95	2748.6	0.21
apost= --		aant= --		ainf= 9.24 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54)										
Nome travata: Fondaz_101_IP1 Descrizione: Fondazione_1 3-4-5-6														
ASTA NUM. 3 NI 3 NF 4 SEZ. Rp B= 100.0 H= 40.0 (trave di fondazione)														
armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato														
NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		mm
3	0	-0	-14590	0	0	0	12512	3.08	3.08	12.32	9.24	-66.39	2993.8	0.24
4	0	-0	-14110	0	0	0	12074	3.08	3.08	12.32	9.24	-64.07	2889.0	0.23
5	0	-0	-13910	0	0	0	11894	3.08	3.08	12.32	9.24	-63.11	2846.0	0.22
apost= --		aant= --		ainf= 9.24 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	43	-0	-14590	0	0	0	8441	3.08	3.08	12.32	9.24	-44.79	2019.9	0.13
4	43	-0	-14110	0	0	0	8137	3.08	3.08	12.32	9.24	-43.18	1947.1	0.13
5	43	-0	-13910	0	0	0	8013	3.08	3.08	12.32	9.24	-42.52	1917.3	0.12
apost= --		aant= --		ainf= 9.24 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	86	-0	-14590	0	0	0	2185	3.08	3.08	10.78	9.24	-6.43	51.6	0.00
4	86	-0	-14110	0	0	0	2085	3.08	3.08	10.78	9.24	-6.14	49.2	0.00
5	86	-0	-13910	0	0	0	2045	3.08	3.08	10.78	9.24	-6.02	48.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 7.70 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	129	-0	-8149	0	0	0	-1311	3.08	3.08	9.24	9.24	-3.87	31.2	0.00
4	129	-0	-7873	0	0	0	-1293	3.08	3.08	9.24	9.24	-3.82	30.8	0.00
5	129	-0	-7763	0	0	0	-1285	3.08	3.08	9.24	9.24	-3.80	30.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	172	-0	-8149	0	0	0	-4807	3.08	3.08	9.24	9.24	-14.20	114.5	0.00
4	172	-0	-7873	0	0	0	-4671	3.08	3.08	9.24	9.24	-13.80	111.3	0.00
5	172	-0	-7763	0	0	0	-4616	3.08	3.08	9.24	9.24	-13.64	110.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	215	-0	-2781	0	0	0	-6000	3.08	3.08	9.24	9.24	-17.73	143.0	0.00
4	215	-0	-2672	0	0	0	-5817	3.08	3.08	9.24	9.24	-17.19	138.6	0.00

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

3	215	-0	-2629	0	0	0	-5744	3.08	3.08	9.24	9.24	-16.97	136.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 6.16 asup= 6.16 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	257	-0	-2781	0	0	0	-7193	3.08	3.08	9.24	12.32	-38.17	1721.2	0.10
4	257	-0	-2672	0	0	0	-6963	3.08	3.08	9.24	12.32	-36.95	1666.3	0.09
5	257	-0	-2629	0	0	0	-6872	3.08	3.08	9.24	12.32	-36.46	1644.3	0.09
apost= --		aant= --		ainf= 6.16 asup= 9.24 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	300	-0	1830	0	0	0	-6408	3.08	3.08	9.24	12.32	-18.79	149.9	0.00
4	300	-0	1804	0	0	0	-6189	3.08	3.08	9.24	12.32	-18.15	144.7	0.00
5	300	-0	1794	0	0	0	-6101	3.08	3.08	9.24	12.32	-17.89	142.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 6.16 asup= 9.24 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	343	-0	6179	0	0	0	-5623	3.08	3.08	9.24	12.32	-16.49	131.5	0.00
4	343	-0	6036	0	0	0	-5415	3.08	3.08	9.24	12.32	-15.88	126.6	0.00
5	343	-0	5979	0	0	0	-5332	3.08	3.08	9.24	12.32	-15.63	124.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 6.16 asup= 9.24 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	386	-0	6179	0	0	0	-2972	3.08	3.08	9.24	12.32	-8.71	69.5	0.00
4	386	-0	6036	0	0	0	-2826	3.08	3.08	9.24	12.32	-8.28	66.1	0.00
5	386	-0	5979	0	0	0	-2767	3.08	3.08	9.24	12.32	-8.11	64.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 6.16 asup= 9.24 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	429	-0	6179	0	0	0	-321	3.08	3.08	12.32	12.32	-0.93	7.5	0.00
4	429	-0	6036	0	0	0	-236	3.08	3.08	12.32	12.32	-0.68	5.5	0.00
5	429	-0	5979	0	0	0	-202	3.08	3.08	12.32	12.32	-0.58	4.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 9.24 asup= 9.24 (e arm. base= 4 X 1.54)										
Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1														
ASTA NUM. 4 NI 8 NF 383 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)														
armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato														
NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	--	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		--
	cm													mm
3	0	-0	-1425	0	0	-0	-221	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.73	5.9	0.00
4	0	-0	-1398	0	0	-0	-214	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.70	5.7	0.00
5	0	-0	-1388	0	0	-0	-211	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.69	5.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1425	0	0	-0	-290	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.96	7.7	0.00
4	5	-0	-1398	0	0	-0	-281	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.93	7.5	0.00
5	5	-0	-1388	0	0	-0	-278	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.92	7.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	10	-0	-1425	0	0	-0	-360	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.19	9.6	0.00
4	10	-0	-1398	0	0	-0	-349	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.15	9.3	0.00
5	10	-0	-1388	0	0	-0	-345	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.14	9.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	15	-0	-518	0	0	-0	-385	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.27	10.2	0.00
4	15	-0	-512	0	0	-0	-374	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.23	10.0	0.00
5	15	-0	-509	0	0	-0	-370	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.22	9.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-518	0	0	-0	-410	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.35	10.9	0.00
4	19	-0	-512	0	0	-0	-399	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.32	10.6	0.00
5	19	-0	-509	0	0	-0	-395	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.30	10.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	24	-0	388	-0	0	-0	-391	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.29	10.4	0.00
4	24	-0	375	-0	0	-0	-381	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.26	10.1	0.00
5	24	-0	369	-0	0	-0	-377	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.24	10.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	29	-0	1293	-0	0	-0	-372	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.23	9.9	0.00
4	29	-0	1260	-0	0	-0	-363	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.20	9.6	0.00
5	29	-0	1247	-0	0	-0	-359	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.18	9.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	34	-0	1293	-0	0	-0	-309	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.02	8.2	0.00
4	34	-0	1260	-0	0	-0	-301	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.99	8.0	0.00
5	34	-0	1247	-0	0	-0	-298	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.98	7.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	39	-0	2198	-0	0	-0	-247	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.81	6.6	0.00
4	39	-0	2145	-0	0	-0	-240	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.79	6.4	0.00
5	39	-0	2124	-0	0	-0	-238	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.78	6.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	44	-0	2198	-0	0	-0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.46	3.7	0.00
4	44	-0	2145	-0	0	-0	-136	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.45	3.6	0.00
5	44	-0	2124	-0	0	-0	-135	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.44	3.6	0.00

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	49	-0	2198	-0	0	-0	-33	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.11	0.9	0.00
4	49	-0	2145	-0	0	-0	-32	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.11	0.9	0.00
5	49	-0	2124	-0	0	-0	-32	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1
ASTA NUM. 5 NI 383 NF 495 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²		mm
3	0	-0	-1507	0	0	-0	-33	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.11	0.9	0.00
4	0	-0	-1475	0	0	-0	-32	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.11	0.9	0.00
5	0	-0	-1463	0	0	-0	-32	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	5	-0	-1507	0	0	-0	-107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	5	-0	-1475	0	0	-0	-104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	5	-0	-1463	0	0	-0	-102	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	10	-0	-1507	0	0	-0	-180	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.59	4.8	0.00
4	10	-0	-1475	0	0	-0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.58	4.7	0.00
5	10	-0	-1463	0	0	-0	-173	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.57	4.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	15	-0	-603	0	0	-0	-209	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.69	5.6	0.00
4	15	-0	-591	0	0	-0	-204	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.67	5.4	0.00
5	15	-0	-586	0	0	-0	-202	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.67	5.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	19	-0	-603	0	0	-0	-238	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.79	6.3	0.00
4	19	-0	-591	0	0	-0	-233	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.77	6.2	0.00
5	19	-0	-586	0	0	-0	-230	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.76	6.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	24	-0	301	-0	0	-0	-224	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.74	5.9	0.00
4	24	-0	293	-0	0	-0	-218	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.72	5.8	0.00
5	24	-0	290	-0	0	-0	-216	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.71	5.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	29	-0	1204	-0	0	-0	-209	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.69	5.6	0.00
4	29	-0	1176	-0	0	-0	-204	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.67	5.4	0.00
5	29	-0	1165	-0	0	-0	-202	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.67	5.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	34	-0	1204	-0	0	-0	-151	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.50	4.0	0.00
4	34	-0	1176	-0	0	-0	-147	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.49	3.9	0.00
5	34	-0	1165	-0	0	-0	-146	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.48	3.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	39	-0	2107	-0	0	-0	-92	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.5	0.00
4	39	-0	2060	-0	0	-0	-90	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
5	39	-0	2041	-0	0	-0	-89	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	44	-0	2107	-0	0	0	10	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.3	0.00
4	44	-0	2060	-0	0	0	10	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.3	0.00
5	44	-0	2041	-0	0	0	10	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	49	-0	2107	-0	0	0	112	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.37	3.0	0.00
4	49	-0	2060	-0	0	0	110	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.36	2.9	0.00
5	49	-0	2041	-0	0	0	109	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.36	2.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1
ASTA NUM. 6 NI 495 NF 385 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²		mm
3	0	-0	-1704	0	0	0	112	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.37	3.0	0.00
4	0	-0	-1667	0	0	0	110	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.36	2.9	0.00
5	0	-0	-1652	0	0	0	109	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.36	2.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	5	-0	-1704	0	0	0	30	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00
---	---	----	-------	---	---	---	----	------	------	------	------	-------	-----	------

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

4	5	-0	-1667	0	0	0	29	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00
5	5	-0	-1652	0	0	0	29	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	10	-0	-1704	0	0	-0	-53	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.18	1.4	0.00
4	10	-0	-1667	0	0	-0	-52	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.17	1.4	0.00
5	10	-0	-1652	0	0	-0	-52	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.17	1.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	15	-0	-802	0	0	-0	-92	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
4	15	-0	-785	0	0	-0	-90	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
5	15	-0	-778	0	0	-0	-89	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-802	0	0	-0	-131	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.43	3.5	0.00
4	19	-0	-785	0	0	-0	-128	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.42	3.4	0.00
5	19	-0	-778	0	0	-0	-127	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.42	3.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	24	-0	100	-0	0	-0	-126	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.42	3.4	0.00
4	24	-0	97	-0	0	-0	-123	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.41	3.3	0.00
5	24	-0	96	-0	0	-0	-122	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.40	3.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	29	-0	1001	-0	0	-0	-121	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.40	3.2	0.00
4	29	-0	979	-0	0	-0	-119	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.39	3.2	0.00
5	29	-0	970	-0	0	-0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.39	3.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	34	-0	1001	-0	0	-0	-73	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00
4	34	-0	979	-0	0	-0	-71	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00
5	34	-0	970	-0	0	-0	-71	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	39	-0	1902	-0	0	-0	-24	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
4	39	-0	1860	-0	0	-0	-24	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
5	39	-0	1844	-0	0	-0	-24	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	44	-0	1902	-0	0	0	68	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
4	44	-0	1860	-0	0	0	67	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
5	44	-0	1844	-0	0	0	66	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	49	-0	1902	-0	0	0	160	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.53	4.3	0.00
4	49	-0	1860	-0	0	0	157	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.52	4.2	0.00
5	49	-0	1844	-0	0	0	155	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.51	4.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1														
ASTA NUM. 7 NI 385 NF 384 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)														
armatura base = 4 X 1.54				per le armature aggiuntive consultare il tabulato										
NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
--														
	cm	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		mm
3	0	-0	-1767	0	0	0	160	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.53	4.3	0.00
4	0	-0	-1728	0	0	0	157	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.52	4.2	0.00
5	0	-0	-1713	0	0	0	155	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.51	4.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1767	0	0	0	75	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.25	2.0	0.00
4	5	-0	-1728	0	0	0	73	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00
5	5	-0	-1713	0	0	0	72	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	10	-0	-1767	0	0	0	-11	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.3	0.00
4	10	-0	-1728	0	0	0	-11	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.3	0.00
5	10	-0	-1713	0	0	0	-11	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	15	-0	-866	0	0	-0	-53	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.17	1.4	0.00
4	15	-0	-848	0	0	-0	-52	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.17	1.4	0.00
5	15	-0	-840	0	0	-0	-52	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.17	1.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-866	0	0	-0	-95	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.31	2.5	0.00
4	19	-0	-848	0	0	-0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.31	2.5	0.00
5	19	-0	-840	0	0	-0	-92	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	24	-0	34	-0	0	-0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.31	2.5	0.00
4	24	-0	33	-0	0	-0	-92	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
5	24	-0	32	-0	0	-0	-91	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	29	-0	933	-0	0	-0	-92	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
4	29	-0	913	-0	0	-0	-90	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
5	29	-0	904	-0	0	-0	-89	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	34	-0	933	-0	0	-0	-46	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.15	1.2	0.00
4	34	-0	913	-0	0	-0	-46	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.15	1.2	0.00
5	34	-0	904	-0	0	-0	-45	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.15	1.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	39	-0	1833	-0	0	0	-1	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	0.0	0.00
4	39	-0	1792	-0	0	0	-1	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	0.0	0.00
5	39	-0	1776	-0	0	0	-1	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	0.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	44	-0	1833	-0	0	0	88	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
4	44	-0	1792	-0	0	0	86	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.3	0.00
5	44	-0	1776	-0	0	0	85	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	49	-0	1833	-0	0	0	177	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.58	4.7	0.00
4	49	-0	1792	-0	0	0	172	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.57	4.6	0.00
5	49	-0	1776	-0	0	0	171	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.56	4.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1														
ASTA NUM. 8 NI 384 NF 496 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)														
armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato														
NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	--													
	cm	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		mm
3	0	-0	-1781	0	0	0	177	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.58	4.7	0.00
4	0	-0	-1742	0	0	0	173	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.57	4.6	0.00
5	0	-0	-1726	0	0	0	171	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.56	4.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1781	0	0	0	90	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
4	5	-0	-1742	0	0	0	88	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
5	5	-0	-1726	0	0	0	87	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	10	-0	-1781	0	0	0	4	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.01	0.1	0.00
4	10	-0	-1742	0	0	0	4	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.01	0.1	0.00
5	10	-0	-1726	0	0	0	3	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.01	0.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	15	-0	-882	0	0	-0	-39	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.13	1.0	0.00
4	15	-0	-863	0	0	-0	-38	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.13	1.0	0.00
5	15	-0	-855	0	0	-0	-38	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.13	1.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-882	0	0	-0	-82	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.27	2.2	0.00
4	19	-0	-863	0	0	-0	-80	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
5	19	-0	-855	0	0	-0	-80	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	24	-0	16	-0	0	-0	-81	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.27	2.2	0.00
4	24	-0	15	-0	0	-0	-79	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
5	24	-0	15	-0	0	-0	-79	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	29	-0	914	-0	0	-0	-80	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
4	29	-0	894	-0	0	-0	-79	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
5	29	-0	885	-0	0	-0	-78	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	34	-0	914	-0	0	-0	-36	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.12	1.0	0.00
4	34	-0	894	-0	0	-0	-35	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.12	0.9	0.00
5	34	-0	885	-0	0	-0	-35	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.12	0.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	39	-0	1812	-0	0	0	8	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.2	0.00
4	39	-0	1771	-0	0	0	8	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.2	0.00
5	39	-0	1755	-0	0	0	8	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	44	-0	1812	-0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00
4	44	-0	1771	-0	0	0	94	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.31	2.5	0.00
5	44	-0	1755	-0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.31	2.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

3	49	-0	1812	-0	0	0	184	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
4	49	-0	1771	-0	0	0	180	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.59	4.8	0.00
5	49	-0	1755	-0	0	0	178	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.59	4.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1
ASTA NUM. 9 NI 496 NF 391 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		mm
3	0	-0	-1784	0	0	0	184	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
4	0	-0	-1745	0	0	0	180	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.59	4.8	0.00
5	0	-0	-1729	0	0	0	178	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.59	4.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	5	-0	-1784	0	0	0	98	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00
4	5	-0	-1745	0	0	0	95	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.31	2.5	0.00
5	5	-0	-1729	0	0	0	94	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.31	2.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	10	-0	-1784	0	0	0	11	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.3	0.00
4	10	-0	-1745	0	0	0	11	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.3	0.00
5	10	-0	-1729	0	0	0	10	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	15	-0	-887	0	0	-0	-32	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.11	0.8	0.00
4	15	-0	-868	0	0	-0	-32	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00
5	15	-0	-860	0	0	-0	-31	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	19	-0	-887	0	0	-0	-75	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.25	2.0	0.00
4	19	-0	-868	0	0	-0	-74	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	2.0	0.00
5	19	-0	-860	0	0	-0	-73	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	24	-0	10	-0	0	-0	-74	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.25	2.0	0.00
4	24	-0	9	-0	0	-0	-73	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00
5	24	-0	9	-0	0	-0	-73	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	29	-0	906	-0	0	-0	-74	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	2.0	0.00
4	29	-0	886	-0	0	-0	-73	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00
5	29	-0	878	-0	0	-0	-72	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	34	-0	906	-0	0	-0	-30	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00
4	34	-0	886	-0	0	-0	-30	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00
5	34	-0	878	-0	0	-0	-30	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	39	-0	1802	-0	0	0	14	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
4	39	-0	1762	-0	0	0	13	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.4	0.00
5	39	-0	1746	-0	0	0	13	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	44	-0	1802	-0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
4	44	-0	1762	-0	0	0	99	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.6	0.00
5	44	-0	1746	-0	0	0	98	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	49	-0	1802	-0	0	0	189	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
4	49	-0	1762	-0	0	0	184	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
5	49	-0	1746	-0	0	0	182	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.60	4.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1
ASTA NUM. 10 NI 391 NF 390 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		mm
3	0	-0	-1784	0	0	0	189	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
4	0	-0	-1745	0	0	0	184	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
5	0	-0	-1729	0	0	0	182	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.60	4.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	5	-0	-1784	0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
4	5	-0	-1745	0	0	0	99	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.6	0.00

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

5	5	-0	-1729	0	0	0	98	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	10	-0	-1784	0	0	0	16	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
4	10	-0	-1745	0	0	0	15	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
5	10	-0	-1729	0	0	0	15	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	15	-0	-889	0	0	-0	-28	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00
4	15	-0	-869	0	0	-0	-27	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00
5	15	-0	-862	0	0	-0	-27	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-889	0	0	-0	-71	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
4	19	-0	-869	0	0	-0	-70	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
5	19	-0	-862	0	0	-0	-69	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	24	-0	6	-0	0	-0	-70	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
4	24	-0	6	-0	0	-0	-69	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.8	0.00
5	24	-0	5	-0	0	-0	-69	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	29	-0	900	-0	0	-0	-70	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
4	29	-0	880	-0	0	-0	-69	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.8	0.00
5	29	-0	872	-0	0	-0	-69	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	34	-0	900	-0	0	-0	-27	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00
4	34	-0	880	-0	0	-0	-26	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00
5	34	-0	872	-0	0	-0	-26	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	39	-0	1794	-0	0	0	17	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
4	39	-0	1754	-0	0	0	16	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
5	39	-0	1738	-0	0	0	16	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	44	-0	1794	-0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
4	44	-0	1754	-0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
5	44	-0	1738	-0	0	0	100	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	49	-0	1794	-0	0	0	191	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.63	5.1	0.00
4	49	-0	1754	-0	0	0	187	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
5	49	-0	1738	-0	0	0	185	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1
ASTA NUM. 11 NI 390 NF 499 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
--	--	kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²		mm
cm														
3	0	-0	-1783	0	0	0	191	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.63	5.1	0.00
4	0	-0	-1744	0	0	0	187	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
5	0	-0	-1728	0	0	0	185	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1783	0	0	0	105	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	5	-0	-1744	0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
5	5	-0	-1728	0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	10	-0	-1783	0	0	0	18	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
4	10	-0	-1744	0	0	0	17	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
5	10	-0	-1728	0	0	0	17	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	15	-0	-890	0	0	-0	-25	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.7	0.00
4	15	-0	-870	0	0	-0	-25	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.7	0.00
5	15	-0	-862	0	0	-0	-25	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-890	0	0	-0	-68	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
4	19	-0	-870	0	0	-0	-67	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
5	19	-0	-862	0	0	-0	-67	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	24	-0	3	-0	0	-0	-68	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
4	24	-0	3	-0	0	-0	-67	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
5	24	-0	3	-0	0	-0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	29	-0	896	-0	0	-0	-68	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
4	29	-0	876	-0	0	-0	-67	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
5	29	-0	868	-0	0	-0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	34	-0	896	-0	0	-0	-24	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
4	34	-0	876	-0	0	-0	-24	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
5	34	-0	868	-0	0	-0	-24	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	39	-0	1788	-0	0	0	19	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
4	39	-0	1748	-0	0	0	18	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
5	39	-0	1732	-0	0	0	18	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	44	-0	1788	-0	0	0	106	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	44	-0	1748	-0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
5	44	-0	1732	-0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	49	-0	1788	-0	0	0	193	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.64	5.1	0.00
4	49	-0	1748	-0	0	0	188	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
5	49	-0	1732	-0	0	0	186	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1														
ASTA NUM. 12 NI 499 NF 393 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)														
armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato														
NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		mm
3	0	-0	-1781	0	0	0	193	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.64	5.1	0.00
4	0	-0	-1741	0	0	0	188	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
5	0	-0	-1725	0	0	0	186	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	5.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1781	0	0	0	106	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	5	-0	-1741	0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	5	-0	-1725	0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	10	-0	-1781	0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
4	10	-0	-1741	0	0	0	19	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
5	10	-0	-1725	0	0	0	19	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	15	-0	-890	0	0	-0	-23	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
4	15	-0	-870	0	0	-0	-23	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
5	15	-0	-862	0	0	-0	-23	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-890	0	0	-0	-67	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
4	19	-0	-870	0	0	-0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.7	0.00
5	19	-0	-862	0	0	-0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	24	-0	1	-0	0	-0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
4	24	-0	1	-0	0	-0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.7	0.00
5	24	-0	1	-0	0	-0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	29	-0	892	-0	0	-0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
4	29	-0	872	-0	0	-0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.7	0.00
5	29	-0	864	-0	0	-0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	34	-0	892	-0	0	-0	-23	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
4	34	-0	872	-0	0	-0	-23	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
5	34	-0	864	-0	0	-0	-23	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	39	-0	1783	-0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
4	39	-0	1743	-0	0	0	19	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
5	39	-0	1727	-0	0	0	19	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	44	-0	1783	-0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	44	-0	1743	-0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	44	-0	1727	-0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

3	49	-0	1783	-0	0	0	193	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.64	5.1	0.00
4	49	-0	1743	-0	0	0	188	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
5	49	-0	1727	-0	0	0	186	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1
ASTA NUM. 13 NI 393 NF 392 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²		mm
3	0	-0	-1778	0	0	0	193	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.64	5.1	0.00
4	0	-0	-1738	0	0	0	188	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
5	0	-0	-1722	0	0	0	187	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	5	-0	-1778	0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	5	-0	-1738	0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	5	-0	-1722	0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	10	-0	-1778	0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
4	10	-0	-1738	0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
5	10	-0	-1722	0	0	0	19	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	15	-0	-889	0	0	-0	-23	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	15	-0	-869	0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	15	-0	-861	0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	19	-0	-889	0	0	-0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.7	0.00
4	19	-0	-869	0	0	-0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	19	-0	-861	0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	24	-0	1	-0	0	-0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.7	0.00
4	24	-0	1	-0	0	-0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	24	-0	1	-0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	29	-0	889	-0	0	-0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.7	0.00
4	29	-0	869	-0	0	-0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	29	-0	861	-0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	34	-0	889	-0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	34	-0	869	-0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	34	-0	861	-0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	39	-0	1778	-0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	39	-0	1738	-0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
5	39	-0	1722	-0	0	0	19	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	44	-0	1778	-0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	44	-0	1738	-0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	44	-0	1722	-0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	49	-0	1778	-0	0	0	193	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.64	5.1	0.00
4	49	-0	1738	-0	0	0	188	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
5	49	-0	1722	-0	0	0	187	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1
ASTA NUM. 14 NI 392 NF 501 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²		mm
3	0	-0	-1775	0	0	0	193	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.64	5.1	0.00
4	0	-0	-1735	0	0	0	188	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
5	0	-0	-1719	0	0	0	187	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	5	-0	-1775	0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	5	-0	-1735	0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	5	-0	-1719	0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	10	-0	-1775	0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	10	-0	-1735	0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
5	10	-0	-1719	0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	15	-0	-887	0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	15	-0	-867	0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	15	-0	-859	0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-887	0	0	-0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	19	-0	-867	0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	19	-0	-859	0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	24	-0	0	-0	0	-0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	24	-0	0	-0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	24	-0	0	-0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	29	-0	887	-0	0	-0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	29	-0	867	-0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	29	-0	859	-0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	34	-0	887	-0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	34	-0	867	-0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	34	-0	859	-0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	39	-0	1773	-0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	39	-0	1733	-0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
5	39	-0	1717	-0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	44	-0	1773	-0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	44	-0	1733	-0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	44	-0	1717	-0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	49	-0	1773	-0	0	0	193	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.64	5.1	0.00
4	49	-0	1733	-0	0	0	188	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
5	49	-0	1717	-0	0	0	186	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	5.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1														
ASTA NUM. 15 NI 501 NF 500 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)														
armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato														
NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm²			kg/cm²		mm	
3	0	-0	-1771	0	0	0	193	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.64	5.1	0.00
4	0	-0	-1731	0	0	0	188	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
5	0	-0	-1715	0	0	0	186	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1771	0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.9	0.00
4	5	-0	-1731	0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	5	-0	-1715	0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	10	-0	-1771	0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	10	-0	-1731	0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
5	10	-0	-1715	0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	15	-0	-885	0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	15	-0	-865	0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	15	-0	-857	0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-885	0	0	-0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	19	-0	-865	0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	19	-0	-857	0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	24	-0	-0	0	0	-0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	24	-0	-0	0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	24	-0	-0	0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

3	29	-0	885	-0	0	-0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	29	-0	865	-0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	29	-0	857	-0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	34	-0	885	-0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	34	-0	865	-0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	34	-0	857	-0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	39	-0	1769	-0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	39	-0	1729	-0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
5	39	-0	1713	-0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	44	-0	1769	-0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	44	-0	1729	-0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	44	-0	1713	-0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	49	-0	1769	-0	0	0	193	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.64	5.1	0.00
4	49	-0	1729	-0	0	0	188	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
5	49	-0	1713	-0	0	0	186	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	5.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1
ASTA NUM. 16 NI 500 NF 408 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
--	cm	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		mm
3	0	-0	-1767	0	0	0	193	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.64	5.1	0.00
4	0	-0	-1727	0	0	0	188	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
5	0	-0	-1711	0	0	0	186	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	5.0	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	5	-0	-1767	0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	5	-0	-1727	0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	5	-0	-1711	0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	10	-0	-1767	0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	10	-0	-1727	0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
5	10	-0	-1711	0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	15	-0	-883	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	15	-0	-863	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	15	-0	-855	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	19	-0	-883	0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	19	-0	-863	0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	19	-0	-855	0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	24	-0	-0	0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	24	-0	-0	0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	24	-0	-0	0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	29	-0	883	-0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	29	-0	863	-0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	29	-0	855	-0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	34	-0	883	-0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	34	-0	863	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	34	-0	855	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	39	-0	1765	-0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	39	-0	1725	-0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
5	39	-0	1709	-0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	44	-0	1765	-0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	44	-0	1725	-0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	44	-0	1709	-0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	49	-0	1765	-0	0	0	192	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.64	5.1	0.00

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

4	49	-0	1725	-0	0	0	188	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
5	49	-0	1709	-0	0	0	186	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1
ASTA NUM. 17 NI 408 NF 407 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
--	cm	kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²		mm
3	0	-0	-1762	0	0	0	193	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.64	5.1	0.00
4	0	-0	-1722	0	0	0	188	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
5	0	-0	-1707	0	0	0	186	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	5	-0	-1762	0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	5	-0	-1722	0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	5	-0	-1707	0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	10	-0	-1762	0	0	0	22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	10	-0	-1722	0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	10	-0	-1707	0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	15	-0	-881	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	15	-0	-861	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	15	-0	-853	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	19	-0	-881	0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	19	-0	-861	0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	19	-0	-853	0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	24	-0	-0	0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	24	-0	-0	0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	24	-0	-0	0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	29	-0	880	-0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	29	-0	860	-0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	29	-0	852	-0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	34	-0	880	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	34	-0	860	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	34	-0	852	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	39	-0	1760	-0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	39	-0	1720	-0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
5	39	-0	1704	-0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	44	-0	1760	-0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	44	-0	1720	-0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	44	-0	1704	-0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	49	-0	1760	-0	0	0	192	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.63	5.1	0.00
4	49	-0	1720	-0	0	0	187	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
5	49	-0	1704	-0	0	0	186	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1
ASTA NUM. 18 NI 407 NF 507 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
--	cm	kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²		mm
3	0	-0	-1758	0	0	0	192	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.63	5.1	0.00
4	0	-0	-1718	0	0	0	188	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
5	0	-0	-1702	0	0	0	186	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	5	-0	-1758	0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	5	-0	-1718	0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	5	-0	-1702	0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	10	-0	-1758	0	0	0	22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	10	-0	-1718	0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	10	-0	-1702	0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	15	-0	-879	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	15	-0	-859	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	15	-0	-851	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-879	0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	19	-0	-859	0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	19	-0	-851	0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	24	-0	-0	0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	24	-0	-0	0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	24	-0	-0	0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	29	-0	878	-0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	29	-0	858	-0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	29	-0	850	-0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	34	-0	878	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	34	-0	858	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	34	-0	850	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	39	-0	1756	-0	0	0	22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	39	-0	1716	-0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	39	-0	1700	-0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	44	-0	1756	-0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	44	-0	1716	-0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	44	-0	1700	-0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	49	-0	1756	-0	0	0	192	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.63	5.1	0.00
4	49	-0	1716	-0	0	0	187	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
5	49	-0	1700	-0	0	0	185	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1														
ASTA NUM. 19 NI 507 NF 410 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)														
armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato														
NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
	cm	kg			kg*m			cm²			kg/cm²			mm
3	0	-0	-1754	0	0	0	192	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.63	5.1	0.00
4	0	-0	-1714	0	0	0	187	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
5	0	-0	-1698	0	0	0	185	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1754	0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	5	-0	-1714	0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	5	-0	-1698	0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	10	-0	-1754	0	0	0	22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	10	-0	-1714	0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	10	-0	-1698	0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	15	-0	-877	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	15	-0	-857	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
5	15	-0	-849	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-877	0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	19	-0	-857	0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	19	-0	-849	0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	24	-0	-0	0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	24	-0	-0	0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	24	-0	-0	0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

3	29	-0	876	-0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	29	-0	856	-0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	29	-0	848	-0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	34	-0	876	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	34	-0	856	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	34	-0	848	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	39	-0	1751	-0	0	0	22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	39	-0	1711	-0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	39	-0	1695	-0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	44	-0	1751	-0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	44	-0	1711	-0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	44	-0	1695	-0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	49	-0	1751	-0	0	0	191	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.63	5.1	0.00
4	49	-0	1711	-0	0	0	187	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
5	49	-0	1695	-0	0	0	185	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1
ASTA NUM. 20 NI 410 NF 409 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		mm
3	0	-0	-1749	0	0	0	192	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.63	5.1	0.00
4	0	-0	-1709	0	0	0	187	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
5	0	-0	-1693	0	0	0	185	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	5	-0	-1749	0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	5	-0	-1709	0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	5	-0	-1693	0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	10	-0	-1749	0	0	0	22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	10	-0	-1709	0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	10	-0	-1693	0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	15	-0	-875	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
4	15	-0	-855	0	0	-0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
5	15	-0	-847	0	0	-0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	19	-0	-875	0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	19	-0	-855	0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00
5	19	-0	-847	0	0	-0	-61	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	24	-0	-1	0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	24	-0	-1	0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00
5	24	-0	-1	0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	29	-0	873	-0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	29	-0	853	-0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.7	0.00
5	29	-0	845	-0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	34	-0	873	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	34	-0	853	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
5	34	-0	845	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	39	-0	1746	-0	0	0	22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	39	-0	1706	-0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	39	-0	1690	-0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	44	-0	1746	-0	0	0	106	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	44	-0	1706	-0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	44	-0	1690	-0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	49	-0	1746	-0	0	0	191	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.63	5.1	0.00
4	49	-0	1706	-0	0	0	186	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	5.0	0.00

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

5	49	-0	1690	-0	0	0	184	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1														
ASTA NUM. 21		NI 409	NF 508	SEZ.	Rp	B= 90.0	H= 40.0	(trave di fondazione)						
armatura base = 4 X 1.54				per le armature aggiuntive consultare il tabulato										
NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	--													--
	cm	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		mm
3	0	-0	-1745	0	0	0	191	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.63	5.1	0.00
4	0	-0	-1705	0	0	0	186	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	5.0	0.00
5	0	-0	-1689	0	0	0	184	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1745	0	0	0	106	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	5	-0	-1705	0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	5	-0	-1689	0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	10	-0	-1745	0	0	0	22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	10	-0	-1705	0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	10	-0	-1689	0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	15	-0	-873	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	15	-0	-853	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
5	15	-0	-845	0	0	-0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-873	0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	19	-0	-853	0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00
5	19	-0	-845	0	0	-0	-61	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	24	-0	-1	0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	24	-0	-1	0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00
5	24	-0	-1	0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	29	-0	870	-0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	29	-0	850	-0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.7	0.00
5	29	-0	842	-0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	34	-0	870	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	34	-0	850	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	34	-0	842	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	39	-0	1741	-0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	39	-0	1701	-0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
5	39	-0	1685	-0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	44	-0	1741	-0	0	0	106	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	44	-0	1701	-0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
5	44	-0	1685	-0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	49	-0	1741	-0	0	0	190	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.63	5.1	0.00
4	49	-0	1701	-0	0	0	185	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
5	49	-0	1685	-0	0	0	184	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1														
ASTA NUM. 22		NI 508	NF 416	SEZ.	Rp	B= 90.0	H= 40.0	(trave di fondazione)						
armatura base = 4 X 1.54				per le armature aggiuntive consultare il tabulato										
NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	--													--
	cm	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		mm
3	0	-0	-1742	0	0	0	190	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.63	5.1	0.00
4	0	-0	-1702	0	0	0	185	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
5	0	-0	-1686	0	0	0	184	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1742	0	0	0	106	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	5	-0	-1702	0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
5	5	-0	-1686	0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

3	10	-0	-1742	0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	10	-0	-1702	0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
5	10	-0	-1686	0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	15	-0	-872	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	15	-0	-852	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	15	-0	-844	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	19	-0	-872	0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	19	-0	-852	0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	19	-0	-844	0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	24	-0	-3	0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	24	-0	-3	0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	24	-0	-3	0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	29	-0	866	-0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	29	-0	846	-0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	29	-0	838	-0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	34	-0	866	-0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	34	-0	846	-0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	34	-0	838	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	39	-0	1734	-0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
4	39	-0	1695	-0	0	0	19	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
5	39	-0	1679	-0	0	0	19	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	44	-0	1734	-0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
4	44	-0	1695	-0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
5	44	-0	1679	-0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	49	-0	1734	-0	0	0	188	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
4	49	-0	1695	-0	0	0	184	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
5	49	-0	1679	-0	0	0	182	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.60	4.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_103_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1
ASTA NUM. 23 NI 416 NF 415 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		mm
3	0	-0	-1739	0	0	0	189	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
4	0	-0	-1699	0	0	0	184	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
5	0	-0	-1683	0	0	0	182	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.60	4.8	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	5	-0	-1739	0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
4	5	-0	-1699	0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
5	5	-0	-1683	0	0	0	100	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	10	-0	-1739	0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
4	10	-0	-1699	0	0	0	19	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
5	10	-0	-1683	0	0	0	19	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	15	-0	-872	0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	15	-0	-852	0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	15	-0	-843	0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	19	-0	-872	0	0	-0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	19	-0	-852	0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	19	-0	-843	0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	24	-0	-5	0	0	-0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	24	-0	-5	0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	24	-0	-5	0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	29	-0	862	-0	0	-0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.7	0.00

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

4	29	-0	842	-0	0	-0	-64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	29	-0	834	-0	0	-0	-63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	34	-0	862	-0	0	-0	-23	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
4	34	-0	842	-0	0	-0	-23	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
5	34	-0	834	-0	0	-0	-23	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	39	-0	1727	-0	0	0	18	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
4	39	-0	1688	-0	0	0	18	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
5	39	-0	1672	-0	0	0	17	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	44	-0	1727	-0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
4	44	-0	1688	-0	0	0	100	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.6	0.00
5	44	-0	1672	-0	0	0	98	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	49	-0	1727	-0	0	0	186	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
4	49	-0	1688	-0	0	0	181	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.60	4.8	0.00
5	49	-0	1672	-0	0	0	180	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.59	4.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
Nome travata: Fondaz_104_IP1 Descrizione: Fondazione_1_2														
ASTA NUM. 24 NI 415 NF 511 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)														
armatura base = 4 X 1.54				per le armature aggiuntive consultare il tabulato										

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm													
			kg			kg*m				cm²			kg/cm²	mm
3	0	-0	-1737	0	0	0	186	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
4	0	-0	-1697	0	0	0	181	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.60	4.8	0.00
5	0	-0	-1681	0	0	0	180	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.59	4.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1737	0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
4	5	-0	-1697	0	0	0	99	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.6	0.00
5	5	-0	-1681	0	0	0	98	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	10	-0	-1737	0	0	0	17	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
4	10	-0	-1697	0	0	0	17	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.4	0.00
5	10	-0	-1681	0	0	0	17	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	15	-0	-872	0	0	-0	-25	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.7	0.00
4	15	-0	-852	0	0	-0	-25	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.7	0.00
5	15	-0	-844	0	0	-0	-24	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-872	0	0	-0	-67	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
4	19	-0	-852	0	0	-0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
5	19	-0	-844	0	0	-0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	24	-0	-8	0	0	-0	-68	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
4	24	-0	-8	0	0	-0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
5	24	-0	-8	0	0	-0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	29	-0	856	-0	0	-0	-68	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
4	29	-0	836	-0	0	-0	-67	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
5	29	-0	828	-0	0	-0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	34	-0	856	-0	0	-0	-26	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00
4	34	-0	836	-0	0	-0	-26	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00
5	34	-0	828	-0	0	-0	-26	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	39	-0	1719	-0	0	0	15	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
4	39	-0	1679	-0	0	0	14	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
5	39	-0	1663	-0	0	0	14	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	44	-0	1719	-0	0	0	98	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00
4	44	-0	1679	-0	0	0	96	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00
5	44	-0	1663	-0	0	0	95	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.31	2.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	49	-0	1719	-0	0	0	182	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.60	4.8	0.00
4	49	-0	1679	-0	0	0	177	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.59	4.7	0.00
5	49	-0	1663	-0	0	0	176	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.58	4.7	0.00

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_104_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2

ASTA NUM. 25 NI 511 NF 418 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
--	--	kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²		mm
	cm													
3	0	-0	-1738	0	0	0	182	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.60	4.8	0.00
4	0	-0	-1697	0	0	0	177	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.59	4.7	0.00
5	0	-0	-1681	0	0	0	176	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.58	4.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	5	-0	-1738	0	0	0	98	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00
4	5	-0	-1697	0	0	0	95	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.31	2.5	0.00
5	5	-0	-1681	0	0	0	94	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.31	2.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	10	-0	-1738	0	0	0	13	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.4	0.00
4	10	-0	-1697	0	0	0	13	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.3	0.00
5	10	-0	-1681	0	0	0	13	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	15	-0	-875	0	0	-0	-29	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00
4	15	-0	-855	0	0	-0	-29	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.8	0.00
5	15	-0	-847	0	0	-0	-29	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	19	-0	-875	0	0	-0	-72	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00
4	19	-0	-855	0	0	-0	-70	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
5	19	-0	-847	0	0	-0	-70	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	24	-0	-14	0	0	-0	-72	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00
4	24	-0	-13	0	0	-0	-71	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
5	24	-0	-13	0	0	-0	-70	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	29	-0	847	-0	0	-0	-73	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00
4	29	-0	828	-0	0	-0	-72	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00
5	29	-0	820	-0	0	-0	-71	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	34	-0	847	-0	0	-0	-32	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.11	0.8	0.00
4	34	-0	828	-0	0	-0	-31	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00
5	34	-0	820	-0	0	-0	-31	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	39	-0	1708	-0	0	0	9	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.2	0.00
4	39	-0	1669	-0	0	0	9	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.2	0.00
5	39	-0	1653	-0	0	0	9	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	44	-0	1708	-0	0	0	92	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.5	0.00
4	44	-0	1669	-0	0	0	90	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
5	44	-0	1653	-0	0	0	89	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	49	-0	1708	-0	0	0	175	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.58	4.7	0.00
4	49	-0	1669	-0	0	0	171	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.56	4.5	0.00
5	49	-0	1653	-0	0	0	169	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.56	4.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_104_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2

ASTA NUM. 26 NI 418 NF 417 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
--	--	kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²		mm
	cm													
3	0	-0	-1749	0	0	0	175	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.58	4.7	0.00
4	0	-0	-1708	0	0	0	171	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.56	4.5	0.00
5	0	-0	-1692	0	0	0	169	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.56	4.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	5	-0	-1749	0	0	0	90	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
4	5	-0	-1708	0	0	0	88	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
5	5	-0	-1692	0	0	0	87	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

3	10	-0	-1749	0	0	0	5	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.02	0.1	0.00
4	10	-0	-1708	0	0	0	5	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.02	0.1	0.00
5	10	-0	-1692	0	0	0	5	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.02	0.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	15	-0	-889	0	0	-0	-38	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.13	1.0	0.00
4	15	-0	-869	0	0	-0	-37	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.12	1.0	0.00
5	15	-0	-860	0	0	-0	-37	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.12	1.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	19	-0	-889	0	0	-0	-81	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.27	2.2	0.00
4	19	-0	-869	0	0	-0	-79	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
5	19	-0	-860	0	0	-0	-79	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	24	-0	-30	0	0	-0	-82	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.27	2.2	0.00
4	24	-0	-29	0	0	-0	-81	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.27	2.1	0.00
5	24	-0	-29	0	0	-0	-80	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	29	-0	828	-0	0	-0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.2	0.00
4	29	-0	809	-0	0	-0	-82	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.27	2.2	0.00
5	29	-0	802	-0	0	-0	-81	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.27	2.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	34	-0	828	-0	0	-0	-44	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.2	0.00
4	34	-0	809	-0	0	-0	-43	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
5	34	-0	802	-0	0	-0	-43	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	39	-0	1686	-0	0	0	-4	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.01	0.1	0.00
4	39	-0	1647	-0	0	0	-4	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.01	0.1	0.00
5	39	-0	1632	-0	0	0	-4	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.01	0.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	44	-0	1686	-0	0	0	78	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
4	44	-0	1647	-0	0	0	76	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.25	2.0	0.00
5	44	-0	1632	-0	0	0	75	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.25	2.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	49	-0	1686	-0	0	0	160	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.53	4.3	0.00
4	49	-0	1647	-0	0	0	156	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.52	4.2	0.00
5	49	-0	1632	-0	0	0	155	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.51	4.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_104_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2
ASTA NUM. 27 NI 417 NF 513 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		mm
3	0	-0	-1806	0	0	0	160	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.53	4.3	0.00
4	0	-0	-1763	0	0	0	156	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.52	4.2	0.00
5	0	-0	-1747	0	0	0	155	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.51	4.1	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	5	-0	-1806	0	0	0	72	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00
4	5	-0	-1763	0	0	0	71	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
5	5	-0	-1747	0	0	0	70	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	10	-0	-1806	0	0	0	-15	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
4	10	-0	-1763	0	0	0	-15	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
5	10	-0	-1747	0	0	0	-15	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	15	-0	-949	0	0	-0	-61	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00
4	15	-0	-926	0	0	-0	-60	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00
5	15	-0	-918	0	0	-0	-59	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	19	-0	-949	0	0	-0	-107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.9	0.00
4	19	-0	-926	0	0	-0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
5	19	-0	-918	0	0	-0	-104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	24	-0	-92	0	0	-0	-112	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.37	3.0	0.00
4	24	-0	-90	0	0	-0	-109	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.36	2.9	0.00
5	24	-0	-89	0	0	-0	-108	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.36	2.9	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	29	-0	764	-0	0	-0	-116	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.38	3.1	0.00
4	29	-0	746	-0	0	-0	-114	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.37	3.0	0.00

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

5	29	-0	739	-0	0	-0	-113	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.37	3.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	34	-0	764	-0	0	-0	-79	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
4	34	-0	746	-0	0	-0	-77	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
5	34	-0	739	-0	0	-0	-77	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.25	2.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	39	-0	1619	-0	0	-0	-42	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
4	39	-0	1581	-0	0	-0	-41	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
5	39	-0	1566	-0	0	-0	-41	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.13	1.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	44	-0	1619	-0	0	0	36	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.12	1.0	0.00
4	44	-0	1581	-0	0	0	36	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.12	0.9	0.00
5	44	-0	1566	-0	0	0	35	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.12	0.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	49	-0	1619	-0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.38	3.1	0.00
4	49	-0	1581	-0	0	0	112	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.37	3.0	0.00
5	49	-0	1566	-0	0	0	111	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.37	3.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
Nome travata: Fondaz_104_IP1 Descrizione: Fondazione_1_2														
ASTA NUM. 28 NI 513 NF 512 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)														
armatura base = 4 X 1.54				per le armature aggiuntive consultare il tabulato										
NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
--	--	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		--
cm														mm
3	0	-0	-1989	0	0	0	115	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.38	3.1	0.00
4	0	-0	-1942	0	0	0	112	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.37	3.0	0.00
5	0	-0	-1923	0	0	0	111	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.37	3.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1989	0	0	0	18	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
4	5	-0	-1942	0	0	0	18	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
5	5	-0	-1923	0	0	0	18	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	10	-0	-1989	0	0	-0	-78	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
4	10	-0	-1942	0	0	-0	-76	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.25	2.0	0.00
5	10	-0	-1923	0	0	-0	-75	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.25	2.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	15	-0	-1135	0	0	-0	-133	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.44	3.5	0.00
4	15	-0	-1108	0	0	-0	-130	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.43	3.5	0.00
5	15	-0	-1097	0	0	-0	-129	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.42	3.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-1135	0	0	-0	-188	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
4	19	-0	-1108	0	0	-0	-184	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
5	19	-0	-1097	0	0	-0	-182	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.60	4.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	24	-0	-281	0	0	-0	-202	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.67	5.4	0.00
4	24	-0	-274	0	0	-0	-197	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.65	5.2	0.00
5	24	-0	-271	0	0	-0	-195	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.64	5.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	29	-0	572	-0	0	-0	-215	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.71	5.7	0.00
4	29	-0	560	-0	0	-0	-210	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.69	5.6	0.00
5	29	-0	555	-0	0	-0	-208	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.69	5.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	34	-0	572	-0	0	-0	-188	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
4	34	-0	560	-0	0	-0	-183	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.60	4.9	0.00
5	34	-0	555	-0	0	-0	-181	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.60	4.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	39	-0	1425	-0	0	-0	-160	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.53	4.3	0.00
4	39	-0	1393	-0	0	-0	-156	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.51	4.1	0.00
5	39	-0	1380	-0	0	-0	-154	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.51	4.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	44	-0	1425	-0	0	-0	-91	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
4	44	-0	1393	-0	0	-0	-88	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
5	44	-0	1380	-0	0	-0	-87	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	49	-0	1425	-0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	49	-0	1393	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	49	-0	1380	-0	0	-0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_104_IP1 Descrizione: Fondazione_1_2
ASTA NUM. 29 NI 512 NF 5 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
	cm	kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²		mm
3	0	-0	-2077	0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	0	-0	-2025	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	0	-0	-2004	0	0	-0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	5	-0	-2077	0	0	-0	-122	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.40	3.3	0.00
4	5	-0	-2025	0	0	-0	-119	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.39	3.2	0.00
5	5	-0	-2004	0	0	-0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.39	3.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	10	-0	-2077	0	0	-0	-223	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.74	5.9	0.00
4	10	-0	-2025	0	0	-0	-217	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.72	5.8	0.00
5	10	-0	-2004	0	0	-0	-215	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.71	5.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	15	-0	-1225	0	0	-0	-283	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.93	7.5	0.00
4	15	-0	-1193	0	0	-0	-275	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.91	7.3	0.00
5	15	-0	-1180	0	0	-0	-272	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.90	7.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	19	-0	-1225	0	0	-0	-342	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.13	9.1	0.00
4	19	-0	-1193	0	0	-0	-333	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.10	8.9	0.00
5	19	-0	-1180	0	0	-0	-329	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.09	8.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	24	-0	-374	0	0	-0	-360	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.19	9.6	0.00
4	24	-0	-361	0	0	-0	-350	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.16	9.3	0.00
5	24	-0	-356	0	0	-0	-346	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.14	9.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	29	-0	478	-0	0	-0	-378	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.25	10.1	0.00
4	29	-0	470	-0	0	-0	-368	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.21	9.8	0.00
5	29	-0	467	-0	0	-0	-364	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.20	9.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	34	-0	478	-0	0	-0	-355	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.17	9.5	0.00
4	34	-0	470	-0	0	-0	-345	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.14	9.2	0.00
5	34	-0	467	-0	0	-0	-341	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.13	9.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	39	-0	1328	-0	0	-0	-332	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.10	8.8	0.00
4	39	-0	1301	-0	0	-0	-322	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.06	8.6	0.00
5	39	-0	1290	-0	0	-0	-319	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.05	8.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	44	-0	1328	-0	0	-0	-268	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.88	7.1	0.00
4	44	-0	1301	-0	0	-0	-259	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.86	6.9	0.00
5	44	-0	1290	-0	0	-0	-256	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.84	6.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	49	-0	1328	-0	0	-0	-203	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.67	5.4	0.00
4	49	-0	1301	-0	0	-0	-196	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.65	5.2	0.00
5	49	-0	1290	-0	0	-0	-193	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.64	5.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1_1-3
ASTA NUM. 30 NI 8 NF 358 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
	cm	kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²		mm
3	0	-0	-2176	0	0	0	0	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	-0.0	0.00
4	0	-0	-2124	0	0	0	0	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	-0.0	0.00
5	0	-0	-2104	0	0	0	0	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	-0.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	5	-0	-2176	0	0	0	0	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	-0.0	0.00
4	5	-0	-2124	0	0	0	0	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	-0.0	0.00
5	5	-0	-2104	0	0	0	0	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	-0.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	9	-0	-2176	0	0	0	42	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
---	---	----	-------	---	---	---	----	------	------	------	------	-------	-----	------

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

4	9	-0	-2124	0	0	0	40	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.13	1.1	0.00
5	9	-0	-2104	0	0	0	39	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.13	1.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	14	-0	-1318	0	0	0	-19	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
4	14	-0	-1284	0	0	0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
5	14	-0	-1271	0	0	0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-1318	0	0	0	-80	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
4	19	-0	-1284	0	0	0	-79	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
5	19	-0	-1271	0	0	0	-79	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	23	-0	-465	0	0	0	-101	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
4	23	-0	-451	0	0	0	-100	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
5	23	-0	-445	0	0	0	-100	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	28	-0	-465	0	0	0	-123	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.41	3.3	0.00
4	28	-0	-451	0	0	0	-121	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.40	3.2	0.00
5	28	-0	-445	0	0	0	-120	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.40	3.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	32	-0	381	0	0	0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	32	-0	377	0	0	0	-103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	32	-0	375	0	0	0	-103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	37	-0	1220	0	0	0	-88	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
4	37	-0	1198	0	0	0	-86	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.3	0.00
5	37	-0	1189	0	0	0	-85	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	42	-0	1220	0	0	0	-31	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00
4	42	-0	1198	0	0	0	-31	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00
5	42	-0	1189	0	0	0	-30	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	46	-0	1220	0	0	0	25	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.7	0.00
4	46	-0	1198	0	0	0	25	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.7	0.00
5	46	-0	1189	0	0	0	25	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1-3														
ASTA NUM. 31 NI 358 NF 356 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)														
armatura base = 4 X 1.54				per le armature aggiuntive consultare il tabulato										
NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		mm
3	0	-0	-1590	0	0	0	25	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.7	0.00
4	0	-0	-1554	0	0	0	25	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.7	0.00
5	0	-0	-1540	0	0	0	25	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1590	0	0	0	-48	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.16	1.3	0.00
4	5	-0	-1554	0	0	0	-47	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.16	1.3	0.00
5	5	-0	-1540	0	0	0	-47	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.15	1.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	9	-0	-1590	0	0	0	-122	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.40	3.2	0.00
4	9	-0	-1554	0	0	0	-119	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.39	3.2	0.00
5	9	-0	-1540	0	0	0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.39	3.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	14	-0	-763	0	0	0	-157	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.52	4.2	0.00
4	14	-0	-745	0	0	0	-153	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.51	4.1	0.00
5	14	-0	-738	0	0	0	-152	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.50	4.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-763	0	0	0	-192	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.63	5.1	0.00
4	19	-0	-745	0	0	0	-188	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
5	19	-0	-738	0	0	0	-186	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	5.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	23	-0	58	0	0	0	-190	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.63	5.1	0.00
4	23	-0	58	0	0	0	-185	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
5	23	-0	58	0	0	0	-183	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	28	-0	872	0	0	0	-187	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.62	5.0	0.00
4	28	-0	854	0	0	0	-183	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.60	4.9	0.00
5	28	-0	847	0	0	0	-181	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.60	4.8	0.00

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	32	-0	872	0	0	0	-147	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.48	3.9	0.00
4	32	-0	854	0	0	0	-143	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.47	3.8	0.00
5	32	-0	847	0	0	0	-142	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.47	3.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	37	-0	1680	0	0	0	-106	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	37	-0	1645	0	0	0	-104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	37	-0	1631	0	0	0	-102	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	42	-0	1680	0	0	0	-29	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.8	0.00
4	42	-0	1645	0	0	0	-28	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00
5	42	-0	1631	0	0	0	-27	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	46	-0	1680	0	0	0	49	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.16	1.3	0.00
4	46	-0	1645	0	0	0	49	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.16	1.3	0.00
5	46	-0	1631	0	0	0	48	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.16	1.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1-3														
ASTA NUM. 32 NI 356 NF 357 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)														
armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato														
NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
--	--	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		mm
cm														
3	0	-0	-1513	0	0	0	49	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.16	1.3	0.00
4	0	-0	-1480	0	0	0	49	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.16	1.3	0.00
5	0	-0	-1466	0	0	0	48	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.16	1.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1513	0	0	0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	5	-0	-1480	0	0	0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
5	5	-0	-1466	0	0	0	-19	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	9	-0	-1513	0	0	0	-91	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
4	9	-0	-1480	0	0	0	-88	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.4	0.00
5	9	-0	-1466	0	0	0	-87	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	14	-0	-717	0	0	0	-124	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.41	3.3	0.00
4	14	-0	-701	0	0	0	-121	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.40	3.2	0.00
5	14	-0	-695	0	0	0	-119	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.39	3.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-717	0	0	0	-157	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.52	4.2	0.00
4	19	-0	-701	0	0	0	-153	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.51	4.1	0.00
5	19	-0	-695	0	0	0	-152	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.50	4.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	23	-0	73	0	0	0	-154	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.51	4.1	0.00
4	23	-0	71	0	0	0	-150	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.49	4.0	0.00
5	23	-0	71	0	0	0	-148	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.49	3.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	28	-0	856	0	0	0	-151	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.50	4.0	0.00
4	28	-0	837	0	0	0	-147	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.48	3.9	0.00
5	28	-0	830	0	0	0	-145	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.48	3.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	32	-0	856	0	0	0	-111	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.37	3.0	0.00
4	32	-0	837	0	0	0	-108	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.36	2.9	0.00
5	32	-0	830	0	0	0	-107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	37	-0	1633	0	0	0	-71	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00
4	37	-0	1597	0	0	0	-69	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.8	0.00
5	37	-0	1583	0	0	0	-68	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	42	-0	1633	0	0	0	4	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.01	0.1	0.00
4	42	-0	1597	0	0	0	5	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.02	0.1	0.00
5	42	-0	1583	0	0	0	5	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.02	0.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	46	-0	1633	0	0	0	80	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
4	46	-0	1597	0	0	0	79	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
5	46	-0	1583	0	0	0	78	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1-3
ASTA NUM. 33 NI 357 NF 354 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---
cm	kg	kg*m	cm ²	kg/cm ²	mm									
3	0	-0	-1488	0	0	0	80	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
4	0	-0	-1455	0	0	0	79	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
5	0	-0	-1442	0	0	0	78	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1488	0	0	0	11	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.3	0.00
4	5	-0	-1455	0	0	0	11	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.3	0.00
5	5	-0	-1442	0	0	0	12	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	9	-0	-1488	0	0	0	-58	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.19	1.5	0.00
4	9	-0	-1455	0	0	0	-56	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.18	1.5	0.00
5	9	-0	-1442	0	0	0	-55	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.18	1.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	14	-0	-723	0	0	0	-91	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
4	14	-0	-707	0	0	0	-89	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.4	0.00
5	14	-0	-701	0	0	0	-88	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-723	0	0	0	-125	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.41	3.3	0.00
4	19	-0	-707	0	0	0	-121	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.40	3.2	0.00
5	19	-0	-701	0	0	0	-120	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.40	3.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	23	-0	36	0	0	0	-123	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.41	3.3	0.00
4	23	-0	35	0	0	0	-120	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.40	3.2	0.00
5	23	-0	34	0	0	0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.39	3.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	28	-0	788	0	0	0	-122	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.40	3.2	0.00
4	28	-0	771	0	0	0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.39	3.1	0.00
5	28	-0	764	0	0	0	-117	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.39	3.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	32	-0	788	0	0	0	-85	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.3	0.00
4	32	-0	771	0	0	0	-82	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.27	2.2	0.00
5	32	-0	764	0	0	0	-81	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.27	2.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	37	-0	1534	0	0	0	-49	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.16	1.3	0.00
4	37	-0	1500	0	0	0	-47	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.15	1.2	0.00
5	37	-0	1487	0	0	0	-46	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.15	1.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	42	-0	1534	0	0	0	22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	42	-0	1500	0	0	0	23	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	42	-0	1487	0	0	0	23	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	46	-0	1534	0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.31	2.5	0.00
4	46	-0	1500	0	0	0	92	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
5	46	-0	1487	0	0	0	91	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00

Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1-3
ASTA NUM. 34 NI 354 NF 352 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---
cm	kg	kg*m	cm ²	kg/cm ²	mm									
3	0	-0	-1441	0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.31	2.5	0.00
4	0	-0	-1409	0	0	0	92	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
5	0	-0	-1397	0	0	0	91	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1441	0	0	0	27	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00
4	5	-0	-1409	0	0	0	27	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00
5	5	-0	-1397	0	0	0	27	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	9	-0	-1441	0	0	0	-40	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.13	1.1	0.00
4	9	-0	-1409	0	0	0	-38	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.13	1.0	0.00

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

5	9	-0	-1397	0	0	0	-38	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.12	1.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	14	-0	-707	0	0	0	-73	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00
4	14	-0	-692	0	0	0	-70	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
5	14	-0	-686	0	0	0	-70	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-707	0	0	0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	19	-0	-692	0	0	0	-102	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
5	19	-0	-686	0	0	0	-101	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	23	-0	20	0	0	0	-104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
4	23	-0	20	0	0	0	-101	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
5	23	-0	20	0	0	0	-100	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	28	-0	742	0	0	0	-104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
4	28	-0	726	0	0	0	-101	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
5	28	-0	719	0	0	0	-99	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	32	-0	742	0	0	0	-69	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.8	0.00
4	32	-0	726	0	0	0	-67	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
5	32	-0	719	0	0	0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	37	-0	1457	0	0	0	-35	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.12	0.9	0.00
4	37	-0	1425	0	0	0	-33	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.11	0.9	0.00
5	37	-0	1412	0	0	0	-33	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.11	0.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	42	-0	1457	0	0	0	33	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.11	0.9	0.00
4	42	-0	1425	0	0	0	32	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.11	0.9	0.00
5	42	-0	1412	0	0	0	32	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.11	0.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	46	-0	1457	0	0	0	100	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
4	46	-0	1425	0	0	0	98	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00
5	46	-0	1412	0	0	0	98	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1-3														
ASTA NUM. 35 NI 352 NF 353 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)														
armatura base = 4 X 1.54				per le armature aggiuntive consultare il tabulato										
NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		mm
3	0	-0	-1378	0	0	0	100	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
4	0	-0	-1348	0	0	0	98	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00
5	0	-0	-1336	0	0	0	98	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1378	0	0	0	36	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.12	1.0	0.00
4	5	-0	-1348	0	0	0	36	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.12	1.0	0.00
5	5	-0	-1336	0	0	0	36	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.12	1.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	9	-0	-1378	0	0	0	-28	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00
4	9	-0	-1348	0	0	0	-26	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00
5	9	-0	-1336	0	0	0	-26	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	14	-0	-675	0	0	0	-59	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.19	1.6	0.00
4	14	-0	-660	0	0	0	-57	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.19	1.5	0.00
5	14	-0	-654	0	0	0	-56	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.19	1.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-675	0	0	0	-90	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
4	19	-0	-660	0	0	0	-87	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
5	19	-0	-654	0	0	0	-86	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	23	-0	22	0	0	0	-89	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.4	0.00
4	23	-0	21	0	0	0	-86	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
5	23	-0	21	0	0	0	-85	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	28	-0	713	0	0	0	-88	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
4	28	-0	697	0	0	0	-85	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.3	0.00
5	28	-0	690	0	0	0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.2	0.00

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3 32	-0 713	0	0	0	-55	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.18	1.5	0.00
4 32	-0 697	0	0	0	-53	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.18	1.4	0.00
5 32	-0 690	0	0	0	-52	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.17	1.4	0.00

apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3 37	-0 1397	0	0	0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4 37	-0 1366	0	0	0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5 37	-0 1354	0	0	0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00

apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3 42	-0 1397	0	0	0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
4 42	-0 1366	0	0	0	42	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
5 42	-0 1354	0	0	0	42	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00

apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3 46	-0 1397	0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.9	0.00
4 46	-0 1366	0	0	0	105	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
5 46	-0 1354	0	0	0	105	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1-3
ASTA NUM. 36 NI 353 NF 348 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
--	cm	kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²		mm
3	0	-0	-1305	0	0	0	107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.9	0.00
4	0	-0	-1276	0	0	0	105	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
5	0	-0	-1265	0	0	0	105	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)												
3	5	-0	-1305	0	0	0	47	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.15	1.2	0.00
4	5	-0	-1276	0	0	0	46	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.15	1.2	0.00
5	5	-0	-1265	0	0	0	46	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.15	1.2	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)												
3	9	-0	-1305	0	0	0	-14	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.4	0.00
4	9	-0	-1276	0	0	0	-13	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.3	0.00
5	9	-0	-1265	0	0	0	-12	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.3	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)												
3	14	-0	-633	0	0	0	-43	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
4	14	-0	-619	0	0	0	-41	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
5	14	-0	-613	0	0	0	-41	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.13	1.1	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)												
3	19	-0	-633	0	0	0	-72	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00
4	19	-0	-619	0	0	0	-70	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
5	19	-0	-613	0	0	0	-69	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.8	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)												
3	23	-0	34	0	0	0	-70	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
4	23	-0	33	0	0	0	-68	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.8	0.00
5	23	-0	32	0	0	0	-68	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)												
3	28	-0	694	0	0	0	-69	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.8	0.00
4	28	-0	678	0	0	0	-67	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
5	28	-0	672	0	0	0	-66	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)												
3	32	-0	694	0	0	0	-37	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.12	1.0	0.00
4	32	-0	678	0	0	0	-35	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.12	0.9	0.00
5	32	-0	672	0	0	0	-35	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.12	0.9	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)												
3	37	-0	1348	0	0	0	-5	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.02	0.1	0.00
4	37	-0	1317	0	0	0	-4	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.01	0.1	0.00
5	37	-0	1305	0	0	0	-4	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.01	0.1	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)												
3	42	-0	1348	0	0	0	58	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.19	1.5	0.00
4	42	-0	1317	0	0	0	57	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.19	1.5	0.00
5	42	-0	1305	0	0	0	56	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.19	1.5	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)												
3	46	-0	1348	0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.40	3.2	0.00
4	46	-0	1317	0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.39	3.1	0.00
5	46	-0	1305	0	0	0	117	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.39	3.1	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)												

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1-3

ASTA NUM. 37 NI 348 NF 346 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²		mm
3	0	-0	-1217	0	0	0	120	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.40	3.2	0.00
4	0	-0	-1190	0	0	0	118	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.39	3.1	0.00
5	0	-0	-1179	0	0	0	117	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.39	3.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1217	0	0	0	64	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	5	-0	-1190	0	0	0	63	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	5	-0	-1179	0	0	0	62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	9	-0	-1217	0	0	0	7	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.02	0.2	0.00
4	9	-0	-1190	0	0	0	8	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.2	0.00
5	9	-0	-1179	0	0	0	8	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	14	-0	-575	0	0	0	-19	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
4	14	-0	-563	0	0	0	-18	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
5	14	-0	-558	0	0	0	-18	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-575	0	0	0	-46	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.15	1.2	0.00
4	19	-0	-563	0	0	0	-44	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.15	1.2	0.00
5	19	-0	-558	0	0	0	-44	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	23	-0	60	0	0	0	-43	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
4	23	-0	58	0	0	0	-42	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
5	23	-0	58	0	0	0	-41	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	28	-0	690	0	0	0	-40	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.13	1.1	0.00
4	28	-0	674	0	0	0	-39	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.13	1.0	0.00
5	28	-0	667	0	0	0	-39	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.13	1.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	32	-0	690	0	0	0	-8	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.2	0.00
4	32	-0	674	0	0	0	-8	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.2	0.00
5	32	-0	667	0	0	0	-8	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	37	-0	1313	0	0	0	24	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
4	37	-0	1283	0	0	0	23	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
5	37	-0	1271	0	0	0	23	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	42	-0	1313	0	0	0	84	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.2	0.00
4	42	-0	1283	0	0	0	83	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.27	2.2	0.00
5	42	-0	1271	0	0	0	82	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.27	2.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	46	-0	1313	0	0	0	145	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.48	3.9	0.00
4	46	-0	1283	0	0	0	142	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.47	3.8	0.00
5	46	-0	1271	0	0	0	141	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.46	3.7	0.00

Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1-3

ASTA NUM. 38 NI 346 NF 347 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²		mm
3	0	-0	-1095	0	0	0	145	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.48	3.9	0.00
4	0	-0	-1071	0	0	0	142	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.47	3.8	0.00
5	0	-0	-1061	0	0	0	141	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.46	3.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1095	0	0	0	94	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.31	2.5	0.00
4	5	-0	-1071	0	0	0	92	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.31	2.5	0.00
5	5	-0	-1061	0	0	0	92	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	9	-0	-1095	0	0	0	44	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.2	0.00
4	9	-0	-1071	0	0	0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
5	9	-0	-1061	0	0	0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	14	-0	-484	0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	14	-0	-473	0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	14	-0	-469	0	0	0	21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-484	0	0	0	-1	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	0.0	0.00
4	19	-0	-473	0	0	0	-1	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	0.0	0.00
5	19	-0	-469	0	0	0	-1	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	0.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	23	-0	121	0	0	0	5	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.01	0.1	0.00
4	23	-0	118	0	0	0	5	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.02	0.1	0.00
5	23	-0	117	0	0	0	5	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.02	0.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	28	-0	720	0	0	0	10	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.3	0.00
4	28	-0	703	0	0	0	10	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.3	0.00
5	28	-0	696	0	0	0	10	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	32	-0	720	0	0	0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.2	0.00
4	32	-0	703	0	0	0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
5	32	-0	696	0	0	0	42	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	37	-0	1312	0	0	0	77	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.25	2.0	0.00
4	37	-0	1282	0	0	0	75	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.25	2.0	0.00
5	37	-0	1270	0	0	0	74	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.25	2.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	42	-0	1312	0	0	0	137	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.45	3.7	0.00
4	42	-0	1282	0	0	0	134	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.44	3.6	0.00
5	42	-0	1270	0	0	0	133	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.44	3.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	46	-0	1312	0	0	0	198	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.65	5.3	0.00
4	46	-0	1282	0	0	0	194	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.64	5.2	0.00
5	46	-0	1270	0	0	0	192	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.63	5.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1-3														
ASTA NUM. 39 NI 347 NF 344 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)														
armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato														
NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	--													--
	cm	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		mm
3	0	-0	-918	0	0	0	198	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.65	5.3	0.00
4	0	-0	-898	0	0	0	194	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.64	5.2	0.00
5	0	-0	-890	0	0	0	192	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.63	5.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-918	0	0	0	156	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.51	4.1	0.00
4	5	-0	-898	0	0	0	152	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.50	4.0	0.00
5	5	-0	-890	0	0	0	151	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.50	4.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	9	-0	-918	0	0	0	113	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.37	3.0	0.00
4	9	-0	-898	0	0	0	111	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.36	2.9	0.00
5	9	-0	-890	0	0	0	110	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.36	2.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	14	-0	-338	0	0	0	97	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00
4	14	-0	-331	0	0	0	95	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.31	2.5	0.00
5	14	-0	-328	0	0	0	94	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.31	2.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-338	0	0	0	82	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.27	2.2	0.00
4	19	-0	-331	0	0	0	80	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
5	19	-0	-328	0	0	0	79	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	23	-0	236	0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.31	2.5	0.00
4	23	-0	230	0	0	0	91	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
5	23	-0	228	0	0	0	90	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	28	-0	803	0	0	0	104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
4	28	-0	785	0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
5	28	-0	778	0	0	0	100	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

3	32	-0	803	0	0	0	141	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.46	3.7	0.00
4	32	-0	785	0	0	0	138	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.45	3.7	0.00
5	32	-0	778	0	0	0	136	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.45	3.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	37	-0	1365	0	0	0	178	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.59	4.7	0.00
4	37	-0	1334	0	0	0	174	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.57	4.6	0.00
5	37	-0	1321	0	0	0	172	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.57	4.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	42	-0	1365	0	0	0	241	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.80	6.4	0.00
4	42	-0	1334	0	0	0	236	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.78	6.3	0.00
5	42	-0	1321	0	0	0	233	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.77	6.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	46	-0	1365	0	0	0	304	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.00	8.1	0.00
4	46	-0	1334	0	0	0	297	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.98	7.9	0.00
5	46	-0	1321	0	0	0	294	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.97	7.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1-3
ASTA NUM. 40 NI 344 NF 343 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
	cm	kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²		mm
3	0	-0	-848	0	0	0	304	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.00	8.1	0.00
4	0	-0	-829	0	0	0	297	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.98	7.9	0.00
5	0	-0	-821	0	0	0	295	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.97	7.8	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	5	-0	-848	0	0	0	265	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.87	7.1	0.00
4	5	-0	-829	0	0	0	259	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.85	6.9	0.00
5	5	-0	-821	0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.85	6.8	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	9	-0	-848	0	0	0	226	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.74	6.0	0.00
4	9	-0	-829	0	0	0	221	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.73	5.9	0.00
5	9	-0	-821	0	0	0	219	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.72	5.8	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	14	-0	-299	0	0	0	212	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.70	5.6	0.00
4	14	-0	-292	0	0	0	207	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.68	5.5	0.00
5	14	-0	-290	0	0	0	205	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.68	5.5	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	19	-0	-299	0	0	0	198	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.65	5.3	0.00
4	19	-0	-292	0	0	0	194	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.64	5.2	0.00
5	19	-0	-290	0	0	0	192	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.63	5.1	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	23	-0	244	0	0	0	209	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.69	5.6	0.00
4	23	-0	238	0	0	0	205	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.67	5.4	0.00
5	23	-0	236	0	0	0	203	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.67	5.4	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	28	-0	780	0	0	0	221	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.73	5.9	0.00
4	28	-0	762	0	0	0	216	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.71	5.7	0.00
5	28	-0	755	0	0	0	214	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.70	5.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	32	-0	780	0	0	0	257	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.85	6.8	0.00
4	32	-0	762	0	0	0	251	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.83	6.7	0.00
5	32	-0	755	0	0	0	248	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.82	6.6	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	37	-0	1310	0	0	0	293	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.97	7.8	0.00
4	37	-0	1280	0	0	0	286	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.94	7.6	0.00
5	37	-0	1268	0	0	0	283	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.94	7.5	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	42	-0	1310	0	0	0	353	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.17	9.4	0.00
4	42	-0	1280	0	0	0	345	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.14	9.2	0.00
5	42	-0	1268	0	0	0	342	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.13	9.1	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)														
3	46	-0	1310	0	0	0	414	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.37	11.0	0.00
4	46	-0	1280	0	0	0	405	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.33	10.8	0.00
5	46	-0	1268	0	0	0	401	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.32	10.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_105_IP1 Descrizione: Fondazione_1 1-3

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

ASTA NUM. 41 NI 343 NF 1 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²		mm
3	0	-0	-2115	0	0	0	414	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.37	11.0	0.00
4	0	-0	-2068	0	0	0	405	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.34	10.8	0.00
5	0	-0	-2050	0	0	0	401	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.32	10.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-2115	0	0	0	316	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.04	8.4	0.00
4	5	-0	-2068	0	0	0	309	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.02	8.2	0.00
5	5	-0	-2050	0	0	0	306	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.01	8.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	9	-0	-2115	0	0	0	218	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.72	5.8	0.00
4	9	-0	-2068	0	0	0	213	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.70	5.7	0.00
5	9	-0	-2050	0	0	0	211	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.70	5.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	14	-0	-1597	0	0	0	145	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.48	3.8	0.00
4	14	-0	-1563	0	0	0	141	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.47	3.8	0.00
5	14	-0	-1549	0	0	0	140	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.46	3.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-1597	0	0	0	71	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
4	19	-0	-1563	0	0	0	69	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.8	0.00
5	19	-0	-1549	0	0	0	68	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	23	-0	-1086	0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
4	23	-0	-1064	0	0	0	19	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
5	23	-0	-1055	0	0	0	19	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	28	-0	-1086	0	0	0	-30	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00
4	28	-0	-1064	0	0	0	-30	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00
5	28	-0	-1055	0	0	0	-30	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	32	-0	-582	0	0	0	-57	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.19	1.5	0.00
4	32	-0	-571	0	0	0	-56	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.19	1.5	0.00
5	32	-0	-566	0	0	0	-56	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.18	1.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	37	-0	-582	0	0	0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.2	0.00
4	37	-0	-571	0	0	0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.27	2.2	0.00
5	37	-0	-566	0	0	0	-82	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.27	2.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	42	-0	-84	0	0	0	-87	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
4	42	-0	-84	0	0	0	-86	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
5	42	-0	-84	0	0	0	-86	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	46	-0	-84	0	0	0	-91	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
4	46	-0	-84	0	0	0	-90	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
5	46	-0	-84	0	0	0	-90	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										

Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6

ASTA NUM. 42 NI 5 NF 456 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²		mm
3	0	-0	-2079	0	0	0	0	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	-0.0	0.00
4	0	-0	-2026	0	0	0	0	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	-0.0	0.00
5	0	-0	-2005	0	0	0	0	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	-0.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-2079	0	0	0	0	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	-0.0	0.00
4	5	-0	-2026	0	0	0	0	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	-0.0	0.00
5	5	-0	-2005	0	0	0	0	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	-0.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	9	-0	-2079	0	0	0	61	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00
4	9	-0	-2026	0	0	0	58	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.19	1.5	0.00
5	9	-0	-2005	0	0	0	57	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.19	1.5	0.00

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	14	-0	-1275	0	0	0	2	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.01	0.0	0.00
4	14	-0	-1241	0	0	0	0	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	0.0	0.00
5	14	-0	-1227	0	0	-0	-0	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	0.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-1275	0	0	-0	-57	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.19	1.5	0.00
4	19	-0	-1241	0	0	-0	-57	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.19	1.5	0.00
5	19	-0	-1227	0	0	-0	-57	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.19	1.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	23	-0	-477	0	0	-0	-79	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
4	23	-0	-461	0	0	-0	-78	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
5	23	-0	-455	0	0	-0	-78	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	28	-0	-477	0	0	-0	-101	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
4	28	-0	-461	0	0	-0	-100	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
5	28	-0	-455	0	0	-0	-99	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	32	-0	315	-0	0	-0	-87	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
4	32	-0	312	-0	0	-0	-85	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.3	0.00
5	32	-0	311	-0	0	-0	-85	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	37	-0	1101	-0	0	-0	-72	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00
4	37	-0	1079	-0	0	-0	-71	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
5	37	-0	1070	-0	0	-0	-70	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	42	-0	1101	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	42	-0	1079	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	42	-0	1070	-0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	46	-0	1101	-0	0	-0	30	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00
4	46	-0	1079	-0	0	-0	29	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00
5	46	-0	1070	-0	0	-0	29	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6														
ASTA NUM. 43 NI 456 NF 454 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)														
armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato														
NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	--													--
	cm	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		mm
3	0	-0	-1503	0	0	-0	30	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00
4	0	-0	-1466	0	0	-0	29	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00
5	0	-0	-1452	0	0	-0	29	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1503	0	0	-0	-40	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.13	1.1	0.00
4	5	-0	-1466	0	0	-0	-39	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.13	1.0	0.00
5	5	-0	-1452	0	0	-0	-38	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.13	1.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	9	-0	-1503	0	0	-0	-109	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.36	2.9	0.00
4	9	-0	-1466	0	0	-0	-107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
5	9	-0	-1452	0	0	-0	-106	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	14	-0	-730	0	0	-0	-143	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.47	3.8	0.00
4	14	-0	-712	0	0	-0	-140	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.46	3.7	0.00
5	14	-0	-705	0	0	-0	-138	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.46	3.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-730	0	0	-0	-177	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.58	4.7	0.00
4	19	-0	-712	0	0	-0	-173	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.57	4.6	0.00
5	19	-0	-705	0	0	-0	-171	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.56	4.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	23	-0	36	-0	0	-0	-175	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.58	4.7	0.00
4	23	-0	36	-0	0	-0	-171	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.56	4.5	0.00
5	23	-0	36	-0	0	-0	-169	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.56	4.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	28	-0	796	-0	0	-0	-174	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.57	4.6	0.00
4	28	-0	778	-0	0	-0	-169	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.56	4.5	0.00
5	28	-0	771	-0	0	-0	-167	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.55	4.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

3	32	-0	796	-0	0	-0	-137	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.45	3.6	0.00
4	32	-0	778	-0	0	-0	-133	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.44	3.5	0.00
5	32	-0	771	-0	0	-0	-132	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.43	3.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	37	-0	1549	-0	0	-0	-100	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
4	37	-0	1514	-0	0	-0	-97	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00
5	37	-0	1500	-0	0	-0	-96	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	42	-0	1549	-0	0	-0	-28	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.8	0.00
4	42	-0	1514	-0	0	-0	-27	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00
5	42	-0	1500	-0	0	-0	-27	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	46	-0	1549	-0	0	-0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.2	0.00
4	46	-0	1514	-0	0	-0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
5	46	-0	1500	-0	0	-0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6
ASTA NUM. 44 NI 454 NF 455 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
cm		kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²		mm
3	0	-0	-1417	0	0	-0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.2	0.00
4	0	-0	-1383	0	0	-0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
5	0	-0	-1370	0	0	-0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
apost=	--													
3	5	-0	-1417	0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	5	-0	-1383	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	5	-0	-1370	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
apost=	--													
3	9	-0	-1417	0	0	-0	-88	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
4	9	-0	-1383	0	0	-0	-85	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.3	0.00
5	9	-0	-1370	0	0	-0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.2	0.00
apost=	--													
3	14	-0	-676	0	0	-0	-119	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.39	3.2	0.00
4	14	-0	-660	0	0	-0	-116	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.38	3.1	0.00
5	14	-0	-653	0	0	-0	-114	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.38	3.0	0.00
apost=	--													
3	19	-0	-676	0	0	-0	-150	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.50	4.0	0.00
4	19	-0	-660	0	0	-0	-146	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.48	3.9	0.00
5	19	-0	-653	0	0	-0	-144	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.48	3.8	0.00
apost=	--													
3	23	-0	59	-0	0	-0	-147	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.49	3.9	0.00
4	23	-0	58	-0	0	-0	-143	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.47	3.8	0.00
5	23	-0	57	-0	0	-0	-142	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.47	3.8	0.00
apost=	--													
3	28	-0	787	-0	0	-0	-145	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.48	3.9	0.00
4	28	-0	769	-0	0	-0	-141	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.46	3.7	0.00
5	28	-0	762	-0	0	-0	-139	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.46	3.7	0.00
apost=	--													
3	32	-0	787	-0	0	-0	-108	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.36	2.9	0.00
4	32	-0	769	-0	0	-0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
5	32	-0	762	-0	0	-0	-104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
apost=	--													
3	37	-0	1510	-0	0	-0	-72	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00
4	37	-0	1474	-0	0	-0	-70	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
5	37	-0	1460	-0	0	-0	-69	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.8	0.00
apost=	--													
3	42	-0	1510	-0	0	-0	-2	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.01	0.1	0.00
4	42	-0	1474	-0	0	-0	-1	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	0.0	0.00
5	42	-0	1460	-0	0	-0	-1	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	0.0	0.00
apost=	--													
3	46	-0	1510	-0	0	0	68	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
4	46	-0	1474	-0	0	0	67	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
5	46	-0	1460	-0	0	0	66	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
apost=	--													

Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6
ASTA NUM. 45 NI 455 NF 452 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---
cm	kg	kg*m	cm ²	kg/cm ²	mm									
3	0	-0	-1386	0	0	0	68	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
4	0	-0	-1353	0	0	0	67	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
5	0	-0	-1340	0	0	0	66	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1386	0	0	0	4	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.01	0.1	0.00
4	5	-0	-1353	0	0	0	4	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.01	0.1	0.00
5	5	-0	-1340	0	0	0	4	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.01	0.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	9	-0	-1386	0	0	-0	-60	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00
4	9	-0	-1353	0	0	-0	-58	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.19	1.6	0.00
5	9	-0	-1340	0	0	-0	-58	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.19	1.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	14	-0	-676	0	0	-0	-92	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
4	14	-0	-660	0	0	-0	-89	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.4	0.00
5	14	-0	-654	0	0	-0	-88	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-676	0	0	-0	-123	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.41	3.3	0.00
4	19	-0	-660	0	0	-0	-119	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.39	3.2	0.00
5	19	-0	-654	0	0	-0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.39	3.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	23	-0	27	-0	0	-0	-122	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.40	3.2	0.00
4	23	-0	26	-0	0	-0	-118	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.39	3.1	0.00
5	23	-0	26	-0	0	-0	-117	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.39	3.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	28	-0	724	-0	0	-0	-120	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.40	3.2	0.00
4	28	-0	707	-0	0	-0	-117	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.39	3.1	0.00
5	28	-0	700	-0	0	-0	-116	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.38	3.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	32	-0	724	-0	0	-0	-87	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
4	32	-0	707	-0	0	-0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.2	0.00
5	32	-0	700	-0	0	-0	-83	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.27	2.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	37	-0	1415	-0	0	-0	-53	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.18	1.4	0.00
4	37	-0	1381	-0	0	-0	-52	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.17	1.4	0.00
5	37	-0	1368	-0	0	-0	-51	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.17	1.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	42	-0	1415	-0	0	0	12	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.3	0.00
4	42	-0	1381	-0	0	0	12	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.3	0.00
5	42	-0	1368	-0	0	0	12	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	46	-0	1415	-0	0	0	77	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
4	46	-0	1381	-0	0	0	76	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.25	2.0	0.00
5	46	-0	1368	-0	0	0	76	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.25	2.0	0.00

Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6
ASTA NUM. 46 NI 452 NF 450 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---
cm	kg	kg*m	cm ²	kg/cm ²	mm									
3	0	-0	-1335	0	0	0	77	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
4	0	-0	-1303	0	0	0	76	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.25	2.0	0.00
5	0	-0	-1290	0	0	0	76	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.25	2.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1335	0	0	0	16	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
4	5	-0	-1303	0	0	0	16	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
5	5	-0	-1290	0	0	0	16	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	9	-0	-1335	0	0	-0	-46	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.15	1.2	0.00
4	9	-0	-1303	0	0	-0	-44	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.15	1.2	0.00
5	9	-0	-1290	0	0	-0	-44	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

3	14	-0	-657	0	0	-0	-76	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.25	2.0	0.00
4	14	-0	-641	0	0	-0	-74	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	2.0	0.00
5	14	-0	-635	0	0	-0	-73	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	19	-0	-657	0	0	-0	-107	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	19	-0	-641	0	0	-0	-104	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.8	0.00
5	19	-0	-635	0	0	-0	-102	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	23	-0	15	-0	0	-0	-106	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	23	-0	15	-0	0	-0	-103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
5	23	-0	15	-0	0	-0	-102	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	28	-0	681	-0	0	-0	-105	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	28	-0	665	-0	0	-0	-102	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
5	28	-0	658	-0	0	-0	-101	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	32	-0	681	-0	0	-0	-74	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	2.0	0.00
4	32	-0	665	-0	0	-0	-72	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00
5	32	-0	658	-0	0	-0	-71	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	37	-0	1341	-0	0	-0	-42	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
4	37	-0	1308	-0	0	-0	-41	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.13	1.1	0.00
5	37	-0	1295	-0	0	-0	-40	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.13	1.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	42	-0	1341	-0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
4	42	-0	1308	-0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00
5	42	-0	1295	-0	0	0	20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.06	0.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	46	-0	1341	-0	0	0	82	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.27	2.2	0.00
4	46	-0	1308	-0	0	0	80	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
5	46	-0	1295	-0	0	0	80	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6
ASTA NUM. 47 NI 450 NF 451 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
	cm	kg			kg*m			cm ²				kg/cm ²		mm
3	0	-0	-1269	0	0	0	82	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.27	2.2	0.00
4	0	-0	-1238	0	0	0	80	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
5	0	-0	-1226	0	0	0	80	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)												
3	5	-0	-1269	0	0	0	23	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
4	5	-0	-1238	0	0	0	23	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
5	5	-0	-1226	0	0	0	23	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)												
3	9	-0	-1269	0	0	-0	-36	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.12	1.0	0.00
4	9	-0	-1238	0	0	-0	-34	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.11	0.9	0.00
5	9	-0	-1226	0	0	-0	-34	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.11	0.9	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)												
3	14	-0	-622	0	0	-0	-65	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
4	14	-0	-607	0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.21	1.7	0.00
5	14	-0	-601	0	0	-0	-62	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)												
3	19	-0	-622	0	0	-0	-93	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.31	2.5	0.00
4	19	-0	-607	0	0	-0	-91	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
5	19	-0	-601	0	0	-0	-89	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.4	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)												
3	23	-0	19	-0	0	-0	-92	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.5	0.00
4	23	-0	19	-0	0	-0	-90	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
5	23	-0	18	-0	0	-0	-89	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.4	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)												
3	28	-0	654	-0	0	-0	-92	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
4	28	-0	638	-0	0	-0	-89	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.4	0.00
5	28	-0	632	-0	0	-0	-88	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)												
3	32	-0	654	-0	0	-0	-61	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

4	32	-0	638	-0	0	-0	-59	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.20	1.6	0.00
5	32	-0	632	-0	0	-0	-58	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.19	1.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	37	-0	1282	-0	0	-0	-31	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00
4	37	-0	1251	-0	0	-0	-30	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00
5	37	-0	1239	-0	0	-0	-29	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.10	0.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	42	-0	1282	-0	0	0	28	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.8	0.00
4	42	-0	1251	-0	0	0	28	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00
5	42	-0	1239	-0	0	0	28	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	46	-0	1282	-0	0	0	88	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
4	46	-0	1251	-0	0	0	86	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.3	0.00
5	46	-0	1239	-0	0	0	85	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6
ASTA NUM. 48 NI 451 NF 446 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
--	cm	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		mm

3	0	-0	-1192	0	0	0	88	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
4	0	-0	-1163	0	0	0	86	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.3	0.00
5	0	-0	-1152	0	0	0	85	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	5	-0	-1192	0	0	0	32	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.11	0.9	0.00
4	5	-0	-1163	0	0	0	32	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.11	0.9	0.00
5	5	-0	-1152	0	0	0	32	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.11	0.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	9	-0	-1192	0	0	-0	-23	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	9	-0	-1163	0	0	-0	-22	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
5	9	-0	-1152	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	14	-0	-576	0	0	-0	-49	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.16	1.3	0.00
4	14	-0	-562	0	0	-0	-48	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.16	1.3	0.00
5	14	-0	-557	0	0	-0	-47	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.15	1.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	19	-0	-576	0	0	-0	-76	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.25	2.0	0.00
4	19	-0	-562	0	0	-0	-74	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	2.0	0.00
5	19	-0	-557	0	0	-0	-73	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	23	-0	34	-0	0	-0	-74	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.25	2.0	0.00
4	23	-0	33	-0	0	-0	-72	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00
5	23	-0	32	-0	0	-0	-71	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	28	-0	638	-0	0	-0	-73	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00
4	28	-0	622	-0	0	-0	-71	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
5	28	-0	615	-0	0	-0	-70	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	32	-0	638	-0	0	-0	-43	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.2	0.00
4	32	-0	622	-0	0	-0	-42	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
5	32	-0	615	-0	0	-0	-41	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	37	-0	1235	-0	0	-0	-14	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
4	37	-0	1205	-0	0	-0	-13	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.3	0.00
5	37	-0	1192	-0	0	-0	-13	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	42	-0	1235	-0	0	0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.2	0.00
4	42	-0	1205	-0	0	0	43	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
5	42	-0	1192	-0	0	0	42	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

3	46	-0	1235	-0	0	0	100	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
4	46	-0	1205	-0	0	0	98	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00
5	46	-0	1192	-0	0	0	98	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)

Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6
ASTA NUM. 49 NI 446 NF 444 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---
cm	kg	kg*m	cm ²	kg/cm ²	mm									
3	0	-0	-1101	0	0	0	100	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
4	0	-0	-1074	0	0	0	98	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00
5	0	-0	-1064	0	0	0	98	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1101	0	0	0	49	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.16	1.3	0.00
4	5	-0	-1074	0	0	0	49	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.16	1.3	0.00
5	5	-0	-1064	0	0	0	48	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.16	1.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	9	-0	-1101	0	0	0	-1	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	0.0	0.00
4	9	-0	-1074	0	0	0	-1	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	0.0	0.00
5	9	-0	-1064	0	0	0	-1	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.00	0.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	14	-0	-516	0	0	-0	-25	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.7	0.00
4	14	-0	-504	0	0	-0	-24	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
5	14	-0	-499	0	0	-0	-24	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-516	0	0	-0	-49	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.16	1.3	0.00
4	19	-0	-504	0	0	-0	-48	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.16	1.3	0.00
5	19	-0	-499	0	0	-0	-47	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.16	1.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	23	-0	63	-0	0	-0	-46	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.15	1.2	0.00
4	23	-0	61	-0	0	-0	-45	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.15	1.2	0.00
5	23	-0	60	-0	0	-0	-44	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.15	1.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	28	-0	636	-0	0	-0	-43	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.2	0.00
4	28	-0	620	-0	0	-0	-42	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
5	28	-0	613	-0	0	-0	-41	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.14	1.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	32	-0	636	-0	0	-0	-14	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
4	32	-0	620	-0	0	-0	-13	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.4	0.00
5	32	-0	613	-0	0	-0	-13	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.04	0.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	37	-0	1202	-0	0	0	15	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
4	37	-0	1172	-0	0	0	15	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
5	37	-0	1160	-0	0	0	15	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	42	-0	1202	-0	0	0	71	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
4	42	-0	1172	-0	0	0	70	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
5	42	-0	1160	-0	0	0	69	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	46	-0	1202	-0	0	0	127	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.42	3.4	0.00
4	46	-0	1172	-0	0	0	124	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.41	3.3	0.00
5	46	-0	1160	-0	0	0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.40	3.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										

Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6
ASTA NUM. 50 NI 444 NF 445 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---
cm	kg	kg*m	cm ²	kg/cm ²	mm									
3	0	-0	-978	0	0	0	127	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.42	3.4	0.00
4	0	-0	-955	0	0	0	124	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.41	3.3	0.00
5	0	-0	-945	0	0	0	123	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.40	3.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-978	0	0	0	81	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.27	2.2	0.00
4	5	-0	-955	0	0	0	80	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
5	5	-0	-945	0	0	0	79	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	9	-0	-978	0	0	0	36	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.12	1.0	0.00
4	9	-0	-955	0	0	0	35	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.12	0.9	0.00
5	9	-0	-945	0	0	0	35	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.12	0.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

3	14	-0	-424	0	0	0	17	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
4	14	-0	-414	0	0	0	16	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
5	14	-0	-410	0	0	0	16	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.05	0.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-424	0	0	0	-3	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.01	0.1	0.00
4	19	-0	-414	0	0	0	-3	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.01	0.1	0.00
5	19	-0	-410	0	0	0	-3	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.01	0.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	23	-0	123	-0	0	0	3	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.01	0.1	0.00
4	23	-0	120	-0	0	0	3	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.01	0.1	0.00
5	23	-0	119	-0	0	0	3	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.01	0.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	28	-0	665	-0	0	0	8	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.2	0.00
4	28	-0	648	-0	0	0	8	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.2	0.00
5	28	-0	641	-0	0	0	8	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.03	0.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	32	-0	665	-0	0	0	39	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.13	1.0	0.00
4	32	-0	648	-0	0	0	38	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.13	1.0	0.00
5	32	-0	641	-0	0	0	38	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.12	1.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	37	-0	1200	-0	0	0	70	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
4	37	-0	1170	-0	0	0	68	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.8	0.00
5	37	-0	1158	-0	0	0	68	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.22	1.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	42	-0	1200	-0	0	0	125	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.41	3.3	0.00
4	42	-0	1170	-0	0	0	122	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.40	3.3	0.00
5	42	-0	1158	-0	0	0	121	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.40	3.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	46	-0	1200	-0	0	0	181	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.60	4.8	0.00
4	46	-0	1170	-0	0	0	176	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.58	4.7	0.00
5	46	-0	1158	-0	0	0	175	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.58	4.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6														
ASTA NUM. 51 NI 445 NF 442 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)														
armatura base = 4 X 1.54				per le armature aggiuntive consultare il tabulato										
NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		mm
3	0	-0	-810	0	0	0	181	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.60	4.8	0.00
4	0	-0	-790	0	0	0	176	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.58	4.7	0.00
5	0	-0	-782	0	0	0	175	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.58	4.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-810	0	0	0	143	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.47	3.8	0.00
4	5	-0	-790	0	0	0	140	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.46	3.7	0.00
5	5	-0	-782	0	0	0	138	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.46	3.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	9	-0	-810	0	0	0	106	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.35	2.8	0.00
4	9	-0	-790	0	0	0	103	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
5	9	-0	-782	0	0	0	102	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.34	2.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	14	-0	-287	0	0	0	93	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.31	2.5	0.00
4	14	-0	-280	0	0	0	90	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
5	14	-0	-278	0	0	0	89	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-287	0	0	0	79	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
4	19	-0	-280	0	0	0	77	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
5	19	-0	-278	0	0	0	77	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.25	2.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	23	-0	229	-0	0	0	90	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.30	2.4	0.00
4	23	-0	223	-0	0	0	88	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
5	23	-0	221	-0	0	0	87	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.29	2.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	28	-0	740	-0	0	0	101	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.33	2.7	0.00
4	28	-0	721	-0	0	0	98	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00
5	28	-0	714	-0	0	0	97	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.32	2.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	32	-0	740	-0	0	0	135	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.44	3.6	0.00
4	32	-0	721	-0	0	0	131	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.43	3.5	0.00

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

5	32	-0	714	-0	0	0	130	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.43	3.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	37	-0	1244	-0	0	0	169	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.56	4.5	0.00
4	37	-0	1212	-0	0	0	165	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.54	4.4	0.00
5	37	-0	1200	-0	0	0	163	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.54	4.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	42	-0	1244	-0	0	0	227	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.75	6.0	0.00
4	42	-0	1212	-0	0	0	221	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.73	5.9	0.00
5	42	-0	1200	-0	0	0	219	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.72	5.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	46	-0	1244	-0	0	0	284	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.94	7.6	0.00
4	46	-0	1212	-0	0	0	277	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.91	7.4	0.00
5	46	-0	1200	-0	0	0	274	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.90	7.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6														
ASTA NUM. 52 NI 442 NF 441 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)														
armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato														

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm²				kg/cm²		mm
3	0	-0	-751	0	0	0	284	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.94	7.6	0.00
4	0	-0	-731	0	0	0	277	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.91	7.4	0.00
5	0	-0	-724	0	0	0	274	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.90	7.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-751	0	0	0	249	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.82	6.6	0.00
4	5	-0	-731	0	0	0	243	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.80	6.5	0.00
5	5	-0	-724	0	0	0	241	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.79	6.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	9	-0	-751	0	0	0	215	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.71	5.7	0.00
4	9	-0	-731	0	0	0	209	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.69	5.6	0.00
5	9	-0	-724	0	0	0	207	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.68	5.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	14	-0	-259	0	0	0	203	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.67	5.4	0.00
4	14	-0	-252	0	0	0	198	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.65	5.3	0.00
5	14	-0	-249	0	0	0	196	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.65	5.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-259	0	0	0	191	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.63	5.1	0.00
4	19	-0	-252	0	0	0	186	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
5	19	-0	-249	0	0	0	184	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.61	4.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	23	-0	226	-0	0	0	201	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.66	5.4	0.00
4	23	-0	221	-0	0	0	196	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.65	5.2	0.00
5	23	-0	219	-0	0	0	194	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.64	5.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	28	-0	705	-0	0	0	212	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.70	5.6	0.00
4	28	-0	688	-0	0	0	206	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.68	5.5	0.00
5	28	-0	681	-0	0	0	204	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.67	5.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	32	-0	705	-0	0	0	244	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.81	6.5	0.00
4	32	-0	688	-0	0	0	238	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.79	6.3	0.00
5	32	-0	681	-0	0	0	236	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.78	6.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	37	-0	1178	-0	0	0	277	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.91	7.4	0.00
4	37	-0	1148	-0	0	0	270	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.89	7.2	0.00
5	37	-0	1136	-0	0	0	267	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.88	7.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	42	-0	1178	-0	0	0	331	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.09	8.8	0.00
4	42	-0	1148	-0	0	0	323	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.07	8.6	0.00
5	42	-0	1136	-0	0	0	320	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.06	8.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	46	-0	1178	-0	0	0	386	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.27	10.3	0.00
4	46	-0	1148	-0	0	0	376	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.24	10.0	0.00
5	46	-0	1136	-0	0	0	372	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.23	9.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
Nome travata: Fondaz_102_IP1 Descrizione: Fondazione_1 2-6														
ASTA NUM. 53 NI 441 NF 4 SEZ. Rp B= 90.0 H= 40.0 (trave di fondazione)														
armatura base = 4 X 1.54 per le armature aggiuntive consultare il tabulato														

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	kg			kg*m			cm ²			kg/cm ²			mm
3	0	-0	-1923	0	0	0	386	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.27	10.3	0.00
4	0	-0	-1875	0	0	0	376	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.24	10.0	0.00
5	0	-0	-1855	0	0	0	372	3.08	3.08	7.70	7.70	-1.23	9.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	5	-0	-1923	0	0	0	297	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.98	7.9	0.00
4	5	-0	-1875	0	0	0	289	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.96	7.7	0.00
5	5	-0	-1855	0	0	0	287	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.95	7.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	9	-0	-1923	0	0	0	208	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.69	5.5	0.00
4	9	-0	-1875	0	0	0	203	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.67	5.4	0.00
5	9	-0	-1855	0	0	0	201	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.66	5.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	14	-0	-1463	0	0	0	140	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.46	3.7	0.00
4	14	-0	-1427	0	0	0	137	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.45	3.6	0.00
5	14	-0	-1412	0	0	0	135	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.45	3.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	19	-0	-1463	0	0	0	73	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00
4	19	-0	-1427	0	0	0	71	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
5	19	-0	-1412	0	0	0	70	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	23	-0	-1010	0	0	0	26	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.09	0.7	0.00
4	23	-0	-985	0	0	0	25	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.7	0.00
5	23	-0	-975	0	0	0	25	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.08	0.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	28	-0	-1010	0	0	-0	-21	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.6	0.00
4	28	-0	-985	0	0	-0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
5	28	-0	-975	0	0	-0	-20	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.07	0.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	32	-0	-563	0	0	-0	-47	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.15	1.2	0.00
4	32	-0	-550	0	0	-0	-46	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.15	1.2	0.00
5	32	-0	-544	0	0	-0	-45	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.15	1.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	37	-0	-563	0	0	-0	-73	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.24	1.9	0.00
4	37	-0	-550	0	0	-0	-71	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
5	37	-0	-544	0	0	-0	-70	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.23	1.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	42	-0	-123	0	0	-0	-79	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.26	2.1	0.00
4	42	-0	-121	0	0	-0	-77	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.25	2.0	0.00
5	42	-0	-120	0	0	-0	-76	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.25	2.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										
3	46	-0	-123	0	0	-0	-84	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.28	2.2	0.00
4	46	-0	-121	0	0	-0	-82	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.27	2.2	0.00
5	46	-0	-120	0	0	-0	-81	3.08	3.08	7.70	7.70	-0.27	2.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 4.62 asup= 4.62 (e arm. base= 4 X 1.54)										

LEGENDA

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
1	3	Fondaz_101_IP1.ARM	Fondazione_1 3-4-5-6
4	23	Fondaz_103_IP1.ARM	Fondazione_1 1
24	29	Fondaz_104_IP1.ARM	Fondazione_1 2
30	41	Fondaz_105_IP1.ARM	Fondazione_1 1-3
42	53	Fondaz_102_IP1.ARM	Fondazione_1 2-6

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Lavoro: ANALISI PARCHEGGIO INTERRATO Intestazione lavoro: ANALISI - CENATE

Elem.: GUSCIO (parete) Gruppo: 1 Tabella: Tabella muri spessore 30

Descrizione: MURI IN C.A. SOTTO SOLAIO

Rck: 300.00 kg/cmq fyk: 4580.0 kg/cmq Condizioni ambientali: Ordinaria Coprif.: 3.0 cm

Spessore: 30.0 cm Coeff. di partecipazione Mxy: 0.50 Coeff. di partecipazione Sxy: 0.50

Diam. vertic.: 12 mm Passo vertic.: 25 cm p vertic.: 0.30 % Diam. agg. vertic.: 12 mm Passo agg. vertic.: 25 cm

Diam. orizz.: 10 mm Passo orizz.: 25 cm p orizz.: 0.21 % Diam. agg. orizz.: 10 mm Passo agg. orizz.: 25 cm

Le armature longitudinali aggiuntive, riferite al proprio passo, vanno aggiunte all'armatura di base: vedere riga riassuntiva

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

El. comb.	Nxx	Mxx	Nyy	Myy	Ao	Av	Sc	Sf	Note
	kg/25 cm	kg*m/25 cm	kg/25 cm	kg*m/25 cm	cmq/25 cm	cmq/25 cm		kg/cmq	
1 3	-1348	-387	-4561	-1354	4.71	13.57	-34.02	541.9	
1 4	-1300	-371	-4406	-1297	4.71	13.57	-32.62	517.1	
1 5	-1280	-365	-4344	-1275	4.71	13.57	-32.07	507.4	
Spess.= 30.0 cm Ao= 4 d 10/25 Av= 10 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)									
2 3	-421	14	-1578	18	1.57	2.26	-2.46	-35.5	
2 4	-404	13	-1526	18	1.57	2.26	-2.38	-34.4	
2 5	-397	13	-1505	17	1.57	2.26	-2.34	-33.9	
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
3 3	-1877	-497	-5360	-1641	6.28	15.83	-38.06	575.0	
3 4	-1811	-477	-5171	-1574	6.28	15.83	-36.54	550.3	
3 5	-1784	-469	-5096	-1548	6.28	15.83	-35.93	540.4	
Spess.= 30.0 cm Ao= 6 d 10/25 Av= 12 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)									
4 3	-214	-38	-524	-126	1.57	2.26	-6.75	225.6	
4 4	-208	-36	-515	-121	1.57	2.26	-6.48	212.7	
4 5	-205	-36	-512	-119	1.57	2.26	-6.37	207.7	
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
5 3	-247	-54	-3263	-333	1.57	2.26	-14.56	121.4	
5 4	-238	-52	-3169	-321	1.57	2.26	-14.05	116.2	
5 5	-234	-51	-3131	-317	1.57	2.26	-13.86	114.0	
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
6 3	-399	19	-1121	-97	1.57	2.26	-4.18	-53.6	
6 4	-387	18	-1099	-94	1.57	2.26	-4.05	-52.0	
6 5	-382	18	-1090	-93	1.57	2.26	-4.00	-51.4	
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
7 3	-320	83	-816	-273	1.57	2.26	-15.05	615.7	
7 4	-309	80	-797	-262	1.57	2.26	-14.43	585.5	
7 5	-304	78	-789	-258	1.57	2.26	-14.18	573.4	
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
8 3	-861	-83	-4075	-724	1.57	6.79	-25.34	371.0	
8 4	-829	-80	-3942	-695	1.57	6.79	-24.33	353.2	
8 5	-817	-78	-3889	-683	1.57	6.79	-23.92	345.8	
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 4 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)									
9 3	-613	77	-1090	-286	1.57	2.26	-15.49	551.8	
9 4	-591	74	-1063	-275	1.57	2.26	-14.88	525.2	
9 5	-583	73	-1052	-270	1.57	2.26	-14.64	514.6	
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
10 3	-770	179	-1481	-610	1.57	6.79	-20.82	540.0	
10 4	-742	171	-1438	-585	1.57	6.79	-19.97	515.2	
10 5	-731	169	-1421	-574	1.57	6.79	-19.63	505.4	
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 4 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)									
11 3	-254	0	-2144	1	1.57	2.26	-2.76	-41.3	
11 4	-245	0	-2073	1	1.57	2.26	-2.67	-39.9	
11 5	-242	0	-2045	1	1.57	2.26	-2.63	-39.4	
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
12 3	435	25	-1669	4	1.57	2.26	-2.24	411.5	
12 4	418	25	-1622	4	1.57	2.26	-2.18	396.5	
12 5	411	24	-1603	4	1.57	2.26	-2.15	390.5	
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
13 3	-237	-0	-2228	1	1.57	2.26	-2.86	-42.9	
13 4	-230	-0	-2165	1	1.57	2.26	-2.78	-41.7	
13 5	-227	-0	-2140	1	1.57	2.26	-2.75	-41.2	
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
14 3	-386	1	-2327	4	1.57	2.26	-3.07	-45.8	
14 4	-372	1	-2249	4	1.57	2.26	-2.97	-44.3	
14 5	-366	1	-2218	4	1.57	2.26	-2.93	-43.6	
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
15 3	499	21	-1572	9	1.57	2.26	-2.22	429.9	

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

15	4	478	21	-1523	8	1.57	2.26	-2.15	413.1
15	5	470	20	-1503	8	1.57	2.26	-2.12	406.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
16	3	-328	0	-2389	4	1.57	2.26	-3.14	-46.9
16	4	-316	0	-2314	4	1.57	2.26	-3.04	-45.4
16	5	-311	0	-2283	4	1.57	2.26	-3.00	-44.8
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
17	3	-378	2	-2253	8	1.57	2.26	-3.08	-45.5
17	4	-363	2	-2178	8	1.57	2.26	-2.97	-44.0
17	5	-357	2	-2147	8	1.57	2.26	-2.93	-43.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
18	3	-367	7	-2023	13	1.57	2.26	-2.91	-42.7
18	4	-352	7	-1955	13	1.57	2.26	-2.81	-41.2
18	5	-346	7	-1928	13	1.57	2.26	-2.77	-40.6
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
19	3	-231	38	-228	-48	1.57	2.26	-2.56	77.2
19	4	-223	37	-221	-47	1.57	2.26	-2.47	74.5
19	5	-220	36	-219	-46	1.57	2.26	-2.44	73.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
20	3	-374	-67	-3335	-354	1.57	2.26	-15.61	116.3
20	4	-360	-64	-3230	-341	1.57	2.26	-15.06	110.9
20	5	-355	-63	-3189	-337	1.57	2.26	-14.84	108.7
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
21	3	-433	32	-786	-76	1.57	2.26	-3.32	-41.7
21	4	-419	30	-767	-74	1.57	2.26	-3.22	-40.5
21	5	-413	30	-760	-73	1.57	2.26	-3.18	-40.0
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
22	3	-272	122	-176	-181	1.57	2.26	-10.10	559.2
22	4	-262	117	-171	-174	1.57	2.26	-9.72	537.6
22	5	-258	115	-169	-171	1.57	2.26	-9.57	528.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
23	3	-1266	-94	-4609	-820	1.57	6.79	-28.69	420.5
23	4	-1221	-91	-4451	-787	1.57	6.79	-27.56	401.6
23	5	-1203	-89	-4387	-774	1.57	6.79	-27.11	394.0
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 4 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)									
24	3	-713	121	-517	-246	1.57	2.26	-13.69	643.1
24	4	-689	117	-502	-237	1.57	2.26	-13.19	617.9
24	5	-679	115	-497	-233	1.57	2.26	-12.99	607.8
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
25	3	-1043	259	-786	-630	1.57	6.79	-21.04	663.9
25	4	-1006	249	-759	-605	1.57	6.79	-20.20	635.3
25	5	-991	245	-749	-595	1.57	6.79	-19.87	624.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 4 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)									
26	3	-334	21	-734	-57	1.57	2.26	-2.45	-32.0
26	4	-322	21	-716	-55	1.57	2.26	-2.37	-30.9
26	5	-317	20	-709	-54	1.57	2.26	-2.33	-30.5
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
27	3	-328	32	-709	-125	1.57	2.26	-6.37	157.6
27	4	-318	31	-696	-120	1.57	2.26	-6.12	148.0
27	5	-313	30	-691	-118	1.57	2.26	-6.01	144.1
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
28	3	-369	21	-947	-52	1.57	2.26	-2.48	-33.3
28	4	-355	20	-925	-50	1.57	2.26	-2.40	-32.4
28	5	-350	20	-915	-49	1.57	2.26	-2.37	-32.0
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
29	3	-246	-32	-576	-98	1.57	2.26	-4.98	118.6
29	4	-238	-31	-564	-94	1.57	2.26	-4.77	110.8
29	5	-235	-30	-560	-93	1.57	2.26	-4.69	107.7
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
30	3	-784	46	-1597	-206	1.57	2.26	-9.62	142.7
30	4	-758	44	-1557	-199	1.57	2.26	-9.28	135.6
30	5	-747	43	-1540	-196	1.57	2.26	-9.15	132.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
31	3	-351	56	-3322	-102	3.14	6.79	-6.06	46.3
31	4	-346	53	-3245	-105	3.14	6.79	-6.02	41.6
31	5	-344	52	-3213	-106	3.14	6.79	-6.01	39.8
Spess.= 30.0 cm Ao= 2 d 10/25 Av= 4 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)									
32	3	-684	40	-1759	-109	1.57	2.26	-4.96	-66.2
32	4	-663	39	-1715	-108	1.57	2.26	-4.89	-65.2

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

32	5	-655	38	-1698	-108	1.57	2.26	-4.86	-64.8
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
33	3	-556	52	-2665	-300	1.57	2.26	-13.45	-163.3
33	4	-536	49	-2589	-290	1.57	2.26	-12.98	-157.7
33	5	-528	48	-2559	-286	1.57	2.26	-12.79	-155.5
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
34	3	-132	-53	-3105	-215	1.57	4.52	-8.83	180.9
34	4	-126	-51	-3021	-211	1.57	4.52	-8.62	175.5
34	5	-124	-50	-2988	-209	1.57	4.52	-8.54	173.4
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= 2 d 12/25		(e arm. base nelle due direzioni)				
35	3	-432	53	-2515	-205	1.57	4.52	-8.09	39.3
35	4	-417	50	-2446	-200	1.57	4.52	-7.90	35.8
35	5	-410	49	-2419	-198	1.57	4.52	-7.82	34.4
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= 2 d 12/25		(e arm. base nelle due direzioni)				
36	3	-300	11	-1367	-34	1.57	2.26	-2.59	-36.3
36	4	-288	11	-1335	-33	1.57	2.26	-2.52	-35.4
36	5	-283	11	-1322	-33	1.57	2.26	-2.49	-35.0
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
37	3	-432	25	-1668	-77	1.57	2.26	-4.02	-54.6
37	4	-421	24	-1632	-76	1.57	2.26	-3.94	-53.5
37	5	-416	24	-1617	-75	1.57	2.26	-3.90	-53.0
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
38	3	-182	17	-1834	-42	1.57	2.26	-3.38	-47.5
38	4	-174	17	-1791	-41	1.57	2.26	-3.30	-46.4
38	5	-170	17	-1773	-41	1.57	2.26	-3.27	-46.0
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
39	3	-311	14	-1155	-73	1.57	2.26	-3.30	-44.0
39	4	-300	13	-1131	-71	1.57	2.26	-3.21	-42.8
39	5	-295	13	-1121	-70	1.57	2.26	-3.18	-42.4
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
40	3	-434	24	-1401	-90	1.57	2.26	-4.05	-53.9
40	4	-421	24	-1372	-88	1.57	2.26	-3.95	-52.6
40	5	-416	23	-1361	-87	1.57	2.26	-3.91	-52.1
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
41	3	-269	19	-1374	-71	1.57	2.26	-3.50	-47.2
41	4	-262	19	-1348	-69	1.57	2.26	-3.42	-46.2
41	5	-259	19	-1336	-69	1.57	2.26	-3.39	-45.8
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
42	3	-210	58	-584	-207	1.57	2.26	-11.41	479.2
42	4	-203	56	-572	-198	1.57	2.26	-10.95	455.4
42	5	-201	55	-568	-195	1.57	2.26	-10.76	445.9
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
43	3	-1135	102	-2481	-513	1.57	4.52	-20.95	438.6
43	4	-1094	98	-2405	-493	1.57	4.52	-20.11	417.4
43	5	-1077	96	-2375	-485	1.57	4.52	-19.78	409.0
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= 2 d 12/25		(e arm. base nelle due direzioni)				
44	3	-444	-47	-3574	-474	1.57	4.52	-18.74	-225.5
44	4	-428	-45	-3463	-456	1.57	4.52	-18.01	-217.1
44	5	-421	-44	-3419	-449	1.57	4.52	-17.71	-213.7
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= 2 d 12/25		(e arm. base nelle due direzioni)				
45	3	-795	49	-2716	-395	1.57	2.26	-19.19	359.6
45	4	-765	47	-2635	-380	1.57	2.26	-18.40	339.7
45	5	-754	46	-2602	-374	1.57	2.26	-18.10	332.1
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
46	3	-465	57	-834	-214	1.57	2.26	-11.58	406.4
46	4	-449	55	-816	-206	1.57	2.26	-11.13	386.1
46	5	-443	54	-809	-203	1.57	2.26	-10.95	378.0
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
47	3	-761	44	-1373	-239	1.57	2.26	-12.16	296.9
47	4	-735	42	-1338	-230	1.57	2.26	-11.71	282.3
47	5	-724	41	-1325	-227	1.57	2.26	-11.53	276.6
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
48	3	-625	38	-1094	-186	1.57	2.26	-9.46	225.0
48	4	-604	36	-1070	-180	1.57	2.26	-9.11	213.3
48	5	-596	36	-1060	-178	1.57	2.26	-8.97	208.7
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
49	3	-460	125	-1114	-386	1.57	4.52	-15.86	466.4
49	4	-443	120	-1084	-370	1.57	4.52	-15.20	444.0
49	5	-437	119	-1072	-364	1.57	4.52	-14.95	435.5

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= 2 d 12/25	(e arm. base nelle due direzioni)					
50 3	-389	-0	-2295	1	1.57	2.26	-2.96	-44.3
50 4	-374	-0	-2217	1	1.57	2.26	-2.86	-42.8
50 5	-368	-0	-2186	1	1.57	2.26	-2.82	-42.2
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
51 3	-243	-0	-2175	1	1.57	2.26	-2.80	-41.9
51 4	-235	-0	-2107	1	1.57	2.26	-2.71	-40.6
51 5	-232	-0	-2080	1	1.57	2.26	-2.68	-40.1
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
52 3	-339	-1	-2346	1	1.57	2.26	-3.02	-45.3
52 4	-326	-1	-2271	1	1.57	2.26	-2.93	-43.8
52 5	-320	-1	-2241	1	1.57	2.26	-2.89	-43.2
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
53 3	-335	0	-2231	1	1.57	2.26	-2.87	-43.0
53 4	-322	0	-2157	1	1.57	2.26	-2.77	-41.5
53 5	-318	0	-2126	1	1.57	2.26	-2.73	-40.9
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
54 3	-283	0	-2173	1	1.57	2.26	-2.79	-41.8
54 4	-273	0	-2101	1	1.57	2.26	-2.70	-40.4
54 5	-269	0	-2072	1	1.57	2.26	-2.66	-39.9
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
55 3	-323	-1	-2508	3	1.57	2.26	-3.27	-48.8
55 4	-311	-1	-2436	3	1.57	2.26	-3.18	-47.4
55 5	-307	-1	-2407	3	1.57	2.26	-3.14	-46.9
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
56 3	396	18	-1839	-7	1.57	2.26	-2.53	349.4
56 4	381	18	-1790	-7	1.57	2.26	-2.46	337.6
56 5	375	18	-1771	-7	1.57	2.26	-2.43	332.8
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
57 3	-441	-1	-2579	-1	1.57	2.26	-3.32	-49.7
57 4	-428	-1	-2512	-1	1.57	2.26	-3.23	-48.4
57 5	-422	-1	-2486	-1	1.57	2.26	-3.20	-47.9
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
58 3	414	3	-2475	5	1.57	2.26	-3.29	279.0
58 4	398	3	-2404	5	1.57	2.26	-3.19	267.8
58 5	391	3	-2375	5	1.57	2.26	-3.15	263.4
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
59 3	410	25	-1743	5	1.57	2.26	-2.35	392.3
59 4	393	24	-1696	5	1.57	2.26	-2.28	378.5
59 5	387	24	-1677	5	1.57	2.26	-2.26	372.9
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
60 3	413	2	-2572	3	1.57	2.26	-3.35	275.8
60 4	397	2	-2501	3	1.57	2.26	-3.25	264.9
60 5	390	2	-2473	3	1.57	2.26	-3.22	260.5
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
61 3	485	12	-2050	6	1.57	2.26	-2.76	373.9
61 4	466	12	-1990	6	1.57	2.26	-2.68	359.8
61 5	458	12	-1967	6	1.57	2.26	-2.65	354.2
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
62 3	-332	-0	-2445	1	1.57	2.26	-3.13	-47.0
62 4	-320	-0	-2374	1	1.57	2.26	-3.04	-45.6
62 5	-315	-0	-2345	1	1.57	2.26	-3.01	-45.0
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
63 3	-257	-0	-2263	1	1.57	2.26	-2.90	-43.5
63 4	-250	-0	-2206	0	1.57	2.26	-2.83	-42.4
63 5	-247	-0	-2183	0	1.57	2.26	-2.80	-41.9
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
64 3	-435	-0	-2503	-1	1.57	2.26	-3.22	-48.2
64 4	-421	-0	-2436	-1	1.57	2.26	-3.13	-46.9
64 5	-415	-0	-2409	-1	1.57	2.26	-3.10	-46.4
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
65 3	-315	-0	-2334	1	1.57	2.26	-2.99	-44.8
65 4	-304	-0	-2267	1	1.57	2.26	-2.90	-43.5
65 5	-300	-0	-2240	0	1.57	2.26	-2.87	-43.0
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
66 3	-244	-0	-2247	1	1.57	2.26	-2.88	-43.2
66 4	-237	-0	-2187	1	1.57	2.26	-2.81	-42.0
66 5	-234	-0	-2164	1	1.57	2.26	-2.77	-41.6

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
67 3	-333	-0	-2359	0	1.57	2.26 -3.02 -45.2
67 4	-322	-0	-2294	0	1.57	2.26 -2.93 -44.0
67 5	-318	-0	-2268	0	1.57	2.26 -2.90 -43.5
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
68 3	-268	-0	-2261	1	1.57	2.26 -2.90 -43.5
68 4	-259	-0	-2197	1	1.57	2.26 -2.82 -42.2
68 5	-256	-0	-2171	1	1.57	2.26 -2.79 -41.7
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
69 3	-347	0	-2259	2	1.57	2.26 -2.93 -43.8
69 4	-335	0	-2184	2	1.57	2.26 -2.83 -42.3
69 5	-330	0	-2154	2	1.57	2.26 -2.79 -41.8
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
70 3	-378	1	-2311	3	1.57	2.26 -3.03 -45.2
70 4	-365	1	-2234	3	1.57	2.26 -2.93 -43.7
70 5	-359	1	-2203	3	1.57	2.26 -2.89 -43.1
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
71 3	-252	2	-2321	7	1.57	2.26 -3.14 -46.5
71 4	-241	2	-2247	7	1.57	2.26 -3.04 -45.0
71 5	-237	2	-2217	7	1.57	2.26 -2.99 -44.4
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
72 3	471	25	-1607	6	1.57	2.26 -2.20 432.1
72 4	452	24	-1560	6	1.57	2.26 -2.14 415.9
72 5	445	24	-1541	6	1.57	2.26 -2.11 409.4
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
73 3	361	3	-2394	7	1.57	2.26 -3.22 244.9
73 4	346	3	-2321	6	1.57	2.26 -3.12 234.8
73 5	340	3	-2291	6	1.57	2.26 -3.08 230.8
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
74 3	449	11	-1996	9	1.57	2.26 -2.77 346.3
74 4	430	11	-1932	9	1.57	2.26 -2.68 332.3
74 5	422	11	-1907	9	1.57	2.26 -2.64 326.7
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
75 3	-325	-0	-2302	2	1.57	2.26 -2.98 -44.6
75 4	-314	-0	-2229	2	1.57	2.26 -2.89 -43.2
75 5	-310	-0	-2201	2	1.57	2.26 -2.85 -42.6
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
76 3	-307	-0	-2452	4	1.57	2.26 -3.22 -48.0
76 4	-295	-0	-2378	3	1.57	2.26 -3.12 -46.5
76 5	-291	-0	-2348	3	1.57	2.26 -3.08 -45.9
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
77 3	-317	-0	-2343	2	1.57	2.26 -3.03 -45.4
77 4	-307	-0	-2274	2	1.57	2.26 -2.94 -44.0
77 5	-303	-0	-2246	2	1.57	2.26 -2.91 -43.5
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
78 3	-336	-0	-2367	3	1.57	2.26 -3.09 -46.2
78 4	-324	-0	-2292	3	1.57	2.26 -2.99 -44.7
78 5	-319	-0	-2262	3	1.57	2.26 -2.96 -44.1
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
79 3	-384	2	-2308	7	1.57	2.26 -3.11 -46.2
79 4	-369	1	-2230	7	1.57	2.26 -3.01 -44.6
79 5	-363	1	-2199	7	1.57	2.26 -2.97 -44.0
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
80 3	-367	3	-2161	10	1.57	2.26 -3.00 -44.2
80 4	-352	3	-2088	9	1.57	2.26 -2.89 -42.7
80 5	-346	3	-2058	9	1.57	2.26 -2.85 -42.1
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
81 3	-382	15	-419	-17	1.57	2.26 -0.96 -13.1
81 4	-368	14	-406	-17	1.57	2.26 -0.93 -12.7
81 5	-363	14	-400	-17	1.57	2.26 -0.92 -12.6
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
82 3	-381	45	-407	-73	1.57	2.26 -3.77 96.3
82 4	-368	43	-396	-71	1.57	2.26 -3.65 92.4
82 5	-363	43	-392	-70	1.57	2.26 -3.60 90.9
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
83 3	-495	19	-712	-25	1.57	2.26 -1.51 -20.9
83 4	-477	18	-690	-24	1.57	2.26 -1.47 -20.3
83 5	-470	18	-682	-24	1.57	2.26 -1.45 -20.0
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

84	3	-263	27	-286	-33	1.57	2.26	-1.52	-18.3
84	4	-254	26	-277	-32	1.57	2.26	-1.47	-17.7
84	5	-250	26	-274	-32	1.57	2.26	-1.46	-17.5
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
85	3	-966	78	-1290	-199	1.57	2.26	-9.82	202.4
85	4	-934	75	-1253	-192	1.57	2.26	-9.49	194.5
85	5	-921	73	-1238	-190	1.57	2.26	-9.36	191.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
86	3	-271	76	-3035	-76	3.14	6.79	-5.17	114.1
86	4	-266	72	-2956	-78	3.14	6.79	-5.13	106.8
86	5	-265	71	-2924	-79	3.14	6.79	-5.11	103.9
Spess.= 30.0 cm Ao= 2 d 10/25 Av= 4 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)									
87	3	-767	54	-1593	-103	1.57	2.26	-4.63	-61.6
87	4	-743	52	-1549	-102	1.57	2.26	-4.55	-60.4
87	5	-733	51	-1532	-102	1.57	2.26	-4.52	-60.0
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
88	3	-775	84	-2610	-315	1.57	2.26	-14.41	184.4
88	4	-748	80	-2529	-304	1.57	2.26	-13.91	176.8
88	5	-737	79	-2496	-300	1.57	2.26	-13.71	173.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
89	3	-214	71	-3046	-214	1.57	4.52	-8.74	221.5
89	4	-206	67	-2955	-209	1.57	4.52	-8.52	210.5
89	5	-202	66	-2919	-207	1.57	4.52	-8.43	206.1
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)									
90	3	-567	79	-2431	-206	1.57	4.52	-8.07	83.9
90	4	-547	75	-2358	-200	1.57	4.52	-7.86	78.1
90	5	-539	74	-2329	-198	1.57	4.52	-7.78	75.8
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)									
91	3	-436	12	-1238	-23	1.57	2.26	-2.15	-30.6
91	4	-419	12	-1205	-23	1.57	2.26	-2.09	-29.7
91	5	-413	12	-1191	-23	1.57	2.26	-2.07	-29.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
92	3	-437	28	-1418	-71	1.57	2.26	-3.56	-48.2
92	4	-425	27	-1384	-70	1.57	2.26	-3.48	-47.1
92	5	-420	27	-1370	-69	1.57	2.26	-3.45	-46.7
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
93	3	-276	14	-1737	-36	1.57	2.26	-3.09	-43.8
93	4	-266	14	-1692	-35	1.57	2.26	-3.02	-42.7
93	5	-261	14	-1674	-35	1.57	2.26	-2.99	-42.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
94	3	-415	22	-919	-54	1.57	2.26	-2.50	-33.5
94	4	-401	21	-897	-52	1.57	2.26	-2.44	-32.7
94	5	-395	21	-888	-52	1.57	2.26	-2.41	-32.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
95	3	-458	33	-1103	-78	1.57	2.26	-3.40	-44.9
95	4	-444	32	-1077	-76	1.57	2.26	-3.32	-43.8
95	5	-439	31	-1067	-75	1.57	2.26	-3.29	-43.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
96	3	-343	24	-1151	-59	1.57	2.26	-2.91	-39.3
96	4	-331	23	-1122	-57	1.57	2.26	-2.84	-38.3
96	5	-326	23	-1111	-57	1.57	2.26	-2.81	-38.0
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
97	3	-210	81	-132	-111	1.57	2.26	-6.19	332.8
97	4	-203	78	-129	-107	1.57	2.26	-5.97	320.0
97	5	-201	77	-128	-105	1.57	2.26	-5.88	314.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
98	3	-1637	151	-2280	-539	3.14	4.52	-22.08	516.1
98	4	-1579	146	-2204	-518	3.14	4.52	-21.22	494.2
98	5	-1555	143	-2174	-510	3.14	4.52	-20.88	485.4
Spess.= 30.0 cm Ao= 2 d 10/25 Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)									
99	3	-666	-60	-3839	-522	1.57	4.52	-20.68	252.3
99	4	-643	-57	-3711	-502	1.57	4.52	-19.88	240.4
99	5	-633	-56	-3661	-494	1.57	4.52	-19.56	235.5
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)									
100	3	-1140	88	-2660	-421	1.57	2.26	-20.95	449.5
100	4	-1100	84	-2573	-405	1.57	2.26	-20.12	428.2
100	5	-1084	82	-2539	-398	1.57	2.26	-19.79	419.7
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

101	3	-484	89	-340	-162	1.57	2.26	-9.02	423.7
101	4	-467	86	-332	-156	1.57	2.26	-8.70	407.3
101	5	-461	84	-328	-154	1.57	2.26	-8.57	400.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
102	3	-950	77	-939	-217	1.57	2.26	-11.62	377.8
102	4	-918	74	-912	-210	1.57	2.26	-11.22	363.2
102	5	-905	73	-901	-207	1.57	2.26	-11.06	357.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
103	3	-716	66	-663	-157	1.57	2.26	-8.40	277.6
103	4	-692	64	-646	-152	1.57	2.26	-8.12	267.0
103	5	-683	63	-639	-150	1.57	2.26	-8.01	262.7
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
104	3	-481	186	-265	-322	1.57	2.26	-18.00	1018.2
104	4	-463	179	-257	-310	1.57	2.26	-17.30	977.5
104	5	-456	176	-253	-305	1.57	2.26	-17.02	961.6
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
105	3	-395	20	-849	-41	1.57	2.26	-2.10	-28.4
105	4	-380	19	-827	-40	1.57	2.26	-2.03	-27.6
105	5	-374	19	-818	-39	1.57	2.26	-2.01	-27.2
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
106	3	-327	25	-770	-95	1.57	2.26	-4.39	59.6
106	4	-316	25	-755	-92	1.57	2.26	-4.22	55.2
106	5	-311	24	-748	-90	1.57	2.26	-4.15	53.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
107	3	-366	23	-887	-111	1.57	2.26	-5.15	72.1
107	4	-354	22	-869	-107	1.57	2.26	-4.96	67.4
107	5	-349	22	-863	-106	1.57	2.26	-4.89	65.5
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
108	3	-345	18	-961	-84	1.57	2.26	-3.61	-46.2
108	4	-333	18	-942	-81	1.57	2.26	-3.49	-44.8
108	5	-328	18	-933	-80	1.57	2.26	-3.44	-44.2
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
109	3	-405	23	-1063	-35	1.57	2.26	-2.21	-30.6
109	4	-389	22	-1035	-34	1.57	2.26	-2.14	-29.7
109	5	-383	22	-1024	-33	1.57	2.26	-2.12	-29.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
110	3	-353	16	-1156	-43	1.57	2.26	-2.52	-34.6
110	4	-339	16	-1128	-41	1.57	2.26	-2.45	-33.7
110	5	-334	16	-1117	-41	1.57	2.26	-2.42	-33.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
111	3	-364	21	-1252	-26	1.57	2.26	-2.23	-31.5
111	4	-350	20	-1220	-25	1.57	2.26	-2.17	-30.7
111	5	-344	20	-1207	-25	1.57	2.26	-2.14	-30.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
112	3	-287	-26	-652	-76	1.57	2.26	-3.43	-41.3
112	4	-277	-25	-638	-73	1.57	2.26	-3.28	-39.7
112	5	-273	-25	-632	-72	1.57	2.26	-3.23	-39.1
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
113	3	-697	36	-1335	-162	1.57	2.26	-7.47	97.7
113	4	-675	34	-1304	-157	1.57	2.26	-7.21	92.6
113	5	-666	34	-1291	-155	1.57	2.26	-7.11	90.5
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
114	3	-752	46	-1709	-161	1.57	2.26	-6.95	-87.9
114	4	-728	44	-1665	-157	1.57	2.26	-6.78	-85.7
114	5	-719	44	-1648	-156	1.57	2.26	-6.71	-84.8
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
115	3	-699	39	-1538	-136	1.57	2.26	-5.82	-74.5
115	4	-678	37	-1502	-132	1.57	2.26	-5.67	-72.6
115	5	-669	37	-1487	-131	1.57	2.26	-5.62	-71.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
116	3	-519	50	-2337	-112	1.57	4.52	-5.40	-73.3
116	4	-510	48	-2283	-113	1.57	4.52	-5.35	-72.6
116	5	-507	47	-2262	-113	1.57	4.52	-5.33	-72.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)									
117	3	-677	49	-3611	104	3.14	11.31	-5.85	-82.0
117	4	-664	47	-3532	91	3.14	11.31	-5.53	-77.9
117	5	-659	46	-3500	86	3.14	11.31	-5.41	-76.3
Spess.= 30.0 cm Ao= 2 d 10/25 Av= 8 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)									
118	3	-425	41	-1918	58	1.57	4.52	-3.67	-51.1

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

118	4	-419	39	-1876	50	1.57	4.52	-3.44	-48.1
118	5	-417	39	-1859	47	1.57	4.52	-3.35	-47.0
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)						
119	3	-640	35	-1707	-100	1.57	2.26	-4.66	-62.4
119	4	-621	34	-1667	-99	1.57	2.26	-4.58	-61.3
119	5	-613	33	-1651	-99	1.57	2.26	-4.55	-60.8
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)						
120	3	-530	-32	-1796	-58	1.57	2.26	-3.73	-51.6
120	4	-515	-32	-1752	-60	1.57	2.26	-3.71	-51.2
120	5	-509	-32	-1734	-61	1.57	2.26	-3.71	-51.1
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)						
121	3	-517	-30	-1855	-65	1.57	2.26	-3.96	-54.6
121	4	-502	-30	-1812	-65	1.57	2.26	-3.91	-53.9
121	5	-496	-29	-1794	-65	1.57	2.26	-3.89	-53.6
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)						
122	3	-751	53	-2047	-254	1.57	2.26	-11.74	160.5
122	4	-725	50	-1991	-245	1.57	2.26	-11.33	152.9
122	5	-715	49	-1968	-242	1.57	2.26	-11.16	149.8
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)						
123	3	-677	51	-2018	-185	1.57	2.26	-7.98	-101.3
123	4	-655	49	-1964	-181	1.57	2.26	-7.79	-98.9
123	5	-647	48	-1943	-179	1.57	2.26	-7.71	-97.9
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)						
124	3	-311	16	-1431	-18	1.57	2.26	-2.28	-32.8
124	4	-298	16	-1395	-18	1.57	2.26	-2.22	-32.0
124	5	-293	16	-1381	-18	1.57	2.26	-2.19	-31.6
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)						
125	3	-229	16	-1593	-38	1.57	2.26	-2.97	-41.7
125	4	-219	15	-1556	-37	1.57	2.26	-2.90	-40.7
125	5	-215	15	-1540	-37	1.57	2.26	-2.87	-40.3
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)						
126	3	-249	19	-1633	-23	1.57	2.26	-2.65	-38.1
126	4	-238	19	-1593	-23	1.57	2.26	-2.59	-37.1
126	5	-234	19	-1577	-22	1.57	2.26	-2.56	-36.7
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)						
127	3	-298	21	-1666	-65	1.57	2.26	-3.72	-51.0
127	4	-291	20	-1632	-64	1.57	2.26	-3.64	-50.0
127	5	-288	20	-1618	-63	1.57	2.26	-3.61	-49.5
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)						
128	3	-399	-25	-1908	-61	1.57	2.26	-3.94	-54.6
128	4	-389	-24	-1867	-61	1.57	2.26	-3.87	-53.6
128	5	-385	-24	-1849	-61	1.57	2.26	-3.85	-53.2
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)						
129	3	-317	-22	-1927	-56	1.57	2.26	-3.84	-53.5
129	4	-311	-22	-1887	-56	1.57	2.26	-3.77	-52.5
129	5	-308	-22	-1870	-55	1.57	2.26	-3.74	-52.1
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)						
130	3	231	18	-1874	-31	1.57	2.26	-3.14	245.1
130	4	222	18	-1829	-30	1.57	2.26	-3.07	236.5
130	5	218	18	-1811	-30	1.57	2.26	-3.04	233.0
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)						
131	3	-240	-18	-2077	-46	1.57	2.26	-3.79	-53.4
131	4	-231	-17	-2028	-45	1.57	2.26	-3.70	-52.2
131	5	-228	-17	-2008	-45	1.57	2.26	-3.67	-51.7
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)						
132	3	-284	-14	-2140	-42	1.57	2.26	-3.76	-53.3
132	4	-273	-14	-2090	-41	1.57	2.26	-3.68	-52.1
132	5	-269	-14	-2070	-41	1.57	2.26	-3.64	-51.6
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)						
133	3	-297	11	-1267	-53	1.57	2.26	-2.90	-39.7
133	4	-286	11	-1238	-51	1.57	2.26	-2.83	-38.7
133	5	-281	11	-1227	-50	1.57	2.26	-2.80	-38.3
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)						
134	3	-231	16	-1483	-54	1.57	2.26	-3.22	-44.3
134	4	-222	16	-1449	-53	1.57	2.26	-3.14	-43.2
134	5	-218	16	-1436	-52	1.57	2.26	-3.11	-42.8
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)						
135	3	-191	-46	-511	-160	1.57	2.26	-8.81	349.0
135	4	-185	-44	-503	-154	1.57	2.26	-8.46	330.8

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

135	5	-183	-43	-500	-152	1.57	2.26	-8.31	323.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
136	3	-818	99	-1486	-389	1.57	4.52	-15.98	402.2
136	4	-788	95	-1445	-374	1.57	4.52	-15.35	383.2
136	5	-776	94	-1429	-368	1.57	4.52	-15.10	375.7
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)									
137	3	-875	45	-1893	-306	1.57	2.26	-15.32	339.3
137	4	-843	42	-1839	-294	1.57	2.26	-14.70	320.7
137	5	-831	41	-1819	-290	1.57	2.26	-14.45	313.1
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
138	3	-342	42	-689	-163	1.57	2.26	-8.73	288.6
138	4	-331	41	-677	-157	1.57	2.26	-8.39	273.1
138	5	-327	40	-672	-154	1.57	2.26	-8.25	266.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
139	3	-477	30	-935	-144	1.57	2.26	-7.15	148.1
139	4	-461	29	-916	-140	1.57	2.26	-6.88	139.6
139	5	-455	28	-908	-138	1.57	2.26	-6.78	136.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
140	3	-404	1	-2244	2	1.57	2.26	-2.90	-43.4
140	4	-388	1	-2167	2	1.57	2.26	-2.80	-42.0
140	5	-381	1	-2137	2	1.57	2.26	-2.77	-41.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
141	3	-398	-1	-2296	1	1.57	2.26	-2.96	-44.3
141	4	-382	-1	-2219	1	1.57	2.26	-2.86	-42.9
141	5	-376	-1	-2188	1	1.57	2.26	-2.82	-42.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
142	3	-316	-0	-2268	1	1.57	2.26	-2.91	-43.6
142	4	-304	-0	-2195	1	1.57	2.26	-2.82	-42.3
142	5	-300	-0	-2167	1	1.57	2.26	-2.78	-41.7
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
143	3	-237	-0	-2203	1	1.57	2.26	-2.83	-42.4
143	4	-229	-0	-2138	1	1.57	2.26	-2.75	-41.2
143	5	-226	-0	-2112	1	1.57	2.26	-2.71	-40.7
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
144	3	-309	-0	-2304	1	1.57	2.26	-2.96	-44.3
144	4	-298	-0	-2234	1	1.57	2.26	-2.87	-42.9
144	5	-293	-0	-2206	1	1.57	2.26	-2.83	-42.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
145	3	-271	-0	-2205	1	1.57	2.26	-2.83	-42.5
145	4	-262	-0	-2135	1	1.57	2.26	-2.74	-41.1
145	5	-258	-0	-2108	1	1.57	2.26	-2.71	-40.6
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
146	3	-294	1	-2304	3	1.57	2.26	-3.01	-44.9
146	4	-281	1	-2230	3	1.57	2.26	-2.91	-43.5
146	5	-276	1	-2199	3	1.57	2.26	-2.87	-42.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
147	3	-319	-1	-2399	1	1.57	2.26	-3.09	-46.2
147	4	-307	-1	-2325	1	1.57	2.26	-2.99	-44.8
147	5	-302	-1	-2296	1	1.57	2.26	-2.95	-44.2
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
148	3	331	1	-2368	3	1.57	2.26	-3.09	214.2
148	4	318	1	-2295	3	1.57	2.26	-3.00	205.6
148	5	313	1	-2265	3	1.57	2.26	-2.96	202.2
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
149	3	-331	-1	-2354	2	1.57	2.26	-3.04	-45.5
149	4	-318	-1	-2278	2	1.57	2.26	-2.95	-44.1
149	5	-312	-1	-2248	2	1.57	2.26	-2.91	-43.5
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
150	3	-357	0	-2257	1	1.57	2.26	-2.90	-43.5
150	4	-344	0	-2182	1	1.57	2.26	-2.81	-42.0
150	5	-338	0	-2152	1	1.57	2.26	-2.77	-41.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
151	3	-310	0	-2202	1	1.57	2.26	-2.83	-42.4
151	4	-299	0	-2129	1	1.57	2.26	-2.74	-41.0
151	5	-294	0	-2100	1	1.57	2.26	-2.70	-40.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
152	3	-324	-1	-2380	2	1.57	2.26	-3.07	-46.0
152	4	-314	-0	-2312	2	1.57	2.26	-2.99	-44.7
152	5	-310	-0	-2285	1	1.57	2.26	-2.95	-44.2

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
153 3 -371	-1	-2551	2	1.57	2.26	-3.30 -49.3
153 4 -358	-1	-2481	2	1.57	2.26	-3.21 -48.0
153 5 -353	-1	-2454	2	1.57	2.26	-3.17 -47.4
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
154 3 -345	-1	-2409	1	1.57	2.26	-3.10 -46.4
154 4 -335	-1	-2343	1	1.57	2.26	-3.02 -45.2
154 5 -330	-1	-2317	1	1.57	2.26	-2.98 -44.7
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
155 3 -334	-1	-2469	2	1.57	2.26	-3.21 -47.9
155 4 -323	-1	-2399	2	1.57	2.26	-3.11 -46.6
155 5 -318	-1	-2371	2	1.57	2.26	-3.08 -46.0
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
156 3 -422	2	-2666	-3	1.57	2.26	-3.48 -52.0
156 4 -407	1	-2596	-3	1.57	2.26	-3.39 -50.6
156 5 -401	1	-2569	-3	1.57	2.26	-3.36 -50.1
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
157 3 -276	8	-2032	-28	1.57	2.26	-3.27 -47.1
157 4 -264	7	-1980	-27	1.57	2.26	-3.19 -45.8
157 5 -259	7	-1960	-27	1.57	2.26	-3.15 -45.4
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
158 3 -601	-1	-2730	-8	1.57	2.26	-3.68 -54.6
158 4 -581	-1	-2662	-8	1.57	2.26	-3.59 -53.2
158 5 -574	-1	-2635	-8	1.57	2.26	-3.55 -52.7
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
159 3 464	6	-2384	-4	1.57	2.26	-3.14 325.5
159 4 447	6	-2321	-4	1.57	2.26	-3.06 313.8
159 5 440	5	-2297	-4	1.57	2.26	-3.03 309.2
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
160 3 -375	-0	-2428	1	1.57	2.26	-3.11 -46.6
160 4 -364	-0	-2367	1	1.57	2.26	-3.03 -45.5
160 5 -360	-0	-2342	1	1.57	2.26	-3.00 -45.0
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
161 3 -522	-0	-2592	-2	1.57	2.26	-3.36 -50.2
161 4 -507	-0	-2528	-2	1.57	2.26	-3.27 -49.0
161 5 -500	-0	-2503	-2	1.57	2.26	-3.24 -48.5
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
162 3 -410	-0	-2440	-1	1.57	2.26	-3.13 -46.9
162 4 -398	-0	-2382	-1	1.57	2.26	-3.05 -45.8
162 5 -394	-0	-2358	-1	1.57	2.26	-3.02 -45.3
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
163 3 -425	-1	-2530	-1	1.57	2.26	-3.25 -48.6
163 4 -411	-1	-2464	-1	1.57	2.26	-3.16 -47.4
163 5 -406	-1	-2438	-1	1.57	2.26	-3.13 -46.9
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
164 3 323	1	-2531	4	1.57	2.26	-3.34 213.2
164 4 310	1	-2458	4	1.57	2.26	-3.24 204.4
164 5 304	1	-2429	4	1.57	2.26	-3.20 200.8
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
165 3 478	10	-2163	4	1.57	2.26	-2.85 358.3
165 4 459	10	-2104	4	1.57	2.26	-2.77 345.2
165 5 452	10	-2080	4	1.57	2.26	-2.74 339.9
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
166 3 -333	1	-2601	2	1.57	2.26	-3.38 -50.5
166 4 -320	1	-2530	2	1.57	2.26	-3.28 -49.1
166 5 -315	1	-2502	2	1.57	2.26	-3.24 -48.5
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
167 3 477	6	-2325	6	1.57	2.26	-3.11 335.2
167 4 459	6	-2258	6	1.57	2.26	-3.02 322.2
167 5 451	6	-2231	6	1.57	2.26	-2.98 317.0
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
168 3 390	0	-2436	2	1.57	2.26	-3.16 249.9
168 4 375	0	-2364	2	1.57	2.26	-3.07 240.4
168 5 369	0	-2335	2	1.57	2.26	-3.03 236.6
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
169 3 -373	-0	-2481	-0	1.57	2.26	-3.17 -47.6
169 4 -360	-0	-2412	-0	1.57	2.26	-3.08 -46.2
169 5 -355	-0	-2384	-0	1.57	2.26	-3.05 -45.7

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)
170 3 396	0	-2515	0 1.57 2.26 -3.22 254.2
170 4 381	0	-2443	0 1.57 2.26 -3.13 244.5
170 5 375	0	-2415	0 1.57 2.26 -3.09 240.7
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)
171 3 -317	-0	-2470	1 1.57 2.26 -3.17 -47.5
171 4 -304	-0	-2398	1 1.57 2.26 -3.08 -46.1
171 5 -300	-0	-2368	1 1.57 2.26 -3.04 -45.5
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)
172 3 -359	-0	-2376	-0 1.57 2.26 -3.04 -45.6
172 4 -348	-0	-2314	-0 1.57 2.26 -2.96 -44.4
172 5 -344	-0	-2289	-0 1.57 2.26 -2.93 -43.9
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)
173 3 -274	-0	-2275	-0 1.57 2.26 -2.91 -43.6
173 4 -267	-0	-2222	-0 1.57 2.26 -2.84 -42.6
173 5 -264	-0	-2200	-0 1.57 2.26 -2.81 -42.2
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)
174 3 -390	-0	-2386	-1 1.57 2.26 -3.06 -45.9
174 4 -379	-0	-2327	-1 1.57 2.26 -2.98 -44.7
174 5 -374	-0	-2303	-1 1.57 2.26 -2.95 -44.3
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)
175 3 -293	-0	-2299	0 1.57 2.26 -2.94 -44.1
175 4 -285	-0	-2240	0 1.57 2.26 -2.87 -43.0
175 5 -282	-0	-2217	0 1.57 2.26 -2.84 -42.5
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)
176 3 -436	-0	-2588	-3 1.57 2.26 -3.38 -50.4
176 4 -421	-0	-2518	-3 1.57 2.26 -3.29 -49.1
176 5 -414	-0	-2490	-3 1.57 2.26 -3.25 -48.5
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)
177 3 -506	-1	-2509	-2 1.57 2.26 -3.25 -48.6
177 4 -491	-1	-2446	-2 1.57 2.26 -3.16 -47.3
177 5 -484	-1	-2420	-2 1.57 2.26 -3.13 -46.8
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)
178 3 -599	-1	-2634	-7 1.57 2.26 -3.54 -52.5
178 4 -580	-1	-2566	-7 1.57 2.26 -3.44 -51.1
178 5 -572	-1	-2538	-7 1.57 2.26 -3.41 -50.6
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)
179 3 -449	-0	-2542	-2 1.57 2.26 -3.28 -49.1
179 4 -434	-0	-2474	-1 1.57 2.26 -3.19 -47.8
179 5 -428	-0	-2447	-1 1.57 2.26 -3.16 -47.2
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)
180 3 -329	-0	-2374	0 1.57 2.26 -3.04 -45.6
180 4 -318	-0	-2304	0 1.57 2.26 -2.95 -44.2
180 5 -313	-0	-2277	0 1.57 2.26 -2.92 -43.7
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)
181 3 -277	-0	-2283	1 1.57 2.26 -2.93 -43.8
181 4 -269	-0	-2221	1 1.57 2.26 -2.85 -42.7
181 5 -266	-0	-2196	1 1.57 2.26 -2.81 -42.2
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)
182 3 -353	-0	-2400	-0 1.57 2.26 -3.07 -46.0
182 4 -341	-0	-2333	-0 1.57 2.26 -2.98 -44.7
182 5 -337	-0	-2307	-0 1.57 2.26 -2.95 -44.2
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)
183 3 -294	-0	-2297	1 1.57 2.26 -2.94 -44.1
183 4 -284	-0	-2231	1 1.57 2.26 -2.86 -42.9
183 5 -280	-0	-2205	1 1.57 2.26 -2.83 -42.4
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)
184 3 -299	0	-2195	1 1.57 2.26 -2.83 -42.3
184 4 -289	0	-2123	1 1.57 2.26 -2.74 -41.0
184 5 -286	0	-2095	1 1.57 2.26 -2.70 -40.4
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)
185 3 -325	0	-2227	1 1.57 2.26 -2.88 -43.1
185 4 -314	0	-2154	1 1.57 2.26 -2.78 -41.7
185 5 -309	0	-2125	1 1.57 2.26 -2.75 -41.1
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)
186 3 -365	0	-2287	3 1.57 2.26 -2.98 -44.5
186 4 -352	0	-2212	2 1.57 2.26 -2.88 -43.1
186 5 -347	0	-2181	2 1.57 2.26 -2.84 -42.5
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

187	3	-283	1	-2378	6	1.57	2.26	-3.18	-47.3
187	4	-271	1	-2302	6	1.57	2.26	-3.08	-45.8
187	5	-267	1	-2272	6	1.57	2.26	-3.04	-45.2
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
188	3	490	13	-2000	7	1.57	2.26	-2.73	380.7
188	4	470	13	-1939	7	1.57	2.26	-2.65	365.9
188	5	462	12	-1914	7	1.57	2.26	-2.61	359.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
189	3	272	1	-2454	6	1.57	2.26	-3.27	179.6
189	4	261	1	-2380	5	1.57	2.26	-3.17	171.9
189	5	256	1	-2350	5	1.57	2.26	-3.13	168.8
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
190	3	338	5	-2211	8	1.57	2.26	-3.03	244.5
190	4	324	5	-2139	8	1.57	2.26	-2.93	234.1
190	5	318	5	-2111	8	1.57	2.26	-2.89	230.0
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
191	3	-287	-0	-2230	1	1.57	2.26	-2.88	-43.1
191	4	-278	-0	-2161	1	1.57	2.26	-2.79	-41.7
191	5	-274	-0	-2133	1	1.57	2.26	-2.75	-41.2
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
192	3	-309	-0	-2265	2	1.57	2.26	-2.93	-43.8
192	4	-299	-0	-2195	1	1.57	2.26	-2.84	-42.4
192	5	-295	-0	-2167	1	1.57	2.26	-2.80	-41.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
193	3	-321	-0	-2421	3	1.57	2.26	-3.16	-47.2
193	4	-310	-0	-2349	3	1.57	2.26	-3.06	-45.7
193	5	-305	-0	-2320	3	1.57	2.26	-3.02	-45.2
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
194	3	-281	-0	-2263	1	1.57	2.26	-2.92	-43.7
194	4	-273	-0	-2196	1	1.57	2.26	-2.83	-42.4
194	5	-269	-0	-2170	1	1.57	2.26	-2.80	-41.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
195	3	-302	-0	-2303	2	1.57	2.26	-2.97	-44.5
195	4	-293	-0	-2234	1	1.57	2.26	-2.89	-43.2
195	5	-289	-0	-2207	1	1.57	2.26	-2.85	-42.6
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
196	3	-335	-0	-2336	2	1.57	2.26	-3.04	-45.4
196	4	-323	-0	-2263	2	1.57	2.26	-2.94	-44.0
196	5	-318	-0	-2233	2	1.57	2.26	-2.90	-43.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
197	3	-388	1	-2328	5	1.57	2.26	-3.10	-46.1
197	4	-373	1	-2250	5	1.57	2.26	-3.00	-44.6
197	5	-367	1	-2219	5	1.57	2.26	-2.96	-44.0
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
198	3	-512	11	-603	-14	1.57	2.26	-1.11	-15.6
198	4	-493	11	-582	-13	1.57	2.26	-1.07	-15.1
198	5	-486	11	-574	-13	1.57	2.26	-1.06	-14.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
199	3	-384	32	-489	-51	1.57	2.26	-2.22	-27.5
199	4	-371	31	-476	-49	1.57	2.26	-2.15	-26.6
199	5	-365	31	-470	-48	1.57	2.26	-2.12	-26.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
200	3	-450	38	-589	-79	1.57	2.26	-3.73	59.7
200	4	-434	37	-575	-76	1.57	2.26	-3.61	57.2
200	5	-428	37	-570	-75	1.57	2.26	-3.56	56.2
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
201	3	-436	28	-698	-55	1.57	2.26	-2.38	-31.0
201	4	-421	27	-680	-54	1.57	2.26	-2.31	-30.1
201	5	-415	27	-673	-53	1.57	2.26	-2.29	-29.8
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
202	3	-590	17	-959	-17	1.57	2.26	-1.65	-23.5
202	4	-569	17	-929	-17	1.57	2.26	-1.60	-22.8
202	5	-560	16	-917	-17	1.57	2.26	-1.58	-22.5
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
203	3	-500	18	-989	-26	1.57	2.26	-1.90	-26.6
203	4	-482	17	-961	-25	1.57	2.26	-1.85	-25.8
203	5	-475	17	-950	-25	1.57	2.26	-1.83	-25.5
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

204	3	-523	17	-1196	-16	1.57	2.26	-1.92	-27.7
204	4	-505	17	-1161	-16	1.57	2.26	-1.87	-26.9
204	5	-497	17	-1147	-16	1.57	2.26	-1.85	-26.6
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
205	3	-312	20	-360	-24	1.57	2.26	-1.06	-14.0
205	4	-301	19	-348	-23	1.57	2.26	-1.03	-13.6
205	5	-297	19	-343	-23	1.57	2.26	-1.01	-13.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
206	3	-812	61	-988	-147	1.57	2.26	-7.21	140.8
206	4	-786	59	-962	-143	1.57	2.26	-6.97	135.2
206	5	-775	58	-951	-141	1.57	2.26	-6.88	132.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
207	3	-886	70	-1487	-156	1.57	2.26	-6.89	-85.0
207	4	-857	67	-1445	-152	1.57	2.26	-6.72	-82.9
207	5	-846	66	-1428	-151	1.57	2.26	-6.65	-82.0
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
208	3	-797	57	-1269	-127	1.57	2.26	-5.54	-69.2
208	4	-772	55	-1235	-124	1.57	2.26	-5.40	-67.4
208	5	-762	54	-1222	-123	1.57	2.26	-5.35	-66.7
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
209	3	-499	69	-2142	-96	1.57	4.52	-4.80	73.2
209	4	-483	66	-2080	-97	1.57	4.52	-4.74	68.4
209	5	-476	65	-2055	-97	1.57	4.52	-4.71	66.5
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)									
210	3	-565	61	-3241	175	3.14	11.31	-6.79	-92.0
210	4	-554	59	-3161	162	3.14	11.31	-6.44	-87.6
210	5	-549	58	-3130	156	3.14	11.31	-6.30	-85.9
Spess.= 30.0 cm Ao= 2 d 10/25 Av= 8 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)									
211	3	-358	49	-1708	102	1.57	4.52	-4.41	50.8
211	4	-346	48	-1660	93	1.57	4.52	-4.15	49.2
211	5	-341	47	-1641	90	1.57	4.52	-4.04	48.6
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)									
212	3	-702	45	-1501	-96	1.57	2.26	-4.31	-57.4
212	4	-680	44	-1462	-94	1.57	2.26	-4.23	-56.3
212	5	-671	43	-1446	-94	1.57	2.26	-4.20	-55.8
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
213	3	-573	36	-1670	-53	1.57	2.26	-3.44	-47.6
213	4	-555	35	-1625	-54	1.57	2.26	-3.41	-47.1
213	5	-548	35	-1607	-55	1.57	2.26	-3.40	-46.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
214	3	-541	31	-1701	-65	1.57	2.26	-3.77	-51.8
214	4	-525	30	-1657	-65	1.57	2.26	-3.72	-50.9
214	5	-518	30	-1639	-65	1.57	2.26	-3.69	-50.6
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
215	3	-983	88	-1840	-258	1.57	2.26	-12.42	218.6
215	4	-949	84	-1784	-250	1.57	2.26	-11.99	209.9
215	5	-936	83	-1762	-246	1.57	2.26	-11.82	206.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
216	3	-829	78	-1867	-184	1.57	2.26	-8.01	-100.3
216	4	-801	74	-1811	-179	1.57	2.26	-7.81	-97.7
216	5	-790	73	-1790	-178	1.57	2.26	-7.73	-96.7
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
217	3	-444	14	-1386	-13	1.57	2.26	-2.10	-30.4
217	4	-428	14	-1347	-13	1.57	2.26	-2.04	-29.6
217	5	-421	13	-1332	-13	1.57	2.26	-2.01	-29.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
218	3	-346	14	-1484	-30	1.57	2.26	-2.62	-37.1
218	4	-333	14	-1446	-29	1.57	2.26	-2.55	-36.2
218	5	-327	14	-1430	-29	1.57	2.26	-2.52	-35.8
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
219	3	-359	15	-1584	-18	1.57	2.26	-2.45	-35.5
219	4	-345	14	-1541	-17	1.57	2.26	-2.39	-34.5
219	5	-340	14	-1524	-17	1.57	2.26	-2.36	-34.2
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
220	3	-279	22	-1408	-59	1.57	2.26	-3.24	-44.2
220	4	-271	21	-1376	-58	1.57	2.26	-3.17	-43.3
220	5	-269	21	-1363	-57	1.57	2.26	-3.14	-42.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
221	3	-374	-22	-1707	-64	1.57	2.26	-3.75	-51.5

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

221	4	-364	-22	-1666	-63	1.57	2.26	-3.67	-50.4
221	5	-360	-22	-1650	-63	1.57	2.26	-3.64	-50.0
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
222	3	-269	-19	-1710	-57	1.57	2.26	-3.59	-49.6
222	4	-263	-19	-1671	-56	1.57	2.26	-3.51	-48.5
222	5	-261	-19	-1654	-56	1.57	2.26	-3.48	-48.1
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
223	3	288	14	-1816	-25	1.57	2.26	-2.94	257.7
223	4	278	14	-1768	-25	1.57	2.26	-2.86	249.1
223	5	273	13	-1749	-25	1.57	2.26	-2.83	245.7
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
224	3	-308	-14	-1990	-42	1.57	2.26	-3.58	-50.5
224	4	-297	-14	-1940	-42	1.57	2.26	-3.49	-49.3
224	5	-293	-14	-1920	-41	1.57	2.26	-3.46	-48.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
225	3	-351	-11	-2067	-35	1.57	2.26	-3.50	-49.9
225	4	-338	-11	-2015	-35	1.57	2.26	-3.42	-48.8
225	5	-334	-11	-1994	-34	1.57	2.26	-3.39	-48.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
226	3	-419	15	-1076	-37	1.57	2.26	-2.27	-31.4
226	4	-404	15	-1048	-36	1.57	2.26	-2.21	-30.5
226	5	-398	14	-1037	-35	1.57	2.26	-2.19	-30.2
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
227	3	-341	18	-1324	-43	1.57	2.26	-2.74	-38.0
227	4	-328	17	-1290	-42	1.57	2.26	-2.68	-37.0
227	5	-323	17	-1276	-42	1.57	2.26	-2.65	-36.7
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
228	3	-214	55	-178	-72	1.57	2.26	-3.99	176.7
228	4	-207	53	-174	-69	1.57	2.26	-3.85	170.1
228	5	-204	52	-172	-68	1.57	2.26	-3.79	167.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
229	3	-1098	153	-915	-376	1.57	2.26	-20.89	933.1
229	4	-1059	147	-887	-362	1.57	2.26	-20.11	895.9
229	5	-1043	145	-875	-356	1.57	2.26	-19.79	880.7
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
230	3	-1185	85	-1565	-306	1.57	2.26	-16.00	447.2
230	4	-1143	82	-1516	-295	1.57	2.26	-15.39	427.5
230	5	-1126	80	-1497	-290	1.57	2.26	-15.13	419.0
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
231	3	-406	63	-343	-108	1.57	2.26	-5.94	235.9
231	4	-392	61	-335	-105	1.57	2.26	-5.74	226.7
231	5	-387	60	-332	-103	1.57	2.26	-5.66	223.0
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
232	3	-512	52	-534	-111	1.57	2.26	-5.87	174.5
232	4	-495	50	-522	-108	1.57	2.26	-5.68	167.6
232	5	-488	49	-517	-106	1.57	2.26	-5.61	164.8
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
233	3	-453	17	-1041	-29	1.57	2.26	-2.05	-28.6
233	4	-435	16	-1010	-28	1.57	2.26	-1.98	-27.6
233	5	-428	16	-998	-28	1.57	2.26	-1.95	-27.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
234	3	-340	22	-853	-71	1.57	2.26	-3.06	-39.5
234	4	-328	21	-834	-69	1.57	2.26	-2.95	-38.2
234	5	-323	21	-826	-68	1.57	2.26	-2.91	-37.7
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
235	3	-342	16	-1057	-62	1.57	2.26	-2.87	-38.5
235	4	-329	15	-1033	-60	1.57	2.26	-2.79	-37.4
235	5	-324	15	-1023	-59	1.57	2.26	-2.76	-37.0
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
236	3	-420	26	-1207	-20	1.57	2.26	-2.02	-28.9
236	4	-403	25	-1172	-19	1.57	2.26	-1.96	-28.0
236	5	-396	25	-1158	-19	1.57	2.26	-1.94	-27.7
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
237	3	-349	30	-1334	-11	1.57	2.26	-1.97	-28.7
237	4	-335	29	-1297	-11	1.57	2.26	-1.91	-27.9
237	5	-329	28	-1282	-10	1.57	2.26	-1.89	-27.6
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
238	3	-559	26	-1197	-127	1.57	2.26	-5.59	-68.9
238	4	-542	25	-1171	-123	1.57	2.26	-5.40	-66.8

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

238	5	-535	25	-1161	-121	1.57	2.26	-5.33	-65.9
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
239	3	-581	31	-1448	-112	1.57	2.26	-4.81	-62.8
239	4	-564	30	-1415	-109	1.57	2.26	-4.70	-61.3
239	5	-557	29	-1402	-108	1.57	2.26	-4.65	-60.7
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
240	3	-639	45	-1877	-113	1.57	4.52	-4.88	-65.4
240	4	-620	43	-1828	-113	1.57	4.52	-4.82	-64.6
240	5	-612	43	-1808	-113	1.57	4.52	-4.80	-64.2
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= 2 d 12/25		(e arm. base nelle due direzioni)				
241	3	-482	35	-1719	-43	1.57	4.52	-3.07	-43.2
241	4	-468	34	-1676	-47	1.57	4.52	-3.11	-43.4
241	5	-462	34	-1658	-48	1.57	4.52	-3.12	-43.5
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= 2 d 12/25		(e arm. base nelle due direzioni)				
242	3	-549	29	-1679	-89	1.57	2.26	-4.33	-58.4
242	4	-533	29	-1642	-88	1.57	2.26	-4.25	-57.2
242	5	-527	28	-1626	-87	1.57	2.26	-4.21	-56.8
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
243	3	-468	-27	-1888	-65	1.57	2.26	-4.00	-55.2
243	4	-455	-27	-1845	-65	1.57	2.26	-3.94	-54.3
243	5	-450	-27	-1828	-65	1.57	2.26	-3.92	-54.0
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
244	3	-309	29	-1457	-5	1.57	2.26	-1.99	-29.5
244	4	-296	28	-1418	-5	1.57	2.26	-1.94	-28.7
244	5	-291	27	-1403	-5	1.57	2.26	-1.92	-28.4
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
245	3	313	30	-1582	-10	1.57	2.26	-2.25	358.0
245	4	301	29	-1541	-9	1.57	2.26	-2.20	345.7
245	5	296	29	-1525	-9	1.57	2.26	-2.17	340.8
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
246	3	-184	18	-1701	-53	1.57	2.26	-3.48	-48.3
246	4	-176	18	-1662	-52	1.57	2.26	-3.40	-47.2
246	5	-173	18	-1647	-52	1.57	2.26	-3.37	-46.8
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
247	3	-223	-20	-1947	-51	1.57	2.26	-3.74	-52.3
247	4	-220	-19	-1907	-50	1.57	2.26	-3.66	-51.3
247	5	-219	-19	-1891	-50	1.57	2.26	-3.64	-50.9
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
248	3	362	25	-1716	-18	1.57	2.26	-2.63	363.5
248	4	348	24	-1672	-18	1.57	2.26	-2.57	351.1
248	5	343	24	-1655	-18	1.57	2.26	-2.54	346.2
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
249	3	-300	14	-1837	-34	1.57	2.26	-3.18	-45.2
249	4	-290	14	-1793	-34	1.57	2.26	-3.11	-44.2
249	5	-285	14	-1775	-33	1.57	2.26	-3.08	-43.8
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
250	3	-406	1	-2204	3	1.57	2.26	-2.89	-43.1
250	4	-390	1	-2129	3	1.57	2.26	-2.79	-41.6
250	5	-384	1	-2099	3	1.57	2.26	-2.75	-41.0
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
251	3	-399	1	-2198	2	1.57	2.26	-2.85	-42.6
251	4	-383	1	-2123	2	1.57	2.26	-2.75	-41.2
251	5	-377	1	-2093	2	1.57	2.26	-2.72	-40.6
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
252	3	-402	-1	-2281	2	1.57	2.26	-2.95	-44.1
252	4	-386	-1	-2204	2	1.57	2.26	-2.85	-42.6
252	5	-380	-1	-2173	2	1.57	2.26	-2.81	-42.0
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
253	3	-330	-0	-2299	1	1.57	2.26	-2.96	-44.3
253	4	-318	-0	-2225	1	1.57	2.26	-2.86	-42.8
253	5	-313	-0	-2196	1	1.57	2.26	-2.82	-42.3
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
254	3	-266	-0	-2235	1	1.57	2.26	-2.87	-43.0
254	4	-257	-0	-2168	1	1.57	2.26	-2.78	-41.7
254	5	-253	-0	-2142	1	1.57	2.26	-2.75	-41.2
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
255	3	-321	-0	-2338	1	1.57	2.26	-3.00	-45.0
255	4	-309	-0	-2267	1	1.57	2.26	-2.91	-43.6
255	5	-305	-0	-2239	1	1.57	2.26	-2.87	-43.1

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
256 3	-296	-0	-2236	1	1.57	2.26	-2.87	-43.0
256 4	-285	-0	-2166	1	1.57	2.26	-2.78	-41.7
256 5	-281	-0	-2137	1	1.57	2.26	-2.75	-41.1
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
257 3	452	4	-2121	4	1.57	2.26	-2.80	309.4
257 4	435	4	-2050	4	1.57	2.26	-2.71	297.9
257 5	428	4	-2023	4	1.57	2.26	-2.67	293.3
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
258 3	312	2	-2244	3	1.57	2.26	-2.94	207.2
258 4	299	2	-2170	3	1.57	2.26	-2.85	198.8
258 5	294	2	-2141	3	1.57	2.26	-2.81	195.4
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
259 3	-303	-1	-2414	2	1.57	2.26	-3.12	-46.6
259 4	-291	-1	-2340	1	1.57	2.26	-3.02	-45.2
259 5	-286	-1	-2310	1	1.57	2.26	-2.98	-44.6
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
260 3	496	6	-2073	4	1.57	2.26	-2.74	348.3
260 4	477	6	-2007	4	1.57	2.26	-2.65	335.7
260 5	470	6	-1981	4	1.57	2.26	-2.62	330.7
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
261 3	425	2	-2272	4	1.57	2.26	-2.99	282.7
261 4	409	2	-2200	4	1.57	2.26	-2.89	271.9
261 5	402	2	-2172	3	1.57	2.26	-2.86	267.6
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
262 3	-315	-1	-2342	2	1.57	2.26	-3.04	-45.5
262 4	-302	-1	-2266	2	1.57	2.26	-2.94	-44.0
262 5	-297	-1	-2236	2	1.57	2.26	-2.90	-43.4
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
263 3	-375	0	-2280	1	1.57	2.26	-2.94	-43.9
263 4	-361	0	-2203	1	1.57	2.26	-2.84	-42.5
263 5	-355	0	-2173	1	1.57	2.26	-2.80	-41.9
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
264 3	-284	-0	-2292	1	1.57	2.26	-2.95	-44.2
264 4	-276	-0	-2227	1	1.57	2.26	-2.87	-42.9
264 5	-272	-0	-2202	1	1.57	2.26	-2.83	-42.4
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
265 3	-307	-0	-2334	1	1.57	2.26	-3.01	-45.1
265 4	-298	-0	-2269	1	1.57	2.26	-2.92	-43.8
265 5	-294	-0	-2243	1	1.57	2.26	-2.89	-43.3
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
266 3	-371	-1	-2506	1	1.57	2.26	-3.23	-48.4
266 4	-359	-1	-2438	1	1.57	2.26	-3.15	-47.1
266 5	-354	-1	-2411	1	1.57	2.26	-3.11	-46.5
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
267 3	-294	-0	-2314	1	1.57	2.26	-2.97	-44.5
267 4	-286	-0	-2254	1	1.57	2.26	-2.90	-43.4
267 5	-283	-0	-2229	1	1.57	2.26	-2.86	-42.9
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
268 3	-322	-0	-2360	1	1.57	2.26	-3.04	-45.5
268 4	-313	-0	-2298	1	1.57	2.26	-2.95	-44.2
268 5	-309	-0	-2272	1	1.57	2.26	-2.92	-43.8
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
269 3	-334	-1	-2425	2	1.57	2.26	-3.14	-47.0
269 4	-323	-1	-2356	2	1.57	2.26	-3.05	-45.6
269 5	-319	-1	-2329	2	1.57	2.26	-3.01	-45.1
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
270 3	-448	1	-2656	-3	1.57	2.26	-3.45	-51.6
270 4	-433	1	-2587	-2	1.57	2.26	-3.36	-50.2
270 5	-426	1	-2559	-2	1.57	2.26	-3.32	-49.7
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
271 3	-490	-2	-2738	-20	1.57	2.26	-3.97	-58.2
271 4	-473	-2	-2669	-19	1.57	2.26	-3.87	-56.7
271 5	-466	-2	-2642	-19	1.57	2.26	-3.83	-56.1
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
272 3	-585	-0	-2687	-5	1.57	2.26	-3.55	-52.8
272 4	-566	-0	-2620	-5	1.57	2.26	-3.46	-51.5
272 5	-559	-0	-2594	-5	1.57	2.26	-3.42	-51.0

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Spess.= 30.0 cm Ao= --				Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
273	3	429	2	-2622	-4	1.57	2.26	-3.44	285.6
273	4	412	2	-2553	-4	1.57	2.26	-3.35	274.5
273	5	406	2	-2526	-4	1.57	2.26	-3.31	270.1
Spess.= 30.0 cm Ao= --				Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
274	3	-312	-0	-2332	1	1.57	2.26	-2.99	-44.8
274	4	-303	-0	-2274	1	1.57	2.26	-2.91	-43.7
274	5	-300	-0	-2250	1	1.57	2.26	-2.88	-43.2
Spess.= 30.0 cm Ao= --				Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
275	3	-345	-0	-2379	1	1.57	2.26	-3.05	-45.7
275	4	-335	-0	-2319	1	1.57	2.26	-2.97	-44.6
275	5	-332	-0	-2295	1	1.57	2.26	-2.94	-44.1
Spess.= 30.0 cm Ao= --				Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
276	3	-486	-0	-2541	-1	1.57	2.26	-3.27	-49.0
276	4	-471	-0	-2478	-1	1.57	2.26	-3.19	-47.8
276	5	-466	-0	-2454	-1	1.57	2.26	-3.16	-47.3
Spess.= 30.0 cm Ao= --				Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
277	3	-332	-0	-2345	-0	1.57	2.26	-3.00	-45.0
277	4	-324	-0	-2290	-0	1.57	2.26	-2.93	-43.9
277	5	-321	-0	-2267	-0	1.57	2.26	-2.90	-43.5
Spess.= 30.0 cm Ao= --				Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
278	3	-371	-0	-2392	-0	1.57	2.26	-3.06	-45.9
278	4	-361	-0	-2335	-0	1.57	2.26	-2.99	-44.8
278	5	-357	-0	-2312	-0	1.57	2.26	-2.96	-44.4
Spess.= 30.0 cm Ao= --				Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
279	3	-402	-1	-2479	1	1.57	2.26	-3.18	-47.6
279	4	-390	-1	-2415	1	1.57	2.26	-3.09	-46.4
279	5	-385	-1	-2390	1	1.57	2.26	-3.06	-45.9
Spess.= 30.0 cm Ao= --				Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
280	3	-299	1	-2533	4	1.57	2.26	-3.32	-49.5
280	4	-288	1	-2460	3	1.57	2.26	-3.22	-48.1
280	5	-283	1	-2431	3	1.57	2.26	-3.18	-47.5
Spess.= 30.0 cm Ao= --				Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
281	3	481	4	-2448	3	1.57	2.26	-3.19	329.5
281	4	462	4	-2380	3	1.57	2.26	-3.11	317.0
281	5	455	4	-2353	3	1.57	2.26	-3.07	312.1
Spess.= 30.0 cm Ao= --				Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
282	3	-359	1	-2587	2	1.57	2.26	-3.35	-50.1
282	4	-347	1	-2516	2	1.57	2.26	-3.26	-48.7
282	5	-342	1	-2487	2	1.57	2.26	-3.22	-48.1
Spess.= 30.0 cm Ao= --				Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
283	3	494	7	-2081	4	1.57	2.26	-2.74	350.4
283	4	476	7	-2019	4	1.57	2.26	-2.66	337.8
283	5	468	7	-1994	3	1.57	2.26	-2.63	332.7
Spess.= 30.0 cm Ao= --				Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
284	3	466	2	-2317	3	1.57	2.26	-3.03	308.2
284	4	449	2	-2249	3	1.57	2.26	-2.94	296.8
284	5	442	2	-2221	3	1.57	2.26	-2.90	292.2
Spess.= 30.0 cm Ao= --				Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
285	3	-368	-0	-2515	-0	1.57	2.26	-3.21	-48.2
285	4	-355	-0	-2444	-0	1.57	2.26	-3.12	-46.8
285	5	-350	-0	-2416	-0	1.57	2.26	-3.09	-46.3
Spess.= 30.0 cm Ao= --				Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
286	3	490	6	-2159	2	1.57	2.26	-2.80	341.2
286	4	472	5	-2097	2	1.57	2.26	-2.72	329.2
286	5	464	5	-2072	2	1.57	2.26	-2.69	324.4
Spess.= 30.0 cm Ao= --				Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
287	3	475	2	-2411	1	1.57	2.26	-3.10	310.5
287	4	457	2	-2343	1	1.57	2.26	-3.01	299.4
287	5	450	2	-2315	1	1.57	2.26	-2.98	294.9
Spess.= 30.0 cm Ao= --				Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
288	3	295	-0	-2474	1	1.57	2.26	-3.19	189.4
288	4	283	-0	-2401	1	1.57	2.26	-3.09	181.6
288	5	278	-0	-2372	1	1.57	2.26	-3.06	178.5
Spess.= 30.0 cm Ao= --				Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
289	3	-389	-0	-2417	-1	1.57	2.26	-3.10	-46.4
289	4	-376	-0	-2353	-1	1.57	2.26	-3.02	-45.2
289	5	-371	-0	-2328	-1	1.57	2.26	-2.98	-44.7
Spess.= 30.0 cm Ao= --				Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

290	3	-313	-0	-2311	-0	1.57	2.26	-2.96	-44.3
290	4	-305	-0	-2255	-0	1.57	2.26	-2.89	-43.3
290	5	-301	-0	-2233	-0	1.57	2.26	-2.86	-42.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
291	3	-429	-0	-2425	-1	1.57	2.26	-3.12	-46.7
291	4	-416	-0	-2365	-1	1.57	2.26	-3.04	-45.5
291	5	-411	-0	-2341	-1	1.57	2.26	-3.01	-45.0
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
292	3	-328	-0	-2336	-0	1.57	2.26	-2.99	-44.8
292	4	-318	-0	-2276	-0	1.57	2.26	-2.91	-43.6
292	5	-314	-0	-2252	-0	1.57	2.26	-2.88	-43.2
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
293	3	475	3	-2337	-4	1.57	2.26	-3.08	316.5
293	4	458	3	-2273	-4	1.57	2.26	-2.99	305.4
293	5	451	3	-2248	-4	1.57	2.26	-2.96	300.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
294	3	430	1	-2553	-4	1.57	2.26	-3.35	277.5
294	4	414	1	-2484	-4	1.57	2.26	-3.26	267.3
294	5	407	1	-2457	-4	1.57	2.26	-3.23	263.1
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
295	3	-543	-1	-2552	-3	1.57	2.26	-3.33	-49.7
295	4	-526	-1	-2487	-3	1.57	2.26	-3.24	-48.4
295	5	-519	-1	-2460	-3	1.57	2.26	-3.21	-47.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
296	3	-519	-3	-2645	-18	1.57	2.26	-3.82	-56.0
296	4	-501	-3	-2576	-18	1.57	2.26	-3.72	-54.5
296	5	-494	-3	-2548	-18	1.57	2.26	-3.68	-53.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
297	3	-596	-2	-2671	-11	1.57	2.26	-3.69	-54.5
297	4	-576	-2	-2602	-11	1.57	2.26	-3.59	-53.1
297	5	-568	-2	-2574	-11	1.57	2.26	-3.55	-52.5
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
298	3	-453	-0	-2574	-2	1.57	2.26	-3.34	-49.9
298	4	-437	-0	-2505	-2	1.57	2.26	-3.25	-48.6
298	5	-431	-0	-2478	-2	1.57	2.26	-3.21	-48.0
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
299	3	-335	-0	-2411	1	1.57	2.26	-3.09	-46.3
299	4	-324	-0	-2341	0	1.57	2.26	-3.00	-44.9
299	5	-319	-0	-2313	0	1.57	2.26	-2.96	-44.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
300	3	-307	-0	-2319	0	1.57	2.26	-2.97	-44.5
300	4	-298	-0	-2256	0	1.57	2.26	-2.89	-43.3
300	5	-294	-0	-2231	0	1.57	2.26	-2.86	-42.8
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
301	3	-367	-0	-2442	-0	1.57	2.26	-3.12	-46.8
301	4	-355	-0	-2374	-0	1.57	2.26	-3.03	-45.5
301	5	-350	-0	-2347	-0	1.57	2.26	-3.00	-45.0
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
302	3	-272	0	-2163	1	1.57	2.26	-2.78	-41.7
302	4	-263	0	-2093	1	1.57	2.26	-2.69	-40.3
302	5	-260	0	-2065	1	1.57	2.26	-2.66	-39.8
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
303	3	-310	0	-2397	5	1.57	2.26	-3.18	-47.3
303	4	-298	0	-2321	5	1.57	2.26	-3.08	-45.8
303	5	-293	0	-2290	5	1.57	2.26	-3.04	-45.2
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
304	3	443	6	-2256	7	1.57	2.26	-3.06	315.5
304	4	425	6	-2187	7	1.57	2.26	-2.96	302.9
304	5	417	6	-2159	7	1.57	2.26	-2.93	297.8
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
305	3	-280	0	-2467	4	1.57	2.26	-3.26	-48.5
305	4	-269	0	-2393	4	1.57	2.26	-3.16	-47.0
305	5	-265	0	-2363	4	1.57	2.26	-3.12	-46.5
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
306	3	-260	-0	-2195	1	1.57	2.26	-2.83	-42.3
306	4	-253	-0	-2127	1	1.57	2.26	-2.74	-41.0
306	5	-249	-0	-2100	1	1.57	2.26	-2.70	-40.5
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

307	3	-324	-0	-2384	2	1.57	2.26	-3.10	-46.3
307	4	-313	-0	-2312	2	1.57	2.26	-3.00	-44.9
307	5	-309	-0	-2284	2	1.57	2.26	-2.97	-44.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
308	3	-254	-0	-2225	1	1.57	2.26	-2.86	-42.9
308	4	-247	-0	-2160	1	1.57	2.26	-2.78	-41.6
308	5	-244	-0	-2133	1	1.57	2.26	-2.75	-41.1
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
309	3	-645	6	-1209	-15	1.57	2.26	-1.92	-27.6
309	4	-622	6	-1168	-15	1.57	2.26	-1.85	-26.7
309	5	-613	6	-1152	-15	1.57	2.26	-1.83	-26.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
310	3	-419	24	-584	-35	1.57	2.26	-1.61	-21.6
310	4	-404	23	-567	-34	1.57	2.26	-1.57	-21.0
310	5	-398	23	-560	-34	1.57	2.26	-1.55	-20.7
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
311	3	-456	21	-827	-38	1.57	2.26	-2.00	-27.2
311	4	-440	21	-805	-37	1.57	2.26	-1.95	-26.4
311	5	-434	21	-796	-37	1.57	2.26	-1.92	-26.1
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
312	3	-580	15	-1342	-12	1.57	2.26	-2.01	-29.3
312	4	-559	15	-1299	-12	1.57	2.26	-1.95	-28.3
312	5	-550	15	-1281	-12	1.57	2.26	-1.92	-28.0
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
313	3	-482	20	-1422	-8	1.57	2.26	-2.01	-29.6
313	4	-464	19	-1379	-8	1.57	2.26	-1.95	-28.7
313	5	-457	19	-1362	-8	1.57	2.26	-1.93	-28.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
314	3	-620	45	-846	-107	1.57	2.26	-4.97	70.8
314	4	-601	43	-825	-104	1.57	2.26	-4.81	67.6
314	5	-593	42	-817	-102	1.57	2.26	-4.75	66.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
315	3	-639	44	-1156	-100	1.57	2.26	-4.31	-55.3
315	4	-619	43	-1127	-98	1.57	2.26	-4.20	-53.9
315	5	-611	42	-1116	-97	1.57	2.26	-4.16	-53.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
316	3	-725	61	-1757	-104	1.57	4.52	-4.52	-60.6
316	4	-703	59	-1706	-103	1.57	4.52	-4.45	-59.6
316	5	-693	58	-1685	-103	1.57	4.52	-4.42	-59.2
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)									
317	3	-532	41	-1620	49	1.57	4.52	-3.09	-43.0
317	4	-515	40	-1576	44	1.57	4.52	-2.92	-40.8
317	5	-509	40	-1557	42	1.57	4.52	-2.85	-39.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)									
318	3	-582	36	-1446	-84	1.57	2.26	-3.93	-52.6
318	4	-565	35	-1410	-83	1.57	2.26	-3.84	-51.5
318	5	-558	34	-1395	-82	1.57	2.26	-3.81	-51.0
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
319	3	-468	-26	-1708	-68	1.57	2.26	-3.84	-52.6
319	4	-454	-25	-1666	-67	1.57	2.26	-3.77	-51.6
319	5	-449	-25	-1648	-67	1.57	2.26	-3.74	-51.1
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
320	3	-415	20	-1502	-5	1.57	2.26	-2.04	-30.2
320	4	-399	19	-1458	-5	1.57	2.26	-1.98	-29.3
320	5	-393	19	-1441	-5	1.57	2.26	-1.96	-29.0
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
321	3	374	21	-1595	-8	1.57	2.26	-2.22	349.3
321	4	360	20	-1549	-7	1.57	2.26	-2.16	337.9
321	5	355	20	-1532	-7	1.57	2.26	-2.13	333.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
322	3	-271	17	-1569	-47	1.57	2.26	-3.15	-43.8
322	4	-261	17	-1530	-46	1.57	2.26	-3.08	-42.8
322	5	-257	16	-1514	-45	1.57	2.26	-3.05	-42.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
323	3	-257	-17	-1819	-50	1.57	2.26	-3.54	-49.4
323	4	-248	-16	-1773	-49	1.57	2.26	-3.46	-48.3
323	5	-245	-16	-1755	-48	1.57	2.26	-3.42	-47.8
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
324	3	426	18	-1703	-15	1.57	2.26	-2.55	369.1

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

324	4	411	18	-1658	-15	1.57	2.26	-2.48	357.2
324	5	405	18	-1639	-15	1.57	2.26	-2.45	352.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
325	3	-349	11	-1796	-26	1.57	2.26	-2.92	-42.0
325	4	-337	11	-1750	-25	1.57	2.26	-2.86	-41.0
325	5	-333	11	-1732	-25	1.57	2.26	-2.83	-40.6
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
326	3	-538	4	-1935	10	1.57	2.26	-2.72	-40.0
326	4	-517	4	-1869	10	1.57	2.26	-2.63	-38.7
326	5	-509	4	-1843	10	1.57	2.26	-2.59	-38.1
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
327	3	-338	-0	-2326	1	1.57	2.26	-2.99	-44.8
327	4	-326	-0	-2251	1	1.57	2.26	-2.90	-43.4
327	5	-321	-0	-2221	1	1.57	2.26	-2.86	-42.8
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
328	3	-290	-0	-2268	1	1.57	2.26	-2.91	-43.6
328	4	-280	-0	-2200	1	1.57	2.26	-2.82	-42.3
328	5	-276	-0	-2173	1	1.57	2.26	-2.79	-41.8
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
329	3	-325	-0	-2371	1	1.57	2.26	-3.05	-45.6
329	4	-313	-0	-2299	1	1.57	2.26	-2.95	-44.2
329	5	-308	-0	-2270	1	1.57	2.26	-2.92	-43.7
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
330	3	542	11	-1783	6	1.57	2.26	-2.42	403.4
330	4	521	11	-1725	6	1.57	2.26	-2.34	389.2
330	5	513	11	-1701	6	1.57	2.26	-2.31	383.5
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
331	3	-275	-1	-2409	2	1.57	2.26	-3.12	-46.7
331	4	-264	-1	-2334	2	1.57	2.26	-3.03	-45.3
331	5	-259	-1	-2304	2	1.57	2.26	-2.99	-44.7
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
332	3	499	15	-1730	4	1.57	2.26	-2.31	395.4
332	4	481	14	-1675	4	1.57	2.26	-2.24	381.9
332	5	473	14	-1654	4	1.57	2.26	-2.21	376.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
333	3	-254	-0	-2250	1	1.57	2.26	-2.89	-43.3
333	4	-248	-0	-2187	1	1.57	2.26	-2.81	-42.1
333	5	-245	-0	-2162	1	1.57	2.26	-2.78	-41.6
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
334	3	-361	-1	-2457	1	1.57	2.26	-3.17	-47.4
334	4	-350	-1	-2391	1	1.57	2.26	-3.08	-46.1
334	5	-346	-1	-2365	1	1.57	2.26	-3.05	-45.6
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
335	3	-262	-0	-2271	1	1.57	2.26	-2.92	-43.7
335	4	-255	-0	-2211	1	1.57	2.26	-2.84	-42.5
335	5	-253	-0	-2187	1	1.57	2.26	-2.81	-42.1
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
336	3	-451	1	-2624	-2	1.57	2.26	-3.39	-50.7
336	4	-436	1	-2555	-2	1.57	2.26	-3.30	-49.4
336	5	-430	1	-2528	-2	1.57	2.26	-3.27	-48.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
337	3	-587	-1	-2768	-13	1.57	2.26	-3.84	-56.7
337	4	-567	-1	-2700	-12	1.57	2.26	-3.75	-55.3
337	5	-559	-1	-2672	-12	1.57	2.26	-3.71	-54.7
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
338	3	-556	-0	-2641	-3	1.57	2.26	-3.45	-51.5
338	4	-539	-0	-2576	-3	1.57	2.26	-3.36	-50.2
338	5	-532	-0	-2550	-3	1.57	2.26	-3.33	-49.7
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
339	3	-276	-0	-2286	1	1.57	2.26	-2.93	-43.9
339	4	-269	-0	-2230	1	1.57	2.26	-2.86	-42.8
339	5	-266	-0	-2207	1	1.57	2.26	-2.83	-42.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
340	3	-448	-0	-2490	-1	1.57	2.26	-3.20	-47.9
340	4	-435	-0	-2429	-1	1.57	2.26	-3.12	-46.7
340	5	-430	-0	-2405	-1	1.57	2.26	-3.09	-46.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
341	3	-293	-0	-2299	0	1.57	2.26	-2.94	-44.1
341	4	-286	-0	-2246	0	1.57	2.26	-2.87	-43.1

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

341	5	-283	-0	-2224	0	1.57	2.26	-2.85	-42.7
Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
342	3	463	16	-1733	3	1.57	2.26	-2.28	378.7
342	4	446	15	-1681	3	1.57	2.26	-2.21	365.8
342	5	439	15	-1661	3	1.57	2.26	-2.18	360.6
Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
343	3	-349	-0	-2533	-0	1.57	2.26	-3.24	-48.5
343	4	-336	-0	-2461	-0	1.57	2.26	-3.15	-47.2
343	5	-331	-0	-2433	-0	1.57	2.26	-3.11	-46.6
Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
344	3	442	16	-1767	3	1.57	2.26	-2.33	368.0
344	4	426	16	-1716	3	1.57	2.26	-2.26	355.6
344	5	419	16	-1696	3	1.57	2.26	-2.24	350.6
Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
345	3	-414	-0	-2460	-1	1.57	2.26	-3.16	-47.3
345	4	-401	-0	-2395	-1	1.57	2.26	-3.07	-46.1
345	5	-396	-0	-2369	-1	1.57	2.26	-3.04	-45.6
Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
346	3	-352	-0	-2347	-1	1.57	2.26	-3.01	-45.1
346	4	-342	-0	-2290	-1	1.57	2.26	-2.93	-44.0
346	5	-338	-0	-2267	-0	1.57	2.26	-2.90	-43.5
Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
347	3	-468	-1	-2466	-1	1.57	2.26	-3.18	-47.6
347	4	-454	-0	-2404	-1	1.57	2.26	-3.10	-46.4
347	5	-448	-0	-2380	-1	1.57	2.26	-3.07	-45.9
Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
348	3	420	12	-1833	-6	1.57	2.26	-2.49	330.4
348	4	405	12	-1782	-6	1.57	2.26	-2.42	319.5
348	5	399	12	-1761	-6	1.57	2.26	-2.39	315.2
Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
349	3	-576	-1	-2593	-5	1.57	2.26	-3.42	-51.0
349	4	-557	-1	-2526	-4	1.57	2.26	-3.33	-49.6
349	5	-550	-1	-2500	-4	1.57	2.26	-3.29	-49.1
Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				
350	3	-337	4	-1987	-28	1.57	2.26	-3.21	-46.2
350	4	-324	4	-1934	-27	1.57	2.26	-3.13	-44.9
350	5	-318	4	-1913	-27	1.57	2.26	-3.09	-44.4
Spess.= 30.0 cm		Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)				

STAMPA SINTETICA (stampa degli elementi con massima Sc e Sf a fessurazione senza calcolo diretto)

El. comb.	Nxx ---	Mxx ---	Nyy ---	Myy ---	Ao --	Av --	Sc -----	Sf -----	Note
	kg/25 cm	kg*m/25 cm	kg/25 cm	kg*m/25 cm	cmq/25 cm	cmq/25 cm	kg/cmq		
3 3	-1877	-497	-5360	-1641	6.28	15.83	-38.06	575.0	rara
104 3	-481	186	-265	-322	1.57	2.26	-18.00	1018.2	rara
3 5	-1784	186	-5096	-1548	6.28	15.83	-35.93	--	quasi perm.

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Lavoro: ANALISI PARCHEGGIO INTERRATO Intestazione lavoro: ANALISI - CENATE

Elem.: GUSCIO (parete) Gruppo: 2 Tabella: Tabella muri spessore 30

Descrizione: MURI IN C.A. SOPRA SOLAIO

Rck: 300.00 kg/cmq fyk: 4580.0 kg/cmq Condizioni ambientali: Ordinaria Coprif.: 3.0 cm

Spessore: 30.0 cm Coeff. di partecipazione Mxy: 0.50 Coeff. di partecipazione Sxy: 0.50

Diam. vertic.: 12 mm Passo vertic.: 25 cm p vertic.: 0.30 % Diam. agg. vertic.: 12 mm Passo agg. vertic.: 25 cm

Diam. orizz.: 10 mm Passo orizz.: 25 cm p orizz.: 0.21 % Diam. agg. orizz.: 10 mm Passo agg. orizz.: 25 cm

Le armature longitudinali aggiuntive, riferite al proprio passo, vanno aggiunte all'armatura di base: vedere riga riassuntiva

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

El. comb.	Nxx	Mxx	Nyy	Myy	Ao	Av	Sc	Sf	Note
	kg/25 cm	kg*m/25 cm	kg/25 cm	kg*m/25 cm	cmq/25 cm	cmq/25 cm		kg/cmq	
1 3	-330	-2	-968	-5	1.57	2.26	-1.36	-20.0	
1 4	-319	-2	-943	-5	1.57	2.26	-1.32	-19.5	
1 5	-315	-2	-933	-5	1.57	2.26	-1.31	-19.3	
Spess.= 30.0 cm	Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
2 3	-122	1	-231	1	1.57	2.26	-0.32	-4.7	
2 4	-118	0	-231	1	1.57	2.26	-0.32	-4.7	
2 5	-117	0	-231	1	1.57	2.26	-0.32	-4.7	
Spess.= 30.0 cm	Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
3 3	-189	0	-433	-2	1.57	2.26	-0.60	-8.9	
3 4	-183	0	-423	-2	1.57	2.26	-0.58	-8.6	
3 5	-181	0	-419	-2	1.57	2.26	-0.58	-8.5	
Spess.= 30.0 cm	Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
4 3	-106	0	-230	1	1.57	2.26	-0.31	-4.6	
4 4	-103	0	-229	1	1.57	2.26	-0.31	-4.6	
4 5	-102	0	-229	1	1.57	2.26	-0.31	-4.6	
Spess.= 30.0 cm	Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
5 3	-155	2	-249	5	1.57	2.26	-0.43	-6.2	
5 4	-150	2	-248	5	1.57	2.26	-0.43	-6.1	
5 5	-148	2	-248	5	1.57	2.26	-0.43	-6.1	
Spess.= 30.0 cm	Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
6 3	-248	0	-136	1	1.57	2.26	-0.33	-4.9	
6 4	-239	0	-136	1	1.57	2.26	-0.32	-4.7	
6 5	-235	0	-136	1	1.57	2.26	-0.31	-4.7	
Spess.= 30.0 cm	Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
7 3	-72	-0	-106	-1	1.57	2.26	-0.15	-2.2	
7 4	-69	-0	-104	-1	1.57	2.26	-0.15	-2.2	
7 5	-68	-0	-103	-1	1.57	2.26	-0.14	-2.1	
Spess.= 30.0 cm	Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
8 3	-238	-24	-508	-24	1.57	2.26	-1.23	-16.7	
8 4	-229	-24	-498	-23	1.57	2.26	-1.20	-16.3	
8 5	-226	-23	-493	-23	1.57	2.26	-1.18	-16.1	
Spess.= 30.0 cm	Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
9 3	214	-41	-404	-72	1.57	2.26	-3.67	347.7	
9 4	205	-40	-396	-69	1.57	2.26	-3.51	334.1	
9 5	201	-39	-393	-68	1.57	2.26	-3.45	328.7	
Spess.= 30.0 cm	Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
10 3	198	-48	-292	-32	1.57	2.26	-2.77	368.0	
10 4	189	-46	-286	-31	1.57	2.26	-2.68	354.2	
10 5	186	-45	-283	-30	1.57	2.26	-2.64	348.7	
Spess.= 30.0 cm	Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
11 3	207	-75	-366	-133	1.57	2.26	-7.35	512.4	
11 4	199	-72	-360	-128	1.57	2.26	-7.05	492.4	
11 5	196	-71	-358	-125	1.57	2.26	-6.93	484.3	
Spess.= 30.0 cm	Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
12 3	243	-168	-786	-169	1.57	2.26	-10.87	999.5	
12 4	233	-161	-765	-162	1.57	2.26	-10.43	958.6	
12 5	229	-159	-757	-159	1.57	2.26	-10.26	942.1	
Spess.= 30.0 cm	Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
13 3	607	-96	-222	-97	1.57	2.26	-5.40	882.4	
13 4	583	-92	-219	-93	1.57	2.26	-5.18	847.8	
13 5	574	-91	-218	-92	1.57	2.26	-5.09	834.0	
Spess.= 30.0 cm	Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
14 3	155	-70	-90	-27	1.57	2.26	-4.43	451.5	
14 4	149	-68	-88	-26	1.57	2.26	-4.29	435.4	
14 5	146	-67	-87	-25	1.57	2.26	-4.23	429.0	
Spess.= 30.0 cm	Ao= --		Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)					
15 3	-386	1	-45	0	1.57	2.26	-0.51	-7.6	

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

15	4	-370	1	-45	0	1.57	2.26	-0.49	-7.3
15	5	-364	1	-45	0	1.57	2.26	-0.48	-7.2
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
16	3	-281	1	-142	1	1.57	2.26	-0.38	-5.6
16	4	-272	1	-142	1	1.57	2.26	-0.37	-5.4
16	5	-268	1	-142	1	1.57	2.26	-0.36	-5.4
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
17	3	-111	1	-170	1	1.57	2.26	-0.24	-3.5
17	4	-107	1	-172	1	1.57	2.26	-0.24	-3.5
17	5	-106	1	-172	1	1.57	2.26	-0.24	-3.5
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
18	3	-151	1	-103	-1	1.57	2.26	-0.21	-3.2
18	4	-147	1	-106	-1	1.57	2.26	-0.21	-3.1
18	5	-145	1	-108	-1	1.57	2.26	-0.20	-3.0
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
19	3	-226	1	101	-2	1.57	2.26	-0.32	51.0
19	4	-219	1	-101	-2	1.57	2.26	-0.31	-4.5
19	5	-217	1	-102	-2	1.57	2.26	-0.30	-4.5
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
20	3	-113	0	-233	1	1.57	2.26	-0.32	-4.7
20	4	-110	0	-233	1	1.57	2.26	-0.31	-4.7
20	5	-109	0	-233	1	1.57	2.26	-0.31	-4.7
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
21	3	-120	0	-235	1	1.57	2.26	-0.32	-4.8
21	4	-117	0	-234	1	1.57	2.26	-0.32	-4.7
21	5	-116	0	-234	1	1.57	2.26	-0.32	-4.7
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
22	3	-275	1	-109	1	1.57	2.26	-0.37	-5.6
22	4	-266	1	-110	1	1.57	2.26	-0.36	-5.4
22	5	-262	1	-110	1	1.57	2.26	-0.36	-5.3
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
23	3	-310	1	-84	-1	1.57	2.26	-0.42	-6.2
23	4	-299	1	-86	-1	1.57	2.26	-0.40	-6.0
23	5	-295	1	-86	-1	1.57	2.26	-0.40	-5.9
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
24	3	-359	1	-227	-1	1.57	2.26	-0.48	-7.2
24	4	-348	1	-224	-1	1.57	2.26	-0.47	-6.9
24	5	-343	1	-223	-1	1.57	2.26	-0.46	-6.9
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
25	3	-350	2	-160	3	1.57	2.26	-0.51	-7.5
25	4	-337	2	-159	3	1.57	2.26	-0.49	-7.2
25	5	-332	2	-159	3	1.57	2.26	-0.48	-7.1
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
26	3	-134	1	-256	2	1.57	2.26	-0.38	-5.6
26	4	-130	1	-255	2	1.57	2.26	-0.38	-5.5
26	5	-128	1	-255	2	1.57	2.26	-0.38	-5.5
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
27	3	-117	0	-242	1	1.57	2.26	-0.34	-5.0
27	4	-113	0	-241	1	1.57	2.26	-0.34	-5.0
27	5	-112	0	-240	1	1.57	2.26	-0.34	-5.0
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
28	3	-111	0	-235	1	1.57	2.26	-0.33	-4.8
28	4	-108	0	-234	1	1.57	2.26	-0.32	-4.8
28	5	-106	0	-234	1	1.57	2.26	-0.32	-4.8
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
29	3	-132	-1	-74	8	1.57	2.26	-0.33	-4.2
29	4	-127	-1	-79	7	1.57	2.26	-0.32	-4.0
29	5	-126	-1	-81	7	1.57	2.26	-0.31	-4.0
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
30	3	-147	2	-213	6	1.57	2.26	-0.41	-5.8
30	4	-143	2	-214	6	1.57	2.26	-0.41	-5.7
30	5	-141	2	-214	6	1.57	2.26	-0.41	-5.7
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
31	3	-290	1	-155	2	1.57	2.26	-0.41	-6.0
31	4	-279	1	-154	2	1.57	2.26	-0.39	-5.8
31	5	-275	1	-154	2	1.57	2.26	-0.39	-5.7
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
32	3	-262	1	-144	1	1.57	2.26	-0.36	-5.3
32	4	-252	1	-144	1	1.57	2.26	-0.34	-5.1

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

32	5	-248	1	-143	1	1.57	2.26	-0.34	-5.0
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
33	3	-254	1	-140	1	1.57	2.26	-0.34	-5.1
33	4	-244	1	-139	1	1.57	2.26	-0.33	-4.9
33	5	-240	1	-139	1	1.57	2.26	-0.32	-4.8
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
34	3	-440	1	-49	0	1.57	2.26	-0.59	-8.8
34	4	-424	1	-49	0	1.57	2.26	-0.57	-8.4
34	5	-418	1	-49	0	1.57	2.26	-0.56	-8.3
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
35	3	-470	1	-38	0	1.57	2.26	-0.63	-9.3
35	4	-454	1	-38	0	1.57	2.26	-0.60	-9.0
35	5	-447	1	-38	0	1.57	2.26	-0.59	-8.9
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
36	3	-404	0	-55	-1	1.57	2.26	-0.53	-8.0
36	4	-390	0	-54	-1	1.57	2.26	-0.51	-7.7
36	5	-385	0	-54	-1	1.57	2.26	-0.51	-7.6
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
37	3	-257	0	-104	-1	1.57	2.26	-0.34	-5.1
37	4	-248	0	-102	-1	1.57	2.26	-0.33	-4.9
37	5	-245	0	-101	-1	1.57	2.26	-0.32	-4.8
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
38	3	1055	-108	-77	-67	1.57	2.26	-3.72	1244.6
38	4	1014	-104	-76	-64	1.57	2.26	-3.58	1195.9
38	5	998	-102	-76	-63	1.57	2.26	-3.52	1176.5
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
39	3	460	-55	-256	-62	1.57	2.26	-3.34	581.2
39	4	441	-53	-251	-60	1.57	2.26	-3.20	558.5
39	5	434	-52	-249	-59	1.57	2.26	-3.15	549.5
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
40	3	204	-30	-510	-41	1.57	2.26	-1.77	286.6
40	4	195	-29	-498	-40	1.57	2.26	-1.70	275.2
40	5	191	-29	-493	-39	1.57	2.26	-1.68	270.6
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
41	3	222	-50	-372	-89	1.57	2.26	-4.81	393.8
41	4	213	-48	-366	-86	1.57	2.26	-4.61	378.5
41	5	209	-47	-363	-85	1.57	2.26	-4.53	372.5
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
42	3	311	-46	-319	-42	1.57	2.26	-2.13	437.5
42	4	297	-45	-311	-41	1.57	2.26	-2.07	420.5
42	5	292	-44	-308	-40	1.57	2.26	-2.05	413.7
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
43	3	741	-160	-594	105	1.57	2.26	-9.01	1287.8
43	4	713	-153	-577	101	1.57	2.26	-8.63	1236.3
43	5	701	-151	-570	100	1.57	2.26	-8.48	1215.6
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
44	3	174	-96	-414	-157	1.57	2.26	-8.69	592.2
44	4	166	-92	-407	-150	1.57	2.26	-8.32	568.8
44	5	164	-91	-404	-148	1.57	2.26	-8.18	559.4
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
45	3	496	-221	-1245	249	1.57	4.52	-13.99	1429.3
45	4	477	-212	-1208	239	1.57	4.52	-13.41	1370.9
45	5	469	-208	-1193	236	1.57	4.52	-13.18	1347.8
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)									
46	3	600	-117	-237	-103	1.57	2.26	-6.34	980.6
46	4	577	-112	-234	-99	1.57	2.26	-6.08	942.0
46	5	568	-110	-232	-97	1.57	2.26	-5.98	926.5
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
47	3	709	-66	-89	-46	1.57	2.26	-2.57	802.4
47	4	681	-64	-87	-44	1.57	2.26	-2.47	771.1
47	5	669	-63	-86	-44	1.57	2.26	-2.44	758.6
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
48	3	378	-59	-114	-35	1.57	2.26	-2.82	546.0
48	4	363	-57	-111	-33	1.57	2.26	-2.73	525.2
48	5	357	-56	-110	-33	1.57	2.26	-2.70	517.0
Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)									
49	3	-547	3	-57	2	1.57	2.26	-0.77	-11.4
49	4	-526	3	-57	2	1.57	2.26	-0.74	-11.0
49	5	-517	3	-57	2	1.57	2.26	-0.73	-10.8

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
50 3 -436	2	-52	1	1.57	2.26	-0.61 -9.0
50 4 -418	2	-52	1	1.57	2.26	-0.58 -8.6
50 5 -411	2	-51	1	1.57	2.26	-0.57 -8.5
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
51 3 -399	1	-48	1	1.57	2.26	-0.54 -8.0
51 4 -383	1	-48	1	1.57	2.26	-0.52 -7.7
51 5 -376	1	-47	1	1.57	2.26	-0.51 -7.6
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
52 3 -390	1	-46	0	1.57	2.26	-0.52 -7.8
52 4 -374	1	-46	0	1.57	2.26	-0.50 -7.5
52 5 -368	1	-46	0	1.57	2.26	-0.49 -7.4
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
53 3 -259	0	-140	1	1.57	2.26	-0.34 -5.1
53 4 -249	0	-140	1	1.57	2.26	-0.33 -5.0
53 5 -246	0	-140	1	1.57	2.26	-0.33 -4.9
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
54 3 -274	1	-143	1	1.57	2.26	-0.37 -5.5
54 4 -264	1	-143	1	1.57	2.26	-0.35 -5.3
54 5 -261	1	-143	1	1.57	2.26	-0.35 -5.2
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
55 3 -110	1	-197	1	1.57	2.26	-0.28 -4.1
55 4 -108	1	-198	1	1.57	2.26	-0.28 -4.1
55 5 -106	1	-198	1	1.57	2.26	-0.28 -4.1
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
56 3 -125	1	-143	-1	1.57	2.26	-0.20 -2.9
56 4 -121	1	-145	-1	1.57	2.26	-0.20 -3.0
56 5 -120	1	-146	-1	1.57	2.26	-0.20 -3.0
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
57 3 -110	0	-231	1	1.57	2.26	-0.31 -4.6
57 4 -107	0	-231	1	1.57	2.26	-0.31 -4.6
57 5 -105	0	-231	1	1.57	2.26	-0.31 -4.6
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
58 3 -117	0	-235	1	1.57	2.26	-0.32 -4.7
58 4 -114	0	-234	1	1.57	2.26	-0.32 -4.7
58 5 -112	0	-234	1	1.57	2.26	-0.32 -4.7
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
59 3 -282	1	-126	1	1.57	2.26	-0.38 -5.7
59 4 -273	1	-127	1	1.57	2.26	-0.37 -5.5
59 5 -269	1	-127	1	1.57	2.26	-0.36 -5.4
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
60 3 -283	1	-98	-1	1.57	2.26	-0.38 -5.7
60 4 -273	1	-99	-1	1.57	2.26	-0.37 -5.5
60 5 -269	1	-99	-1	1.57	2.26	-0.36 -5.4
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
61 3 -342	-5	-67	2	1.57	2.26	-0.56 -8.0
61 4 -330	-4	-69	2	1.57	2.26	-0.54 -7.7
61 5 -325	-4	-70	2	1.57	2.26	-0.53 -7.6
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
62 3 -359	2	-144	4	1.57	2.26	-0.52 -7.6
62 4 -346	2	-144	3	1.57	2.26	-0.50 -7.3
62 5 -340	2	-144	3	1.57	2.26	-0.49 -7.2
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
63 3 -144	1	-262	3	1.57	2.26	-0.41 -5.9
63 4 -139	1	-260	3	1.57	2.26	-0.40 -5.8
63 5 -138	1	-260	3	1.57	2.26	-0.40 -5.8
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
64 3 -125	1	-249	2	1.57	2.26	-0.36 -5.3
64 4 -121	1	-248	2	1.57	2.26	-0.36 -5.3
64 5 -119	1	-247	2	1.57	2.26	-0.36 -5.2
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
65 3 -186	-4	198	10	1.57	2.26	-0.34 124.4
65 4 -180	-4	183	10	1.57	2.26	-0.33 116.2
65 5 -177	-4	177	9	1.57	2.26	-0.32 113.0
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
66 3 -121	2	-142	7	1.57	2.26	-0.35 -4.7
66 4 -117	2	-145	7	1.57	2.26	-0.35 -4.7
66 5 -116	2	-147	7	1.57	2.26	-0.35 -4.7

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
67 3	-310	2	-160	2	1.57	2.26 -0.44 -6.5
67 4	-298	2	-159	2	1.57	2.26 -0.43 -6.3
67 5	-293	2	-159	2	1.57	2.26 -0.42 -6.2
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
68 3	-274	1	-149	1	1.57	2.26 -0.38 -5.6
68 4	-264	1	-149	1	1.57	2.26 -0.37 -5.4
68 5	-259	1	-148	1	1.57	2.26 -0.36 -5.3
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
69 3	-399	1	-47	0	1.57	2.26 -0.53 -7.9
69 4	-384	0	-47	0	1.57	2.26 -0.51 -7.6
69 5	-378	0	-47	0	1.57	2.26 -0.50 -7.5
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
70 3	-424	1	-48	0	1.57	2.26 -0.56 -8.4
70 4	-409	1	-48	0	1.57	2.26 -0.54 -8.1
70 5	-402	1	-48	0	1.57	2.26 -0.54 -8.0
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
71 3	-470	1	-46	1	1.57	2.26 -0.63 -9.3
71 4	-454	1	-46	0	1.57	2.26 -0.60 -9.0
71 5	-447	1	-46	0	1.57	2.26 -0.60 -8.9
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
72 3	-458	1	-38	-1	1.57	2.26 -0.61 -9.1
72 4	-443	1	-38	-0	1.57	2.26 -0.59 -8.7
72 5	-436	1	-38	-0	1.57	2.26 -0.58 -8.6
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
73 3	1041	-125	-219	77	1.57	2.26 -4.24 1318.7
73 4	1002	-120	-212	74	1.57	2.26 -4.08 1266.8
73 5	986	-118	-209	73	1.57	2.26 -4.01 1246.0
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
74 3	1118	-124	-77	-69	1.57	2.26 -3.85 1364.4
74 4	1075	-119	-76	-66	1.57	2.26 -3.70 1311.0
74 5	1058	-117	-75	-65	1.57	2.26 -3.64 1289.3
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
75 3	526	-65	-233	-74	1.57	2.26 -4.04 675.7
75 4	504	-63	-229	-71	1.57	2.26 -3.88 649.3
75 5	496	-62	-227	-70	1.57	2.26 -3.82 638.8
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
76 3	204	-35	-456	-56	1.57	2.26 -2.58 310.2
76 4	195	-34	-446	-54	1.57	2.26 -2.47 297.9
76 5	191	-33	-442	-53	1.57	2.26 -2.43 293.1
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
77 3	223	-61	-358	-110	1.57	2.26 -6.03 448.7
77 4	213	-58	-352	-106	1.57	2.26 -5.78 431.2
77 5	210	-57	-350	-104	1.57	2.26 -5.69 424.3
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
78 3	389	-49	-291	-52	1.57	2.26 -2.65 501.0
78 4	373	-47	-284	-50	1.57	2.26 -2.55 481.5
78 5	366	-46	-281	-49	1.57	2.26 -2.50 473.7
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
79 3	999	-162	-563	169	3.14	2.26 -9.27 737.1
79 4	961	-155	-548	163	3.14	2.26 -8.90 707.8
79 5	946	-152	-541	160	3.14	2.26 -8.76 696.1
Spess.= 30.0 cm	Ao= 2 d 10/25	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
80 3	161	-125	-536	-175	1.57	2.26 -9.65 729.7
80 4	154	-120	-524	-168	1.57	2.26 -9.24 699.8
80 5	151	-118	-519	-165	1.57	2.26 -9.08 687.8
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
81 3	958	332	2010	982	4.71	11.31 -21.74 893.0
81 4	921	318	1927	943	4.71	11.31 -20.86 856.6
81 5	907	313	1893	927	4.71	11.31 -20.51 842.1
Spess.= 30.0 cm	Ao= 4 d 10/25	Av= 8 d 12/25	(e arm. base nelle due direzioni)			
82 3	605	-140	-331	-93	1.57	2.26 -8.05 1097.9
82 4	581	-134	-323	-89	1.57	2.26 -7.72 1053.9
82 5	572	-132	-320	-88	1.57	2.26 -7.58 1036.2
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			
83 3	839	-77	-81	-53	1.57	2.26 -2.96 945.0
83 4	806	-74	-80	-51	1.57	2.26 -2.85 907.9
83 5	792	-73	-79	-50	1.57	2.26 -2.81 893.0
Spess.= 30.0 cm	Ao= --	Av= --	(e arm. base nelle due direzioni)			

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

84	3	560	-59	-102	-40	1.57	2.26	-2.21	669.1
84	4	537	-57	-99	-38	1.57	2.26	-2.13	643.1
84	5	528	-56	-99	-38	1.57	2.26	-2.10	632.7
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
85	3	-615	-7	-33	-1	1.57	2.26	-0.97	-14.1
85	4	-592	-7	-33	-1	1.57	2.26	-0.94	-13.5
85	5	-583	-7	-33	-1	1.57	2.26	-0.92	-13.3
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
86	3	-590	2	-55	2	1.57	2.26	-0.82	-12.1
86	4	-568	2	-54	2	1.57	2.26	-0.79	-11.7
86	5	-559	2	-54	2	1.57	2.26	-0.78	-11.5
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
87	3	-465	2	-54	1	1.57	2.26	-0.66	-9.7
87	4	-447	2	-54	1	1.57	2.26	-0.63	-9.3
87	5	-439	2	-54	1	1.57	2.26	-0.62	-9.1
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
88	3	-414	1	-50	1	1.57	2.26	-0.57	-8.4
88	4	-397	1	-49	1	1.57	2.26	-0.55	-8.1
88	5	-390	1	-49	1	1.57	2.26	-0.54	-8.0
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
89	3	-253	0	-138	1	1.57	2.26	-0.34	-5.0
89	4	-244	0	-138	0	1.57	2.26	-0.32	-4.8
89	5	-240	0	-138	0	1.57	2.26	-0.32	-4.8
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
90	3	-266	0	-142	1	1.57	2.26	-0.36	-5.3
90	4	-256	0	-142	1	1.57	2.26	-0.34	-5.1
90	5	-253	0	-141	1	1.57	2.26	-0.34	-5.0
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
91	3	-119	1	-220	1	1.57	2.26	-0.31	-4.5
91	4	-116	1	-221	1	1.57	2.26	-0.31	-4.5
91	5	-115	1	-221	1	1.57	2.26	-0.31	-4.5
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
92	3	-107	0	-229	1	1.57	2.26	-0.31	-4.6
92	4	-104	0	-229	1	1.57	2.26	-0.31	-4.6
92	5	-102	0	-229	1	1.57	2.26	-0.31	-4.6
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
93	3	-285	1	-138	1	1.57	2.26	-0.39	-5.7
93	4	-276	1	-138	1	1.57	2.26	-0.37	-5.5
93	5	-272	1	-138	1	1.57	2.26	-0.37	-5.5
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
94	3	-354	-12	-112	2	1.57	2.26	-0.76	-10.5
94	4	-342	-12	-113	2	1.57	2.26	-0.73	-10.1
94	5	-337	-11	-113	2	1.57	2.26	-0.72	-10.0
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
95	3	-346	-2	-104	3	1.57	2.26	-0.50	-7.3
95	4	-333	-2	-105	3	1.57	2.26	-0.48	-7.1
95	5	-328	-2	-106	3	1.57	2.26	-0.47	-7.0
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
96	3	-152	1	-261	4	1.57	2.26	-0.43	-6.1
96	4	-147	1	-260	4	1.57	2.26	-0.42	-6.1
96	5	-146	1	-260	4	1.57	2.26	-0.42	-6.0
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
97	3	-271	-13	-288	14	1.57	2.26	-0.70	-9.5
97	4	-262	-12	-287	13	1.57	2.26	-0.69	-9.4
97	5	-258	-12	-286	13	1.57	2.26	-0.68	-9.3
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
98	3	-331	2	-163	3	1.57	2.26	-0.48	-7.0
98	4	-319	2	-162	3	1.57	2.26	-0.46	-6.8
98	5	-314	2	-162	3	1.57	2.26	-0.46	-6.7
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
99	3	-391	0	-46	0	1.57	2.26	-0.52	-7.7
99	4	-376	0	-46	0	1.57	2.26	-0.50	-7.4
99	5	-370	0	-46	0	1.57	2.26	-0.49	-7.3
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				
100	3	-410	1	-48	0	1.57	2.26	-0.55	-8.1
100	4	-395	1	-48	0	1.57	2.26	-0.52	-7.8
100	5	-389	1	-47	0	1.57	2.26	-0.52	-7.7
Spess.= 30.0 cm		Ao= --	Av= --		(e arm. base nelle due direzioni)				

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

101	3	-457	1	-48	0	1.57	2.26	-0.61	-9.1
101	4	-441	1	-48	0	1.57	2.26	-0.59	-8.8
101	5	-434	1	-48	0	1.57	2.26	-0.58	-8.6

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

102	3	684	-89	-174	81	1.57	2.26	-4.48	898.3
102	4	658	-85	-169	77	1.57	2.26	-4.31	862.7
102	5	648	-84	-168	76	1.57	2.26	-4.24	848.5

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

103	3	1118	-134	-114	63	1.57	2.26	-4.43	1411.2
103	4	1076	-128	-111	61	1.57	2.26	-4.21	1355.9
103	5	1059	-126	-110	60	1.57	2.26	-4.12	1333.7

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

104	3	578	-79	-222	-86	1.57	2.26	-4.76	777.9
104	4	555	-76	-218	-82	1.57	2.26	-4.57	747.6
104	5	546	-75	-217	-81	1.57	2.26	-4.49	735.4

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

105	3	565	-62	748	314	1.57	4.52	-11.42	727.1
105	4	544	-59	716	302	1.57	4.52	-10.97	697.5
105	5	536	-58	703	297	1.57	4.52	-10.79	685.8

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= 2 d 12/25 (e arm. base nelle due direzioni)

106	3	956	-92	-78	-60	1.57	2.26	-3.37	1096.0
106	4	919	-88	-77	-58	1.57	2.26	-3.24	1053.3
106	5	903	-87	-76	-57	1.57	2.26	-3.19	1035.9

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

107	3	-558	-19	-56	-2	1.57	2.26	-1.20	-16.6
107	4	-537	-18	-55	-2	1.57	2.26	-1.16	-16.0
107	5	-529	-18	-55	-2	1.57	2.26	-1.14	-15.8

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

108	3	-618	-3	-43	1	1.57	2.26	-0.87	-12.8
108	4	-595	-3	-43	1	1.57	2.26	-0.84	-12.3
108	5	-586	-3	-43	1	1.57	2.26	-0.82	-12.1

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

109	3	-503	2	-56	2	1.57	2.26	-0.71	-10.5
109	4	-483	2	-56	2	1.57	2.26	-0.69	-10.1
109	5	-475	2	-56	2	1.57	2.26	-0.67	-9.9

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

110	3	-249	0	-136	0	1.57	2.26	-0.33	-4.9
110	4	-240	0	-136	0	1.57	2.26	-0.32	-4.7
110	5	-236	0	-136	0	1.57	2.26	-0.31	-4.7

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

111	3	-257	-33	-209	-8	1.57	2.26	-1.69	29.4
111	4	-248	-32	-206	-8	1.57	2.26	-1.64	28.6
111	5	-244	-32	-205	-8	1.57	2.26	-1.62	28.3

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

112	3	-387	0	-45	0	1.57	2.26	-0.51	-7.6
112	4	-371	0	-45	0	1.57	2.26	-0.49	-7.3
112	5	-365	0	-45	0	1.57	2.26	-0.48	-7.2

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

113	3	193	25	132	88	1.57	2.26	-4.71	366.1
113	4	185	24	125	84	1.57	2.26	-4.53	351.2
113	5	183	23	123	83	1.57	2.26	-4.46	345.2

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

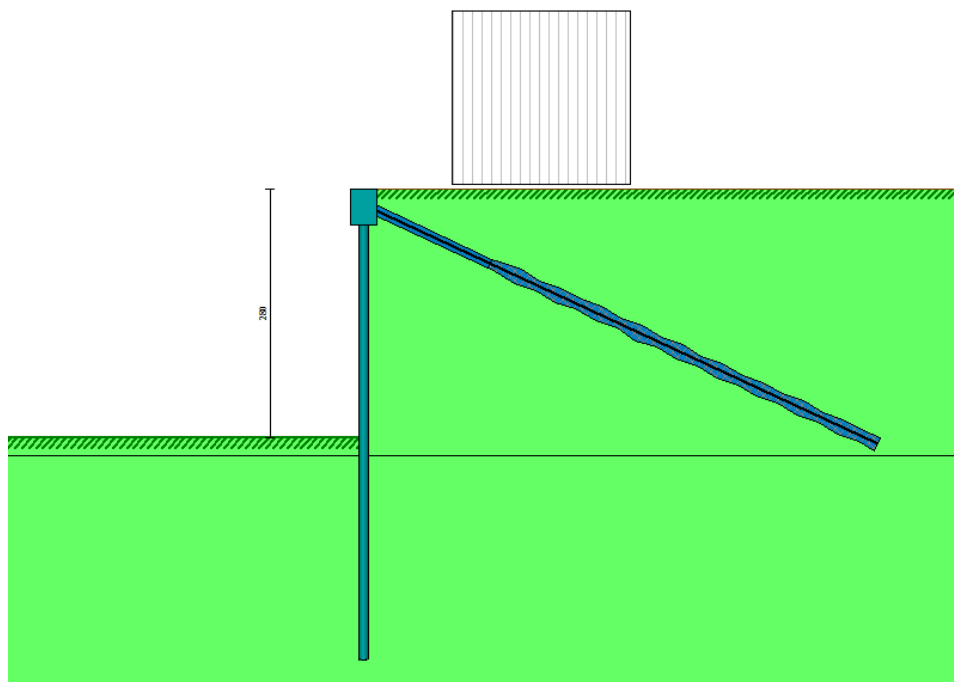
114	3	-410	-52	-76	6	1.57	2.26	-2.60	42.5
114	4	-396	-50	-75	6	1.57	2.26	-2.52	41.4
114	5	-390	-49	-75	6	1.57	2.26	-2.49	41.0

Spess.= 30.0 cm Ao= -- Av= -- (e arm. base nelle due direzioni)

STAMPA SINTETICA (stampa degli elementi con massima Sc e Sf a fessurazione senza calcolo diretto)

El. comb.	Nxx	Mxx	Nyy	Myy	Ao	Av	Sc	Sf	Note
	kg/25 cm	kg*m/25 cm	kg/25 cm	kg*m/25 cm	cmq/25 cm	cmq/25 cm	kg/cmq		
81 3	958	332	2010	982	4.71	11.31	-21.74	893.0	rara
45 3	496	-221	-1245	249	1.57	4.52	-13.99	1429.3	rara
81 5	907	-221	1893	927	4.71	11.31	-20.51	--	quasi perm.

VERIFICA BERLNESE DI MICROPALI:



Normative di riferimento

- Legge nr. 1086 del 05/11/1971.
Norme per la disciplina delle opere in conglomerato cementizio, normale e precompresso ed a struttura metallica.
- Legge nr. 64 del 02/02/1974.
Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche.
- D.M. LL.PP. del 11/03/1988.
Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione e il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.
- D.M. LL.PP. del 14/02/1992.
Norme tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche.
- D.M. 9 Gennaio 1996
Norme Tecniche per il calcolo, l'esecuzione ed il collaudo delle strutture in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche.
- D.M. 16 Gennaio 1996
Norme Tecniche relative ai 'Criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi'.
- D.M. 16 Gennaio 1996
Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche.
- Circolare Ministero LL.PP. 15 Ottobre 1996 N. 252 AA.GG./S.T.C.
Istruzioni per l'applicazione delle Norme Tecniche di cui al D.M. 9 Gennaio 1996.
- Circolare Ministero LL.PP. 10 Aprile 1997 N. 65/AA.GG.
Istruzioni per l'applicazione delle Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche di cui al D.M. 16 Gennaio 1996.
- Norme Tecniche per le Costruzioni 2018 (D.M. 17 Gennaio 2018).
- Circolare C.S.LL.PP. 21/01/2019 n.7 - Istruzioni per l'applicazione dell'Aggiornamento delle Norme tecniche per le costruzioni di cui al D.M. 17 gennaio 2018

Richiami teorici

Metodo di analisi

Calcolo della profondità di infissione

Nel caso generale l'equilibrio della paratia è assicurato dal bilanciamento fra la spinta attiva agente da monte sulla parte fuori terra, la resistenza passiva che si sviluppa da valle verso monte nella zona interrata e la contropinta che agisce da monte verso valle nella zona interrata al di sotto del centro di rotazione.

Nel caso di paratia tirantata nell'equilibrio della struttura intervengono gli sforzi dei tiranti (diretti verso monte); in questo caso, se la paratia non è sufficientemente infissa, la contropinta sarà assente.

Pertanto, il primo passo da compiere nella progettazione è il calcolo della profondità di infissione necessaria ad assicurare l'equilibrio fra i carichi agenti (spinta attiva, resistenza passiva, contropinta, tiro dei tiranti ed eventuali carichi esterni).

Nel calcolo classico delle paratie si suppone che essa sia infinitamente rigida e che possa subire una rotazione intorno ad un punto (*Centro di rotazione*) posto al di sotto della linea di fondo scavo (per paratie non tirantate).

Occorre pertanto costruire i diagrammi di spinta attiva e di spinta (resistenza) passiva agenti sulla paratia. A partire da questi si costruiscono i diagrammi risultanti.

Nella costruzione dei diagrammi risultanti si adatterà la seguente notazione:

K_{am}	diagramma della spinta attiva agente da monte
K_{av}	diagramma della spinta attiva agente da valle sulla parte interrata
K_{pm}	diagramma della spinta passiva agente da monte
K_{pv}	diagramma della spinta passiva agente da valle sulla parte interrata.

Calcolati i diagrammi suddetti si costruiscono i diagrammi risultanti

$$D_m = K_{pm} - K_{av} \quad e \quad D_v = K_{pv} - K_{am}$$

Questi diagrammi rappresentano i valori limiti delle pressioni agenti sulla paratia. La soluzione è ricercata per tentativi facendo variare la profondità di infissione e la posizione del centro di rotazione fino a quando non si raggiunge l'equilibrio sia alla traslazione che alla rotazione.

Per mettere in conto un fattore di sicurezza nel calcolo delle profondità di infissione

si può agire con tre modalità:

1. applicazione di un coefficiente moltiplicativo alla profondità di infissione strettamente necessaria per l'equilibrio
2. riduzione della spinta passiva tramite un coefficiente di sicurezza
3. riduzione delle caratteristiche del terreno tramite coefficienti di sicurezza su $\tan(\phi)$ e sulla coesione

Calcolo delle spinte

Metodo di Culmann (metodo del cuneo di tentativo)

Il metodo di Culmann adotta le stesse ipotesi di base del metodo di Coulomb: cuneo di spinta a monte della parete che si muove rigidamente lungo una superficie di rottura rettilinea o spezzata (nel caso di terreno stratificato).

La differenza sostanziale è che mentre Coulomb considera un terrapieno con superficie a pendenza costante e carico uniformemente distribuito (il che permette di ottenere una espressione in forma chiusa per il valore della spinta) il metodo di Culmann consente di analizzare situazioni con profilo di forma generica e carichi sia concentrati che distribuiti comunque disposti. Inoltre, rispetto al metodo di Coulomb, risulta più immediato e lineare tener conto della coesione del masso spingente. Il metodo di Culmann, nato come metodo essenzialmente grafico, si è evoluto per essere trattato mediante analisi numerica (noto in questa forma come metodo del cuneo di tentativo).

I passi del procedimento risolutivo sono i seguenti:

- si impone una superficie di rottura (angolo di inclinazione p rispetto all'orizzontale) e si considera il cuneo di spinta delimitato dalla superficie di rottura stessa, dalla parete su cui si calcola la spinta e dal profilo del terreno;
- si valutano tutte le forze agenti sul cuneo di spinta e cioè peso proprio (W), carichi sul terrapieno, resistenza per attrito e per coesione lungo la superficie di rottura (R e C) e resistenza per coesione lungo la parete (A);
- dalle equazioni di equilibrio si ricava il valore della spinta S sulla parete.

Questo processo viene iterato fino a trovare l'angolo di rottura per cui la spinta risulta massima nel caso di spinta attiva e minima nel caso di spinta passiva.

Le pressioni sulla parete di spinta si ricavano derivando l'espressione della spinta S rispetto all'ordinata z . Noto il diagramma delle pressioni si ricava il punto di applicazione della spinta.

Spinta in presenza di sisma

Per tenere conto dell'incremento di spinta dovuta al sisma si fa riferimento al metodo di **Mononobe-Okabe** (cui fa riferimento la Normativa Italiana).

Il metodo di Mononobe-Okabe considera nell'equilibrio del cuneo spingente la forza di inerzia dovuta al sisma. Indicando con W il peso del cuneo e con C il coefficiente di intensità sismica la forza di inerzia valutata come

$$F_i = W \cdot C$$

Indicando con S la spinta calcolata in condizioni statiche e con S_s la spinta totale in condizioni sismiche l'incremento di spinta è ottenuto come

$$DS = S - S_s$$

L'incremento di spinta viene applicato a 1/3 dell'altezza della parete stessa (diagramma triangolare con vertice in alto).

Tiranti di ancoraggio

Le paratie possono essere tirantate, con tiranti attivi o con tiranti passivi, realizzati entrambi tramite perforazione e iniezione del foro con malta in pressione previa sistemazione delle armature opportune.

I tiranti attivi, contrariamente ai tiranti passivi, sono sottoposti ad uno sforzo di pretensione prendendo il contrasto sulla struttura stessa. Il tiro finale sul tirante attivo dipende sia dalla pretensione che dalla deformazione della struttura oltre che dalle cadute di tensione. Nel caso di tiranti passivi il tiro dipende unicamente dalla deformabilità della struttura. L'armatura dei tiranti attivi è costituita da trefoli ad alta resistenza (trefoli per c.a.p.), viceversa i tiranti passivi possono essere armati con trefoli o con tondini o, in alcuni casi, con profilati tubolari.

La capacità di resistenza dei tiranti è legata all'attrito e all'aderenza fra superficie del tirante e terreno.

Calcolo della lunghezza di ancoraggio

La lunghezza di ancoraggio (fondazione) del tirante si calcola determinando la lunghezza massima atta a soddisfare le tre seguenti condizioni:

1. Lunghezza necessaria per garantire l'equilibrio fra tensione tangenziale che si sviluppa fra la superficie laterale del tirante ed il terreno e lo sforzo applicato al tirante;
2. Lunghezza necessaria a garantire l'aderenza malta-armatura;
3. Lunghezza necessaria a garantire la resistenza della malta.

Siano N lo sforzo nel tirante, δ l'angolo d'attrito tirante-terreno, c_a l'adesione tirante-terreno, γ il peso di volume del terreno, D ed L_f il diametro e la lunghezza di ancoraggio (o lunghezza efficace) del tirante ed H la profondità media al di sotto del piano campagna abbiamo la relazione

$$N = \pi D L_f (\gamma H K_s \tan \delta + c_a)$$

da cui si ricava la lunghezza di ancoraggio L_f

$$L_f = \frac{N}{\pi D (\gamma H K_s \tan \delta + c_a)}$$

K_s rappresenta il coefficiente di spinta

Per quanto riguarda la seconda condizione, la lunghezza necessaria atta a garantire l'aderenza malta-armatura è data dalla relazione

$$L_f = \frac{N}{\pi d \tau_{c0} \omega}$$

dove d è la somma dei diametri dei trefoli disposti nel tirante, τ_{c0} è la resistenza tangenziale limite della malta ed ω è un coefficiente correttivo dipendente dal numero di trefoli ($\omega = 1 - 0.075 [n \text{ trefoli} - 1]$).

Per quanto riguarda la verifica della terza condizione si impone che la tensione tangenziale limite tirante-terreno non possa superare la tensione tangenziale di aderenza acciaio-calcestruzzo.

Alla lunghezza efficace determinata prendendo il massimo valore di L_f si deve aggiungere la lunghezza di franco L che rappresenta la lunghezza del tratto compreso fra la paratia e la superficie di ancoraggio.

Nel caso di tiranti attivi, cioè tiranti soggetti ad uno stato di pretensione, bisogna considerare le cadute di tensione. A tale scopo è stato introdotto il coefficiente di caduta di tensione β , che rappresenta il rapporto fra lo sforzo N_0 al momento del tiro e lo sforzo N in esercizio

$$\beta = \frac{N_0}{N}$$

Analisi ad elementi finiti

La paratia è considerata come una struttura a prevalente sviluppo lineare (si fa riferimento ad un metro di larghezza) con comportamento a trave. Come caratteristiche geometriche della sezione si assume il momento d'inerzia I e l'area A per metro lineare di larghezza della paratia. Il modulo elastico è quello del materiale utilizzato per la paratia.

La parte fuori terra della paratia è suddivisa in elementi di lunghezza pari a circa 5 centimetri e più o meno costante per tutti gli elementi. La suddivisione è suggerita anche dalla eventuale presenza di tiranti, carichi e vincoli. Infatti questi elementi devono capitare in corrispondenza di un nodo. Nel caso di tirante è inserito un ulteriore elemento atto a schematizzarlo. Detta L la lunghezza libera del tirante, A_f l'area di armatura nel tirante ed E_s il modulo elastico dell'acciaio è inserito un elemento di lunghezza pari ad L , area A_f ,

inclinazione pari a quella del tirante e modulo elastico E_s . La parte interrata della paratia è suddivisa in elementi di lunghezza, come visto sopra, pari a circa 5 centimetri.

I carichi agenti possono essere di tipo distribuito (spinta della terra, diagramma aggiuntivo di carico, spinta della falda, diagramma di spinta sismica) oppure concentrati. I carichi distribuiti sono riportati sempre come carichi concentrati nei nodi (sotto forma di reazioni di incastro perfetto cambiate di segno).

Schematizzazione del terreno

La modellazione del terreno si rifà al classico schema di Winkler. Esso è visto come un letto di molle indipendenti fra di loro reagenti solo a sforzo assiale di compressione. La rigidità della singola molla è legata alla costante di sottofondo orizzontale del terreno (*costante di Winkler*). La costante di sottofondo, k , è definita come la pressione unitaria che occorre applicare per ottenere uno spostamento unitario. Dimensionalmente è espressa quindi come rapporto fra una pressione ed uno spostamento al cubo $[F/L^3]$. È evidente che i risultati sono tanto migliori quanto più è elevato il numero delle molle che schematizzano il terreno. Se m è l'interesse fra le molle (in cm) e b è la larghezza della paratia in direzione longitudinale ($b=100$ cm) l'area equivalente della molla sarà $A_m=m*b$.

Per le molle di estremità, in corrispondenza della linea di fondo scavo ed in corrispondenza dell'estremità inferiore della paratia, si assume una area equivalente dimezzata. Inoltre, tutte le molle hanno, ovviamente, rigidità flessionale e tagliante nulla e sono vincolate all'estremità alla traslazione. Quindi la matrice di rigidità di tutto il sistema paratia-terreno sarà data dall'assemblaggio delle matrici di rigidità degli elementi della paratia (elementi a rigidità flessionale, tagliante ed assiale), delle matrici di rigidità dei tiranti (solo rigidità assiale) e delle molle (rigidità assiale).

Modalità di analisi e comportamento elasto-plastico del terreno

A questo punto vediamo come è effettuata l'analisi. Un tipo di analisi molto semplice e veloce sarebbe l'analisi elastica (peraltro disponibile nel programma **PAC**). Ma si intuisce che considerare il terreno con un comportamento infinitamente elastico è una approssimazione alquanto grossolana. Occorre quindi introdurre qualche correttivo che meglio ci aiuti a modellare il terreno. Fra le varie soluzioni possibili una delle più praticabili e che fornisce risultati soddisfacenti è quella di considerare il terreno con comportamento elasto-plastico perfetto. Si assume cioè che la curva sforzi-deformazioni del terreno abbia andamento bilatero. Rimane da scegliere il criterio di plasticizzazione del terreno (molle). Si può fare riferimento ad un criterio di tipo cinematico: la resistenza della molla cresce con la deformazione fino a quando lo spostamento non raggiunge il valore X_{max} ; una volta superato tale spostamento limite non si ha più incremento di resistenza all'aumentare degli spostamenti. Un altro criterio può essere di tipo statico: si assume che la molla abbia una resistenza crescente fino al raggiungimento di una pressione p_{max} . Tale pressione p_{max} può essere imposta pari al valore della pressione passiva in corrispondenza della quota della molla. D'altronde un ulteriore criterio si può ottenere dalla combinazione dei due descritti precedentemente: plasticizzazione o per raggiungimento dello spostamento limite o per raggiungimento della pressione passiva. Dal punto di vista strettamente numerico è chiaro che l'introduzione di criteri di plasticizzazione porta ad analisi di tipo non lineare (non linearità meccaniche). Questo comporta un aggravio computazionale non indifferente. L'entità di tale aggravio dipende poi dalla particolare tecnica adottata per la soluzione. Nel caso di analisi elastica lineare il problema si risolve immediatamente con la soluzione del sistema fondamentale (K matrice di rigidità, u vettore degli spostamenti nodali, p vettore dei carichi nodali)

$$Ku=p$$

Un sistema non lineare, invece, deve essere risolto mediante un'analisi al passo per tener conto della plasticizzazione delle molle. Quindi si procede per passi di carico, a partire da un carico iniziale p_0 , fino a raggiungere il carico totale p . Ogni volta che si incrementa il carico si controllano eventuali plasticizzazioni delle molle. Se si hanno nuove plasticizzazioni la matrice globale andrà riasssemblata escludendo il contributo delle molle plasticizzate. Il procedimento descritto se fosse applicato in questo modo sarebbe particolarmente gravoso (la fase di decomposizione della matrice di rigidità è particolarmente onerosa). Si ricorre pertanto a soluzioni più sofisticate che escludono il riasssemblaggio e la decomposizione della matrice, ma usano la matrice elastica iniziale (*metodo di Riks*).

Senza addentrarci troppo nei dettagli diremo che si tratta di un metodo di Newton-Raphson modificato e ottimizzato. L'analisi condotta secondo questa tecnica offre dei vantaggi immediati. Essa restituisce l'effettiva deformazione della paratia e le relative sollecitazioni; dà informazioni dettagliate circa la deformazione e la pressione sul terreno. Infatti, la deformazione è direttamente leggibile, mentre la pressione sarà data dallo sforzo nella molla diviso per l'area di influenza della molla stessa. Sappiamo quindi quale è la zona di terreno effettivamente plasticizzato. Inoltre, dalle deformazioni ci si può rendere conto di un possibile meccanismo di rottura del terreno.

Analisi per fasi di scavo

L'analisi della paratia per fasi di scavo consente di ottenere informazioni dettagliate sullo stato di sollecitazione e deformazione dell'opera durante la fase di realizzazione. In ogni fase lo stato di sollecitazione e di deformazione dipende dalla 'storia' dello scavo (soprattutto nel caso di paratie tirantate o vincolate).

Definite le varie altezze di scavo (in funzione della posizione di tiranti, vincoli, o altro) si procede per ogni fase al calcolo delle spinte inserendo gli elementi (tiranti, vincoli o carichi) attivi per quella fase, tendendo conto delle deformazioni dello stato precedente. Ad esempio, se sono presenti dei tiranti passivi si inserirà nell'analisi della fase la 'molla' che lo rappresenta. Indicando con u ed u_0 gli spostamenti nella fase attuale e nella fase precedente, con s ed s_0 gli sforzi nella fase attuale e nella fase precedente e con K la matrice di rigidità della 'struttura' la relazione sforzi-deformazione è esprimibile nella forma

$$s=s_0+K(u-u_0)$$

In sostanza analizzare la paratia per fasi di scavo oppure 'direttamente' porta a risultati abbastanza diversi sia per quanto riguarda lo stato di deformazione e sollecitazione dell'opera sia per quanto riguarda il tiro dei tiranti.

Verifica alla stabilità globale

La verifica alla stabilità globale del complesso paratia+terreno deve fornire un coefficiente di sicurezza non inferiore a 1,10.

È usata la tecnica della suddivisione a strisce della superficie di scorrimento da analizzare. La superficie di scorrimento è supposta circolare.

In particolare, il programma esamina, per un dato centro 3 cerchi differenti: un cerchio passante per la linea di fondo scavo, un cerchio passante per il piede della paratia ed un cerchio passante per il punto medio della parte interrata. Si determina il minimo coefficiente di sicurezza su una maglia di centri di dimensioni 10x10 posta in prossimità della sommità della paratia. Il numero di strisce è pari a 50.

Il coefficiente di sicurezza fornito da Fellenius si esprime secondo la seguente formula:

$$\eta = \frac{\sum_{i=1}^n \left[\frac{c_i b_i}{\cos \alpha_i} + (W_i \cos \alpha_i - u_i l_i) \tan \phi_i \right]}{\sum_{i=1}^n W_i \sin \alpha_i}$$

dove n è il numero delle strisce considerate, b_i e α_i sono la larghezza e l'inclinazione della base della striscia i -esima rispetto all'orizzontale, W_i è il peso della striscia i -esima e c_i e ϕ_i sono le caratteristiche del terreno (coesione ed angolo di attrito) lungo la base della striscia.

Inoltre u_i ed l_i rappresentano la pressione neutra lungo la base della striscia e la lunghezza della base della striscia ($l_i = b_i / \cos \alpha_i$).

Quindi, assunto un cerchio di tentativo si suddivide in n strisce e dalla formula precedente si ricava η . Questo procedimento è eseguito per il numero di centri prefissato ed è assunto come coefficiente di sicurezza della scarpata il minimo dei coefficienti così determinati.

Analisi dei pali

Per l'analisi della capacità portante dei pali occorre determinare alcune caratteristiche del terreno in cui si va ad operare. In particolare bisogna conoscere l'angolo d'attrito ϕ e la coesione c . Per pali soggetti a carichi trasversali è necessario conoscere il modulo di reazione laterale o il modulo elastico laterale.

La capacità portante di un palo solitamente viene valutata come somma di due contributi: portata di base (o di punta) e portata per attrito laterale lungo il fusto. Cioè si assume valida l'espressione:

$$Q_t = Q_p + Q_l - W_p$$

dove:

Q_t portanza totale del palo
 Q_p portanza di base del palo
 Q_l portanza per attrito laterale del palo
 W_p peso proprio del palo

e le due componenti Q_p e Q_l sono calcolate in modo indipendente fra loro.

Dalla capacità portante del palo si ricava il carico ammissibile del palo Q_A applicando il coefficiente di sicurezza della portanza alla punta η_p ed il coefficiente di sicurezza della portanza per attrito laterale η_l .

Palo compresso:

$$Q_d = \frac{Q_p}{\eta_p} + \frac{Q_l}{\eta_l} - W_p$$

Palo teso:

$$Q_d = \frac{Q_l}{\eta_l} - W_p$$

Capacità portante di punta

In generale la capacità portante di punta viene calcolata tramite l'espressione:

$$Q_p = A_p \left(c N'_c + q N'_q + \frac{1}{2} B \gamma N'_\gamma \right)$$

dove:

A_p è l'area portante efficace della punta del palo
 c è la coesione
 q è la pressione geostatica alla quota della punta del palo
 γ è il peso specifico del terreno
 D è il diametro del palo
 N'_c N'_q N'_γ sono i coefficienti di capacità portante corretti per tener conto degli effetti di forma e di profondità.

Capacità portante per resistenza laterale

La resistenza laterale è data dall'integrale esteso a tutta la superficie laterale del palo delle tensioni tangenziali palo-terreno in condizioni limite:

$$Q_l = \int_S \tau_a dS$$

dove τ_a è dato dalla nota relazione di Coulomb

$$\tau_a = c_a + \sigma_h \tan \delta$$

dove:

c_a è l'adesione palo-terreno

δ è l'angolo di attrito palo-terreno

γ è il peso specifico del terreno

z è la generica quota a partire dalla testa del palo

L è la lunghezza del palo

P è il perimetro del palo

K_s è il coefficiente di spinta che dipende dalle caratteristiche meccaniche e fisiche del terreno dal suo stato di addensamento e dalle modalità di realizzazione del palo.

Dati

Geometria paratia

Tipo paratia: **Paratia di micropali**

Altezza fuori terra	2,80	[m]
Profondità di infissione	2,50	[m]
Altezza totale della paratia	5,30	[m]
Lunghezza paratia	11,00	[m]

Numero di file di micropali	1	
Interasse fra i micropali della fila	0,33	[m]
Diametro dei micropali	11,43	[cm]
Numero totale di micropali	33	
Numero di micropali per metro lineare	3,00	
Diametro esterno del tubolare	114,30	[mm]
Spessore del tubolare	6,00	[mm]

Geometria cordoli

Simbologia adottata

n°	numero d'ordine del cordolo
Y	posizione del cordolo sull'asse della paratia espresso in [m]

Cordoli in calcestruzzo

B	Base della sezione del cordolo espresso in [cm]
H	Altezza della sezione del cordolo espresso in [cm]

Cordoli in acciaio

A	Area della sezione in acciaio del cordolo espresso in [cmq]
W	Modulo di resistenza della sezione del cordolo espresso in [cm^3]

N°	Y	Tipo	B	H	A	W
	[m]		[cm]	[cm]	[cmq]	[cm^3]
1	0,00	Calcestruzzo	30,00	40,00	--	--

Geometria profilo terreno

Simbologia adottata e sistema di riferimento

(Sistema di riferimento con origine in testa alla paratia, ascissa X positiva verso monte, ordinata Y positiva verso l'alto)

N	numero ordine del punto
X	ascissa del punto espressa in [m]
Y	ordinata del punto espressa in [m]
A	inclinazione del tratto espressa in [°]

Profilo di monte

N°	X	Y	A
	[m]	[m]	[°]
2	12,00	0,00	0.00

Profilo di valle

N°	X	Y	A
	[m]	[m]	[°]
1	-10,00	-2,80	0.00
2	0,00	-2,80	0.00

Descrizione terreni

Simbologia adottata

n°	numero d'ordine
Descrizione	Descrizione del terreno
γ	peso di volume del terreno espresso in [kg/mc]
γ _{sat}	peso di volume saturo del terreno espresso [kg/mc]
φ	angolo d'attrito interno del terreno espresso in [°]
δ	angolo d'attrito terreno/paratia espresso in [°]
c	coesione del terreno espressa in [kg/cmqa]
ca	adesione terreno/paratia espressa in [kg/cmqa]
Parametri per il calcolo dei tiranti secondo il metodo di Bustamante-Doix	
Cesp	coeff. di espansione laterale minimo e medio del tirante nello strato
τ ₁	tensione tangenziale minima e media lungo il tirante espresso in [kg/cmqa]
I parametri medi e minimi vengono usati per il calcolo di portanza di progetto dei pali e per la resistenza di progetto a sfilamento dei tiranti	

N°	Descrizione	γ	γ _{sat}	φ	δ	c	ca	Cesp	τ ₁	
		[kg/mc]	[kg/mc]	[°]	[°]	[kg/cmqa]	[kg/cmqa]		[kg/cmqa]	
1	Terreno 1	1700,0	1900,0	25.00	17.00	0,065	0,033	1.20	0,195	CAR
				25.00	17.00	0,065	0,033		0,195	MIN

N°	Descrizione	γ [kg/mc]	γ_{sat} [kg/mc]	ϕ [°]	δ [°]	c [kg/cm ²]	ca [kg/cm ²]	Cesp	τ_i [kg/cm ²]	
				25.00	17.00	0,065	0,033		0,195	MED

Caratteristiche del terreno secondo il metodo di Bustamante-Doix per il calcolo dei tiranti

N°	Descrizione	Tipo terreno	Tipo iniezione	$P_{lim.CAR}$ [kg/cm ²]	$P_{lim.MIN}$ [kg/cm ²]	$P_{lim.MED}$ [kg/cm ²]
1	Terreno 1	Argilla	IGU - Iniezione globale unica	1,0000	1,0000	1,0000

Descrizione stratigrafia

Simbologia adottata

n°	numero d'ordine dello strato a partire dalla sommità della paratia
sp	spessore dello strato in corrispondenza dell'asse della paratia espresso in [m]
kw	costante di Winkler orizzontale espressa in [Kg/cm ² /cm]
α	inclinazione dello strato espressa in [°] (M: strato di monte, V: strato di valle)
Terreno	Terreno associato allo strato (M: strato di monte, V: strato di valle)

N°	sp [m]	α_M [°]	α_V [°]	Kw_M [kg/cm ² /cm]	Kw_V [kg/cm ² /cm]	Terreno M	Terreno V
1	3,00	0.00	0.00	0.54	0.54	Terreno 1	Terreno 1
2	3,00	0.00	0.00	1.24	1.24	Terreno 1	Terreno 1

Caratteristiche tiranti di ancoraggio

Tipologia tiranti n° 1 - TIRANTE PASSIVO DYWIDAG

Calcolo tiranti:	PROGETTO	
Diametro della perforazione	10,00	[cm]
Coeff. di espansione laterale	1.20	
Malta utilizzata per i tiranti		
Classe di Resistenza	C28/35	
Resistenza caratteristica a compressione R_{ck}	357	[kg/cm ²]
Acciaio utilizzato per i tiranti		
Tipo	B450C	
Tensione di snervamento f_{yk}	4589	[kg/cm ²]
Tiranti passivi armati con tondini		
Numero tondini:	1	
Diametro dei tondini:	24	[mm]
Metodo di calcolo dei tiranti:	BUSTAMANTE-DOIX	
Superficie di ancoraggio	Angolo di rottura	
Tensione limite resistenza malta	Tensione tangenziale aderenza acciaio-cla $f_{bd} = 21,25$	[kg/cm ²]

Descrizione tiranti di ancoraggio

Simbologia adottata

n°	numero d'ordine della fila
Tipologia	Descrizione tipologia tirante
Y	ordinata della fila espressa in [m] misurata dalla testa della paratia
I	interasse tra le file di tiranti espressa in [m]
f	franco laterale espressa in [m]
alfa	inclinazione dei tiranti della fila rispetto all'orizzontale espressa in [°]
ALL	allineamento dei tiranti della fila (CENTRATI o SFALSATI)
nr	numero di tiranti della fila
Lt	lunghezza totale del tirante espresso in [m]
Lf	lunghezza di fondazione del tirante espresso in [m]
T	tiro iniziale espresso in [kg]

n°	Tipo	Y [m]	I [m]	f [m]	Alfa [°]	ALL	nr	Lt [m]	Lf [m]	T [kg]
1	TIRANTE PASSIVO DYWIDAG	0,20	2,00	0,20	25.00	Sfalsati	6	---	--	--

Caratteristiche materiali utilizzati

Simbologia adottata

γ_{ds}	Peso specifico cls, espresso in [kg/mc]
Classe cls	Classe di appartenenza del calcestruzzo
R_{ck}	Rigidità cubica caratteristica, espressa in [kg/cm ²]
E	Modulo elastico, espresso in [kg/cm ²]
Acciaio	Tipo di acciaio
n	Coeff. di omogeneizzazione acciaio-calcestruzzo

Descrizione	γ_{cls} [kg/mc]	Classe cls	Rck [kg/cm ²]	E [kg/cm ²]	Acciaio	n
Paratia	2500	C20/25	255	307953	B450C	15.00
Cordolo/Muro	2500	C25/30	306	320666	B450C	15.00

Coeff. di omogeneizzazione cls teso/compresso 1.00

Condizioni di carico

Simbologia e convenzioni adottate

Le ascisse dei punti di applicazione del carico sono espresse in [m] rispetto alla testa della paratia

Le ordinate dei punti di applicazione del carico sono espresse in [m] rispetto alla testa della paratia

Ig Indice di gruppo

F_x Forza orizzontale espressa in [kg], positiva da monte verso valle

F_y Forza verticale espressa in [kg], positiva verso il basso

M Momento espresso in [kgm], positivo ribaltante

Q_i, Q_r Intensità dei carichi distribuiti sul profilo espresse in [kg/mq]

V_i, V_s Intensità dei carichi distribuiti sulla paratia espresse in [kg/mq], positivi da monte verso valle

R Risultante carico distribuito sulla paratia espressa in [kg]

Condizione n° 1 - Permanente - Condizione 1

Carico distribuito sul profilo	X _i = 1,00	X _r = 3,00	Q _i = 1500	Q _r = 1500
--------------------------------	-----------------------	-----------------------	-----------------------	-----------------------

Combinazioni di carico

Nella tabella sono riportate le condizioni di carico di ogni combinazione con il relativo coefficiente di partecipazione.

Combinazione n° 1 - SLU - STR (A1-M1-R1)

Condizione	Fav/Sfav	γ	Ψ
Spinta terreno	SFAV	1.30	
Condizione 1	SFAV	1.30	1.00

Combinazione n° 2 - SLU - GEO (A2-M2-R1)

Condizione	Fav/Sfav	γ	Ψ
Spinta terreno	SFAV	1.00	
Condizione 1	SFAV	1.00	1.00

Combinazione n° 3 - SLE - Rara

Condizione	Fav/Sfav	γ	Ψ
Spinta terreno	SFAV	1.00	
Condizione 1	SFAV	1.00	1.00

Combinazione n° 4 - SLE - Frequente

Condizione	Fav/Sfav	γ	Ψ
Spinta terreno	SFAV	1.00	
Condizione 1	SFAV	1.00	1.00

Combinazione n° 5 - SLE - Quasi permanente

Condizione	Fav/Sfav	γ	Ψ
Spinta terreno	SFAV	1.00	
Condizione 1	SFAV	1.00	1.00

Impostazioni di progetto

Spinte e verifiche secondo: Norme Tecniche sulle Costruzioni 2018 (17/01/2018)

Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni:

Carichi	Effetto		Statici		Sismici	
			A1	A2	A1	A2
Permanenti	Favorevole	γ_{Gfav}	1.00	1.00	1.00	1.00
Permanenti	Sfavorevole	γ_{Gsfav}	1.30	1.00	1.00	1.00
Permanenti ns	Favorevole	γ_{Gfav}	0.80	0.80	0.00	0.00
Permanenti ns	Sfavorevole	γ_{Gsfav}	1.50	1.30	1.00	1.00
Variabili	Favorevole	γ_{Qfav}	0.00	0.00	0.00	0.00
Variabili	Sfavorevole	γ_{Qsfav}	1.50	1.30	1.00	1.00

Carichi	Effetto		Statici		Sismici	
			A1	A2	A1	A2
Variabili da traffico	Favorevole	γ_{0fav}	0.00	0.00	0.00	0.00
Variabili da traffico	Sfavorevole	γ_{0sfav}	1.35	1.15	1.00	1.00

Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno:

Parametri		Statici		Sismici	
		M1	M2	M1	M2
Tangente dell'angolo di attrito	γ_{tanw}	1.00	1.25	1.00	1.00
Coesione efficace	γ_c	1.00	1.25	1.00	1.00
Resistenza non drenata	γ_{cu}	1.00	1.40	1.00	1.00
Resistenza a compressione uniassiale	γ_{qu}	1.00	1.60	1.00	1.00
Peso dell'unità di volume	γ_y	1.00	1.00	1.00	1.00

TIRANTI DI ANCORAGGIO

Coefficienti parziali γ_R per le verifiche dei tiranti

Resistenza

Laterale γ_{st} **R3** 1,20

Coefficienti di riduzione ξ per la determinazione della resistenza caratteristica dei tiranti.

Numero di verticali indagate 1 $\xi_3=1,80$ $\xi_4=1,80$

Verifica materiali: Stato Limite

Impostazioni verifiche SLU

Coefficienti parziali per resistenze di calcolo dei materiali

Coefficiente di sicurezza calcestruzzo 1.50
 Coefficiente di sicurezza acciaio 1.15
 Fattore riduzione da resistenza cubica a cilindrica 0.83
 Fattore di riduzione per carichi di lungo periodo 0.85
 Coefficiente di sicurezza per la sezione 1.00

Verifica Taglio

Sezione in acciaio

$$V_{c,Rd} = \frac{A_v f_{yk}}{\sqrt{3} \gamma_{M0}}$$

con:

A_v Area lorda sezione profilo

Impostazioni verifiche SLE

Condizioni ambientali Ordinarie

Impostazioni di analisi

Analisi per Combinazioni di Carico.

Rottura del terreno:

Pressione passiva

Influenza δ (angolo di attrito terreno-paratia): Nel calcolo del coefficiente di spinta attiva K_a e nell'inclinazione della spinta attiva (non viene considerato per la spinta passiva)

Stabilità globale:

Metodo: Metodo di Fellenius
 Maglia dei centri Passo maglia **Automatica**
 Resistenza a taglio paratia **V_{Rd}**

Impostazioni analisi sismica

Non sono state analizzate Combinazioni/Fasi sismiche.

Risultati

Analisi della paratia

L'analisi è stata eseguita per combinazioni di carico

La paratia è analizzata con il metodo degli elementi finiti.

Essa è discretizzata in 56 elementi fuori terra e 50 elementi al di sotto della linea di fondo scavo.

Le molle che simulano il terreno hanno un comportamento elastoplastico: una volta raggiunta la pressione passiva non reagiscono ad ulteriori incrementi di carico.

Altezza fuori terra della paratia	2,80	[m]
Profondità di infissione	2,50	[m]
Altezza totale della paratia	5,30	[m]

Analisi della spinta

Pressioni terreno

Simbologia adottata

Sono riportati i valori delle pressioni in corrispondenza delle sezioni di calcolo

Y ordinata rispetto alla testa della paratia espressa in [m] e positiva verso il basso.

Le pressioni sono tutte espresse in [kg/mq]

σ_{am}	sigma attiva da monte
σ_{av}	sigma attiva da valle
σ_{pm}	sigma passiva da monte
σ_{pv}	sigma passiva da valle
δ_a	inclinazione spinta attiva espressa in [°]
δ_p	inclinazione spinta passiva espressa in [°]

Combinazione n° 1 - SLU - STR

n°	Y [m]	σ_{am} [kg/mq]	σ_{av} [kg/mq]	σ_{pm} [kg/mq]	σ_{pv} [kg/mq]	δ_a [°]	δ_p [°]
1	0,00	0	0	2020	0	17,00	0,00
2	0,10	0	0	2575	0	17,00	0,00
3	0,20	0	0	3130	0	17,00	0,00
4	0,30	0	0	3674	0	17,00	0,00
5	0,40	0	0	4219	0	17,00	0,00
6	0,50	0	0	4763	0	17,00	0,00
7	0,60	0	0	5381	0	17,00	0,00
8	0,70	0	0	6406	0	17,00	0,00
9	0,80	0	0	7958	0	17,00	0,00
10	0,90	0	0	9930	0	17,00	0,00
11	1,00	0	0	12446	0	17,00	0,00
12	1,10	135	0	14461	0	17,00	0,00
13	1,20	404	0	14977	0	17,00	0,00
14	1,30	774	0	14983	0	17,00	0,00
15	1,40	964	0	15236	0	17,00	0,00
16	1,50	1058	0	15599	0	17,00	0,00
17	1,60	1150	0	16022	0	17,00	0,00
18	1,70	1240	0	16101	0	17,00	0,00
19	1,80	1328	0	14288	0	17,00	0,00
20	1,90	1415	0	12872	0	17,00	0,00
21	2,00	1501	0	13381	0	17,00	0,00
22	2,10	1586	0	13893	0	17,00	0,00
23	2,20	1671	0	14408	0	17,00	0,00
24	2,30	1754	0	14925	0	17,00	0,00
25	2,40	1837	0	15445	0	17,00	0,00
26	2,50	1920	0	15967	0	17,00	0,00
27	2,60	2002	0	16490	0	17,00	0,00
28	2,70	2084	0	17016	0	17,00	0,00
29	2,80	2166	0	17543	2058	17,00	0,00
30	2,90	2244	0	18045	2548	17,00	0,00
31	2,98	2301	0	18415	2939	17,00	0,00
32	3,00	2329	0	18601	3130	17,00	0,00
33	3,02	2357	0	18786	3320	17,00	0,00
34	3,10	2414	0	19158	3701	17,00	0,00
35	3,20	2491	0	19663	4219	17,00	0,00
36	3,30	2572	0	20196	4763	17,00	0,00
37	3,40	2652	0	20730	5308	17,00	0,00
38	3,50	2733	0	21264	5852	17,00	0,00
39	3,60	2813	0	21799	6397	17,00	0,00
40	3,70	2894	0	22335	6941	17,00	0,00
41	3,80	2974	56	22872	7486	17,00	0,00
42	3,90	3045	135	23409	8030	17,00	0,00
43	4,00	3084	214	23946	8575	17,00	0,00

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

n°	Y [m]	σ_{am} [kg/mq]	σ_{av} [kg/mq]	σ_{pm} [kg/mq]	σ_{pv} [kg/mq]	δ_a [°]	δ_b [°]
44	4,10	3100	293	24484	9119	17.00	0.00
45	4,20	3116	371	25023	9664	17.00	0.00
46	4,30	3126	450	25561	10208	17.00	0.00
47	4,40	3137	530	26101	10753	17.00	0.00
48	4,50	3152	609	26640	11298	17.00	0.00
49	4,60	3166	688	27180	11842	17.00	0.00
50	4,70	3175	767	27720	12387	17.00	0.00
51	4,80	3184	846	28260	12931	17.00	0.00
52	4,90	3197	926	28801	13476	17.00	0.00
53	5,00	3207	1005	29342	14020	17.00	0.00
54	5,10	3242	1084	29883	14565	17.00	0.00
55	5,20	3313	1164	30424	15109	17.00	0.00
56	5,30	3397	1243	30966	15654	17.00	0.00

Combinazione n° 2 - SLU - GEO

n°	Y [m]	σ_{am} [kg/mq]	σ_{av} [kg/mq]	σ_{pm} [kg/mq]	σ_{pv} [kg/mq]	δ_a [°]	δ_b [°]
1	0,00	0	0	1483	0	13.74	0.00
2	0,10	0	0	1843	0	13.74	0.00
3	0,20	0	0	2203	0	13.74	0.00
4	0,30	0	0	2556	0	13.74	0.00
5	0,40	0	0	2909	0	13.74	0.00
6	0,50	0	0	3261	0	13.74	0.00
7	0,60	0	0	3614	0	13.74	0.00
8	0,70	0	0	4095	0	13.74	0.00
9	0,80	0	0	4852	0	13.74	0.00
10	0,90	0	0	5839	0	13.74	0.00
11	1,00	73	0	7009	0	13.74	0.00
12	1,10	411	0	8409	0	13.74	0.00
13	1,20	750	0	9797	0	13.74	0.00
14	1,30	840	0	10379	0	13.74	0.00
15	1,40	927	0	10373	0	13.74	0.00
16	1,50	1012	0	10501	0	13.74	0.00
17	1,60	1095	0	10714	0	13.74	0.00
18	1,70	1176	0	10972	0	13.74	0.00
19	1,80	1256	0	11257	0	13.74	0.00
20	1,90	1335	0	10707	0	13.74	0.00
21	2,00	1413	0	9530	0	13.74	0.00
22	2,10	1491	0	9218	0	13.74	0.00
23	2,20	1567	0	9549	0	13.74	0.00
24	2,30	1644	0	9883	0	13.74	0.00
25	2,40	1720	0	10218	0	13.74	0.00
26	2,50	1795	0	10554	0	13.74	0.00
27	2,60	1871	0	10892	0	13.74	0.00
28	2,70	1946	0	11231	0	13.74	0.00
29	2,80	2021	0	11571	1508	13.74	0.00
30	2,90	2091	0	11895	1826	13.74	0.00
31	2,98	2144	0	12134	2080	13.74	0.00
32	3,00	2170	0	12253	2203	13.74	0.00
33	3,02	2196	0	12373	2327	13.74	0.00
34	3,10	2248	0	12613	2574	13.74	0.00
35	3,20	2318	0	12940	2909	13.74	0.00
36	3,30	2392	0	13283	3261	13.74	0.00
37	3,40	2466	0	13628	3614	13.74	0.00
38	3,50	2535	0	13973	3967	13.74	0.00
39	3,60	2579	0	14319	4319	13.74	0.00
40	3,70	2601	0	14665	4672	13.74	0.00
41	3,80	2620	83	15012	5025	13.74	0.00
42	3,90	2639	155	15359	5378	13.74	0.00
43	4,00	2657	228	15706	5730	13.74	0.00
44	4,10	2672	300	16054	6083	13.74	0.00
45	4,20	2691	372	16402	6436	13.74	0.00
46	4,30	2707	445	16750	6788	13.74	0.00
47	4,40	2721	518	17098	7141	13.74	0.00
48	4,50	2737	590	17447	7494	13.74	0.00
49	4,60	2752	663	17796	7846	13.74	0.00
50	4,70	2765	736	18146	8199	13.74	0.00
51	4,80	2787	808	18495	8552	13.74	0.00
52	4,90	2842	881	18845	8904	13.74	0.00
53	5,00	2919	954	19194	9257	13.74	0.00
54	5,10	2996	1027	19544	9610	13.74	0.00
55	5,20	3073	1100	19895	9963	13.74	0.00
56	5,30	3149	1172	20245	10315	13.74	0.00

Combinazione n° 3 - SLE - Rara

n°	Y [m]	σ_{am} [kg/mq]	σ_{av} [kg/mq]	σ_{pm} [kg/mq]	σ_{pv} [kg/mq]	δ_a [°]	δ_b [°]
1	0,00	0	0	2020	0	17.00	0.00
2	0,10	0	0	2449	0	17.00	0.00
3	0,20	0	0	2878	0	17.00	0.00
4	0,30	0	0	3297	0	17.00	0.00
5	0,40	0	0	3716	0	17.00	0.00
6	0,50	0	0	4135	0	17.00	0.00
7	0,60	0	0	4621	0	17.00	0.00
8	0,70	0	0	5477	0	17.00	0.00

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

n°	Y [m]	σ_{am} [kg/mq]	σ_{av} [kg/mq]	σ_{pm} [kg/mq]	σ_{pv} [kg/mq]	δ_a [°]	δ_p [°]
9	0,80	0	0	6802	0	17.00	0.00
10	0,90	0	0	8487	0	17.00	0.00
11	1,00	0	0	10444	0	17.00	0.00
12	1,10	0	0	11544	0	17.00	0.00
13	1,20	0	0	11667	0	17.00	0.00
14	1,30	507	0	11820	0	17.00	0.00
15	1,40	579	0	12079	0	17.00	0.00
16	1,50	651	0	12394	0	17.00	0.00
17	1,60	721	0	12740	0	17.00	0.00
18	1,70	789	0	12964	0	17.00	0.00
19	1,80	857	0	11577	0	17.00	0.00
20	1,90	923	0	10342	0	17.00	0.00
21	2,00	989	0	10735	0	17.00	0.00
22	2,10	1054	0	11131	0	17.00	0.00
23	2,20	1119	0	11529	0	17.00	0.00
24	2,30	1183	0	11928	0	17.00	0.00
25	2,40	1246	0	12330	0	17.00	0.00
26	2,50	1310	0	12733	0	17.00	0.00
27	2,60	1373	0	13137	0	17.00	0.00
28	2,70	1435	0	13542	0	17.00	0.00
29	2,80	1498	0	13949	2049	17.00	0.00
30	2,90	1557	0	14336	2428	17.00	0.00
31	2,98	1601	0	14622	2732	17.00	0.00
32	3,00	1623	0	14765	2878	17.00	0.00
33	3,02	1645	0	14908	3025	17.00	0.00
34	3,10	1688	0	15194	3318	17.00	0.00
35	3,20	1747	0	15584	3716	17.00	0.00
36	3,30	1809	0	15995	4135	17.00	0.00
37	3,40	1871	0	16406	4554	17.00	0.00
38	3,50	1933	0	16818	4973	17.00	0.00
39	3,60	1995	0	17230	5392	17.00	0.00
40	3,70	2056	0	17643	5810	17.00	0.00
41	3,80	2118	0	18056	6229	17.00	0.00
42	3,90	2180	0	18470	6648	17.00	0.00
43	4,00	2230	0	18884	7067	17.00	0.00
44	4,10	2255	56	19298	7486	17.00	0.00
45	4,20	2265	117	19712	7905	17.00	0.00
46	4,30	2272	177	20127	8324	17.00	0.00
47	4,40	2278	238	20542	8742	17.00	0.00
48	4,50	2287	299	20958	9161	17.00	0.00
49	4,60	2297	359	21373	9580	17.00	0.00
50	4,70	2303	420	21789	9999	17.00	0.00
51	4,80	2308	481	22205	10418	17.00	0.00
52	4,90	2316	542	22621	10837	17.00	0.00
53	5,00	2322	603	23038	11256	17.00	0.00
54	5,10	2335	663	23454	11674	17.00	0.00
55	5,20	2376	724	23871	12093	17.00	0.00
56	5,30	2439	785	24287	12512	17.00	0.00

Combinazione n° 4 - SLE - Frequente

n°	Y [m]	σ_{am} [kg/mq]	σ_{av} [kg/mq]	σ_{pm} [kg/mq]	σ_{pv} [kg/mq]	δ_a [°]	δ_p [°]
1	0,00	0	0	2020	0	17.00	0.00
2	0,10	0	0	2449	0	17.00	0.00
3	0,20	0	0	2878	0	17.00	0.00
4	0,30	0	0	3297	0	17.00	0.00
5	0,40	0	0	3716	0	17.00	0.00
6	0,50	0	0	4135	0	17.00	0.00
7	0,60	0	0	4621	0	17.00	0.00
8	0,70	0	0	5477	0	17.00	0.00
9	0,80	0	0	6802	0	17.00	0.00
10	0,90	0	0	8487	0	17.00	0.00
11	1,00	0	0	10444	0	17.00	0.00
12	1,10	0	0	11544	0	17.00	0.00
13	1,20	0	0	11667	0	17.00	0.00
14	1,30	507	0	11820	0	17.00	0.00
15	1,40	579	0	12079	0	17.00	0.00
16	1,50	651	0	12394	0	17.00	0.00
17	1,60	721	0	12740	0	17.00	0.00
18	1,70	789	0	12964	0	17.00	0.00
19	1,80	857	0	11577	0	17.00	0.00
20	1,90	923	0	10342	0	17.00	0.00
21	2,00	989	0	10735	0	17.00	0.00
22	2,10	1054	0	11131	0	17.00	0.00
23	2,20	1119	0	11529	0	17.00	0.00
24	2,30	1183	0	11928	0	17.00	0.00
25	2,40	1246	0	12330	0	17.00	0.00
26	2,50	1310	0	12733	0	17.00	0.00
27	2,60	1373	0	13137	0	17.00	0.00
28	2,70	1435	0	13542	0	17.00	0.00
29	2,80	1498	0	13949	2049	17.00	0.00
30	2,90	1557	0	14336	2428	17.00	0.00
31	2,98	1601	0	14622	2732	17.00	0.00
32	3,00	1623	0	14765	2878	17.00	0.00
33	3,02	1645	0	14908	3025	17.00	0.00
34	3,10	1688	0	15194	3318	17.00	0.00
35	3,20	1747	0	15584	3716	17.00	0.00
36	3,30	1809	0	15995	4135	17.00	0.00

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

n°	Y [m]	σ_{am} [kg/mq]	σ_{av} [kg/mq]	σ_{pm} [kg/mq]	σ_{pv} [kg/mq]	δ_a [°]	δ_p [°]
37	3,40	1871	0	16406	4554	17.00	0.00
38	3,50	1933	0	16818	4973	17.00	0.00
39	3,60	1995	0	17230	5392	17.00	0.00
40	3,70	2056	0	17643	5810	17.00	0.00
41	3,80	2118	0	18056	6229	17.00	0.00
42	3,90	2180	0	18470	6648	17.00	0.00
43	4,00	2230	0	18884	7067	17.00	0.00
44	4,10	2255	56	19298	7486	17.00	0.00
45	4,20	2265	117	19712	7905	17.00	0.00
46	4,30	2272	177	20127	8324	17.00	0.00
47	4,40	2278	238	20542	8742	17.00	0.00
48	4,50	2287	299	20958	9161	17.00	0.00
49	4,60	2297	359	21373	9580	17.00	0.00
50	4,70	2303	420	21789	9999	17.00	0.00
51	4,80	2308	481	22205	10418	17.00	0.00
52	4,90	2316	542	22621	10837	17.00	0.00
53	5,00	2322	603	23038	11256	17.00	0.00
54	5,10	2335	663	23454	11674	17.00	0.00
55	5,20	2376	724	23871	12093	17.00	0.00
56	5,30	2439	785	24287	12512	17.00	0.00

Combinazione n° 5 - SLE - Quasi permanente

n°	Y [m]	σ_{am} [kg/mq]	σ_{av} [kg/mq]	σ_{pm} [kg/mq]	σ_{pv} [kg/mq]	δ_a [°]	δ_p [°]
1	0,00	0	0	2020	0	17.00	0.00
2	0,10	0	0	2449	0	17.00	0.00
3	0,20	0	0	2878	0	17.00	0.00
4	0,30	0	0	3297	0	17.00	0.00
5	0,40	0	0	3716	0	17.00	0.00
6	0,50	0	0	4135	0	17.00	0.00
7	0,60	0	0	4621	0	17.00	0.00
8	0,70	0	0	5477	0	17.00	0.00
9	0,80	0	0	6802	0	17.00	0.00
10	0,90	0	0	8487	0	17.00	0.00
11	1,00	0	0	10444	0	17.00	0.00
12	1,10	0	0	11544	0	17.00	0.00
13	1,20	0	0	11667	0	17.00	0.00
14	1,30	507	0	11820	0	17.00	0.00
15	1,40	579	0	12079	0	17.00	0.00
16	1,50	651	0	12394	0	17.00	0.00
17	1,60	721	0	12740	0	17.00	0.00
18	1,70	789	0	12964	0	17.00	0.00
19	1,80	857	0	11577	0	17.00	0.00
20	1,90	923	0	10342	0	17.00	0.00
21	2,00	989	0	10735	0	17.00	0.00
22	2,10	1054	0	11131	0	17.00	0.00
23	2,20	1119	0	11529	0	17.00	0.00
24	2,30	1183	0	11928	0	17.00	0.00
25	2,40	1246	0	12330	0	17.00	0.00
26	2,50	1310	0	12733	0	17.00	0.00
27	2,60	1373	0	13137	0	17.00	0.00
28	2,70	1435	0	13542	0	17.00	0.00
29	2,80	1498	0	13949	2049	17.00	0.00
30	2,90	1557	0	14336	2428	17.00	0.00
31	2,98	1601	0	14622	2732	17.00	0.00
32	3,00	1623	0	14765	2878	17.00	0.00
33	3,02	1645	0	14908	3025	17.00	0.00
34	3,10	1688	0	15194	3318	17.00	0.00
35	3,20	1747	0	15584	3716	17.00	0.00
36	3,30	1809	0	15995	4135	17.00	0.00
37	3,40	1871	0	16406	4554	17.00	0.00
38	3,50	1933	0	16818	4973	17.00	0.00
39	3,60	1995	0	17230	5392	17.00	0.00
40	3,70	2056	0	17643	5810	17.00	0.00
41	3,80	2118	0	18056	6229	17.00	0.00
42	3,90	2180	0	18470	6648	17.00	0.00
43	4,00	2230	0	18884	7067	17.00	0.00
44	4,10	2255	56	19298	7486	17.00	0.00
45	4,20	2265	117	19712	7905	17.00	0.00
46	4,30	2272	177	20127	8324	17.00	0.00
47	4,40	2278	238	20542	8742	17.00	0.00
48	4,50	2287	299	20958	9161	17.00	0.00
49	4,60	2297	359	21373	9580	17.00	0.00
50	4,70	2303	420	21789	9999	17.00	0.00
51	4,80	2308	481	22205	10418	17.00	0.00
52	4,90	2316	542	22621	10837	17.00	0.00
53	5,00	2322	603	23038	11256	17.00	0.00
54	5,10	2335	663	23454	11674	17.00	0.00
55	5,20	2376	724	23871	12093	17.00	0.00
56	5,30	2439	785	24287	12512	17.00	0.00

Pressioni orizzontali agenti sulla paratia

Simbologia adottata

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

n° numero d'ordine della sezione
Y ordinata della sezione espressa in [m]
P pressione sulla paratia espressa in [kg/mq] positiva da monte verso valle

Combinazione n° 1 - SLU - STR

n°	Y [m]	P [kg/mq]
1	0,00	0,00
2	0,05	47,59
3	0,10	0,00
4	0,15	0,00
5	0,20	0,00
6	0,25	0,00
7	0,30	0,00
8	0,35	0,00
9	0,40	0,00
10	0,45	0,00
11	0,50	0,00
12	0,55	0,00
13	0,60	0,00
14	0,65	0,00
15	0,70	0,00
16	0,75	0,00
17	0,80	0,00
18	0,85	0,00
19	0,90	0,00
20	0,95	0,00
21	1,00	0,00
22	1,05	64,56
23	1,10	129,12
24	1,15	257,55
25	1,20	385,98
26	1,25	563,20
27	1,30	740,43
28	1,35	830,93
29	1,40	921,44
30	1,45	966,60
31	1,50	1011,76
32	1,55	1055,72
33	1,60	1099,68
34	1,65	1142,69
35	1,70	1185,70
36	1,75	1227,94
37	1,80	1270,18
38	1,85	1311,79
39	1,90	1353,41
40	1,95	1394,51
41	2,00	1435,60
42	2,05	1476,28
43	2,10	1516,95
44	2,15	1557,27
45	2,20	1597,58
46	2,25	1637,60
47	2,30	1677,62
48	2,35	1717,38
49	2,40	1757,15
50	2,45	1796,70
51	2,50	1836,25
52	2,55	1875,62
53	2,60	1914,99
54	2,65	1954,20
55	2,70	1993,41
56	2,75	2032,49
57	2,80	2071,57
58	2,80	13,13
2	2,85	-194,47
3	2,90	-402,07
4	2,95	-612,65
5	3,00	-902,40
6	3,05	-1188,43
7	3,10	-1392,76
8	3,15	-1614,65
9	3,20	-1836,54
10	3,25	-2070,17
11	3,30	-2225,98
12	3,35	-2114,95
13	3,40	-2004,94
14	3,45	-1896,21
15	3,50	-1788,96
16	3,55	-1683,39
17	3,60	-1579,65
18	3,65	-1477,87
19	3,70	-1378,15
20	3,75	-1280,58
21	3,80	-1185,20
22	3,85	-1092,05
23	3,90	-1001,14
24	3,95	-912,47
25	4,00	-826,01
26	4,05	-741,74
27	4,10	-659,59
28	4,15	-579,51

n°	Y [m]	P [kg/mq]
29	4,20	-501,43
30	4,25	-425,25
31	4,30	-350,89
32	4,35	-278,25
33	4,40	-207,23
34	4,45	-137,71
35	4,50	-69,58
36	4,55	-2,74
37	4,60	62,95
38	4,65	127,59
39	4,70	191,30
40	4,75	254,20
41	4,80	316,38
42	4,85	377,97
43	4,90	439,05
44	4,95	499,73
45	5,00	560,08
46	5,05	620,20
47	5,10	680,14
48	5,15	739,96
49	5,20	799,72
50	5,25	859,45
51	5,30	919,16

Combinazione n° 2 - SLU - GEO

n°	Y [m]	P [kg/mq]
1	0,00	0,00
2	0,05	73,52
3	0,10	0,00
4	0,15	0,00
5	0,20	0,00
6	0,25	0,00
7	0,30	0,00
8	0,35	0,00
9	0,40	0,00
10	0,45	0,00
11	0,50	0,00
12	0,55	0,00
13	0,60	0,00
14	0,65	0,00
15	0,70	0,00
16	0,75	0,00
17	0,80	0,00
18	0,85	0,00
19	0,90	0,00
20	0,95	35,43
21	1,00	70,86
22	1,05	235,22
23	1,10	399,58
24	1,15	563,94
25	1,20	728,30
26	1,25	772,23
27	1,30	816,17
28	1,35	858,44
29	1,40	900,72
30	1,45	941,83
31	1,50	982,95
32	1,55	1023,15
33	1,60	1063,34
34	1,65	1102,80
35	1,70	1142,27
36	1,75	1181,13
37	1,80	1219,99
38	1,85	1258,35
39	1,90	1296,72
40	1,95	1334,68
41	2,00	1372,64
42	2,05	1410,26
43	2,10	1447,88
44	2,15	1485,22
45	2,20	1522,56
46	2,25	1559,66
47	2,30	1596,75
48	2,35	1633,65
49	2,40	1670,54
50	2,45	1707,26
51	2,50	1743,98
52	2,55	1780,56
53	2,60	1817,13
54	2,65	1853,58
55	2,70	1890,02
56	2,75	1926,36
57	2,80	1962,69
58	2,80	455,13
5	3,00	-95,85
6	3,05	-267,68
7	3,10	-390,43

n°	Y [m]	P [kg/mq]
8	3,15	-523,74
9	3,20	-657,05
10	3,25	-797,43
11	3,30	-937,81
12	3,35	-1078,24
13	3,40	-1218,67
14	3,45	-1361,41
15	3,50	-1504,15
16	3,55	-1659,05
17	3,60	-1813,94
18	3,65	-1980,00
19	3,70	-2146,06
20	3,75	-2074,41
21	3,80	-1942,57
22	3,85	-1812,64
23	3,90	-1684,74
24	3,95	-1558,95
25	4,00	-1435,33
26	4,05	-1313,91
27	4,10	-1194,71
28	4,15	-1077,69
29	4,20	-962,84
30	4,25	-850,11
31	4,30	-739,41
32	4,35	-630,68
33	4,40	-523,82
34	4,45	-418,71
35	4,50	-315,26
36	4,55	-213,34
37	4,60	-112,83
38	4,65	-13,59
39	4,70	84,51
40	4,75	181,59
41	4,80	277,79
42	4,85	373,24
43	4,90	468,04
44	4,95	562,33
45	5,00	656,21
46	5,05	749,78
47	5,10	843,12
48	5,15	936,31
49	5,20	1029,42
50	5,25	1122,48
51	5,30	1215,54

Combinazione n° 3 - SLE - Rara

n°	Y [m]	P [kg/mq]
1	0,00	0,00
2	0,05	24,64
3	0,10	0,00
4	0,15	0,00
5	0,20	0,00
6	0,25	0,00
7	0,30	0,00
8	0,35	0,00
9	0,40	0,00
10	0,45	0,00
11	0,50	0,00
12	0,55	0,00
13	0,60	0,00
14	0,65	0,00
15	0,70	0,00
16	0,75	0,00
17	0,80	0,00
18	0,85	0,00
19	0,90	0,00
20	0,95	0,00
21	1,00	0,00
22	1,05	0,00
23	1,10	0,00
24	1,15	0,00
25	1,20	0,00
26	1,25	242,45
27	1,30	484,90
28	1,35	519,27
29	1,40	553,64
30	1,45	588,01
31	1,50	622,38
32	1,55	655,88
33	1,60	689,37
34	1,65	722,16
35	1,70	754,96
36	1,75	787,19
37	1,80	819,42
38	1,85	851,20
39	1,90	882,98
40	1,95	914,38

n°	Y [m]	P [kg/mq]
41	2,00	945,78
42	2,05	976,87
43	2,10	1007,97
44	2,15	1038,80
45	2,20	1069,64
46	2,25	1100,26
47	2,30	1130,88
48	2,35	1161,32
49	2,40	1191,77
50	2,45	1222,05
51	2,50	1252,34
52	2,55	1282,50
53	2,60	1312,66
54	2,65	1342,71
55	2,70	1372,76
56	2,75	1402,71
1	2,80	-616,36
2	2,85	-774,30
3	2,90	-747,19
4	2,95	-719,56
5	3,00	-1138,71
6	3,05	-1521,07
7	3,10	-1456,00
8	3,15	-1390,88
9	3,20	-1325,93
10	3,25	-1261,37
11	3,30	-1197,37
12	3,35	-1134,09
13	3,40	-1071,66
14	3,45	-1010,21
15	3,50	-949,85
16	3,55	-890,65
17	3,60	-832,69
18	3,65	-776,02
19	3,70	-720,68
20	3,75	-666,70
21	3,80	-614,09
22	3,85	-562,87
23	3,90	-513,03
24	3,95	-464,54
25	4,00	-417,40
26	4,05	-371,56
27	4,10	-326,99
28	4,15	-283,65
29	4,20	-241,48
30	4,25	-200,44
31	4,30	-160,45
32	4,35	-121,47
33	4,40	-83,43
34	4,45	-46,26
35	4,50	-9,90
36	4,55	25,73
37	4,60	60,70
38	4,65	95,06
39	4,70	128,89
40	4,75	162,26
41	4,80	195,23
42	4,85	227,85
43	4,90	260,19
44	4,95	292,30
45	5,00	324,23
46	5,05	356,02
47	5,10	387,71
48	5,15	419,34
49	5,20	450,93
50	5,25	482,51
51	5,30	514,07

Combinazione n° 4 - SLE - Frequente

n°	Y [m]	P [kg/mq]
1	0,00	0,00
2	0,05	24,64
3	0,10	0,00
4	0,15	0,00
5	0,20	0,00
6	0,25	0,00
7	0,30	0,00
8	0,35	0,00
9	0,40	0,00
10	0,45	0,00
11	0,50	0,00
12	0,55	0,00
13	0,60	0,00
14	0,65	0,00
15	0,70	0,00
16	0,75	0,00
17	0,80	0,00

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

n°	Y [m]	P [kg/mq]
18	0,85	0,00
19	0,90	0,00
20	0,95	0,00
21	1,00	0,00
22	1,05	0,00
23	1,10	0,00
24	1,15	0,00
25	1,20	0,00
26	1,25	242,45
27	1,30	484,90
28	1,35	519,27
29	1,40	553,64
30	1,45	588,01
31	1,50	622,38
32	1,55	655,88
33	1,60	689,37
34	1,65	722,16
35	1,70	754,96
36	1,75	787,19
37	1,80	819,42
38	1,85	851,20
39	1,90	882,98
40	1,95	914,38
41	2,00	945,78
42	2,05	976,87
43	2,10	1007,97
44	2,15	1038,80
45	2,20	1069,64
46	2,25	1100,26
47	2,30	1130,88
48	2,35	1161,32
49	2,40	1191,77
50	2,45	1222,05
51	2,50	1252,34
52	2,55	1282,50
53	2,60	1312,66
54	2,65	1342,71
55	2,70	1372,76
56	2,75	1402,71
1	2,80	-616,36
2	2,85	-774,30
3	2,90	-747,19
4	2,95	-719,56
5	3,00	-1138,71
6	3,05	-1521,07
7	3,10	-1456,00
8	3,15	-1390,88
9	3,20	-1325,93
10	3,25	-1261,37
11	3,30	-1197,37
12	3,35	-1134,09
13	3,40	-1071,66
14	3,45	-1010,21
15	3,50	-949,85
16	3,55	-890,65
17	3,60	-832,69
18	3,65	-776,02
19	3,70	-720,68
20	3,75	-666,70
21	3,80	-614,09
22	3,85	-562,87
23	3,90	-513,03
24	3,95	-464,54
25	4,00	-417,40
26	4,05	-371,56
27	4,10	-326,99
28	4,15	-283,65
29	4,20	-241,48
30	4,25	-200,44
31	4,30	-160,45
32	4,35	-121,47
33	4,40	-83,43
34	4,45	-46,26
35	4,50	-9,90
36	4,55	25,73
37	4,60	60,70
38	4,65	95,06
39	4,70	128,89
40	4,75	162,26
41	4,80	195,23
42	4,85	227,85
43	4,90	260,19
44	4,95	292,30
45	5,00	324,23
46	5,05	356,02
47	5,10	387,71
48	5,15	419,34
49	5,20	450,93
50	5,25	482,51
51	5,30	514,07

Combinazione n° 5 - SLE - Quasi permanente

n°	Y [m]	P [kg/mq]
1	0,00	0,00
2	0,05	24,64
3	0,10	0,00
4	0,15	0,00
5	0,20	0,00
6	0,25	0,00
7	0,30	0,00
8	0,35	0,00
9	0,40	0,00
10	0,45	0,00
11	0,50	0,00
12	0,55	0,00
13	0,60	0,00
14	0,65	0,00
15	0,70	0,00
16	0,75	0,00
17	0,80	0,00
18	0,85	0,00
19	0,90	0,00
20	0,95	0,00
21	1,00	0,00
22	1,05	0,00
23	1,10	0,00
24	1,15	0,00
25	1,20	0,00
26	1,25	242,45
27	1,30	484,90
28	1,35	519,27
29	1,40	553,64
30	1,45	588,01
31	1,50	622,38
32	1,55	655,88
33	1,60	689,37
34	1,65	722,16
35	1,70	754,96
36	1,75	787,19
37	1,80	819,42
38	1,85	851,20
39	1,90	882,98
40	1,95	914,38
41	2,00	945,78
42	2,05	976,87
43	2,10	1007,97
44	2,15	1038,80
45	2,20	1069,64
46	2,25	1100,26
47	2,30	1130,88
48	2,35	1161,32
49	2,40	1191,77
50	2,45	1222,05
51	2,50	1252,34
52	2,55	1282,50
53	2,60	1312,66
54	2,65	1342,71
55	2,70	1372,76
56	2,75	1402,71
1	2,80	-616,36
2	2,85	-774,30
3	2,90	-747,19
4	2,95	-719,56
5	3,00	-1138,71
6	3,05	-1521,07
7	3,10	-1456,00
8	3,15	-1390,88
9	3,20	-1325,93
10	3,25	-1261,37
11	3,30	-1197,37
12	3,35	-1134,09
13	3,40	-1071,66
14	3,45	-1010,21
15	3,50	-949,85
16	3,55	-890,65
17	3,60	-832,69
18	3,65	-776,02
19	3,70	-720,68
20	3,75	-666,70
21	3,80	-614,09
22	3,85	-562,87
23	3,90	-513,03
24	3,95	-464,54
25	4,00	-417,40
26	4,05	-371,56
27	4,10	-326,99
28	4,15	-283,65
29	4,20	-241,48
30	4,25	-200,44
31	4,30	-160,45
32	4,35	-121,47

n°	Y [m]	P [kg/mq]
33	4,40	-83,43
34	4,45	-46,26
35	4,50	-9,90
36	4,55	25,73
37	4,60	60,70
38	4,65	95,06
39	4,70	128,89
40	4,75	162,26
41	4,80	195,23
42	4,85	227,85
43	4,90	260,19
44	4,95	292,30
45	5,00	324,23
46	5,05	356,02
47	5,10	387,71
48	5,15	419,34
49	5,20	450,93
50	5,25	482,51
51	5,30	514,07

Forze agenti sulla paratia

Tutte le forze si intendono positive se dirette da monte verso valle. Esse sono riferite ad un metro di larghezza della paratia. Le Y hanno come origine la testa della paratia, e sono espresse in [m]

Simbologia adottata

n°	Indice della Combinazione/Fase
Tipo	Tipo della Combinazione/Fase
Pa	Spinta attiva, espressa in [kg]
Is	Incremento sismico della spinta, espressa in [kg]
Pw	Spinta della falda, espressa in [kg]
Pp	Resistenza passiva, espressa in [kg]
Pc	Controspinta, espressa in [kg]

n°	Tipo	Pa [kg]	Y _{Pa} [m]	Is [kg]	Y _{Is} [m]	Pw [kg]	Y _{Pw} [m]	Pp [kg]	Y _{Pp} [m]	Pc [kg]	Y _{Pc} [m]
1	SLU - STR	2289	2,12	--	--	--	--	-1831	3,52	349	5,05
2	SLU - GEO	2310	2,09	--	--	--	--	-1765	3,77	395	5,09
3	SLE - Rara	1482	2,15	--	--	--	--	-1216	3,40	206	5,04
4	SLE - Frequente	1482	2,15	--	--	--	--	-1216	3,40	206	5,04
5	SLE - Quasi permanente	1482	2,15	--	--	--	--	-1216	3,40	206	5,04

Simbologia adottata

n°	Indice della Combinazione/Fase
Tipo	Tipo della Combinazione/Fase
Rc	Risultante carichi esterni applicati, espressa in [kg]
Rt	Risultante delle reazioni dei tiranti (componente orizzontale), espressa in [kg]
Rv	Risultante delle reazioni dei vincoli, espressa in [kg]
Rp	Risultante delle reazioni dei puntoni, espressa in [kg]

n°	Tipo	Rc [kg]	Y _{Rc} [m]	Rt [kg]	Y _{Rt} [m]	Rv [kg]	Y _{Rv} [m]	Rp [kg]	Y _{Rp} [m]
1	SLU - STR	0	0,00	807	0,20	0	0,00	0	0,00
2	SLU - GEO	0	0,00	939	0,20	0	0,00	0	0,00
3	SLE - Rara	0	0,00	473	0,20	0	0,00	0	0,00
4	SLE - Frequente	0	0,00	473	0,20	0	0,00	0	0,00
5	SLE - Quasi permanente	0	0,00	473	0,20	0	0,00	0	0,00

Simbologia adottata

n°	Indice della Combinazione/Fase
Tipo	Tipo della Combinazione/Fase
P _{NUL}	Punto di nullo del diagramma, espresso in [m]
P _{INV}	Punto di inversione del diagramma, espresso in [m]
C _{ROT}	Punto Centro di rotazione, espresso in [m]
MP	Percentuale molle plasticizzate, espressa in [%]
R/R _{MAX}	Rapporto tra lo sforzo reale nelle molle e lo sforzo che le molle sarebbero in grado di esplicare, espresso in [%]

n°	Tipo	P _{NUL} [m]	P _{INV} [m]	C _{ROT} [m]	MP [%]	R/R _{MAX} [%]
1	SLU - STR	2,80	3,30	4,55	19,61	7,84
2	SLU - GEO	2,98	3,70	4,66	37,25	13,63
3	SLE - Rara	2,80	3,05	4,51	1,96	6,02
4	SLE - Frequente	2,80	3,05	4,51	1,96	6,02
5	SLE - Quasi permanente	2,80	3,05	4,51	1,96	6,02

Verifiche geotecniche

Simbologia adottata

n°	Indice della Combinazione/Fase
Tipo	Tipo della Combinazione/Fase
P _{p,med} , P _{p,min}	Portanza di punta media e minima, espressa in [kg]
P _{L,med} , P _{L,min}	Portanza laterale media e minima, espressa in [kg]
Pd	Portanza di progetto, espressa in [kg]

N Sforzo normale alla base del palo, espressa in [kg]
FS Fattore di sicurezza (rapporto Pd/N)

n°	Tipo	P _{P,med} [kg]	P _{L,med} [kg]	P _{P,min} [kg]	P _{L,min} [kg]	P _d [kg]	N [kg]	FS
1	SLU - STR	536	0	536	0	234	261	0.893

Valori massimi e minimi sollecitazioni per metro di paratia

Simbologia adottata

n° Indice della combinazione/fase
Tipo Tipo della combinazione/fase
Y ordinata della sezione rispetto alla testa espressa in [m]
M momento flettente massimo e minimo espresso in [kgm]
N sforzo normale massimo e minimo espresso in [kg] (positivo di compressione)
T taglio massimo e minimo espresso in [kg]

n°	Tipo	M [kgm]	Y _M [m]	T [kg]	Y _T [m]	N [kg]	Y _N [m]	
1	SLU - STR	337	3,85	1481	2,80	784	5,30	MAX
		-1129	1,95	-805	1,00	0	0,00	MIN
2	SLU - GEO	332	4,05	1371	2,95	846	5,30	MAX
		-1306	2,00	-936	0,90	0	0,00	MIN
3	SLE - Rara	208	3,80	1009	2,80	628	5,30	MAX
		-675	1,95	-472	1,20	0	0,00	MIN
4	SLE - Frequente	208	3,80	1009	2,80	628	5,30	MAX
		-675	1,95	-472	1,20	0	0,00	MIN
5	SLE - Quasi permanente	208	3,80	1009	2,80	628	5,30	MAX
		-675	1,95	-472	1,20	0	0,00	MIN

Spostamenti massimi e minimi della paratia

Simbologia adottata

n° Indice della combinazione/fase
Tipo Tipo della combinazione/fase
Y ordinata della sezione rispetto alla testa della paratia espressa in [m]
U spostamento orizzontale massimo e minimo espresso in [cm] positivo verso valle
V spostamento verticale massimo e minimo espresso in [cm] positivo verso il basso

n°	Tipo	U [cm]	Y _U [m]	V [cm]	Y _V [m]	
1	SLU - STR	0,3375	2,00	0,0032	0,00	MAX
		-0,0741	5,30	0,0000	0,00	MIN
2	SLU - GEO	0,4342	2,10	0,0035	0,00	MAX
		-0,0980	5,30	0,0000	0,00	MIN
3	SLE - Rara	0,1928	1,95	0,0023	0,00	MAX
		-0,0414	5,30	0,0000	0,00	MIN
4	SLE - Frequente	0,1928	1,95	0,0023	0,00	MAX
		-0,0414	5,30	0,0000	0,00	MIN
5	SLE - Quasi permanente	0,1928	1,95	0,0023	0,00	MAX
		-0,0414	5,30	0,0000	0,00	MIN

Verifica a spostamento

Simbologia adottata

n° Indice combinazione/Fase
Tipo Tipo combinazione/Fase
Ulim spostamento orizzontale limite, espresso in [cm]
U spostamento orizzontale calcolato, espresso in [cm] (positivo verso valle)

n°	Tipo	Ulim [cm]	U [cm]
1	SLU - STR	2,6500	0,3375
2	SLU - GEO	2,6500	0,4342
3	SLE - Rara	2,6500	0,1928
4	SLE - Frequente	2,6500	0,1928
5	SLE - Quasi permanente	2,6500	0,1928

Verifiche di corpo rigido

Simbologia adottata

n° Indice della combinazione/fase
Tipo Tipo della combinazione/fase
S Spinta attiva da monte (risultante diagramma delle pressioni attive da monte) espressa in [kg]
R Resistenza passiva da valle (risultante diagramma delle pressioni passive da valle) espresso in [kg]
W Spinta netta falda (positiva da monte verso valle), espresso in [kg]
T Reazione tiranti espresso in [kg]
P Reazione puntoni espresso in [kg]
V Reazione vincoli espresso in [kg]
C Risultante carichi applicati sulla paratia (positiva da monte verso valle) espresso in [kg]
Y Punto di applicazione, espresso in [m]
Mr Momento ribaltante, espresso in [kgm]

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Ms Momento stabilizzante, espresso in [kgm]

FS_{RIB} Fattore di sicurezza a ribaltamento

FS_{SCO} Fattore di sicurezza a scorrimento

I punti di applicazione delle azioni sono riferiti alla testa della paratia.

La verifica a ribaltamento viene eseguita rispetto al centro di rotazione posto alla base del palo.

n°	Tipo	S Y	R Y	W Y	T Y	P Y	V Y	C Y	Mr	Ms	FS _{RIB}	FS _{SCO}
		[kg]	[kg]	[kg]	[kg]	[kg]	[kg]	[kg]	[kgm]	[kgm]		
1	SLU - STR	9607,63 3,69	23696,83 4,44	0,00 0,00	807,30 0,20	0,00 0,00	0,00 0,00	0,00 0,00	15460,02	24594,35	1.591	2.550
2	SLU - GEO	8942,56 3,65	15806,62 4,43	0,00 0,00	939,47 0,20	0,00 0,00	0,00 0,00	0,00 0,00	14797,61	18603,96	1.257	1.873
3	SLE - Rara	6725,63 3,74	19452,21 4,41	0,00 0,00	472,77 0,20	0,00 0,00	0,00 0,00	0,00 0,00	10478,79	19630,82	1.873	2.963
4	SLE - Frequente	6725,63 3,74	19452,21 4,41	0,00 0,00	472,77 0,20	0,00 0,00	0,00 0,00	0,00 0,00	10478,79	19630,82	1.873	2.963
5	SLE - Quasi permanente	6725,63 3,74	19452,21 4,41	0,00 0,00	472,77 0,20	0,00 0,00	0,00 0,00	0,00 0,00	10478,79	19630,82	1.873	2.963

Stabilità globale

Simbologia adottata

n° Indice della combinazione/fase

Tipo Tipo della combinazione/fase

(X_C; Y_C) Coordinate centro cerchio superficie di scorrimento, espresse in [m]

R Raggio cerchio superficie di scorrimento, espresso in [m]

(X_V; Y_V) Coordinate intersezione del cerchio con il pendio a valle, espresse in [m]

(X_M; Y_M) Coordinate intersezione del cerchio con il pendio a monte, espresse in [m]

FS Coefficiente di sicurezza

R Coefficiente di sicurezza richiesto

Numero di cerchi analizzati 100

n°	Tipo	X _C , Y _C [m]	R [m]	X _V , Y _V [m]	X _M , Y _M [m]	FS	R
2	SLU - GEO	-1,06; 0,00	5,40	-5,69; -2,79	4,34; 0,00	1.851	1.100

Dettagli superficie con fattore di sicurezza minimo

Simbologia adottata

Le ascisse X sono considerate positive verso monte

Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto

Origine in testa alla paratia (spigolo contro terra)

Le strisce sono numerate da monte verso valle

N° numero d'ordine della striscia

W peso della striscia espresso in [kg]

α angolo fra la base della striscia e l'orizzontale espresso in gradi (positivo antiorario)

φ angolo d'attrito del terreno lungo la base della striscia

c coesione del terreno lungo la base della striscia espressa in [kg/cm²]

b larghezza della striscia espressa in [m]

L sviluppo della base della striscia espressa in [m] (L=b/cosα)

u pressione neutra lungo la base della striscia espressa in [kg/cm²]

Ctn, Ctt contributo alla striscia normale e tangenziale del tirante espresse in [kg]

Combinazione n° 2 - SLU - GEO

Numero di strisce 51

Caratteristiche delle strisce

n°	W [kg]	α [°]	L [m]	φ [°]	c [kg/cm ²]	u [kg/cm ²]	(Ctn; Ctt) [kg]
1	46,68	-57,03	0,36	20,46	0,052	0,000	0; 0
2	141,14	-53,37	0,33	20,46	0,052	0,000	0; 0
3	224,17	-50,01	0,31	20,46	0,052	0,000	0; 0
4	298,11	-46,87	0,29	20,46	0,052	0,000	0; 0
5	364,54	-43,91	0,27	20,46	0,052	0,000	0; 0
6	424,56	-41,08	0,26	20,46	0,052	0,000	0; 0
7	479,01	-38,38	0,25	20,46	0,052	0,000	0; 0
8	528,49	-35,77	0,24	20,46	0,052	0,000	0; 0
9	573,51	-33,24	0,23	20,46	0,052	0,000	0; 0
10	614,46	-30,79	0,23	20,46	0,052	0,000	0; 0
11	651,64	-28,40	0,22	20,46	0,052	0,000	0; 0
12	685,33	-26,06	0,22	20,46	0,052	0,000	0; 0
13	715,74	-23,76	0,21	20,46	0,052	0,000	0; 0
14	743,04	-21,51	0,21	20,46	0,052	0,000	0; 0
15	767,38	-19,29	0,21	20,46	0,052	0,000	0; 0
16	788,90	-17,10	0,21	20,46	0,052	0,000	0; 0
17	807,69	-14,93	0,20	20,46	0,052	0,000	0; 0
18	823,84	-12,79	0,20	20,46	0,052	0,000	0; 0
19	837,44	-10,67	0,20	20,46	0,052	0,000	0; 0
20	848,52	-8,56	0,20	20,46	0,052	0,000	0; 0
21	857,15	-6,46	0,20	20,46	0,052	0,000	0; 0
22	863,35	-4,37	0,20	20,46	0,052	0,000	0; 0
23	867,15	-2,28	0,20	20,46	0,052	0,000	0; 0

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

n°	W [kg]	α [°]	L [m]	ϕ [°]	c [kg/cmq]	u [kg/cmq]	(Ctn; Ctt) [kg]
24	868,57	-0,20	0,20	20,46	0,052	0,000	0; 0
25	867,62	1,88	0,20	20,46	0,052	0,000	0; 0
26	864,28	3,96	0,20	20,46	0,052	0,000	0; 0
27	858,55	6,05	0,20	20,46	0,052	0,000	0; 0
28	850,39	8,15	0,20	20,46	0,052	0,000	0; 0
29	839,79	10,25	0,20	20,46	0,052	0,000	0; 0
30	1772,18	12,38	0,20	20,46	0,052	0,000	0; 0
31	1756,31	14,53	0,20	20,46	0,052	0,000	0; 0
32	1737,76	16,71	0,21	20,46	0,052	0,000	0; 0
33	1716,45	18,91	0,21	20,46	0,052	0,000	0; 0
34	1692,27	21,14	0,21	20,46	0,052	0,000	0; 0
35	1942,59	23,40	0,22	20,46	0,052	0,000	0; 0
36	1931,04	25,70	0,22	20,46	0,052	0,000	0; 0
37	1897,42	28,05	0,22	20,46	0,052	0,000	0; 0
38	1860,26	30,45	0,23	20,46	0,052	0,000	0; 0
39	1819,31	32,91	0,24	20,46	0,052	0,000	0; 0
40	1774,24	35,45	0,24	20,46	0,052	0,000	0; 0
41	1724,68	38,06	0,25	20,46	0,052	0,000	0; 0
42	1670,13	40,77	0,26	20,46	0,052	0,000	0; 0
43	1609,97	43,60	0,27	20,46	0,052	0,000	0; 0
44	1543,37	46,57	0,29	20,46	0,052	0,000	0; 0
45	1229,28	49,71	0,31	20,46	0,052	0,000	0; 0
46	1089,77	53,07	0,33	20,46	0,052	0,000	0; 0
47	995,14	56,72	0,36	20,46	0,052	0,000	0; 0
48	885,35	60,78	0,40	20,46	0,052	0,000	0; 0
49	753,53	65,44	0,48	20,46	0,052	0,000	421; 0
50	583,53	71,21	0,61	20,46	0,052	0,000	0; 0
51	243,04	82,23	1,46	20,46	0,052	0,000	0; 0

Resistenza a taglio paratia = 0,00 [kg]

$\Sigma W_i = 51328,66$ [kg]

$\Sigma W_i \sin \alpha_i = 12836,91$ [kg]

$\Sigma W_i \cos \alpha_i \tan \phi_i = 16299,59$ [kg]

$\Sigma c_i b_i / \cos \alpha_i = 7302,86$ [kg]

Risultati tiranti

Simbologia adottata

N	sforzo su ogni tirante della fila espresso in [kg]
A _f	area di armatura in ogni tirante espressa in [cmq]
L	lunghezza totale di progetto del tirante espressa in [m]
L _f	lunghezza di fondazione di progetto del tirante espressa in [m]
σ_f	tensione di trazione nell'acciaio del tirante espressa in [kg/cmq]
u	spostamento orizzontale del tirante della fila, positivo verso valle, espresso in [cm]
R1, R2, R3	resistenza nei tre meccanismi considerati (sfaldamento della fondazione, aderenza malta-armatura, resistenza malta) espressa in [kg]
FS	Fattore di sicurezza (rapporto min(R1, R2, R3)/N)

Combinazione n° 1 - SLU - STR

n°	N [kg]	A [cmq]	L [m]	L _f [m]	σ_f [kg/cmq]	u [cm]	R1 [kg]	R2 [kg]	R3 [kg]	FS
1	1633	4,52	6,30	4,80	360,98	0,03048	1665	76897	384485	1.019

Combinazione n° 2 - SLU - GEO

n°	N [kg]	A [cmq]	L [m]	L _f [m]	σ_f [kg/cmq]	u [cm]	R1 [kg]	R2 [kg]	R3 [kg]	FS
1	1900	4,52	6,30	4,80	420,09	0,03538	1916	73693	368465	1.008

Combinazione n° 3 - SLE - Rara

n°	N [kg]	A [cmq]	L [m]	L _f [m]	σ_f [kg/cmq]	u [cm]	R1 [kg]	R2 [kg]	R3 [kg]	FS
1	956	4,52	6,30	4,80	211,40	0,01807	1027	20826	104131	1.074

Combinazione n° 4 - SLE - Frequente

n°	N [kg]	A [cmq]	L [m]	L _f [m]	σ_f [kg/cmq]	u [cm]	R1 [kg]	R2 [kg]	R3 [kg]	FS
1	956	4,52	6,30	4,80	211,40	0,01807	1027	20826	104131	1.074

Combinazione n° 5 - SLE - Quasi permanente

n°	N [kg]	A [cmq]	L [m]	L _f [m]	σ_f [kg/cmq]	u [cm]	R1 [kg]	R2 [kg]	R3 [kg]	FS
----	-----------	------------	----------	-----------------------	------------------------	-----------	------------	------------	------------	----

n°	N	A	L	Lf	σ_f	u	R1	R2	R3	FS
	[kg]	[cmq]	[m]	[m]	[kg/cm ²]	[cm]	[kg]	[kg]	[kg]	
1	956	4,52	6,30	4,80	211,40	0,01807	1027	20826	104131	1.074

Verifica armatura paratia (Involuppo sezioni critiche)

Verifica a flessione

Simbologia adottata

n°	numero d'ordine della sezione
Y	ordinata della sezione rispetto alla testa della paratia espressa in [m]
M	momento flettente espresso in [kgm]
N	sforzo normale espresso in [kg] (positivo di compressione)
M _u	momento ultimo di riferimento espresso in [kgm]
N _u	sforzo normale ultimo di riferimento espresso in [kg]
FS	coefficiente di sicurezza (rapporto fra la sollecitazione ultima e la sollecitazione di esercizio)

Area della sezione del tubolare	20,41	[cmq]
Sezione resistente:	SOLO TUBOLARE	
Sezione in classe di resistenza	1	
Modulo di resistenza	PLASTICO 70,45	[cm ³]

n° - Tipo	Y	M	N	Mu	Nu	FS
	[m]	[kgm]	[kg]	[kgm]	[kg]	
2 - SLU - GEO	2,00	-435	197	3079	0	7.074

Verifica a taglio

Simbologia adottata

n°	numero d'ordine della sezione
Y	ordinata della sezione rispetto alla testa, espressa in [m]
V _{Ed}	taglio agente sul palo, espresso in [kg]
V _{Rd}	taglio resistente, espresso in [kg]
FS	coefficiente di sicurezza a taglio (V _{Rd} /V _{Ed})

La verifica a taglio del micropalo è stata eseguita considerando una sezione anulare di area A = 20,41 cmq

n° - Tipo	Y	V _{Ed}	V _{Rd}	FS
	[m]	[kg]	[kg]	
1 - SLU - STR	2,80	494	32790	66.405

Verifica tensioni

Simbologia adottata

n°	numero d'ordine della sezione
Y	ordinata della sezione rispetto alla testa della paratia espressa in [m]
σ_f	tensione nell'acciaio espressa in [kg/cm ²]
τ_f	tensione tangenziale in [kg/cm ²]
σ_{id}	tensione ideale espressa in [kg/cm ²]

Area della sezione del tubolare 20,41 [cmq]

σ_f	τ_f	σ_{id}	cmb
[kg/cm ²]	[kg/cm ²]	[kg/cm ²]	
434,21	0,33	434,21	3

Verifica sezione cordoli

Simbologia adottata

M _h	momento flettente espresso in [kgm] nel piano orizzontale
T _h	taglio espresso in [kg] nel piano orizzontale
M _v	momento flettente espresso in [kgm] nel piano verticale
T _v	taglio espresso in [kg] nel piano verticale

Cordolo N° 1 (X=0,00 m) (Cordolo in c.a.)

B=30,00 [cm]	H=40,00 [cm]		
A _{rv} =8,04 [cmq]	A _{rh} =4,02 [cmq]	Staffe ϕ 10/22	Nbh=2 - Nbv=2
M _h =470 [kgm]	M _{uh} =7927 [kgm]	FS=16.88	
T _h =939 [kg]	T _{Rh} =17628 [kg]	FS _T =18.76	cotg θ h=2.50
M _v =219 [kgm]	M _{uv} =11044 [kgm]	FS=50.42	
T _v =438 [kg]	T _R =24157 [kg]	FS _{Tv} =55.14	cotg θ v=2.50

Computo delle quantità e dei costi

Numero di micropali	33
---------------------	----

Quantità per il singolo micropalo

Perforazione	[m]	5,30
Diametro perforazione	[m]	0,11
Volume calcestruzzo	[mc]	0,05
Peso del tubolare (D=114,30 mm; s=6,00 mm)	kg/m	16,03
Quantità acciaio	[kg]	84,93

Computo delle quantità per tutta la paratia

Perforazione	(m)	174.90
Volume calcestruzzo	(m ³)	1.79
Quantità acciaio	(Kg)	2802.78

Computo dei cordoli

Volume calcestruzzo	mc	1.18
Acciaio tondini	Kg	252.30

Computo dei tiranti

Numero totale tiranti		6
Lunghezza complessiva di perforazione	(m)	37.80
Quantità malta tiranti	(m ³)	0.30
Quantità acciaio tiranti	(Kg)	3.55

Prezzo tiranti

Prezzo perforazione	(Euro/ml)	25,82
Prezzo malta	(Euro/mc)	61,97
Prezzo acciaio	(Euro/Kg)	1,55

Prezzo tirante per metro lineare	(Euro)	32,00
Costo complessivo tiranti	(Euro)	1210,00

Analisi dei prezzi

Prezzo perforazione	(Euro/ml)	23,24
Prezzo calcestruzzo	(Euro/m ³)	72,30
Prezzo acciaio per c.a.	(Euro/Kg)	1,03
Prezzo acciaio profilato	(Euro/Kg)	1,29
Prezzo tiranti	(Euro/ml)	32,00

Computo metrico

Costo perforazione	Euro	4064,68
Costo calcestruzzo (paratia)	Euro	129,75
Costo acciaio (paratia)	Euro	3615,59

Costo totale pali della paratia	Euro	7810,01
Costo cordoli	Euro	345,51

Costo totale tiranti	Euro	1209,60
----------------------	------	---------

Costo totale dell'opera	Euro	9365,12
-------------------------	------	---------

Costo per metro lineare	Euro	851,37
-------------------------	------	--------

Dichiarazioni secondo N.T.C. 2018 (punto 10.2)

Analisi e verifiche svolte con l'ausilio di codici di calcolo

Il sottoscritto, in qualità di calcolatore delle opere in progetto, dichiara quanto segue.

Tipo di analisi svolta

L'analisi strutturale e le verifiche sono condotte con l'ausilio di un codice di calcolo automatico. La verifica della sicurezza degli elementi strutturali è stata valutata con i metodi della scienza delle costruzioni. L'analisi strutturale è condotta con l'analisi statica non-lineare, utilizzando il metodo degli spostamenti per la valutazione dello stato limite indotto dai carichi statici. L'analisi strutturale sotto le azioni sismiche è condotta con il metodo dell'analisi statica equivalente secondo le disposizioni del capitolo 7 del DM 17/01/2018.

L'analisi strutturale viene effettuata con il metodo degli elementi finiti, schematizzando la struttura in elementi lineari e nodi. Le incognite del problema sono le componenti di spostamento in corrispondenza di ogni nodo (2 spostamenti e 1 rotazioni).

La verifica delle sezioni degli elementi strutturali è eseguita con il metodo degli Stati Limite. Le combinazioni di carico adottate sono esaustive relativamente agli scenari di carico più gravosi cui l'opera sarà soggetta.

Origine e caratteristiche dei codici di calcolo

Titolo	PAC - Analisi e Calcolo Paratie
Versione	16.0
Produttore	Aztec Informatica srl, Casali del Manco - Loc. Casole Bruzio (CS)
Utente	Ing. Bertocchi Graziano
Licenza	AIU3870LJ

Affidabilità dei codici di calcolo

Un attento esame preliminare della documentazione a corredo del software ha consentito di valutarne l'affidabilità. La documentazione fornita dal produttore del software contiene un'esauriente descrizione delle basi teoriche, degli algoritmi impiegati e l'individuazione dei campi d'impiego. La società produttrice Aztec Informatica srl ha verificato l'affidabilità e la robustezza del codice di calcolo attraverso un numero significativo di casi prova in cui i risultati dell'analisi numerica sono stati confrontati con soluzioni teoriche.

Modalità di presentazione dei risultati

La relazione di calcolo strutturale presenta i dati di calcolo tale da garantirne la leggibilità, la corretta interpretazione e la riproducibilità. La relazione di calcolo illustra in modo esaustivo i dati in ingresso ed i risultati delle analisi in forma tabellare.

Informazioni generali sull'elaborazione

Il software prevede una serie di controlli automatici che consentono l'individuazione di errori di modellazione, di non rispetto di limitazioni geometriche e di armatura e di presenza di elementi non verificati. Il codice di calcolo consente di visualizzare e controllare, sia in forma grafica che tabellare, i dati del modello strutturale, in modo da avere una visione consapevole del comportamento corretto del modello strutturale.

Giudizio motivato di accettabilità dei risultati

I risultati delle elaborazioni sono stati sottoposti a controlli dal sottoscritto utente del software. Tale valutazione ha compreso il confronto con i risultati di semplici calcoli, eseguiti con metodi tradizionali. Inoltre sulla base di considerazioni riguardanti gli stati tensionali e deformativi determinati, si è valutata la validità delle scelte operate in sede di schematizzazione e di modellazione della struttura e delle azioni.

In base a quanto sopra, io sottoscritto asserisco che l'elaborazione è corretta ed idonea al caso specifico, pertanto i risultati di calcolo sono da ritenersi validi ed accettabili.

Luogo e data

PEIA, 22 AGOSTO 2022

Il progettista



VERIFICA MURO DI SOSTEGNO TIPICO - FONDO SCIVOLO

Normative di riferimento

- Legge nr. 1086 del 05/11/1971.
Norme per la disciplina delle opere in conglomerato cementizio, normale e precompresso ed a struttura metallica.
- Legge nr. 64 del 02/02/1974.
Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche.
- D.M. LL.PP. del 11/03/1988.
Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione e il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.
- D.M. LL.PP. del 14/02/1992.
Norme tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche.
- D.M. 9 Gennaio 1996
Norme Tecniche per il calcolo, l'esecuzione ed il collaudo delle strutture in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche
- D.M. 16 Gennaio 1996
Norme Tecniche relative ai 'Criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi'
- D.M. 16 Gennaio 1996
Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche
- Circolare Ministero LL.PP. 15 Ottobre 1996 N. 252 AA.GG./S.T.C.
Istruzioni per l'applicazione delle Norme Tecniche di cui al D.M. 9 Gennaio 1996
- Circolare Ministero LL.PP. 10 Aprile 1997 N. 65/AA.GG.
Istruzioni per l'applicazione delle Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche di cui al D.M. 16 Gennaio 1996
- Norme Tecniche per le Costruzioni 2018 (D.M. 17 Gennaio 2018)
- Circolare C.S.LL.PP. 21/01/2019 n.7 - Istruzioni per l'applicazione dell'Aggiornamento delle Norme tecniche per le costruzioni di cui al D.M. 17 gennaio 2018

Richiami teorici

Il calcolo dei muri di sostegno viene eseguito secondo le seguenti fasi:

- Calcolo della spinta del terreno
- Verifica a ribaltamento
- Verifica a scorrimento del muro sul piano di posa
- Verifica della stabilità complesso fondazione terreno (carico limite)
- Verifica della stabilità globale

Se il muro è in calcestruzzo armato: Calcolo delle sollecitazioni sia del muro che della fondazione, progetto delle armature e relative verifiche dei materiali.

Se il muro è a gravità: Calcolo delle sollecitazioni sia del muro che della fondazione e verifica in diverse sezioni al ribaltamento, allo scorrimento ed allo schiacciamento.

Calcolo della spinta sul muro

Valori caratteristici e valori di calcolo

Effettuando il calcolo tramite gli Eurocodici è necessario fare la distinzione fra i parametri caratteristici ed i valori di calcolo (o di progetto) sia delle azioni che delle resistenze.

I valori di calcolo si ottengono dai valori caratteristici mediante l'applicazione di opportuni coefficienti di sicurezza parziali γ . In particolare si distinguono combinazioni di carico di tipo **A1-M1** nelle quali vengono incrementati i carichi e lasciati inalterati i parametri di resistenza del terreno e combinazioni di carico di tipo **A2-M2** nelle quali vengono ridotti i parametri di resistenza del terreno e incrementati i soli carichi variabili.

Metodo di Culmann

Il metodo di Culmann adotta le stesse ipotesi di base del metodo di Coulomb. La differenza sostanziale è che mentre Coulomb considera un terrapieno con superficie a pendenza costante e carico uniformemente distribuito (il che permette di ottenere una espressione in forma chiusa per il coefficiente di spinta) il metodo di Culmann consente di analizzare situazioni con profilo di forma generica e carichi sia concentrati che distribuiti comunque disposti. Inoltre, rispetto al metodo di Coulomb, risulta più immediato e lineare tener conto della coesione del masso spingente. Il metodo di Culmann, nato come metodo essenzialmente grafico, si è evoluto per essere trattato mediante analisi numerica (noto in questa forma come metodo del cuneo di tentativo). Come il metodo di Coulomb anche questo metodo considera una superficie di rottura rettilinea.

I passi del procedimento risolutivo sono i seguenti:

- si impone una superficie di rottura (angolo di inclinazione ρ rispetto all'orizzontale) e si considera il cuneo di spinta delimitato dalla superficie di rottura stessa, dalla parete su cui si calcola la spinta e dal profilo del terreno;
- si valutano tutte le forze agenti sul cuneo di spinta e cioè peso proprio (W), carichi sul terrapieno, resistenza per attrito e per coesione lungo la superficie di rottura (R e C) e resistenza per coesione lungo la parete (A);
- dalle equazioni di equilibrio si ricava il valore della spinta S sulla parete.

Questo processo viene iterato fino a trovare l'angolo di rottura per cui la spinta risulta massima.

La convergenza non si raggiunge se il terrapieno risulta inclinato di un angolo maggiore dell'angolo d'attrito del terreno.

Nei casi in cui è applicabile il metodo di Coulomb (profilo a monte rettilineo e carico uniformemente distribuito) i risultati ottenuti col metodo di Culmann coincidono con quelli del metodo di Coulomb.

Le pressioni sulla parete di spinta si ricavano derivando l'espressione della spinta S rispetto all'ordinata z . Noto il diagramma delle pressioni è possibile ricavare il punto di applicazione della spinta.

Spinta in presenza di falda

Nel caso in cui a monte della parete sia presente la falda il diagramma delle pressioni risulta modificato a causa della sottospinta che l'acqua esercita sul terreno. Il peso di volume del terreno al di sopra della linea di falda non subisce variazioni. Viceversa, al di sotto del livello di falda va considerato il peso di volume efficace

$$\gamma' = \gamma_{\text{sat}} - \gamma_w$$

dove γ_{sat} è il peso di volume saturo del terreno (dipendente dall'indice dei pori) e γ_w è il peso specifico dell'acqua. Quindi il diagramma delle pressioni al di sotto della linea di falda ha una pendenza minore. Al diagramma così ottenuto va sommato il diagramma triangolare legato alla pressione esercitata dall'acqua.

Spinta in presenza di sisma

Per tener conto dell'incremento di spinta dovuta al sisma si fa riferimento al metodo di Mononobe-Okabe (cui fa riferimento la Normativa Italiana).

La Normativa Italiana suggerisce di tener conto di un incremento di spinta dovuto al sisma nel modo seguente.

Detta ε l'inclinazione del terrapieno rispetto all'orizzontale e β l'inclinazione della parete rispetto alla verticale, si calcola la spinta S' considerando un'inclinazione del terrapieno e della parte pari a

$$\varepsilon' = \varepsilon + \theta \quad \beta' = \beta + \theta$$

dove $\theta = \arctg(k_h/(1 \pm k_v))$ essendo k_h il coefficiente sismico orizzontale e k_v il coefficiente sismico verticale, definito in funzione di k_h . In presenza di falda a monte, θ assume le seguenti espressioni:

Terreno a bassa permeabilità

$$\theta = \arctan\left(\frac{\gamma_{sat}}{\gamma_{sat} - \gamma_w} \frac{k_h}{1 \pm k_v}\right)$$

Terreno a permeabilità elevata

$$\theta = \arctan\left(\frac{\gamma}{\gamma_{sat} - \gamma_w} \frac{k_h}{1 \pm k_v}\right)$$

Detta S la spinta calcolata in condizioni statiche l'incremento di spinta da applicare è espresso da

$$\Delta S = AS' - S$$

dove il coefficiente A vale

$$A = \frac{\cos^2(\beta + \theta)}{\cos^2 \beta \cos \theta}$$

In presenza di falda a monte, nel coefficiente A si tiene conto dell'influenza dei pesi di volume nel calcolo di θ .

Adottando il metodo di Mononobe-Okabe per il calcolo della spinta, il coefficiente A viene posto pari a 1.

Tale incremento di spinta è applicato a metà altezza della parete di spinta nel caso di forma rettangolare del diagramma di incremento sismico, allo stesso punto di applicazione della spinta statica nel caso in cui la forma del diagramma di incremento sismico è uguale a quella del diagramma statico.

Oltre a questo incremento bisogna tener conto delle forze d'inerzia orizzontali e verticali che si destano per effetto del sisma. Tali forze vengono valutate come

$$F_{IH} = k_h W \quad F_{IV} = \pm k_v W$$

dove W è il peso del muro, del terreno soprastante la mensola di monte ed i relativi sovraccarichi e va applicata nel baricentro dei pesi.

Il metodo di Culmann tiene conto automaticamente dell'incremento di spinta. Basta inserire nell'equazione risolutiva la forza d'inerzia del cuneo di spinta. La superficie di rottura nel caso di sisma risulta meno inclinata della corrispondente superficie in assenza di sisma.

Verifica a ribaltamento

La verifica a ribaltamento consiste nel determinare il momento risultante di tutte le forze che tendono a fare ribaltare il muro (momento ribaltante M_r) ed il momento risultante di tutte le forze che tendono a stabilizzare il muro (momento stabilizzante M_s) rispetto allo spigolo a valle della fondazione e verificare che il rapporto M_s/M_r sia maggiore di un determinato coefficiente di sicurezza η_r .

Deve quindi essere verificata la seguente disequaglianza:

$$\frac{M_s}{M_r} \geq \eta_r$$

Il momento ribaltante M_r è dato dalla componente orizzontale della spinta S , dalle forze di inerzia del muro e del terreno gravante sulla fondazione di monte (caso di presenza di sisma) per i rispettivi bracci. Nel momento stabilizzante interviene il peso del muro (applicato nel baricentro) ed il peso del terreno gravante sulla fondazione di monte. Per quanto riguarda invece la componente verticale della spinta essa sarà stabilizzante se l'angolo d'attrito terra-muro δ è positivo, ribaltante se δ è negativo. δ è positivo quando è il terrapieno che scorre rispetto al muro, negativo quando è il muro che tende a scorrere rispetto al terrapieno (questo può essere il caso di una spalla da ponte gravata da carichi notevoli). Se sono presenti dei tiranti essi contribuiscono al momento stabilizzante.

Questa verifica ha significato solo per fondazione superficiale e non per fondazione su pali.

Verifica a scorrimento

Per la verifica a scorrimento del muro lungo il piano di fondazione deve risultare che la somma di tutte le forze parallele al piano di posa che tendono a fare scorrere il muro deve essere minore di tutte le forze, parallele al piano di scorrimento, che si oppongono allo scivolamento, secondo un certo coefficiente di sicurezza. La verifica a scorrimento risulta soddisfatta se il rapporto fra la risultante delle forze resistenti allo scivolamento F_r e la risultante delle forze che tendono a fare scorrere il muro F_s risulta maggiore di un determinato coefficiente di sicurezza η_s

$$\frac{F_r}{F_s} \geq \eta_s$$

Le forze che intervengono nella F_s sono: la componente della spinta parallela al piano di fondazione e la componente delle forze d'inerzia parallela al piano di fondazione.

La forza resistente è data dalla resistenza d'attrito e dalla resistenza per adesione lungo la base della fondazione. Detta N la componente normale al piano di fondazione del carico totale gravante in fondazione e indicando con δ_f l'angolo d'attrito terreno-fondazione, con c_a l'adesione terreno-fondazione e con B_f la larghezza della fondazione reagente, la forza resistente può esprimersi come

$$F_r = N \tan \delta_f + c_a B_f$$

La Normativa consente di computare, nelle forze resistenti, una aliquota dell'eventuale spinta dovuta al terreno posto a valle del muro. In tal caso, però, il coefficiente di sicurezza deve essere aumentato opportunamente. L'aliquota di spinta passiva che si può considerare ai fini della verifica a scorrimento non può comunque superare il 50 per cento.

Per quanto riguarda l'angolo d'attrito terra-fondazione, δ_f , diversi autori suggeriscono di assumere un valore di δ_f pari all'angolo d'attrito del terreno di fondazione.

Verifica al carico limite

Il rapporto fra il carico limite in fondazione e la componente normale della risultante dei carichi trasmessi dal muro sul terreno di fondazione deve essere superiore a η_q . Cioè, detto Q_u , il carico limite ed R la risultante verticale dei carichi in fondazione, deve essere:

$$\frac{Q_u}{R} \geq \eta_q$$

Si adotta per il calcolo del carico limite in fondazione il metodo di MEYERHOF.

L'espressione del carico ultimo è data dalla relazione:

$$q_u = c N_c s_c d_c i_c + q N_q s_q d_q i_q + 0.5 B \gamma N_\gamma s_\gamma d_\gamma i_\gamma$$

In questa espressione:

- c coesione del terreno in fondazione
- ϕ angolo di attrito del terreno in fondazione
- γ peso di volume del terreno in fondazione
- B larghezza della fondazione
- D profondità del piano di posa
- q pressione geostatica alla quota del piano di posa
- N fattori di capacità portante
- d fattori di profondità del piano di posa
- i fattori di inclinazione del carico

Fattori di capacità portante		$N_c = (N_q - 1) \cot \phi$	$N_q = e^{\pi \tan \phi} K_p$	$N_\gamma = (N_q - 1) \tan(1.4\phi)$
Fattori di forma	$\phi = 0$	$s_c = 1 + 0.2 K_p \frac{B'}{L'}$	$s_q = 1$	$s_\gamma = 1$
	$\phi > 0$	$s_c = 1 + 0.2 K_p \frac{B'}{L'}$	$s_q = 1 + 0.1 K_p \frac{B'}{L'}$	$s_\gamma = 1 + 0.1 K_p \frac{B'}{L'}$
Fattori di profondità	$\phi = 0$	$d_c = 1 + 0.2 \frac{D}{B} \sqrt{K_p}$	$d_q = 1$	$d_\gamma = 1$
	$\phi > 0$	$d_c = 1 + 0.2 \frac{D}{B} \sqrt{K_p}$	$d_q = 1 + 0.1 \frac{D}{B} \sqrt{K_p}$	$d_\gamma = 1 + 0.1 \frac{D}{B} \sqrt{K_p}$
Fattori di inclinazione del carico	$\phi = 0$	$i_c = \left(1 - \frac{\theta^\circ}{90^\circ}\right)^2$	$i_q = \left(1 - \frac{\theta^\circ}{90^\circ}\right)^2$	$i_\gamma = 0$
	$\phi > 0$	$i_c = \left(1 - \frac{\theta^\circ}{90^\circ}\right)^2$	$i_q = \left(1 - \frac{\theta^\circ}{90^\circ}\right)^2$	$i_\gamma = \left(1 - \frac{\theta^\circ}{\phi^\circ}\right)^2$

Indichiamo con K_p il coefficiente di spinta passiva espresso da:

$$K_p = \tan^2 \left(45^\circ + \frac{\phi}{2} \right)$$

Riduzione per eccentricità del carico

Nel caso in cui il carico al piano di posa della fondazione risulta eccentrico, Meyerhof propone di moltiplicare la capacità portante ultima per un fattore correttivo R_e

$R_e = 1.0 - 2.0 \frac{e}{B}$	per terreni coesivi
$R_e = 1.0 - \sqrt{\frac{e}{B}}$	per terreni incoerenti

con e eccentricità del carico e B la dimensione minore della fondazione.

Riduzione per effetto piastra

Per valori elevati di B (dimensione minore della fondazione), Bowles propone di utilizzare un fattore correttivo r_γ del solo termine sul peso di volume ($0.5 B \gamma N_\gamma$) quando B supera i 2 m.

$$r_\gamma = 1.0 - 0.25 \log \frac{B}{2.0}$$

Il termine sul peso di volume diventa:

$$0.5 B \gamma N_\gamma r_\gamma$$

Verifica alla stabilità globale

La verifica alla stabilità globale del complesso muro+terreno deve fornire un coefficiente di sicurezza non inferiore a η_g .

Viene usata la tecnica della suddivisione a strisce della superficie di scorrimento da analizzare. La superficie di scorrimento viene supposta circolare e determinata in modo tale da non avere intersezione con il profilo del muro. Si adotta per la verifica di stabilità globale il metodo di Bishop.

Il coefficiente di sicurezza nel metodo di Bishop si esprime secondo la seguente formula:

$$\eta = \frac{\sum_{i=0}^n \left[\frac{c_i b_i + (W_i - u_i b_i) \tan \phi_i}{m} \right]}{\sum_{i=0}^n W_i \sin \alpha_i}$$

dove il termine m è espresso da

$$m = \left(1 + \frac{\tan \phi_i \tan \alpha_i}{\eta} \right) \cos \alpha_i$$

In questa espressione n è il numero delle strisce considerate, b_i e α_i sono la larghezza e l'inclinazione della base della striscia i -esima rispetto all'orizzontale, W_i è il peso della striscia i -esima, c_i e ϕ_i sono le caratteristiche del terreno (coesione ed angolo di attrito) lungo la base della striscia ed u_i è la pressione neutra lungo la base della striscia.

L'espressione del coefficiente di sicurezza di Bishop contiene al secondo membro il termine m che è funzione di η . Quindi essa è risolta per successive approssimazioni assumendo un valore iniziale per η da inserire nell'espressione di m ed iterare fin quando il valore calcolato coincide con il valore assunto.

Dati

Materiali

Simbologia adottata

n°	Indice materiale
Descr	Descrizione del materiale
Calcestruzzo armato	
C	Classe di resistenza del cls
A	Classe di resistenza dell'acciaio
γ	Peso specifico, espresso in [kg/mc]
R_{ck}	Resistenza caratteristica a compressione, espressa in [kg/cm ²]
E	Modulo elastico, espresso in [kg/cm ²]
ν	Coeff. di Poisson
n	Coeff. di omogenizzazione acciaio/cls
ntc	Coeff. di omogenizzazione cls tesoro/compresso

Calcestruzzo armato

n°	Descr	C	A	γ	R_{ck}	E	ν	n	ntc
1	Cls Armato	Rck 250	B450C	[kg/mc] 2500,00	[kg/cm ²] 250,00	[kg/cm ²] 306659	0.30	15.00	0.50

Acciai

Descr	f_{yk}	f_{uk}
B450C	[kg/cm ²] 4588,65	[kg/cm ²] 5506,38

Geometria profilo terreno a monte del muro

Simbologia adottata

(Sistema di riferimento con origine in testa al muro, ascissa X positiva verso monte, ordinata Y positiva verso l'alto)

n°	numero ordine del punto
X	ascissa del punto espressa in [m]
Y	ordinata del punto espressa in [m]
A	inclinazione del tratto espressa in [°]

n°	X	Y	A
	[m]	[m]	[°]
1	0,00	0,00	0.000
2	8,00	0,00	0.000

Inclinazione terreno a valle del muro rispetto all'orizzontale 0.000 [°]

Geometria muro

Geometria paramento e fondazione

Lunghezza muro 10,00 [m]

Paramento

Materiale	Cls Armato	
Altezza paramento	3,20	[m]
Altezza paramento libero	3,00	[m]
Spessore in sommità	0,30	[m]
Spessore all'attacco con la fondazione	0,30	[m]
Inclinazione paramento esterno	0,00	[°]
Inclinazione paramento interno	0,00	[°]

Fondazione

Materiale	Cls Armato	
Lunghezza mensola di valle	1,00	[m]
Lunghezza mensola di monte	0,20	[m]
Lunghezza totale	1,50	[m]
Inclinazione piano di posa	0,00	[°]
Spessore	0,40	[m]
Spessore magrone	0,10	[m]

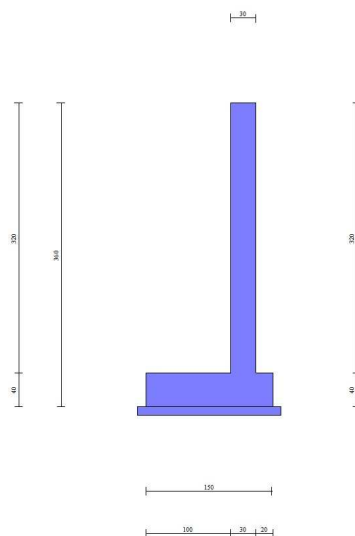


Fig. 1 - Sezione quotata del muro

Vincoli

Simbologia adottata

n°	indice del vincolo
X, Y	Posizione del vincolo sul muro, espressa in [m]
Vx, Vy	Vincolo alla traslazione orizzontale e verticale (Rigido o Elastico)
Kx, Ky	Rigidezza del vincolo elastico, espressa in [kg/cm]
Dir	Direzione reazione vincolo

n°	X	Y	Vx	Kx	Dir	Vy	Ky	Dir
	[m]	[m]		[kg/cm]			[kg/cm]	
1	-1,00	-3,40	Rigido	--	Entrambe	Libero	--	--

Descrizione terreni

Parametri di resistenza

Simbologia adottata

n°	Indice del terreno
Descr	Descrizione terreno
γ	Peso di volume del terreno espresso in [kg/mc]
γ_s	Peso di volume saturo del terreno espresso in [kg/mc]
ϕ	Angolo d'attrito interno espresso in [°]
δ	Angolo d'attrito terra-muro espresso in [°]
c	Coesione espressa in [kg/cm ²]
c_a	Adesione terra-muro espressa in [kg/cm ²]
Per calcolo portanza con il metodo di Bustamante-Doix	
Cesp	Coeff. di espansione laterale (solo per il metodo di Bustamante-Doix)
τ_l	Tensione tangenziale limite, espressa in [kg/cm ²]

n°	Descr	γ	γ_{sat}	ϕ	δ	c	c_a	Cesp	τ_l
		[kg/mc]	[kg/mc]	[°]	[°]	[kg/cm ²]	[kg/cm ²]		[kg/cm ²]
1	Terreno	1800,00	2000,00	25.000	16.670	0,05	0,03	---	---

Stratigrafia

Simbologia adottata

n°	Indice dello strato
H	Spessore dello strato espresso in [m]
α	Inclinazione espressa in [°]
Terreno	Terreno dello strato
Kwn, Kwt	Costante di Winkler normale e tangenziale alla superficie espressa in Kg/cm ² /cm
Per calcolo pali (solo se presenti)	
Kw	Costante di Winkler orizzontale espressa in Kg/cm ² /cm
Ks	Coefficiente di spinta
Cesp	Coefficiente di espansione laterale (per tutti i metodi tranne il metodo di Bustamante-Doix)

Per calcolo della spinta con coeff. di spinta definiti (usati solo se attiva l'opzione 'Usa coeff. di spinta da strato')

Kst_{stat}, Kst_{sis} Coeff. di spinta statico e sismico

n°	H [m]	α [°]	Terreno	K _{wn} [Kg/cm ³]	K _{wt} [Kg/cm ³]	K _w [Kg/cm ³]	K _s	Cesp	K _{st,sta}	K _{st,sis}
1	3,00	0.000	Terreno	2.000	2.000	---	---	---	---	---
2	2,00	0.000	Terreno	2.000	2.000	---	---	---	---	---

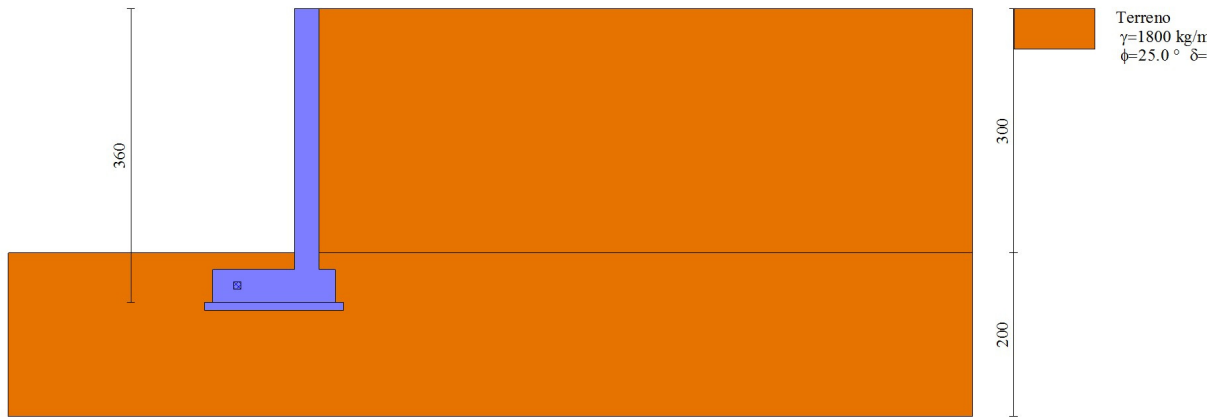


Fig. 2 - Stratigrafia

Normativa

Normativa usata: **Norme Tecniche sulle Costruzioni 2018 (D.M. 17.01.2018) + Circolare C.S.LL.PP. 21/01/2019 n.7**

Coeff. parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni

Carichi	Effetto		Combinazioni statiche					Combinazioni sismiche	
			UPL	EQU	A1	A2	EQU	A1	A2
Permanenti strutturali	Favorevoli	$\gamma_{G1, fav}$	0.90	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Permanenti strutturali	Sfavorevoli	$\gamma_{G1, sfav}$	1.10	1.30	1.30	1.00	1.00	1.00	1.00
Permanenti non strutturali	Favorevoli	$\gamma_{G2, fav}$	0.80	0.80	0.80	0.80	0.00	0.00	0.00
Permanenti non strutturali	Sfavorevoli	$\gamma_{G2, sfav}$	1.50	1.50	1.50	1.30	1.00	1.00	1.00
Variabili	Favorevoli	$\gamma_{Q, fav}$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Variabili	Sfavorevoli	$\gamma_{Q, sfav}$	1.50	1.50	1.50	1.30	1.00	1.00	1.00
Variabili da traffico	Favorevoli	$\gamma_{OT, fav}$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Variabili da traffico	Sfavorevoli	$\gamma_{OT, sfav}$	1.50	1.35	1.35	1.15	1.00	1.00	1.00

Coeff. parziali per i parametri geotecnici del terreno

Parametro		Combinazioni statiche		Combinazioni sismiche	
		M1	M2	M1	M2
Tangente dell'angolo di attrito	$\gamma_{\tan(\phi')}$	1.00	1.25	1.00	1.00
Coesione efficace	γ_c	1.00	1.25	1.00	1.00
Resistenza non drenata	γ_{cu}	1.00	1.40	1.00	1.00
Peso nell'unità di volume	γ_r	1.00	1.00	1.00	1.00

Coeff. parziali γ_R per le verifiche agli stati limite ultimi STR e GEO

Verifica	Combinazioni statiche			Combinazioni sismiche		
	R1	R2	R3	R1	R2	R3
Capacità portante	--	--	1.40	--	--	1.20
Scorrimento	--	--	1.10	--	--	1.00
Resistenza terreno a valle	--	--	1.40	--	--	1.20
Ribaltamento	--	--	1.15	--	--	1.00
Stabilità fronte di scavo	--	1.10	--	--	1.20	--

Descrizione combinazioni di carico

Con riferimento alle azioni elementari prima determinate, si sono considerate le seguenti combinazioni di carico:

- Combinazione fondamentale, impiegata per gli stati limite ultimi (SLU):

$$\gamma_{G1} G_1 + \gamma_{G2} G_2 + \gamma_{Q1} Q_{k1} + \gamma_{Q2} Q_{k2} + \gamma_{Q3} Q_{k3} + \dots$$

- Combinazione caratteristica, cosiddetta rara, impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) irreversibili:

$$G_1 + G_2 + Q_{k1} + \Psi_{0,2} Q_{k2} + \Psi_{0,3} Q_{k3} + \dots$$

- Combinazione frequente, impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) reversibili:

$$G_1 + G_2 + \Psi_{1,1} Q_{k1} + \Psi_{2,2} Q_{k2} + \Psi_{2,3} Q_{k3} + \dots$$

- Combinazione quasi permanente, impiegata per gli effetti di lungo periodo:

$$G_1 + G_2 + \Psi_{2,1} Q_{k1} + \Psi_{2,2} Q_{k2} + \Psi_{2,3} Q_{k3} + \dots$$

- Combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi connessi all'azione sismica E:

$$E + G_1 + G_2 + \Psi_{2,1} Q_{k1} + \Psi_{2,2} Q_{k2} + \Psi_{2,3} Q_{k3} + \dots$$

I valori dei coeff. $\Psi_{0,j}$, $\Psi_{1,j}$, $\Psi_{2,j}$ sono definiti nelle singole condizioni variabili.

I valori dei coeff. γ_G e γ_Q , sono definiti nella tabella normativa.

In particolare si sono considerate le seguenti combinazioni:

Simbologia adottata

γ Coefficiente di partecipazione della condizione
 Ψ Coefficiente di combinazione della condizione

Combinazione n° 1 - STR (A1-M1-R3)

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Favorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Favorevole
Spinta terreno	1.30	--	Sfavorevole

Combinazione n° 2 - STR (A1-M1-R3) H + V

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Favorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Favorevole
Spinta terreno	1.00	--	Sfavorevole

Combinazione n° 3 - STR (A1-M1-R3) H - V

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Sfavorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Sfavorevole
Spinta terreno	1.00	--	Sfavorevole

Combinazione n° 4 - GEO (A2-M2-R2)

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Sfavorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Sfavorevole
Spinta terreno	1.00	--	Sfavorevole

Combinazione n° 5 - GEO (A2-M2-R2) H + V

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Sfavorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Sfavorevole
Spinta terreno	1.00	--	Sfavorevole

Combinazione n° 6 - GEO (A2-M2-R2) H - V

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Sfavorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Sfavorevole
Spinta terreno	1.00	--	Sfavorevole

Combinazione n° 7 - EQU (A1-M1-R3)

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Favorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Favorevole
Spinta terreno	1.30	--	Sfavorevole

Combinazione n° 8 - EQU (A1-M1-R3) H + V

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Favorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Favorevole

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Spinta terreno	1.00	--	Sfavorevole

Combinazione n° 9 - EQU (A1-M1-R3) H - V

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Favorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Favorevole
Spinta terreno	1.00	--	Sfavorevole

Combinazione n° 10 - SLER

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Sfavorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Sfavorevole
Spinta terreno	1.00	--	Sfavorevole

Combinazione n° 11 - SLEF

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Sfavorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Sfavorevole
Spinta terreno	1.00	--	Sfavorevole

Combinazione n° 12 - SLEQ

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Sfavorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Sfavorevole
Spinta terreno	1.00	--	Sfavorevole

Dati sismici

Comune	Cenate Sotto
Provincia	Bergamo
Regione	Lombardia
Latitudine	45.700076
Longitudine	9.827563
Indice punti di interpolazione	11382 - 11160 - 11159 - 11381
Vita nominale	50 anni
Classe d'uso	II
Tipo costruzione	Normali affollamenti
Vita di riferimento	50 anni

	Simbolo	U.M.		SLU	SLE
Accelerazione al suolo	a_d	[m/s ²]		1.214	0.435
Accelerazione al suolo	a_d/g	[%]		0.124	0.044
Massimo fattore amplificazione spettro orizzontale	F0			2.429	2.423
Periodo inizio tratto spettro a velocità costante	Tc*			0.272	0.225
Tipo di sottosuolo - Coefficiente stratigrafico	Ss		D	1.800	1.800
Categoria topografica - Coefficiente amplificazione topografica	St		T1	1.000	

Stato limite ...	Coeff. di riduzione β_m	kh [%]	kv [%]
Ultimo	1.000	22.274	11.137
Ultimo - Ribaltamento	1.000	22.274	11.137
Esercizio	1.000	7.976	3.988

Forma diagramma incremento sismico **Stessa forma del diagramma statico**

Opzioni di calcolo

Spinta

Metodo di calcolo della spinta	Culmann
Tipo di spinta	Spinta attiva
Terreno a bassa permeabilità	NO
Superficie di spinta limitata	NO

Capacità portante

Metodo di calcolo della portanza	Meyerhof
Criterio di media calcolo del terreno equivalente (terreni stratificati)	Ponderata
Criterio di riduzione per eccentricità della portanza	Meyerhof
Criterio di riduzione per rottura locale (punzonamento)	Nessuna
Larghezza fondazione nel terzo termine della formula del carico limite ($0.5B\gamma N_{\gamma}$)	Larghezza ridotta (B')
Fattori di forma e inclinazione del carico	Solo i fattori di inclinazione
Se la fondazione ha larghezza superiore a 2.0 m viene applicato il fattore di riduzione per comportamento a piastra	

Stabilità globale

Metodo di calcolo della stabilità globale	Bishop
---	--------

Altro

Partecipazione spinta passiva terreno antistante	0.00
Partecipazione resistenza passiva dente di fondazione	50.00
Componente verticale della spinta nel calcolo delle sollecitazioni	NO
Considera terreno sulla fondazione di valle	NO
Considera spinta e peso acqua fondazione di valle	NO

Spostamenti

Modello a blocchi	
Non è stato richiesto il calcolo degli spostamenti	
Spostamento limite	5,00 [cm]

Cedimenti

Non è stato richiesto il calcolo dei cedimenti	
--	--

Risultati per combinazione

Spinta e forze

Simbologia adottata

Ic	Indice della combinazione
A	Tipo azione
I	Inclinazione della spinta, espressa in [°]
V	Valore dell'azione, espressa in [kg]
C _x , C _y	Componente in direzione X ed Y dell'azione, espressa in [kg]
P _x , P _y	Coordinata X ed Y del punto di applicazione dell'azione, espressa in [m]

Ic	A	V [kg]	I [°]	C _x [kg]	C _y [kg]	P _x [m]	P _y [m]
1	Spinta statica	3599	16,67	3448	1032	0,20	-2,62
	Peso/Inerzia muro			0	3900/0	-0,30	-2,29
	Peso/Inerzia terrapieno			0	1152/0	0,10	-1,60
	Reazione vincolare			-4439	0	0,00	-3,40
2	Spinta statica	2397	16,67	2296	687	0,20	-2,69
	Incremento di spinta sismica		2347	2249	673	0,20	-2,40
	Peso/Inerzia muro			869	3900/434	-0,30	-2,29
	Peso/Inerzia terrapieno			257	1152/128	0,10	-1,60
	Reazione vincolare			-7953	0	0,00	-3,40
3	Spinta statica	2397	16,67	2296	687	0,20	-2,69
	Incremento di spinta sismica		1498	1435	430	0,20	-2,40
	Peso/Inerzia muro			869	3900/-434	-0,30	-2,29
	Peso/Inerzia terrapieno			257	1152/-128	0,10	-1,60
	Reazione vincolare			-6850	0	0,00	-3,40
10	Spinta statica	2397	16,67	2296	687	0,20	-2,69
	Peso/Inerzia muro			0	3900/0	-0,30	-2,29
	Peso/Inerzia terrapieno			0	1152/0	0,10	-1,60
	Reazione vincolare			-2606	0	0,00	-3,40
11	Spinta statica	2397	16,67	2296	687	0,20	-2,69
	Peso/Inerzia muro			0	3900/0	-0,30	-2,29
	Peso/Inerzia terrapieno			0	1152/0	0,10	-1,60
	Reazione vincolare			-2606	0	0,00	-3,40
12	Spinta statica	2397	16,67	2296	687	0,20	-2,69
	Peso/Inerzia muro			0	3900/0	-0,30	-2,29
	Peso/Inerzia terrapieno			0	1152/0	0,10	-1,60
	Reazione vincolare			-2606	0	0,00	-3,40

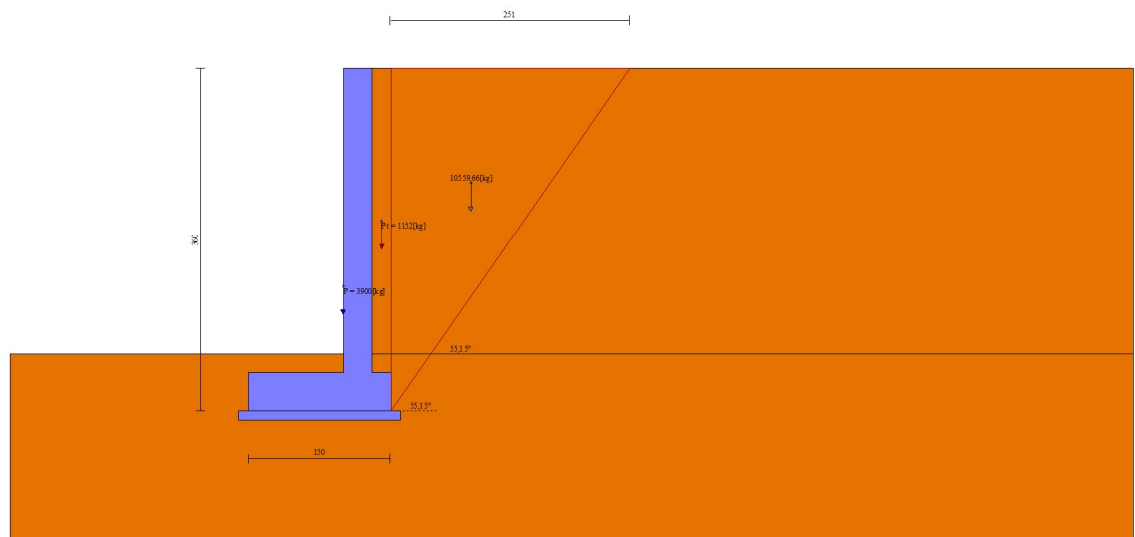


Fig. 3 - Cuneo di spinta (combinazione statica) (Combinazione n° 1)

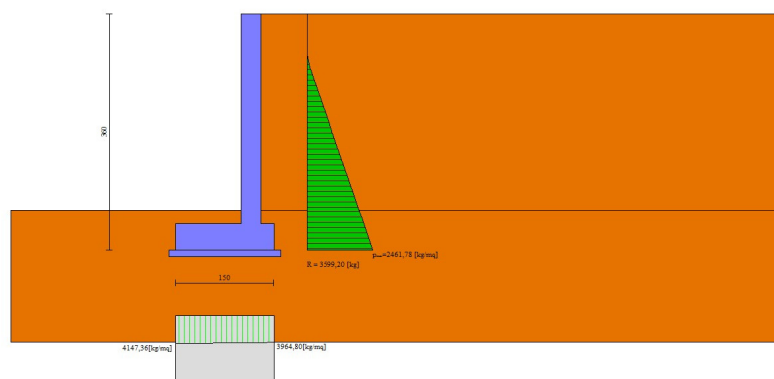


Fig. 4 - Diagramma delle pressioni (combinazione statica) (Combinazione n° 1)

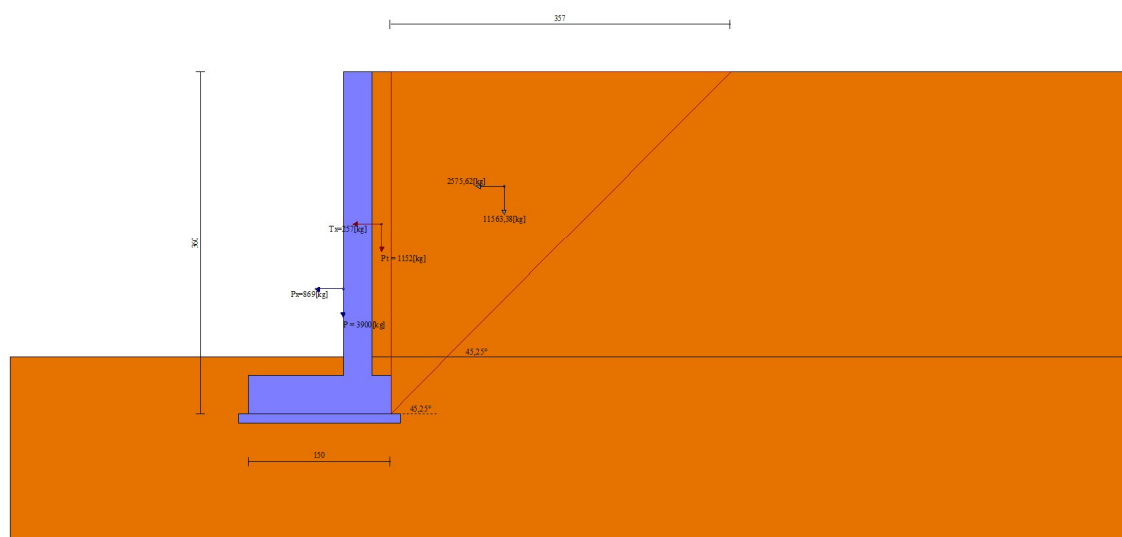


Fig. 5 - Cuneo di spinta (combinazione sismica) (Combinazione n° 2)

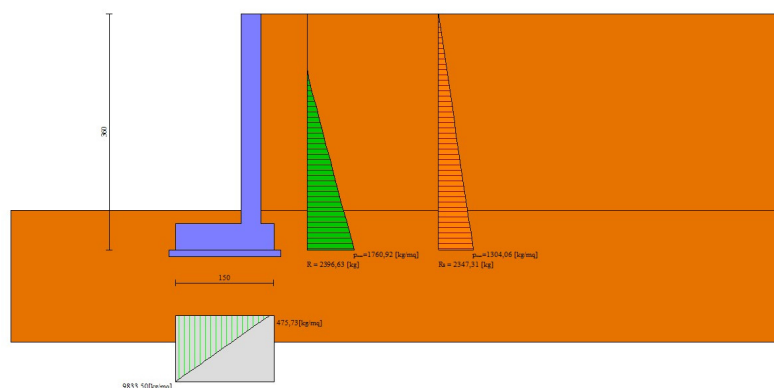


Fig. 6 - Diagramma delle pressioni (combinazione sismica) (Combinazione n° 2)

Verifiche geotecniche

Quadro riassuntivo coeff. di sicurezza calcolati

Simbologia adottata

Cmb	Indice/Tipo combinazione
S	Sisma (H: componente orizzontale, V: componente verticale)
FS _{SCO}	Coeff. di sicurezza allo scorrimento
FS _{RIB}	Coeff. di sicurezza al ribaltamento
FS _{SOLIM}	Coeff. di sicurezza a carico limite
FS _{STAB}	Coeff. di sicurezza a stabilità globale
FS _{HYD}	Coeff. di sicurezza a sifonamento
FS _{UPL}	Coeff. di sicurezza a sollevamento

Cmb	Sismica	FS _{SCO}	FS _{RIB}	FS _{SOLIM}	FS _{STAB}	FS _{HYD}	FS _{UPL}
1 - STR (A1-M1-R3)		1.924		5.562			
2 - STR (A1-M1-R3)	H + V	1.831		1.963			
3 - STR (A1-M1-R3)	H - V	1.822		2.205			
4 - GEO (A2-M2-R2)					1.384		
5 - GEO (A2-M2-R2)	H + V				1.256		
6 - GEO (A2-M2-R2)	H - V				1.253		
7 - EQU (A1-M1-R3)			2.357				
8 - EQU (A1-M1-R3)	H + V		1.533				
9 - EQU (A1-M1-R3)	H - V		1.427				

Verifica a scorrimento fondazione

Simbologia adottata

n°	Indice combinazione
Rsa	Resistenza allo scorrimento per attrito, espresso in [kg]
Rpt	Resistenza passiva terreno antistante, espresso in [kg]
Rps	Resistenza passiva sperone, espresso in [kg]
Rp	Resistenza a carichi orizzontali pali (solo per fondazione mista), espresso in [kg]
Rt	Resistenza a carichi orizzontali tiranti (solo se presenti), espresso in [kg]
R	Resistenza allo scorrimento (somma di Rsa+Rpt+Rps+Rp), espresso in [kg]
T	Carico parallelo al piano di posa, espresso in [kg]
FS	Fattore di sicurezza (rapporto R/T)

n°	Rsa	Rpt	Rps	Rp	Rt	R	T	FS
	[kg]	[kg]	[kg]	[kg]	[kg]	[kg]	[kg]	
1 - STR (A1-M1-R3)	6636	0	0	--	--	6636	3448	1.924
2 - STR (A1-M1-R3) H + V	10379	0	0	--	--	10379	5670	1.831
3 - STR (A1-M1-R3) H - V	8848	0	0	--	--	8848	4856	1.822

Verifica a carico limite

Simbologia adottata

n°	Indice combinazione
N	Carico normale totale al piano di posa, espresso in [kg]
Qu	carico limite del terreno, espresso in [kg]

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Qd Portanza di progetto, espresso in [kg]
FS Fattore di sicurezza (rapporto tra il carico limie e carico agente al piano di posa)

n°	N [kg]	Qu [kg]	Qd [kg]	FS
1 - STR (A1-M1-R3)	6084	33839	24171	5.562
2 - STR (A1-M1-R3) H + V	6975	13690	11408	1.963
3 - STR (A1-M1-R3) H - V	5607	12363	10302	2.205

Dettagli calcolo portanza

Simbologia adottata

n° Indice combinazione
Nc, Nq, Ny Fattori di capacità portante
ic, iq, iy Fattori di inclinazione del carico
dc, dq, dy Fattori di profondità del piano di posa
gc, gq, gy Fattori di inclinazione del profilo topografico
bc, bq, by Fattori di inclinazione del piano di posa
sc, sq, sy Fattori di forma della fondazione
pc, pq, py Fattori di riduzione per punzonamento secondo Vesic
Re Fattore di riduzione capacità portante per eccentricità secondo Meyerhof
Ir, Irc Indici di rigidità per punzonamento secondo Vesic
ry Fattori per tener conto dell'effetto piastra. Per fondazioni che hanno larghezza maggiore di 2 m, il terzo termine della formula trinomia $0.5B\gamma_N$ viene moltiplicato per questo fattore
D Affondamento del piano di posa, espresso in [m]
B' Larghezza fondazione ridotta, espresso in [m]
H Altezza del cuneo di rottura, espresso in [m]
γ Peso di volume del terreno medio, espresso in [kg/mc]
φ Angolo di attrito del terreno medio, espresso in [°]
c Coesione del terreno medio, espresso in [kg/cm²]
Per i coeff. che in tabella sono indicati con il simbolo '-' sono coeff. non presenti nel metodo scelto (Meyerhof).

n°	Nc Nq Ny	ic iq iy	dc dq dy	gc gq gy	bc bq by	sc sq sy	pc pq py	Ir	Irc	Re	ry
1	20.721 10.662 6.766	0.805 0.805 0.397	1.126 1.063 1.063	-- -- --	-- -- --	-- -- --	-- -- --	-- -- --	-- -- --	0.977	1.000
2	20.721 10.662 6.766	0.638 0.638 0.076	1.126 1.063 1.063	-- -- --	-- -- --	-- -- --	-- -- --	-- -- --	-- -- --	0.571	1.000
3	20.721 10.662 6.766	0.612 0.612 0.047	1.126 1.063 1.063	-- -- --	-- -- --	-- -- --	-- -- --	-- -- --	-- -- --	0.546	1.000

n°	D [m]	B' [m]	H [m]	γ [°]	φ [kg/mc]	c [kg/cm ²]
1	0,60	1,50	1,18	1800	25.00	0,05
2	0,60	1,50	1,18	1800	25.00	0,05
3	0,60	1,50	1,18	1800	25.00	0,05

Verifica a ribaltamento

Simbologia adottata

n° Indice combinazione
Ms Momento stabilizzante, espresso in [kgm]
Mr Momento ribaltante, espresso in [kgm]
FS Fattore di sicurezza (rapporto tra momento stabilizzante e momento ribaltante)
La verifica viene eseguita rispetto allo spigolo inferiore esterno della fondazione

n°	Ms [kgm]	Mr [kgm]	FS
7 - EQU (A1-M1-R3)	7934	3366	2.357
8 - EQU (A1-M1-R3) H + V	9861	6435	1.533
9 - EQU (A1-M1-R3) H - V	8660	6071	1.427

Verifica stabilità globale muro + terreno

Simbologia adottata

Ic Indice/Tipo combinazione
C Centro superficie di scorrimento, espresso in [m]
R Raggio, espresso in [m]
FS Fattore di sicurezza

Ic	C [m]	R [m]	FS
4 - GEO (A2-M2-R2)	-1,00; 0,00	3,80	1.384
5 - GEO (A2-M2-R2) H + V	-1,00; 1,50	5,25	1.256
6 - GEO (A2-M2-R2) H - V	-1,00; 2,00	5,74	1.253

Dettagli strisce verifiche stabilità

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Simbologia adottata

Le ascisse X sono considerate positive verso monte

Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto

Origine in testa al muro (spigolo contro terra)

W peso della striscia espresso in [kg]

Qy carico sulla striscia espresso in [kg]

Qf carico acqua sulla striscia espresso in [kg]

α angolo fra la base della striscia e l'orizzontale espresso in [°] (positivo antiorario)

ϕ angolo d'attrito del terreno lungo la base della striscia

c coesione del terreno lungo la base della striscia espressa in [kg/cm^q]

b larghezza della striscia espressa in [m]

u pressione neutra lungo la base della striscia espressa in [kg/cm^q]

Tx; Ty Resistenza al taglio fornita dai tiranti in direzione X ed Y espressa in [kg/cm^q]

Combinazione n° 4 - GEO (A2-M2-R2)

n°	W [kg]	Qy [kg]	Qf [kg]	b [m]	α [°]	ϕ [°]	c [kg/cm ^q]	u [kg/cm ^q]	Tx; Ty [kg]
1	299	0	0	2,80 - 0,25	79.632	20.458	0,04	0,000	
2	714	0	0	0,25	64.888	20.458	0,04	0,000	
3	915	0	0	0,25	57.094	20.458	0,04	0,000	
4	1067	0	0	0,25	50.743	20.458	0,04	0,000	
5	1189	0	0	0,25	45.176	20.458	0,04	0,000	
6	1290	0	0	0,25	40.115	20.458	0,04	0,000	
7	1374	0	0	0,25	35.411	20.458	0,04	0,000	
8	1446	0	0	0,25	30.969	20.458	0,04	0,000	
9	1506	0	0	0,25	26.726	20.458	0,04	0,000	
10	1557	0	0	0,25	22.638	20.458	0,04	0,000	
11	1628	0	0	0,25	18.668	20.458	0,04	0,000	
12	2042	0	0	0,25	14.789	20.458	0,04	0,000	
13	1521	0	0	0,25	10.979	20.458	0,04	0,000	
14	412	0	0	0,25	7.218	20.458	0,04	0,000	
15	422	0	0	0,25	3.488	20.458	0,04	0,000	
16	425	0	0	0,25	-0.228	20.458	0,04	0,000	
17	489	0	0	0,25	-3.944	20.458	0,04	0,000	
18	341	0	0	0,25	-7.677	20.458	0,04	0,000	
19	323	0	0	0,25	-11.443	20.458	0,04	0,000	
20	297	0	0	0,25	-15.261	20.458	0,04	0,000	
21	263	0	0	0,25	-19.149	20.458	0,04	0,000	
22	220	0	0	0,25	-23.132	20.458	0,04	0,000	
23	169	0	0	0,25	-27.238	20.458	0,04	0,000	
24	107	0	0	0,25	-31.502	20.458	0,04	0,000	
25	34	0	0	-3,36 - 0,25	-33.987	20.458	0,04	0,000	

Combinazione n° 5 - GEO (A2-M2-R2) H + V

n°	W [kg]	Qy [kg]	Qf [kg]	b [m]	α [°]	ϕ [°]	c [kg/cm ^q]	u [kg/cm ^q]	Tx; Ty [kg]
1	217	0	0	4,04 - 0,31	68.186	25.000	0,05	0,000	
2	589	0	0	0,31	60.833	25.000	0,05	0,000	
3	865	0	0	0,31	54.440	25.000	0,05	0,000	
4	1086	0	0	0,31	48.946	25.000	0,05	0,000	
5	1270	0	0	0,31	44.010	25.000	0,05	0,000	
6	1425	0	0	0,31	39.459	25.000	0,05	0,000	
7	1557	0	0	0,31	35.191	25.000	0,05	0,000	
8	1671	0	0	0,31	31.138	25.000	0,05	0,000	
9	1768	0	0	0,31	27.253	25.000	0,05	0,000	
10	1850	0	0	0,31	23.499	25.000	0,05	0,000	
11	1919	0	0	0,31	19.850	25.000	0,05	0,000	
12	1976	0	0	0,31	16.284	25.000	0,05	0,000	
13	2075	0	0	0,31	12.781	25.000	0,05	0,000	
14	2788	0	0	0,31	9.327	25.000	0,05	0,000	
15	489	0	0	0,31	5.907	25.000	0,05	0,000	
16	501	0	0	0,31	2.508	25.000	0,05	0,000	
17	504	0	0	0,31	-0.883	25.000	0,05	0,000	
18	427	0	0	0,31	-4.276	25.000	0,05	0,000	
19	391	0	0	0,31	-7.685	25.000	0,05	0,000	
20	362	0	0	0,31	-11.121	25.000	0,05	0,000	
21	323	0	0	0,31	-14.599	25.000	0,05	0,000	
22	272	0	0	0,31	-18.132	25.000	0,05	0,000	
23	209	0	0	0,31	-21.739	25.000	0,05	0,000	
24	133	0	0	0,31	-25.440	25.000	0,05	0,000	
25	43	0	0	-3,72 - 0,31	-27.839	25.000	0,05	0,000	

Combinazione n° 6 - GEO (A2-M2-R2) H - V

n°	W [kg]	Qy [kg]	Qf [kg]	b [m]	α [°]	ϕ [°]	c [kg/cm ^q]	u [kg/cm ^q]	Tx; Ty [kg]
1	209	0	0	4,39 - 0,33	65.014	25.000	0,05	0,000	
2	578	0	0	0,33	58.700	25.000	0,05	0,000	
3	866	0	0	0,33	52.821	25.000	0,05	0,000	
4	1101	0	0	0,33	47.664	25.000	0,05	0,000	
5	1298	0	0	0,33	42.981	25.000	0,05	0,000	
6	1467	0	0	0,33	38.634	25.000	0,05	0,000	
7	1612	0	0	0,33	34.538	25.000	0,05	0,000	
8	1736	0	0	0,33	30.636	25.000	0,05	0,000	
9	1843	0	0	0,33	26.886	25.000	0,05	0,000	
10	1934	0	0	0,33	23.258	25.000	0,05	0,000	
11	2011	0	0	0,33	19.726	25.000	0,05	0,000	
12	2074	0	0	0,33	16.271	25.000	0,05	0,000	
13	2149	0	0	0,33	12.876	25.000	0,05	0,000	

n°	W [kg]	Qy [kg]	Qf [kg]	b [m]	α [°]	ϕ [°]	c [kg/cm²]	u [kg/cm²]	Tx; Ty [kg]
14	2738	0	0	0,33	9.526	25.000	0,05	0,000	
15	1154	0	0	0,33	6.209	25.000	0,05	0,000	
16	523	0	0	0,33	2.913	25.000	0,05	0,000	
17	527	0	0	0,33	-0.373	25.000	0,05	0,000	
18	455	0	0	0,33	-3.660	25.000	0,05	0,000	
19	410	0	0	0,33	-6.960	25.000	0,05	0,000	
20	380	0	0	0,33	-10.283	25.000	0,05	0,000	
21	339	0	0	0,33	-13.642	25.000	0,05	0,000	
22	286	0	0	0,33	-17.049	25.000	0,05	0,000	
23	219	0	0	0,33	-20.520	25.000	0,05	0,000	
24	139	0	0	0,33	-24.072	25.000	0,05	0,000	
25	45	0	0	-3,83 - 0,33	-26.253	25.000	0,05	0,000	

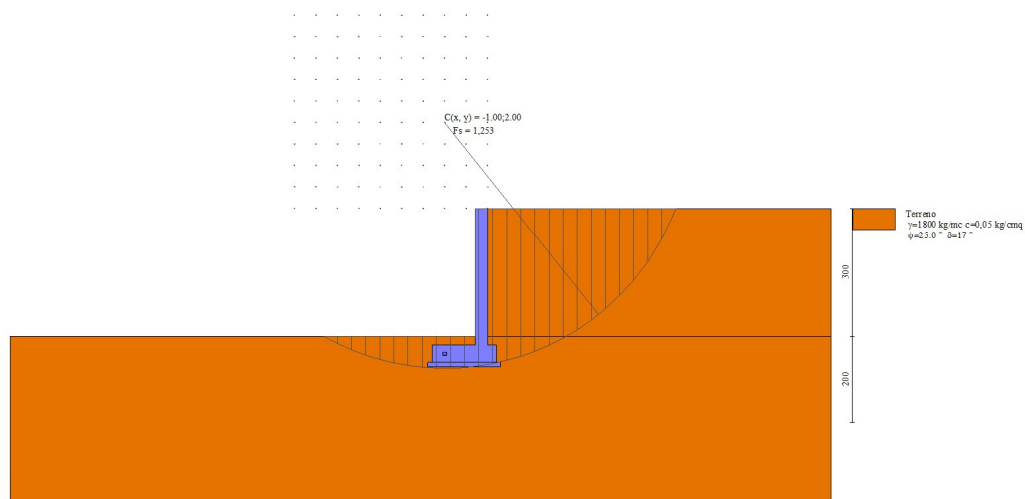


Fig. 7 - Stabilità fronte di scavo - Cerchio critico (Combinazione n° 6)

Sollecitazioni

Elementi calcolati a trave

Simbologia adottata

n° Indice della sezione

X Posizione della sezione, espresso in [m]

N Sforzo normale, espresso in [kg]. Positivo se di compressione.

T Taglio, espresso in [kg]. Positivo se diretto da monte verso valle

M Momento, espresso in [kgm]. Positivo se tende le fibre contro terra (a monte)

La posizione delle sezioni di verifica fanno riferimento al sistema di riferimento globale la cui origine è nello spigolo in alto a destra del paramento.

Paramento

Combinazione n° 1 - STR (A1-M1-R3)

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	0,00	0	0	0
2	-0,10	75	0	0
3	-0,20	150	0	0
4	-0,30	225	0	0
5	-0,40	300	0	0
6	-0,50	375	0	0
7	-0,60	450	0	0
8	-0,70	525	3	0
9	-0,80	600	10	1
10	-0,90	675	24	2
11	-1,00	750	46	6
12	-1,10	825	76	12
13	-1,20	900	114	21
14	-1,30	975	160	35
15	-1,40	1050	215	54
16	-1,50	1125	277	78
17	-1,60	1200	347	109
18	-1,70	1275	426	148
19	-1,80	1350	512	195
20	-1,90	1425	606	251
21	-2,00	1500	709	316

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
22	-2,10	1575	820	393
23	-2,20	1650	938	480
24	-2,30	1725	1065	580
25	-2,40	1800	1200	694
26	-2,50	1875	1343	821
27	-2,60	1950	1494	962
28	-2,70	2025	1653	1120
29	-2,80	2100	1820	1293
30	-2,90	2175	1995	1484
31	-3,00	2250	2178	1693
32	-3,10	2325	2370	1920
33	-3,20	2400	2569	2167

Combinazione n° 2 - STR (A1-M1-R3) H + V

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	0,00	0	0	0
2	-0,10	83	18	1
3	-0,20	167	40	4
4	-0,30	250	65	9
5	-0,40	333	94	17
6	-0,50	417	126	28
7	-0,60	500	161	42
8	-0,70	583	200	60
9	-0,80	667	242	82
10	-0,90	750	290	109
11	-1,00	834	344	141
12	-1,10	917	407	178
13	-1,20	1000	480	222
14	-1,30	1084	562	274
15	-1,40	1167	654	335
16	-1,50	1250	755	405
17	-1,60	1334	866	486
18	-1,70	1417	986	579
19	-1,80	1500	1116	684
20	-1,90	1584	1255	802
21	-2,00	1667	1404	935
22	-2,10	1750	1563	1084
23	-2,20	1834	1731	1248
24	-2,30	1917	1909	1430
25	-2,40	2000	2097	1630
26	-2,50	2084	2294	1850
27	-2,60	2167	2501	2089
28	-2,70	2251	2717	2350
29	-2,80	2334	2943	2633
30	-2,90	2417	3178	2939
31	-3,00	2501	3423	3269
32	-3,10	2584	3678	3624
33	-3,20	2667	3942	4005

Combinazione n° 3 - STR (A1-M1-R3) H - V

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	0,00	0	0	0
2	-0,10	67	18	1
3	-0,20	133	38	4
4	-0,30	200	60	8
5	-0,40	267	84	16
6	-0,50	333	110	25
7	-0,60	400	139	38
8	-0,70	467	169	53
9	-0,80	533	202	72
10	-0,90	600	239	94
11	-1,00	666	282	120
12	-1,10	733	331	150
13	-1,20	800	389	186
14	-1,30	866	456	228
15	-1,40	933	531	278
16	-1,50	1000	614	335
17	-1,60	1066	705	401
18	-1,70	1133	805	476
19	-1,80	1200	913	562
20	-1,90	1266	1029	659
21	-2,00	1333	1154	768
22	-2,10	1400	1286	890
23	-2,20	1466	1428	1025
24	-2,30	1533	1577	1176
25	-2,40	1600	1735	1341
26	-2,50	1666	1902	1523
27	-2,60	1733	2076	1722
28	-2,70	1799	2260	1939
29	-2,80	1866	2451	2174
30	-2,90	1933	2651	2429
31	-3,00	1999	2859	2704
32	-3,10	2066	3075	3001
33	-3,20	2133	3300	3320

Combinazione n° 10 - SLER

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	0,00	0	0	0
2	-0,10	75	0	0
3	-0,20	150	0	0
4	-0,30	225	0	0
5	-0,40	300	0	0
6	-0,50	375	0	0
7	-0,60	450	0	0
8	-0,70	525	0	0
9	-0,80	600	0	0
10	-0,90	675	2	0
11	-1,00	750	8	1
12	-1,10	825	18	2
13	-1,20	900	35	4
14	-1,30	975	58	9
15	-1,40	1050	87	16
16	-1,50	1125	123	27
17	-1,60	1200	164	41
18	-1,70	1275	212	60
19	-1,80	1350	266	83
20	-1,90	1425	326	113
21	-2,00	1500	392	149
22	-2,10	1575	464	192
23	-2,20	1650	543	242
24	-2,30	1725	628	300
25	-2,40	1800	719	368
26	-2,50	1875	816	444
27	-2,60	1950	920	531
28	-2,70	2025	1029	628
29	-2,80	2100	1145	737
30	-2,90	2175	1267	858
31	-3,00	2250	1396	991
32	-3,10	2325	1530	1137
33	-3,20	2400	1671	1297

Combinazione n° 11 - SLEF

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	0,00	0	0	0
2	-0,10	75	0	0
3	-0,20	150	0	0
4	-0,30	225	0	0
5	-0,40	300	0	0
6	-0,50	375	0	0
7	-0,60	450	0	0
8	-0,70	525	0	0
9	-0,80	600	0	0
10	-0,90	675	2	0
11	-1,00	750	8	1
12	-1,10	825	18	2
13	-1,20	900	35	4
14	-1,30	975	58	9
15	-1,40	1050	87	16
16	-1,50	1125	123	27
17	-1,60	1200	164	41
18	-1,70	1275	212	60
19	-1,80	1350	266	83
20	-1,90	1425	326	113
21	-2,00	1500	392	149
22	-2,10	1575	464	192
23	-2,20	1650	543	242
24	-2,30	1725	628	300
25	-2,40	1800	719	368
26	-2,50	1875	816	444
27	-2,60	1950	920	531
28	-2,70	2025	1029	628
29	-2,80	2100	1145	737
30	-2,90	2175	1267	858
31	-3,00	2250	1396	991
32	-3,10	2325	1530	1137
33	-3,20	2400	1671	1297

Combinazione n° 12 - SLEQ

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	0,00	0	0	0
2	-0,10	75	0	0
3	-0,20	150	0	0
4	-0,30	225	0	0
5	-0,40	300	0	0
6	-0,50	375	0	0
7	-0,60	450	0	0
8	-0,70	525	0	0
9	-0,80	600	0	0
10	-0,90	675	2	0
11	-1,00	750	8	1

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
12	-1,10	825	18	2
13	-1,20	900	35	4
14	-1,30	975	58	9
15	-1,40	1050	87	16
16	-1,50	1125	123	27
17	-1,60	1200	164	41
18	-1,70	1275	212	60
19	-1,80	1350	266	83
20	-1,90	1425	326	113
21	-2,00	1500	392	149
22	-2,10	1575	464	192
23	-2,20	1650	543	242
24	-2,30	1725	628	300
25	-2,40	1800	719	368
26	-2,50	1875	816	444
27	-2,60	1950	920	531
28	-2,70	2025	1029	628
29	-2,80	2100	1145	737
30	-2,90	2175	1267	858
31	-3,00	2250	1396	991
32	-3,10	2325	1530	1137
33	-3,20	2400	1671	1297

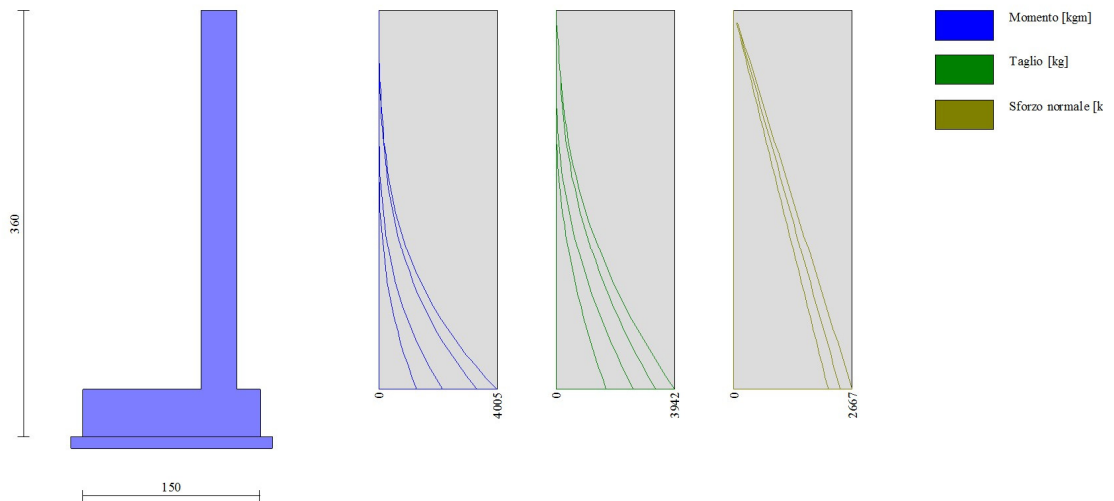


Fig. 8 - Paramento (Inviluppo)

Fondazione

Combinazione n° 1 - STR (A1-M1-R3)

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	-1,30	0	0	0
2	-1,23	0	236	9
3	-1,15	0	471	35
4	-1,08	0	705	79
5	-1,00	0	939	141
6	-1,00	4439	939	141
7	-0,90	4439	1249	250
8	-0,80	4439	1558	391
9	-0,70	4439	1867	562
10	-0,60	4439	2173	764
11	-0,50	4439	2479	997
12	-0,40	4439	2783	1260
13	-0,30	4439	3087	1553
14	0,00	0	-902	-90
15	0,10	0	-452	-23
16	0,20	0	0	0

Combinazione n° 2 - STR (A1-M1-R3) H + V

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	-1,30	0	0	0
2	-1,23	0	643	24
3	-1,15	0	1247	95

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
4	-1,08	0	1812	210
5	-1,00	0	2338	366
6	-1,00	7953	2338	366
7	-0,90	7953	2979	633
8	-0,80	7953	3550	960
9	-0,70	7953	4052	1340
10	-0,60	7953	4485	1768
11	-0,50	7953	4849	2235
12	-0,40	7953	5143	2735
13	-0,30	7953	5368	3261
14	0,00	0	-1302	-133
15	0,10	0	-674	-34
16	0,20	0	0	0

Combinazione n° 3 - STR (A1-M1-R3) H - V

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	-1,30	0	0	0
2	-1,23	0	544	21
3	-1,15	0	1052	81
4	-1,08	0	1524	178
5	-1,00	0	1959	308
6	-1,00	6850	1959	308
7	-0,90	6850	2483	531
8	-0,80	6850	2943	803
9	-0,70	6850	3339	1118
10	-0,60	6850	3670	1468
11	-0,50	6850	3936	1849
12	-0,40	6850	4138	2254
13	-0,30	6850	4276	2675
14	0,00	0	-1347	-135
15	0,10	0	-676	-34
16	0,20	0	0	0

Combinazione n° 10 - SLER

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	-1,30	0	0	0
2	-1,23	0	97	4
3	-1,15	0	207	15
4	-1,08	0	328	35
5	-1,00	0	461	64
6	-1,00	2606	461	64
7	-0,90	2606	658	120
8	-0,80	2606	876	197
9	-0,70	2606	1116	296
10	-0,60	2606	1377	421
11	-0,50	2606	1660	572
12	-0,40	2606	1964	753
13	-0,30	2606	2289	966
14	0,00	0	-308	-29
15	0,10	0	-143	-7
16	0,20	0	0	0

Combinazione n° 11 - SLEF

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	-1,30	0	0	0
2	-1,23	0	97	4
3	-1,15	0	207	15
4	-1,08	0	328	35
5	-1,00	0	461	64
6	-1,00	2606	461	64
7	-0,90	2606	658	120
8	-0,80	2606	876	197
9	-0,70	2606	1116	296
10	-0,60	2606	1377	421
11	-0,50	2606	1660	572
12	-0,40	2606	1964	753
13	-0,30	2606	2289	966
14	0,00	0	-308	-29
15	0,10	0	-143	-7
16	0,20	0	0	0

Combinazione n° 12 - SLEQ

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	-1,30	0	0	0
2	-1,23	0	97	4
3	-1,15	0	207	15
4	-1,08	0	328	35
5	-1,00	0	461	64
6	-1,00	2606	461	64
7	-0,90	2606	658	120

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
8	-0,80	2606	876	197
9	-0,70	2606	1116	296
10	-0,60	2606	1377	421
11	-0,50	2606	1660	572
12	-0,40	2606	1964	753
13	-0,30	2606	2289	966
14	0,00	0	-308	-29
15	0,10	0	-143	-7
16	0,20	0	0	0

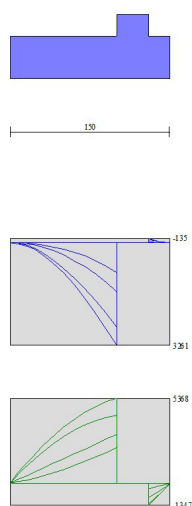


Fig. 9 - Fondazione (Involuppo)

Risultati per involucro

Spinta e forze

Simbologia adottata

Ic	Indice della combinazione
A	Tipo azione
I	Inclinazione della spinta, espressa in [°]
V	Valore dell'azione, espressa in [kg]
C _x , C _y	Componente in direzione X ed Y dell'azione, espressa in [kg]
P _x , P _y	Coordinata X ed Y del punto di applicazione dell'azione, espressa in [m]

Ic	A	V [kg]	I [°]	C _x [kg]	C _y [kg]	P _x [m]	P _y [m]
2	Spinta statica	2397	16,67	2296	687	0,20	-2,69
	Incremento di spinta sismica		2347	2249	673	0,20	-2,40
	Peso/Inerzia muro			869	3900/434	-0,30	-2,29
	Peso/Inerzia terrapieno			257	1152/128	0,10	-1,60
	Reazione vincolare			-7953	0	0,00	-3,40

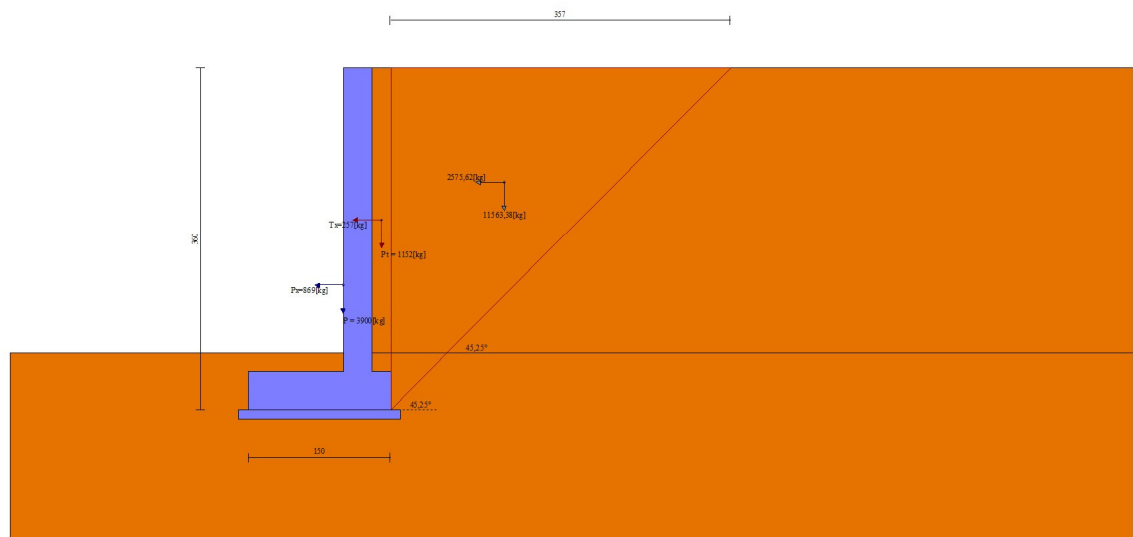


Fig. 10 - Cuneo di spinta (combinazione sismica) (Combinazione n° 2)

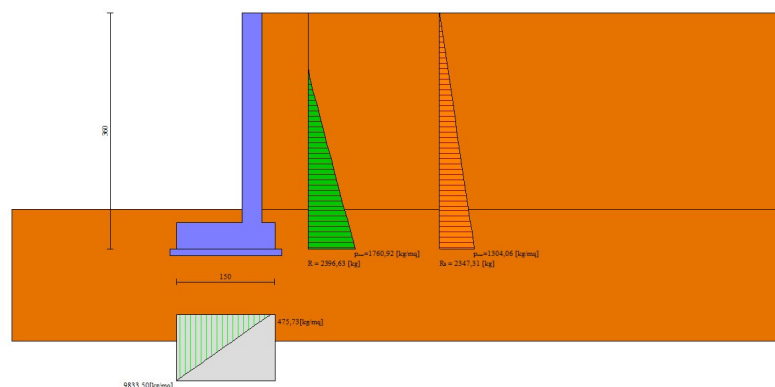


Fig. 11 - Diagramma delle pressioni (combinazione sismica) (Combinazione n° 2)

Verifiche geotecniche

Quadro riassuntivo coeff. di sicurezza calcolati

Simbologia adottata

Cmb	Indice/Tipo combinazione
S	Sisma (H: componente orizzontale, V: componente verticale)
FS _{SCO}	Coeff. di sicurezza allo scorrimento
FS _{RIB}	Coeff. di sicurezza al ribaltamento
FS _{OLIM}	Coeff. di sicurezza a carico limite
FS _{STAB}	Coeff. di sicurezza a stabilità globale
FS _{HYD}	Coeff. di sicurezza a sifonamento
FS _{UPL}	Coeff. di sicurezza a sollevamento

Cmb	Sismica	FS _{SCO}	FS _{RIB}	FS _{OLIM}	FS _{STAB}	FS _{HYD}	FS _{UPL}
1 - STR (A1-M1-R3)		1.924		5.562			
2 - STR (A1-M1-R3)	H + V	1.831		1.963			
3 - STR (A1-M1-R3)	H - V	1.822		2.205			
4 - GEO (A2-M2-R2)					1.384		
5 - GEO (A2-M2-R2)	H + V				1.256		
6 - GEO (A2-M2-R2)	H - V				1.253		
7 - EQU (A1-M1-R3)			2.357				
8 - EQU (A1-M1-R3)	H + V		1.533				
9 - EQU (A1-M1-R3)	H - V		1.427				

Verifica a scorrimento fondazione

Simbologia adottata

n°	Indice combinazione
Rsa	Resistenza allo scorrimento per attrito, espresso in [kg]
Rpt	Resistenza passiva terreno antistante, espresso in [kg]
Rps	Resistenza passiva sperone, espresso in [kg]
Rp	Resistenza a carichi orizzontali pali (solo per fondazione mista), espresso in [kg]
Rt	Resistenza a carichi orizzontali tiranti (solo se presenti), espresso in [kg]
R	Resistenza allo scorrimento (somma di Rsa+Rpt+Rps+Rp), espresso in [kg]
T	Carico parallelo al piano di posa, espresso in [kg]
FS	Fattore di sicurezza (rapporto R/T)

n°	Rsa [kg]	Rpt [kg]	Rps [kg]	Rp [kg]	Rt [kg]	R [kg]	T [kg]	FS
3 - STR (A1-M1-R3) H - V	8848	0	0	--	--	8848	4856	1.822

Verifica a carico limite

Simbologia adottata

n°	Indice combinazione
N	Carico normale totale al piano di posa, espresso in [kg]
Qu	carico limite del terreno, espresso in [kg]
Qd	Portanza di progetto, espresso in [kg]
FS	Fattore di sicurezza (rapporto tra il carico limie e carico agente al piano di posa)

n°	N [kg]	Qu [kg]	Qd [kg]	FS
2 - STR (A1-M1-R3) H + V	6975	13690	11408	1.963

Dettagli calcolo portanza

Simbologia adottata

n°	Indice combinazione
Nc, Nq, Ny	Fattori di capacità portante
ic, iq, iy	Fattori di inclinazione del carico
dc, dq, dy	Fattori di profondità del piano di posa
gc, gq, gy	Fattori di inclinazione del profilo topografico
bc, bq, by	Fattori di inclinazione del piano di posa
sc, sq, sy	Fattori di forma della fondazione
pc, pq, py	Fattori di riduzione per punzonamento secondo Vesic
Re	Fattore di riduzione capacità portante per eccentricità secondo Meyerhof
Ir, Irc	Indici di rigidità per punzonamento secondo Vesic
ry	Fattori per tener conto dell'effetto piastra. Per fondazioni che hanno larghezza maggiore di 2 m, il terzo termine della formula trinomia $0.5B\gamma N_y$ viene moltiplicato per questo fattore
D	Affondamento del piano di posa, espresso in [m]
B'	Larghezza fondazione ridotta, espresso in [m]
H	Altezza del cuneo di rottura, espresso in [m]
γ	Peso di volume del terreno medio, espresso in [kg/mc]
φ	Angolo di attrito del terreno medio, espresso in [°]
c	Coesione del terreno medio, espresso in [kg/cmq]

Per i coeff. che in tabella sono indicati con il simbolo '--' sono coeff. non presenti nel metodo scelto (Meyerhof).

n°	Nc Nq Ny	ic iq iy	dc dq dy	gc gq gy	bc bq by	sc sq sy	pc pq py	Ir	Irc	Re	ry
----	----------------	----------------	----------------	----------------	----------------	----------------	----------------	----	-----	----	----

n°	Nc Nq Ny	ic iq iy	dc dq dy	gc gq gy	bc bq by	sc sq sy	pc pq py	Ir	Irc	Re	ry
2	20.721 10.662 6.766	0.638 0.638 0.076	1.126 1.063 1.063	-- -- --	-- -- --	-- -- --	-- -- --	--	--	0.571	1.000

n°	D [m]	B' [m]	H [m]	γ [°]	φ [kg/mc]	c [kg/cm²]
2	0,60	1,50	1,18	1800	25.00	0,05

Verifica a ribaltamento

Simbologia adottata

n° Indice combinazione
 Ms Momento stabilizzante, espresso in [kgm]
 Mr Momento ribaltante, espresso in [kgm]
 FS Fattore di sicurezza (rapporto tra momento stabilizzante e momento ribaltante)
 La verifica viene eseguita rispetto allo spigolo inferiore esterno della fondazione

n°	Ms [kgm]	Mr [kgm]	FS
9 - EQU (A1-M1-R3) H - V	8660	6071	1.427

Verifica stabilità globale muro + terreno

Simbologia adottata

Ic Indice/Tipo combinazione
 C Centro superficie di scorrimento, espresso in [m]
 R Raggio, espresso in [m]
 FS Fattore di sicurezza

Ic	C [m]	R [m]	FS
6 - GEO (A2-M2-R2) H - V	-1,00; 2,00	5,74	1.253

Dettagli strisce verifiche stabilità

Simbologia adottata

Le ascisse X sono considerate positive verso monte
 Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto
 Origine in testa al muro (spigolo contro terra)
 W peso della striscia espresso in [kg]
 Qy carico sulla striscia espresso in [kg]
 Qf carico acqua sulla striscia espresso in [kg]
 α angolo fra la base della striscia e l'orizzontale espresso in [°] (positivo antiorario)
 φ angolo d'attrito del terreno lungo la base della striscia
 c coesione del terreno lungo la base della striscia espressa in [kg/cm²]
 b larghezza della striscia espressa in [m]
 u pressione neutra lungo la base della striscia espressa in [kg/cm²]
 Tx; Ty Resistenza al taglio fornita dai tiranti in direzione X ed Y espressa in [kg/cm²]

n°	W [kg]	Qy [kg]	Qf [kg]	b [m]	α [°]	φ [°]	c [kg/cm²]	u [kg/cm²]	Tx; Ty [kg]
1	209	0	0	4,39 - 0,33	65.014	25.000	0,05	0,000	
2	578	0	0	0,33	58.700	25.000	0,05	0,000	
3	866	0	0	0,33	52.821	25.000	0,05	0,000	
4	1101	0	0	0,33	47.664	25.000	0,05	0,000	
5	1298	0	0	0,33	42.981	25.000	0,05	0,000	
6	1467	0	0	0,33	38.634	25.000	0,05	0,000	
7	1612	0	0	0,33	34.538	25.000	0,05	0,000	
8	1736	0	0	0,33	30.636	25.000	0,05	0,000	
9	1843	0	0	0,33	26.886	25.000	0,05	0,000	
10	1934	0	0	0,33	23.258	25.000	0,05	0,000	
11	2011	0	0	0,33	19.726	25.000	0,05	0,000	
12	2074	0	0	0,33	16.271	25.000	0,05	0,000	
13	2149	0	0	0,33	12.876	25.000	0,05	0,000	
14	2738	0	0	0,33	9.526	25.000	0,05	0,000	
15	1154	0	0	0,33	6.209	25.000	0,05	0,000	
16	523	0	0	0,33	2.913	25.000	0,05	0,000	
17	527	0	0	0,33	-0.373	25.000	0,05	0,000	
18	455	0	0	0,33	-3.660	25.000	0,05	0,000	
19	410	0	0	0,33	-6.960	25.000	0,05	0,000	
20	380	0	0	0,33	-10.283	25.000	0,05	0,000	
21	339	0	0	0,33	-13.642	25.000	0,05	0,000	
22	286	0	0	0,33	-17.049	25.000	0,05	0,000	
23	219	0	0	0,33	-20.520	25.000	0,05	0,000	
24	139	0	0	0,33	-24.072	25.000	0,05	0,000	
25	45	0	0	-3,83 - 0,33	-26.253	25.000	0,05	0,000	

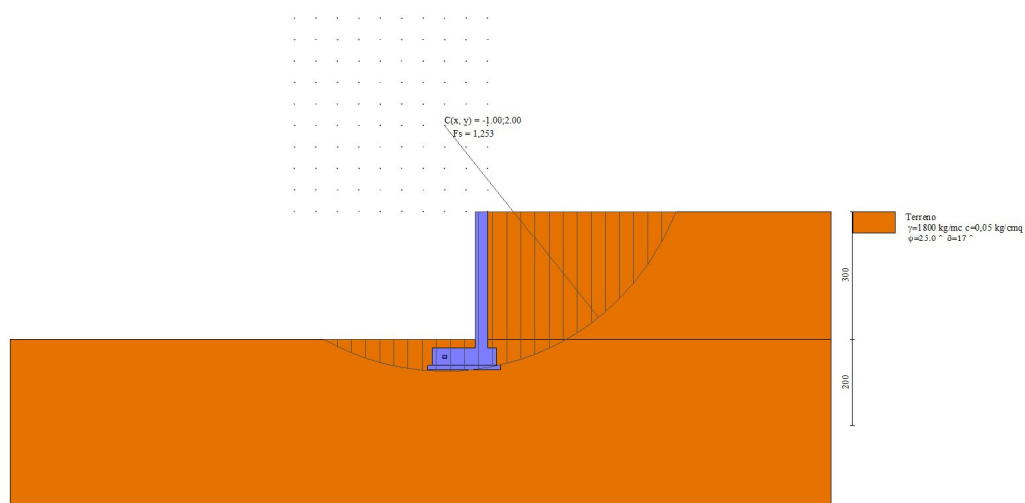


Fig. 12 - Stabilità fronte di scavo - Cerchio critico (Combinazione n° 6)

Sollecitazioni

Elementi calcolati a trave

Simbologia adottata

n° Indice della sezione
X Posizione della sezione, espresso in [m]
N Sforzo normale, espresso in [kg]. Positivo se di compressione.
T Taglio, espresso in [kg]. Positivo se diretto da monte verso valle
M Momento, espresso in [kgm]. Positivo se tende le fibre contro terra (a monte)
La posizione delle sezioni di verifica fanno riferimento al sistema di riferimento globale la cui origine è nello spigolo in alto a destra del paramento.

Paramento

n°	X [m]	N _{min} [kg]	N _{max} [kg]	T _{min} [kg]	T _{max} [kg]	M _{min} [kgm]	M _{max} [kgm]
1	0,00	0	0	0	0	0	0
2	-0,10	67	83	0	18	0	1
3	-0,20	133	167	0	40	0	4
4	-0,30	200	250	0	65	0	9
5	-0,40	267	333	0	94	0	17
6	-0,50	333	417	0	126	0	28
7	-0,60	400	500	0	161	0	42
8	-0,70	467	583	0	200	0	60
9	-0,80	533	667	0	242	0	82
10	-0,90	600	750	2	290	0	109
11	-1,00	666	834	8	344	1	141
12	-1,10	733	917	18	407	2	178
13	-1,20	800	1000	35	480	4	222
14	-1,30	866	1084	58	562	9	274
15	-1,40	933	1167	87	654	16	335
16	-1,50	1000	1250	123	755	27	405
17	-1,60	1066	1334	164	866	41	486
18	-1,70	1133	1417	212	986	60	579
19	-1,80	1200	1500	266	1116	83	684
20	-1,90	1266	1584	326	1255	113	802
21	-2,00	1333	1667	392	1404	149	935
22	-2,10	1400	1750	464	1563	192	1084
23	-2,20	1466	1834	543	1731	242	1248
24	-2,30	1533	1917	628	1909	300	1430
25	-2,40	1600	2000	719	2097	368	1630
26	-2,50	1666	2084	816	2294	444	1850
27	-2,60	1733	2167	920	2501	531	2089
28	-2,70	1799	2251	1029	2717	628	2350
29	-2,80	1866	2334	1145	2943	737	2633
30	-2,90	1933	2417	1267	3178	858	2939
31	-3,00	1999	2501	1396	3423	991	3269
32	-3,10	2066	2584	1530	3678	1137	3624
33	-3,20	2133	2667	1671	3942	1297	4005

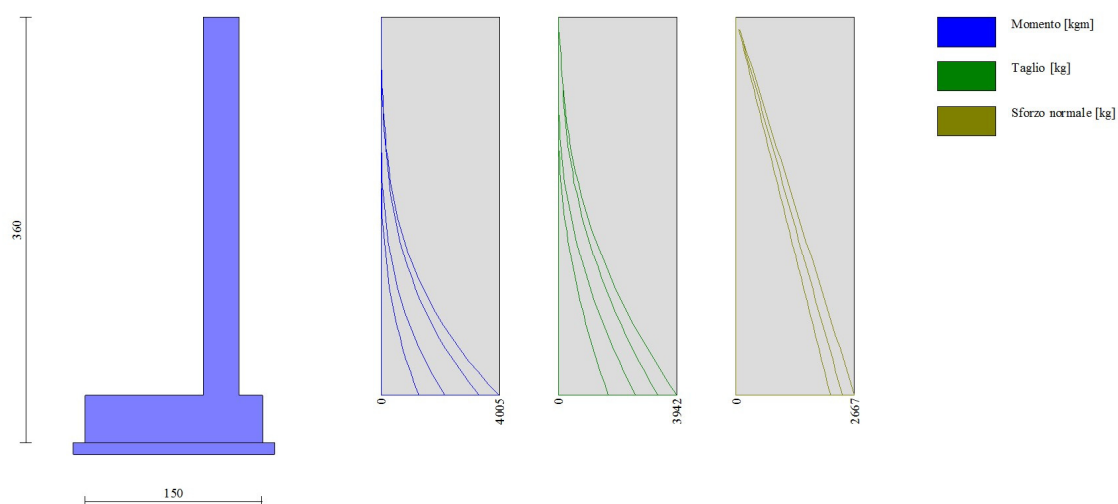


Fig. 13 - Paramento

Fondazione

n°	X [m]	N _{min} [kg]	N _{max} [kg]	T _{min} [kg]	T _{max} [kg]	M _{min} [kgm]	M _{max} [kgm]
1	-1,30	0	0	0	0	0	0
2	-1,23	0	0	97	643	4	24
3	-1,15	0	0	207	1247	15	95
4	-1,08	0	0	328	1812	35	210
5	-1,00	0	0	461	2338	64	366
6	-1,00	2606	7953	461	2338	64	366
7	-0,90	2606	7953	658	2979	120	633
8	-0,80	2606	7953	876	3550	197	960
9	-0,70	2606	7953	1116	4052	296	1340
10	-0,60	2606	7953	1377	4485	421	1768
11	-0,50	2606	7953	1660	4849	572	2235
12	-0,40	2606	7953	1964	5143	753	2735
13	-0,30	2606	7953	2289	5368	966	3261
14	0,00	0	0	-1347	-308	-135	-29
15	0,10	0	0	-676	-143	-34	-7
16	0,20	0	0	0	0	0	0

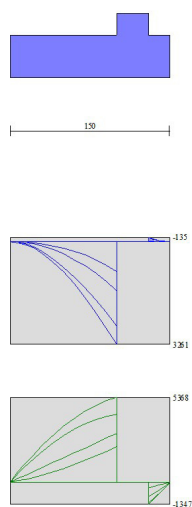


Fig. 14 - Fondazione

Elenco ferri

Simbologia adottata

n°	Indice del ferro
nf	numero ferri
D	diametro ferro espresso in [mm]
L	Lunghezza ferro espresso in [m]
P _{ferro}	Peso ferro espresso in [kg]

Computo metrico

	U.M.	Quantità	Prezzo unitario [Euro]	Importo [Euro]
Calcestruzzo in elevazione	[mc]	9,60	72.30	694.08
Calcestruzzo in fondazione	[mc]	6,00	61.97	371.82
Calcestruzzo magro	[mc]	1,70	46.48	79.02
Casseformi	[mq]	64.00	13.94	892.16
Scavo a sezione obbligata	[mc]	9,00	9.30	83.70
Totale muro				2120,78
Totale				2120,78

Dichiarazioni secondo N.T.C. 2018 (punto 10.2)

Analisi e verifiche svolte con l'ausilio di codici di calcolo

Il sottoscritto, in qualità di calcolatore delle opere in progetto, dichiara quanto segue.

Tipo di analisi svolta

L'analisi strutturale e le verifiche sono condotte con l'ausilio di un codice di calcolo automatico. La verifica della sicurezza degli elementi strutturali è stata valutata con i metodi della scienza delle costruzioni.

Il calcolo dei muri di sostegno viene eseguito secondo le seguenti fasi:

- Calcolo della spinta del terreno
- Verifica a ribaltamento
- Verifica a scorrimento del muro sul piano di posa
- Verifica della stabilità complesso fondazione terreno (carico limite)
- Verifica della stabilità globale
- Calcolo delle sollecitazioni sia del muro che della fondazione, progetto delle armature e relative verifiche dei materiali.

L'analisi strutturale sotto le azioni sismiche è condotta con il metodo dell'analisi statica equivalente secondo le disposizioni del capitolo 7 del D.M. 17/01/2018.

La verifica delle sezioni degli elementi strutturali è eseguita con il metodo degli Stati Limite. Le combinazioni di carico adottate sono esaustive relativamente agli scenari di carico più gravosi cui l'opera sarà soggetta.

Origine e caratteristiche dei codici di calcolo

Titolo	MAX - Analisi e Calcolo Muri di Sostegno
Versione	16.0
Produttore	Aztec Informatica srl, Casali del Manco - loc. Casole Bruzio (CS)
Utente	Ing. Bertocchi Graziano
Licenza	AIU3870LJ

Affidabilità dei codici di calcolo

Un attento esame preliminare della documentazione a corredo del software ha consentito di valutarne l'affidabilità. La documentazione fornita dal produttore del software contiene un'esauriente descrizione delle basi teoriche, degli algoritmi impiegati e l'individuazione dei campi d'impiego. La società produttrice Aztec Informatica srl ha verificato l'affidabilità e la robustezza del codice di calcolo attraverso un numero significativo di casi prova in cui i risultati dell'analisi numerica sono stati confrontati con soluzioni teoriche.

Modalità di presentazione dei risultati

La relazione di calcolo strutturale presenta i dati di calcolo tale da garantirne la leggibilità, la corretta interpretazione e la riproducibilità. La relazione di calcolo illustra in modo esaustivo i dati in ingresso ed i risultati delle analisi in forma tabellare.

Informazioni generali sull'elaborazione

Il software prevede una serie di controlli automatici che consentono l'individuazione di errori di modellazione, di non rispetto di limitazioni geometriche e di armatura e di presenza di elementi non verificati. Il codice di calcolo consente di visualizzare e controllare, sia in forma grafica che tabellare, i dati del modello strutturale, in modo da avere una visione consapevole del comportamento corretto del modello strutturale.

Giudizio motivato di accettabilità dei risultati

I risultati delle elaborazioni sono stati sottoposti a controlli dal sottoscritto utente del software. Tale valutazione ha compreso il confronto con i risultati di semplici calcoli, eseguiti con metodi tradizionali. Inoltre sulla base di considerazioni riguardanti gli stati tensionali e deformativi determinati, si è valutata la validità delle scelte operate in sede di schematizzazione e di modellazione della struttura e delle azioni.

In base a quanto sopra, io sottoscritto asserisco che l'elaborazione è corretta ed idonea al caso specifico, pertanto i risultati di calcolo sono da ritenersi validi ed accettabili.

Luogo e data

PEIA, 22 AGOSTO 2022

Il progettista



VERIFICA MURO DI SOSTEGNO TIPICO - FONDO SCIVOLO LATO MAGAZZINO

Normative di riferimento

- Legge nr. 1086 del 05/11/1971.
Norme per la disciplina delle opere in conglomerato cementizio, normale e precompresso ed a struttura metallica.
- Legge nr. 64 del 02/02/1974.
Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche.
- D.M. LL.PP. del 11/03/1988.
Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione e il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.
- D.M. LL.PP. del 14/02/1992.
Norme tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche.
- D.M. 9 Gennaio 1996
Norme Tecniche per il calcolo, l'esecuzione ed il collaudo delle strutture in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche
- D.M. 16 Gennaio 1996
Norme Tecniche relative ai 'Criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi'
- D.M. 16 Gennaio 1996
Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche
- Circolare Ministero LL.PP. 15 Ottobre 1996 N. 252 AA.GG./S.T.C.
Istruzioni per l'applicazione delle Norme Tecniche di cui al D.M. 9 Gennaio 1996
- Circolare Ministero LL.PP. 10 Aprile 1997 N. 65/AA.GG.
Istruzioni per l'applicazione delle Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche di cui al D.M. 16 Gennaio 1996
- Norme Tecniche per le Costruzioni 2018 (D.M. 17 Gennaio 2018)
- Circolare C.S.LL.PP. 21/01/2019 n.7 - Istruzioni per l'applicazione dell'Aggiornamento delle Norme tecniche per le costruzioni di cui al D.M. 17 gennaio 2018

Richiami teorici

Il calcolo dei muri di sostegno viene eseguito secondo le seguenti fasi:

- Calcolo della spinta del terreno
- Verifica a ribaltamento
- Verifica a scorrimento del muro sul piano di posa
- Verifica della stabilità complesso fondazione terreno (carico limite)
- Verifica della stabilità globale

Se il muro è in calcestruzzo armato: Calcolo delle sollecitazioni sia del muro che della fondazione, progetto delle armature e relative verifiche dei materiali.

Se il muro è a gravità: Calcolo delle sollecitazioni sia del muro che della fondazione e verifica in diverse sezioni al ribaltamento, allo scorrimento ed allo schiacciamento.

Calcolo della spinta sul muro

Valori caratteristici e valori di calcolo

Effettuando il calcolo tramite gli Eurocodici è necessario fare la distinzione fra i parametri caratteristici ed i valori di calcolo (o di progetto) sia delle azioni che delle resistenze.

I valori di calcolo si ottengono dai valori caratteristici mediante l'applicazione di opportuni coefficienti di sicurezza parziali γ . In particolare si distinguono combinazioni di carico di tipo **A1-M1** nelle quali vengono incrementati i carichi e lasciati inalterati i parametri di resistenza del terreno e combinazioni di carico di tipo **A2-M2** nelle quali vengono ridotti i parametri di resistenza del terreno e incrementati i soli carichi variabili.

Metodo di Culmann

Il metodo di Culmann adotta le stesse ipotesi di base del metodo di Coulomb. La differenza sostanziale è che mentre Coulomb considera un terrapieno con superficie a pendenza costante e carico uniformemente distribuito (il che permette di ottenere una espressione in forma chiusa per il coefficiente di spinta) il metodo di Culmann consente di analizzare situazioni con profilo di forma generica e carichi sia concentrati che distribuiti comunque disposti. Inoltre, rispetto al metodo di Coulomb, risulta più immediato e lineare tener conto della coesione del masso spingente. Il metodo di Culmann, nato come metodo essenzialmente grafico, si è evoluto per essere trattato mediante analisi numerica (noto in questa forma come metodo del cuneo di tentativo). Come il metodo di Coulomb anche questo metodo considera una superficie di rottura rettilinea.

I passi del procedimento risolutivo sono i seguenti:

- si impone una superficie di rottura (angolo di inclinazione ρ rispetto all'orizzontale) e si considera il cuneo di spinta delimitato dalla superficie di rottura stessa, dalla parete su cui si calcola la spinta e dal profilo del terreno;
- si valutano tutte le forze agenti sul cuneo di spinta e cioè peso proprio (W), carichi sul terrapieno, resistenza per attrito e per coesione lungo la superficie di rottura (R e C) e resistenza per coesione lungo la parete (A);
- dalle equazioni di equilibrio si ricava il valore della spinta S sulla parete.

Questo processo viene iterato fino a trovare l'angolo di rottura per cui la spinta risulta massima.

La convergenza non si raggiunge se il terrapieno risulta inclinato di un angolo maggiore dell'angolo d'attrito del terreno.

Nei casi in cui è applicabile il metodo di Coulomb (profilo a monte rettilineo e carico uniformemente distribuito) i risultati ottenuti col metodo di Culmann coincidono con quelli del metodo di Coulomb.

Le pressioni sulla parete di spinta si ricavano derivando l'espressione della spinta S rispetto all'ordinata z . Noto il diagramma delle pressioni è possibile ricavare il punto di applicazione della spinta.

Spinta in presenza di falda

Nel caso in cui a monte della parete sia presente la falda il diagramma delle pressioni risulta modificato a causa della sottospinta che l'acqua esercita sul terreno. Il peso di volume del terreno al di sopra della linea di falda non subisce variazioni. Viceversa, al di sotto del livello di falda va considerato il peso di volume efficace

$$\gamma' = \gamma_{\text{sat}} - \gamma_w$$

dove γ_{sat} è il peso di volume saturo del terreno (dipendente dall'indice dei pori) e γ_w è il peso specifico dell'acqua. Quindi il diagramma delle pressioni al di sotto della linea di falda ha una pendenza minore. Al diagramma così ottenuto va sommato il diagramma triangolare legato alla pressione esercitata dall'acqua.

Spinta in presenza di sisma

Per tener conto dell'incremento di spinta dovuta al sisma si fa riferimento al metodo di Mononobe-Okabe (cui fa riferimento la Normativa Italiana).

La Normativa Italiana suggerisce di tener conto di un incremento di spinta dovuto al sisma nel modo seguente.

Detta ε l'inclinazione del terrapieno rispetto all'orizzontale e β l'inclinazione della parete rispetto alla verticale, si calcola la spinta S' considerando un'inclinazione del terrapieno e della parte pari a

$$\varepsilon' = \varepsilon + \theta \quad \beta' = \beta + \theta$$

dove $\theta = \arctg(k_h/(1 \pm k_v))$ essendo k_h il coefficiente sismico orizzontale e k_v il coefficiente sismico verticale, definito in funzione di k_h . In presenza di falda a monte, θ assume le seguenti espressioni:

Terreno a bassa permeabilità

$$\theta = \arctan\left(\frac{\gamma_{sat}}{\gamma_{sat} - \gamma_w} \frac{k_h}{1 \pm k_v}\right)$$

Terreno a permeabilità elevata

$$\theta = \arctan\left(\frac{\gamma}{\gamma_{sat} - \gamma_w} \frac{k_h}{1 \pm k_v}\right)$$

Detta S la spinta calcolata in condizioni statiche l'incremento di spinta da applicare è espresso da

$$\Delta S = AS' - S$$

dove il coefficiente A vale

$$A = \frac{\cos^2(\beta + \theta)}{\cos^2 \beta \cos \theta}$$

In presenza di falda a monte, nel coefficiente A si tiene conto dell'influenza dei pesi di volume nel calcolo di θ .

Adottando il metodo di Mononobe-Okabe per il calcolo della spinta, il coefficiente A viene posto pari a 1.

Tale incremento di spinta è applicato a metà altezza della parete di spinta nel caso di forma rettangolare del diagramma di incremento sismico, allo stesso punto di applicazione della spinta statica nel caso in cui la forma del diagramma di incremento sismico è uguale a quella del diagramma statico.

Oltre a questo incremento bisogna tener conto delle forze d'inerzia orizzontali e verticali che si destano per effetto del sisma. Tali forze vengono valutate come

$$F_{IH} = k_h W \quad F_{IV} = \pm k_v W$$

dove W è il peso del muro, del terreno soprastante la mensola di monte ed i relativi sovraccarichi e va applicata nel baricentro dei pesi.

Il metodo di Culmann tiene conto automaticamente dell'incremento di spinta. Basta inserire nell'equazione risolutiva la forza d'inerzia del cuneo di spinta. La superficie di rottura nel caso di sisma risulta meno inclinata della corrispondente superficie in assenza di sisma.

Verifica a ribaltamento

La verifica a ribaltamento consiste nel determinare il momento risultante di tutte le forze che tendono a fare ribaltare il muro (momento ribaltante M_r) ed il momento risultante di tutte le forze che tendono a stabilizzare il muro (momento stabilizzante M_s) rispetto allo spigolo a valle della fondazione e verificare che il rapporto M_s/M_r sia maggiore di un determinato coefficiente di sicurezza η_r .

Deve quindi essere verificata la seguente disequaglianza:

$$\frac{M_s}{M_r} \geq \eta_r$$

Il momento ribaltante M_r è dato dalla componente orizzontale della spinta S , dalle forze di inerzia del muro e del terreno gravante sulla fondazione di monte (caso di presenza di sisma) per i rispettivi bracci. Nel momento stabilizzante interviene il peso del muro (applicato nel baricentro) ed il peso del terreno gravante sulla fondazione di monte. Per quanto riguarda invece la componente verticale della spinta essa sarà stabilizzante se l'angolo d'attrito terra-muro δ è positivo, ribaltante se δ è negativo. δ è positivo quando è il terrapieno che scorre rispetto al muro, negativo quando è il muro che tende a scorrere rispetto al terrapieno (questo può essere il caso di una spalla da ponte gravata da carichi notevoli). Se sono presenti dei tiranti essi contribuiscono al momento stabilizzante.

Questa verifica ha significato solo per fondazione superficiale e non per fondazione su pali.

Verifica a scorrimento

Per la verifica a scorrimento del muro lungo il piano di fondazione deve risultare che la somma di tutte le forze parallele al piano di posa che tendono a fare scorrere il muro deve essere minore di tutte le forze, parallele al piano di scorrimento, che si oppongono allo scivolamento, secondo un certo coefficiente di sicurezza. La verifica a scorrimento risulta soddisfatta se il rapporto fra la risultante delle forze resistenti allo scivolamento F_r e la risultante delle forze che tendono a fare scorrere il muro F_s risulta maggiore di un determinato coefficiente di sicurezza η_s

$$\frac{F_r}{F_s} \geq \eta_s$$

Le forze che intervengono nella F_s sono: la componente della spinta parallela al piano di fondazione e la componente delle forze d'inerzia parallela al piano di fondazione.

La forza resistente è data dalla resistenza d'attrito e dalla resistenza per adesione lungo la base della fondazione. Detta N la componente normale al piano di fondazione del carico totale gravante in fondazione e indicando con δ_f l'angolo d'attrito terreno-fondazione, con c_a l'adesione terreno-fondazione e con B_f la larghezza della fondazione reagente, la forza resistente può esprimersi come

$$F_r = N \tan \delta_f + c_a B_f$$

La Normativa consente di computare, nelle forze resistenti, una aliquota dell'eventuale spinta dovuta al terreno posto a valle del muro. In tal caso, però, il coefficiente di sicurezza deve essere aumentato opportunamente. L'aliquota di spinta passiva che si può considerare ai fini della verifica a scorrimento non può comunque superare il 50 per cento.

Per quanto riguarda l'angolo d'attrito terra-fondazione, δ_f , diversi autori suggeriscono di assumere un valore di δ_f pari all'angolo d'attrito del terreno di fondazione.

Verifica al carico limite

Il rapporto fra il carico limite in fondazione e la componente normale della risultante dei carichi trasmessi dal muro sul terreno di fondazione deve essere superiore a η_q . Cioè, detto Q_u , il carico limite ed R la risultante verticale dei carichi in fondazione, deve essere:

$$\frac{Q_u}{R} \geq \eta_q$$

Si adotta per il calcolo del carico limite in fondazione il metodo di MEYERHOF.

L'espressione del carico ultimo è data dalla relazione:

$$q_u = c N_c s_c d_c i_c + q N_q s_q d_q i_q + 0.5 B \gamma N_\gamma s_\gamma d_\gamma i_\gamma$$

In questa espressione:

c	coesione del terreno in fondazione
ϕ	angolo di attrito del terreno in fondazione
γ	peso di volume del terreno in fondazione
B	larghezza della fondazione
D	profondità del piano di posa
q	pressione geostatica alla quota del piano di posa
N	fattori di capacità portante
d	fattori di profondità del piano di posa
i	fattori di inclinazione del carico

Fattori di capacità portante		$N_c = (N_q - 1) \cot \phi$	$N_q = e^{\pi \tan \phi} K_p$	$N_\gamma = (N_q - 1) \tan(1.4\phi)$
Fattori di forma	$\phi = 0$	$s_c = 1 + 0.2 K_p \frac{B'}{L'}$	$s_q = 1$	$s_\gamma = 1$
	$\phi > 0$	$s_c = 1 + 0.2 K_p \frac{B'}{L'}$	$s_q = 1 + 0.1 K_p \frac{B'}{L'}$	$s_\gamma = 1 + 0.1 K_p \frac{B'}{L'}$
Fattori di profondità	$\phi = 0$	$d_c = 1 + 0.2 \frac{D}{B} \sqrt{K_p}$	$d_q = 1$	$d_\gamma = 1$
	$\phi > 0$	$d_c = 1 + 0.2 \frac{D}{B} \sqrt{K_p}$	$d_q = 1 + 0.1 \frac{D}{B} \sqrt{K_p}$	$d_\gamma = 1 + 0.1 \frac{D}{B} \sqrt{K_p}$
Fattori di inclinazione del carico	$\phi = 0$	$i_c = \left(1 - \frac{\theta^\circ}{90^\circ}\right)^2$	$i_q = \left(1 - \frac{\theta^\circ}{90^\circ}\right)^2$	$i_\gamma = 0$
	$\phi > 0$	$i_c = \left(1 - \frac{\theta^\circ}{90^\circ}\right)^2$	$i_q = \left(1 - \frac{\theta^\circ}{90^\circ}\right)^2$	$i_\gamma = \left(1 - \frac{\theta^\circ}{\phi^\circ}\right)^2$

Indichiamo con K_p il coefficiente di spinta passiva espresso da:

$$K_p = \tan^2 \left(45^\circ + \frac{\phi}{2} \right)$$

Riduzione per eccentricità del carico

Nel caso in cui il carico al piano di posa della fondazione risulta eccentrico, Meyerhof propone di moltiplicare la capacità portante ultima per un fattore correttivo R_e

$R_e = 1.0 - 2.0 \frac{e}{B}$	per terreni coesivi
$R_e = 1.0 - \sqrt{\frac{e}{B}}$	per terreni incoerenti

con e eccentricità del carico e B la dimensione minore della fondazione.

Riduzione per effetto piastra

Per valori elevati di B (dimensione minore della fondazione), Bowles propone di utilizzare un fattore correttivo r_γ del solo termine sul peso di volume ($0.5 B \gamma N_\gamma$) quando B supera i 2 m.

$$r_\gamma = 1.0 - 0.25 \log \frac{B}{2.0}$$

Il termine sul peso di volume diventa:

$$0.5 B \gamma N_\gamma r_\gamma$$

Verifica alla stabilità globale

La verifica alla stabilità globale del complesso muro+terreno deve fornire un coefficiente di sicurezza non inferiore a η_g .

Viene usata la tecnica della suddivisione a strisce della superficie di scorrimento da analizzare. La superficie di scorrimento viene supposta circolare e determinata in modo tale da non avere intersezione con il profilo del muro. Si adotta per la verifica di stabilità globale il metodo di Bishop.

Il coefficiente di sicurezza nel metodo di Bishop si esprime secondo la seguente formula:

$$\eta = \frac{\sum_{i=0}^n \left[\frac{c_i b_i + (W_i - u_i b_i) \tan \phi_i}{m} \right]}{\sum_{i=0}^n W_i \sin \alpha_i}$$

dove il termine m è espresso da

$$m = \left(1 + \frac{\tan \phi_i \tan \alpha_i}{\eta} \right) \cos \alpha_i$$

In questa espressione n è il numero delle strisce considerate, b_i e α_i sono la larghezza e l'inclinazione della base della striscia i -esima rispetto all'orizzontale, W_i è il peso della striscia i -esima, c_i e ϕ_i sono le caratteristiche del terreno (coesione ed angolo di attrito) lungo la base della striscia ed u_i è la pressione neutra lungo la base della striscia.

L'espressione del coefficiente di sicurezza di Bishop contiene al secondo membro il termine m che è funzione di η . Quindi essa è risolta per successive approssimazioni assumendo un valore iniziale per η da inserire nell'espressione di m ed iterare fin quando il valore calcolato coincide con il valore assunto.

Dati

Materiali

Simbologia adottata

n°	Indice materiale
Descr	Descrizione del materiale
Calcestruzzo armato	
C	Classe di resistenza del cls
A	Classe di resistenza dell'acciaio
γ	Peso specifico, espresso in [kg/mc]
R_{ck}	Resistenza caratteristica a compressione, espressa in [kg/cm ²]
E	Modulo elastico, espresso in [kg/cm ²]
ν	Coeff. di Poisson
n	Coeff. di omogenizzazione acciaio/cls
ntc	Coeff. di omogenizzazione cls tesoro/compresso

Calcestruzzo armato

n°	Descr	C	A	γ	R_{ck}	E	ν	n	ntc
1	Cls Armato	Rck 250	B450C	[kg/mc] 2500,00	[kg/cm ²] 250,00	[kg/cm ²] 306659	0.30	15.00	0.50

Acciai

Descr	f_{yk}	f_{uk}
B450C	[kg/cm ²] 4588,65	[kg/cm ²] 5506,38

Geometria profilo terreno a monte del muro

Simbologia adottata

(Sistema di riferimento con origine in testa al muro, ascissa X positiva verso monte, ordinata Y positiva verso l'alto)

n°	numero ordine del punto
X	ascissa del punto espressa in [m]
Y	ordinata del punto espressa in [m]
A	inclinazione del tratto espressa in [°]

n°	X	Y	A
	[m]	[m]	[°]
1	0,00	0,00	0.000
2	8,00	0,00	0.000

Inclinazione terreno a valle del muro rispetto all'orizzontale 0.000 [°]

Geometria muro

Geometria paramento e fondazione

Lunghezza muro 10,00 [m]

Paramento

Materiale	Cls Armato	
Altezza paramento	3,90	[m]
Altezza paramento libero	3,70	[m]
Spessore in sommità	0,30	[m]
Spessore all'attacco con la fondazione	0,30	[m]
Inclinazione paramento esterno	0,00	[°]
Inclinazione paramento interno	0,00	[°]

Fondazione

Materiale	Cls Armato	
Lunghezza mensola di valle	0,50	[m]
Lunghezza mensola di monte	1,00	[m]
Lunghezza totale	1,80	[m]
Inclinazione piano di posa	0,00	[°]
Spessore	0,50	[m]
Spessore magrone	0,10	[m]

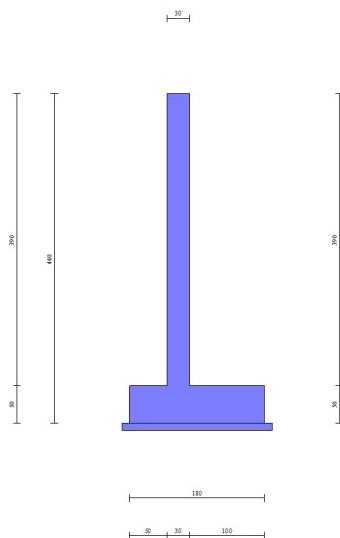


Fig. 1 - Sezione quotata del muro

Vincoli

Simbologia adottata

n°	indice del vincolo
X, Y	Posizione del vincolo sul muro, espressa in [m]
Vx, Vy	Vincolo alla traslazione orizzontale e verticale (Rigido o Elastico)
Kx, Ky	Rigidità del vincolo elastico, espressa in [kg/cm]
Dir	Direzione reazione vincolo

n°	X [m]	Y [m]	Vx	Kx [kg/cm]	Dir	Vy	Ky [kg/cm]	Dir
1	-0.80	-4.10	Riaído	--	Entrambe	Libero	--	--

Descrizione terreni

Parametri di resistenza

Simbologia adottata

n°	Indice del terreno
Descr	Descrizione terreno
γ	Peso di volume del terreno espresso in [kg/mc]
γ_s	Peso di volume saturo del terreno espresso in [kg/mc]
ϕ	Angolo d'attrito interno espresso in [°]
δ	Angolo d'attrito terra-muro espresso in [°]
c	Coesione espressa in [kg/cmq]
c_a	Adesione terra-muro espressa in [kg/cmq]
<u>Per calcolo portanza con il metodo di Bustamante-Doix</u>	
Cesp	Coeff. di espansione laterale (solo per il metodo di Bustamante-Doix)
τ_l	Tensione tangenziale limite, espressa in [kg/cmq]

n°	Descr	γ [kg/mc]	γ_{sat} [kg/mc]	ϕ [°]	δ [°]	c [kg/cm ^q]	ca [kg/cm ^q]	Cesp	td [kg/cm ^q]
1	Terreno	1800,00	2000,00	25.000	16.670	0,10	0,05	---	---
2	Terreno 2	1700.00	1800.00	30.000	20.000	0.00	0.00	---	---

Stratigrafia

Simbologia adottata

Simbologia	Definizione
n°	Indice dello strato
H	Spessore dello strato espresso in [m]
α	Inclinazione espressa in [°]
Terreno	Terreno dello strato
K _{wn} , K _{wt}	Costante di Winkler normale e tangenziale alla superficie espressa in Kg/cm ² /cm
<u>Per calcolo pali (solo se presenti)</u>	
K _w	Costante di Winkler orizzontale espressa in Kg/cm ² /cm
K _s	Coefficiente di spinta
Cesp	Coefficiente di espansione laterale (per tutti i metodi tranne il metodo di Bustamante-Doix)

Per calcolo della spinta con coeff. di spinta definiti (usati solo se attiva l'opzione 'Usa coeff. di spinta da strato')

Riqualficazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Kst_{sta}, Kst_{sis} Coeff. di spinta statico e sismico

n°	H [m]	α [°]	Terreno	K _{wn} [Kg/cm ²]	K _{wt} [Kg/cm ²]	K _w [Kg/cm ²]	K _s	Cesp	Kst _{sta}	Kst _{sis}
1	3,00	0.000	Terreno	2.000	2.000	---	---	---	---	---
2	2,00	0.000	Terreno	2.000	2.000	---	---	---	---	---

Terreno di riempimento: Terreno 2
Inclinazione riempimento (rispetto alla verticale): 0.00 [°]

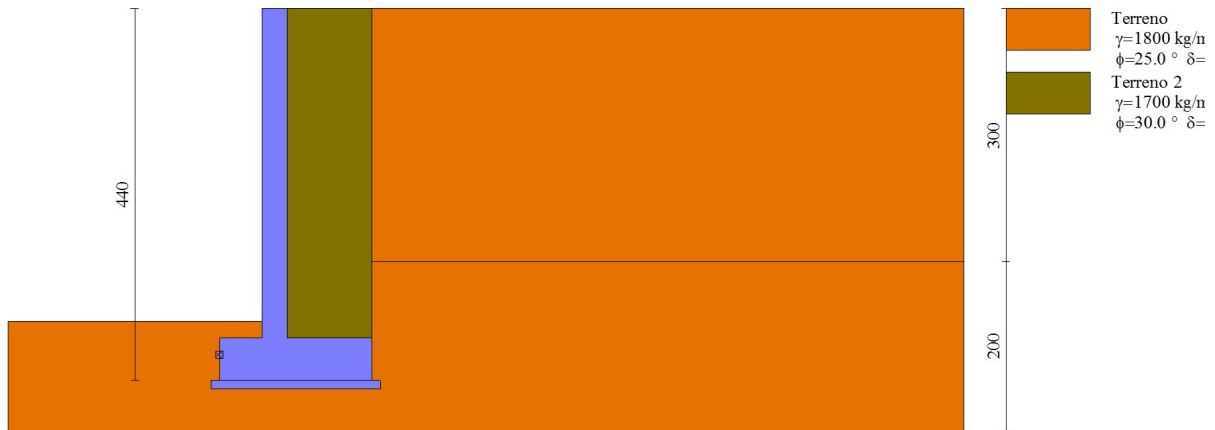


Fig. 2 - Stratigrafia

Normativa

Normativa usata: **Norme Tecniche sulle Costruzioni 2018 (D.M. 17.01.2018) + Circolare C.S.LL.PP. 21/01/2019 n.7**

Coeff. parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni

Carichi	Effetto		Combinazioni statiche					Combinazioni sismiche	
			UPL	EQU	A1	A2	EQU	A1	A2
Permanenti strutturali	Favorevoli	$\gamma_{G1, fav}$	0.90	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Permanenti strutturali	Sfavorevoli	$\gamma_{G1, sfav}$	1.10	1.30	1.30	1.00	1.00	1.00	1.00
Permanenti non strutturali	Favorevoli	$\gamma_{G2, fav}$	0.80	0.80	0.80	0.80	0.00	0.00	0.00
Permanenti non strutturali	Sfavorevoli	$\gamma_{G2, sfav}$	1.50	1.50	1.50	1.30	1.00	1.00	1.00
Variabili	Favorevoli	$\gamma_{Q, fav}$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Variabili	Sfavorevoli	$\gamma_{Q, sfav}$	1.50	1.50	1.50	1.30	1.00	1.00	1.00
Variabili da traffico	Favorevoli	$\gamma_{OT, fav}$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Variabili da traffico	Sfavorevoli	$\gamma_{OT, sfav}$	1.50	1.35	1.35	1.15	1.00	1.00	1.00

Coeff. parziali per i parametri geotecnici del terreno

Parametro		Combinazioni statiche		Combinazioni sismiche	
		M1	M2	M1	M2
Tangente dell'angolo di attrito	$\gamma_{\tan(\phi')}$	1.00	1.25	1.00	1.00
Coesione efficace	γ_c	1.00	1.25	1.00	1.00
Resistenza non drenata	γ_{cu}	1.00	1.40	1.00	1.00
Peso nell'unità di volume	γ_r	1.00	1.00	1.00	1.00

Coeff. parziali γ_R per le verifiche agli stati limite ultimi STR e GEO

Verifica	Combinazioni statiche			Combinazioni sismiche		
	R1	R2	R3	R1	R2	R3
Capacità portante	--	--	1.40	--	--	1.20
Scorrimento	--	--	1.10	--	--	1.00
Resistenza terreno a valle	--	--	1.40	--	--	1.20
Ribaltamento	--	--	1.15	--	--	1.00
Stabilità fronte di scavo	--	1.10	--	--	1.20	--

Descrizione combinazioni di carico

Con riferimento alle azioni elementari prima determinate, si sono considerate le seguenti combinazioni di carico:

- Combinazione fondamentale, impiegata per gli stati limite ultimi (SLU):

$$\gamma_{G1} G_1 + \gamma_{G2} G_2 + \gamma_{Q1} Q_{k1} + \gamma_{Q2} Q_{k2} + \gamma_{Q3} Q_{k3} + \dots$$

- Combinazione caratteristica, cosiddetta rara, impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) irreversibili:

$$G_1 + G_2 + Q_{k1} + \Psi_{0,2} Q_{k2} + \Psi_{0,3} Q_{k3} + \dots$$

- Combinazione frequente, impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) reversibili:

$$G_1 + G_2 + \Psi_{1,1} Q_{k1} + \Psi_{2,2} Q_{k2} + \Psi_{2,3} Q_{k3} + \dots$$

- Combinazione quasi permanente, impiegata per gli effetti di lungo periodo:

$$G_1 + G_2 + \Psi_{2,1} Q_{k1} + \Psi_{2,2} Q_{k2} + \Psi_{2,3} Q_{k3} + \dots$$

- Combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi connessi all'azione sismica E:

$$E + G_1 + G_2 + \Psi_{2,1} Q_{k1} + \Psi_{2,2} Q_{k2} + \Psi_{2,3} Q_{k3} + \dots$$

I valori dei coeff. $\Psi_{0,j}$, $\Psi_{1,j}$, $\Psi_{2,j}$ sono definiti nelle singole condizioni variabili.

I valori dei coeff. γ_G e γ_{Qj} sono definiti nella tabella normativa.

In particolare si sono considerate le seguenti combinazioni:

Simbologia adottata

γ Coefficiente di partecipazione della condizione
 Ψ Coefficiente di combinazione della condizione

Combinazione n° 1 - STR (A1-M1-R3)

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Favorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Favorevole
Spinta terreno	1.30	--	Sfavorevole

Combinazione n° 2 - STR (A1-M1-R3) H + V

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Favorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Favorevole
Spinta terreno	1.00	--	Sfavorevole

Combinazione n° 3 - STR (A1-M1-R3) H - V

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Sfavorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Sfavorevole
Spinta terreno	1.00	--	Sfavorevole

Combinazione n° 4 - GEO (A2-M2-R2)

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Sfavorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Sfavorevole
Spinta terreno	1.00	--	Sfavorevole

Combinazione n° 5 - GEO (A2-M2-R2) H + V

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Sfavorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Sfavorevole
Spinta terreno	1.00	--	Sfavorevole

Combinazione n° 6 - GEO (A2-M2-R2) H - V

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Sfavorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Sfavorevole
Spinta terreno	1.00	--	Sfavorevole

Combinazione n° 7 - EQU (A1-M1-R3)

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Favorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Favorevole
Spinta terreno	1.30	--	Sfavorevole

Combinazione n° 8 - EQU (A1-M1-R3) H + V

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Favorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Favorevole
Spinta terreno	1.00	--	Sfavorevole

Combinazione n° 9 - EQU (A1-M1-R3) H - V

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Favorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Favorevole
Spinta terreno	1.00	--	Sfavorevole

Combinazione n° 10 - SLEP

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Sfavorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Sfavorevole
Spinta terreno	1.00	--	Sfavorevole

Combinazione n° 11 - SLEF

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Sfavorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Sfavorevole
Spinta terreno	1.00	--	Sfavorevole

Combinazione n° 12 - SLEQ

Condizione	γ	Ψ	Effetto
Peso muro	1.00	--	Sfavorevole
Peso terrapieno	1.00	--	Sfavorevole
Spinta terreno	1.00	--	Sfavorevole

Dati sismici

Comune	Cenate Sotto
Provincia	Bergamo
Regione	Lombardia
Latitudine	45.700076
Longitudine	9.827563
Indice punti di interpolazione	11382 - 11160 - 11159 - 11381
Vita nominale	50 anni
Classe d'uso	II
Tipo costruzione	Normali affollamenti
Vita di riferimento	50 anni

	Simbolo	U.M.		SLU	SLE
Accelerazione al suolo	a_0	[m/s ²]		1.214	0.435
Accelerazione al suolo	a_g/g	[%]		0.124	0.044
Massimo fattore amplificazione spettro orizzontale	F0			2.429	2.423
Periodo inizio tratto spettro a velocità costante	Tc*			0.272	0.225
Tipo di sottosuolo - Coefficiente stratigrafico	Ss		D	1.800	1.800
Categoria topografica - Coefficiente amplificazione topografica	St		T1	1.000	

Stato limite ...	Coeff. di riduzione β_m	kh [%]	kv [%]
Ultimo	1.000	22.274	11.137
Ultimo - Ribaltamento	1.000	22.274	11.137
Esercizio	1.000	7.976	3.988

Forma diagramma incremento sismico **Rettangolare**

Opzioni di calcoloSpinta

Metodo di calcolo della spinta	Culmann
Tipo di spinta	Spinta attiva
Terreno a bassa permeabilità	NO
Superficie di spinta limitata	NO

Capacità portante

Metodo di calcolo della portanza	Meyerhof
Criterio di media calcolo del terreno equivalente (terreni stratificati)	Ponderata
Criterio di riduzione per eccentricità della portanza	Meyerhof
Criterio di riduzione per rottura locale (punzonamento)	Nessuna
Larghezza fondazione nel terzo termine della formula del carico limite ($0.5B\gamma N_{\gamma}$)	Larghezza ridotta (B')
Fattori di forma e inclinazione del carico	Solo i fattori di inclinazione
Se la fondazione ha larghezza superiore a 2.0 m viene applicato il fattore di riduzione per comportamento a piastra	

Stabilità globale

Metodo di calcolo della stabilità globale	Bishop
---	--------

Altro

Partecipazione spinta passiva terreno antistante	0.00
Partecipazione resistenza passiva dente di fondazione	50.00
Componente verticale della spinta nel calcolo delle sollecitazioni	NO
Considera terreno sulla fondazione di valle	NO
Considera spinta e peso acqua fondazione di valle	NO

Spostamenti

Modello a blocchi	
Non è stato richiesto il calcolo degli spostamenti	
Spostamento limite	5,00 [cm]

Cedimenti

Non è stato richiesto il calcolo dei cedimenti

Risultati per combinazione

Spinta e forze

Simbologia adottata

Ic	Indice della combinazione
A	Tipo azione
I	Inclinazione della spinta, espressa in [°]
V	Valore dell'azione, espressa in [kg]
C _x , C _y	Componente in direzione X ed Y dell'azione, espressa in [kg]
P _x , P _y	Coordinata X ed Y del punto di applicazione dell'azione, espressa in [m]

Ic	A	V [kg]	I [°]	C _x [kg]	C _y [kg]	P _x [m]	P _y [m]
1	Spinta statica	3905	16,67	3741	1120	1,00	-3,38
	Peso/Inerzia muro			0	5175/0	-0,04	-2,91
	Peso/Inerzia terrapieno			0	6630/0	0,50	-1,95
	Diagramma correttivo			352		0,00	-1,41
	Reazione vincolare			-4070	0	0,00	-4,10
2	Spinta statica	2936	20,00	2759	1004	1,00	-2,43
	Incremento di spinta sismica		1154	1085	395	1,00	-1,95
	Peso/Inerzia muro			1153	5175/576	-0,04	-2,91
	Peso/Inerzia terrapieno			1477	6630/738	0,50	-1,95
	Reazione vincolare			-11417	0	0,00	-4,10
3	Spinta statica	2936	20,00	2759	1004	1,00	-2,43
	Incremento di spinta sismica		508	477	174	1,00	-1,95
	Peso/Inerzia muro			1153	5175/-576	-0,04	-2,91
	Peso/Inerzia terrapieno			1477	6630/-738	0,50	-1,95
	Reazione vincolare			-10355	0	0,00	-4,10
10	Spinta statica	2936	20,00	2759	1004	1,00	-2,43
	Peso/Inerzia muro			0	5175/0	-0,04	-2,91
	Peso/Inerzia terrapieno			0	6630/0	0,50	-1,95
	Reazione vincolare			-3654	0	0,00	-4,10
11	Spinta statica	2936	20,00	2759	1004	1,00	-2,43
	Peso/Inerzia muro			0	5175/0	-0,04	-2,91
	Peso/Inerzia terrapieno			0	6630/0	0,50	-1,95
	Reazione vincolare			-3654	0	0,00	-4,10
12	Spinta statica	2936	20,00	2759	1004	1,00	-2,43
	Peso/Inerzia muro			0	5175/0	-0,04	-2,91
	Peso/Inerzia terrapieno			0	6630/0	0,50	-1,95
	Reazione vincolare			-3654	0	0,00	-4,10

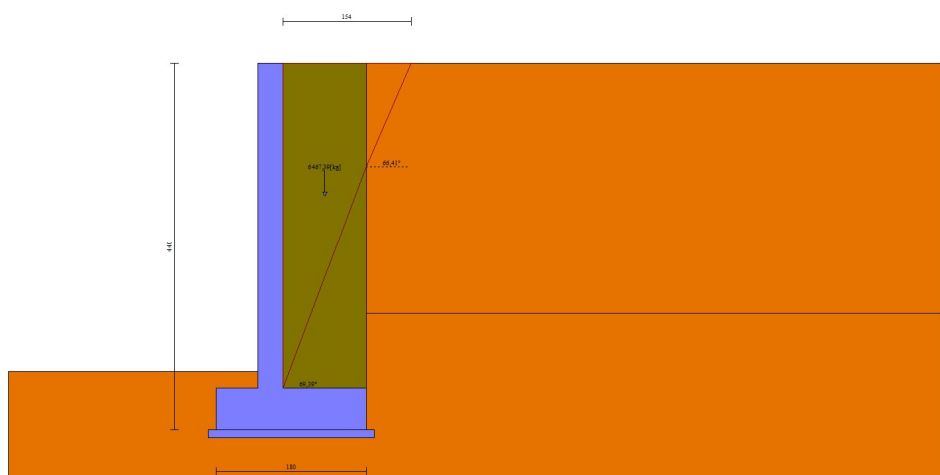


Fig. 3 - Cuneo di spinta (combinazione statica) (Combinazione n° 1)

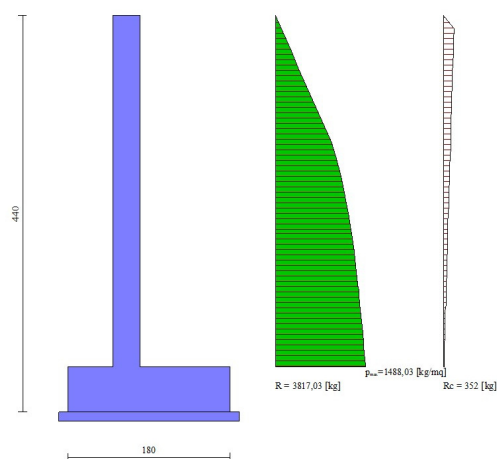


Fig. 4 - Diagramma delle pressioni (combinazione statica) (Combinazione n° 1)

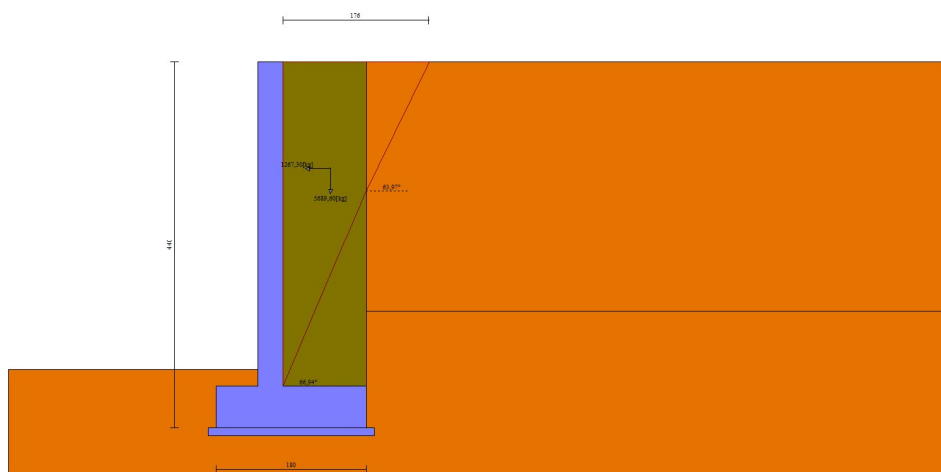


Fig. 5 - Cuneo di spinta (combinazione sismica) (Combinazione n° 2)

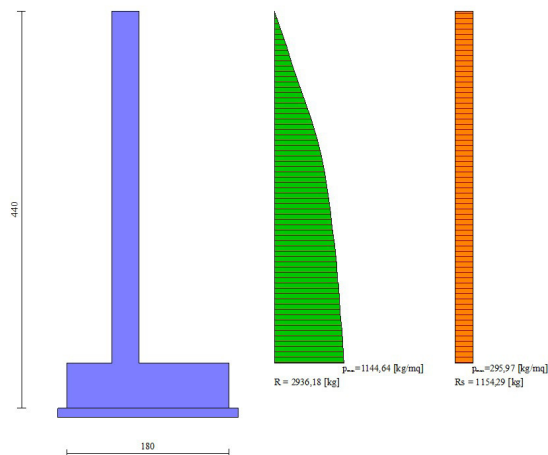


Fig. 6 - Diagramma delle pressioni (combinazione sismica) (Combinazione n° 2)

Verifiche geotecniche

Quadro riassuntivo coeff. di sicurezza calcolati

Simbologia adottata

Cmb	Indice/Tipo combinazione
S	Sisma (H: componente orizzontale, V: componente verticale)
FS _{SCO}	Coeff. di sicurezza allo scorrimento
FS _{RIB}	Coeff. di sicurezza al ribaltamento
FS _{SOLIM}	Coeff. di sicurezza a carico limite
FS _{STAB}	Coeff. di sicurezza a stabilità globale
FS _{HYD}	Coeff. di sicurezza a sifonamento
FS _{UPL}	Coeff. di sicurezza a sollevamento

Cmb	Sismica	FS _{SCO}	FS _{RIB}	FS _{SOLIM}	FS _{STAB}	FS _{HYD}	FS _{UPL}
1 - STR (A1-M1-R3)		2.160		5.626			
2 - STR (A1-M1-R3)	H + V	2.533		1.634			
3 - STR (A1-M1-R3)	H - V	2.453		1.722			
4 - GEO (A2-M2-R2)					1.678		
5 - GEO (A2-M2-R2)	H + V				1.493		
6 - GEO (A2-M2-R2)	H - V				1.517		
7 - EQU (A1-M1-R3)			4.146				
8 - EQU (A1-M1-R3)	H + V		1.596				
9 - EQU (A1-M1-R3)	H - V		1.422				

Verifica a scorrimento fondazione

Simbologia adottata

n°	Indice combinazione
Rsa	Resistenza allo scorrimento per attrito, espresso in [kg]
Rpt	Resistenza passiva terreno antistante, espresso in [kg]
Rps	Resistenza passiva sperone, espresso in [kg]
Rp	Resistenza a carichi orizzontali pali (solo per fondazione mista), espresso in [kg]
Rt	Resistenza a carichi orizzontali tiranti (solo se presenti), espresso in [kg]
R	Resistenza allo scorrimento (somma di Rsa+Rpt+Rps+Rp), espresso in [kg]
T	Carico parallelo al piano di posa, espresso in [kg]
FS	Fattore di sicurezza (rapporto R/T)

n°	Rsa [kg]	Rpt [kg]	Rps [kg]	Rp [kg]	Rt [kg]	R [kg]	T [kg]	FS
1 - STR (A1-M1-R3)	8840	0	0	--	--	8840	4093	2.160
2 - STR (A1-M1-R3) H + V	16395	0	0	--	--	16395	6473	2.533
3 - STR (A1-M1-R3) H - V	14389	0	0	--	--	14389	5866	2.453

Verifica a carico limite

Simbologia adottata

n°	Indice combinazione
N	Carico normale totale al piano di posa, espresso in [kg]
Qu	carico limite del terreno, espresso in [kg]

Riquilificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Qd Portanza di progetto, espresso in [kg]
FS Fattore di sicurezza (rapporto tra il carico limie e carico agente al piano di posa)

n°	N [kg]	Qu [kg]	Qd [kg]	FS
1 - STR (A1-M1-R3)	12925	72714	51939	5.626
2 - STR (A1-M1-R3) H + V	14519	23722	19769	1.634
3 - STR (A1-M1-R3) H - V	11668	20098	16748	1.722

Dettagli calcolo portanza

Simbologia adottata

n° Indice combinazione
Nc, Nq, Ny Fattori di capacità portante
ic, iq, iy Fattori di inclinazione del carico
dc, dq, dy Fattori di profondità del piano di posa
gc, gq, gy Fattori di inclinazione del profilo topografico
bc, bq, by Fattori di inclinazione del piano di posa
sc, sq, sy Fattori di forma della fondazione
pc, pq, py Fattori di riduzione per punzonamento secondo Vesic
Ir, Irc Fattore di riduzione capacità portante per eccentricità secondo Meyerhof
Re Indici di rigidezza per punzonamento secondo Vesic
ry Fattori per tener conto dell'effetto piastra. Per fondazioni che hanno larghezza maggiore di 2 m, il terzo termine della formula trinomia $0.5B\gamma N_\gamma$ viene moltiplicato per questo fattore
D Affondamento del piano di posa, espresso in [m]
B' Larghezza fondazione ridotta, espresso in [m]
H Altezza del cuneo di rottura, espresso in [m]
γ Peso di volume del terreno medio, espresso in [kg/mc]
φ Angolo di attrito del terreno medio, espresso in [°]
c Coesione del terreno medio, espresso in [kg/cm²]
Per i coeff. che in tabella sono indicati con il simbolo '-' sono coeff. non presenti nel metodo scelto (Meyerhof).

n°	Nc Nq Ny	ic iq iy	dc dq dy	gc gq gy	bc bq by	sc sq sy	pc pq py	Ir	Irc	Re	ry
1	20.721 10.662 6.766	0.998 0.998 0.992	1.122 1.061 1.061	-- -- --	-- -- --	-- -- --	-- -- --	-- -- --	-- -- --	0.825	1.000
2	20.721 10.662 6.766	0.626 0.626 0.061	1.122 1.061 1.061	-- -- --	-- -- --	-- -- --	-- -- --	-- -- --	-- -- --	0.545	1.000
3	20.721 10.662 6.766	0.587 0.587 0.025	1.122 1.061 1.061	-- -- --	-- -- --	-- -- --	-- -- --	-- -- --	-- -- --	0.501	1.000

n°	D [m]	B' [m]	H [m]	γ [°]	φ [kg/mc]	c [kg/cm ²]
1	0,70	1,80	1,41	1800	25.00	0,10
2	0,70	1,80	1,41	1800	25.00	0,10
3	0,70	1,80	1,41	1800	25.00	0,10

Verifica a ribaltamento

Simbologia adottata

n° Indice combinazione
Ms Momento stabilizzante, espresso in [kgm]
Mr Momento ribaltante, espresso in [kgm]
FS Fattore di sicurezza (rapporto tra momento stabilizzante e momento ribaltante)
La verifica viene eseguita rispetto allo spigolo inferiore esterno della fondazione

n°	Ms [kgm]	Mr [kgm]	FS
7 - EQU (A1-M1-R3)	15782	3807	4.146
8 - EQU (A1-M1-R3) H + V	21426	13425	1.596
9 - EQU (A1-M1-R3) H - V	18955	13334	1.422

Verifica stabilità globale muro + terreno

Simbologia adottata

Ic Indice/Tipo combinazione
C Centro superficie di scorrimento, espresso in [m]
R Raggio, espresso in [m]
FS Fattore di sicurezza

Ic	C [m]	R [m]	FS
4 - GEO (A2-M2-R2)	-1,00; 0,00	4,84	1.678
5 - GEO (A2-M2-R2) H + V	-1,00; 2,00	6,72	1.493
6 - GEO (A2-M2-R2) H - V	-1,00; 3,50	8,16	1.517

Dettagli strisce verifiche stabilità

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

Simbologia adottata

Le ascisse X sono considerate positive verso monte

Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto

Origine in testa al muro (spigolo contro terra)

W peso della striscia espresso in [kg]

Qy carico sulla striscia espresso in [kg]

Qf carico acqua sulla striscia espresso in [kg]

α angolo fra la base della striscia e l'orizzontale espresso in [°] (positivo antiorario)

ϕ angolo d'attrito del terreno lungo la base della striscia

c coesione del terreno lungo la base della striscia espressa in [kg/cm^q]

b larghezza della striscia espressa in [m]

u pressione neutra lungo la base della striscia espressa in [kg/cm^q]

Tx; Ty Resistenza al taglio fornita dai tiranti in direzione X ed Y espressa in [kg/cm^q]

Combinazione n° 4 - GEO (A2-M2-R2)

n°	W [kg]	Qy [kg]	Qf [kg]	b [m]	α [°]	ϕ [°]	c [kg/cm ^q]	u [kg/cm ^q]	Tx; Ty [kg]
1	497	0	0	3,84 - 0,32	79.539	20.458	0,08	0,000	
2	1188	0	0	0,32	64.659	20.458	0,08	0,000	
3	1522	0	0	0,32	56.790	20.458	0,08	0,000	
4	1773	0	0	0,32	50.376	20.458	0,08	0,000	
5	1975	0	0	0,32	44.752	20.458	0,08	0,000	
6	2142	0	0	0,32	39.637	20.458	0,08	0,000	
7	2282	0	0	0,32	34.880	20.458	0,08	0,000	
8	2400	0	0	0,32	30.386	20.458	0,08	0,000	
9	2497	0	0	0,32	26.092	20.458	0,08	0,000	
10	2565	0	0	0,32	21.951	20.458	0,08	0,000	
11	2628	0	0	0,32	17.928	20.458	0,08	0,000	
12	2678	0	0	0,32	13.996	20.458	0,08	0,000	
13	3598	0	0	0,32	10.129	20.458	0,08	0,000	
14	731	0	0	0,32	6.309	20.458	0,08	0,000	
15	686	0	0	0,32	2.517	20.458	0,08	0,000	
16	619	0	0	0,32	-1.264	20.458	0,08	0,000	
17	609	0	0	0,32	-5.051	20.458	0,08	0,000	
18	588	0	0	0,32	-8.859	20.458	0,08	0,000	
19	555	0	0	0,32	-12.708	20.458	0,08	0,000	
20	509	0	0	0,32	-16.617	20.458	0,08	0,000	
21	451	0	0	0,32	-20.607	20.458	0,08	0,000	
22	378	0	0	0,32	-24.706	20.458	0,08	0,000	
23	291	0	0	0,32	-28.944	20.458	0,08	0,000	
24	186	0	0	0,32	-33.366	20.458	0,08	0,000	
25	61	0	0	-4,14 - 0,32	-36.537	20.458	0,08	0,000	

Combinazione n° 5 - GEO (A2-M2-R2) H + V

n°	W [kg]	Qy [kg]	Qf [kg]	b [m]	α [°]	ϕ [°]	c [kg/cm ^q]	u [kg/cm ^q]	Tx; Ty [kg]
1	350	0	0	5,42 - 0,40	67.670	25.000	0,10	0,000	
2	951	0	0	0,40	60.287	25.000	0,10	0,000	
3	1400	0	0	0,40	53.950	25.000	0,10	0,000	
4	1759	0	0	0,40	48.481	25.000	0,10	0,000	
5	2058	0	0	0,40	43.557	25.000	0,10	0,000	
6	2311	0	0	0,40	39.012	25.000	0,10	0,000	
7	2527	0	0	0,40	34.744	25.000	0,10	0,000	
8	2712	0	0	0,40	30.687	25.000	0,10	0,000	
9	2869	0	0	0,40	26.796	25.000	0,10	0,000	
10	3003	0	0	0,40	23.035	25.000	0,10	0,000	
11	3115	0	0	0,40	19.376	25.000	0,10	0,000	
12	3191	0	0	0,40	15.798	25.000	0,10	0,000	
13	3255	0	0	0,40	12.282	25.000	0,10	0,000	
14	3840	0	0	0,40	8.813	25.000	0,10	0,000	
15	2038	0	0	0,40	5.377	25.000	0,10	0,000	
16	776	0	0	0,40	1.960	25.000	0,10	0,000	
17	686	0	0	0,40	-1.451	25.000	0,10	0,000	
18	671	0	0	0,40	-4.866	25.000	0,10	0,000	
19	640	0	0	0,40	-8.299	25.000	0,10	0,000	
20	592	0	0	0,40	-11.762	25.000	0,10	0,000	
21	526	0	0	0,40	-15.270	25.000	0,10	0,000	
22	443	0	0	0,40	-18.837	25.000	0,10	0,000	
23	341	0	0	0,40	-22.483	25.000	0,10	0,000	
24	218	0	0	0,40	-26.227	25.000	0,10	0,000	
25	72	0	0	-4,57 - 0,40	-29.082	25.000	0,10	0,000	

Combinazione n° 6 - GEO (A2-M2-R2) H - V

n°	W [kg]	Qy [kg]	Qf [kg]	b [m]	α [°]	ϕ [°]	c [kg/cm ^q]	u [kg/cm ^q]	Tx; Ty [kg]
1	325	0	0	6,38 - 0,45	60.777	25.000	0,10	0,000	
2	914	0	0	0,45	55.385	25.000	0,10	0,000	
3	1396	0	0	0,45	50.141	25.000	0,10	0,000	
4	1798	0	0	0,45	45.427	25.000	0,10	0,000	
5	2142	0	0	0,45	41.082	25.000	0,10	0,000	
6	2437	0	0	0,45	37.010	25.000	0,10	0,000	
7	2693	0	0	0,45	33.146	25.000	0,10	0,000	
8	2915	0	0	0,45	29.447	25.000	0,10	0,000	
9	3106	0	0	0,45	25.879	25.000	0,10	0,000	
10	3269	0	0	0,45	22.416	25.000	0,10	0,000	
11	3407	0	0	0,45	19.038	25.000	0,10	0,000	
12	3520	0	0	0,45	15.727	25.000	0,10	0,000	
13	3592	0	0	0,45	12.470	25.000	0,10	0,000	

n°	W [kg]	Qy [kg]	Qf [kg]	b [m]	α [°]	ϕ [°]	c [kg/cm²]	u [kg/cm²]	Tx; Ty [kg]
14	3658	0	0	0,45	9.253	25.000	0,10	0,000	
15	4244	0	0	0,45	6.066	25.000	0,10	0,000	
16	1063	0	0	0,45	2.897	25.000	0,10	0,000	
17	731	0	0	0,45	-0.263	25.000	0,10	0,000	
18	720	0	0	0,45	-3.423	25.000	0,10	0,000	
19	690	0	0	0,45	-6.594	25.000	0,10	0,000	
20	640	0	0	0,45	-9.786	25.000	0,10	0,000	
21	571	0	0	0,45	-13.009	25.000	0,10	0,000	
22	481	0	0	0,45	-16.274	25.000	0,10	0,000	
23	370	0	0	0,45	-19.595	25.000	0,10	0,000	
24	235	0	0	0,45	-22.986	25.000	0,10	0,000	
25	77	0	0	-4,86 - 0,45	-25.314	25.000	0,10	0,000	

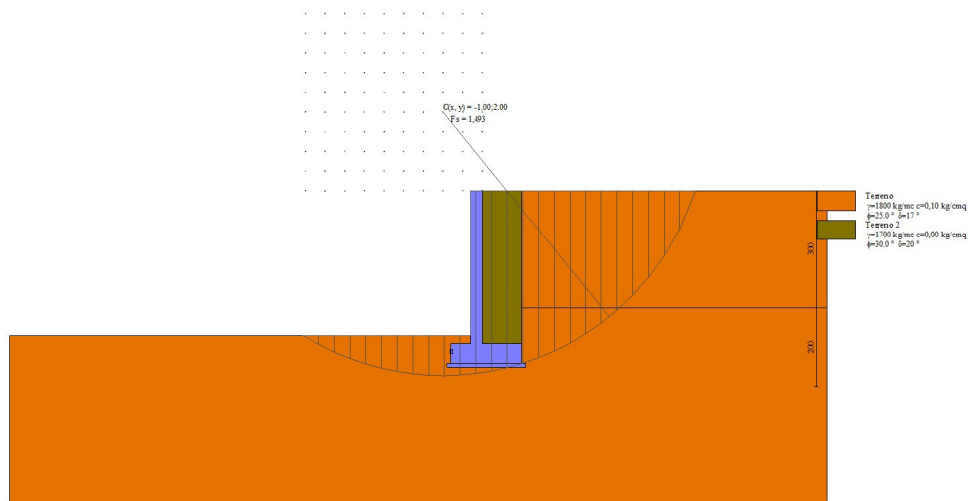


Fig. 7 - Stabilità fronte di scavo - Cerchio critico (Combinazione n° 5)

Sollecitazioni

Elementi calcolati a trave

Simbologia adottata

n° Indice della sezione

X Posizione della sezione, espresso in [m]

N Sforzo normale, espresso in [kg]. Positivo se di compressione.

T Taglio, espresso in [kg]. Positivo se diretto da monte verso valle

M Momento, espresso in [kgm]. Positivo se tende le fibre contro terra (a monte)

La posizione delle sezioni di verifica fanno riferimento al sistema di riferimento globale la cui origine è nello spigolo in alto a destra del paramento.

Paramento

Combinazione n° 1 - STR (A1-M1-R3)

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	0,00	0	0	0
2	-0,10	75	9	0
3	-0,20	150	34	2
4	-0,30	225	66	7
5	-0,40	300	104	16
6	-0,50	375	148	28
7	-0,60	450	197	46
8	-0,70	525	253	68
9	-0,80	600	314	96
10	-0,90	675	380	131
11	-1,00	750	453	173
12	-1,10	825	531	222
13	-1,20	900	615	279
14	-1,30	975	704	345
15	-1,40	1050	799	420
16	-1,50	1125	899	505
17	-1,60	1200	1003	600
18	-1,70	1275	1111	706
19	-1,80	1350	1222	822
20	-1,90	1425	1335	950
21	-2,00	1500	1450	1089

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
22	-2,10	1575	1568	1240
23	-2,20	1650	1688	1403
24	-2,30	1725	1810	1578
25	-2,40	1800	1933	1765
26	-2,50	1875	2059	1964
27	-2,60	1950	2185	2177
28	-2,70	2025	2314	2402
29	-2,80	2100	2443	2639
30	-2,90	2175	2574	2890
31	-3,00	2250	2706	3154
32	-3,10	2325	2840	3432
33	-3,20	2400	2974	3722
34	-3,30	2475	3109	4026
35	-3,40	2550	3245	4344
36	-3,50	2625	3383	4676
37	-3,60	2700	3520	5021
38	-3,70	2775	3659	5380
39	-3,80	2850	3799	5753
40	-3,90	2925	3939	6139

Combinazione n° 2 - STR (A1-M1-R3) H + V

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	0,00	0	0	0
2	-0,10	83	47	2
3	-0,20	167	99	10
4	-0,30	250	155	22
5	-0,40	333	216	41
6	-0,50	417	282	66
7	-0,60	500	353	97
8	-0,70	583	428	136
9	-0,80	667	508	183
10	-0,90	750	593	238
11	-1,00	834	683	302
12	-1,10	917	777	375
13	-1,20	1000	876	458
14	-1,30	1084	980	550
15	-1,40	1167	1089	654
16	-1,50	1250	1201	768
17	-1,60	1334	1317	894
18	-1,70	1417	1436	1032
19	-1,80	1500	1558	1181
20	-1,90	1584	1682	1343
21	-2,00	1667	1808	1518
22	-2,10	1750	1937	1705
23	-2,20	1834	2067	1905
24	-2,30	1917	2199	2119
25	-2,40	2000	2333	2345
26	-2,50	2084	2468	2585
27	-2,60	2167	2605	2839
28	-2,70	2251	2743	3106
29	-2,80	2334	2883	3387
30	-2,90	2417	3024	3683
31	-3,00	2501	3166	3992
32	-3,10	2584	3309	4316
33	-3,20	2667	3454	4654
34	-3,30	2751	3600	5007
35	-3,40	2834	3747	5374
36	-3,50	2917	3894	5756
37	-3,60	3001	4043	6153
38	-3,70	3084	4193	6565
39	-3,80	3167	4344	6992
40	-3,90	3251	4495	7434

Combinazione n° 3 - STR (A1-M1-R3) H - V

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	0,00	0	0	0
2	-0,10	67	31	2
3	-0,20	133	68	6
4	-0,30	200	108	15
5	-0,40	267	154	28
6	-0,50	333	204	46
7	-0,60	400	259	69
8	-0,70	467	319	98
9	-0,80	533	384	133
10	-0,90	600	453	175
11	-1,00	666	527	224
12	-1,10	733	606	281
13	-1,20	800	690	345
14	-1,30	866	778	419
15	-1,40	933	871	501
16	-1,50	1000	968	593
17	-1,60	1066	1068	695
18	-1,70	1133	1172	807
19	-1,80	1200	1278	929
20	-1,90	1266	1386	1062
21	-2,00	1333	1497	1207

Riqualificazione di via Padre Belotti e Via papa Giovanni XXIII

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
22	-2,10	1400	1610	1362
23	-2,20	1466	1724	1529
24	-2,30	1533	1841	1707
25	-2,40	1600	1959	1897
26	-2,50	1666	2079	2099
27	-2,60	1733	2200	2312
28	-2,70	1799	2323	2539
29	-2,80	1866	2447	2777
30	-2,90	1933	2572	3028
31	-3,00	1999	2699	3292
32	-3,10	2066	2827	3568
33	-3,20	2133	2956	3857
34	-3,30	2199	3086	4159
35	-3,40	2266	3217	4474
36	-3,50	2333	3349	4802
37	-3,60	2399	3483	5144
38	-3,70	2466	3617	5499
39	-3,80	2533	3752	5867
40	-3,90	2599	3888	6249

Combinazione n° 10 - SLER

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	0,00	0	0	0
2	-0,10	75	2	0
3	-0,20	150	10	1
4	-0,30	225	22	2
5	-0,40	300	38	5
6	-0,50	375	60	10
7	-0,60	450	86	17
8	-0,70	525	117	27
9	-0,80	600	152	41
10	-0,90	675	193	58
11	-1,00	750	238	79
12	-1,10	825	288	106
13	-1,20	900	342	137
14	-1,30	975	401	174
15	-1,40	1050	465	217
16	-1,50	1125	533	267
17	-1,60	1200	605	324
18	-1,70	1275	680	388
19	-1,80	1350	757	460
20	-1,90	1425	836	540
21	-2,00	1500	918	628
22	-2,10	1575	1002	724
23	-2,20	1650	1087	828
24	-2,30	1725	1175	941
25	-2,40	1800	1264	1063
26	-2,50	1875	1355	1194
27	-2,60	1950	1447	1334
28	-2,70	2025	1541	1483
29	-2,80	2100	1636	1642
30	-2,90	2175	1733	1811
31	-3,00	2250	1830	1989
32	-3,10	2325	1929	2177
33	-3,20	2400	2030	2375
34	-3,30	2475	2131	2583
35	-3,40	2550	2233	2801
36	-3,50	2625	2336	3029
37	-3,60	2700	2441	3268
38	-3,70	2775	2546	3518
39	-3,80	2850	2652	3777
40	-3,90	2925	2759	4048

Combinazione n° 11 - SLEF

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	0,00	0	0	0
2	-0,10	75	2	0
3	-0,20	150	10	1
4	-0,30	225	22	2
5	-0,40	300	38	5
6	-0,50	375	60	10
7	-0,60	450	86	17
8	-0,70	525	117	27
9	-0,80	600	152	41
10	-0,90	675	193	58
11	-1,00	750	238	79
12	-1,10	825	288	106
13	-1,20	900	342	137
14	-1,30	975	401	174
15	-1,40	1050	465	217
16	-1,50	1125	533	267
17	-1,60	1200	605	324
18	-1,70	1275	680	388
19	-1,80	1350	757	460
20	-1,90	1425	836	540
21	-2,00	1500	918	628

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
22	-2,10	1575	1002	724
23	-2,20	1650	1087	828
24	-2,30	1725	1175	941
25	-2,40	1800	1264	1063
26	-2,50	1875	1355	1194
27	-2,60	1950	1447	1334
28	-2,70	2025	1541	1483
29	-2,80	2100	1636	1642
30	-2,90	2175	1733	1811
31	-3,00	2250	1830	1989
32	-3,10	2325	1929	2177
33	-3,20	2400	2030	2375
34	-3,30	2475	2131	2583
35	-3,40	2550	2233	2801
36	-3,50	2625	2336	3029
37	-3,60	2700	2441	3268
38	-3,70	2775	2546	3518
39	-3,80	2850	2652	3777
40	-3,90	2925	2759	4048

Combinazione n° 12 - SLEQ

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	0,00	0	0	0
2	-0,10	75	2	0
3	-0,20	150	10	1
4	-0,30	225	22	2
5	-0,40	300	38	5
6	-0,50	375	60	10
7	-0,60	450	86	17
8	-0,70	525	117	27
9	-0,80	600	152	41
10	-0,90	675	193	58
11	-1,00	750	238	79
12	-1,10	825	288	106
13	-1,20	900	342	137
14	-1,30	975	401	174
15	-1,40	1050	465	217
16	-1,50	1125	533	267
17	-1,60	1200	605	324
18	-1,70	1275	680	388
19	-1,80	1350	757	460
20	-1,90	1425	836	540
21	-2,00	1500	918	628
22	-2,10	1575	1002	724
23	-2,20	1650	1087	828
24	-2,30	1725	1175	941
25	-2,40	1800	1264	1063
26	-2,50	1875	1355	1194
27	-2,60	1950	1447	1334
28	-2,70	2025	1541	1483
29	-2,80	2100	1636	1642
30	-2,90	2175	1733	1811
31	-3,00	2250	1830	1989
32	-3,10	2325	1929	2177
33	-3,20	2400	2030	2375
34	-3,30	2475	2131	2583
35	-3,40	2550	2233	2801
36	-3,50	2625	2336	3029
37	-3,60	2700	2441	3268
38	-3,70	2775	2546	3518
39	-3,80	2850	2652	3777
40	-3,90	2925	2759	4048

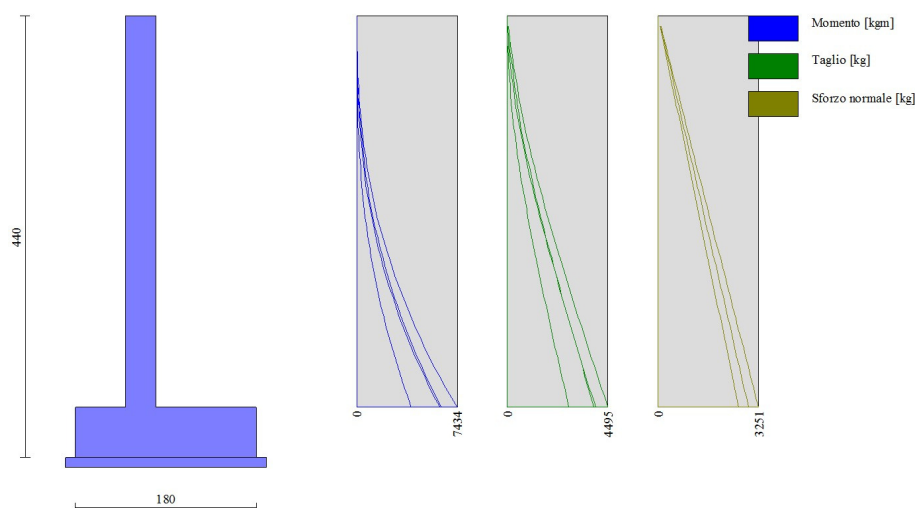


Fig. 8 - Paramento (Inviluppo)

Fondazione

Combinazione n° 1 - STR (A1-M1-R3)

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	-0,80	4070	0	0
2	-0,70	4070	716	36
3	-0,60	4070	1418	143
4	-0,50	4070	2106	319
5	-0,40	4070	2778	563
6	-0,30	4070	3437	874
7	0,00	0	-3272	-1757
8	0,10	0	-3010	-1443
9	0,20	0	-2734	-1156
10	0,30	0	-2443	-897
11	0,40	0	-2138	-667
12	0,50	0	-1818	-470
13	0,60	0	-1483	-304
14	0,70	0	-1134	-173
15	0,80	0	-771	-78
16	0,90	0	-393	-20
17	1,00	0	0	0

Combinazione n° 2 - STR (A1-M1-R3) H + V

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	-0,80	11417	0	0
2	-0,70	11417	1977	100
3	-0,60	11417	3790	390
4	-0,50	11417	5438	853
5	-0,40	11417	6922	1472
6	-0,30	11417	8242	2232
7	0,00	0	-5574	-3530
8	0,10	0	-5572	-2971
9	0,20	0	-5406	-2421
10	0,30	0	-5076	-1895
11	0,40	0	-4581	-1411
12	0,50	0	-3924	-985
13	0,60	0	-3152	-630
14	0,70	0	-2364	-355
15	0,80	0	-1576	-158
16	0,90	0	-788	-39
17	1,00	0	0	0

Combinazione n° 3 - STR (A1-M1-R3) H - V

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	-0,80	10355	0	0
2	-0,70	10355	1847	94
3	-0,60	10355	3511	363
4	-0,50	10355	4992	790
5	-0,40	10355	6291	1356
6	-0,30	10355	7407	2042

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
7	0,00	0	-6871	-3825
8	0,10	0	-6593	-3150
9	0,20	0	-6133	-2513
10	0,30	0	-5491	-1930
11	0,40	0	-4728	-1418
12	0,50	0	-3940	-985
13	0,60	0	-3152	-630
14	0,70	0	-2364	-355
15	0,80	0	-1576	-158
16	0,90	0	-788	-39
17	1,00	0	0	0

Combinazione n° 10 - SLER

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	-0,80	3654	0	0
2	-0,70	3654	849	43
3	-0,60	3654	1667	169
4	-0,50	3654	2455	375
5	-0,40	3654	3211	659
6	-0,30	3654	3937	1016
7	0,00	0	-1999	-1257
8	0,10	0	-1938	-1060
9	0,20	0	-1846	-870
10	0,30	0	-1724	-692
11	0,40	0	-1570	-527
12	0,50	0	-1386	-379
13	0,60	0	-1170	-251
14	0,70	0	-924	-146
15	0,80	0	-647	-67
16	0,90	0	-339	-17
17	1,00	0	0	0

Combinazione n° 11 - SLEF

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	-0,80	3654	0	0
2	-0,70	3654	849	43
3	-0,60	3654	1667	169
4	-0,50	3654	2455	375
5	-0,40	3654	3211	659
6	-0,30	3654	3937	1016
7	0,00	0	-1999	-1257
8	0,10	0	-1938	-1060
9	0,20	0	-1846	-870
10	0,30	0	-1724	-692
11	0,40	0	-1570	-527
12	0,50	0	-1386	-379
13	0,60	0	-1170	-251
14	0,70	0	-924	-146
15	0,80	0	-647	-67
16	0,90	0	-339	-17
17	1,00	0	0	0

Combinazione n° 12 - SLEQ

n°	X [m]	N [kg]	T [kg]	M [kgm]
1	-0,80	3654	0	0
2	-0,70	3654	849	43
3	-0,60	3654	1667	169
4	-0,50	3654	2455	375
5	-0,40	3654	3211	659
6	-0,30	3654	3937	1016
7	0,00	0	-1999	-1257
8	0,10	0	-1938	-1060
9	0,20	0	-1846	-870
10	0,30	0	-1724	-692
11	0,40	0	-1570	-527
12	0,50	0	-1386	-379
13	0,60	0	-1170	-251
14	0,70	0	-924	-146
15	0,80	0	-647	-67
16	0,90	0	-339	-17
17	1,00	0	0	0

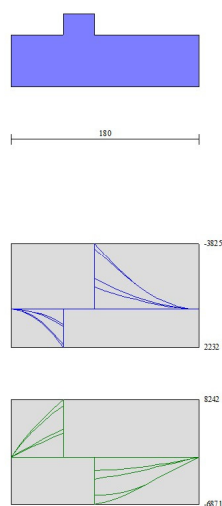


Fig. 9 - Fondazione (Inviluppo)

Risultati per inviluppo

Spinta e forze

Simbologia adottata

Ic	Indice della combinazione
A	Tipo azione
I	Inclinazione della spinta, espressa in [°]
V	Valore dell'azione, espressa in [kg]
C _x , C _y	Componente in direzione X ed Y dell'azione, espressa in [kg]
P _x , P _y	Coordinata X ed Y del punto di applicazione dell'azione, espressa in [m]

Ic	A	V [kg]	I [°]	C _x [kg]	C _y [kg]	P _x [m]	P _y [m]
2	Spinta statica	2936	20,00	2759	1004	1,00	-2,43
	Incremento di spinta sismica		1154	1085	395	1,00	-1,95
	Peso/Inerzia muro			1153	5175/576	-0,04	-2,91
	Peso/Inerzia terrapieno			1477	6630/738	0,50	-1,95
	Reazione vincolare			-11417	0	0,00	-4,10

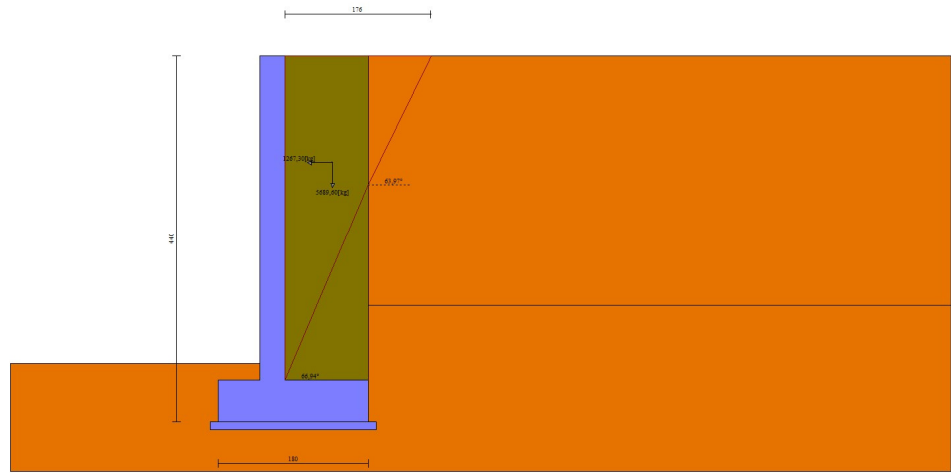


Fig. 10 - Cuneo di spinta (combinazione sismica) (Combinazione n° 2)

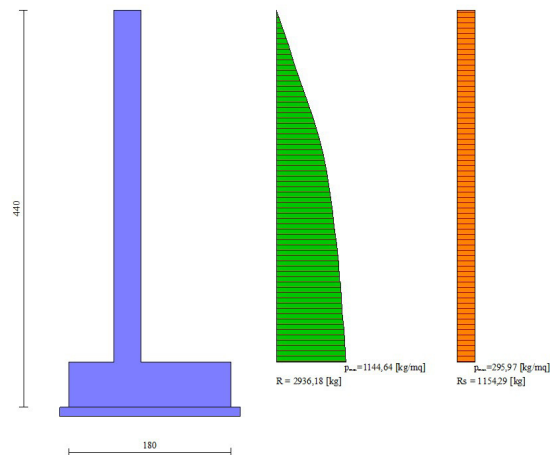


Fig. 11 - Diagramma delle pressioni (combinazione sismica) (Combinazione n° 2)

Verifiche geotecniche

Quadro riassuntivo coeff. di sicurezza calcolati

Simbologia adottata

Cmb	Indice/Tipo combinazione
S	Sisma (H: componente orizzontale, V: componente verticale)
FS _{SCO}	Coeff. di sicurezza allo scorrimento
FS _{RIB}	Coeff. di sicurezza al ribaltamento
FS _{OLIM}	Coeff. di sicurezza a carico limite
FS _{STAB}	Coeff. di sicurezza a stabilità globale
FS _{HYD}	Coeff. di sicurezza a sifonamento
FS _{UPL}	Coeff. di sicurezza a sollevamento

Cmb	Sismica	FS _{SCO}	FS _{RIB}	FS _{OLIM}	FS _{STAB}	FS _{HYD}	FS _{UPL}
1 - STR (A1-M1-R3)		2.160		5.626			
2 - STR (A1-M1-R3)	H + V	2.533		1.634			
3 - STR (A1-M1-R3)	H - V	2.453		1.722			
4 - GEO (A2-M2-R2)					1.678		
5 - GEO (A2-M2-R2)	H + V				1.493		
6 - GEO (A2-M2-R2)	H - V				1.517		
7 - EQU (A1-M1-R3)			4.146				
8 - EQU (A1-M1-R3)	H + V		1.596				
9 - EQU (A1-M1-R3)	H - V		1.422				

Verifica a scorrimento fondazione

Simbologia adottata

n°	Indice combinazione
Rsa	Resistenza allo scorrimento per attrito, espresso in [kg]
Rpt	Resistenza passiva terreno antistante, espresso in [kg]
Rps	Resistenza passiva sperone, espresso in [kg]
Rp	Resistenza a carichi orizzontali pali (solo per fondazione mista), espresso in [kg]
Rt	Resistenza a carichi orizzontali tiranti (solo se presenti), espresso in [kg]
R	Resistenza allo scorrimento (somma di Rsa+Rpt+Rps+Rp), espresso in [kg]
T	Carico parallelo al piano di posa, espresso in [kg]
FS	Fattore di sicurezza (rapporto R/T)

n°	Rsa [kg]	Rpt [kg]	Rps [kg]	Rp [kg]	Rt [kg]	R [kg]	T [kg]	FS
1 - STR (A1-M1-R3)	8840	0	0	--	--	8840	4093	2.160

Verifica a carico limite

Simbologia adottata

n°	Indice combinazione
N	Carico normale totale al piano di posa, espresso in [kg]
Qu	carico limite del terreno, espresso in [kg]
Qd	Portanza di progetto, espresso in [kg]
FS	Fattore di sicurezza (rapporto tra il carico limie e carico agente al piano di posa)

n°	N [kg]	Qu [kg]	Qd [kg]	FS
2 - STR (A1-M1-R3) H + V	14519	23722	19769	1.634

Dettagli calcolo portanza

Simbologia adottata

n°	Indice combinazione
Nc, Nq, Ny	Fattori di capacità portante
ic, iq, iy	Fattori di inclinazione del carico
dc, dq, dy	Fattori di profondità del piano di posa
gc, gq, gy	Fattori di inclinazione del profilo topografico
bc, bq, by	Fattori di inclinazione del piano di posa
sc, sq, sy	Fattori di forma della fondazione
pc, pq, py	Fattori di riduzione per punzonamento secondo Vesic
Re	Fattore di riduzione capacità portante per eccentricità secondo Meyerhof
Ir, Irc	Indici di rigidità per punzonamento secondo Vesic
ry	Fattori per tener conto dell'effetto piastra. Per fondazioni che hanno larghezza maggiore di 2 m, il terzo termine della formula trinomia $0.5B\gamma N_y$ viene moltiplicato per questo fattore
D	Affondamento del piano di posa, espresso in [m]
B'	Larghezza fondazione ridotta, espresso in [m]
H	Altezza del cuneo di rottura, espresso in [m]
γ	Peso di volume del terreno medio, espresso in [kg/mc]
φ	Angolo di attrito del terreno medio, espresso in [°]
c	Coesione del terreno medio, espresso in [kg/cm ²]

Per i coeff. che in tabella sono indicati con il simbolo '--' sono coeff. non presenti nel metodo scelto (Meyerhof).

n°	Nc Nq Ny	ic iq iy	dc dq dy	gc gq gy	bc bq by	sc sq sy	pc pq py	Ir	Irc	Re	ry
----	----------------	----------------	----------------	----------------	----------------	----------------	----------------	----	-----	----	----

n°	Nc Nq Ny	ic iq iy	dc dq dy	gc gq gy	bc bq by	sc sq sy	pc pq py	Ir	Irc	Re	ry
2	20.721 10.662 6.766	0.626 0.626 0.061	1.122 1.061 1.061	-- -- --	-- -- --	-- -- --	-- -- --	--	--	0.545	1.000

n°	D [m]	B' [m]	H [m]	γ [°]	φ [kg/mc]	c [kg/cm²]
2	0,70	1,80	1,41	1800	25.00	0,10

Verifica a ribaltamento

Simbologia adottata

n° Indice combinazione
 Ms Momento stabilizzante, espresso in [kgm]
 Mr Momento ribaltante, espresso in [kgm]
 FS Fattore di sicurezza (rapporto tra momento stabilizzante e momento ribaltante)
 La verifica viene eseguita rispetto allo spigolo inferiore esterno della fondazione

n°	Ms [kgm]	Mr [kgm]	FS
9 - EQU (A1-M1-R3) H - V	18955	13334	1.422

Verifica stabilità globale muro + terreno

Simbologia adottata

Ic Indice/Tipo combinazione
 C Centro superficie di scorrimento, espresso in [m]
 R Raggio, espresso in [m]
 FS Fattore di sicurezza

Ic	C [m]	R [m]	FS
5 - GEO (A2-M2-R2) H + V	-1,00; 2,00	6,72	1.493

Dettagli strisce verifiche stabilità

Simbologia adottata

Le ascisse X sono considerate positive verso monte
 Le ordinate Y sono considerate positive verso l'alto
 Origine in testa al muro (spigolo contro terra)
 W peso della striscia espresso in [kg]
 Qy carico sulla striscia espresso in [kg]
 Qf carico acqua sulla striscia espresso in [kg]
 α angolo fra la base della striscia e l'orizzontale espresso in [°] (positivo antiorario)
 φ angolo d'attrito del terreno lungo la base della striscia
 c coesione del terreno lungo la base della striscia espressa in [kg/cm²]
 b larghezza della striscia espressa in [m]
 u pressione neutra lungo la base della striscia espressa in [kg/cm²]
 Tx; Ty Resistenza al taglio fornita dai tiranti in direzione X ed Y espressa in [kg/cm²]

n°	W [kg]	Qy [kg]	Qf [kg]	b [m]	α [°]	φ [°]	c [kg/cm²]	u [kg/cm²]	Tx; Ty [kg]
1	350	0	0	5,42 - 0,40	67.670	25.000	0,10	0,000	
2	951	0	0	0,40	60.287	25.000	0,10	0,000	
3	1400	0	0	0,40	53.950	25.000	0,10	0,000	
4	1759	0	0	0,40	48.481	25.000	0,10	0,000	
5	2058	0	0	0,40	43.557	25.000	0,10	0,000	
6	2311	0	0	0,40	39.012	25.000	0,10	0,000	
7	2527	0	0	0,40	34.744	25.000	0,10	0,000	
8	2712	0	0	0,40	30.687	25.000	0,10	0,000	
9	2869	0	0	0,40	26.796	25.000	0,10	0,000	
10	3003	0	0	0,40	23.035	25.000	0,10	0,000	
11	3115	0	0	0,40	19.376	25.000	0,10	0,000	
12	3191	0	0	0,40	15.798	25.000	0,10	0,000	
13	3255	0	0	0,40	12.282	25.000	0,10	0,000	
14	3840	0	0	0,40	8.813	25.000	0,10	0,000	
15	2038	0	0	0,40	5.377	25.000	0,10	0,000	
16	776	0	0	0,40	1.960	25.000	0,10	0,000	
17	686	0	0	0,40	-1.451	25.000	0,10	0,000	
18	671	0	0	0,40	-4.866	25.000	0,10	0,000	
19	640	0	0	0,40	-8.299	25.000	0,10	0,000	
20	592	0	0	0,40	-11.762	25.000	0,10	0,000	
21	526	0	0	0,40	-15.270	25.000	0,10	0,000	
22	443	0	0	0,40	-18.837	25.000	0,10	0,000	
23	341	0	0	0,40	-22.483	25.000	0,10	0,000	
24	218	0	0	0,40	-26.227	25.000	0,10	0,000	
25	72	0	0	-4,57 - 0,40	-29.082	25.000	0,10	0,000	

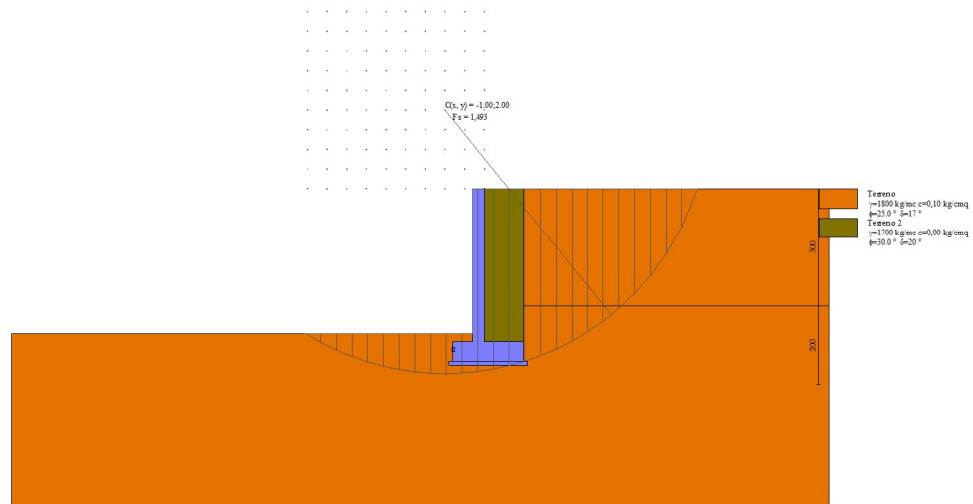


Fig. 12 - Stabilità fronte di scavo - Cerchio critico (Combinazione n° 5)

Sollecitazioni

Elementi calcolati a trave

Simbologia adottata

n° Indice della sezione
 X Posizione della sezione, espresso in [m]
 N Sforzo normale, espresso in [kg]. Positivo se di compressione.
 T Taglio, espresso in [kg]. Positivo se diretto da monte verso valle
 M Momento, espresso in [kgm]. Positivo se tende le fibre contro terra (a monte)
 La posizione delle sezioni di verifica fanno riferimento al sistema di riferimento globale la cui origine è nello spigolo in alto a destra del paramento.

Paramento

n°	X [m]	N _{min} [kg]	N _{max} [kg]	T _{min} [kg]	T _{max} [kg]	M _{min} [kgm]	M _{max} [kgm]
1	0,00	0	0	0	0	0	0
2	-0,10	67	83	2	47	0	2
3	-0,20	133	167	10	99	1	10
4	-0,30	200	250	22	155	2	22
5	-0,40	267	333	38	216	5	41
6	-0,50	333	417	60	282	10	66
7	-0,60	400	500	86	353	17	97
8	-0,70	467	583	117	428	27	136
9	-0,80	533	667	152	508	41	183
10	-0,90	600	750	193	593	58	238
11	-1,00	666	834	238	683	79	302
12	-1,10	733	917	288	777	106	375
13	-1,20	800	1000	342	876	137	458
14	-1,30	866	1084	401	980	174	550
15	-1,40	933	1167	465	1089	217	654
16	-1,50	1000	1250	533	1201	267	768
17	-1,60	1066	1334	605	1317	324	894
18	-1,70	1133	1417	680	1436	388	1032
19	-1,80	1200	1500	757	1558	460	1181
20	-1,90	1266	1584	836	1682	540	1343
21	-2,00	1333	1667	918	1808	628	1518
22	-2,10	1400	1750	1002	1937	724	1705
23	-2,20	1466	1834	1087	2067	828	1905
24	-2,30	1533	1917	1175	2199	941	2119
25	-2,40	1600	2000	1264	2333	1063	2345
26	-2,50	1666	2084	1355	2468	1194	2585
27	-2,60	1733	2167	1447	2605	1334	2839
28	-2,70	1799	2251	1541	2743	1483	3106
29	-2,80	1866	2334	1636	2883	1642	3387
30	-2,90	1933	2417	1733	3024	1811	3683
31	-3,00	1999	2501	1830	3166	1989	3992
32	-3,10	2066	2584	1929	3309	2177	4316
33	-3,20	2133	2667	2030	3454	2375	4654
34	-3,30	2199	2751	2131	3600	2583	5007
35	-3,40	2266	2834	2233	3747	2801	5374
36	-3,50	2333	2917	2336	3894	3029	5756
37	-3,60	2399	3001	2441	4043	3268	6153
38	-3,70	2466	3084	2546	4193	3518	6565
39	-3,80	2533	3167	2652	4344	3777	6992
40	-3,90	2599	3251	2759	4495	4048	7434

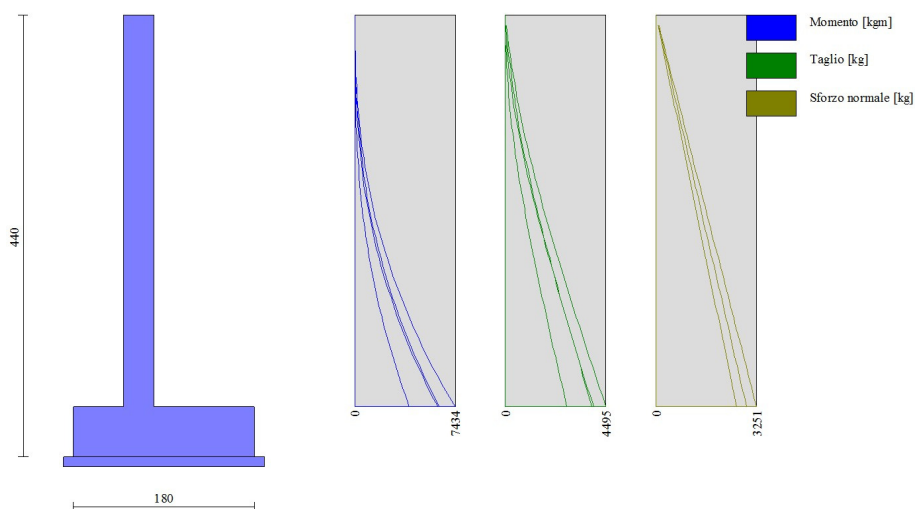


Fig. 13 - Paramento

Fondazione

n°	X [m]	N _{min} [kg]	N _{max} [kg]	T _{min} [kg]	T _{max} [kg]	M _{min} [kgm]	M _{max} [kgm]
1	-0,80	3654	11417	0	0	0	0
2	-0,70	3654	11417	716	1977	36	100
3	-0,60	3654	11417	1418	3790	143	390
4	-0,50	3654	11417	2106	5438	319	853
5	-0,40	3654	11417	2778	6922	563	1472
6	-0,30	3654	11417	3437	8242	874	2232
7	0,00	0	0	-6871	-1999	-3825	-1257
8	0,10	0	0	-6593	-1938	-3150	-1060
9	0,20	0	0	-6133	-1846	-2513	-870
10	0,30	0	0	-5491	-1724	-1930	-692
11	0,40	0	0	-4728	-1570	-1418	-527
12	0,50	0	0	-3940	-1386	-985	-379
13	0,60	0	0	-3152	-1170	-630	-251
14	0,70	0	0	-2364	-924	-355	-146
15	0,80	0	0	-1576	-647	-158	-67
16	0,90	0	0	-788	-339	-39	-17
17	1,00	0	0	0	0	0	0

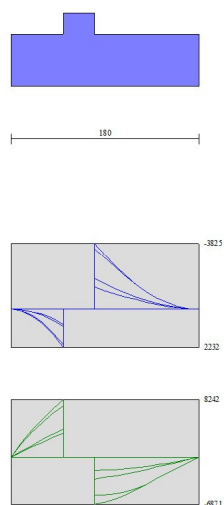


Fig. 14 - Fondazione

Elenco ferri

Simbologia adottata

n°	Indice del ferro
nf	numero ferri
D	diametro ferro espresso in [mm]
L	Lunghezza ferro espresso in [m]
P _{ferro}	Peso ferro espresso in [kg]

Computo metrico

	U.M.	Quantità	Prezzo unitario [Euro]	Importo [Euro]
Calcestruzzo in elevazione	[mc]	11,70	72.30	845.91
Calcestruzzo in fondazione	[mc]	9,00	61.97	557.73
Calcestruzzo magro	[mc]	2,00	46.48	92.96
Casseformi	[mq]	78.00	13.94	1087.32
Scavo a sezione obbligata	[mc]	12,60	9.30	117.18
Totale muro				2701.10
Totale				2701.10

Dichiarazioni secondo N.T.C. 2018 (punto 10.2)

Analisi e verifiche svolte con l'ausilio di codici di calcolo

Il sottoscritto, in qualità di calcolatore delle opere in progetto, dichiara quanto segue.

Tipo di analisi svolta

L'analisi strutturale e le verifiche sono condotte con l'ausilio di un codice di calcolo automatico. La verifica della sicurezza degli elementi strutturali è stata valutata con i metodi della scienza delle costruzioni.

Il calcolo dei muri di sostegno viene eseguito secondo le seguenti fasi:

- Calcolo della spinta del terreno
- Verifica a ribaltamento
- Verifica a scorrimento del muro sul piano di posa
- Verifica della stabilità complesso fondazione terreno (carico limite)
- Verifica della stabilità globale
- Calcolo delle sollecitazioni sia del muro che della fondazione, progetto delle armature e relative verifiche dei materiali.

L'analisi strutturale sotto le azioni sismiche è condotta con il metodo dell'analisi statica equivalente secondo le disposizioni del capitolo 7 del D.M. 17/01/2018.

La verifica delle sezioni degli elementi strutturali è eseguita con il metodo degli Stati Limite. Le combinazioni di carico adottate sono esaustive relativamente agli scenari di carico più gravosi cui l'opera sarà soggetta.

Origine e caratteristiche dei codici di calcolo

Titolo	MAX - Analisi e Calcolo Muri di Sostegno
Versione	16.0
Produttore	Aztec Informatica srl, Casali del Manco - loc. Casole Bruzio (CS)
Utente	Ing. Bertocchi Graziano
Licenza	AIU3870LJ

Affidabilità dei codici di calcolo

Un attento esame preliminare della documentazione a corredo del software ha consentito di valutarne l'affidabilità. La documentazione fornita dal produttore del software contiene un'esauriente descrizione delle basi teoriche, degli algoritmi impiegati e l'individuazione dei campi d'impiego. La società produttrice Aztec Informatica srl ha verificato l'affidabilità e la robustezza del codice di calcolo attraverso un numero significativo di casi prova in cui i risultati dell'analisi numerica sono stati confrontati con soluzioni teoriche.

Modalità di presentazione dei risultati

La relazione di calcolo strutturale presenta i dati di calcolo tale da garantirne la leggibilità, la corretta interpretazione e la riproducibilità. La relazione di calcolo illustra in modo esaustivo i dati in ingresso ed i risultati delle analisi in forma tabellare.

Informazioni generali sull'elaborazione

Il software prevede una serie di controlli automatici che consentono l'individuazione di errori di modellazione, di non rispetto di limitazioni geometriche e di armatura e di presenza di elementi non verificati. Il codice di calcolo consente di visualizzare e controllare, sia in forma grafica che tabellare, i dati del modello strutturale, in modo da avere una visione consapevole del comportamento corretto del modello strutturale.

Giudizio motivato di accettabilità dei risultati

I risultati delle elaborazioni sono stati sottoposti a controlli dal sottoscritto utente del software. Tale valutazione ha compreso il confronto con i risultati di semplici calcoli, eseguiti con metodi tradizionali. Inoltre sulla base di considerazioni riguardanti gli stati tensionali e deformativi determinati, si è valutata la validità delle scelte operate in sede di schematizzazione e di modellazione della struttura e delle azioni.

In base a quanto sopra, io sottoscritto asserisco che l'elaborazione è corretta ed idonea al caso specifico, pertanto i risultati di calcolo sono da ritenersi validi ed accettabili.

PIANO DI MANUTENZIONE DELLA PARTE STRUTTURALE DELL'OPERA

1. Premessa.

Il presente Piano di manutenzione e' da considerarsi come elemento complementare al progetto strutturale che ne prevede, pianifica e programma l'attività di manutenzione dell'intervento al fine di mantenerne nel tempo la funzionalità, le caratteristiche di qualità, l'efficienza ed il valore economico.

Tale piano di manutenzione delle strutture, coordinato con quello generale della costruzione, costituisce parte essenziale della progettazione strutturale. Viene corredato del manuale d'uso, del manuale di manutenzione e del programma di manutenzione delle strutture.

2. Scheda identificativa dell'opera.

I lavori consistono nella realizzazione di magazzino interrato con relativo accesso.

Nel seguito si forniscono alcuni dati necessari.

Indirizzo: Via Padre Paolo Belotti - Cenate Sopra (BG)

Proprietà: COMUNE DI CENATE SOPRA

Progettazione strutturale: Dott. Ing. Graziano Bertocchi

3. Descrizione intervento strutturale.

Trattasi di strutture dalle seguenti caratteristiche:

- BERLINESE DI MCROPALI TIRANTATA PER SOSTEGNO SCAVO - MICROPALI 114X6,3 - TIRANTI PASSIVI IN BARRE DYWIDAG DIAM. 24-26,5 mm, CORDOLO DI DISTRIBUZIONE DI TESTA IN C.A.
- CLS MAGRO AL 250 sp. 10 cm CON RETE DIAM. 6 MAGLIA 20X20 SU TUTTA LA SUPERFICIE
- FONDAZIONI LINEARI MAGAZZINO DIM. 100X40h e 90x40h cm.
- MURI IN C.A. sp. 30 cm
- PILASTRI IN C.A. diam. 30 cm.
- SOLAIO PREDALLE $H=5+25+5=35$ cm
- TRAVE C.A. RIALZATA.
- CORDOLI IN SPESSORE DI SOLAIO

Il Progettista

Dott. Ing. Graziano Bertocchi

OPERE DI FONDAZIONE ED INTERRATE

Elementi del sistema edilizio atti a trasmettere al terreno le azioni esterne e il peso proprio della struttura

LIVELLO MINIMO DELLE PRESTAZIONI

- Resistenza ai carichi e alle sollecitazioni previste in fase di progettazione.

MODALITA' DI CONTROLLO

- Controllo visivo atto a riscontrare possibili anomalie che precedano fenomeni di cedimenti strutturali.

PERIODICITA'

- Annuale.

PROBLEMI RISCONTRABILI

- Formazione di fessurazioni o crepe.
- Corrosione delle armature.
- Disgregazione del copriferro con evidenza barre di armatura

POSSIBILI CAUSE

- Alternanza di penetrazione e di ritiro dell'acqua.

TIPO DI INTERVENTO (in ogni caso consultare preventivamente un tecnico strutturale).

- Riparazioni localizzate delle parti strutturali.
- Ripristino di parti strutturali in calcestruzzo armato.
- Protezione dei calcestruzzi da azioni disgreganti.
- Protezione delle armature da azioni disgreganti.

STRUMENTI ATTI A MIGLIORARE LA CONSERVAZIONE DELL'OPERA

- Vernici, malte e trattamenti speciali.
- Prodotti contenenti resine idrofuganti e altri additivi specifici.

OPERE IN ELEVAZIONE IN CEMENTO ARMATO

Elementi del sistema edilizio aventi il compito di resistere alle azioni verticali ed orizzontali agenti sulla parte di struttura fuori terra e di trasmetterle alle opere di fondazione.

LIVELLO MINIMO DELLE PRESTAZIONI

- Resistenza ai carichi e alle sollecitazioni previste in fase di progettazione.
- Adeguata resistenza meccanica a compressione.
- Buona resistenza termica ed un'elevata permeabilità al passaggio del vapor acqueo.
- Adeguata resistenza al fuoco.

CARATTERISTICHE MINIME DEI MATERIALI

- Calcestruzzo: R_{ck} minimo: 30 N/mm².

MODALITA' DI CONTROLLO

- Controllo visivo atto a riscontrare possibili anomalie che precedano fenomeni di cedimenti strutturali.

PERIODICITA'

- Annuale.

PROBLEMI RISCONTRABILI

- Insorgere di efflorescenze o comparsa di muffe.
- Formazione di fessurazioni o crepe.
- Corrosione delle armature.
- Disgregazione o deterioramento del cemento con conseguente perdita degli aggregati.
- Movimenti relativi fra i giunti.
- Formazioni di bolle d'aria.

POSSIBILI CAUSE

- Alternanza di penetrazione e di ritiro dell'acqua.

TIPO DI INTERVENTO (in ogni caso consultare preventivamente un tecnico strutturale).

- Riparazioni localizzate delle parti strutturali.
- Ripristino di parti strutturali in calcestruzzo armato.
- Protezione dei calcestruzzi da azioni disgreganti,
- Protezione delle armature da azioni disgreganti.

STRUMENTI ATTI A MIGLIORARE LA CONSERVAZIONE DELL'OPERA

- Vernici, malte e trattamenti speciali.
- Prodotti contenenti resine idrofuganti e altri additivi specifici.

OPERE IN ACCIAIO

Elementi del sistema edilizio aventi il compito di resistere alle azioni di progetto e di trasmetterle alle fondazioni ed alle altre parti strutturali ad essi collegate.

LIVELLO MINIMO DELLE PRESTAZIONI

- adeguata resistenza meccanica.

MODALITA' DI CONTROLLO

- Controllo visivo atto a riscontrare possibili anomalie che precedano fenomeni di cedimenti strutturali.

PERIODICITA'

- Annuale.

PROBLEMI RISCONTRABILI

- Fenomeni di deterioramento e degrado dei materiali.
- Dissesto delle strutture dovuti a cedimenti differenziali.

POSSIBILI CAUSE

- Distacco fra i vari componenti.
- Anomalie incrementi dei carichi da sopportare.
- Fenomeni atmosferici.
- Incendi.

TIPO DI INTERVENTO (in ogni caso consultare preventivamente un tecnico strutturale).

- Riparazioni localizzate delle parti strutturali.
- Verifica del serraggio fra gli elementi giuntati.
- Ripristino o sostituzione delle parti deteriorate.

ACCORGIMENTI ATTI A MIGLIORARE LA CONSERVAZIONE DELL'OPERA

- Vernici protettive.
- Altri additivi specifici.

FINE