

Provincia di Brescia

Settore EDILIZIA SCOLASTICA E DIREZIONALE

Ufficio Progettazione Edilizia Scolastica e Direzione dei Lavori

Edificio scolastico:

I.I.S. "G. BONSIGNORI"

Ubicazione:

Comune di Remedello, via Avis

Intervento:

**Messa in sicurezza
ed efficientamento energetico**

AREA TECNICA E
DELL'AMBIENTE



**PROVINCIA
DI BRESCIA**

Oggetto tavola:

Tabulati di calcolo post - intervento

Numero tavola:

L.240.20.PE.D.304

info

Scala:

DOC.

Il Direttore del Settore delle Grandi Infrastrutture:

Dott. Arch. Giovan Maria Mazzoli

R.U.P.:

Arch. Daniela Massarelli

Progettista:

Ing. Luca Vitali

Direttore Lavori:

Collaboratori:

Progettista Strutture:

Ing. Luca Vitali

C.S.P.:

Ing. Luca Vitali

C.S.E.:

Nome File:

Redatto da:

Ing. Luca Vitali

Verificato da:

Data:

Luglio 2020

Data e Numero Revisione:

Progetto Esecutivo

Sommario

1. Tipo Analisi svolta	2
2. RELAZIONE GENERALE	7
3. RELAZIONE DI CALCOLO	19
4. VERIFICA STATICA DEI MASCHI MURARI	27
5. VERIFICA PUSHOVER	54
6. SETTI SISMICI	97
7. OPERE DI FONDAZIONE	103
8. RELAZIONE GEOTECNICA	107

1. Tipo Analisi svolta

- Tipo di analisi e motivazione

L'analisi per le combinazioni delle azioni permanenti e variabili è stata condotta in regime elastico lineare.

Per quanto riguarda le azioni simiche, tenendo conto che per tali azioni si vogliono determinare le prestazioni in termini di capacità in spostamento e di danno per i vari stati limite previsti dalla norma si è reso necessario effettuare un insieme di analisi statiche non lineari incrementali modellando esplicitamente le caratteristiche non lineari degli elementi strutturali.

- Metodo di risoluzione della struttura

La struttura è stata modellata con il metodo degli elementi finiti utilizzando vari elementi di libreria specializzati per schematizzare i vari elementi strutturali.

Nel modello sono stati tenuti in conto i disassamenti tra i vari elementi strutturali schematizzandoli come vincoli cinematici rigidi. La presenza di eventuali orizzontamenti e' stata tenuta in conto o con vincoli cinematici rigidi o con modellazione della soletta con elementi SHELL. I vincoli tra i vari elementi strutturali e quelli con il terreno sono stati modellati in maniera congruente al reale comportamento strutturale.

I legami costitutivi utilizzati nelle analisi globali finalizzate al calcolo delle sollecitazioni sono del tipo elastico lineare.

- Metodo di verifica sezionale

Le verifiche sono state condotte con il metodo degli stati limite (SLU e SLE) utilizzando i coefficienti parziali della normativa di cui al DM 17/01/2018.

Per le verifiche sezionali degli elementi in c.a. ed acciaio sono stati utilizzati i seguenti legami:

Legame parabola rettangolo per il cls

Legame elastico perfettamente plastico o incrudente a duttilità limitata per l'acciaio

- Combinazioni di carico adottate

Le combinazioni di calcolo considerate sono quelle previste dal DM 17/01/2018 per i vari stati limite e per le varie azioni e tipologie costruttive. In particolare, ai fini delle verifiche degli stati limite, sono state considerate le combinazioni delle azioni di cui al § 2.5.3 delle NTC 2018, per i seguenti casi di carico:

SLO	SI
SLD	SI
SLV	SI
SLC	NO
SLU terreno A1 – Approccio 1/ Approccio 2	SI-CON NTC18 SOLO APPROCCIO 2
SLU terreno A2 – Approccio 1	NON PREVISTA DALLE NTC18

- Motivazione delle combinazioni e dei percorsi di carico

Il sottoscritto progettista ha verificato che le combinazioni prese in considerazione per il calcolo sono sufficienti a garantire il soddisfacimento delle prestazioni sia per gli stati limite ultimi che per gli stati limite di esercizio.

Le combinazioni considerate ai fini del progetto tengono infatti in conto le azioni derivanti dai pesi propri, dai carichi permanenti, dalle azioni variabili, dalle azioni termiche e dalle azioni sismiche combinate utilizzando i coefficienti parziali previsti dalle NTC 2018 per le prestazioni di SLU ed SLE.

In particolare per le azioni sismiche si sono considerati i percorsi di carico di tipo affine come descritti precedentemente. Tale insieme di percorsi di carico risultano scelti in modo da avere informazioni adeguate sulla risposta non lineare della struttura in tutte le direzioni ed in tutte le condizioni, ovvero sia nello stato integro che nello stato finale vicino al collasso.

Origine e Caratteristiche dei codici di calcolo

Produttore	S.T.S. srl
Titolo	CDSWin
Versione	Rel. 2020
Nro Licenza	17731

Ragione sociale completa del produttore del software:

S.T.S. s.r.l. Software Tecnico Scientifico S.r.l.

Via Tre Torri n°11 – Complesso Tre Torri

95030 Sant'Agata li Battiati (CT).

• ***Affidabilità dei codici utilizzati***

L'affidabilità del codice utilizzato e la sua idoneità al caso in esame, è stata attentamente verificata sia effettuando il raffronto tra casi prova di cui si conoscono i risultati esatti sia esaminando le indicazioni, la documentazione ed i test forniti dal produttore stesso.

La S.T.S. s.r.l., a riprova dell'affidabilità dei risultati ottenuti, fornisce direttamente on-line i test sui casi prova liberamente consultabili all'indirizzo:

<http://www.stsweb.it/area-utenti/test-validazione.html>

Validazione dei codici

L'opera in esame non e' di importanza tale da necessitare un calcolo indipendente eseguito con altro software da altro calcolista

Presentazione sintetica dei risultati

Una sintesi del comportamento della struttura e' consegnata nelle tabelle di sintesi dei risultati, riportate in appresso, e nelle rappresentazioni grafiche allegate in coda alla presente relazione in cui sono rappresentate le principali grandezze (deformate, sollecitazioni, etc..) per le parti piu' sollecitate della struttura in esame.

Tabellina Riassuntiva delle % Massa Eccitata

Il numero dei modi di vibrare considerato (6) ha permesso di mobilitare le seguenti percentuali delle masse della struttura, per le varie direzioni:

DIREZIONE	% MASSA
X	100
Y	100
Z	NON SELEZIONATA

Tabellina Riassuntiva degli Spostamenti SLO/SLD

Stato limite	Status Verifica
SLO	Vedi 'Tabellina riassuntiva delle PushOver'
SLD	Vedi 'Tabellina riassuntiva delle PushOver'

Tabellina riassuntiva delle PushOver

Numero PushOver	PgaSLO/Pga81%	PgaSLD/Pga63%	PgaSLV/Pga10%	PgaSLC/Pga5%
1	2.891	3.681	1.568	0
2	3.266	4.112	1.568	0
3	5.189	4.112	1.568	0
4	5.189	4.112	1.568	0
5	3.46	4.112	1.568	0
6	3.943	4.112	1.568	0
7	5.189	4.112	1.568	0
8	5.189	4.112	1.568	0
9	3.191	4.112	1.568	0
10	2.956	3.753	1.568	0
11	5.189	4.112	1.568	0
12	5.189	4.112	1.568	0
13	3.908	4.112	1.568	0
14	3.563	4.112	1.568	0
15	5.189	4.112	1.568	0
16	5.052	4.003	1.526	0
17	2.843	3.579	1.568	0
18	3.363	4.112	1.568	0

19	5.189	4.112	1.568	0
20	5.189	4.112	1.568	0
21	3.4	4.112	1.568	0
22	4.123	4.112	1.568	0
23	5.126	4.062	1.548	0
24	5.189	4.112	1.568	0
25	3.079	4.04	1.568	0
26	3.089	3.947	1.568	0
27	5.189	4.112	1.568	0
28	5.189	4.112	1.568	0
29	3.7	4.112	1.568	0
30	3.738	4.112	1.568	0
31	5.189	4.112	1.568	0
32	5.189	4.112	1.568	0
Min. PgaSL/Pga%	2.843	3.579	1.526	0

Tabellina riassuntiva verifiche Murature

Tipo Verifica	Non Verif/Totale	Coeff. Sicur. Minimi	STATUS
Maschi – Statiche	0 su 158		VERIFICATO
Maschi – Sisma Ortog.	0 su 158	1.65	VERIFICATO
Maschi – Sisma Parall.	0 su 158		NON ESEGUITA
Architravi	0 su 0		NON PRESENTE
Meccanismi Locali	0 su 0		NON PRESENTE

Informazioni sull' elaborazione

Il software e' dotato di propri filtri e controlli di autodiagnostica che intervengono sia durante la fase di definizione del modello sia durante la fase di calcolo vero e proprio.

In particolare il software è dotato dei seguenti filtri e controlli:

- Filtri per la congruenza geometrica del modello generato
- Controlli a priori sulla presenza di elementi non connessi, interferenze, mesh non congruenti o non adeguate.

Filtri sulla precisione numerica ottenuta, controlli su labilita' o eventuali mal condizionamenti delle matrici, con verifica dell'indice di condizionamento.

Controlli sulla verifiche sezionali e sui limiti dimensionali per i vari elementi strutturali in funzione della normativa utilizzata.

Controlli e verifiche sugli esecutivi prodotti.

Rappresentazioni grafiche di post-processo che consentono di evidenziare eventuali anomalie sfuggite all' autodiagnostica automatica.

In aggiunta ai controlli presenti nel software si sono svolti appositi calcoli su schemi semplificati, che si riportano nel seguito, che hanno consentito di riscontrare la correttezza della modellazione effettuata per la struttura in esame.

Giudizio motivato di accettabilità'

Il software utilizzato ha permesso di modellare analiticamente il comportamento fisico della struttura utilizzando la libreria disponibile di elementi finiti.

Le funzioni di visualizzazione ed interrogazione sul modello hanno consentito di controllare sia la coerenza geometrica che la adeguatezza delle azioni applicate rispetto alla realtà fisica.

Inoltre la visualizzazione ed interrogazione dei risultati ottenuti dall'analisi quali: sollecitazioni, tensioni, deformazioni, spostamenti e reazioni vincolari, hanno permesso un immediato controllo di tali valori con i risultati ottenuti mediante schemi semplificati della struttura stessa.

Si è inoltre riscontrato che le reazioni vincolari sono in equilibrio con i carichi applicati, e che i valori dei taglianti di base delle azioni sismiche sono confrontabili con gli omologhi valori ottenuti da modelli SDOF semplificati.

Sono state inoltre individuate un numero di travi ritenute significative e, per tali elementi, e' stata effettuata una apposita verifica a flessione e taglio.

Le sollecitazioni fornite dal solutore per tali travi, per le combinazioni di carico indicate nel tabulato di verifica del CDSWin, sono state validate effettuando gli equilibri alla rotazione e traslazione delle dette travi, secondo quanto meglio descritto nel calcolo semplificato, allegato alla presente relazione.

Si sono infine eseguite le verifiche di tali travi con metodologie semplificate e, confrontandole con le analoghe verifiche prodotte in automatico dal programma, si e' potuto riscontrare la congruenza di tali risultati con i valori riportati dal software.

Si è inoltre verificato che tutte le funzioni di controllo ed autodiagnostica del software abbiano dato tutte esito positivo.

Da quanto sopra esposto si può quindi affermare che il calcolo e' andato a buon fine e che il modello di calcolo utilizzato e' risultato essere rappresentativo della realtà fisica, anche in funzione delle modalità e sequenze costruttive.

2. RELAZIONE GENERALE

Per una immediata comprensione delle condizioni sismiche, si riporta il seguente:

RIEPILOGO PARAMETRI SISMICI

Vita Nominale	50
Classe d'Uso	3
Categoria del Suolo	C
Categoria Topografica	1
Latitudine del sito oggetto di edificazione	45.28129
Longitudine del sito oggetto di edificazione	10.37148

• INFORMAZIONI GENERALI SULL'ANALISI SVOLTA

NORMATIVA DI RIFERIMENTO

- D.M 17/01/2018 - Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni;
Circ. Ministero Infrastrutture e Trasporti 21 gennaio 2019, n. 7 Istruzioni per l'applicazione delle "Nuove norme tecniche per le costruzioni" di cui al D.M. 17 gennaio 2018;

REFERENZE TECNICHE (Cap. 12 D.M. 17.01.2018)

- UNI ENV 1992-1-1 - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
UNI EN 206-1/2001 - Calcestruzzo. Specificazioni, prestazioni, produzione e conformità.
UNI EN 1993-1-1 - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
UNI EN 1995-1 – Costruzioni in legno
UNI EN 1998-1 – Azioni sismiche e regole sulle costruzioni
UNI EN 1998-5 – Fondazioni ed opere di sostegno

MISURA DELLA SICUREZZA

Il metodo di verifica della sicurezza adottato è quello degli Stati Limite (SL) che prevede due insiemi di verifiche rispettivamente per gli stati limite ultimi S.L.U. e gli stati limite di esercizio S.L.E..

La sicurezza viene quindi garantita progettando i vari elementi resistenti in modo da assicurare che la loro resistenza di calcolo sia sempre maggiore delle corrispondente domanda in termini di azioni di calcolo.

Le norme precisano che la sicurezza e le prestazioni di una struttura o di una parte di essa devono essere valutate in relazione all'insieme degli stati limite che verosimilmente si possono verificare durante la vita normale.

Prescrivono inoltre che debba essere assicurata una robustezza nei confronti di azioni eccezionali.

Le prestazioni della struttura e la vita nominale sono riportati nei successivi tabulati di calcolo della struttura.

La sicurezza e le prestazioni saranno garantite verificando gli opportuni stati limite definiti di concerto al Committente in funzione dell'utilizzo della struttura, della sua vita nominale e di quanto stabilito dalle norme di cui al D.M. 17/01/2018 e successive modifiche ed integrazioni.

In particolare si è verificata:

- la sicurezza nei riguardi degli stati limite ultimi (S.L.U.) che possono provocare eccessive deformazioni permanenti, crolli parziali o globali, dissesti, che possono compromettere l'incolumità delle persone e/o la perdita di beni, provocare danni ambientali e sociali, mettere fuori servizio l'opera. Per le verifiche sono stati utilizzati i coefficienti parziali relativi alle azioni ed alle resistenze dei materiali in accordo a quanto previsto dal D.M. 17/01/2018 per i vari tipi di materiale. I valori utilizzati sono riportati nel fascicolo delle elaborazioni numeriche allegate;

la sicurezza nei riguardi degli stati limite di esercizio (S.L.E.) che possono limitare nell'uso e nella durata l'utilizzo della struttura per le azioni di esercizio. In particolare di concerto con il committente e coerentemente alle norme tecniche si sono definiti i limiti riportati nell'allegato fascicolo delle calcolazioni;

la sicurezza nei riguardi dello stato limite del danno (S.L.D.) causato da azioni sismiche con opportuni periodi di ritorno definiti di concerto al committente ed alle norme vigenti per le costruzioni in zona sismica;

robustezza nei confronti di opportune azioni accidentali in modo da evitare danni sproporzionati in caso di incendi, urti, esplosioni, errori umani;

Per quanto riguarda le fasi costruttive intermedie la struttura non risulta cimentata in maniera più gravosa della fase finale.

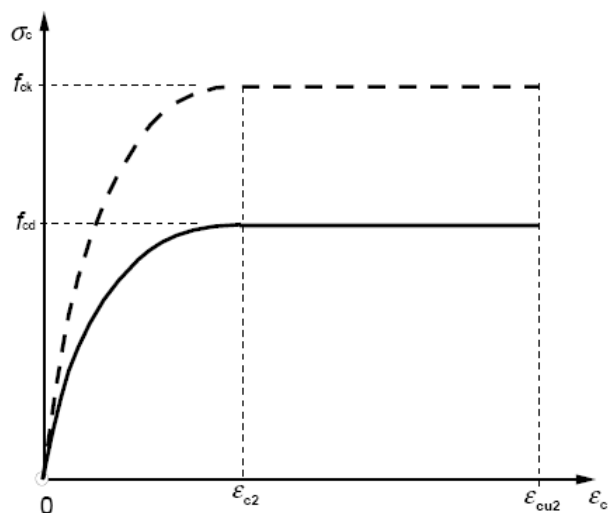
MODELLI DI CALCOLO

Si sono utilizzati come modelli di calcolo quelli esplicitamente richiamati nel D.M. 17/01/2018.

Per quanto riguarda le azioni sismiche ed in particolare per la determinazione del fattore di struttura, dei dettagli costruttivi e le prestazioni sia agli S.L.U. che allo S.L.D. si fa riferimento al D.M. 17/01/18 e alla circolare del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti del 21 gennaio 2019, n. 7 la quale è stata utilizzata come norma di dettaglio.

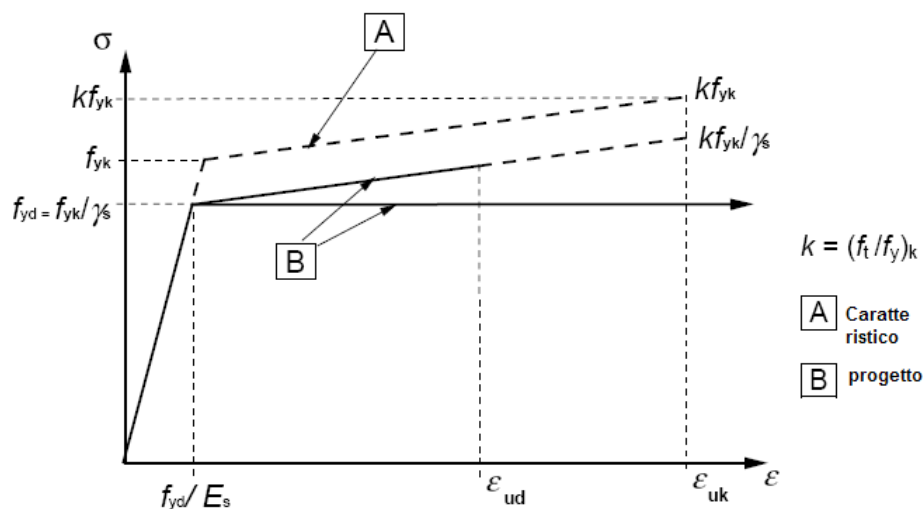
La definizione quantitativa delle prestazioni e le verifiche sono riportati nel fascicolo delle elaborazioni numeriche allegate.

Per le verifiche sezionali i legami utilizzati sono:



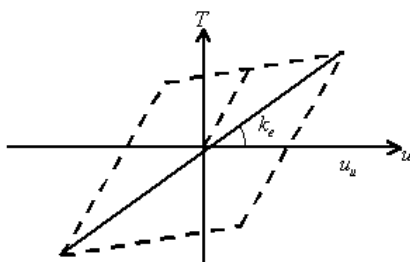
Legame costitutivo di progetto parabola-rettangolo per il calcestruzzo.

Il valore ε_{cu2} nel caso di analisi non lineari sarà valutato in funzione dell'effettivo grado di confinamento esercitato dalle staffe sul nucleo di calcestruzzo.



Legame costitutivo di progetto elastico perfettamente plastico o incrudente a duttilità limitata per l'acciaio.

- legame rigido plastico per le sezioni in acciaio di classe 1 e 2 e elastico lineare per quelle di classe 3 e 4;
legame elastico lineare per le sezioni in legno;
legame elasto-viscoso per gli isolatori.



Legame costitutivo per gli isolatori.

Il modello di calcolo utilizzato risulta rappresentativo della realtà fisica per la configurazione finale anche in funzione delle modalità e sequenze costruttive.

• AZIONI SULLA COSTRUZIONE

AZIONI AMBIENTALI E NATURALI

Si è concordato con il committente che le prestazioni attese nei confronti delle azioni sismiche siano verificate agli stati limite, sia di esercizio che ultimi individuati riferendosi alle prestazioni della costruzione nel suo complesso, includendo gli elementi strutturali, quelli non strutturali e gli impianti.

Gli stati limite di esercizio sono:

- Stato Limite di Operatività (S.L.O.)
- Stato Limite di Danno (S.L.D.)

Gli stati limite ultimi sono:

- Stato Limite di salvaguardia della Vita (S.L.V.)

- Stato Limite di prevenzione del Collasso (S.L.C.)

Le probabilità di superamento nel periodo di riferimento P_{VR} , cui riferirsi per individuare l'azione sismica agente in ciascuno degli stati limite considerati, sono riportate nella successiva tabella:

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%

Per la definizione delle forme spettrali (spettri elastici e spettri di progetto), in conformità ai dettami del D.M. 17/01/2018 § 3.2.3. sono stati definiti i seguenti termini:

- Vita Nominale del fabbricato;
- Classe d'Uso del fabbricato;
- Categoria del Suolo;
- Coefficiente Topografico;
- Latitudine e Longitudine del sito oggetto di edificazione.

Si è inoltre concordato che le verifiche delle prestazioni saranno effettuate per le azioni derivanti dalla neve, dal vento e dalla temperatura secondo quanto previsto dal cap. 3 del D.M. 17/01/18 e dalla Circolare del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti del 21 gennaio 2019 n. 7 per un periodo di ritorno coerente alla classe della struttura ed alla sua vita utile.

DESTINAZIONE D'USO E SOVRACCARICHI PER LE AZIONI ANTROPICHE

Per la determinazione dell'entità e della distribuzione spaziale e temporale dei sovraccarichi variabili si farà riferimento alla tabella del D.M. 17/01/2018 in funzione della destinazione d'uso.

I carichi variabili comprendono i carichi legati alla destinazione d'uso dell'opera; i modelli di tali azioni possono essere costituiti da:

- carichi verticali uniformemente distribuiti q_k [kN/m²]

- carichi verticali concentrati Q_k [kN]
- carichi orizzontali lineari H_k [kN/m]

Tabella 3.1.II – Valori dei carichi d’esercizio per le diverse categorie di edifici

Categ.	Ambienti	q_k [kN/m ²]	Q_k [kN]	H_k [kN/m]
A	Ambienti ad uso residenziale			
	Aree per attività domestiche e residenziali; sono compresi in questa categoria i locali di abitazione e relativi servizi, gli alberghi (ad esclusione delle aree soggette ad affollamento), camere di degenza di ospedali	2,00	2,00	1,00
	Scale comuni, balconi, ballatoi	4,00	4,00	2,00
B	Uffici			
	Cat. B1 – Uffici non aperti al pubblico	2,00	2,00	1,00
	Cat. B2 – Uffici aperti al pubblico	3,00	2,00	1,00
	Scale comuni, balconi, ballatoi	4,00	4,00	2,00
C	Ambienti suscettibili di affollamento			
	Cat. C1 Aree con tavoli, quali scuole, caffè, ristoranti, sale per banchetti, lettura e ricevimento	3,00	3,00	1,00
	Cat. C2 Aree con posti a sedere fissi, quali chiese, teatri, cinema, sale per conferenze e attesa, aule universitarie e aule magne	4,00	4,00	2,00
	Cat. C3 Ambienti privi di ostacoli al movimento delle persone, quali musei, sale per esposizioni, aree d'accesso a uffici, ad alberghi e ospedali, ad atri di stazioni ferroviarie	5,00	5,00	3,00
	Cat. C4. Aree con possibile svolgimento di attività fisiche, quali sale da ballo, palestre, palcoscenici	5,00	5,00	3,00
	Cat. C5. Aree suscettibili di grandi affollamenti, quali edifici per eventi pubblici, sale da concerto, palazzetti per lo sport e relative tribune, gradinate e piattaforme ferroviarie	5,00	5,00	3,00
	Scale comuni, balconi, ballatoi	Secondo categoria d'uso servita, con le seguenti limitazioni		
		≥4,00	≥4,00	≥2,00

D	Ambienti ad uso commerciale			
	Cat. D1 Negozi	4,00	4,00	2,00
	Cat. D2 Centri commerciali, mercati, grandi magazzini	5,00	5,00	2,00
	Scale comuni, balconi, ballatoi	Secondo categoria d'uso servita		
E	Aree per immagazzinamento e uso commerciale ed uso industriale			
	Cat. E1 Aree per accumulo di merci e relative aree d'accesso, quali biblioteche, archivi, magazzini, depositi, laboratori manifatturieri	≥ 6,00	7,00	1,00*
	Cat. E2 Ambienti ad uso industriale	da valutarsi caso per caso		
F – G	Rimesse e aree per traffico di veicoli (esclusi i ponti)			
	Cat. F Rimesse, aree per traffico, parcheggio e sosta di veicoli leggeri (peso a pieno carico fino a 30 kN)	2,50	2 x 10,00	1,00**
	Cat. G Aree per traffico e parcheggio di veicoli medi (peso a pieno carico compreso fra 30 kN e 160 kN), quali rampe d'accesso, zone di carico e scarico merci	da valutarsi caso per caso e comunque non minori di		
		5,00	2 x 50,00	1,00**
H-I-K	Coperture			
	Cat. H Coperture accessibili per sola manutenzione e riparazione	0,50	1,20	1,00
	Cat. I Coperture praticabili di ambienti di categoria d'uso compresa fra A e D	secondo categoria di appartenenza		
	Cat. K Coperture per usi speciali, quali impianti, eliporti	da valutarsi caso per caso		

* non comprende le azioni orizzontali eventualmente esercitate dai materiali immagazzinati.

** per i soli parapetti o partizioni nelle zone pedonali. Le azioni sulle barriere esercitate dagli automezzi dovranno essere valutate caso per caso

I valori nominali e/o caratteristici q_k , Q_k ed H_k di riferimento sono riportati nella Tab. 3.1.II. delle N.T.C. 2018. In presenza di carichi verticali concentrati Q_k essi sono stati applicati su impronte di carico appropriate all'utilizzo ed alla forma dello orizzontamento.

In particolare si considera una forma dell'impronta di carico quadrata pari a 50 x 50 mm, salvo che per le rimesse ed i parcheggi, per i quali i carichi si sono applicano su due impronte di 200 x 200 mm, distanti assialmente di 1,80 m.

AZIONE SISMICA

Ai fini delle N.T.C. 2018 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.

Le componenti possono essere descritte, in funzione del tipo di analisi adottata, mediante una delle seguenti rappresentazioni:

- accelerazione massima attesa in superficie;
- accelerazione massima e relativo spettro di risposta attesi in superficie;
- accelerogramma.

l'azione in superficie è stata assunta come agente su tali piani.

Le due componenti ortogonali indipendenti che descrivono il moto orizzontale sono caratterizzate dallo stesso spettro di risposta. L'accelerazione massima e lo spettro di risposta della componente verticale attesa in superficie sono determinati sulla base dell'accelerazione massima e dello spettro di risposta delle due componenti orizzontali.

In allegato alle N.T.C. 2018, per tutti i siti considerati, sono forniti i valori dei precedenti parametri di pericolosità sismica necessari per la determinazione delle azioni sismiche.

AZIONI DOVUTE AL VENTO

Le azioni del vento sono state determinate in conformità al §3.3 del D.M. 17/01/18 e della Circolare del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti del 21 gennaio 2019 n. 7. Si precisa che tali azioni hanno valenza significativa in caso di strutture di elevata snellezza e con determinate caratteristiche tipologiche come ad esempio le strutture in acciaio.

AZIONI DOVUTE ALLA TEMPERATURA

E' stato tenuto conto delle variazioni giornaliere e stagionali della temperatura esterna, irraggiamento solare e convezione comportano variazioni della distribuzione di temperatura nei singoli elementi strutturali, con un delta di temperatura di 15° C.

Nel calcolo delle azioni termiche, si è tenuto conto di più fattori, quali le condizioni climatiche del sito, l'esposizione, la massa complessiva della struttura, la eventuale presenza di elementi non strutturali isolanti, le

temperature dell'aria esterne (Cfr. § 3.5.2), dell'aria interna (Cfr. § 3.5.3) e la distribuzione della temperatura negli elementi strutturali (Cfr § 3.5.4) viene assunta in conformità ai dettami delle N.T.C. 2018.

NEVE

Il carico provocato dalla neve sulle coperture, ove presente, è stato valutato mediante la seguente espressione di normativa:

$$q_s = \mu_i \cdot q_{sk} \cdot C_E \cdot C_t \quad (\text{Cfr. §3.3.7})$$

in cui si ha:

q_s = carico neve sulla copertura;

μ_i = coefficiente di forma della copertura, fornito al (Cfr. § 3.4.5);

q_{sk} = valore caratteristico di riferimento del carico neve al suolo [kN/m^2], fornito al (Cfr. § 3.4.2) delle N.T.C. 2018

per un periodo di ritorno di 50 anni;

C_E = coefficiente di esposizione di cui al (Cfr. § 3.4.3);

C_t = coefficiente termico di cui al (Cfr. § 3.4.4).

AZIONI ANTROPICHE E PESI PROPRI

Nel caso delle spinte del terrapieno sulle pareti di cantinato (ove questo fosse presente), in sede di valutazione di tali carichi, (a condizione che non ci sia grossa variabilità dei parametri geotecnici dei vari strati così come individuati nella relazione geologica), è stata adottata una sola tipologia di terreno ai soli fini della definizione dei lati di spinta e/o di eventuali sovraccarichi.

COMBINAZIONI DI CALCOLO

Le combinazioni di calcolo considerate sono quelle previste dal D.M. 17/01/2018 per i vari stati limite e per le varie azioni e tipologie costruttive.

In particolare, ai fini delle verifiche degli stati limite si definiscono le seguenti combinazioni delle azioni per cui si rimanda al § 2.5.3 delle N.T.C. 2018. Queste sono:

- Combinazione fondamentale, generalmente impiegata per gli stati limite ultimi (S.L.U.) (2.5.1);

- Combinazione caratteristica (rara), generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (S.L.E.) irreversibili, da utilizzarsi nelle verifiche alle tensioni ammissibili di cui al § 2.7 (2.5.2);
- Combinazione frequente, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (S.L.E.) reversibili (2.5.3);
- Combinazione quasi permanente (S.L.E.), generalmente impiegata per gli effetti a lungo termine (2.5.4);
- Combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi e di esercizio connessi all'azione sismica E (v. § 3.2 form. 2.5.5);
- Combinazione eccezionale, impiegata per gli stati limite ultimi connessi alle azioni eccezionali di progetto Ad (v. § 3.6 form. 2.5.6).

Nelle combinazioni per S.L.E., si intende che vengono omessi i carichi Q_{kj} che danno un contributo favorevole ai fini delle verifiche e, se del caso, i carichi G_2 .

Altre combinazioni sono da considerare in funzione di specifici aspetti (p. es. fatica, ecc.). Nelle formule sopra riportate il simbolo + vuol dire "combinato con".

I valori dei coefficienti parziali di sicurezza γ_{Gi} e γ_{Qj} sono dati in § 2.6.1, Tab. 2.6.I.

Nel caso delle costruzioni civili e industriali le verifiche agli stati limite ultimi o di esercizio devono essere effettuate per la combinazione dell'azione sismica con le altre azioni già fornita in § 2.5.3 form. 3.2.16 delle N.T.C. 2018.

Gli effetti dell'azione sismica saranno valutati tenendo conto delle masse associate ai carichi gravitazionali (form. 3.2.17).

I valori dei coefficienti ψ_{2j} sono riportati nella Tabella 2.5.I..

La struttura deve essere progettata così che il degrado nel corso della sua vita nominale, purché si adotti la normale manutenzione ordinaria, non pregiudichi le sue prestazioni in termini di resistenza, stabilità e funzionalità, portandole al di sotto del livello richiesto dalle presenti norme.

Le misure di protezione contro l'eccessivo degrado devono essere stabilite con riferimento alle previste condizioni ambientali.

La protezione contro l'eccessivo degrado deve essere ottenuta attraverso un'opportuna scelta dei dettagli, dei materiali e delle dimensioni strutturali, con l'eventuale applicazione di sostanze o ricoprimenti protettivi, nonché con l'adozione di altre misure di protezione attiva o passiva.

La definizione quantitativa delle prestazioni e le verifiche sono riportati nel fascicolo delle elaborazioni numeriche allegate.

COMBINAZIONI DELLE AZIONI SULLA COSTRUZIONE

Le azioni definite come al § 2.5.1 delle N.T.C. 2018 sono state combinate in accordo a quanto definito al § 2.5.3. applicando i coefficienti di combinazione come di seguito definiti:

Categoria/Azione variabile	ψ_{0i}	ψ_{1i}	ψ_{2i}
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 Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	1,0	0,9	0,8
Categoria F Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso ≤ 30 kN)	0,7	0,7	0,6
Categoria G Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso > 30 kN)	0,7	0,5	0,3
Categoria H Coperture	0,0	0,0	0,0
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

Tabella 2.5.1 – Valori dei coefficienti di combinazione

I valori dei coefficienti parziali di sicurezza γ_{Gi} e γ_{Qj} utilizzati nelle calcolazioni sono dati nelle N.T.C. 2018 in § 2.6.1, Tab. 2.6.1.

• TOLLERANZE

Nelle calcolazioni si è fatto riferimento ai valori nominali delle grandezze geometriche ipotizzando che le tolleranze ammesse in fase di realizzazione siano conformi alle euronorme EN 1992-1991- EN206 - EN 1992-2005:

– Copriferro –5 mm (EC2 4.4.1.3)

Per dimensioni ≤ 150 mm ± 5 mm

Per dimensioni ≈ 400 mm ± 15 mm

Per dimensioni ≥ 2500 mm ± 30 mm

Per i valori intermedi interpolare linearmente.

• DURABILITÀ

Per garantire la durabilità della struttura sono state prese in considerazioni opportuni stati limite di esercizio (S.L.E.) in funzione dell'uso e dell'ambiente in cui la struttura dovrà vivere limitando sia gli stati tensionali che nel caso delle opere in calcestruzzo anche l'ampiezza delle fessure. La definizione quantitativa delle prestazioni, la classe di esposizione e le verifiche sono riportati nel fascicolo delle elaborazioni numeriche allegate.

Inoltre per garantire la durabilità, così come tutte le prestazioni attese, è necessario che si ponga adeguata cura sia nell'esecuzione che nella manutenzione e gestione della struttura e si utilizzino tutti gli accorgimenti utili alla conservazione delle caratteristiche fisiche e dinamiche dei materiali e delle strutture. La qualità dei materiali e le dimensioni degli elementi sono coerenti con tali obiettivi.

Durante le fasi di costruzione il direttore dei lavori implementerà severe procedure di controllo sulla qualità dei materiali, sulle metodologie di lavorazione e sulla conformità delle opere eseguite al progetto esecutivo nonché alle prescrizioni contenute nelle "Norme Tecniche per le Costruzioni" D.M. 17/01/2018 e relative Istruzioni.

- **PRESTAZIONI ATTESE AL COLLAUDO**

La struttura a collaudo dovrà essere conforme alle tolleranze dimensionali prescritte nella presente relazione, inoltre relativamente alle prestazioni attese esse dovranno essere quelle di cui al § 9 del D.M. 17/01/2018.

Ai fini della verifica delle prestazioni il collaudatore farà riferimento ai valori di tensioni, deformazioni e spostamenti desumibili dall'allegato fascicolo dei calcoli statici per il valore delle azioni pari a quelle di esercizio.

3. RELAZIONE DI CALCOLO

Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il progetto delle armature, la verifica delle tensioni di lavoro dei materiali e del terreno.

- **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

I calcoli sono condotti nel pieno rispetto della normativa vigente e, in particolare, la normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione è costituita dalle *Norme Tecniche per le Costruzioni*, emanate con il D.M. 17/01/2018 pubblicato nel suppl. 8 G.U. 42 del 20/02/2018, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 21 Gennaio 2019, n. 7 “*Istruzioni per l'applicazione dell'aggiornamento delle norme tecniche per le costruzioni*”.

- **METODI DI CALCOLO**

I metodi di calcolo adottati per il calcolo sono i seguenti:

- 1) Per i carichi statici: *METODO DELLE DEFORMAZIONI*;
- 2) Per i carichi sismici: metodo dell'*ANALISI MODALE* o dell'*ANALISI SISMICA STATICA EQUIVALENTE*.

Per lo svolgimento del calcolo si è accettata l'ipotesi che, in corrispondenza dei piani sismici, i solai siano infinitamente rigidi nel loro piano e che le masse ai fini del calcolo delle forze di piano siano concentrate alle loro quote.

- **CALCOLO SPOSTAMENTI E CARATTERISTICHE**

Il calcolo degli spostamenti e delle caratteristiche viene effettuato con il metodo degli elementi finiti (**F.E.M.**).

Possono essere inseriti due tipi di elementi:

- 1) Elemento monodimensionale asta (*beam*) che unisce due nodi aventi ciascuno 6 gradi di libertà. Per maggiore precisione di calcolo, viene tenuta in conto anche la deformabilità a taglio e quella assiale di questi elementi. Queste aste, inoltre, non sono considerate flessibili da nodo a nodo ma hanno sulla parte iniziale e finale due tratti infinitamente rigidi formati dalla parte di trave inglobata nello spessore del pilastro; questi tratti rigidi forniscono al nodo una dimensione reale.
- 2) L'elemento bidimensionale shell (*quad*) che unisce quattro nodi nello spazio. Il suo comportamento è duplice, funziona da lastra per i carichi agenti sul suo piano, da piastra per i carichi ortogonali.

Assemblate tutte le matrici di rigidezza degli elementi in quella della struttura spaziale, la risoluzione del sistema viene perseguita tramite il *metodo di Cholesky*.

Ai fini della risoluzione della struttura, gli spostamenti X e Y e le rotazioni attorno l'asse verticale Z di tutti i nodi che giacciono su di un impalcato dichiarato rigido sono mutuamente vincolati.

- **RELAZIONE SUI MATERIALI**

Le caratteristiche meccaniche dei materiali sono descritti nei tabulati riportati nel seguito per ciascuna tipologia di materiale utilizzato.

- **ANALISI SISMICA DINAMICA**

L'analisi sismica dinamica è stata svolta con il metodo dell'analisi modale; la ricerca dei modi e delle relative frequenze è stata perseguita con il *metodo di Jacobi*.

I modi di vibrazione considerati sono in numero tale da assicurare l'eccitazione di più dell'85% della massa totale della struttura.

Per ciascuna direzione di ingresso del sisma si sono valutate le forze applicate spazialmente agli impalcati di ogni piano (forza in X, forza in Y e momento).

Le forze orizzontali così calcolate vengono ripartite fra gli elementi irrigidenti (pilastri e pareti di taglio), ipotizzando i solai dei piani sismici infinitamente rigidi assialmente.

Per la verifica della struttura si è fatto riferimento all'analisi modale, pertanto sono prima calcolate le sollecitazioni e gli spostamenti modali e poi viene calcolato il loro valore efficace.

I valori stampati nei tabulati finali allegati sono proprio i suddetti valori efficaci e pertanto l'equilibrio ai nodi perde di significato. I valori delle sollecitazioni sismiche sono combinate linearmente (in somma e in differenza) con quelle per carichi statici per ottenere le sollecitazioni per sisma nelle due direzioni di calcolo.

Gli angoli delle direzioni di ingresso dei sismi sono valutati rispetto all'asse X del sistema di riferimento globale.

- **VERIFICHE**

Le verifiche, svolte secondo il metodo degli stati limite ultimi e di esercizio, si ottengono involupando tutte le condizioni di carico prese in considerazione.

In fase di verifica è stato differenziato l'elemento trave dall'elemento pilastro. Nell'elemento trave le armature sono disposte in modo asimmetrico, mentre nei pilastri sono sempre disposte simmetricamente.

Per l'elemento trave, l'armatura si determina suddividendola in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante, valutando per tali conci le massime aree di armatura superiore ed inferiore richieste in base ai momenti massimi riscontrati nelle varie combinazioni di carico esaminate. Lo stesso criterio è stato adottato per il calcolo delle staffe.

Anche l'elemento pilastro viene scomposto in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante. Vengono però riportate le armature massime richieste nella metà superiore (testa) e inferiore (piede).

La fondazione su travi rovesce è risolta contemporaneamente alla sovrastruttura tenendo in conto sia la rigidezza flettente che quella torcente, utilizzando per l'analisi agli elementi finiti l'elemento asta su suolo elastico alla *Winkler*.

Le travate possono incrociarsi con angoli qualsiasi e avere dei disassamenti rispetto ai pilastri su cui si appoggiano.

La ripartizione dei carichi, data la natura matriciale del calcolo, tiene automaticamente conto della rigidezza relativa delle varie travate convergenti su ogni nodo.

Le verifiche per gli elementi bidimensionali (setti) vengono effettuate sovrapponendo lo stato tensionale del comportamento a lastra e di quello a piastra. Vengono calcolate le armature delle due facce dell'elemento bidimensionale disponendo i ferri in due direzioni ortogonali.

- **DIMENSIONAMENTO MINIMO DELLE ARMATURE.**

Per il calcolo delle armature sono stati rispettati i minimi di legge di seguito riportati:

TRAVI:

Area minima delle staffe pari a $1.5 \cdot b$ mmq/ml, essendo b lo spessore minimo dell'anima misurato in mm, con passo non maggiore di 0,8 dell'altezza utile e con un minimo di 3 staffe al metro. In prossimità degli appoggi o di carichi concentrati per una lunghezza pari all'altezza utile della sezione, il passo minimo sarà 12 volte il diametro minimo dell'armatura longitudinale.

Armatura longitudinale in zona tesa $\geq 0,15\%$ della sezione di calcestruzzo. Alle estremità è disposta una armatura inferiore minima che possa assorbire, allo stato limite ultimo, uno sforzo di trazione uguale al taglio.

In zona sismica, nelle zone critiche il passo staffe è non superiore al minimo di:

- un quarto dell'altezza utile della sezione trasversale;
- 175 mm e 225 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
- 6 volte e 8 volte il diametro minimo delle barre longitudinali considerate ai fini delle verifiche, rispettivamente per CDA e CDB;
- 24 volte il diametro delle armature trasversali.

Le zone critiche si estendono, per CDB e CDA, per una lunghezza pari rispettivamente a 1 e 1,5 volte l'altezza della sezione della trave, misurata a partire dalla faccia del nodo trave-pilastro. Nelle zone critiche della trave il rapporto fra l'armatura compressa e quella tesa è maggiore o uguale a 0,5.

PILASTRI:

Armatura longitudinale compresa fra 0,3% e 4% della sezione effettiva e non minore di $0,10 \cdot N_{ed}/f_{yd}$;

Barre longitudinali con diametro ≥ 12 mm;

Diametro staffe ≥ 6 mm e comunque $\geq 1/4$ del diametro max delle barre longitudinali, con interasse non maggiore di 30 cm.

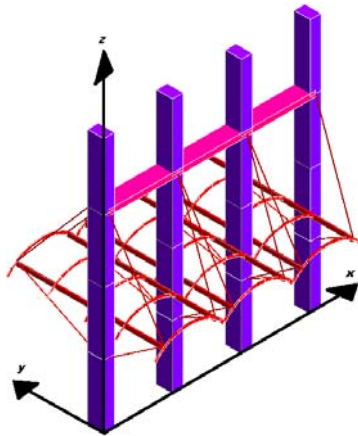
In zona sismica l'armatura longitudinale è almeno pari all'1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento è non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:

- $1/3$ e $1/2$ del lato minore della sezione trasversale, rispettivamente per CDA e CDB;
- 125 mm e 175 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
- 6 e 8 volte il diametro delle barre longitudinali che collegano, rispettivamente per CDA e CDB.

- **SISTEMI DI RIFERIMENTO**

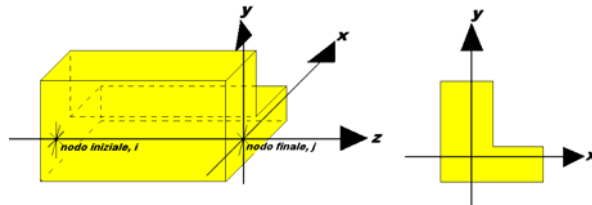
1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

Il sistema di riferimento globale è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali (O-XYZ) dove l'asse Z rappresenta l'asse verticale rivolto verso l'alto. Le rotazioni sono considerate positive se concordi con gli assi vettori:



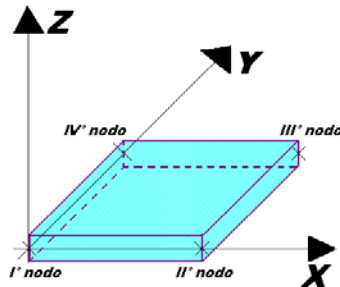
2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

Il sistema di riferimento locale delle aste, inclinate o meno, è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse Z coincidente con l'asse longitudinale dell'asta ed orientamento dal nodo iniziale al nodo finale, gli assi X ed Y sono orientati come nell'archivio delle sezioni:



3) SISTEMA LOCALE DELL'ELEMENTO SHELL

Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse X coincidente con la direzione fra il primo ed il secondo nodo di input, l'asse Y giacente nel piano dello shell e l'asse Z in direzione dello spessore:



- UNITÀ DI MISURA**

Si adottano le seguenti unità di misura:

[lunghezze]	= m
[forze]	= kgf / daN
[tempo]	= sec
[temperatura]	= °C

- CONVENZIONI SUI SEGNI**

I carichi agenti sono:

1) Carichi e momenti distribuiti lungo gli assi coordinati;

2) Forze e coppie nodali concentrate sui nodi.

Le forze distribuite sono da ritenersi positive se concordi con il sistema di riferimento locale dell'asta, quelle concentrate sono positive se concordi con il sistema di riferimento globale.

I gradi di libertà nodali sono gli omologhi agli enti forza, e quindi sono definiti positivi se concordi a questi ultimi.

□ VERIFICA ESTESA STATICA ELEMENTI IN MURATURA

La verifica per le azioni statiche sugli elementi murari è stata effettuata secondo le modalità di seguito riassunte.

a) CALCOLO DELLE ECCENTRICITÀ

Eccentricità accidentale trasversale:

$$e_a = h / 200$$

dove con **h** si è indicata l'altezza complessiva del muro. Tale valore di eccentricità si utilizza per intero nella sezione di testa, per metà in quella di mezzera e si annulla nella sezione al piede.

Eccentricità strutturale trasversale:

$$e_s = M / N$$

essendo:

M = momento flettente complessivo dovuto alle azioni di calcolo, tra cui l'eccentricità della risultante del carico del solaio, la pressione orizzontale dovuta all'azione del vento o del terrapieno, l'eccentricità di posizionamento del muro sovrastante e l'effetto di azioni orizzontali spingenti.

N = sforzo normale complessivo agente sulla sezione da verificare.

Eccentricità strutturale longitudinale:

$$e_b = M_b / N$$

essendo:

M_b = momento flettente complessivo dovuto alle azioni di calcolo, tra cui l'eccentricità della risultante del carico del solaio, la pressione orizzontale dovuta all'azione del vento o del terrapieno, l'eccentricità di posizionamento del muro sovrastante e l'effetto di azioni orizzontali spingenti lungo la direzione del muro.

N = sforzo normale complessivo agente sulla sezione da verificare.

Eccentricità trasversale di calcolo:

$$e = |e_s| + |e_a|$$

In ogni caso il valore dell'eccentricità trasversale di calcolo per ciascuna sezione di verifica non può essere inferiore ad **h** / 200 o superiore a 1/3 dello spessore del muro. Nel primo caso questa si porrà comunque pari ad

$h / 200$; nel secondo caso la verifica si riterrà non soddisfatta.

b) CALCOLO DEI COEFFICIENTI DI ECCENTRICITÀ

Si calcola il seguente coefficiente:

$$m = 6 e / t$$

essendo t lo spessore del muro, nel caso di eccentricità trasversale, o la lunghezza, nel caso di eccentricità longitudinale.

c) CALCOLO DELLA SNELLEZZA DELLA PARETE

$$l = (r h) / t$$

Essendo r il fattore laterale di vincolo, posto in questo calcolo sempre pari ad 1.

d) CALCOLO DEI COEFFICIENTI DI RIDUZIONE

Il calcolo dei coefficienti F_i , in funzione di m e l , viene effettuato per doppia interpolazione con la seguente tabella:

l	Coefficiente di eccentricità $m = 6 * e / t$				
	0	0,5	1,0	1,5	2,0
0	1,00	0,74	0,59	0,44	0,33
5	0,97	0,71	0,55	0,39	0,27
10	0,86	0,61	0,45	0,27	0,15
15	0,69	0,48	0,32	0,17	-
20	0,53	0,36	0,23	-	-

In nessun caso è ammessa l'estrapolazione di tale tabella. Quindi per valori di snellezza ed eccentricità per i quali non è ricavabile un valore di F_i , la verifica si riterrà non soddisfatta. In caso di eccentricità longitudinale si pone l pari a 0.

e) VERIFICA

La verifica verrà effettuata utilizzando il metodo agli stati limite ultimi. La condizione che soddisfa la verifica della sezione sarà la seguente:

$$s = N / (F_i F_b A) \leq f_d$$

essendo:

N = sforzo normale complessivo agente nella sezione;

F_i = coefficiente di parzializzazione trasversale per la sezione i -esima (testa, mezzeria o piede);

F_b = coefficiente di parzializzazione longitudinale per la sezione di piede (pari ad 1 per le altre sezioni);

A = area della sezione;

f_d = resistenza di calcolo della muratura.

□ VERIFICA ELEMENTI IN MURATURA PER SISMA ORTOGONALE

Viene svolta la verifica per ciascun muro anche per le azioni generate dalla componente dell'azione sismica ortogonale al piano del muro. In conseguenza di ciò si generano una pressione distribuita lungo tutta la superficie del muro, dovuta al suo peso proprio, e delle eventuali azioni concentrate dovute a masse che gravano sul muro nei punti ove esso non risulti efficacemente vincolato a un impalcato rigido.

A prescindere dalle direzioni di ingresso del sisma selezionate per la struttura, ciascuna verifica locale dei muri viene svolta considerando il sisma agente proprio nella direzione ortogonale al muro di volta in volta esaminato. Le sollecitazioni derivanti da tali azioni verranno ricavate anche in base all'analisi complessiva della struttura, tenendo quindi conto della posizione mutua tra i muri, della disposizione degli impalcati rigidi e della eventuale presenza di cordoli e tiranti.

Il calcolo della pressione e delle forze orizzontali è svolto in ottemperanza ai punti 7.2.3 e 7.8.2.2.3

La distribuzione delle sollecitazioni è calcolata seguendo un andamento proporzionale alla situazione di collasso cinematico in cui si formano tre cerniere allineate in verticale sul singolo paramento.

La verifica è svolta confrontando la coppia di sollecitazioni **M** e **N** di calcolo con quelle che garantiscono l'equilibrio nella situazione limite a rottura, con sezione parzializzata e sigma di compressione uniforme nel tratto reagente pari a **0,85 F_d**. La verifica a taglio è svolta invece confrontando la tensione tangenziale media della sezione con quella limite del materiale incrementata per un valore pari a **0,4** volte la sigma media di compressione

□ VERIFICA MECCANISMI LOCALI DI COLLASSO PER LA MURATURA

La verifica è effettuata in base al punto 8.7.1, secondo le direttive previste dalla *Circolare 21 gennaio 2019* al capitolo C8.7.1.2e le indicazioni presenti nelle *"Schede illustrative dei principali meccanismi di collasso locali negli edifici esistenti in muratura e dei relativi modelli cinematici di analisi"*, curate dalla *Protezione Civile* e dalla *Reluiss*.

Il calcolo è effettuato utilizzando l'analisi cinematica lineare (semplificata) con fattore **q** pari a 2, per lo stato limite di salvaguardia della vita. La verifica consiste nel verificare che l'accelerazione spettrale di attivazione **a₀^{*}** soddisfi ciascuna delle seguenti disequazioni:

$$a_0^* \geq a_g(P_{VR}) S / q$$

$$a_0^* \geq S_e(T_1) g (Z / H) / q$$

dove:

a_g = accelerazione sismica al suolo, funzione di **P_{VR}**, cioè della probabilità **P** di superamento dello stato limite di salvaguardia della vita (pari al 10%) e della vita di riferimento **VR** della struttura come definiti punto 3.2

S = prodotto del coefficiente di amplificazione stratigrafica e del coefficiente di amplificazione topografica, come definiti al punto 3.2.3.2.1

q = il fattore di struttura, che si è posto pari a 2;

S_e = spettro elastico, come definito al punto 3.2.3.2.1, funzione del periodo **T₁**, relativo al primo modo di vibrare della struttura;

Z / H = approssima la forma del primo modo di vibrare della struttura normalizzato a 1 in sommità, essendo **H** l'altezza complessiva dell'edificio e **Z** l'altezza del punto più basso della porzione di muratura interessata dal meccanismo, entrambe misurate a partire dalla quota di fondazione dell'edificio;

g = coefficiente di partecipazione modale, che viene approssimato con l'espressione **g = 3 N / (2 N + 1)**, essendo **N** il numero di piani dell'edificio;

L'accelerazione spettrale di attivazione è data dalla seguente formula:

$$a_0^* = a_0 g / (e^* FC)$$

essendo:

a_0 = moltiplicatore dell'azione sismica che causa il collasso del meccanismo, ricavato applicando il principio dei lavori virtuali;

g = accelerazione di gravità;

e^* = frazione di massa partecipante, come definita al punto C8.7.1.2.1.3 della *Circolare 2019*;

FC = fattore di confidenza (nel caso in cui per la valutazione del moltiplicatore **a_0** non si tenga conto della resistenza a compressione della muratura, con conseguente arretramento della linea ideale del ribaltamento, il fattore di confidenza sarà comunque posto pari a quello relativo al livello di conoscenza **LC1**).

Si tiene conto della presenza di eventuali tiranti o comunque altra tipologia di elementi facenti parte della struttura nel suo complesso in grado di creare una azione di tipo stabilizzante, così come si prende in considerazione l'effetto instabilizzante di carichi spingenti dovuti a volte o altre tipologie di carico che abbiano tale effetto.

In caso di muratura a doppia cortina si considera che il ribaltamento possa avvenire per le due porzioni di muratura, quella esterna e quella interna, in modo indipendente.

In presenza di cordolature di testa non adeguatamente ammorsate alla muratura sottostante, non si tiene in alcun conto a fini stabilizzanti dell'effetto dovuto all'attrito tra cordolo e muratura, dal momento che in presenza di azione sismica l'effetto di tale attrito potrebbe essere aleatorio a causa delle azioni sussultorie.

In caso di meccanismo della tipologia di flessione orizzontale in cui si tiene conto di un effetto di confinamento, alle azioni agenti sugli elementi facenti parte del meccanismo si aggiunge un effetto stabilizzante dato ad una doppia coppia di forze, agenti con asse vettore verticale. Per ciascuna coppia la forza è assegnata pari alla tensione **0,85 F_d** , intesa come agente su metà dello spessore del muro e per un'altezza pari alla linea di frattura interessata dal meccanismo. Il braccio della coppia invece sarà assunto pari alla metà dello spessore del muro stesso.

L'effetto del confinamento può essere garantito dalla presenza di corpi di fabbrica adiacenti alla zona interessata al meccanismo o da una apposita tirantatura disposta allo scopo parallelamente alla muratura e opportunamente ancorata, in grado di impedire spostamenti orizzontali delle imposte a partire dalle quali si innesca il meccanismo di flessione fuori piano, ingenerando così una specie di effetto arco interno alla muratura, che viene schematizzato, come appena esposto, in forma di arco a tre cerniere, considerando il centro di ciascuna cerniera nel semi-spessore di muro compresso in condizioni di limite per la resistenza alla compressione.

□ VERIFICA EQUIVALENZA CERCHIATURE

Alcuni elementi murari forati possono essere modellati come privi di foro, nel caso sia soddisfatta una verifica di equivalenza tra la cerchiatura realizzata nel foro e la porzione di muratura mancante. Tale equivalenza si considera soddisfatta se risulta che la rigidezza della cerchiatura sia circa equivalente alla rigidezza di un elemento in muratura di dimensioni pari a quelle del foro, al lordo dello spessore della cerchiatura, e la resistenza della cerchiatura sia pari o superiore a quello dell'elemento di muratura eliminata. Rigidezza e resistenza sono riferite ad una forza orizzontale applicata in testa all'elemento e ad esso complanare.

Il calcolo si effettua ipotizzando l'elemento in muratura con vincolo di testa che impedisce la rotazione, mentre per la cerchiatura si adotta l'ipotesi di telaio a comportamento shear-type. Per entrambi si prevede un vincolo di incastro al piede.

Si ipotizza che in fase di realizzazione la cerchiatura abbia uno sviluppo chiuso, quindi che sia presente il traverso inferiore, al fine di garantire l'ipotesi di incastro. Inoltre si richiede che l'intera cerchiatura sia adeguatamente ancorata alla muratura circostante in modo diffuso lungo tutto il perimetro.

Per il calcolo della rigidezza della muratura si considera un modulo elastico fessurato, pari cioè alla met... di

quello nominale relativo al materiale.

Per il calcolo della resistenza della muratura si considerano cautelativamente i valori di resistenza f_k ed f_{kv} non ridotti per il coefficiente parziale del materiale e per il fattore di confidenza. Per il cemento armato o l'acciaio della cerchiatura si adottano i valori di modulo elastico e resistenza che si utilizzano normalmente per le verifiche agli stati limite.

4. VERIFICA STATICA DEI MASCHI MURARI

Prima di eseguire la verifica pushover, è stata condotta la verifica statica dei maschi murari e la verifica per sisma ortogonale. Entrambe le verifiche hanno avuto esito positivo.

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della geometria dei maschi murari

Quota	: Numero della quota di riferimento, in ordine crescente dal basso verso l'alto
Muro	: Numero del maschio murario
Xin	: Ascissa del punto iniziale dell'asse del muro in pianta
Yin	: Ordinata del punto iniziale dell'asse del muro in pianta
Xfin	: Ascissa del punto finale dell'asse del muro in pianta
Yfin	: Ordinata del punto finale dell'asse del muro in pianta
Hsup	: Altezza della testa del muro rispetto alla fondazione
Hinf	: Altezza del piede del muro rispetto alla fondazione
Spess	: Spessore del muro
Lung	: Lunghezza del muro
H mur	: Altezza del muro
Ro	: Fattore laterale di vincolo
Lambda	: Snellezza del muro $Ro \times \frac{H_{mur}}{Spess}$
Mat	: Numero del materiale di cui è costituito il muro
Pia Sup	: Numero del piano a comportamento rigido cui il muro è saldamente collegato in testa. Lo zero sta a indicare che il muro non è collegato in testa a nessun impalcato rigido
Pia Inf	: Numero del piano a comportamento rigido cui il muro è saldamente collegato al piede. Lo zero sta a indicare che il muro non è collegato al piede a nessun impalcato rigido
Asta	: Numero dell'asta 3D corrispondente al muro nel modello utilizzato per il calcolo agli elementi finiti

II SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica statica a flessione dei maschi murari:

Quota	: Numero della quota di riferimento, in ordine crescente dal basso verso l'alto
Muro	: Numero del maschio murario
Sez.	: Sezione di verifica
Cmb fle	: Combinazione di carico più gravosa per la verifica
N	: Sforzo normale complessivo di calcolo agente sul muro
Mx	: Momento flettente complessivo di calcolo agente sul muro con asse vettore parallelo al piano medio
ecc.A	: Eccentricità trasversale accidentale, pari a 1/200 dell'altezza di interpiano
ecc.V	: Eccentricità trasversale M_x / N dovuta all'azione del vento o alla spinta di un terrapieno
ecc.X	: Eccentricità teorica di calcolo complessiva M_x / N
m.X	: $6 \times \frac{ecc.X}{Spessore}$ Coefficiente di eccentricità, pari a
FI.X	: Coefficiente di riduzione FI relativo a M_x
My	: Momento flettente complessivo di calcolo agente sul muro con asse vettore ortogonale al piano medio
ecc.Y	: Eccentricità teorica di calcolo complessiva M_y / N
m.Y	: $6 \times \frac{ecc.Y}{Lunghezza}$ Coefficiente di eccentricità, pari a
FI.Y	: Coefficiente di riduzione FI relativo a M_y
s max	: Tensione normale di calcolo nella sezione. Se=-99.99 la sezione e' completamente parzializzata (la sezione non verifica e non e' possibile calcolare la tensione).
s lim	: Tensione normale limite ammessa dal materiale

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica per sisma ortogonale dei maschi murari.

Quota	: Numero della quota di riferimento, in ordine crescente dal basso verso l'alto
Muro	: Numero del maschio murario
Sez.	: Sezione di verifica
Cmb ort	: Combinazione di carico più gravosa per la verifica
Coeff. sicur.	: Coefficiente di sicurezza
Nru	: Sforzo normale ultimo complessivo del muro associato all'eccentricità di calcolo
Vru	: Taglio ultimo complessivo del muro
Mru	: Momento flettente ultimo complessivo del muro associato all'eccentricità di calcolo
Nd	: Sforzo normale complessivo di calcolo agente sul muro
Vd	: Taglio complessivo di calcolo agente sul muro
Md	: Momento flettente complessivo di calcolo agente sul muro
PGA	: Accelerazione sismica al suolo necessaria per provocare il collasso del muro per sisma ortogonale (qualora richiesta per edifici esistenti)

GEOMETRIA MASCHI MURARI																
GEOMETRIA MASCHI MURARI																
Quota N.ro	Muro N.ro	Xin (m)	Yin (m)	Xfin (m)	Yfin (m)	Hsup (m)	Hinf (m)	Spess (cm)	Lung (cm)	Hmur (cm)	Ro	Lambda	Mat. N.ro	Pia Sup	Pia Inf	Asta N.ro
1	1	1,02	33,76	-0,01	42,12	3,40	0,00	25	842	340	1,00	12,76	26	1	0	36
1	2	0,00	42,14	0,78	42,14	3,40	0,00	25	78	340	1,00	12,76	26	1	0	41
1	3	2,43	42,14	3,98	42,14	3,40	0,00	25	155	340	1,00	12,76	26	1	0	46
1	4	5,63	42,14	6,50	42,14	3,40	0,00	25	87	340	1,00	12,76	26	1	0	51
1	5	6,50	42,12	6,50	35,53	3,40	0,00	25	659	340	1,00	12,76	26	1	0	56
1	6	6,50	35,53	6,50	34,33	3,40	0,00	25	120	340	1,00	12,76	26	1	0	61
1	7	6,50	34,33	6,50	33,76	3,40	0,00	25	57	340	1,00	12,76	26	1	0	64
1	8	5,01	33,76	0,98	33,76	3,40	0,00	25	403	340	1,00	12,76	26	1	0	68
1	9	5,12	29,93	5,35	29,93	3,40	0,00	25	24	340	1,00	12,76	26	1	0	73
1	10	6,55	29,93	6,98	29,93	3,40	0,00	25	43	340	1,00	12,76	26	1	0	76
1	11	6,50	42,02	8,52	42,02	3,40	0,00	50	202	340	1,00	6,38	23	1	0	81
1	12	10,92	42,02	13,48	42,02	3,40	0,00	50	256	340	1,00	6,38	23	1	0	88
1	13	15,88	42,02	17,26	42,02	3,40	0,00	50	139	340	1,00	6,38	23	1	0	92
1	14	6,87	33,88	6,87	34,33	3,40	0,00	50	45	340	1,00	6,38	27	1	0	99
1	15	6,87	34,33	6,87	35,53	3,40	0,00	50	120	340	1,00	6,38	27	1	0	102
1	16	6,87	35,53	6,87	42,02	3,40	0,00	50	649	340	1,00	6,38	27	1	0	107
1	17	6,50	33,88	7,55	33,88	3,40	0,00	50	105	340	1,00	6,38	23	1	0	110
1	18	7,55	33,88	8,35	33,88	3,40	0,00	50	80	340	1,00	6,38	23	1	0	115
1	19	8,35	33,88	8,67	33,88	3,40	0,00	50	32	340	1,00	6,38	23	1	0	118
1	20	8,67	33,88	9,57	33,88	3,40	0,00	50	90	340	1,00	6,38	23	1	0	121
1	21	9,57	33,88	11,07	33,88	3,40	0,00	50	150	340	1,00	6,38	23	1	0	124
1	22	12,27	33,88	12,86	33,88	3,40	0,00	50	59	340	1,00	6,38	23	1	0	127
1	23	17,27	33,88	17,27	35,30	3,40	0,00	70	142	340	1,00	4,56	27	1	0	132
1	24	17,42	42,02	17,42	42,80	3,40	0,00	40	79	340	1,00	7,97	23	1	0	136
1	25	17,42	42,79	19,60	42,79	3,40	0,00	35	218	340	1,00	9,11	23	1	0	141

GEOMETRIA MASCHI MURARI																
GEOMETRIA MASCHI MURARI																
Quota N.ro	Muro N.ro	Xin (m)	Yin (m)	Xfin (m)	Yfin (m)	Hsup (m)	Hinf (m)	Spess (cm)	Lung (cm)	Hmur (cm)	Ro	Lambda	Mat. N.ro	Pia Sup	Pia Inf	Asta N.ro
1	26	21,00	42,79	21,60	42,79	3,40	0,00	35	60	340	1,00	9,11	23	1	0	148
1	27	23,00	42,79	24,13	42,79	3,40	0,00	35	113	340	1,00	9,11	23	1	0	153
1	28	25,54	42,79	26,13	42,79	3,40	0,00	35	59	340	1,00	9,11	23	1	0	160
1	29	27,53	42,79	28,64	42,79	3,40	0,00	35	111	340	1,00	9,11	23	1	0	165
1	30	28,64	42,79	30,04	42,79	3,40	0,00	35	140	340	1,00	9,11	23	1	0	170
1	31	30,04	42,79	30,64	42,79	3,40	0,00	35	60	340	1,00	9,11	23	1	0	173
1	32	32,04	42,79	33,15	42,79	3,40	0,00	35	111	340	1,00	9,11	23	1	0	180
1	33	17,26	33,81	18,12	33,81	3,40	0,00	35	86	340	1,00	9,11	23	1	0	189
1	34	19,52	33,81	20,43	33,81	3,40	0,00	35	91	340	1,00	9,11	23	1	0	194
1	35	22,13	33,81	22,46	33,81	3,40	0,00	35	33	340	1,00	9,11	23	1	0	199
1	36	22,46	33,81	23,10	33,81	3,40	0,00	35	64	340	1,00	9,11	23	1	0	202
1	37	23,10	33,81	24,50	33,81	3,40	0,00	35	140	340	1,00	9,11	23	1	0	205
1	38	24,50	33,81	25,06	33,81	3,40	0,00	35	56	340	1,00	9,11	23	1	0	210
1	39	26,46	33,81	26,69	33,81	3,40	0,00	35	23	340	1,00	9,11	23	1	0	212
1	40	26,69	33,81	27,36	33,81	3,40	0,00	35	67	340	1,00	9,11	23	1	0	215
1	41	28,76	33,81	29,35	33,81	3,40	0,00	35	59	340	1,00	9,11	23	1	0	220
1	42	29,34	33,81	29,98	33,81	3,40	0,00	35	64	340	1,00	9,11	23	1	0	223
1	43	32,18	33,81	32,66	33,81	3,40	0,00	35	48	340	1,00	9,11	23	1	0	226
1	44	32,66	33,81	33,33	33,81	3,40	0,00	35	67	340	1,00	9,11	23	1	0	229
1	45	34,66	42,80	37,07	42,80	3,40	0,00	35	241	340	1,00	9,11	23	1	0	238
1	46	34,91	33,81	35,68	33,81	3,40	0,00	35	77	340	1,00	9,11	23	1	0	241
1	47	35,68	33,81	36,58	33,81	3,40	0,00	35	90	340	1,00	9,11	23	1	0	246
1	48	36,59	33,81	37,07	33,81	3,40	0,00	35	48	340	1,00	9,11	23	1	0	247
1	49	5,07	0,23	0,95	33,75	3,40	0,00	25	3378	340	1,00	12,76	26	1	0	252
1	50	37,07	33,78	37,07	41,28	3,40	0,00	40	750	340	1,00	7,97	27	1	0	257
1	51	37,07	41,28	37,07	42,48	3,40	0,00	40	120	340	1,00	7,97	27	1	0	262
1	52	37,07	42,48	37,07	42,84	3,40	0,00	40	36	340	1,00	7,97	27	1	0	265
1	53	37,07	42,72	37,79	42,72	3,40	0,00	50	72	340	1,00	6,38	23	1	0	270
1	54	39,19	42,72	39,67	42,72	3,40	0,00	50	48	340	1,00	6,38	23	1	0	275
1	55	41,07	42,72	42,35	42,72	3,40	0,00	50	128	340	1,00	6,38	23	1	0	280
1	56	43,75	42,72	44,30	42,72	3,40	0,00	50	55	340	1,00	6,38	23	1	0	287
1	57	3,17	15,60	3,42	15,60	3,40	0,00	25	25	340	1,00	12,76	26	1	0	298
1	58	4,62	15,60	4,84	15,60	3,40	0,00	25	22	340	1,00	12,76	26	1	0	300
1	59	4,84	15,60	12,92	15,60	3,40	0,00	25	808	340	1,00	12,76	26	1	0	305
1	60	37,06	33,88	37,54	33,88	3,40	0,00	50	48	340	1,00	6,38	23	1	0	310
1	61	39,04	33,88	39,61	33,88	3,40	0,00	50	57	340	1,00	6,38	23	1	0	315
1	62	41,11	33,88	41,57	33,88	3,40	0,00	50	46	340	1,00	6,38	23	1	0	318
1	63	41,57	33,88	42,17	33,88	3,40	0,00	50	59	340	1,00	6,38	23	1	0	321
1	64	43,47	33,88	44,02	33,88	3,40	0,00	50	55	340	1,00	6,38	23	1	0	324
1	65	4,81	26,35	5,06	26,35	3,40	0,00	25	25	340	1,00	12,76	26	1	0	329
1	66	6,81	26,35	12,69	26,35	3,40	0,00	25	588	340	1,00	12,76	26	1	0	333
1	67	4,84	15,60	4,84	18,05	3,40	0,00	25	245	340	1,00	12,76	26	1	0	338
1	68	4,83	18,95	4,83	19,19	3,40	0,00	25	24	340	1,00	12,76	26	1	0	341
1	69	4,82	19,19	4,82	22,77	3,40	0,00	25	358	340	1,00	12,76	26	1	0	350
1	70	4,81	22,77	4,81	26,35	3,40	0,00	25	358	340	1,00	12,76	26	1	0	357
1	71	6,98	29,93	7,37	29,93	3,40	0,00	25	39	340	1,00	12,76	26	1	0	364
1	72	12,86	33,88	13,47	33,88	3,40	0,00	50	61	340	1,00	6,38	23	1	0	369
1	73	15,87	33,88	16,36	33,88	3,40	0,00	50	49	340	1,00	6,38	23	1	0	371
1	74	16,36	33,88	17,26	33,88	3,40	0,00	50	90	340	1,00	6,38	23	1	0	374
1	75	1,44	29,93	3,21	29,93	3,40	0,00	25	177	340	1,00	12,76	26	1	0	380
1	76	3,21	29,93	5,11	29,93	3,40	0,00	25	190	340	1,00	12,76	26	1	0	385
1	77	6,50	33,76	6,25	33,76	3,40	0,00	25	25	340	1,00	12,76	26	1	0	388
1	78	12,94	30,18	12,49	30,18	3,40	0,00	25	45	340	1,00	12,76	26	1	0	397
1	79	11,59	30,18	10,52	30,18	3,40	0,00	25	107	340	1,00	12,76	26	1	0	400
1	80	10,52	30,18	9,52	30,18	3,40	0,00	25	100	340	1,00	12,76	26	1	0	405
1	81	9,52	30,18	7,62	30,18	3,40	0,00	25	190	340	1,00	12,76	26	1	0	408
1	82	7,62	30,18	6,81	30,18	3,40	0,00	25	81	340	1,00	12,76	26	1	0	411
1	83	17,26	38,76	17,26	42,02	3,40	0,00	70	326	340	1,00	4,56	27	1	0	418
1	84	45,70	42,72	46,73	42,72	3,40	0,00	50	103	340	1,00	6,38	23	1	0	427
1	85	48,13	42,72	48,62	42,72	3,40	0,00	50	49	340	1,00	6,38	23	1	0	434
1	86	50,03	42,72	50,52	42,72	3,40	0,00	50	49	340	1,00	6,38	23	1	0	439
1	87	51,93	42,72	54,87	42,72	3,40	0,00	50	294	340	1,00	6,38	23	1	0	444
1	88	55,35	42,72	55,80	42,72	3,40	0,00	50	45	340	1,00	6,38	23	1	0	449
1	89	56,37	42,72	56,90	42,72	3,40	0,00	50	54	340	1,00	6,38	23	1	0	454
1	90	45,66	33,88	46,56	33,88	3,40	0,00	50	90	340	1,00	6,38	23	1	0	461
1	91	48,16	33,88	48,64	33,88	3,40	0,00	50	48	340	1,00	6,38	23	1	0	466
1	92	48,64	33,88	49,25	33,88	3,40	0,00	50	61	340	1,00	6,38	23	1	0	469
1	93	51,85	33,88	52,83	33,88	3,40	0,00	50	98	340	1,00	6,38	23	1	0	471

GEOMETRIA MASCHI MURARI																
GEOMETRIA MASCHI MURARI																
Quota N.ro	Muro N.ro	Xin (m)	Yin (m)	Xfin (m)	Yfin (m)	Hsup (m)	Hinf (m)	Spess (cm)	Lung (cm)	Hmur (cm)	Ro	Lambda	Mat. N.ro	Pia Sup	Pia Inf	Asta N.ro
1	94	52,83	33,88	53,50	33,88	3,40	0,00	50	67	340	1,00	6,38	23	1	0	474
1	95	53,50	33,88	54,90	33,88	3,40	0,00	50	140	340	1,00	6,38	23	1	0	479
1	96	54,90	33,88	55,53	33,88	3,40	0,00	50	63	340	1,00	6,38	23	1	0	482
1	97	56,43	33,88	56,91	33,88	3,40	0,00	50	48	340	1,00	6,38	23	1	0	485

GEOMETRIA MASCHI MURARI																
GEOMETRIA MASCHI MURARI																
Quota N.ro	Muro N.ro	Xin (m)	Yin (m)	Xfin (m)	Yfin (m)	Hsup (m)	Hinf (m)	Spess (cm)	Lung (cm)	Hmur (cm)	Ro	Lambda	Mat. N.ro	Pia Sup	Pia Inf	Asta N.ro
2	1	1,02	33,76	-0,01	42,12	7,10	3,40	25	842	370	1,00	13,96	26	2	1	528
2	2	0,00	42,14	0,78	42,14	7,10	3,40	25	78	370	1,00	13,96	26	2	1	531
2	3	2,43	42,14	3,98	42,14	7,10	3,40	25	155	370	1,00	13,96	26	2	1	534
2	4	5,63	42,14	6,50	42,14	7,10	3,40	25	87	370	1,00	13,96	26	2	1	537
2	5	6,50	33,76	6,50	34,33	7,10	3,40	25	57	370	1,00	13,96	26	2	1	540
2	6	6,50	35,53	6,50	42,12	7,10	3,40	25	659	370	1,00	13,96	26	2	1	543
2	7	6,50	42,12	8,52	42,12	7,10	3,40	30	202	370	1,00	11,63	23	2	1	547
2	8	10,92	42,12	13,48	42,12	7,10	3,40	30	256	370	1,00	11,63	23	2	1	551
2	9	15,88	42,12	17,26	42,12	7,10	3,40	30	139	370	1,00	11,63	23	2	1	555
2	10	6,87	33,88	6,87	34,33	7,10	3,40	30	45	370	1,00	11,63	27	2	1	558
2	11	6,87	35,53	6,87	42,02	7,10	3,40	30	649	370	1,00	11,63	27	2	1	561
2	12	6,50	33,78	7,55	33,78	7,10	3,40	30	105	370	1,00	11,63	23	2	1	563
2	13	8,35	33,78	8,67	33,78	7,10	3,40	30	32	370	1,00	11,63	23	2	1	568
2	14	9,57	33,78	11,07	33,78	7,10	3,40	30	150	370	1,00	11,63	23	2	1	571
2	15	12,27	33,78	12,86	33,78	7,10	3,40	30	59	370	1,00	11,63	23	2	1	574
2	16	1,44	29,93	3,21	29,93	7,10	3,40	25	177	370	1,00	13,96	26	2	1	577
2	17	17,42	42,02	17,42	42,80	7,10	3,40	30	79	370	1,00	11,63	23	2	1	582
2	18	17,42	42,82	19,60	42,82	7,10	3,40	30	218	370	1,00	11,63	23	2	1	585
2	19	21,00	42,82	21,60	42,82	7,10	3,40	30	59	370	1,00	11,63	23	2	1	589
2	20	23,00	42,82	24,13	42,82	7,10	3,40	30	113	370	1,00	11,63	23	2	1	592
2	21	25,54	42,82	26,13	42,82	7,10	3,40	30	59	370	1,00	11,63	23	2	1	596
2	22	27,53	42,82	28,64	42,82	7,10	3,40	30	111	370	1,00	11,63	23	2	1	599
2	23	30,04	42,82	30,65	42,82	7,10	3,40	30	61	370	1,00	11,63	23	2	1	603
2	24	32,04	42,82	33,15	42,82	7,10	3,40	30	111	370	1,00	11,63	23	2	1	607
2	25	17,27	33,78	18,12	33,78	7,10	3,40	30	85	370	1,00	11,63	23	2	1	612
2	26	22,46	33,78	23,10	33,78	7,10	3,40	30	64	370	1,00	11,63	23	2	1	617
2	27	24,50	33,78	25,06	33,78	7,10	3,40	30	56	370	1,00	11,63	23	2	1	621
2	28	26,69	33,78	27,36	33,78	7,10	3,40	30	67	370	1,00	11,63	23	2	1	624
2	29	28,76	33,78	29,34	33,78	7,10	3,40	30	58	370	1,00	11,63	23	2	1	627
2	30	32,66	33,78	33,33	33,78	7,10	3,40	30	67	370	1,00	11,63	23	2	1	632
2	31	34,66	42,82	37,07	42,82	7,10	3,40	30	241	370	1,00	11,63	23	2	1	637
2	32	34,91	33,78	35,68	33,78	7,10	3,40	30	77	370	1,00	11,63	23	2	1	639
2	33	36,58	33,78	37,07	33,78	7,10	3,40	30	49	370	1,00	11,63	23	2	1	643
2	34	37,07	42,82	37,79	42,82	7,10	3,40	30	72	370	1,00	11,63	23	2	1	646
2	35	39,19	42,82	39,67	42,82	7,10	3,40	30	49	370	1,00	11,63	23	2	1	649
2	36	41,07	42,82	42,35	42,82	7,10	3,40	30	128	370	1,00	11,63	23	2	1	652
2	37	43,74	42,82	44,30	42,82	7,10	3,40	30	56	370	1,00	11,63	23	2	1	656
2	38	37,07	33,78	37,07	41,28	7,10	3,40	35	750	370	1,00	9,97	27	2	1	658
2	39	37,07	42,48	37,07	42,84	7,10	3,40	35	36	370	1,00	9,97	27	2	1	661
2	40	45,70	42,82	46,73	42,82	7,10	3,40	30	103	370	1,00	11,63	23	2	1	666
2	41	48,13	42,82	48,63	42,82	7,10	3,40	30	50	370	1,00	11,63	23	2	1	670
2	42	50,03	42,82	50,53	42,82	7,10	3,40	30	50	370	1,00	11,63	23	2	1	673
2	43	51,93	42,82	54,87	42,82	7,10	3,40	30	294	370	1,00	11,63	23	2	1	676
2	44	56,37	42,82	56,90	42,82	7,10	3,40	30	54	370	1,00	11,63	23	2	1	680
2	45	48,64	33,78	49,25	33,78	7,10	3,40	30	61	370	1,00	11,63	23	2	1	686
2	46	52,83	33,78	53,50	33,78	7,10	3,40	30	67	370	1,00	11,63	23	2	1	689
2	47	54,89	33,78	55,53	33,78	7,10	3,40	30	64	370	1,00	11,63	23	2	1	693
2	48	56,43	33,78	56,90	33,78	7,10	3,40	30	48	370	1,00	11,63	23	2	1	696
2	49	5,01	33,76	0,98	33,76	7,10	3,40	25	403	370	1,00	13,96	26	2	1	701
2	50	37,07	33,78	37,54	33,78	7,10	3,40	30	48	370	1,00	11,63	23	2	1	704
2	51	39,03	33,78	39,61	33,78	7,10	3,40	30	58	370	1,00	11,63	23	2	1	707
2	52	41,11	33,78	41,57	33,78	7,10	3,40	30	46	370	1,00	11,63	23	2	1	709
2	53	43,47	33,78	44,03	33,78	7,10	3,40	30	56	370	1,00	11,63	23	2	1	713
2	54	16,36	33,78	17,26	33,78	7,10	3,40	30	90	370	1,00	11,63	23	2	1	719
2	55	6,25	33,76	6,50	33,76	7,10	3,40	25	25	370	1,00	13,96	26	2	1	723
2	56	5,12	29,93	5,35	29,93	7,10	3,40	25	24	370	1,00	13,96	26	2	1	726
2	57	5,35	29,93	6,55	29,93	7,10	3,40	25	120	370	1,00	13,96	26	2	1	732
2	58	6,55	29,93	6,98	29,93	7,10	3,40	25	43	370	1,00	13,96	26	2	1	736

GEOMETRIA MASCHI MURARI																
GEOMETRIA MASCHI MURARI																
Quota N.ro	Muro N.ro	Xin (m)	Yin (m)	Xfin (m)	Yfin (m)	Hsup (m)	Hinf (m)	Spess (cm)	Lung (cm)	Hmur (cm)	Ro	Lambda	Mat. N.ro	Pia Sup	Pia Inf	Asta N.ro
2	59	6,81	30,18	7,62	30,18	7,10	3,40	25	81	370	1,00	13,96	26	2	1	739
2	60	9,52	30,18	10,52	30,18	7,10	3,40	25	100	370	1,00	13,96	26	2	1	742
2	61	12,49	30,18	12,94	30,18	7,10	3,40	25	45	370	1,00	13,96	26	2	1	746

VERIFICA STATICA																	
VERIFICA STATICA																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	FI.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	FI.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO
1	1	Testa	1	30,47	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	24,47	180,56	OK
		Mezz.	1	37,44	0,05	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	30,07	180,56	OK
		Piede	1	44,42	0,10	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	6,42	14,5	0,10	0,95	37,69	180,56	OK
1	2	Testa	1	5,83	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	50,51	180,56	OK
		Mezz.	1	6,47	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	56,11	180,56	OK
		Piede	1	7,12	0,00	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,12	1,7	0,13	0,93	66,13	180,56	OK
1	3	Testa	1	8,33	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	36,32	180,56	OK
		Mezz.	1	9,61	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	41,92	180,56	OK
		Piede	1	10,90	0,00	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,01	0,1	0,01	1,00	47,65	180,56	OK
1	4	Testa	1	6,54	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	50,56	180,56	OK
		Mezz.	1	7,26	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	56,16	180,56	OK
		Piede	1	7,98	0,01	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,25	3,1	0,21	0,89	69,43	180,56	OK
1	5	Testa	1	38,58	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	39,58	180,56	OK
		Mezz.	1	44,04	0,07	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	45,18	180,56	OK
		Piede	1	49,50	0,14	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,32	0,7	0,01	1,00	50,94	180,56	OK
1	6	Testa	1	7,13	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	40,17	180,56	OK
		Mezz.	1	8,13	0,01	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	45,78	180,56	OK
		Piede	1	9,12	0,03	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,06	0,6	0,03	0,98	52,25	180,56	OK
1	7	Testa	1	3,40	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	40,31	180,56	OK
		Mezz.	1	3,87	0,01	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	45,91	180,56	OK
		Piede	1	4,34	0,01	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,01	0,2	0,02	0,99	52,11	180,56	OK
1	8	Testa	1	25,49	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	42,74	180,56	OK
		Mezz.	1	28,84	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	48,34	180,56	OK
		Piede	1	32,18	0,00	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	4,85	15,1	0,22	0,88	61,06	180,56	OK
1	9	Testa	1	1,80	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	51,25	180,56	OK
		Mezz.	1	1,99	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	56,85	180,56	OK
		Piede	1	2,19	0,00	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,1	0,03	0,98	63,53	180,56	OK
1	10	Testa	1	4,09	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	64,83	180,56	OK
		Mezz.	1	4,45	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	70,43	180,56	OK
		Piede	1	4,80	0,00	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,02	0,3	0,04	0,98	77,84	180,56	OK
1	11	Testa	1	21,00	1,08	1,6	0,0	6,7	0,81	0,58	0,00	0,0	0,00	1,00	35,67	170,39	OK
		Mezz.	1	25,01	0,56	0,8	0,0	3,0	0,36	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	32,98	170,39	OK
		Piede	1	29,02	0,04	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,35	1,2	0,04	0,98	34,89	170,39	OK
1	12	Testa	1	50,07	2,33	1,6	0,0	6,2	0,75	0,60	0,00	0,0	0,00	1,00	64,91	170,39	OK
		Mezz.	1	55,16	0,73	0,8	0,0	2,1	0,25	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	53,28	170,39	OK
		Piede	1	60,25	0,87	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,14	0,2	0,01	1,00	56,12	170,39	OK
1	13	Testa	1	15,54	1,01	1,6	0,0	8,1	0,97	0,53	0,00	0,0	0,00	1,00	42,24	170,39	OK
		Mezz.	1	18,29	0,41	0,8	0,0	3,0	0,36	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	35,06	170,39	OK
		Piede	1	21,05	0,20	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,01	0,1	0,00	1,00	36,19	170,39	OK
1	14	Testa	1	1,97	0,00	1,6	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	10,42	121,69	OK
		Mezz.	1	2,87	0,02	0,8	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	15,15	121,69	OK
		Piede	1	3,76	0,03	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,1	0,01	0,99	20,02	121,69	OK
1	15	Testa	1	5,24	0,00	1,6	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	10,38	121,69	OK
		Mezz.	1	7,63	0,04	0,8	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	15,11	121,69	OK
		Piede	1	10,01	0,08	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,05	0,5	0,03	0,99	20,13	121,69	OK
1	16	Testa	1	27,87	0,00	1,6	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	10,21	121,69	OK
		Mezz.	1	40,78	0,22	0,8	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	14,94	121,69	OK
		Piede	1	53,69	0,44	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,49	0,9	0,01	1,00	19,76	121,69	OK
1	17	Testa	1	8,42	0,60	1,6	0,0	8,8	1,05	0,50	0,00	0,0	0,00	1,00	31,91	170,39	OK

VERIFICA STATICA

VERIFICA STATICA

Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	1	10,50	0,29	0,8	0,0	3,6	0,43	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	27,97	170,39	OK
		Piede	1	12,58	0,02	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,41	3,3	0,19	0,90	31,73	170,39	OK
1	18	Testa	1	8,57	0,00	1,6	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	25,47	170,39	OK
		Mezz.	1	10,16	0,01	0,8	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	30,20	170,39	OK
		Piede	1	11,75	0,01	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,23	1,9	0,15	0,92	37,78	170,39	OK
1	19	Testa	1	3,94	0,32	1,6	0,0	9,8	1,18	0,46	0,00	0,0	0,00	1,00	53,23	170,39	OK
		Mezz.	1	4,58	0,16	0,8	0,0	4,3	0,51	0,68	0,00	0,0	0,00	1,00	42,22	170,39	OK
		Piede	1	5,22	0,01	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,02	0,4	0,07	0,96	40,18	170,39	OK
1	20	Testa	1	12,67	0,00	1,6	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	33,48	170,39	OK
		Mezz.	1	14,46	0,01	0,8	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	38,21	170,39	OK
		Piede	1	16,25	0,02	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,30	1,8	0,12	0,94	45,88	170,39	OK
1	21	Testa	1	26,31	1,52	1,6	0,0	7,4	0,88	0,56	0,00	0,0	0,00	1,00	62,68	170,39	OK
		Mezz.	1	29,29	0,75	0,8	0,0	3,3	0,40	0,73	0,00	0,0	0,00	1,00	53,28	170,39	OK
		Piede	1	32,28	0,02	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,75	2,3	0,09	0,95	53,75	170,39	OK
1	22	Testa	1	20,41	1,28	1,6	0,0	7,9	0,95	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	127,61	170,39	OK
		Mezz.	1	21,59	0,49	0,8	0,0	3,1	0,37	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	97,08	170,39	OK
		Piede	1	22,77	0,30	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,12	0,5	0,05	0,97	93,79	170,39	OK
1	23	Testa	1	18,48	0,00	1,6	0,0	1,6	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	20,62	121,69	OK
		Mezz.	1	22,43	0,18	0,8	0,0	1,6	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	25,04	121,69	OK
		Piede	1	26,39	0,36	0,0	0,0	1,6	0,14	0,90	2,74	10,4	0,44	0,77	38,14	121,69	OK
1	24	Testa	1	7,53	0,00	1,6	0,0	1,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	30,61	170,39	OK
		Mezz.	1	8,77	0,00	0,8	0,0	1,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	35,69	170,39	OK
		Piede	1	10,02	0,00	0,0	0,0	1,6	0,24	0,78	0,15	1,5	0,11	0,94	43,31	170,39	OK
1	25	Testa	1	25,69	0,35	1,6	0,0	3,0	0,51	0,63	0,00	0,0	0,00	1,00	53,84	170,39	OK
		Mezz.	1	28,73	0,11	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	50,76	170,39	OK
		Piede	1	31,76	0,14	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,05	0,1	0,00	1,00	56,24	170,39	OK
1	26	Testa	1	22,90	0,24	1,6	0,0	2,6	0,45	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	167,03	170,39	OK
		Mezz.	1	23,74	0,08	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	152,40	170,39	OK
		Piede	1	24,58	0,08	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,02	0,1	0,01	1,00	158,29	170,39	OK
1	27	Testa	1	29,10	0,32	1,6	0,0	2,7	0,46	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	113,51	170,39	OK
		Mezz.	1	30,67	0,11	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	104,55	170,39	OK
		Piede	1	32,25	0,10	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,02	0,1	0,00	1,00	110,07	170,39	OK
1	28	Testa	1	22,87	0,24	1,6	0,0	2,6	0,45	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	169,58	170,39	OK
		Mezz.	1	23,69	0,08	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	154,65	170,39	OK
		Piede	1	24,51	0,08	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,01	0,1	0,01	1,00	160,49	170,39	OK
1	29	Testa	1	18,20	0,28	1,6	0,0	3,1	0,53	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	75,98	170,39	OK
		Mezz.	1	19,75	0,10	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	68,51	170,39	OK
		Piede	1	21,29	0,07	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,01	0,1	0,00	1,00	74,01	170,39	OK
1	30	Testa	1	22,99	0,00	1,6	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	63,24	170,39	OK
		Mezz.	1	24,94	0,05	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	68,60	170,39	OK
		Piede	1	26,89	0,09	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,02	0,1	0,00	1,00	74,11	170,39	OK
1	31	Testa	1	9,86	0,18	1,6	0,0	3,4	0,58	0,60	0,00	0,0	0,00	1,00	78,02	170,39	OK
		Mezz.	1	10,70	0,07	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	68,68	170,39	OK
		Piede	1	11,53	0,04	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	74,13	170,39	OK
1	32	Testa	1	29,31	0,32	1,6	0,0	2,7	0,46	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	116,35	170,39	OK
		Mezz.	1	30,86	0,11	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	107,08	170,39	OK
		Piede	1	32,41	0,11	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,01	0,0	0,00	1,00	112,53	170,39	OK
1	33	Testa	1	15,01	0,35	1,6	0,0	3,9	0,67	0,57	0,00	0,0	0,00	1,00	87,13	170,39	OK
		Mezz.	1	16,20	0,08	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	72,57	170,39	OK
		Piede	1	17,40	0,19	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,19	1,1	0,08	0,96	81,15	170,39	OK
1	34	Testa	1	22,02	0,00	1,6	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	93,21	170,39	OK
		Mezz.	1	23,29	0,01	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	98,58	170,39	OK
		Piede	1	24,56	0,01	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,27	1,1	0,07	0,96	108,04	170,39	OK
1	35	Testa	1	6,82	0,00	1,6	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	79,63	170,39	OK
		Mezz.	1	7,28	0,01	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	84,99	170,39	OK
		Piede	1	7,74	0,03	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,01	1,00	90,70	170,39	OK

VERIFICA STATICA

VERIFICA STATICA

Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
1	36	Testa	1	13,12	0,26	1,6	0,0	3,6	0,62	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	99,27	170,39	OK
		Mezz.	1	14,01	0,10	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	84,32	170,39	OK
		Piede	1	14,90	0,06	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,02	0,1	0,01	0,99	90,25	170,39	OK
1	37	Testa	1	28,19	0,00	1,6	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	77,57	170,39	OK
		Mezz.	1	30,14	0,06	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	82,93	170,39	OK
		Piede	1	32,09	0,13	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,09	0,3	0,01	0,99	88,85	170,39	OK
1	38	Testa	1	11,08	0,21	1,6	0,0	3,5	0,61	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	95,18	170,39	OK
		Mezz.	1	11,86	0,08	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	81,58	170,39	OK
		Piede	1	12,64	0,05	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,01	0,1	0,01	0,99	87,47	170,39	OK
1	39	Testa	1	7,17	0,00	1,6	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	120,04	170,39	OK
		Mezz.	1	7,49	0,01	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	125,40	170,39	OK
		Piede	1	7,81	0,02	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,01	0,1	0,03	0,98	133,17	170,39	OK
1	40	Testa	1	21,70	0,26	1,6	0,0	2,8	0,48	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	144,75	170,39	OK
		Mezz.	1	22,63	0,09	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	130,11	170,39	OK
		Piede	1	23,57	0,07	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,18	0,8	0,07	0,96	140,42	170,39	OK
1	41	Testa	1	17,82	0,29	1,6	0,0	3,2	0,55	0,61	0,00	0,0	0,00	1,00	141,21	170,39	OK
		Mezz.	1	18,64	0,11	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	121,69	170,39	OK
		Piede	1	19,46	0,06	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,06	0,3	0,03	0,98	129,16	170,39	OK
1	42	Testa	1	19,84	0,00	1,6	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	119,42	170,39	OK
		Mezz.	1	20,73	0,03	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	124,78	170,39	OK
		Piede	1	21,62	0,07	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,07	0,3	0,03	0,98	132,32	170,39	OK
1	43	Testa	1	16,05	0,00	1,6	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	128,82	170,39	OK
		Mezz.	1	16,72	0,02	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	134,18	170,39	OK
		Piede	1	17,39	0,05	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,01	0,1	0,01	1,00	140,07	170,39	OK
1	44	Testa	1	22,28	0,29	1,6	0,0	2,9	0,50	0,63	0,00	0,0	0,00	1,00	151,40	170,39	OK
		Mezz.	1	23,21	0,11	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	133,45	170,39	OK
		Piede	1	24,15	0,07	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,02	0,1	0,01	1,00	139,44	170,39	OK
1	45	Testa	1	29,12	0,32	1,6	0,0	2,7	0,46	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	53,26	170,39	OK
		Mezz.	1	32,48	0,17	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	51,90	170,39	OK
		Piede	1	35,83	0,02	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,05	0,1	0,00	1,00	57,37	170,39	OK
1	46	Testa	1	12,17	0,19	1,6	0,0	3,2	0,54	0,61	0,00	0,0	0,00	1,00	73,53	170,39	OK
		Mezz.	1	13,24	0,09	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	66,24	170,39	OK
		Piede	1	14,31	0,01	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,22	1,5	0,12	0,94	76,25	170,39	OK
1	47	Testa	1	11,86	0,06	1,6	0,0	2,1	0,37	0,69	0,00	0,0	0,00	1,00	54,16	170,39	OK
		Mezz.	1	13,11	0,03	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	56,11	170,39	OK
		Piede	1	14,36	0,01	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,30	2,1	0,14	0,93	66,35	170,39	OK
1	48	Testa	1	5,28	0,06	1,6	0,0	2,7	0,47	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	48,76	170,39	OK
		Mezz.	1	5,94	0,03	0,8	0,0	1,6	0,27	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	47,70	170,39	OK
		Piede	1	6,61	0,00	0,0	0,0	1,6	0,27	0,74	0,06	1,0	0,12	0,94	56,64	170,39	OK
1	49	Testa	1	34,98	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	7,00	180,56	OK
		Mezz.	1	62,97	0,24	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	12,60	180,56	OK
		Piede	1	90,96	0,47	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	381,66	419,6	0,75	0,67	27,32	180,56	OK
1	50	Testa	1	42,69	0,00	1,6	0,0	1,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	18,17	121,69	OK
		Mezz.	1	54,62	0,20	0,8	0,0	1,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	23,25	121,69	OK
		Piede	1	66,55	0,40	0,0	0,0	1,6	0,24	0,78	3,75	5,6	0,05	0,98	29,01	121,69	OK
1	51	Testa	1	6,13	0,00	1,6	0,0	1,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	16,30	121,69	OK
		Mezz.	1	8,04	0,03	0,8	0,0	1,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	21,38	121,69	OK
		Piede	1	9,95	0,06	0,0	0,0	1,6	0,24	0,78	0,03	0,3	0,02	0,99	26,69	121,69	OK
1	52	Testa	1	1,81	0,00	1,6	0,0	1,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	15,96	121,69	OK
		Mezz.	1	2,39	0,01	0,8	0,0	1,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	21,04	121,69	OK
		Piede	1	2,96	0,02	0,0	0,0	1,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,01	1,00	26,24	121,69	OK
1	53	Testa	1	9,86	0,71	1,6	0,0	8,8	1,06	0,50	0,00	0,0	0,00	1,00	54,52	170,39	OK
		Mezz.	1	11,30	0,37	0,8	0,0	4,0	0,49	0,69	0,00	0,0	0,00	1,00	45,48	170,39	OK
		Piede	1	12,73	0,02	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,37	2,9	0,24	0,87	48,16	170,39	OK
1	54	Testa	1	20,56	0,89	1,6	0,0	5,9	0,71	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	139,18	170,39	OK

VERIFICA STATICA

VERIFICA STATICA

Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	1	21,51	0,29	0,8	0,0	2,1	0,26	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	111,01	170,39	OK
		Piede	1	22,47	0,31	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,01	0,1	0,01	1,00	111,69	170,39	OK
1	55	Testa	1	29,22	1,38	1,6	0,0	6,3	0,76	0,60	0,00	0,0	0,00	1,00	76,15	170,39	OK
		Mezz.	1	31,76	0,44	0,8	0,0	2,2	0,26	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	61,66	170,39	OK
		Piede	1	34,31	0,50	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,03	0,1	0,00	1,00	63,86	170,39	OK
1	56	Testa	1	21,33	0,93	1,6	0,0	6,0	0,72	0,61	0,00	0,0	0,00	1,00	126,48	170,39	OK
		Mezz.	1	22,42	0,30	0,8	0,0	2,1	0,26	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	101,04	170,39	OK
		Piede	1	23,52	0,33	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,01	0,1	0,01	1,00	102,02	170,39	OK
1	57	Testa	2	0,43	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	11,52	180,56	OK
		Mezz.	2	0,63	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	17,13	180,56	OK
		Piede	2	0,84	0,00	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,01	1,5	0,36	0,81	27,91	180,56	OK
1	58	Testa	2	0,61	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	18,83	180,56	OK
		Mezz.	2	0,79	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	24,43	180,56	OK
		Piede	2	0,97	0,00	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	30,08	180,56	OK
1	59	Testa	2	10,92	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	9,14	180,56	OK
		Mezz.	2	17,61	0,01	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	14,74	180,56	OK
		Piede	2	24,31	0,01	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	4,15	17,1	0,13	0,93	21,78	180,56	OK
1	60	Testa	1	9,21	0,42	1,6	0,0	6,1	0,73	0,61	0,00	0,0	0,00	1,00	63,22	170,39	OK
		Mezz.	1	10,17	0,20	0,8	0,0	2,8	0,33	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	55,14	170,39	OK
		Piede	1	11,12	0,02	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,16	1,4	0,18	0,91	60,75	170,39	OK
1	61	Testa	1	25,17	0,92	1,6	0,0	5,2	0,63	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	137,81	170,39	OK
		Mezz.	1	26,31	0,30	0,8	0,0	1,9	0,23	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	112,56	170,39	OK
		Piede	1	27,44	0,32	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	114,58	170,39	OK
1	62	Testa	1	12,80	0,80	1,6	0,0	7,8	0,94	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	102,72	170,39	OK
		Mezz.	1	13,71	0,32	0,8	0,0	3,1	0,38	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	79,86	170,39	OK
		Piede	1	14,63	0,16	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,13	0,9	0,12	0,94	80,44	170,39	OK
1	63	Testa	1	18,05	0,00	1,6	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	72,38	170,39	OK
		Mezz.	1	19,23	0,10	0,8	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	77,11	170,39	OK
		Piede	1	20,41	0,21	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,25	1,2	0,12	0,94	87,37	170,39	OK
1	64	Testa	1	25,72	1,47	1,6	0,0	7,3	0,88	0,56	0,00	0,0	0,00	1,00	166,35	170,39	OK
		Mezz.	1	26,81	0,47	0,8	0,0	2,5	0,31	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	124,63	170,39	OK
		Piede	1	27,91	0,53	0,0	0,0	1,9	0,23	0,82	0,34	1,2	0,13	0,93	132,61	170,39	OK
1	65	Testa	2	0,59	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	16,01	180,56	OK
		Mezz.	2	0,80	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	21,61	180,56	OK
		Piede	2	1,01	0,00	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,3	0,07	0,97	28,20	180,56	OK
1	66	Testa	1	0,00	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	180,56	OK
		Mezz.	1	4,87	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	5,60	180,56	OK
		Piede	1	9,74	0,01	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	1,60	16,4	0,17	0,91	12,28	180,56	OK
1	67	Testa	2	6,32	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	17,43	180,56	OK
		Mezz.	2	8,35	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	23,03	180,56	OK
		Piede	2	10,38	0,00	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,27	2,6	0,06	0,97	29,63	180,56	OK
1	68	Testa	2	0,86	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	24,54	180,56	OK
		Mezz.	2	1,06	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	30,15	180,56	OK
		Piede	2	1,25	0,00	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,2	0,04	0,98	36,60	180,56	OK
1	69	Testa	2	7,69	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	14,52	180,56	OK
		Mezz.	2	10,66	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	20,12	180,56	OK
		Piede	2	13,63	0,01	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,11	0,8	0,01	0,99	25,91	180,56	OK
1	70	Testa	2	6,20	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	11,71	180,56	OK
		Mezz.	2	9,17	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	17,31	180,56	OK
		Piede	2	12,14	0,01	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,11	0,9	0,02	0,99	23,10	180,56	OK
1	71	Testa	1	3,92	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	68,44	180,56	OK
		Mezz.	1	4,24	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	74,04	180,56	OK
		Piede	1	4,56	0,00	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,01	0,3	0,04	0,98	81,30	180,56	OK
1	72	Testa	1	20,22	0,00	1,6	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	78,83	170,39	OK
		Mezz.	1	21,44	0,16	0,8	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	83,56	170,39	OK
		Piede	1	22,65	0,31	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,12	0,6	0,05	0,97	90,85	170,39	OK

VERIFICA STATICA

VERIFICA STATICA

Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
1	73	Testa	1	9,88	0,00	1,6	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	47,95	170,39	OK
		Mezz.	1	10,86	0,09	0,8	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	52,73	170,39	OK
		Piede	1	11,83	0,18	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,05	0,4	0,05	0,98	58,83	170,39	OK
1	74	Testa	1	16,81	0,92	1,6	0,0	7,1	0,85	0,57	0,00	0,0	0,00	1,00	65,46	170,39	OK
		Mezz.	1	18,60	0,30	0,8	0,0	2,4	0,29	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	52,26	170,39	OK
		Piede	1	20,40	0,32	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,22	1,1	0,07	0,96	55,93	170,39	OK
1	75	Testa	1	6,67	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	25,48	180,56	OK
		Mezz.	1	8,14	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	31,08	180,56	OK
		Piede	1	9,60	0,00	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,18	1,9	0,07	0,97	37,97	180,56	OK
1	76	Testa	1	11,75	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	41,76	180,56	OK
		Mezz.	1	13,32	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	47,36	180,56	OK
		Piede	1	14,90	0,00	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,15	1,0	0,03	0,98	53,85	180,56	OK
1	77	Testa	1	2,17	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	58,80	180,56	OK
		Mezz.	1	2,38	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	64,40	180,56	OK
		Piede	1	2,59	0,00	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,02	0,8	0,19	0,90	77,68	180,56	OK
1	78	Testa	1	0,62	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	9,38	180,56	OK
		Mezz.	1	1,00	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	14,99	180,56	OK
		Piede	1	1,37	0,00	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,08	5,8	0,78	0,66	31,39	180,56	OK
1	79	Testa	1	3,93	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	24,80	180,56	OK
		Mezz.	1	4,82	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	30,40	180,56	OK
		Piede	1	5,70	0,00	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,11	1,8	0,10	0,95	38,05	180,56	OK
1	80	Testa	1	4,52	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	30,54	180,56	OK
		Mezz.	1	5,35	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	36,14	180,56	OK
		Piede	1	6,17	0,00	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,09	1,5	0,09	0,95	43,80	180,56	OK
1	81	Testa	1	10,85	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	38,58	180,56	OK
		Mezz.	1	12,43	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	44,18	180,56	OK
		Piede	1	14,01	0,00	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,13	0,9	0,03	0,99	50,53	180,56	OK
1	82	Testa	1	5,52	0,00	1,6	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	46,09	180,56	OK
		Mezz.	1	6,19	0,00	0,8	0,0	1,6	0,38	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	51,69	180,56	OK
		Piede	1	6,86	0,00	0,0	0,0	1,6	0,38	0,59	0,06	0,9	0,07	0,97	59,30	180,56	OK
1	83	Testa	1	16,15	0,00	1,6	0,0	1,6	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	7,85	121,69	OK
		Mezz.	1	25,23	0,02	0,8	0,0	1,6	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	12,26	121,69	OK
		Piede	1	34,31	0,03	0,0	0,0	1,6	0,14	0,90	3,36	9,8	0,18	0,91	18,40	121,69	OK
1	84	Testa	1	26,51	1,23	1,6	0,0	6,2	0,75	0,60	0,00	0,0	0,00	1,00	85,35	170,39	OK
		Mezz.	1	28,56	0,39	0,8	0,0	2,2	0,26	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	68,85	170,39	OK
		Piede	1	30,60	0,44	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,02	0,1	0,00	1,00	70,81	170,39	OK
1	85	Testa	1	20,76	0,89	1,6	0,0	5,9	0,71	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	137,41	170,39	OK
		Mezz.	1	21,74	0,29	0,8	0,0	2,1	0,26	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	109,75	170,39	OK
		Piede	1	22,71	0,31	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,01	0,1	0,01	1,00	110,61	170,39	OK
1	86	Testa	1	20,76	0,89	1,6	0,0	5,9	0,71	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	137,41	170,39	OK
		Mezz.	1	21,74	0,29	0,8	0,0	2,1	0,26	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	109,75	170,39	OK
		Piede	1	22,71	0,31	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,01	0,1	0,01	1,00	110,55	170,39	OK
1	87	Testa	1	42,07	2,20	1,6	0,0	6,8	0,82	0,58	0,00	0,0	0,00	1,00	49,31	170,39	OK
		Mezz.	1	47,92	0,66	0,8	0,0	2,2	0,26	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	40,49	170,39	OK
		Piede	1	53,76	0,88	0,0	0,0	1,6	0,20	0,84	0,37	0,7	0,01	0,99	43,90	170,39	OK
1	88	Testa	1	6,99	0,00	1,6	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	36,92	170,39	OK
		Mezz.	1	7,88	0,01	0,8	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	41,65	170,39	OK
		Piede	1	8,78	0,01	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,42	4,8	0,63	0,70	66,27	170,39	OK
1	89	Testa	1	0,78	0,01	1,6	0,0	3,5	0,42	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	4,05	170,39	OK
		Mezz.	1	1,85	0,02	0,8	0,0	1,9	0,23	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	8,39	170,39	OK
		Piede	1	2,91	0,05	0,0	0,0	1,9	0,23	0,82	0,11	3,6	0,41	0,79	16,79	170,39	OK
1	90	Testa	1	24,77	0,00	1,6	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	65,45	170,39	OK
		Mezz.	1	26,56	0,01	0,8	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	70,18	170,39	OK
		Piede	1	28,35	0,03	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,09	0,3	0,02	0,99	75,71	170,39	OK
1	91	Testa	1	17,03	0,00	1,6	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	84,35	170,39	OK

VERIFICA STATICA																	
VERIFICA STATICA																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	FI.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	FI.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	1	17,98	0,16	0,8	0,0	1,7	0,20	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	89,70	170,39	OK
		Piede	1	18,94	0,32	0,0	0,0	1,7	0,20	0,83	0,22	1,1	0,14	0,93	102,11	170,39	OK
1	92	Testa	1	24,17	1,68	1,6	0,0	8,6	1,03	0,51	0,00	0,0	0,00	1,00	154,27	170,39	OK
		Mezz.	1	25,39	0,64	0,8	0,0	3,3	0,40	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	113,16	170,39	OK
		Piede	1	26,60	0,41	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,40	1,5	0,15	0,92	112,20	170,39	OK
1	93	Testa	1	20,90	0,00	1,6	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	50,72	170,39	OK
		Mezz.	1	22,85	0,13	0,8	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	55,45	170,39	OK
		Piede	1	24,80	0,26	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,41	1,7	0,10	0,95	63,52	170,39	OK
1	94	Testa	1	12,74	0,89	1,6	0,0	8,6	1,03	0,51	0,00	0,0	0,00	1,00	74,28	170,39	OK
		Mezz.	1	14,07	0,36	0,8	0,0	3,3	0,40	0,73	0,00	0,0	0,00	1,00	57,28	170,39	OK
		Piede	1	15,40	0,18	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,17	1,1	0,10	0,95	57,58	170,39	OK
1	95	Testa	1	22,53	0,00	1,6	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	38,27	170,39	OK
		Mezz.	1	25,32	0,18	0,8	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	43,00	170,39	OK
		Piede	1	28,10	0,37	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,77	2,7	0,12	0,94	50,84	170,39	OK
1	96	Testa	1	8,34	0,61	1,6	0,0	9,0	1,08	0,50	0,00	0,0	0,00	1,00	53,23	170,39	OK
		Mezz.	1	9,60	0,23	0,8	0,0	3,1	0,38	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	40,86	170,39	OK
		Piede	1	10,85	0,16	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,14	1,3	0,13	0,93	43,81	170,39	OK
1	97	Testa	1	0,00	0,06	1,6	0,0	1,6	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	170,39	OK
		Mezz.	2	0,95	0,04	0,8	0,0	5,3	0,63	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	6,21	170,39	OK
		Piede	1	1,91	0,02	0,0	0,0	1,6	0,19	0,84	0,09	4,8	0,60	0,71	13,34	170,39	OK

VERIFICA STATICA																	
VERIFICA STATICA																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	FI.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	FI.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
2	1	Testa	1	11,28	0,00	1,7	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	9,88	180,56	OK
		Mezz.	1	18,88	0,14	0,9	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	16,53	180,56	OK
		Piede	1	26,47	0,27	0,0	0,0	1,7	0,42	0,54	0,01	0,0	0,00	1,00	23,19	180,56	OK
2	2	Testa	1	1,96	0,00	1,7	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	18,52	180,56	OK
		Mezz.	1	2,66	0,00	0,9	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	25,17	180,56	OK
		Piede	1	3,37	0,01	0,0	0,0	1,7	0,42	0,54	0,36	10,6	0,82	0,65	49,31	180,56	OK
2	3	Testa	1	4,32	0,00	1,7	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	20,57	180,56	OK
		Mezz.	1	5,72	0,00	0,9	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	27,22	180,56	OK
		Piede	1	7,12	0,00	0,0	0,0	1,7	0,42	0,54	0,15	2,1	0,08	0,96	35,36	180,56	OK
2	4	Testa	1	2,69	0,00	1,7	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	22,72	180,56	OK
		Mezz.	1	3,48	0,00	0,9	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	29,37	180,56	OK
		Piede	1	4,27	0,00	0,0	0,0	1,7	0,42	0,54	0,98	22,9	1,57	0,42	84,92	180,56	OK
2	5	Testa	1	3,71	0,00	1,7	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	47,98	180,56	OK
		Mezz.	1	4,22	0,02	0,9	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	54,63	180,56	OK
		Piede	1	4,74	0,04	0,0	0,0	1,7	0,42	0,54	0,04	0,9	0,09	0,95	64,35	180,56	OK
2	6	Testa	1	11,55	0,00	1,7	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	12,92	180,56	OK
		Mezz.	1	17,49	0,25	0,9	0,0	2,3	0,55	0,49	0,00	0,0	0,00	1,00	21,67	180,56	OK
		Piede	1	23,43	0,50	0,0	0,0	2,1	0,51	0,50	6,52	27,8	0,25	0,87	32,59	180,56	OK
2	7	Testa	1	5,51	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	14,26	170,39	OK
		Mezz.	1	8,13	0,00	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	21,03	170,39	OK
		Piede	1	10,74	0,01	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	3,25	30,2	0,90	0,62	44,84	170,39	OK
2	8	Testa	1	16,48	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	33,58	170,39	OK
		Mezz.	1	19,80	0,13	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	40,35	170,39	OK
		Piede	1	23,13	0,25	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,36	1,6	0,04	0,98	48,03	170,39	OK
2	9	Testa	1	7,69	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	28,97	170,39	OK
		Mezz.	1	9,49	0,05	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	35,75	170,39	OK
		Piede	1	11,29	0,10	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,05	0,5	0,02	0,99	42,97	170,39	OK
2	10	Testa	1	0,89	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	10,29	121,69	OK
		Mezz.	1	1,47	0,01	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	17,07	121,69	OK
		Piede	1	2,06	0,02	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,01	0,6	0,08	0,96	24,82	121,69	OK
2	11	Testa	1	1,63	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	1,31	121,69	OK

VERIFICA STATICA

VERIFICA STATICA

Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	1	10,06	0,18	0,9	0,0	2,7	0,53	0,56	0,00	0,0	0,00	1,00	9,27	121,69	OK
		Piede	1	18,49	0,36	0,0	0,0	1,9	0,39	0,62	3,18	17,2	0,16	0,92	16,68	121,69	OK
2	12	Testa	1	5,16	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	25,75	170,39	OK
		Mezz.	1	6,52	0,01	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	32,52	170,39	OK
		Piede	1	7,87	0,03	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,93	11,8	0,68	0,69	57,20	170,39	OK
2	13	Testa	1	6,06	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	98,71	170,39	OK
		Mezz.	1	6,47	0,00	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	105,48	170,39	OK
		Piede	1	6,89	0,00	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,03	0,5	0,09	0,95	117,57	170,39	OK
2	14	Testa	1	12,33	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	42,86	170,39	OK
		Mezz.	1	14,27	0,00	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	49,63	170,39	OK
		Piede	1	16,22	0,00	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	1,16	7,1	0,29	0,85	66,26	170,39	OK
2	15	Testa	1	12,97	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	114,11	170,39	OK
		Mezz.	1	13,74	0,02	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	120,89	170,39	OK
		Piede	1	14,51	0,04	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,26	1,8	0,18	0,91	140,67	170,39	OK
2	16	Testa	2	5,08	0,00	1,7	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	21,15	180,56	OK
		Mezz.	2	6,67	0,00	0,9	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	27,80	180,56	OK
		Piede	2	8,27	0,01	0,0	0,0	1,7	0,42	0,54	1,70	20,5	0,69	0,68	50,55	180,56	OK
2	17	Testa	1	2,85	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	18,95	170,39	OK
		Mezz.	1	3,87	0,00	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	25,72	170,39	OK
		Piede	1	4,89	0,00	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,23	4,8	0,36	0,81	40,06	170,39	OK
2	18	Testa	1	8,47	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	20,26	170,39	OK
		Mezz.	1	11,30	0,07	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	27,04	170,39	OK
		Piede	1	14,13	0,14	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,22	1,5	0,04	0,98	34,57	170,39	OK
2	19	Testa	1	7,69	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	67,60	170,39	OK
		Mezz.	1	8,46	0,02	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	74,37	170,39	OK
		Piede	1	9,23	0,03	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,06	0,7	0,07	0,96	84,13	170,39	OK
2	20	Testa	1	9,39	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	43,34	170,39	OK
		Mezz.	1	10,86	0,03	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	50,11	170,39	OK
		Piede	1	12,32	0,05	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,17	1,4	0,08	0,96	59,20	170,39	OK
2	21	Testa	1	7,67	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	67,49	170,39	OK
		Mezz.	1	8,44	0,02	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	74,26	170,39	OK
		Piede	1	9,21	0,03	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,06	0,6	0,06	0,97	83,79	170,39	OK
2	22	Testa	1	9,31	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	43,73	170,39	OK
		Mezz.	1	10,75	0,03	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	50,51	170,39	OK
		Piede	1	12,19	0,06	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,18	1,5	0,08	0,96	59,73	170,39	OK
2	23	Testa	1	7,72	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	65,99	170,39	OK
		Mezz.	1	8,51	0,02	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	72,76	170,39	OK
		Piede	1	9,30	0,03	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,05	0,5	0,05	0,97	81,68	170,39	OK
2	24	Testa	1	9,48	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	44,56	170,39	OK
		Mezz.	1	10,92	0,02	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	51,33	170,39	OK
		Piede	1	12,37	0,05	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,10	0,8	0,04	0,98	59,42	170,39	OK
2	25	Testa	1	11,22	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	68,86	170,39	OK
		Mezz.	1	12,33	0,06	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	75,63	170,39	OK
		Piede	1	13,43	0,12	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,23	1,7	0,12	0,94	87,93	170,39	OK
2	26	Testa	1	12,81	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	104,40	170,39	OK
		Mezz.	1	13,64	0,02	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	111,18	170,39	OK
		Piede	1	14,47	0,05	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,70	4,9	0,46	0,76	154,61	170,39	OK
2	27	Testa	1	7,46	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	69,53	170,39	OK
		Mezz.	1	8,19	0,02	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	76,30	170,39	OK
		Piede	1	8,92	0,05	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,01	0,2	0,02	0,99	83,78	170,39	OK
2	28	Testa	1	7,81	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	60,82	170,39	OK
		Mezz.	1	8,68	0,02	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	67,59	170,39	OK
		Piede	1	9,55	0,04	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,09	0,9	0,08	0,96	77,80	170,39	OK
2	29	Testa	1	10,70	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	96,26	170,39	OK
		Mezz.	1	11,46	0,02	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	103,03	170,39	OK
		Piede	1	12,21	0,04	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,44	3,6	0,37	0,81	136,05	170,39	OK

VERIFICA STATICA

VERIFICA STATICA

Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
2	30	Testa	1	11,31	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	88,08	170,39	OK
		Mezz.	1	12,18	0,02	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	94,85	170,39	OK
		Piede	1	13,05	0,04	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,44	3,4	0,30	0,84	120,58	170,39	OK
2	31	Testa	1	8,70	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	18,83	170,39	OK
		Mezz.	1	11,83	0,00	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	25,60	170,39	OK
		Piede	1	14,96	0,00	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	6,84	45,7	1,14	0,55	59,03	170,39	OK
2	32	Testa	1	7,14	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	48,39	170,39	OK
		Mezz.	1	8,14	0,00	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	55,17	170,39	OK
		Piede	1	9,14	0,01	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,60	6,5	0,51	0,74	83,96	170,39	OK
2	33	Testa	1	1,33	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	14,29	170,39	OK
		Mezz.	1	1,96	0,01	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	21,07	170,39	OK
		Piede	1	2,59	0,01	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,11	4,2	0,51	0,74	37,85	170,39	OK
2	34	Testa	1	5,64	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	40,87	170,39	OK
		Mezz.	1	6,58	0,00	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	47,64	170,39	OK
		Piede	1	7,51	0,00	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,56	7,5	0,62	0,70	77,44	170,39	OK
2	35	Testa	1	7,30	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	78,54	170,39	OK
		Mezz.	1	7,93	0,02	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	85,31	170,39	OK
		Piede	1	8,56	0,05	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,05	0,6	0,07	0,96	95,71	170,39	OK
2	36	Testa	1	9,85	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	40,12	170,39	OK
		Mezz.	1	11,51	0,05	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	46,89	170,39	OK
		Piede	1	13,17	0,09	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,21	1,6	0,08	0,96	55,89	170,39	OK
2	37	Testa	1	7,53	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	70,09	170,39	OK
		Mezz.	1	8,25	0,03	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	76,87	170,39	OK
		Piede	1	8,98	0,05	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,06	0,6	0,07	0,97	86,61	170,39	OK
2	38	Testa	1	4,05	0,00	1,7	0,0	1,7	0,30	0,71	0,00	0,0	0,00	1,00	2,17	121,69	OK
		Mezz.	1	15,41	0,17	0,9	0,0	2,0	0,34	0,69	0,00	0,0	0,00	1,00	8,52	121,69	OK
		Piede	1	26,77	0,35	0,0	0,0	1,7	0,30	0,71	3,93	14,7	0,12	0,94	15,28	121,69	OK
2	39	Testa	1	1,74	0,00	1,7	0,0	1,7	0,30	0,71	0,00	0,0	0,00	1,00	19,32	121,69	OK
		Mezz.	1	2,29	0,03	0,9	0,0	2,1	0,36	0,68	0,00	0,0	0,00	1,00	26,57	121,69	OK
		Piede	1	2,84	0,06	0,0	0,0	2,0	0,34	0,69	0,00	0,2	0,03	0,99	32,91	121,69	OK
2	40	Testa	1	9,05	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	45,83	170,39	OK
		Mezz.	1	10,39	0,04	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	52,61	170,39	OK
		Piede	1	11,73	0,08	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,16	1,4	0,08	0,96	61,92	170,39	OK
2	41	Testa	1	7,37	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	76,84	170,39	OK
		Mezz.	1	8,02	0,02	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	83,62	170,39	OK
		Piede	1	8,67	0,05	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,05	0,6	0,07	0,96	93,93	170,39	OK
2	42	Testa	1	7,37	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	76,84	170,39	OK
		Mezz.	1	8,02	0,02	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	83,62	170,39	OK
		Piede	1	8,67	0,05	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,06	0,7	0,09	0,95	94,80	170,39	OK
2	43	Testa	1	14,82	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	26,29	170,39	OK
		Mezz.	1	18,64	0,13	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	33,07	170,39	OK
		Piede	1	22,46	0,27	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	2,89	12,9	0,26	0,86	46,15	170,39	OK
2	44	Testa	1	0,00	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	170,39	OK
		Mezz.	1	0,69	0,02	0,9	0,0	3,1	0,62	0,53	0,00	0,0	0,00	1,00	8,20	170,39	OK
		Piede	1	1,39	0,03	0,0	0,0	2,2	0,45	0,59	0,15	10,7	1,20	0,53	27,60	170,39	OK
2	45	Testa	1	17,40	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	148,78	170,39	OK
		Mezz.	1	18,19	0,05	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	155,55	170,39	OK
		Piede	1	18,98	0,09	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,03	0,1	0,01	0,99	163,52	170,39	OK
2	46	Testa	1	11,53	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	89,76	170,39	OK
		Mezz.	1	12,40	0,03	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	96,54	170,39	OK
		Piede	1	13,27	0,06	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,70	5,3	0,48	0,75	137,22	170,39	OK
2	47	Testa	1	6,34	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	51,71	170,39	OK
		Mezz.	1	7,18	0,03	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	58,48	170,39	OK
		Piede	1	8,01	0,06	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,28	3,5	0,33	0,83	78,89	170,39	OK
2	48	Testa	1	0,00	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	170,39	OK

VERIFICA STATICA
VERIFICA STATICA

Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	1	0,62	0,01	0,9	0,0	2,5	0,51	0,56	0,00	0,0	0,00	1,00	7,67	170,39	OK
		Piede	1	1,23	0,02	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,14	11,2	1,41	0,47	29,05	170,39	OK
2	49	Testa	1	9,52	0,00	1,7	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	17,40	180,56	OK
		Mezz.	1	13,16	0,01	0,9	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	24,05	180,56	OK
		Piede	1	16,79	0,02	0,0	0,0	1,7	0,42	0,54	3,51	20,9	0,31	0,84	36,63	180,56	OK
2	50	Testa	1	2,85	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	31,25	170,39	OK
		Mezz.	1	3,46	0,01	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	38,02	170,39	OK
		Piede	1	4,08	0,01	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,11	2,7	0,34	0,82	54,41	170,39	OK
2	51	Testa	1	7,48	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	67,22	170,39	OK
		Mezz.	1	8,23	0,03	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	74,00	170,39	OK
		Piede	1	8,98	0,07	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,01	0,1	0,01	0,99	81,33	170,39	OK
2	52	Testa	1	7,88	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	89,36	170,39	OK
		Mezz.	1	8,48	0,02	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	96,13	170,39	OK
		Piede	1	9,08	0,03	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,13	1,5	0,19	0,90	114,40	170,39	OK
2	53	Testa	1	14,07	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	131,04	170,39	OK
		Mezz.	1	14,80	0,05	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	137,81	170,39	OK
		Piede	1	15,52	0,09	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,35	2,2	0,24	0,87	165,27	170,39	OK
2	54	Testa	1	8,70	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	50,30	170,39	OK
		Mezz.	1	9,87	0,06	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	57,07	170,39	OK
		Piede	1	11,04	0,13	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,27	2,5	0,16	0,92	69,78	170,39	OK
2	55	Testa	1	2,06	0,00	1,7	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	60,78	180,56	OK
		Mezz.	1	2,29	0,00	0,9	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	67,43	180,56	OK
		Piede	1	2,51	0,01	0,0	0,0	1,7	0,42	0,54	0,02	0,9	0,22	0,88	83,89	180,56	OK
2	56	Testa	2	2,50	0,00	1,7	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	77,73	180,56	OK
		Mezz.	2	2,71	0,00	0,9	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	84,38	180,56	OK
		Piede	2	2,93	0,00	0,0	0,0	1,7	0,42	0,54	0,02	0,6	0,14	0,92	98,43	180,56	OK
2	57	Testa	2	2,23	0,00	1,7	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	13,71	180,56	OK
		Mezz.	2	3,31	0,00	0,9	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	20,36	180,56	OK
		Piede	2	4,40	0,00	0,0	0,0	1,7	0,42	0,54	0,33	7,4	0,37	0,81	33,44	180,56	OK
2	58	Testa	2	0,24	0,00	1,7	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	4,19	180,56	OK
		Mezz.	2	0,63	0,00	0,9	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	10,84	180,56	OK
		Piede	2	1,01	0,00	0,0	0,0	1,7	0,42	0,54	0,02	1,6	0,23	0,88	19,85	180,56	OK
2	59	Testa	2	4,04	0,00	1,7	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	36,82	180,56	OK
		Mezz.	2	4,78	0,00	0,9	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	43,47	180,56	OK
		Piede	2	5,51	0,00	0,0	0,0	1,7	0,42	0,54	0,08	1,5	0,11	0,94	53,21	180,56	OK
2	60	Testa	2	5,62	0,00	1,7	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	41,42	180,56	OK
		Mezz.	2	6,52	0,00	0,9	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	48,07	180,56	OK
		Piede	2	7,42	0,00	0,0	0,0	1,7	0,42	0,54	0,38	5,1	0,31	0,84	65,19	180,56	OK
2	61	Testa	2	3,54	0,00	1,7	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	57,93	180,56	OK
		Mezz.	2	3,94	0,00	0,9	0,0	1,7	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	64,58	180,56	OK
		Piede	2	4,35	0,00	0,0	0,0	1,7	0,42	0,54	0,21	4,9	0,65	0,69	102,67	180,56	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortoagonale: 2375 Anni - PGAmín: .21

Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
1	1	Testa	11	10,27	12,44	10,86	1,51	12,44	0,59	0,15	1,428	OK
		Mezz.	11	7,96	17,81	11,61	2,13	17,81	0,06	0,27	1,107	OK
		Piede	11	9,99	23,17	12,35	2,73	23,17	0,59	0,27	1,388	OK
1	2	Testa	11	24,44	3,24	1,30	0,37	3,24	0,04	0,02	3,398	OK
		Mezz.	11	18,94	3,74	1,37	0,42	3,74	0,00	0,02	2,632	OK
		Piede	11	23,73	4,24	1,43	0,47	4,24	0,04	0,02	3,299	OK
1	3	Testa	3	15,84	3,64	2,19	0,43	3,64	0,09	0,03	2,202	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 2375 Anni - PGamin: .21												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	3	12,28	4,62	2,32	0,54	4,62	0,00	0,04	1,707	OK
		Piede	3	15,40	5,61	2,46	0,65	5,61	0,09	0,04	2,140	OK
1	4	Testa	11	20,66	2,92	1,35	0,34	2,92	0,05	0,02	2,872	OK
		Mezz.	11	16,01	3,48	1,43	0,40	3,48	0,00	0,02	2,226	OK
		Piede	11	20,07	4,03	1,51	0,46	4,03	0,05	0,02	2,790	OK
1	5	Testa	3	20,04	21,15	10,09	2,47	21,15	0,45	0,12	2,786	OK
		Mezz.	3	15,53	25,36	10,67	2,92	25,36	0,08	0,19	2,159	OK
		Piede	3	19,47	29,56	11,26	3,35	29,56	0,45	0,17	2,707	OK
1	6	Testa	3	15,40	2,71	1,68	0,32	2,71	0,08	0,02	2,141	OK
		Mezz.	3	11,94	3,47	1,78	0,41	3,47	0,01	0,03	1,660	OK
		Piede	3	14,97	4,24	1,89	0,49	4,24	0,08	0,03	2,081	OK
1	7	Testa	3	14,31	1,16	0,78	0,14	1,16	0,04	0,01	1,989	OK
		Mezz.	3	11,09	1,53	0,83	0,18	1,53	0,01	0,02	1,542	OK
		Piede	3	13,91	1,89	0,88	0,22	1,89	0,04	0,02	1,934	OK
1	8	Testa	11	22,73	15,26	6,50	1,76	15,26	0,23	0,08	3,160	OK
		Mezz.	11	17,61	17,83	6,85	2,02	17,83	0,00	0,11	2,448	OK
		Piede	11	22,08	20,40	7,21	2,28	20,40	0,23	0,10	3,069	OK
1	9	Testa	3	24,75	1,00	0,40	0,11	1,00	0,01	0,00	3,440	OK
		Mezz.	3	19,17	1,15	0,42	0,13	1,15	0,00	0,01	2,665	OK
		Piede	3	24,02	1,30	0,44	0,14	1,30	0,01	0,01	3,339	OK
1	10	Testa	3	29,03	2,22	0,77	0,25	2,22	0,02	0,01	4,035	OK
		Mezz.	3	22,48	2,49	0,81	0,27	2,49	0,00	0,01	3,125	OK
		Piede	3	28,16	2,76	0,85	0,30	2,76	0,02	0,01	3,914	OK
1	11	Testa	11	23,41	8,64	6,80	2,06	8,64	0,29	0,08	3,254	OK
		Mezz.	11	19,91	11,72	7,23	2,74	11,72	0,02	0,14	2,768	OK
		Piede	11	24,87	14,81	7,65	3,40	14,81	0,29	0,14	3,457	OK
1	12	Testa	3	13,11	29,54	11,21	6,44	29,54	0,86	0,12	1,823	OK
		Mezz.	3	23,05	33,46	11,76	7,16	33,46	0,51	0,17	3,204	OK
		Piede	3	14,39	37,38	12,30	7,84	37,38	0,86	0,15	2,000	OK
1	13	Testa	11	17,29	8,66	5,05	2,02	8,66	0,29	0,06	2,403	OK
		Mezz.	11	26,03	10,78	5,34	2,46	10,78	0,11	0,09	3,618	OK
		Piede	11	19,31	12,90	5,64	2,89	12,90	0,29	0,09	2,683	OK
1	14	Testa	11	12,76	0,68	0,99	0,17	0,68	0,08	0,01	1,774	OK
		Mezz.	11	10,62	1,37	1,08	0,33	1,37	0,02	0,03	1,477	OK
		Piede	11	13,18	2,06	1,18	0,48	2,06	0,08	0,04	1,832	OK
1	15	Testa	11	12,91	2,03	2,66	0,49	2,03	0,21	0,03	1,794	OK
		Mezz.	11	11,19	3,86	2,91	0,92	3,86	0,04	0,08	1,555	OK
		Piede	11	13,88	5,70	3,17	1,32	5,70	0,21	0,10	1,929	OK
1	16	Testa	11	13,57	16,05	15,07	3,86	16,05	1,11	0,22	1,886	OK
		Mezz.	11	13,73	25,98	16,45	6,09	25,98	0,24	0,44	1,909	OK
		Piede	11	16,05	35,91	17,83	8,21	35,91	1,11	0,48	2,231	OK
1	17	Testa	3	21,88	3,51	3,39	0,84	3,51	0,15	0,04	3,042	OK
		Mezz.	3	16,90	5,10	3,61	1,21	5,10	0,01	0,07	2,349	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 2375 Anni - PGamin: .21												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	3	21,12	6,70	3,83	1,56	6,70	0,15	0,07	2,935	OK
1	18	Testa	3	24,64	4,20	2,81	0,99	4,20	0,11	0,03	3,425	OK
		Mezz.	3	22,94	5,42	2,98	1,25	5,42	0,01	0,05	3,189	OK
		Piede	3	27,62	6,65	3,15	1,51	6,65	0,11	0,05	3,840	OK
1	19	Testa	3	25,76	2,04	1,17	0,48	2,04	0,05	0,01	3,581	OK
		Mezz.	3	26,43	2,53	1,24	0,58	2,53	0,00	0,02	3,674	OK
		Piede	3	28,75	3,02	1,31	0,68	3,02	0,05	0,02	3,997	OK
1	20	Testa	3	26,99	6,86	3,45	1,57	6,86	0,13	0,04	3,751	OK
		Mezz.	3	30,08	8,24	3,64	1,85	8,24	0,01	0,06	4,182	OK
		Piede	3	29,97	9,61	3,84	2,12	9,61	0,13	0,06	4,166	OK
1	21	Testa	3	29,31	14,94	6,24	3,32	14,94	0,21	0,07	4,074	OK
		Mezz.	3	36,69	17,24	6,56	3,76	17,24	0,01	0,10	5,100	OK
		Piede	3	32,31	19,53	6,88	4,18	19,53	0,21	0,09	4,491	OK
1	22	Testa	11	13,22	12,02	3,32	2,33	12,02	0,25	0,03	1,837	OK
		Mezz.	11	20,13	12,92	3,44	2,45	12,92	0,17	0,04	2,798	OK
		Piede	11	14,22	13,83	3,57	2,57	13,83	0,25	0,03	1,977	OK
1	23	Testa	3	10,70	10,34	5,37	3,33	10,34	0,50	0,08	1,487	OK
		Mezz.	3	24,74	13,38	5,79	4,20	13,38	0,23	0,14	3,438	OK
		Piede	3	12,38	16,42	6,22	5,01	16,42	0,50	0,13	1,721	OK
1	24	Testa	11	27,15	4,24	2,33	0,78	4,24	0,09	0,03	3,774	OK
		Mezz.	11	22,02	5,20	2,47	0,95	5,20	0,00	0,04	3,061	OK
		Piede	11	27,49	6,16	2,60	1,10	6,16	0,09	0,04	3,821	OK
1	25	Testa	11	21,72	14,01	6,19	2,20	14,01	0,28	0,07	3,019	OK
		Mezz.	11	24,18	16,35	6,51	2,52	16,35	0,08	0,10	3,361	OK
		Piede	11	23,99	18,68	6,83	2,83	18,68	0,28	0,09	3,335	OK
1	26	Testa	3	26,56	13,76	3,08	1,54	13,76	0,12	0,02	3,691	OK
		Mezz.	3	53,40	14,40	3,17	1,57	14,40	0,06	0,03	7,423	OK
		Piede	3	28,10	15,05	3,26	1,59	15,05	0,12	0,02	3,905	OK
1	27	Testa	3	25,33	17,50	4,63	2,31	17,50	0,18	0,04	3,522	OK
		Mezz.	3	44,73	18,71	4,80	2,42	18,71	0,08	0,05	6,217	OK
		Piede	3	27,18	19,92	4,96	2,52	19,92	0,18	0,05	3,777	OK
1	28	Testa	3	26,58	13,74	3,06	1,52	13,74	0,11	0,02	3,695	OK
		Mezz.	3	53,01	14,38	3,14	1,55	14,38	0,06	0,03	7,368	OK
		Piede	3	28,11	15,01	3,23	1,57	15,01	0,11	0,02	3,907	OK
1	29	Testa	3	24,57	10,72	3,65	1,59	10,72	0,15	0,04	3,415	OK
		Mezz.	3	32,60	11,91	3,81	1,73	11,91	0,04	0,05	4,531	OK
		Piede	3	26,79	13,10	3,98	1,87	13,10	0,15	0,05	3,724	OK
1	30	Testa	11	24,67	13,69	4,62	2,03	13,69	0,19	0,05	3,429	OK
		Mezz.	11	32,89	15,19	4,83	2,20	15,19	0,06	0,07	4,571	OK
		Piede	11	26,89	16,69	5,04	2,37	16,69	0,19	0,06	3,738	OK
1	31	Testa	11	24,47	5,76	1,97	0,86	5,76	0,08	0,02	3,401	OK
		Mezz.	11	32,45	6,40	2,06	0,93	6,40	0,02	0,03	4,510	OK
		Piede	11	26,69	7,04	2,14	1,00	7,04	0,08	0,02	3,710	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 2375 Anni - PGamin: .21												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
1	32	Testa	3	25,38	17,62	4,61	2,31	17,62	0,18	0,04	3,528	OK
		Mezz.	3	45,41	18,81	4,77	2,41	18,81	0,08	0,05	6,312	OK
		Piede	3	27,20	20,00	4,94	2,50	20,00	0,18	0,04	3,781	OK
1	33	Testa	3	14,29	8,31	2,83	1,23	8,31	0,20	0,03	1,987	OK
		Mezz.	3	25,33	9,24	2,95	1,34	9,24	0,12	0,04	3,521	OK
		Piede	3	15,59	10,16	3,08	1,45	10,16	0,20	0,04	2,167	OK
1	34	Testa	3	37,74	13,37	3,63	1,80	13,37	0,10	0,03	5,246	OK
		Mezz.	3	43,31	14,34	3,76	1,89	14,34	0,01	0,04	6,020	OK
		Piede	3	40,56	15,32	3,90	1,97	15,32	0,10	0,04	5,638	OK
1	35	Testa	11	25,36	4,03	1,20	0,57	4,03	0,05	0,01	3,525	OK
		Mezz.	11	38,39	4,38	1,25	0,61	4,38	0,02	0,02	5,336	OK
		Piede	11	27,43	4,73	1,30	0,64	4,73	0,05	0,01	3,813	OK
1	36	Testa	11	25,26	7,74	2,32	1,10	7,74	0,09	0,02	3,511	OK
		Mezz.	11	38,15	8,43	2,41	1,17	8,43	0,03	0,03	5,303	OK
		Piede	11	27,33	9,11	2,51	1,24	9,11	0,09	0,03	3,799	OK
1	37	Testa	11	25,03	16,58	5,02	2,36	16,58	0,20	0,05	3,479	OK
		Mezz.	11	37,61	18,08	5,23	2,52	18,08	0,07	0,07	5,227	OK
		Piede	11	27,11	19,58	5,44	2,67	19,58	0,20	0,06	3,768	OK
1	38	Testa	3	24,72	6,44	1,98	0,92	6,44	0,08	0,02	3,436	OK
		Mezz.	3	36,87	7,04	2,07	0,99	7,04	0,03	0,03	5,126	OK
		Piede	3	26,80	7,64	2,15	1,05	7,64	0,08	0,02	3,725	OK
1	39	Testa	3	27,09	4,25	1,04	0,53	4,25	0,04	0,01	3,766	OK
		Mezz.	3	49,42	4,49	1,07	0,54	4,49	0,02	0,01	6,870	OK
		Piede	3	28,88	4,74	1,11	0,56	4,74	0,04	0,01	4,014	OK
1	40	Testa	3	27,69	12,84	3,09	1,57	12,84	0,11	0,02	3,849	OK
		Mezz.	3	50,38	13,56	3,19	1,61	13,56	0,05	0,03	7,003	OK
		Piede	3	29,48	14,28	3,29	1,66	14,28	0,11	0,03	4,098	OK
1	41	Testa	11	27,58	10,45	2,60	1,32	10,45	0,09	0,02	3,834	OK
		Mezz.	11	48,33	11,08	2,69	1,36	11,08	0,04	0,03	6,718	OK
		Piede	11	29,44	11,71	2,77	1,41	11,71	0,09	0,02	4,093	OK
1	42	Testa	11	28,26	11,82	2,89	1,47	11,82	0,10	0,02	3,928	OK
		Mezz.	11	49,43	12,51	2,98	1,51	12,51	0,04	0,03	6,871	OK
		Piede	11	30,12	13,19	3,08	1,56	13,19	0,10	0,03	4,187	OK
1	43	Testa	3	29,50	9,57	2,26	1,15	9,57	0,08	0,02	4,101	OK
		Mezz.	3	51,36	10,08	2,33	1,18	10,08	0,03	0,02	7,140	OK
		Piede	3	31,36	10,60	2,41	1,21	10,60	0,08	0,02	4,359	OK
1	44	Testa	3	29,19	13,11	3,12	1,59	13,11	0,11	0,02	4,058	OK
		Mezz.	3	50,90	13,83	3,22	1,63	13,83	0,04	0,03	7,075	OK
		Piede	3	31,06	14,54	3,32	1,67	14,54	0,11	0,03	4,317	OK
1	45	Testa	11	29,50	16,66	7,00	2,60	16,66	0,24	0,08	4,101	OK
		Mezz.	11	25,53	19,25	7,36	2,94	19,25	0,01	0,12	3,548	OK
		Piede	11	31,84	21,83	7,72	3,27	21,83	0,24	0,10	4,426	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 2375 Anni - PGamin: .21												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
1	46	Testa	3	32,50	6,99	2,47	1,05	6,99	0,08	0,03	4,517	OK
		Mezz.	3	31,18	7,82	2,58	1,15	7,82	0,00	0,04	4,334	OK
		Piede	3	35,51	8,64	2,70	1,24	8,64	0,08	0,03	4,936	OK
1	47	Testa	3	30,53	6,90	2,71	1,06	6,90	0,09	0,03	4,244	OK
		Mezz.	3	27,56	7,87	2,84	1,19	7,87	0,00	0,04	3,831	OK
		Piede	3	33,55	8,83	2,98	1,31	8,83	0,09	0,04	4,664	OK
1	48	Testa	3	28,85	3,10	1,36	0,49	3,10	0,05	0,02	4,010	OK
		Mezz.	3	24,28	3,62	1,44	0,56	3,62	0,00	0,02	3,374	OK
		Piede	3	30,29	4,13	1,51	0,62	4,13	0,05	0,02	4,210	OK
1	49	Testa	11	4,67	10,14	38,06	1,26	10,14	2,37	0,27	0,649	OK
		Mezz.	11	3,62	31,67	41,05	3,88	31,67	0,26	1,07	0,503	OK
		Piede	11	4,54	53,20	44,04	6,43	53,20	2,37	1,42	0,632	OK
1	50	Testa	3	14,84	22,43	14,99	4,23	22,43	1,01	0,23	2,063	OK
		Mezz.	3	14,16	31,61	16,26	5,81	31,61	0,20	0,41	1,968	OK
		Piede	3	17,36	40,79	17,54	7,30	40,79	1,01	0,42	2,413	OK
1	51	Testa	3	14,34	3,03	2,32	0,58	3,03	0,16	0,03	1,993	OK
		Mezz.	3	12,73	4,50	2,53	0,84	4,50	0,03	0,07	1,769	OK
		Piede	3	15,78	5,97	2,73	1,08	5,97	0,16	0,07	2,193	OK
1	52	Testa	3	14,25	0,88	0,70	0,17	0,88	0,05	0,01	1,981	OK
		Mezz.	3	12,47	1,33	0,76	0,25	1,33	0,01	0,02	1,733	OK
		Piede	3	15,45	1,77	0,82	0,32	1,77	0,05	0,02	2,148	OK
1	53	Testa	11	25,11	5,81	2,81	1,32	5,81	0,11	0,03	3,490	OK
		Mezz.	11	31,37	6,91	2,96	1,54	6,91	0,01	0,05	4,360	OK
		Piede	11	27,84	8,01	3,11	1,76	8,01	0,11	0,04	3,870	OK
1	54	Testa	3	9,85	12,27	3,04	2,20	12,27	0,31	0,02	1,369	OK
		Mezz.	3	12,89	13,00	3,14	2,28	13,00	0,24	0,03	1,791	OK
		Piede	3	10,51	13,74	3,24	2,35	13,74	0,31	0,03	1,461	OK
1	55	Testa	3	11,12	17,42	5,98	3,70	17,42	0,54	0,06	1,546	OK
		Mezz.	3	17,13	19,38	6,25	4,03	19,38	0,36	0,09	2,381	OK
		Piede	3	12,13	21,34	6,52	4,35	21,34	0,54	0,08	1,687	OK
1	56	Testa	3	9,96	12,73	3,30	2,37	12,73	0,33	0,03	1,385	OK
		Mezz.	3	13,30	13,57	3,41	2,47	13,57	0,26	0,04	1,848	OK
		Piede	3	10,67	14,41	3,53	2,56	14,41	0,33	0,03	1,483	OK
1	57	Testa	3	8,34	0,22	0,30	0,03	0,22	0,01	0,00	1,159	OK
		Mezz.	3	6,47	0,38	0,32	0,05	0,38	0,00	0,01	0,899	OK
		Piede	3	8,11	0,54	0,35	0,06	0,54	0,01	0,01	1,128	OK
1	58	Testa	3	10,96	0,30	0,28	0,04	0,30	0,01	0,00	1,524	OK
		Mezz.	3	8,50	0,44	0,30	0,05	0,44	0,00	0,01	1,182	OK
		Piede	3	10,66	0,58	0,32	0,07	0,58	0,01	0,01	1,482	OK
1	59	Testa	3	6,99	5,10	9,47	0,63	5,10	0,46	0,09	0,971	OK
		Mezz.	3	5,42	10,25	10,19	1,25	10,25	0,01	0,23	0,753	OK
		Piede	3	6,80	15,40	10,91	1,85	15,40	0,46	0,27	0,945	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 2375 Anni - PGamin: .21												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
1	60	Testa	3	27,32	5,51	2,10	1,20	5,51	0,08	0,02	3,797	OK
		Mezz.	3	40,76	6,25	2,20	1,34	6,25	0,01	0,03	5,665	OK
		Piede	3	29,97	6,98	2,30	1,46	6,98	0,08	0,03	4,166	OK
1	61	Testa	3	11,45	14,89	3,65	2,65	14,89	0,32	0,03	1,592	OK
		Mezz.	3	15,59	15,76	3,77	2,74	15,76	0,24	0,04	2,167	OK
		Piede	3	12,21	16,63	3,89	2,82	16,63	0,32	0,03	1,698	OK
1	62	Testa	11	13,71	7,49	2,32	1,54	7,49	0,17	0,02	1,905	OK
		Mezz.	11	22,55	8,20	2,42	1,65	8,20	0,11	0,03	3,134	OK
		Piede	11	14,86	8,90	2,51	1,75	8,90	0,17	0,03	2,066	OK
1	63	Testa	11	14,28	10,55	3,11	2,12	10,55	0,22	0,03	1,986	OK
		Mezz.	11	23,47	11,46	3,24	2,25	11,46	0,14	0,04	3,262	OK
		Piede	11	15,44	12,37	3,36	2,38	12,37	0,22	0,03	2,146	OK
1	64	Testa	3	7,79	14,93	3,60	2,61	14,93	0,46	0,03	1,082	OK
		Mezz.	3	9,57	15,77	3,72	2,69	15,77	0,39	0,04	1,331	OK
		Piede	3	8,29	16,61	3,83	2,77	16,61	0,46	0,03	1,152	OK
1	65	Testa	11	9,10	0,26	0,31	0,03	0,26	0,02	0,00	1,266	OK
		Mezz.	11	7,06	0,42	0,33	0,05	0,42	0,00	0,01	0,981	OK
		Piede	11	8,86	0,58	0,35	0,07	0,58	0,02	0,01	1,231	OK
1	66	Testa	3	19,22	281,96	6,38	0,00	0,00	0,33	0,00	2,672	OK
		Mezz.	3	2,76	3,75	6,90	0,46	3,75	0,00	0,17	0,384	OK
		Piede	3	3,46	7,50	7,42	0,91	7,50	0,33	0,26	0,482	OK
1	67	Testa	11	10,09	2,98	3,07	0,36	2,98	0,14	0,04	1,402	OK
		Mezz.	11	7,82	4,54	3,29	0,55	4,54	0,00	0,07	1,087	OK
		Piede	11	9,81	6,10	3,51	0,72	6,10	0,14	0,07	1,364	OK
1	68	Testa	3	13,91	0,46	0,32	0,06	0,46	0,02	0,00	1,934	OK
		Mezz.	3	10,79	0,62	0,34	0,07	0,62	0,00	0,01	1,499	OK
		Piede	3	13,53	0,77	0,36	0,09	0,77	0,02	0,01	1,880	OK
1	69	Testa	11	10,04	4,32	4,49	0,53	4,32	0,21	0,05	1,395	OK
		Mezz.	11	7,78	6,61	4,80	0,79	6,61	0,01	0,10	1,082	OK
		Piede	11	9,76	8,89	5,12	1,05	8,89	0,21	0,11	1,357	OK
1	70	Testa	11	7,68	2,73	4,27	0,34	2,73	0,21	0,04	1,068	OK
		Mezz.	11	5,96	5,01	4,58	0,61	5,01	0,01	0,10	0,828	OK
		Piede	11	7,48	7,29	4,90	0,87	7,29	0,21	0,12	1,039	OK
1	71	Testa	3	30,13	2,11	0,71	0,23	2,11	0,02	0,01	4,188	OK
		Mezz.	3	23,33	2,36	0,75	0,26	2,36	0,00	0,01	3,243	OK
		Piede	3	29,22	2,60	0,78	0,28	2,60	0,02	0,01	4,062	OK
1	72	Testa	11	13,06	12,06	3,37	2,36	12,06	0,26	0,03	1,815	OK
		Mezz.	11	19,90	12,99	3,50	2,48	12,99	0,18	0,04	2,766	OK
		Piede	11	14,06	13,92	3,63	2,60	13,92	0,26	0,04	1,955	OK
1	73	Testa	3	14,30	5,74	2,16	1,25	5,74	0,15	0,02	1,988	OK
		Mezz.	3	26,64	6,49	2,26	1,39	6,49	0,08	0,03	3,703	OK
		Piede	3	15,68	7,24	2,37	1,52	7,24	0,15	0,03	2,179	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 2375 Anni - PGamin: .21												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
1	74	Testa	3	13,83	9,61	3,83	2,12	9,61	0,28	0,04	1,922	OK
		Mezz.	3	25,81	10,98	4,03	2,38	10,98	0,16	0,06	3,588	OK
		Piede	3	15,21	12,36	4,22	2,62	12,36	0,28	0,05	2,114	OK
1	75	Testa	11	15,45	4,01	2,48	0,48	4,01	0,10	0,03	2,148	OK
		Mezz.	11	11,98	5,14	2,63	0,60	5,14	0,00	0,05	1,665	OK
		Piede	11	15,02	6,27	2,79	0,73	6,27	0,10	0,05	2,088	OK
1	76	Testa	3	21,62	6,74	3,00	0,78	6,74	0,11	0,04	3,005	OK
		Mezz.	3	16,75	7,95	3,17	0,91	7,95	0,00	0,05	2,328	OK
		Piede	3	21,00	9,16	3,34	1,03	9,16	0,11	0,05	2,918	OK
1	77	Testa	11	20,99	0,85	0,39	0,10	0,85	0,02	0,00	2,918	OK
		Mezz.	11	16,27	1,01	0,41	0,12	1,01	0,00	0,01	2,261	OK
		Piede	11	20,39	1,17	0,43	0,13	1,17	0,02	0,01	2,834	OK
1	78	Testa	3	7,06	0,29	0,53	0,04	0,29	0,03	0,01	0,981	OK
		Mezz.	3	5,47	0,58	0,57	0,07	0,58	0,00	0,01	0,761	OK
		Piede	3	6,87	0,86	0,61	0,10	0,86	0,03	0,02	0,954	OK
1	79	Testa	3	15,64	2,47	1,51	0,29	2,47	0,06	0,02	2,174	OK
		Mezz.	3	12,12	3,15	1,60	0,37	3,15	0,00	0,03	1,685	OK
		Piede	3	15,20	3,83	1,69	0,44	3,83	0,06	0,03	2,113	OK
1	80	Testa	3	18,44	2,88	1,48	0,34	2,88	0,06	0,02	2,563	OK
		Mezz.	3	14,29	3,51	1,57	0,41	3,51	0,00	0,03	1,987	OK
		Piede	3	17,92	4,15	1,66	0,47	4,15	0,06	0,03	2,491	OK
1	81	Testa	3	22,19	6,97	3,03	0,81	6,97	0,11	0,04	3,085	OK
		Mezz.	3	17,20	8,19	3,20	0,93	8,19	0,00	0,05	2,390	OK
		Piede	3	21,55	9,40	3,37	1,05	9,40	0,11	0,05	2,996	OK
1	82	Testa	3	25,54	3,56	1,37	0,40	3,56	0,05	0,02	3,551	OK
		Mezz.	3	19,79	4,08	1,45	0,46	4,08	0,00	0,02	2,751	OK
		Piede	3	24,80	4,60	1,52	0,51	4,60	0,05	0,02	3,447	OK
1	83	Testa	11	15,99	9,31	10,33	3,16	9,31	0,65	0,14	2,223	OK
		Mezz.	11	17,27	16,29	11,30	5,39	16,29	0,03	0,31	2,401	OK
		Piede	11	18,99	23,28	12,27	7,50	23,28	0,65	0,35	2,640	OK
1	84	Testa	3	10,81	15,81	5,06	3,28	15,81	0,47	0,05	1,502	OK
		Mezz.	3	16,03	17,38	5,28	3,54	17,38	0,33	0,07	2,228	OK
		Piede	3	11,74	18,96	5,49	3,78	18,96	0,47	0,06	1,632	OK
1	85	Testa	3	9,92	12,39	3,08	2,23	12,39	0,31	0,02	1,378	OK
		Mezz.	3	13,02	13,14	3,19	2,31	13,14	0,24	0,03	1,809	OK
		Piede	3	10,59	13,89	3,29	2,38	13,89	0,31	0,03	1,471	OK
1	86	Testa	3	9,91	12,39	3,08	2,23	12,39	0,31	0,02	1,378	OK
		Mezz.	3	13,01	13,14	3,19	2,31	13,14	0,24	0,03	1,808	OK
		Piede	3	10,58	13,89	3,29	2,38	13,89	0,31	0,03	1,471	OK
1	87	Testa	3	12,57	24,57	11,58	5,58	24,57	0,92	0,13	1,747	OK
		Mezz.	3	23,24	29,07	12,20	6,47	29,07	0,53	0,20	3,230	OK
		Piede	3	13,92	33,57	12,83	7,33	33,57	0,92	0,18	1,935	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 2375 Anni - PGamin: .21												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
1	88	Testa	11	23,32	3,71	1,77	0,84	3,71	0,08	0,02	3,241	OK
		Mezz.	11	31,91	4,40	1,86	0,98	4,40	0,02	0,03	4,436	OK
		Piede	11	25,84	5,09	1,96	1,11	5,09	0,08	0,03	3,592	OK
1	89	Testa	11	11,09	48,43	1,49	0,00	0,00	0,13	0,00	1,542	OK
		Mezz.	11	5,50	0,82	1,60	0,20	0,82	0,06	0,04	0,765	OK
		Piede	11	6,88	1,64	1,71	0,40	1,64	0,13	0,06	0,956	OK
1	90	Testa	11	31,06	15,07	4,59	3,07	15,07	0,15	0,04	4,317	OK
		Mezz.	11	53,36	16,45	4,78	3,28	16,45	0,03	0,06	7,416	OK
		Piede	11	33,65	17,83	4,98	3,48	17,83	0,15	0,05	4,677	OK
1	91	Testa	11	9,96	9,96	2,72	1,92	9,96	0,27	0,02	1,384	OK
		Mezz.	11	13,54	10,70	2,82	2,02	10,70	0,21	0,03	1,883	OK
		Piede	11	10,71	11,43	2,92	2,11	11,43	0,27	0,03	1,488	OK
1	92	Testa	3	10,50	14,00	3,64	2,61	14,00	0,35	0,03	1,459	OK
		Mezz.	3	14,25	14,93	3,77	2,72	14,93	0,26	0,04	1,981	OK
		Piede	3	11,25	15,86	3,90	2,83	15,86	0,35	0,03	1,563	OK
1	93	Testa	11	16,57	12,32	4,43	2,65	12,32	0,27	0,05	2,303	OK
		Mezz.	11	34,25	13,82	4,64	2,92	13,82	0,14	0,07	4,761	OK
		Piede	11	18,12	15,32	4,85	3,17	15,32	0,27	0,06	2,519	OK
1	94	Testa	11	15,88	7,51	2,90	1,64	7,51	0,18	0,03	2,208	OK
		Mezz.	11	32,92	8,53	3,05	1,83	8,53	0,09	0,05	4,576	OK
		Piede	11	17,44	9,56	3,19	2,01	9,56	0,18	0,04	2,424	OK
1	95	Testa	3	14,94	13,08	5,71	2,93	13,08	0,38	0,06	2,077	OK
		Mezz.	3	31,09	15,22	6,00	3,35	15,22	0,19	0,10	4,321	OK
		Piede	3	16,50	17,36	6,30	3,75	17,36	0,38	0,09	2,294	OK
1	96	Testa	3	13,99	4,69	2,40	1,08	4,69	0,17	0,03	1,945	OK
		Mezz.	3	29,23	5,66	2,54	1,27	5,66	0,09	0,04	4,062	OK
		Piede	3	15,55	6,62	2,67	1,46	6,62	0,17	0,04	2,162	OK
1	97	Testa	11	13,49	0,68	1,43	0,17	0,68	0,08	0,01	1,875	OK
		Mezz.	3	5,50	0,73	1,44	0,18	0,73	0,02	0,03	0,765	OK
		Piede	3	6,88	1,47	1,54	0,35	1,47	0,08	0,05	0,956	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 2375 Anni - PGamin: .21												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
2	1	Testa	11	1,97	0,30	9,18	0,04	0,30	0,97	0,02	0,273	OK
		Mezz.	11	1,55	6,14	9,99	0,76	6,14	0,08	0,49	0,216	OK
		Piede	11	1,91	11,98	10,80	1,45	11,98	0,97	0,76	0,265	OK
2	2	Testa	3	10,60	2,40	1,18	0,28	2,40	0,08	0,03	1,473	OK
		Mezz.	11	1,65	0,54	0,92	0,07	0,54	0,00	0,04	0,229	OK
		Piede	11	2,02	1,08	1,00	0,13	1,08	0,08	0,06	0,281	OK
2	3	Testa	3	3,14	0,56	1,76	0,07	0,56	0,15	0,02	0,437	OK

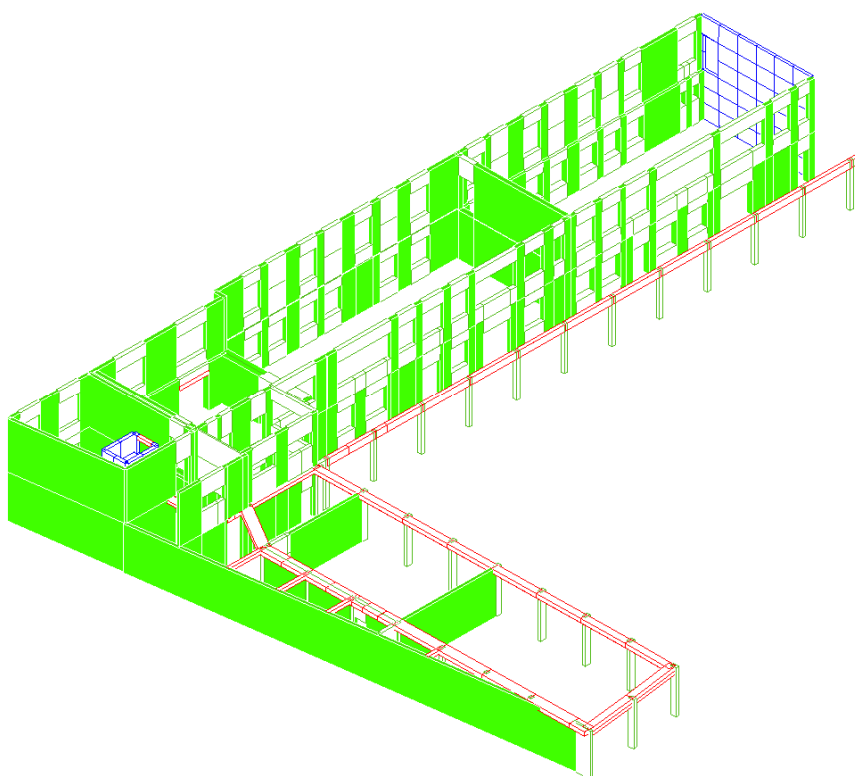
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 2375 Anni - PGamin: .21												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	3	2,48	1,63	1,91	0,20	1,63	0,00	0,08	0,345	OK
		Piede	3	3,05	2,71	2,06	0,33	2,71	0,15	0,11	0,424	OK
2	4	Testa	11	10,93	41,92	0,95	0,00	0,00	0,09	0,00	1,519	OK
		Mezz.	11	1,65	0,61	1,03	0,07	0,61	0,00	0,05	0,229	OK
		Piede	11	2,02	1,21	1,12	0,15	1,21	0,09	0,07	0,281	OK
2	5	Testa	11	8,59	1,32	0,80	0,16	1,32	0,07	0,02	1,194	OK
		Mezz.	11	6,78	1,71	0,86	0,20	1,71	0,02	0,03	0,942	OK
		Piede	11	8,33	2,11	0,91	0,24	2,11	0,07	0,03	1,157	OK
2	6	Testa	11	3,87	4,02	7,71	0,50	4,02	0,81	0,13	0,538	OK
		Mezz.	11	3,06	8,59	8,34	1,05	8,59	0,18	0,34	0,425	OK
		Piede	11	3,76	13,17	8,98	1,58	13,17	0,81	0,42	0,522	OK
2	7	Testa	11	3,74	1,02	3,50	0,15	1,02	0,28	0,04	0,520	OK
		Mezz.	11	2,94	3,04	3,78	0,44	3,04	0,00	0,15	0,409	OK
		Piede	11	3,60	5,05	4,06	0,72	5,05	0,28	0,20	0,500	OK
2	8	Testa	3	9,56	7,79	5,35	1,10	7,79	0,39	0,12	1,329	OK
		Mezz.	3	7,51	10,35	5,70	1,44	10,35	0,04	0,19	1,044	OK
		Piede	3	9,19	12,91	6,06	1,76	12,91	0,39	0,19	1,277	OK
2	9	Testa	3	8,28	3,41	2,78	0,49	3,41	0,22	0,06	1,150	OK
		Mezz.	3	6,50	4,79	2,97	0,67	4,79	0,03	0,10	0,904	OK
		Piede	3	7,96	6,18	3,17	0,85	6,18	0,22	0,11	1,106	OK
2	10	Testa	3	3,74	0,23	0,57	0,03	0,23	0,07	0,01	0,520	OK
		Mezz.	3	2,92	0,68	0,63	0,10	0,68	0,01	0,03	0,406	OK
		Piede	3	3,55	1,13	0,69	0,16	1,13	0,07	0,04	0,493	OK
2	11	Testa	11	3,16	1,76	7,95	0,26	1,76	1,02	0,08	0,439	OK
		Mezz.	3	1,95	6,48	8,61	0,95	6,48	0,13	0,49	0,272	OK
		Piede	3	2,37	12,97	9,51	1,84	12,97	1,02	0,78	0,330	OK
2	12	Testa	3	7,32	2,13	2,04	0,31	2,13	0,16	0,04	1,017	OK
		Mezz.	3	5,75	3,17	2,18	0,45	3,17	0,01	0,08	0,799	OK
		Piede	3	7,04	4,21	2,33	0,59	4,21	0,16	0,08	0,978	OK
2	13	Testa	3	22,26	3,24	0,98	0,40	3,24	0,04	0,02	3,094	OK
		Mezz.	3	17,77	3,56	1,03	0,42	3,56	0,00	0,02	2,469	OK
		Piede	3	21,66	3,88	1,07	0,45	3,88	0,04	0,02	3,010	OK
2	14	Testa	3	12,15	6,40	3,39	0,88	6,40	0,21	0,07	1,689	OK
		Mezz.	3	9,54	7,89	3,60	1,07	7,89	0,00	0,11	1,326	OK
		Piede	3	11,66	9,39	3,80	1,25	9,39	0,21	0,11	1,621	OK
2	15	Testa	3	20,40	6,81	1,93	0,81	6,81	0,09	0,03	2,835	OK
		Mezz.	3	19,30	7,41	2,02	0,86	7,41	0,01	0,04	2,683	OK
		Piede	3	22,13	8,00	2,10	0,90	8,00	0,09	0,04	3,077	OK
2	16	Testa	3	6,79	2,91	2,33	0,35	2,91	0,17	0,05	0,944	OK
		Mezz.	3	5,36	4,14	2,50	0,49	4,14	0,00	0,09	0,745	OK
		Piede	3	6,59	5,37	2,67	0,63	5,37	0,17	0,10	0,915	OK
2	17	Testa	11	6,23	1,23	1,48	0,18	1,23	0,11	0,03	0,866	OK
		Mezz.	11	4,90	2,01	1,59	0,29	2,01	0,00	0,06	0,681	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 2375 Anni - PGamin: .21												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	11	6,00	2,80	1,70	0,39	2,80	0,11	0,07	0,833	OK
2	18	Testa	11	6,44	3,60	4,13	0,52	3,60	0,34	0,08	0,895	OK
		Mezz.	11	5,06	5,78	4,44	0,82	5,78	0,04	0,16	0,704	OK
		Piede	11	6,20	7,96	4,74	1,11	7,96	0,34	0,18	0,861	OK
2	19	Testa	3	16,75	3,92	1,53	0,52	3,92	0,09	0,03	2,328	OK
		Mezz.	3	13,14	4,52	1,62	0,58	4,52	0,01	0,04	1,826	OK
		Piede	3	16,05	5,11	1,70	0,64	5,11	0,09	0,04	2,231	OK
2	20	Testa	3	11,93	4,70	2,54	0,65	4,70	0,16	0,05	1,659	OK
		Mezz.	3	9,37	5,83	2,69	0,79	5,83	0,01	0,08	1,303	OK
		Piede	3	11,46	6,96	2,85	0,93	6,96	0,16	0,08	1,593	OK
2	21	Testa	3	16,73	3,92	1,53	0,52	3,92	0,09	0,03	2,326	OK
		Mezz.	3	13,13	4,51	1,61	0,58	4,51	0,01	0,04	1,825	OK
		Piede	3	16,03	5,10	1,70	0,64	5,10	0,09	0,04	2,228	OK
2	22	Testa	3	12,02	4,66	2,50	0,65	4,66	0,16	0,05	1,670	OK
		Mezz.	3	9,44	5,77	2,65	0,78	5,77	0,01	0,08	1,312	OK
		Piede	3	11,54	6,88	2,81	0,91	6,88	0,16	0,08	1,604	OK
2	23	Testa	3	16,45	3,94	1,56	0,52	3,94	0,09	0,03	2,287	OK
		Mezz.	3	12,91	4,55	1,65	0,59	4,55	0,01	0,05	1,794	OK
		Piede	3	15,76	5,16	1,73	0,65	5,16	0,09	0,04	2,191	OK
2	24	Testa	3	12,19	4,75	2,51	0,66	4,75	0,16	0,05	1,694	OK
		Mezz.	3	9,57	5,86	2,66	0,79	5,86	0,01	0,08	1,330	OK
		Piede	3	11,70	6,97	2,82	0,92	6,97	0,16	0,08	1,626	OK
2	25	Testa	3	15,70	5,45	2,17	0,72	5,45	0,14	0,04	2,182	OK
		Mezz.	3	12,84	6,30	2,29	0,82	6,30	0,02	0,06	1,785	OK
		Piede	3	15,69	7,15	2,41	0,91	7,15	0,14	0,06	2,180	OK
2	26	Testa	3	20,14	6,37	1,95	0,78	6,37	0,10	0,03	2,799	OK
		Mezz.	3	17,54	7,01	2,04	0,84	7,01	0,01	0,05	2,439	OK
		Piede	3	21,39	7,65	2,13	0,89	7,65	0,10	0,04	2,973	OK
2	27	Testa	3	16,67	3,68	1,44	0,49	3,68	0,09	0,03	2,317	OK
		Mezz.	3	13,08	4,24	1,52	0,55	4,24	0,01	0,04	1,818	OK
		Piede	3	15,97	4,80	1,60	0,61	4,80	0,09	0,04	2,220	OK
2	28	Testa	3	15,08	3,84	1,65	0,52	3,84	0,10	0,03	2,095	OK
		Mezz.	3	11,83	4,51	1,74	0,59	4,51	0,01	0,05	1,645	OK
		Piede	3	14,46	5,18	1,84	0,67	5,18	0,10	0,05	2,009	OK
2	29	Testa	3	19,59	5,31	1,70	0,66	5,31	0,09	0,03	2,723	OK
		Mezz.	3	16,58	5,89	1,79	0,72	5,89	0,01	0,04	2,304	OK
		Piede	3	20,22	6,47	1,87	0,77	6,47	0,09	0,04	2,810	OK
2	30	Testa	3	18,88	5,61	1,90	0,71	5,61	0,10	0,04	2,624	OK
		Mezz.	3	15,56	6,28	1,99	0,78	6,28	0,01	0,05	2,163	OK
		Piede	3	18,99	6,95	2,08	0,84	6,95	0,10	0,04	2,639	OK
2	31	Testa	3	6,24	3,77	4,54	0,55	3,77	0,34	0,09	0,867	OK
		Mezz.	3	4,90	6,18	4,87	0,88	6,18	0,01	0,18	0,682	OK
		Piede	3	6,00	8,59	5,21	1,20	8,59	0,34	0,20	0,834	OK

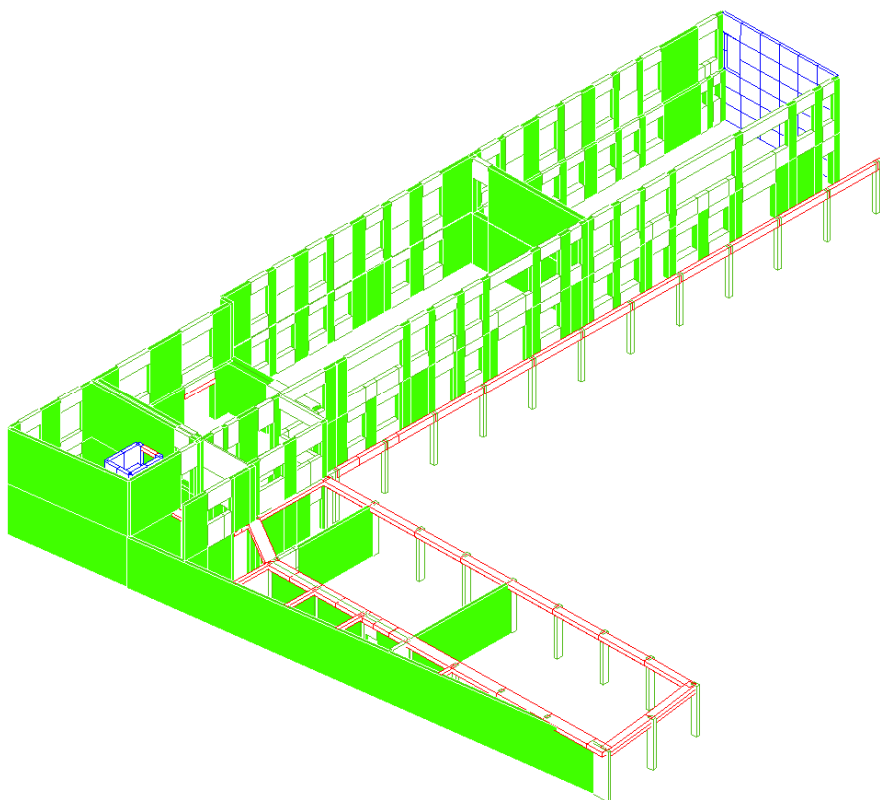
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 2375 Anni - PGamin: .21												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
2	32	Testa	3	12,71	3,49	1,77	0,48	3,49	0,11	0,04	1,766	OK
		Mezz.	3	9,98	4,26	1,88	0,57	4,26	0,00	0,06	1,387	OK
		Piede	3	12,20	5,03	1,98	0,66	5,03	0,11	0,05	1,695	OK
2	33	Testa	3	4,24	0,35	0,86	0,05	0,35	0,07	0,01	0,589	OK
		Mezz.	3	3,33	0,83	0,92	0,12	0,83	0,01	0,04	0,463	OK
		Piede	3	4,08	1,32	0,99	0,19	1,32	0,07	0,05	0,567	OK
2	34	Testa	11	11,27	2,77	1,58	0,39	2,77	0,10	0,03	1,566	OK
		Mezz.	11	8,85	3,48	1,68	0,48	3,48	0,01	0,05	1,230	OK
		Piede	11	10,82	4,20	1,78	0,56	4,20	0,10	0,05	1,504	OK
2	35	Testa	3	17,69	3,75	1,33	0,48	3,75	0,08	0,03	2,458	OK
		Mezz.	3	14,70	4,23	1,40	0,53	4,23	0,01	0,04	2,043	OK
		Piede	3	17,94	4,72	1,46	0,58	4,72	0,08	0,03	2,494	OK
2	36	Testa	3	11,25	4,91	2,82	0,68	4,91	0,19	0,06	1,564	OK
		Mezz.	3	8,84	6,19	2,99	0,85	6,19	0,02	0,10	1,229	OK
		Piede	3	10,81	7,47	3,17	1,00	7,47	0,19	0,09	1,502	OK
2	37	Testa	3	16,97	3,85	1,47	0,50	3,85	0,09	0,03	2,358	OK
		Mezz.	3	13,51	4,41	1,55	0,57	4,41	0,01	0,04	1,878	OK
		Piede	3	16,50	4,97	1,62	0,62	4,97	0,09	0,04	2,293	OK
2	38	Testa	3	3,49	1,77	10,64	0,31	1,77	1,23	0,09	0,486	OK
		Mezz.	3	2,73	10,52	11,85	1,78	10,52	0,03	0,65	0,379	OK
		Piede	3	3,31	19,26	13,07	3,18	19,26	1,23	0,96	0,460	OK
2	39	Testa	3	6,02	0,47	0,57	0,08	0,47	0,08	0,01	0,836	OK
		Mezz.	3	4,69	0,90	0,63	0,15	0,90	0,02	0,03	0,652	OK
		Piede	3	5,70	1,32	0,68	0,21	1,32	0,08	0,04	0,792	OK
2	40	Testa	3	12,45	4,55	2,35	0,63	4,55	0,16	0,05	1,731	OK
		Mezz.	3	9,78	5,57	2,49	0,75	5,57	0,01	0,08	1,359	OK
		Piede	3	11,96	6,60	2,63	0,87	6,60	0,16	0,07	1,662	OK
2	41	Testa	3	17,64	3,78	1,36	0,49	3,78	0,08	0,03	2,451	OK
		Mezz.	3	14,46	4,28	1,43	0,54	4,28	0,01	0,04	2,010	OK
		Piede	3	17,65	4,78	1,50	0,59	4,78	0,08	0,03	2,454	OK
2	42	Testa	3	17,65	3,78	1,36	0,49	3,78	0,08	0,03	2,453	OK
		Mezz.	3	14,46	4,28	1,43	0,54	4,28	0,01	0,04	2,010	OK
		Piede	3	17,65	4,78	1,50	0,59	4,78	0,08	0,03	2,454	OK
2	43	Testa	3	8,12	7,03	5,88	1,01	7,03	0,45	0,12	1,129	OK
		Mezz.	3	6,38	9,97	6,28	1,40	9,97	0,05	0,22	0,887	OK
		Piede	3	7,81	12,91	6,69	1,78	12,91	0,45	0,23	1,085	OK
2	44	Testa	3	3,05	0,12	0,91	0,02	0,12	0,09	0,01	0,424	OK
		Mezz.	11	1,97	0,53	0,97	0,08	0,53	0,02	0,04	0,274	OK
		Piede	11	2,41	1,07	1,04	0,15	1,07	0,09	0,06	0,335	OK
2	45	Testa	3	21,60	8,70	2,23	0,96	8,70	0,10	0,03	3,002	OK
		Mezz.	3	22,03	9,31	2,31	1,00	9,31	0,02	0,05	3,062	OK
		Piede	3	23,24	9,92	2,39	1,04	9,92	0,10	0,04	3,230	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 2375 Anni - PGamin: .21												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
2	46	Testa	3	18,38	5,73	1,91	0,72	5,73	0,10	0,04	2,555	OK
		Mezz.	3	15,79	6,40	2,01	0,79	6,40	0,01	0,05	2,195	OK
		Piede	3	19,27	7,07	2,10	0,85	7,07	0,10	0,04	2,678	OK
2	47	Testa	3	13,36	3,11	1,50	0,42	3,11	0,10	0,03	1,857	OK
		Mezz.	3	10,49	3,75	1,59	0,50	3,75	0,01	0,05	1,458	OK
		Piede	3	12,82	4,39	1,68	0,58	4,39	0,10	0,04	1,782	OK
2	48	Testa	3	10,22	25,80	0,79	0,00	0,00	0,08	0,00	1,421	OK
		Mezz.	11	1,97	0,47	0,86	0,07	0,47	0,01	0,04	0,274	OK
		Piede	3	2,41	0,95	0,92	0,14	0,95	0,08	0,06	0,335	OK
2	49	Testa	11	2,90	1,12	4,53	0,14	1,12	0,39	0,05	0,403	OK
		Mezz.	11	2,29	3,91	4,92	0,48	3,91	0,01	0,21	0,318	OK
		Piede	11	2,82	6,71	5,31	0,81	6,71	0,39	0,29	0,391	OK
2	50	Testa	3	8,10	1,13	0,95	0,16	1,13	0,07	0,02	1,126	OK
		Mezz.	3	6,36	1,61	1,01	0,23	1,61	0,01	0,04	0,885	OK
		Piede	3	7,79	2,08	1,08	0,29	2,08	0,07	0,04	1,082	OK
2	51	Testa	3	16,01	3,69	1,48	0,49	3,69	0,09	0,03	2,226	OK
		Mezz.	3	12,78	4,27	1,56	0,55	4,27	0,01	0,04	1,776	OK
		Piede	3	15,60	4,85	1,64	0,62	4,85	0,09	0,04	2,169	OK
2	52	Testa	3	18,73	3,91	1,31	0,50	3,91	0,07	0,02	2,604	OK
		Mezz.	3	15,74	4,37	1,37	0,54	4,37	0,01	0,03	2,188	OK
		Piede	3	19,21	4,83	1,44	0,58	4,83	0,07	0,03	2,670	OK
2	53	Testa	3	20,25	7,03	1,91	0,81	7,03	0,09	0,03	2,814	OK
		Mezz.	3	20,41	7,59	1,99	0,85	7,59	0,02	0,04	2,837	OK
		Piede	3	21,90	8,15	2,06	0,89	8,15	0,09	0,04	3,043	OK
2	54	Testa	11	12,26	3,89	2,04	0,54	3,89	0,15	0,04	1,704	OK
		Mezz.	11	9,63	4,80	2,17	0,65	4,80	0,02	0,07	1,338	OK
		Piede	11	11,77	5,70	2,29	0,76	5,70	0,15	0,06	1,636	OK
2	55	Testa	3	13,05	1,01	0,41	0,12	1,01	0,03	0,01	1,814	OK
		Mezz.	3	10,29	1,19	0,44	0,13	1,19	0,00	0,01	1,430	OK
		Piede	3	12,63	1,36	0,46	0,15	1,36	0,03	0,01	1,756	OK
2	56	Testa	11	17,07	1,37	0,45	0,15	1,37	0,02	0,01	2,373	OK
		Mezz.	11	13,46	1,53	0,47	0,17	1,53	0,00	0,01	1,870	OK
		Piede	11	16,51	1,69	0,49	0,18	1,69	0,02	0,01	2,295	OK
2	57	Testa	3	5,01	1,21	1,47	0,15	1,21	0,11	0,03	0,696	OK
		Mezz.	3	3,95	2,04	1,59	0,25	2,04	0,00	0,06	0,549	OK
		Piede	3	4,86	2,87	1,70	0,34	2,87	0,11	0,07	0,675	OK
2	58	Testa	11	3,65	0,23	0,50	0,03	0,23	0,04	0,01	0,508	OK
		Mezz.	3	1,65	0,30	0,50	0,04	0,30	0,00	0,02	0,229	OK
		Piede	3	2,02	0,59	0,55	0,07	0,59	0,04	0,04	0,281	OK
2	59	Testa	3	10,69	2,52	1,23	0,29	2,52	0,08	0,03	1,485	OK
		Mezz.	3	8,43	3,08	1,31	0,35	3,08	0,00	0,04	1,172	OK
		Piede	3	10,36	3,64	1,38	0,41	3,64	0,08	0,04	1,439	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 2375 Anni - PGamin: .21												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
2	60	Testa	3	11,26	3,33	1,55	0,39	3,33	0,10	0,03	1,565	OK
		Mezz.	3	8,88	4,02	1,64	0,46	4,02	0,00	0,05	1,234	OK
		Piede	3	10,91	4,72	1,74	0,53	4,72	0,10	0,05	1,516	OK
2	61	Testa	3	15,25	2,24	0,80	0,25	2,24	0,04	0,02	2,120	OK
		Mezz.	3	12,02	2,55	0,84	0,28	2,55	0,00	0,02	1,671	OK
		Piede	3	14,76	2,86	0,89	0,31	2,86	0,04	0,02	2,052	OK



Verifica dei maschi murari in condizione statica



verifica dei maschi murari per sisma ortogonale

5. VERIFICA PUSHOVER

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA PUSH-OVER

Numero d'ordine della PushOver	: Tipo di distribuzione delle forze orizzontali utilizzate nell'analisi.
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	: Angolo di ingresso del sisma della PushOver.
Numero collassi totali	: Numero di elementi che hanno raggiunto la condizione di collasso al termine dell'analisi.
Numero passo Resist.Max.	: Numero del passo a cui corrisponde il picco massimo del taglio alla base nella curva di capacità.
Numero passi significativi	: Numero dei passi significativi alla fine dell'analisi.
Massa SDOF, (t)	: Massa totale del sistema equivalente.
Taglio alla base max., (t)	: Tagliante massimo alla base della struttura reale.
Coeff. Partecipazione	: Coefficiente di partecipazione relativo alla distribuzione di forze orizzontali utilizzate nell'analisi della PushOver.
Resistenza SDOF, (t)	: Resistenza allo snervamento del sistema ad un grado di libertà equivalente.
Rigidezza SDOF, (t/m)	: Rigidezza all'origine del sistema ad un grado di libertà equivalente.
Spostam. Snervam. SDOF, (mm)	: Spostamento a cui corrisponde lo snervamento del sistema ad un grado di libertà equivalente.
Periodo SDOF, (sec)	: Periodo proprio del sistema ad un grado di libertà equivalente.
Rapporto di incrudimento	: Rapporto tra la rigidezza incrudente e la rigidezza all'origine del sistema ad un grado di libertà equivalente. Per un sistema elastico perfettamente plastico tale rapporto vale sempre 0.
Rapporto Alfau/alfa1	: Rapporto tra il tagliante ultimo e il tagliante a cui corrisponde la formazione della prima cerniera plastica. Per le strutture esistenti tale valore può assumere valori molto alti in quanto per bassi valori di forze orizzontali spesso viene raggiunto il limite elastico in qualche sezione.
Fattore struttura	: Fattore di struttura (q) calcolato a posteriori in funzione delle effettive risorse anelastiche della struttura.
Coeff Smorzam.Equival.	: Coefficiente di smorzamento di un oscillatore elasto-viscoso che dissipa per viscosità la stessa energia della struttura.
Duttilità	: Duttilità misurata sul legame bilatero del sistema elasto-plastico equivalente come rapporto tra lo spostamento ultimo (fine del tratto orizzontale) e lo spostamento al limite elastico (inizio tratto orizzontale).

Per ogni stato limite richiesto, la frase "MECCANISMI CONSIDERATI NELL'ANALISI" significa:

Con Flag di post-verifica = NO	: Considera nell'analisi al passo non lineare sia i meccanismi fragili attivati che quelli duttili.
Con Flag di post-verifica = SI	: Verifica a posteriori dei meccanismi fragili in corrispondenza dei passi della curva di capacità precedentemente valutata per il solo comportamento duttile. I risultati relativi ai soli meccanismi fragili sono riportati in una apposita tabella.

Spostamento S.L.x	: Domanda/Capacità dello spostamento relativo allo stato limite. : Flag riassuntivo della verifica effettuata per i meccanismi considerati nell'analisi.
PgaLx/g	: Valore della PGA limite corrispondente alla prestazione definita per lo stato limite considerato e per i meccanismi considerati nell'analisi.
q*	: Rapporto tra la domanda elastica di tagliante alla base e la resistenza del sistema SDOF equivalente. Viene utilizzato solo per le strutture in muratura in qual caso non può superare il valore 3.
Numero passo precedente	: Numero passo precedente al punto della curva per cui si raggiunge la capacità rispetto alla prestazione definita per lo stato limite e per i soli meccanismi considerati nell'analisi.
PgaLx/Pga y%	: Rapporto tra la PGA limite e la PGA al bedrock del sisma atteso nel sito con la probabilità prevista per lo stato limite corrispondente.
Asta3D Nro	: Numerazione 3D dell'asta in cui si raggiunge la prestazione definita per lo stato limite e per i soli meccanismi considerati nell'analisi.
TrCLx	: Valore del periodo di ritorno corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite considerato e per i soli meccanismi considerati nell'analisi.
(TrCLx/TDLx)^a	: Rapporto tra il periodo di ritorno del sisma a cui corrisponde il raggiungimento della capacità ed il periodo di ritorno del sisma atteso nel sito con la probabilità prevista per lo stato limite corrispondente. L'esponente a vale 0,41 come previsto dalle linee guida nazionali.

DATI STAMPATI PER LE TABELLE AUSILIARIE

Push. nro	: Numero della PushOver.
PRIMO COLLASSO	: Dati relativi ai meccanismi fragili per gli elementi in calcestruzzo armato del Nodo e del Taglio.
TrCLC	: Valore del periodo di ritorno corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite di collasso del Nodo/Taglio.
PgaLC/g	: Valore della PGA corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite di collasso Nodo/Taglio.
Resistenza nel Piano di un pannello in muratura	: Indicatori di capacità relativi alla prestazione di raggiungimento della resistenza nel piano del primo pannello in muratura.
TrCLV	: Valore del periodo di ritorno corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite di Salvaguardia della Vita. Prestazione definita dal raggiungimento della resistenza nel piano del primo pannello in muratura.
PgaLV/g	: Valore della PGA corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite di Salvaguardia della Vita. Prestazione definita dal raggiungimento della resistenza nel piano del primo pannello in muratura.
VERIFICA MECCANISMI FRAGILI STRUTTURE IN C.A.	: Viene stampata la condizione di VERIFICATA/NON VERIFICATA. Nel caso non venga stampato nulla significa che la verifica effettuata a posteriori sulla curva di capacità determinata con l'analisi non lineare tenendo conto del solo comportamento duttile non è stata in grado di individuare alcun meccanismo fragile per cui è necessario ripetere l'analisi tenendo in conto i meccanismi fragili e settando il dato Push+PostVer. = No .

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica dei nodi non confinati per le strutture in calcestruzzo armato esistenti effettuate con il modello previsto:

nel caso di calcolo effettuato con la ntc2008 al punto della circolare 2/2/2009 C8.7.2.5 formule (8.7.2.2) e (8.7.2.3)
nel caso di calcolo effettuato con la ntc2018 al punto della circolare 21/1/2019 C8.7.2.3.5 formule (8.7.2.11) e (8.7.2.12)

Filo N.ro	: Numero del filo del nodo
Quota	: Quota a cui si trova il nodo
Nod3d N.ro	: Numerazione del nodo nel modello tridimensionale
Nsup (t)	: Valore dello sforzo normale del pilastro superiore in tonnellate
Coll Nodo	: Flag che segnala l'eventuale collasso
TaglSup (t)	: Valore dello sforzo di taglio trasmesso dal pilastro superiore in tonnellate
TrazAf (t)	: Sforzo di trazione delle barre superiori delle travi ancorate nel nodo dovuto all'eventuale momento negativo agente

I successivi valori si riferiscono alla verifiche effettuata nelle direzioni rispettivamente X e Y del sistema locale del pilastro a cui il nodo appartiene:

SgmCo kg/cm²	: Tensione di compressione agente sul calcestruzzo del nodo
SgmTr kg/cm²	: Tensione di trazione agente sul calcestruzzo del nodo, depurata dell'eventuale contributo del rinforzo
RcLim kg/cm²	: Resistenza limite a compressione del calcestruzzo del nodo
RtLim kg/cm²	: Resistenza limite di trazione del calcestruzzo del nodo
DeltaRt kg/cm²	: Contributo del rinforzo alla Resistenza a trazione del nodo

La verifica consiste nel verificare contemporaneamente:

- $S_{gmComp} < R_{cLim}$ (in valore assoluto)
- $S_{gmTraz} < R_{tLim}$ (in valore assoluto)

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della Capacita'/Domanda di Spostamento dei baricentri di piano.

Piano N.ro	: Numero identificato del piano sismico
Quota	: Quota altimetrica del piano espressa in metri

- SLO/SLD/SLV/SLC X(mm)** : Componente in direzione X dello spostamento di piano allo SLO/SLD/SLV/SLC espresso in mm. In particolare nel primo rigo i valori sono riferiti alla capacità mentre nel secondo si riferiscono alla domanda
- SLO/SLD/SLV/SLC Y(mm)** : Componente in direzione Y dello spostamento di piano allo SLO/SLD/SLV/SLC espresso in mm. In particolare nel primo rigo i valori sono riferiti alla capacità mentre nel secondo si riferiscono alla domanda
- SLO/SLD/SLV/SLC Z(mRad)** : Rotazione rigida di piano allo SLO/SLD/SLV/SLC espressa in milliradiani. In particolare nel primo rigo i valori sono riferiti alla capacità mentre nel secondo si riferiscono alla domanda

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
MECCANISMI DI COLLASSO CONSIDERATI NELLA ANALISI PUSH-OVER			
- Analisi con meccanismi DUTTILI E FRAGILI - Modalita' di collasso del nodo CLS SENZA confinamento - Collasso a taglio considerato su TUTTE le aste in CLS - Collasso per ripresa di getto IGNORATA - Effetti P-Delta IGNORATI			
- DISTRIBUZ FORZE SECONDO DEFORMATA MODALE: Proporz.Forze Analisi Sism.Dinamica			

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	1 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:+Fx+0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	2
Numero passo Resist.Max.	212	Numero passi significativi	212
Massa SDOF (t)	729,55	Taglio alla base max. (t)	2439,67
Coeff. Partecipazione	1,49	Resistenza SDOF (t)	1640,42
Rigidità SDOF (t/m)	67963,07	Spostam. Snervam. SDOF mm	24
Periodo SDOF (sec)	0,21	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	53578,324	Fattore di comportamento	1,041
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilità	1,041
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,691	Spostamento mm	4,895
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	113
PgaLO/g	0,121	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	2,891
Rapporto q*=Fe/Fy	0,07	TrCLO (anni)	488
Tempo Intervento (anni)	540	(TrCLO/TDLO)^a	2,667
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,147	Spostamento mm	7,351
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	139
PgaLD/g	0,195	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	3,682
Rapporto q*=Fe/Fy	0,09	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1197	TrCLD (anni)	1806
-----		(TrCLD/TDLV)^a	3,703
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	5,548	Spostamento mm	25,130
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	212
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto q*=Fe/Fy	0,23	Asta3D Nro	6
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	2 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:-Fx+0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	192	Numero passi significativi	192
Massa SDOF (t)	729,55	Taglio alla base max. (t)	1493,45
Coeff. Partecipazione	1,49	Resistenza SDOF (t)	1004,18
Rigidezza SDOF (t/m)	73284,14	Spostam. Snervam. SDOF mm	14
Periodo SDOF (sec)	0,20	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	68724,375	Fattore di comportamento	1,027
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,059
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,568	Spostamento mm	5,056
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	105
PgaLO/g	0,137	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	3,267
Rapporto q*=Fe/Fy	0,11	TrCLO (anni)	677
Tempo Intervento (anni)	749	(TrCLO/TDLO)^a	3,052
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,991	Spostamento mm	7,678
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	134
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto q*=Fe/Fy	0,15	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLT)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	5,145	Spostamento mm	14,512
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	192
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto q*=Fe/Fy	0,38	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	3 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:+Fy+0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	75	Numero passi significativi	75
Massa SDOF (t)	756,51	Taglio alla base max. (t)	886,45
Coeff. Partecipazione	1,47	Resistenza SDOF (t)	602,64
Rigidezza SDOF (t/m)	253253,27	Spostam. Snervam. SDOF mm	2
Periodo SDOF (sec)	0,11	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	13746,347	Fattore di comportamento	1,049
Coeff Smorzam.Equival.(%)	10	Duttilita	1,197
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,417	Spostamento mm	2,849
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	74
PgaLO/g	0,218	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	5,190
Rapporto q*=Fe/Fy	0,18	TrCLO (anni)	2475
Tempo Intervento (anni)	2740	(TrCLO/TDLO)^a	5,202
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,515	Spostamento mm	2,849
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	74
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto q*=Fe/Fy	0,22	Asta3D Nro	

Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,303	Spostamento mm	2,849
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	75
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto q*=Fe/Fy	0,55	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	4 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:-Fy+0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	68	Numero passi significativi	68
Massa SDOF (t)	756,51	Taglio alla base max. (t)	773,13
Coeff. Partecipazione	1,47	Resistenza SDOF (t)	515,32
Rigidezza SDOF (t/m)	239972,31	Spostam. Snervam. SDOF mm	2
Periodo SDOF (sec)	0,11	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	6792,982	Fattore di comportamento	1,066
Coeff Smorzam.Equival.(%)	11	Duttilita	1,260
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,447	Spostamento mm	2,707
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	67
PgaLO/g	0,218	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	5,190
Rapporto q*=Fe/Fy	0,21	TrCLO (anni)	2475
Tempo Intervento (anni)	2740	(TrCLO/TDLO)^a	5,202
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,551	Spostamento mm	2,707
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	67
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto q*=Fe/Fy	0,26	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,394	Spostamento mm	2,707
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	68
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto q*=Fe/Fy	0,65	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	5 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fx+0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	209	Numero passi significativi	209
Massa SDOF (t)	1289,58	Taglio alla base max. (t)	2755,45
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	2755,45
Rigidezza SDOF (t/m)	87244,76	Spostam. Snervam. SDOF mm	32
Periodo SDOF (sec)	0,24	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	48705,172	Fattore di comportamento	1,046
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,046
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,328	Spostamento mm	7,900
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	115
PgaLO/g	0,145	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	3,460
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,07	TrCLO (anni)	790
Tempo Intervento (anni)	875	(TrCLO/TDLO)^a	3,252
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,957	Spostamento mm	11,843
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	145
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,09	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	7,639	Spostamento mm	33,040
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	209
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,24	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	6 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fx+0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	194	Numero passi significativi	194
Massa SDOF (t)	1289,58	Taglio alla base max. (t)	1706,09
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	1706,09
Rigidezza SDOF (t/m)	94622,07	Spostam. Snervam. SDOF mm	18
Periodo SDOF (sec)	0,23	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	72186,047	Fattore di comportamento	1,034
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,065
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,147	Spostamento mm	8,151
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	113
PgaLO/g	0,166	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	3,944
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,12	TrCLO (anni)	1132
Tempo Intervento (anni)	1253	(TrCLO/TDLO)^a	3,770
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,726	Spostamento mm	12,384
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	153
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,15	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	7,043	Spostamento mm	19,203
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	194
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,39	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	7 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fy+0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	70	Numero passi significativi	70
Massa SDOF (t)	1289,58	Taglio alla base max. (t)	965,85
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	951,91
Rigidezza SDOF (t/m)	354747,66	Spostam. Snervam. SDOF mm	3
Periodo SDOF (sec)	0,12	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	12319,511	Fattore di comportamento	1,070
Coeff Smorzam.Equival.(%)	11	Duttilita	1,258
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,536	Spostamento mm	3,375
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	69
PgaLO/g	0,218	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	5,190
Rapporto q*=Fe/Fy	0,20	TrCLO (anni)	2475
Tempo Intervento (anni)	2740	(TrCLO/TDLO)^a	5,202
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,661	Spostamento mm	3,375
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	69
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto q*=Fe/Fy	0,25	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLT)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,671	Spostamento mm	3,375
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	70
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto q*=Fe/Fy	0,62	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	8 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fy+0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	63	Numero passi significativi	63
Massa SDOF (t)	1289,58	Taglio alla base max. (t)	835,19
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	787,97
Rigidezza SDOF (t/m)	340201,97	Spostam. Snervam. SDOF mm	2
Periodo SDOF (sec)	0,12	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	6980,754	Fattore di comportamento	1,099
Coeff Smorzam.Equival.(%)	13	Duttilita	1,358
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,566	Spostamento mm	3,146
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	62
PgaLO/g	0,218	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	5,190
Rapporto q*=Fe/Fy	0,24	TrCLO (anni)	2475
Tempo Intervento (anni)	2740	(TrCLO/TDLO)^a	5,202
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,698	Spostamento mm	3,146
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	62
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto q*=Fe/Fy	0,30	Asta3D Nro	

Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,763	Spostamento mm	3,146
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	63
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto q*=Fe/Fy	0,76	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	9 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:+Fx-0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	199	Numero passi significativi	199
Massa SDOF (t)	729,55	Taglio alla base max. (t)	1943,62
Coeff. Partecipazione	1,49	Resistenza SDOF (t)	1306,88
Rigidezza SDOF (t/m)	71897,65	Spostam. Snervam. SDOF mm	18
Periodo SDOF (sec)	0,20	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	42085,383	Fattore di comportamento	1,023
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,052
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,598	Spostamento mm	5,048
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	106
PgaLO/g	0,134	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	3,191
Rapporto q*=Fe/Fy	0,09	TrCLO (anni)	636
Tempo Intervento (anni)	704	(TrCLO/TDLO)^a	2,974
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,030	Spostamento mm	7,632
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	141
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto q*=Fe/Fy	0,11	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	5,244	Spostamento mm	19,116
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	199
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto q*=Fe/Fy	0,29	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	10 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:-Fx-0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	198	Numero passi significativi	198
Massa SDOF (t)	729,55	Taglio alla base max. (t)	1742,45
Coeff. Partecipazione	1,49	Resistenza SDOF (t)	1171,61
Rigidezza SDOF (t/m)	69412,03	Spostam. Snervam. SDOF mm	17
Periodo SDOF (sec)	0,21	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	78767,602	Fattore di comportamento	1,050
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,050
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,656	Spostamento mm	4,886
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	105
PgaLO/g	0,124	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	2,956
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,10	TrCLO (anni)	518
Tempo Intervento (anni)	573	(TrCLO/TDLO)^a	2,733
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,102	Spostamento mm	7,313
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	136
PgaLD/g	0,199	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	3,754
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,12	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1265	TrCLD (anni)	1908
-----		(TrCLD/TDLD)^a	3,788
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	5,432	Spostamento mm	17,717
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	198
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,32	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	11 -	Distrib.Forze Prop.Modolo: +Fy-0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	78	Numero passi significativi	78
Massa SDOF (t)	756,51	Taglio alla base max. (t)	962,40
Coeff. Partecipazione	1,47	Resistenza SDOF (t)	645,30
Rigidezza SDOF (t/m)	267589,50	Spostam. Snervam. SDOF mm	2
Periodo SDOF (sec)	0,11	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	15031,630	Fattore di comportamento	1,054
Coeff Smorzam.Equival.(%)	10	Duttilita	1,225
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,389	Spostamento mm	2,847
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	75
PgaLO/g	0,218	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	5,190
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,16	TrCLO (anni)	2475
Tempo Intervento (anni)	2740	(TrCLO/TDLO)^a	5,202
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,480	Spostamento mm	2,955
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	77
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,20	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,215	Spostamento mm	2,955
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	78
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,50	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	12 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:-Fy-0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	73	Numero passi significativi	73
Massa SDOF (t)	756,51	Taglio alla base max. (t)	768,80
Coeff. Partecipazione	1,47	Resistenza SDOF (t)	522,65
Rigidezza SDOF (t/m)	228411,30	Spostam. Snervam. SDOF mm	2
Periodo SDOF (sec)	0,12	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	9261,313	Fattore di comportamento	1,051
Coeff Smorzam.Equival.(%)	10	Duttilita	1,198
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,476	Spostamento mm	2,742
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	72
PgaLO/g	0,218	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	5,190
Rapporto q*=Fe/Fy	0,21	TrCLO (anni)	2475
Tempo Intervento (anni)	2740	(TrCLO/TDLO)^a	5,202
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,587	Spostamento mm	2,742
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	72
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto q*=Fe/Fy	0,26	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLT)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,485	Spostamento mm	2,742
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	73
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto q*=Fe/Fy	0,65	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	13 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fx-0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	209	Numero passi significativi	209
Massa SDOF (t)	1289,58	Taglio alla base max. (t)	2145,83
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	2145,83
Rigidezza SDOF (t/m)	93289,73	Spostam. Snervam. SDOF mm	23
Periodo SDOF (sec)	0,24	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	37552,336	Fattore di comportamento	1,032
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,060
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,178	Spostamento mm	8,205
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	124
PgaLO/g	0,164	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	3,908
Rapporto q*=Fe/Fy	0,09	TrCLO (anni)	1103
Tempo Intervento (anni)	1221	(TrCLO/TDLO)^a	3,730
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,765	Spostamento mm	11,985
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	157
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto q*=Fe/Fy	0,12	Asta3D Nro	

Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	7,144	Spostamento mm	24,376
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	209
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto q*=Fe/Fy	0,31	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	14 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fx-0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	186	Numero passi significativi	186
Massa SDOF (t)	1289,58	Taglio alla base max. (t)	1969,81
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	1969,81
Rigidezza SDOF (t/m)	89347,32	Spostam. Snervam. SDOF mm	22
Periodo SDOF (sec)	0,24	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	81768,906	Fattore di comportamento	1,029
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,054
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,274	Spostamento mm	7,918
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	108
PgaLO/g	0,150	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	3,564
Rapporto q*=Fe/Fy	0,10	TrCLO (anni)	855
Tempo Intervento (anni)	947	(TrCLO/TDLO)^a	3,359
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,887	Spostamento mm	11,822
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	139
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto q*=Fe/Fy	0,13	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	7,459	Spostamento mm	23,243
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	186
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto q*=Fe/Fy	0,34	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	15 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fy-0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	77	Numero passi significativi	77
Massa SDOF (t)	1289,58	Taglio alla base max. (t)	1028,66
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	970,78
Rigidezza SDOF (t/m)	375580,19	Spostam. Snervam. SDOF mm	3
Periodo SDOF (sec)	0,12	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	13937,013	Fattore di comportamento	1,086
Coeff Smorzam.Equival.(%)	12	Duttilita	1,327
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,499	Spostamento mm	3,429
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	76
PgaLO/g	0,218	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	5,190
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,19	TrCLO (anni)	2475
Tempo Intervento (anni)	2740	(TrCLO/TDLO)^a	5,202
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,615	Spostamento mm	3,429
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	76
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,24	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,554	Spostamento mm	3,429
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	77
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,60	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	16 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fy-0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	73	Numero passi significativi	73
Massa SDOF (t)	1289,58	Taglio alla base max. (t)	831,91
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	804,39
Rigidezza SDOF (t/m)	322459,91	Spostam. Snervam. SDOF mm	2
Periodo SDOF (sec)	0,13	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	9172,686	Fattore di comportamento	1,076
Coeff Smorzam.Equival.(%)	11	Duttilita	1,265
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,607	Spostamento mm	3,157
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	72
PgaLO/g	0,212	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	5,052
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,24	TrCLO (anni)	2293
Tempo Intervento (anni)	2539	(TrCLO/TDLO)^a	5,041
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,748	Spostamento mm	3,157
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	72
PgaLD/g	0,212	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,004
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,30	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1520	TrCLD (anni)	2293
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,086
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,888	Spostamento mm	3,157
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	73
PgaLV/g	0,212	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,527
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,76	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	161	TrCLV (anni)	2293
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,618

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	17 -	Distrib.Forze Prop.Modo:+Fx+0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	207	Numero passi significativi	207
Massa SDOF (t)	729,55	Taglio alla base max. (t)	2219,39
Coeff. Partecipazione	1,49	Resistenza SDOF (t)	1492,30
Rigidezza SDOF (t/m)	68222,17	Spostam. Snervam. SDOF mm	22
Periodo SDOF (sec)	0,21	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	49575,922	Fattore di comportamento	1,043
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,043
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,685	Spostamento mm	4,801
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	106
PgaLO/g	0,119	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	2,844
Rapporto q*=Fe/Fy	0,08	TrCLO (anni)	468
Tempo Intervento (anni)	518	(TrCLO/TDLO)^a	2,621
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,139	Spostamento mm	7,154
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	128
PgaLD/g	0,190	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	3,580
Rapporto q*=Fe/Fy	0,10	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1105	TrCLD (anni)	1667
-----		(TrCLD/TDLD)^a	3,583
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	5,527	Spostamento mm	22,818
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	207
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto q*=Fe/Fy	0,25	Asta3D Nro	6
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	18 -	Distrib.Forze Prop.Modo:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	180	Numero passi significativi	180
Massa SDOF (t)	729,55	Taglio alla base max. (t)	1434,53
Coeff. Partecipazione	1,49	Resistenza SDOF (t)	964,57
Rigidezza SDOF (t/m)	74468,24	Spostam. Snervam. SDOF mm	13
Periodo SDOF (sec)	0,20	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	67191,086	Fattore di comportamento	1,028
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,062
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,543	Spostamento mm	5,106
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	99
PgaLO/g	0,141	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	3,363
Rapporto q*=Fe/Fy	0,12	TrCLO (anni)	732
Tempo Intervento (anni)	811	(TrCLO/TDLO)^a	3,151
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,960	Spostamento mm	7,693
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	133
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto q*=Fe/Fy	0,15	Asta3D Nro	

Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	5,063	Spostamento mm	13,754
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	180
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto q*=Fe/Fy	0,39	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	19 -	Distrib.Forze Prop.Modolo: +Fy+0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	75	Numero passi significativi	75
Massa SDOF (t)	756,51	Taglio alla base max. (t)	771,70
Coeff. Partecipazione	1,47	Resistenza SDOF (t)	524,63
Rigidezza SDOF (t/m)	225808,16	Spostam. Snervam. SDOF mm	2
Periodo SDOF (sec)	0,12	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	9323,292	Fattore di comportamento	1,056
Coeff Smorzam.Equival.(%)	10	Duttilita	1,213
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,483	Spostamento mm	2,776
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	74
PgaLO/g	0,218	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	5,190
Rapporto q*=Fe/Fy	0,21	TrCLO (anni)	2475
Tempo Intervento (anni)	2740	(TrCLO/TDLO)^a	5,202
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,596	Spostamento mm	2,819
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	74
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto q*=Fe/Fy	0,26	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,506	Spostamento mm	2,819
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	75
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto q*=Fe/Fy	0,65	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	20 -	Distrib.Forze Prop.Modolo: -Fy+0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	74	Numero passi significativi	74
Massa SDOF (t)	756,51	Taglio alla base max. (t)	922,74
Coeff. Partecipazione	1,47	Resistenza SDOF (t)	611,61
Rigidezza SDOF (t/m)	267584,34	Spostam. Snervam. SDOF mm	2
Periodo SDOF (sec)	0,11	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	8617,405	Fattore di comportamento	1,062
Coeff Smorzam.Equival.(%)	11	Duttilita	1,260
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,389	Spostamento mm	2,881
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	73
PgaLO/g	0,218	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	5,190
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,17	TrCLO (anni)	2475
Tempo Intervento (anni)	2740	(TrCLO/TDLO)^a	5,202
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,480	Spostamento mm	2,881
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	73
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,21	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,215	Spostamento mm	2,881
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	74
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,53	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	21 -	Distrib.Forze Prop.Massa: +Fx+0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	208	Numero passi significativi	208
Massa SDOF (t)	1289,58	Taglio alla base max. (t)	2517,71
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	2517,71
Rigidezza SDOF (t/m)	87633,63	Spostam. Snervam. SDOF mm	29
Periodo SDOF (sec)	0,24	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	45279,887	Fattore di comportamento	1,049
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,049
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,318	Spostamento mm	7,744
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	120
PgaLO/g	0,143	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	3,401
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,08	TrCLO (anni)	754
Tempo Intervento (anni)	835	(TrCLO/TDLO)^a	3,190
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,944	Spostamento mm	11,486
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	150
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,10	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	7,605	Spostamento mm	30,125
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	208
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,26	Asta3D Nro	6
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	22 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	187	Numero passi significativi	187
Massa SDOF (t)	1289,58	Taglio alla base max. (t)	1600,20
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	1600,20
Rigidezza SDOF (t/m)	96577,58	Spostam. Snervam. SDOF mm	17
Periodo SDOF (sec)	0,23	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	68957,438	Fattore di comportamento	1,036
Coeff Smorzam.Equival.(%)	7	Duttilita	1,069
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,103	Spostamento mm	8,285
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	116
PgaLO/g	0,173	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	4,123
Rapporto q*=Fe/Fy	0,13	TrCLO (anni)	1285
Tempo Intervento (anni)	1423	(TrCLO/TDLO)^a	3,972
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,671	Spostamento mm	12,267
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	155
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto q*=Fe/Fy	0,16	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	6,901	Spostamento mm	17,706
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	187
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto q*=Fe/Fy	0,42	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	23 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fy+0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	68	Numero passi significativi	68
Massa SDOF (t)	1289,58	Taglio alla base max. (t)	827,10
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	805,06
Rigidezza SDOF (t/m)	319989,13	Spostam. Snervam. SDOF mm	3
Periodo SDOF (sec)	0,13	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	8245,430	Fattore di comportamento	1,084
Coeff Smorzam.Equival.(%)	12	Duttilita	1,295
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,613	Spostamento mm	3,258
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	67
PgaLO/g	0,215	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	5,126
Rapporto q*=Fe/Fy	0,24	TrCLO (anni)	2390
Tempo Intervento (anni)	2646	(TrCLO/TDLO)^a	5,128
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,755	Spostamento mm	3,258
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	67
PgaLD/g	0,215	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,062
Rapporto q*=Fe/Fy	0,30	Asta3D Nro	

Tempo Intervento (anni)	1584	TrCLD (anni)	2390
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,156
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,906	Spostamento mm	3,258
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	68
PgaLV/g	0,215	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,549
Rapporto q*=Fe/Fy	0,76	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	168	TrCLV (anni)	2390
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,646

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	24 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fy+0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	68	Numero passi significativi	68
Massa SDOF (t)	1289,58	Taglio alla base max. (t)	967,45
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	922,10
Rigidezza SDOF (t/m)	375382,78	Spostam. Snervam. SDOF mm	2
Periodo SDOF (sec)	0,12	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	7315,294	Fattore di comportamento	1,082
Coeff Smorzam.Equival.(%)	12	Duttilita	1,308
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,499	Spostamento mm	3,214
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	67
PgaLO/g	0,218	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	5,190
Rapporto q*=Fe/Fy	0,20	TrCLO (anni)	2475
Tempo Intervento (anni)	2740	(TrCLO/TDLO)^a	5,202
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,615	Spostamento mm	3,214
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	67
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto q*=Fe/Fy	0,25	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,555	Spostamento mm	3,214
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	68
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto q*=Fe/Fy	0,63	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	25 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:+Fx-0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	203	Numero passi significativi	203
Massa SDOF (t)	729,55	Taglio alla base max. (t)	2064,89
Coeff. Partecipazione	1,49	Resistenza SDOF (t)	1388,41
Rigidezza SDOF (t/m)	70734,95	Spostam. Snervam. SDOF mm	20
Periodo SDOF (sec)	0,20	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	45488,246	Fattore di comportamento	1,049
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,049
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,625	Spostamento mm	4,971
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	100
PgaLO/g	0,129	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	3,080
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,08	TrCLO (anni)	578
Tempo Intervento (anni)	640	(TrCLO/TDLO)^a	2,859
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,063	Spostamento mm	7,625
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	133
PgaLD/g	0,214	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,040
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,11	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1559	TrCLD (anni)	2353
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,129
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	5,330	Spostamento mm	20,584
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	203
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,27	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	26 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:-Fx-0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	184	Numero passi significativi	184
Massa SDOF (t)	729,55	Taglio alla base max. (t)	1653,94
Coeff. Partecipazione	1,49	Resistenza SDOF (t)	1112,09
Rigidezza SDOF (t/m)	70589,63	Spostam. Snervam. SDOF mm	16
Periodo SDOF (sec)	0,20	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	76286,313	Fattore di comportamento	1,024
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,053
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,628	Spostamento mm	4,995
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	103
PgaLO/g	0,130	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	3,090
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,10	TrCLO (anni)	583
Tempo Intervento (anni)	645	(TrCLO/TDLO)^a	2,869
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,067	Spostamento mm	7,495
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	131
PgaLD/g	0,209	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	3,947
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,13	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1459	TrCLD (anni)	2202
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,018
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	5,341	Spostamento mm	16,583
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	184
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,34	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	27 -	Distrib.Forze Prop.Modolo: +Fy-0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	80	Numero passi significativi	80
Massa SDOF (t)	756,51	Taglio alla base max. (t)	819,06
Coeff. Partecipazione	1,47	Resistenza SDOF (t)	552,94
Rigidezza SDOF (t/m)	238411,23	Spostam. Snervam. SDOF mm	2
Periodo SDOF (sec)	0,11	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	12805,775	Fattore di comportamento	1,058
Coeff Smorzam.Equival.(%)	10	Duttilita	1,228
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,451	Spostamento mm	2,694
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	77
PgaLO/g	0,218	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	5,190
Rapporto q*=Fe/Fy	0,19	TrCLO (anni)	2475
Tempo Intervento (anni)	2740	(TrCLO/TDLO)^a	5,202
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,556	Spostamento mm	2,849
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	79
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto q*=Fe/Fy	0,24	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLT)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,406	Spostamento mm	2,849
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	80
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto q*=Fe/Fy	0,61	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	28 -	Distrib.Forze Prop.Modolo: -Fy-0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	78	Numero passi significativi	78
Massa SDOF (t)	756,51	Taglio alla base max. (t)	908,32
Coeff. Partecipazione	1,47	Resistenza SDOF (t)	617,50
Rigidezza SDOF (t/m)	253251,34	Spostam. Snervam. SDOF mm	2
Periodo SDOF (sec)	0,11	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	12052,353	Fattore di comportamento	1,044
Coeff Smorzam.Equival.(%)	9	Duttilita	1,177
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,417	Spostamento mm	2,870
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	77
PgaLO/g	0,218	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	5,190
Rapporto q*=Fe/Fy	0,17	TrCLO (anni)	2475
Tempo Intervento (anni)	2740	(TrCLO/TDLO)^a	5,202
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,515	Spostamento mm	2,870
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	77
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto q*=Fe/Fy	0,21	Asta3D Nro	

Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,303	Spostamento mm	2,870
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	78
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto q*=Fe/Fy	0,53	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	29 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fx-0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	205	Numero passi significativi	205
Massa SDOF (t)	1289,58	Taglio alla base max. (t)	2353,55
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	2353,55
Rigidezza SDOF (t/m)	91093,05	Spostam. Snervam. SDOF mm	26
Periodo SDOF (sec)	0,24	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	41913,828	Fattore di comportamento	1,029
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,055
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,230	Spostamento mm	8,028
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	117
PgaLO/g	0,155	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	3,701
Rapporto q*=Fe/Fy	0,09	TrCLO (anni)	946
Tempo Intervento (anni)	1047	(TrCLO/TDLO)^a	3,502
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,832	Spostamento mm	12,357
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	152
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto q*=Fe/Fy	0,11	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	7,316	Spostamento mm	27,256
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	205
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto q*=Fe/Fy	0,28	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	30 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fx-0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	189	Numero passi significativi	189
Massa SDOF (t)	1289,58	Taglio alla base max. (t)	1834,37
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	1834,37
Rigidezza SDOF (t/m)	91377,85	Spostam. Snervam. SDOF mm	20
Periodo SDOF (sec)	0,24	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	77752,695	Fattore di comportamento	1,032
Coeff Smorzam.Equival.(%)	6	Duttilita	1,059
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,223	Spostamento mm	8,076
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	115
PgaLO/g	0,157	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	3,738
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,11	TrCLO (anni)	972
Tempo Intervento (anni)	1076	(TrCLO/TDLO)^a	3,541
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,823	Spostamento mm	12,108
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	149
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,14	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	7,294	Spostamento mm	21,261
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	189
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,36	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	31 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+F _y -0.3*F _x -Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	74	Numero passi significativi	74
Massa SDOF (t)	1289,58	Taglio alla base max. (t)	874,69
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	828,53
Rigidezza SDOF (t/m)	339193,34	Spostam. Snervam. SDOF mm	2
Periodo SDOF (sec)	0,12	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	12762,926	Fattore di comportamento	1,096
Coeff Smorzam.Equival.(%)	13	Duttilita	1,344
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,568	Spostamento mm	3,284
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	73
PgaLO/g	0,218	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	5,190
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,23	TrCLO (anni)	2475
Tempo Intervento (anni)	2740	(TrCLO/TDLO)^a	5,202
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,700	Spostamento mm	3,284
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	73
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,29	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,769	Spostamento mm	3,284
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	74
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,72	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	32 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fy-0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	72	Numero passi significativi	72
Massa SDOF (t)	1289,58	Taglio alla base max. (t)	989,73
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	951,87
Rigidzza SDOF (t/m)	355112,38	Spostam. Snervam. SDOF mm	3
Periodo SDOF (sec)	0,12	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	12070,050	Fattore di comportamento	1,070
Coeff Smorzam.Equival.(%)	11	Duttilita	1,258
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,536	Spostamento mm	3,373
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	71
PgaLO/g	0,218	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	5,190
Rapporto q*=Fe/Fy	0,20	TrCLO (anni)	2475
Tempo Intervento (anni)	2740	(TrCLO/TDLO)^a	5,202
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	0,660	Spostamento mm	3,373
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	71
PgaLD/g	0,218	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	4,112
Rapporto q*=Fe/Fy	0,25	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1641	TrCLD (anni)	2475
-----		(TrCLD/TDLD)^a	4,216
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	1,669	Spostamento mm	3,373
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	72
PgaLV/g	0,218	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,568
Rapporto q*=Fe/Fy	0,62	Asta3D Nro	2
Tempo Intervento (anni)	174	TrCLV (anni)	2475
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 1 - Prop.Modolo:+Fx+0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							----- kg/cmq -----											
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,6	-8,1	8,1	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	6,7	-11,7	11,7	75,0	11,6		0,0	1,1	-1,4	1,4	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	4,7	-8,3	8,3	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	4,2	-7,4	7,4	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	3,6	-6,4	6,4	75,0	11,6								
8	0,00	11	-8,0	NO														
8	3,40	12	0,0	SI	0,0	6,7	-11,8	11,8	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	4,7	-8,3	8,3	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	4,1	-7,3	7,3	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	4,0	-7,1	7,1	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	3,9	-6,9	6,9	75,0	11,6		0,0	6,1	-8,1	8,1	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-3,6	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-12,5	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	6,6	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	26,0	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	4,9	-10,6	10,6	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 1 - Prop.Modolo:+Fx+0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-48,1	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	23,5	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 2 - Prop.Modolo: +Fx+0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO			DIREZIONE X					DIREZIONE Y										
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,8	-8,4	8,4	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	6,6	-11,6	11,6	75,0	11,6		0,0	0,0	0,0	0,0	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	0,3	-0,5	0,5	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	0,8	-1,4	1,4	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	1,3	-2,4	2,4	75,0	11,6								
8	0,00	11	-5,0	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	2,1	-3,7	3,7	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	0,2	-0,3	0,3	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	0,9	-1,6	1,6	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	0,8	-1,4	1,4	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	1,1	-1,9	1,9	75,0	11,6		0,0	6,1	-8,0	8,0	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-7,9	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-1,8	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-13,0	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-24,3	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	4,0	-8,7	8,7	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	21,3	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	-2,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 3 - Prop.Modolo: +Fy+0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
									kg/cmq							kg/cmq		
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	1,0	-1,7	1,7	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	0,9	-1,7	1,7	75,0	11,6		0,0	8,8	-11,7	11,7	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	5,0	-8,8	8,8	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	5,4	-9,5	9,5	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	5,3	-9,4	9,4	75,0	11,6								
8	0,00	11	-8,4	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	5,0	-8,8	8,8	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	5,3	-9,4	9,4	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	5,3	-9,4	9,4	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	5,3	-9,3	9,3	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	5,0	-8,8	8,8	75,0	11,6		0,0	3,9	-5,1	5,1	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-3,1	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-7,1	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-5,7	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-4,2	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	1,4	-3,0	3,0	75,0	11,6								

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 3 - Prop.Modolo:+Fy+0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
									kg/cmq							kg/cmq		
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-11,4	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	3,4	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 4 - Prop.Modolo: -Fy+0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
									kg/cmq							kg/cmq		
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,4	-7,8	7,8	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	3,8	-6,7	6,7	75,0	11,6		0,0	8,8	-11,7	11,7	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	4,7	-8,3	8,3	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	5,0	-8,8	8,8	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	5,1	-9,0	9,0	75,0	11,6								
8	0,00	11	-9,0	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	1,8	-3,2	3,2	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	5,0	-8,8	8,8	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	5,1	-8,9	8,9	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	5,2	-9,2	9,2	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	4,3	-7,6	7,6	75,0	11,6		0,0	4,0	-5,3	5,3	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-5,3	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-8,0	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-4,8	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-1,6	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	1,3	-2,8	2,8	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-9,7	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	3,7	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 5 - Prop.Massa:+Fx+0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,6	-8,1	8,1	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	6,7	-11,7	11,7	75,0	11,6		0,0	1,1	-1,4	1,4	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	4,5	-7,9	7,9	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	4,0	-7,0	7,0	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	3,4	-6,0	6,0	75,0	11,6								
8	0,00	11	-8,0	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	6,6	-11,6	11,6	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	4,5	-7,9	7,9	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	3,9	-6,9	6,9	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	3,8	-6,7	6,7	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	3,8	-6,6	6,6	75,0	11,6		0,0	6,1	-8,0	8,0	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-3,5	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-12,5	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	6,5	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 5 - Prop.Massa:+Fx+0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
									kg/cmq							kg/cmq		
19	0,00	33	25,8	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	4,9	-10,6	10,6	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-47,8	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	23,4	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 6 - Prop.Massa:-Fx+0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'						DIREZIONE 'Y'							
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,8	-8,4	8,4	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	6,6	-11,6	11,6	75,0	11,6		0,0	0,1	-0,1	0,1	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	0,5	-0,8	0,8	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	1,0	-1,7	1,7	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	1,6	-2,7	2,7	75,0	11,6								
8	0,00	11	-5,0	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	2,0	-3,6	3,6	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	0,4	-0,6	0,6	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	1,1	-2,0	2,0	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	1,0	-1,8	1,8	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	1,3	-2,2	2,2	75,0	11,6		0,0	6,1	-8,0	8,0	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-7,8	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-1,7	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-13,0	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-24,4	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	4,0	-8,6	8,6	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	21,4	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	-2,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 7 - Prop.Massa:+Fy+0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
									kg/cmq							kg/cmq		
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	0,9	-1,7	1,7	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	0,9	-1,6	1,6	75,0	11,6		0,0	8,8	-11,7	11,7	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	5,0	-8,8	8,8	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	5,4	-9,5	9,5	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	5,4	-9,4	9,4	75,0	11,6								
8	0,00	11	-8,3	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	5,0	-8,8	8,8	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	5,4	-9,4	9,4	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	5,4	-9,4	9,4	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	5,3	-9,3	9,3	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	5,0	-8,8	8,8	75,0	11,6		0,0	3,8	-5,1	5,1	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 7 - Prop.Massa:+Fy+0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
									kg/cmq							kg/cmq		
16	0,00	27	-3,2	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-7,0	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-5,6	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-4,3	NO														
19	3,40	34	0,0	NO														
52	3,40	36	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	1,3	-2,8	2,8	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-11,4	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	3,3	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 8 - Prop.Massa:-Fy+0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,3	-7,6	7,6	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	3,7	-6,5	6,5	75,0	11,6		0,0	8,9	-11,8	11,8	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	4,7	-8,3	8,3	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	5,1	-8,9	8,9	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	5,2	-9,1	9,1	75,0	11,6								
8	0,00	11	-8,9	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	1,9	-3,2	3,2	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	5,1	-8,9	8,9	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	5,2	-9,0	9,0	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	5,3	-9,3	9,3	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	4,4	-7,6	7,6	75,0	11,6		0,0	4,0	-5,3	5,3	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-5,4	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-8,0	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-4,8	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-1,7	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	1,2	-2,6	2,6	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-9,5	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	3,6	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 9 - Prop.Modolo:+Fx-0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,6	-8,1	8,1	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	6,6	-11,6	11,6	75,0	11,6		0,0	0,1	-0,1	0,1	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	1,9	-3,3	3,3	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	2,6	-4,5	4,5	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	3,1	-5,5	5,5	75,0	11,6								
8	0,00	11	-8,2	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	4,0	-6,9	6,9	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	2,1	-3,7	3,7	75,0	11,6								

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 9 - Prop.Modo:+Fx-0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	2,7	-4,8	4,8	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	2,8	-5,0	5,0	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	2,0	-3,6	3,6	75,0	11,6		0,0	6,1	-8,0	8,0	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-3,3	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-14,0	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	3,7	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	22,0	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	4,9	-10,6	10,6	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-40,0	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	19,5	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 10 - Prop.Modolo: -Fx-0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO			DIREZIONE 'X'					DIREZIONE 'Y'										
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,8	-8,4	8,4	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	6,6	-11,6	11,6	75,0	11,6		0,0	1,6	-2,1	2,1	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	4,1	-7,1	7,1	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	4,0	-7,0	7,0	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	3,5	-6,1	6,1	75,0	11,6								
8	0,00	11	-4,6	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	4,6	-8,0	8,0	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	4,6	-8,1	8,1	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	4,2	-7,3	7,3	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	4,2	-7,3	7,3	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	2,9	-5,0	5,0	75,0	11,6		0,0	6,1	-8,0	8,0	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-8,6	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-3,1	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-14,5	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-25,9	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	4,0	-8,7	8,7	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	26,2	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	-2,1	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 11 - Prop.Modolo: +Fy-0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO			DIREZIONE 'X'									DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
									kg/cmq							kg/cmq		
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,8	-8,4	8,4	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	3,9	-6,9	6,9	75,0	11,6		0,0	8,8	-11,7	11,7	75,0	11,6	

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 11 - Prop.Modolo:+Fy-0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
									kg/cmq							kg/cmq		
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	5,0	-8,7	8,7	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	5,6	-9,8	9,8	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	5,7	-10,0	10,0	75,0	11,6								
8	0,00	11	-5,3	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	3,7	-6,5	6,5	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	5,3	-9,3	9,3	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	5,5	-9,7	9,7	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	5,5	-9,6	9,6	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	5,0	-8,7	8,7	75,0	11,6		0,0	0,5	-0,6	0,6	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-5,4	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-5,7	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-7,3	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-9,0	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	3,0	-6,4	6,4	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-4,4	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	-2,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 12 - Prop.Modolo:-Fy-0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
									kg/cmq							kg/cmq		
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	0,3	-0,4	0,4	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	0,3	-0,5	0,5	75,0	11,6		0,0	8,8	-11,7	11,7	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	4,7	-8,2	8,2	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	5,1	-8,9	8,9	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	5,0	-8,8	8,8	75,0	11,6								
8	0,00	11	-5,3	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	3,5	-6,2	6,2	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	5,2	-9,2	9,2	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	5,1	-9,0	9,0	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	5,3	-9,3	9,3	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	4,3	-7,6	7,6	75,0	11,6		0,0	0,4	-0,6	0,6	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-8,2	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-6,7	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-6,0	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-5,4	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	2,2	-4,8	4,8	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-4,0	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	-1,9	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 13 - Prop.Massa:+Fx-0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO			DIREZIONE 'X'					DIREZIONE 'Y'										
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,6	-8,1	8,1	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	6,6	-11,6	11,6	75,0	11,6		0,0	0,1	-0,1	0,1	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	2,2	-3,9	3,9	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	2,9	-5,0	5,0	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	3,4	-6,0	6,0	75,0	11,6								
8	0,00	11	-8,3	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	3,7	-6,5	6,5	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	2,5	-4,3	4,3	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	3,1	-5,4	5,4	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	3,2	-5,6	5,6	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	2,3	-4,1	4,1	75,0	11,6		0,0	6,1	-8,0	8,0	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-3,3	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-14,0	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	3,4	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	21,2	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	4,9	-10,6	10,6	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-38,9	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	18,9	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 14 - Prop.Massa:-Fx-0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO			DIREZIONE 'X'					DIREZIONE 'Y'										
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,8	-8,5	8,5	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	6,6	-11,6	11,6	75,0	11,6		0,0	1,6	-2,1	2,1	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	4,0	-7,0	7,0	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	3,9	-6,8	6,8	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	3,4	-5,9	5,9	75,0	11,6								
8	0,00	11	-4,6	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	4,5	-7,9	7,9	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	4,5	-7,9	7,9	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	4,1	-7,2	7,2	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	4,1	-7,2	7,2	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	2,8	-4,9	4,9	75,0	11,6		0,0	6,1	-8,0	8,0	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-8,6	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-3,1	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-14,4	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-25,9	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	4,0	-8,7	8,7	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	26,0	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 14 - Prop.Massa:-Fx-0.3*Fy+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
176	0.00	312	-2.1	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 15 - Prop.Massa:+Fy-0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,6	-8,1	8,1	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	3,8	-6,6	6,6	75,0	11,6		0,0	8,8	-11,7	11,7	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	5,0	-8,7	8,7	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	5,6	-9,8	9,8	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	5,7	-10,0	10,0	75,0	11,6								
8	0,00	11	-5,4	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	3,8	-6,6	6,6	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	5,3	-9,3	9,3	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	5,5	-9,7	9,7	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	5,5	-9,6	9,6	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	5,0	-8,7	8,7	75,0	11,6		0,0	0,4	-0,5	0,5	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-5,4	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-5,8	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-7,3	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-8,8	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	2,8	-6,1	6,1	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-4,6	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	-2,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 16 - Prop.Massa:-Fy-0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	0,2	-0,3	0,3	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	0,2	-0,4	0,4	75,0	11,6		0,0	8,8	-11,7	11,7	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	4,7	-8,2	8,2	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	5,0	-8,8	8,8	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	5,0	-8,7	8,7	75,0	11,6								
8	0,00	11	-5,4	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	3,4	-6,0	6,0	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	5,2	-9,1	9,1	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	5,1	-8,9	8,9	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	5,2	-9,2	9,2	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	4,3	-7,5	7,5	75,0	11,6		0,0	0,6	-0,8	0,8	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-8,1	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-6,8	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-6,0	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-5,3	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	2,2	-4,6	4,6	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 16 - Prop.Massa:-Fy-0.3*Fx+Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-4,2	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	-1,9	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 17 - Prop.Modolo:+Fx+0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
									kg/cmq							kg/cmq		
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,6	-8,1	8,1	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	NO	0,0	6,2	-10,9	10,9	75,0	11,6		0,0	1,3	-1,8	1,8	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	4,7	-8,3	8,3	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	5,5	-9,6	9,6	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	4,9	-8,6	8,6	75,0	11,6								
8	0,00	11	-8,3	NO														
8	3,40	12	0,0	SI	0,0	6,7	-11,8	11,8	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	5,9	-10,3	10,3	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	5,3	-9,3	9,3	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	5,2	-9,2	9,2	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	4,5	-7,9	7,9	75,0	11,6		0,0	6,1	-8,1	8,1	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-3,6	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-11,2	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	5,2	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	21,8	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	4,9	-10,6	10,6	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-43,9	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	21,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 18 - Prop.Modolo:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO			DIREZIONE 'X'									DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,8	-8,4	8,4	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	6,6	-11,6	11,6	75,0	11,6		0,0	0,1	-0,2	0,2	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	0,8	-1,5	1,5	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	1,4	-2,4	2,4	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	1,9	-3,4	3,4	75,0	11,6								
8	0,00	11	-5,0	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	1,8	-3,1	3,1	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	0,8	-1,3	1,3	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	1,6	-2,7	2,7	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	1,5	-2,6	2,6	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	1,6	-2,8	2,8	75,0	11,6		0,0	6,1	-8,0	8,0	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-7,8	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-1,6	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-12,6	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-23,8	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	4,0	-8,7	8,7	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 18 - Prop.Modolo:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%															
IDENTIFICATIVO			DIREZIONE 'X'								DIREZIONE 'Y'				
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr
61	3,40	46	0,0	NO											
62	3,40	48	0,0	NO											
63	3,40	50	0,0	NO											
64	3,40	52	0,0	NO											
65	3,40	54	0,0	NO											
66	3,40	56	0,0	NO											
67	3,40	58	0,0	NO											
68	3,40	60	0,0	NO											
69	3,40	62	0,0	NO											
175	3,40	309	0,0	NO											
175	0,00	310	20,2	NO											
176	3,40	311	0,0	NO											
176	0,00	312	-2,0	NO											

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 19 - Prop.Modolo:+Fy+0.3*Fx-Ecc5%															
IDENTIFICATIVO			DIREZIONE 'X'								DIREZIONE 'Y'				
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	0,1	-0,2	0,2	75,0	11,6					
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	0,0	0,0	0,0	75,0	11,6					
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	5,0	-8,8	8,8	75,0	11,6					
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	5,6	-9,8	9,8	75,0	11,6					
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	5,6	-9,7	9,7	75,0	11,6					
8	0,00	11	-8,0	NO											
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	5,0	-8,8	8,8	75,0	11,6					
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	5,5	-9,6	9,6	75,0	11,6					
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	5,5	-9,7	9,7	75,0	11,6					
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	5,5	-9,6	9,6	75,0	11,6					
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	5,0	-8,8	8,8	75,0	11,6					
13	3,40	22	0,0	NO											
14	3,40	24	0,0	NO											
15	3,40	26	0,0	NO											
16	0,00	27	-3,4	NO											
16	3,40	28	0,0	NO											
17	0,00	29	-6,9	NO											
17	3,40	30	0,0	NO											
18	0,00	31	-5,9	NO											
18	3,40	32	0,0	NO											
19	0,00	33	-4,8	NO											
19	3,40	34	0,0	NO											
52	3,40	36	0,0	NO											
57	0,00	37	0,0	NO											
57	3,40	38	0,0	NO											
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	1,0	-2,2	2,2	75,0	11,6					
59	3,40	42	0,0	NO											
60	3,40	44	0,0	NO											
61	3,40	46	0,0	NO											
62	3,40	48	0,0	NO											
63	3,40	50	0,0	NO											
64	3,40	52	0,0	NO											
65	3,40	54	0,0	NO											
66	3,40	56	0,0	NO											
67	3,40	58	0,0	NO											
68	3,40	60	0,0	NO											
69	3,40	62	0,0	NO											
175	3,40	309	0,0	NO											
175	0,00	310	-10,7	NO											
176	3,40	311	0,0	NO											
176	0,00	312	2,5	NO											

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 20 - Prop.Modolo:-Fy+0.3*Fx-Ecc5%															
IDENTIFICATIVO			DIREZIONE 'X'								DIREZIONE 'Y'				
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,4	-7,6	7,6	75,0	11,6					
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	3,7	-6,5	6,5	75,0	11,6					
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	4,7	-8,3	8,3	75,0	11,6					
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	5,2	-9,0	9,0	75,0	11,6					
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	5,3	-9,3	9,3	75,0	11,6					
8	0,00	11	-9,0	NO											
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	1,8	-3,2	3,2	75,0	11,6					
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	5,1	-9,0	9,0	75,0	11,6					
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	5,3	-9,2	9,2	75,0	11,6					
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	5,4	-9,5	9,5	75,0	11,6					
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	4,5	-7,8	7,8	75,0	11,6					
13	3,40	22	0,0	NO											
14	3,40	24	0,0	NO											
15	3,40	26	0,0	NO											
16	0,00	27	-5,3	NO											
16	3,40	28	0,0	NO											
17	0,00	29	-8,0	NO											
17	3,40	30	0,0	NO											
18	0,00	31	-4,7	NO											
18	3,40	32	0,0	NO											
19	0,00	33	-1,3	NO											
19	3,40	34	0,0	NO											

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 20 - Prop.Modolo:-Fy+0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
					(t)	(t)	kg/cmq							kg/cmq				
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	1,6	-3,5	3,5	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-10,1	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	3,9	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 21 - Prop.Massa:+Fx+0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
									kg/cmq							kg/cmq		
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,6	-8,1	8,1	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	NO	0,0	6,3	-11,0	11,0	75,0	11,6		0,0	1,3	-1,8	1,8	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	4,7	-8,3	8,3	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	5,3	-9,3	9,3	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	4,8	-8,4	8,4	75,0	11,6								
8	0,00	11	-8,3	NO														
8	3,40	12	0,0	SI	0,0	6,7	-11,7	11,7	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	5,7	-10,1	10,1	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	5,2	-9,1	9,1	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	5,1	-8,9	8,9	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	4,5	-7,9	7,9	75,0	11,6		0,0	6,1	-8,0	8,0	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-3,5	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-11,2	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	5,1	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	21,7	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	4,9	-10,6	10,6	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-43,8	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	21,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 22 - Prop.Massa:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,8	-8,4	8,4	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	6,6	-11,6	11,6	75,0	11,6		0,0	0,3	-0,4	0,4	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	1,1	-2,0	2,0	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	1,7	-3,0	3,0	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	2,3	-4,0	4,0	75,0	11,6								
8	0,00	11	-5,1	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	1,6	-2,8	2,8	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	1,1	-1,9	1,9	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	2,0	-3,4	3,4	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	1,9	-3,3	3,3	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	1,9	-3,3	3,3	75,0	11,6		0,0	6,1	-8,0	8,0	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-7,7	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 22 - Prop.Massa:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
					(t)	(t)	kg/cmq							kg/cmq				
17	0,00	29	-1,4	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-12,4	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-23,5	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	4,0	-8,6	8,6	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	19,6	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	-2,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 23 - Prop.Massa:+Fy+0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
									kg/cmq									
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	0,2	-0,3	0,3	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	0,0	-0,1	0,1	75,0	11,6		0,0	8,8	-11,7	11,7	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	5,0	-8,8	8,8	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	5,5	-9,6	9,6	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	5,4	-9,5	9,5	75,0	11,6								
8	0,00	11	-7,9	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	4,9	-8,6	8,6	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	5,4	-9,4	9,4	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	5,4	-9,5	9,5	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	5,3	-9,4	9,4	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	5,0	-8,7	8,7	75,0	11,6		0,0	3,5	-4,6	4,6	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-3,5	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-6,9	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-5,9	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-4,9	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	0,9	-2,0	2,0	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-10,6	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	2,2	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 24 - Prop.Massa:-Fy+0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,0	-7,0	7,0	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	3,5	-6,1	6,1	75,0	11,6		0,0	8,8	-11,6	11,6	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	4,7	-8,3	8,3	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	4,9	-8,7	8,7	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	5,1	-8,9	8,9	75,0	11,6								
8	0,00	11	-8,9	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	1,8	-3,2	3,2	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	4,9	-8,7	8,7	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	5,0	-8,8	8,8	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	5,2	-9,1	9,1	75,0	11,6								

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 24 - Prop.Massa:-Fy+0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
									kg/cmq							kg/cmq		
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	4,3	-7,5	7,5	75,0	11,6		0,0	4,2	-5,6	5,6	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-5,4	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-7,9	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-4,8	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-1,6	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	1,4	-3,1	3,1	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-9,8	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	3,7	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 25 - Prop.Modolo:+Fx-0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,6	-8,1	8,1	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	6,6	-11,6	11,6	75,0	11,6		0,0	0,2	-0,3	0,3	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	1,0	-1,7	1,7	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	1,6	-2,8	2,8	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	2,2	-3,8	3,8	75,0	11,6								
8	0,00	11	-8,2	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	4,4	-7,7	7,7	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	1,2	-2,0	2,0	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	1,7	-3,1	3,1	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	1,8	-3,2	3,2	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	1,2	-2,1	2,1	75,0	11,6		0,0	6,1	-8,1	8,1	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-3,3	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-13,8	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	4,4	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	23,0	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	4,9	-10,6	10,6	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-41,8	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	20,4	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 26 - Prop.Modolo:-Fx-0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,8	-8,4	8,4	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	6,6	-11,7	11,7	75,0	11,6		0,0	1,2	-1,6	1,6	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	3,0	-5,2	5,2	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	2,7	-4,8	4,8	75,0	11,6								

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 26 - Prop.Modolo:-Fx-0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
									kg/cmq							kg/cmq		
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	2,2	-3,9	3,9	75,0	11,6								
8	0,00	11	-4,7	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	3,9	-6,9	6,9	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	3,4	-5,9	5,9	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	2,9	-5,0	5,0	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	2,9	-5,1	5,1	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	1,9	-3,3	3,3	75,0	11,6		0,0	6,1	-8,0	8,0	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-8,4	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-2,8	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-14,0	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-25,6	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	4,0	-8,7	8,7	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	25,0	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	-2,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 27 - Prop.Modolo:+Fy-0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
----- kg/cmq -----																		
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	5,0	-8,7	8,7	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	4,1	-7,1	7,1	75,0	11,6		0,0	8,8	-11,7	11,7	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	5,0	-8,7	8,7	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	5,6	-9,8	9,8	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	5,7	-10,0	10,0	75,0	11,6								
8	0,00	11	-5,3	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	3,8	-6,7	6,7	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	5,3	-9,3	9,3	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	5,5	-9,7	9,7	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	5,5	-9,6	9,6	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	5,0	-8,7	8,7	75,0	11,6		0,0	0,3	-0,3	0,3	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-5,4	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-5,8	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-7,3	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-8,7	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	2,7	-5,7	5,7	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-4,7	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	-2,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 28 - Prop.Modolo:-Fy-0.3*Fx-Ecc5%														
IDENTIFICATIVO			DIREZIONE 'X'					DIREZIONE 'Y'						

Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo ----- kg/cmq	SgmTr ----- kg/cmq	RcLim ----- kg/cmq	RtLim ----- kg/cmq	DeltRt ----- kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo ----- kg/cmq	SgmTr ----- kg/cmq	RcLim ----- kg/cmq	RtLim ----- kg/cmq	DeltRt ----- kg/cmq
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	1,4	-2,5	2,5	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	1,3	-2,3	2,3	75,0	11,6		0,0	8,9	-11,7	11,7	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	4,7	-8,2	8,2	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	5,1	-9,0	9,0	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	5,0	-8,8	8,8	75,0	11,6								
8	0,00	11	-4,7	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	3,8	-6,7	6,7	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	5,3	-9,3	9,3	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	5,2	-9,1	9,1	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	5,3	-9,3	9,3	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	4,4	-7,7	7,7	75,0	11,6		0,0	0,1	-0,2	0,2	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-8,7	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-6,5	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-6,2	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-5,9	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	2,7	-5,8	5,8	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-3,3	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	-2,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 29 - Prop.Massa:+Fx-0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE X							DIREZIONE Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo ----- kg/cmq	SgmTr ----- kg/cmq	RcLim ----- kg/cmq	RtLim ----- kg/cmq	DeltRt ----- kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo ----- kg/cmq	SgmTr ----- kg/cmq	RcLim ----- kg/cmq	RtLim ----- kg/cmq	DeltRt ----- kg/cmq
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,6	-8,1	8,1	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	6,7	-11,7	11,7	75,0	11,6		0,0	0,1	-0,2	0,2	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	1,4	-2,4	2,4	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	2,0	-3,5	3,5	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	2,6	-4,6	4,6	75,0	11,6								
8	0,00	11	-8,1	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	4,3	-7,5	7,5	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	1,6	-2,7	2,7	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	2,1	-3,8	3,8	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	2,3	-3,9	3,9	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	1,6	-2,7	2,7	75,0	11,6		0,0	6,1	-8,1	8,1	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-3,3	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-14,0	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	4,4	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	23,3	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	4,9	-10,6	10,6	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-41,9	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	20,5	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 30 - Prop.Massa:-Fx-0.3*Fy-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,8	-8,4	8,4	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	6,6	-11,6	11,6	75,0	11,6		0,0	1,2	-1,6	1,6	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	2,8	-4,9	4,9	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	2,6	-4,5	4,5	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	2,1	-3,6	3,6	75,0	11,6								
8	0,00	11	-4,7	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	3,8	-6,6	6,6	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	3,2	-5,7	5,7	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	2,7	-4,8	4,8	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	2,8	-4,9	4,9	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	1,7	-3,1	3,1	75,0	11,6		0,0	6,1	-8,0	8,0	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-8,4	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-2,8	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-13,7	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-25,1	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	4,0	-8,7	8,7	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	24,2	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	-2,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 31 - Prop.Massa:+Fy-0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	4,8	-8,4	8,4	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	3,9	-6,9	6,9	75,0	11,6		0,0	8,8	-11,7	11,7	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	5,0	-8,7	8,7	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	5,5	-9,7	9,7	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	5,7	-9,9	9,9	75,0	11,6								
8	0,00	11	-5,4	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	3,8	-6,7	6,7	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	5,3	-9,3	9,3	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	5,5	-9,7	9,7	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	5,4	-9,6	9,6	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	5,0	-8,7	8,7	75,0	11,6		0,0	0,2	-0,2	0,2	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-5,3	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-5,8	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-7,2	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-8,6	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	2,5	-5,5	5,5	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-4,9	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 31 - Prop.Massa:+Fy-0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO			DIREZIONE 'X'									DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
176	0.00	312	-2.0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 32 - Prop.Massa:-Fy-0.3*Fx-Ecc5%																		
IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
3	3,40	2	0,0	NO	0,0	1,3	-2,4	2,4	75,0	11,6								
4	3,40	4	0,0	SI	0,0	1,2	-2,2	2,2	75,0	11,6		0,0	8,9	-11,8	11,8	75,0	11,6	
5	3,40	6	0,0	NO	0,0	4,7	-8,2	8,2	75,0	11,6								
6	3,40	8	0,0	NO	0,0	5,1	-9,0	9,0	75,0	11,6								
7	3,40	10	0,0	NO	0,0	5,1	-8,9	8,9	75,0	11,6								
8	0,00	11	-4,8	NO														
8	3,40	12	0,0	NO	0,0	3,8	-6,6	6,6	75,0	11,6								
9	3,40	14	0,0	NO	0,0	5,4	-9,4	9,4	75,0	11,6								
10	3,40	16	0,0	NO	0,0	5,2	-9,2	9,2	75,0	11,6								
11	3,40	18	0,0	NO	0,0	5,4	-9,4	9,4	75,0	11,6								
12	3,40	20	0,0	NO	0,0	4,4	-7,7	7,7	75,0	11,6		0,0	0,2	-0,3	0,3	75,0	11,6	
13	3,40	22	0,0	NO														
14	3,40	24	0,0	NO														
15	3,40	26	0,0	NO														
16	0,00	27	-8,6	NO														
16	3,40	28	0,0	NO														
17	0,00	29	-6,5	NO														
17	3,40	30	0,0	NO														
18	0,00	31	-6,2	NO														
18	3,40	32	0,0	NO														
19	0,00	33	-5,9	NO														
19	3,40	34	0,0	NO								0,0	0,5	-1,0	1,0	75,0	11,6	
52	3,40	36	0,0	NO														
57	0,00	37	0,0	NO														
57	3,40	38	0,0	NO														
58	3,40	40	0,0	NO	0,0	2,6	-5,6	5,6	75,0	11,6								
59	3,40	42	0,0	NO														
60	3,40	44	0,0	NO														
61	3,40	46	0,0	NO														
62	3,40	48	0,0	NO														
63	3,40	50	0,0	NO														
64	3,40	52	0,0	NO														
65	3,40	54	0,0	NO														
66	3,40	56	0,0	NO														
67	3,40	58	0,0	NO														
68	3,40	60	0,0	NO														
69	3,40	62	0,0	NO														
175	3,40	309	0,0	NO														
175	0,00	310	-3,5	NO														
176	3,40	311	0,0	NO														
176	0,00	312	-2,0	NO														

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 1-Prop.Modolo:+Fx+0.3*Fy+Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	SLO			SLD			SLV			SLC		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)
1	3,40	2,55	0,27	0,00	3,87	0,45	-0,01	13,64	2,12	-0,04	13,64	2,12	-0,04
		0,86	0,11	0,00	1,10	0,13	0,00	2,90	0,31	0,00	13,64	2,12	-0,04
2	7,10	7,28	0,74	-0,01	10,93	1,22	-0,02	37,37	5,17	-0,12	37,37	5,17	-0,12
		2,51	0,28	-0,01	3,19	0,34	-0,01	8,25	0,86	-0,02	37,37	5,17	-0,12

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 2-Prop.Modolo:-Fx+0.3*Fy+Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	SLO			SLD			SLV			SLC		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)
1	3,40	-2,64	-0,01	0,01	-4,07	0,05	0,01	-7,91	0,52	0,00	-7,91	0,52	0,00
		-0,80	0,05	0,00	-1,02	0,05	0,00	-2,69	-0,01	0,01	-7,91	0,52	0,00
2	7,10	-7,52	0,12	0,01	-11,42	0,30	0,01	-21,58	1,33	0,00	-21,58	1,33	0,00
		-2,33	0,11	0,00	-2,96	0,13	0,00	-7,65	0,12	0,01	-21,58	1,33	0,00

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 3-Prop.Modolo:+Fy+0.3*Fx+Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	SLO			SLD			SLV			SLC		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)
1	3,40	0,99	1,59	-0,02	0,99	1,59	-0,02	0,99	1,59	-0,02	0,99	1,59	-0,02
		0,21	0,27	0,00	0,26	0,33	0,00	0,58	0,68	-0,01	0,99	1,59	-0,02
2	7,10	3,09	4,19	-0,08	3,09	4,19	-0,08	3,09	4,19	-0,08	3,09	4,19	-0,08
		0,62	0,61	-0,01	0,75	0,76	-0,01	1,71	1,92	-0,03	3,09	4,19	-0,08

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 4-Prop.Modolo:-Fy+0.3*Fx+Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	SLO			SLD			SLV			SLC		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)
1	3,40	0,78	-1,50	0,03	0,78	-1,50	0,03	0,78	-1,50	0,03	0,78	-1,50	0,03

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 4-Prop.Modolo:-Fy+0.3*Fx+Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
2	7,10	0,18	-0,28	0,00	0,21	-0,34	0,00	0,44	-0,75	0,01	0,78	-1,50	0,03
		1,98	-3,98	0,09	1,98	-3,98	0,09	1,98	-3,98	0,09	1,98	-3,98	0,09
		0,46	-0,66	0,01	0,56	-0,81	0,01	1,19	-2,05	0,04	1,98	-3,98	0,09

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 5-Prop.Massa:+Fx+0.3*Fy+Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	3,17	0,36	0,00	4,78	0,61	-0,01	13,51	2,05	-0,04	13,51	2,05	-0,04
		0,93	0,12	0,00	1,18	0,15	0,00	3,06	0,34	0,00	13,51	2,05	-0,04
2	7,10	7,90	0,82	-0,01	11,84	1,36	-0,03	33,04	4,34	-0,09	33,04	4,34	-0,09
		2,33	0,27	0,00	2,96	0,33	-0,01	7,64	0,79	-0,01	33,04	4,34	-0,09

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 6-Prop.Massa:-Fx+0.3*Fy+Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	-3,27	0,04	0,01	-5,03	0,15	0,01	-7,91	0,60	0,00	-7,91	0,60	0,00
		-0,85	0,07	0,00	-1,08	0,06	0,00	-2,81	0,00	0,01	-7,91	0,60	0,00
2	7,10	-8,15	0,12	0,01	-12,38	0,36	0,01	-19,20	1,17	0,00	-19,20	1,17	0,00
		-2,15	0,11	0,00	-2,73	0,11	0,00	-7,04	0,07	0,01	-19,20	1,17	0,00

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 7-Prop.Massa:+Fy+0.3*Fx+Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	0,95	1,60	-0,02	0,95	1,60	-0,02	0,95	1,60	-0,02	0,95	1,60	-0,02
		0,21	0,28	0,00	0,26	0,35	0,00	0,61	0,79	-0,01	0,95	1,60	-0,02
2	7,10	2,61	3,37	-0,06	2,61	3,37	-0,06	2,61	3,37	-0,06	2,61	3,37	-0,06
		0,53	0,54	-0,01	0,66	0,66	-0,01	1,58	1,67	-0,02	2,61	3,37	-0,06

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 8-Prop.Massa:-Fy+0.3*Fx+Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	0,75	-1,51	0,03	0,75	-1,51	0,03	0,75	-1,51	0,03	0,75	-1,51	0,03
		0,17	-0,29	0,00	0,21	-0,36	0,01	0,47	-0,85	0,01	0,75	-1,51	0,03
2	7,10	1,62	-3,15	0,07	1,62	-3,15	0,07	1,62	-3,15	0,07	1,62	-3,15	0,07
		0,38	-0,57	0,01	0,48	-0,70	0,01	1,07	-1,76	0,03	1,62	-3,15	0,07

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 9-Prop.Modolo:+Fx-0.3*Fy+Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	2,62	0,00	0,00	4,05	-0,20	0,00	10,59	-1,55	0,03	10,59	-1,55	0,03
		0,82	-0,03	0,00	1,04	-0,02	0,00	2,72	-0,01	0,00	10,59	-1,55	0,03
2	7,10	7,51	-0,23	0,00	11,35	-0,70	0,01	28,43	-3,58	0,09	28,43	-3,58	0,09
		2,38	-0,06	0,00	3,02	-0,07	0,00	7,80	-0,26	0,00	28,43	-3,58	0,09

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 10-Prop.Modolo:-Fx-0.3*Fy+Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	-2,56	-0,31	0,01	-3,87	-0,45	0,01	-9,53	-1,73	0,05	-9,53	-1,73	0,05
		-0,83	-0,14	0,00	-1,07	-0,18	0,00	-2,85	-0,33	0,01	-9,53	-1,73	0,05
2	7,10	-7,27	-0,81	0,02	-10,88	-1,27	0,04	-26,35	-4,29	0,13	-26,35	-4,29	0,13
		-2,46	-0,34	0,01	-3,13	-0,42	0,01	-8,08	-0,90	0,02	-26,35	-4,29	0,13

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 11-Prop.Modolo:+Fy-0.3*Fx+Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	-1,02	1,59	-0,02	-1,05	1,66	-0,02	-1,05	1,66	-0,02	-1,05	1,66	-0,02
		-0,17	0,25	0,00	-0,21	0,31	0,00	-0,47	0,69	-0,01	-1,05	1,66	-0,02
2	7,10	-2,69	4,19	-0,08	-2,77	4,35	-0,08	-2,77	4,35	-0,08	-2,77	4,35	-0,08
		-0,47	0,57	-0,01	-0,58	0,71	-0,01	-1,31	1,79	-0,03	-2,77	4,35	-0,08

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 12-Prop.Modolo:-Fy-0.3*Fx+Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	-0,88	-1,51	0,03	-0,88	-1,51	0,03	-0,88	-1,51	0,03	-0,88	-1,51	0,03
		-0,21	-0,29	0,00	-0,27	-0,36	0,01	-0,56	-0,81	0,01	-0,88	-1,51	0,03
2	7,10	-2,82	-4,03	0,09	-2,82	-4,03	0,09	-2,82	-4,03	0,09	-2,82	-4,03	0,09

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 12-Prop.Modolo:-Fy-0.3*Fx+Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
		-0.64	-0.70	0.01	-0.81	-0.86	0.02	-1.74	-2.18	0.05	-2.82	-4.03	0.09

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 13-Prop.Massa:+Fx-0.3*Fy+Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	3,30	-0,11	0,00	4,90	-0,44	0,01	10,20	-1,67	0,04	10,20	-1,67	0,04
		0,87	-0,03	0,00	1,10	-0,02	0,00	2,86	-0,05	0,00	10,20	-1,67	0,04
2	7,10	8,21	-0,30	0,00	11,99	-0,89	0,02	24,38	-3,20	0,08	24,38	-3,20	0,08
		2,18	-0,05	0,00	2,77	-0,04	0,00	7,14	-0,18	0,00	24,38	-3,20	0,08

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 14-Prop.Massa:-Fx-0.3*Fy+Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	-3,18	-0,38	0,01	-4,77	-0,62	0,01	-9,43	-1,70	0,04	-9,43	-1,70	0,04
		-0,89	-0,16	0,00	-1,13	-0,19	0,00	-2,99	-0,36	0,01	-9,43	-1,70	0,04
2	7,10	-7,92	-0,83	0,02	-11,82	-1,36	0,04	-23,24	-3,53	0,10	-23,24	-3,53	0,10
		-2,27	-0,31	0,01	-2,89	-0,38	0,01	-7,46	-0,79	0,02	-23,24	-3,53	0,10

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 15-Prop.Massa:+Fy-0.3*Fx+Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	-0,99	1,66	-0,02	-0,99	1,66	-0,02	-0,99	1,66	-0,02	-0,99	1,66	-0,02
		-0,17	0,27	0,00	-0,21	0,33	0,00	-0,51	0,78	-0,01	-0,99	1,66	-0,02
2	7,10	-2,26	3,43	-0,06	-2,26	3,43	-0,06	-2,26	3,43	-0,06	-2,26	3,43	-0,06
		-0,40	0,50	-0,01	-0,50	0,61	-0,01	-1,21	1,55	-0,02	-2,26	3,43	-0,06

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 16-Prop.Massa:-Fy-0.3*Fx+Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	-0,83	-1,50	0,03	-0,83	-1,50	0,03	-0,83	-1,50	0,03	-0,83	-1,50	0,03
		-0,21	-0,31	0,00	-0,26	-0,38	0,01	-0,58	-0,90	0,02	-0,83	-1,50	0,03
2	7,10	-2,36	-3,16	0,07	-2,36	-3,16	0,07	-2,36	-3,16	0,07	-2,36	-3,16	0,07
		-0,56	-0,61	0,01	-0,70	-0,75	0,01	-1,60	-1,89	0,04	-2,36	-3,16	0,07

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 17-Prop.Modolo:+Fx+0.3*Fy-Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	2,49	0,26	-0,01	3,75	0,50	-0,01	12,25	2,54	-0,07	12,25	2,54	-0,07
		0,86	0,11	0,00	1,09	0,13	0,00	2,88	0,31	-0,01	12,25	2,54	-0,07
2	7,10	7,14	0,76	-0,02	10,64	1,38	-0,04	33,94	6,11	-0,18	33,94	6,11	-0,18
		2,51	0,29	-0,01	3,18	0,35	-0,01	8,22	0,92	-0,03	33,94	6,11	-0,18

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 18-Prop.Modolo:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	-2,68	-0,01	0,00	-4,10	0,11	0,00	-7,54	0,69	-0,01	-7,54	0,69	-0,01
		-0,79	0,07	0,00	-1,01	0,06	0,00	-2,65	-0,01	0,00	-7,54	0,69	-0,01
2	7,10	-7,59	0,18	0,00	-11,44	0,56	0,00	-20,46	1,91	-0,04	-20,46	1,91	-0,04
		-2,30	0,16	0,00	-2,91	0,17	0,00	-7,53	0,17	0,00	-20,46	1,91	-0,04

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 19-Prop.Modolo:+Fy+0.3*Fx-Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	0,84	1,54	-0,03	0,84	1,57	-0,03	0,84	1,57	-0,03	0,84	1,57	-0,03
		0,23	0,31	0,00	0,27	0,37	-0,01	0,56	0,79	-0,01	0,84	1,57	-0,03
2	7,10	2,72	4,08	-0,10	2,75	4,15	-0,10	2,75	4,15	-0,10	2,75	4,15	-0,10
		0,68	0,71	-0,01	0,83	0,88	-0,02	1,72	2,22	-0,05	2,75	4,15	-0,10

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 20-Prop.Modolo:-Fy+0.3*Fx-Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	0,96	-1,62	0,02	0,96	-1,62	0,02	0,96	-1,62	0,02	0,96	-1,62	0,02
		0,18	-0,25	0,00	0,21	-0,30	0,00	0,45	-0,69	0,01	0,96	-1,62	0,02
2	7,10	2,53	-4,24	0,08	2,53	-4,24	0,08	2,53	-4,24	0,08	2,53	-4,24	0,08
		0,48	-0,57	0,01	0,58	-0,71	0,01	1,27	-1,79	0,03	2,53	-4,24	0,08

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 21-Prop.Massa:+Fx+0.3*Fy-Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	3,09	0,36	-0,01	4,60	0,71	-0,02	12,18	2,49	-0,06	12,18	2,49	-0,06
		0,92	0,12	0,00	1,17	0,14	0,00	3,03	0,35	-0,01	12,18	2,49	-0,06
2	7,10	7,74	0,85	-0,02	11,49	1,58	-0,04	30,12	5,19	-0,15	30,12	5,19	-0,15
		2,32	0,28	-0,01	2,94	0,33	-0,01	7,61	0,83	-0,02	30,12	5,19	-0,15

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 22-Prop.Massa:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	-3,35	0,11	0,00	-5,02	0,29	0,00	-7,35	0,79	-0,02	-7,35	0,79	-0,02
		-0,84	0,08	0,00	-1,06	0,07	0,00	-2,77	0,05	0,00	-7,35	0,79	-0,02
2	7,10	-8,29	0,27	0,00	-12,27	0,66	-0,01	-17,71	1,61	-0,04	-17,71	1,61	-0,04
		-2,10	0,15	0,00	-2,67	0,14	0,00	-6,90	0,17	0,00	-17,71	1,61	-0,04

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 23-Prop.Massa:+Fy+0.3*Fx-Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	0,80	1,54	-0,03	0,80	1,54	-0,03	0,80	1,54	-0,03	0,80	1,54	-0,03
		0,22	0,32	-0,01	0,27	0,40	-0,01	0,58	0,89	-0,02	0,80	1,54	-0,03
2	7,10	2,29	3,26	-0,07	2,29	3,26	-0,07	2,29	3,26	-0,07	2,29	3,26	-0,07
		0,59	0,61	-0,01	0,73	0,75	-0,01	1,58	1,91	-0,04	2,29	3,26	-0,07

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 24-Prop.Massa:-Fy+0.3*Fx-Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	0,87	-1,56	0,02	0,87	-1,56	0,02	0,87	-1,56	0,02	0,87	-1,56	0,02
		0,17	-0,26	0,00	0,20	-0,32	0,00	0,47	-0,77	0,01	0,87	-1,56	0,02
2	7,10	1,99	-3,21	0,05	1,99	-3,21	0,05	1,99	-3,21	0,05	1,99	-3,21	0,05
		0,39	-0,50	0,01	0,48	-0,62	0,01	1,13	-1,56	0,02	1,99	-3,21	0,05

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 25-Prop.Modolo:+Fx-0.3*Fy-Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	2,56	0,01	-0,01	4,02	-0,14	-0,01	11,32	-1,16	0,01	11,32	-1,16	0,01
		0,82	-0,02	0,00	1,05	-0,02	0,00	2,76	-0,01	-0,01	11,32	-1,16	0,01
2	7,10	7,39	-0,10	-0,01	11,34	-0,40	-0,01	30,61	-2,54	0,03	30,61	-2,54	0,03
		2,42	-0,04	-0,01	3,07	-0,03	-0,01	7,93	-0,13	-0,01	30,61	-2,54	0,03

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 26-Prop.Modolo:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	-2,63	-0,30	0,00	-3,99	-0,44	0,01	-8,98	-1,24	0,02	-8,98	-1,24	0,02
		-0,83	-0,12	0,00	-1,06	-0,15	0,00	-2,81	-0,32	0,00	-8,98	-1,24	0,02
2	7,10	-7,43	-0,76	0,01	-11,15	-1,15	0,02	-24,66	-3,07	0,07	-24,66	-3,07	0,07
		-2,42	-0,29	0,01	-3,07	-0,35	0,01	-7,94	-0,80	0,01	-24,66	-3,07	0,07

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 27-Prop.Modolo:+Fy-0.3*Fx-Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	-0,84	1,48	-0,03	-0,88	1,58	-0,03	-0,88	1,58	-0,03	-0,88	1,58	-0,03
		-0,18	0,28	0,00	-0,22	0,35	0,00	-0,47	0,76	-0,01	-0,88	1,58	-0,03
2	7,10	-2,11	3,96	-0,09	-2,21	4,19	-0,10	-2,21	4,19	-0,10	-2,21	4,19	-0,10
		-0,47	0,66	-0,01	-0,57	0,82	-0,01	-1,25	2,07	-0,04	-2,21	4,19	-0,10

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 28-Prop.Modolo:-Fy-0.3*Fx-Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	-1,07	-1,60	0,02	-1,07	-1,60	0,02	-1,07	-1,60	0,02	-1,07	-1,60	0,02
		-0,20	-0,26	0,00	-0,25	-0,32	0,00	-0,57	-0,75	0,01	-1,07	-1,60	0,02
2	7,10	-3,30	-4,22	0,08	-3,30	-4,22	0,08	-3,30	-4,22	0,08	-3,30	-4,22	0,08
		-0,58	-0,61	0,01	-0,73	-0,76	0,01	-1,72	-1,92	0,03	-3,30	-4,22	0,08

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 29-Prop.Massa:+Fx-0.3*Fy-Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	3,20	-0,06	-0,01	5,02	-0,33	0,00	11,31	-1,36	0,02	11,31	-1,36	0,02
		0,88	-0,03	0,00	1,12	-0,02	0,00	2,91	-0,03	-0,01	11,31	-1,36	0,02

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 29-Prop.Massa:+Fx-0.3*Fy-Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
2	7,10	8,03	-0,12	-0,01	12,36	-0,58	-0,01	27,26	-2,47	0,03	27,26	-2,47	0,03
		2,23	-0,04	-0,01	2,83	-0,03	-0,01	7,32	-0,07	-0,01	27,26	-2,47	0,03

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 30-Prop.Massa:-Fx-0.3*Fy-Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	-3,26	-0,37	0,00	-4,92	-0,57	0,01	-8,70	-1,19	0,02	-8,70	-1,19	0,02
		-0,88	-0,13	0,00	-1,12	-0,16	0,00	-2,94	-0,34	0,00	-8,70	-1,19	0,02
2	7,10	-8,08	-0,79	0,01	-12,11	-1,22	0,02	-21,26	-2,45	0,05	-21,26	-2,45	0,05
		-2,22	-0,27	0,00	-2,82	-0,33	0,01	-7,29	-0,72	0,01	-21,26	-2,45	0,05

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 31-Prop.Massa:+Fy-0.3*Fx-Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	-0,82	1,57	-0,03	-0,82	1,57	-0,03	-0,82	1,57	-0,03	-0,82	1,57	-0,03
		-0,18	0,30	0,00	-0,22	0,37	-0,01	-0,50	0,85	-0,01	-0,82	1,57	-0,03
2	7,10	-1,78	3,28	-0,07	-1,78	3,28	-0,07	-1,78	3,28	-0,07	-1,78	3,28	-0,07
		-0,40	0,57	-0,01	-0,50	0,70	-0,01	-1,14	1,77	-0,03	-1,78	3,28	-0,07

CAPACITA'/DOMANDA DI SPOSTAMENTO-PUSH N.ro 32-Prop.Massa:-Fy-0.3*Fx-Ecc5%													
IDENTIFICATIVO		CAPACITA'/DOMANDA SPOSTAMENTI DEI BARICENTRI DI PIANO PER I VARI STATI LIMITE											
Piano Nro	Quota (m)	----- SLO -----			----- SLD -----			----- SLV -----			----- SLC -----		
		X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ(mRad)	X (mm)	Y (mm)	θ (mRad)
1	3,40	-1,03	-1,62	0,02	-1,03	-1,62	0,02	-1,03	-1,62	0,02	-1,03	-1,62	0,02
		-0,19	-0,27	0,00	-0,24	-0,33	0,00	-0,59	-0,84	0,01	-1,03	-1,62	0,02
2	7,10	-2,80	-3,37	0,06	-2,80	-3,37	0,06	-2,80	-3,37	0,06	-2,80	-3,37	0,06
		-0,51	-0,54	0,01	-0,64	-0,66	0,01	-1,56	-1,67	0,02	-2,80	-3,37	0,06

6. SETTI SISMICI

Al fine di condurre la verifica pushover, la struttura è stata considerata come incastrata al piede. Tale considerazione è cautelativa nei confronti della verifica delle strutture in elevazione, in quanto viene tralasciata la deformazione a livello del terreno, questo comporta un maggiore stato tensionale per le murature, pilastri e setti in calcestruzzo. I setti sismici messi in progetto (vano scale e muratura fronte giunto sismico), sono discretizzate come strutture elastiche, cioè strutture che non giungono mai in campo elastico. Al fine della loro progettazione la normativa richiede che il fattore di comportamento sia posto pari ad uno.

A seguire si allega la progettazione e verifica dei setti sismici condotta con una analisi dinamica lineare a fattore di comportamento pari all'unità. Tutti i setti risultano verificati.

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica degli elementi bidimensionali allo stato limite ultimo.

Gruppo Quote : Numero identificativo del gruppo di quote definito prima di eseguire la verifica
Generatrice : Numero identificativo della generatrice definita prima di eseguire la verifica
Nodo 3d N.ro : Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi
Nx : Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale.
 (Il sistema di riferimento locale ha l'asse x nella direzione del setto e l'asse y

	verticale)
Ny	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
Txy	: Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale. (Ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale)
Mx	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
My	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
Mxy	: Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y)
$\epsilon_{cx}^* 10000$: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x $\times 10000$ (Es. 0.35% = 35)
$\epsilon_{cy}^* 10000$: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y $\times 10000$ (Es. 0.35% = 35)
$\epsilon_{fx}^* 10000$: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x $\times 10000$ (Es. 1% = 100)
$\epsilon_{fy}^* 10000$: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale y $\times 10000$ (Es. 1% = 100)
Ax superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo x. (Area totale è l'area della presso-flessione più l'area per il taglio riportata dopo)
Ay superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo y
Ax inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo x
Ay inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo y
Atag	: Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni
σ_t	: Tensione massima di contatto con il terreno
Eta	: Abbassamento verticale del nodo in esame

Nel caso di stampa di riverifiche degli elementi con le armature effettivamente disposte sul disegno ferri le colonne delle ϵ vengono sostituite con:

Molt.	: Moltiplicatore delle sollecitazioni che porta a rottura la sezione, rispettivamente nelle direzioni X e Y
--------------	---

● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche agli stati limite di esercizio degli elementi bidimensionali.

Gr.Q	: Numero identificativo del gruppo di quote definito prima di eseguire la verifica
Gen	: Numero identificativo della generatrice definita prima di eseguire la verifica
Nodo	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macro-elemento in microelementi
Comb. Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti
Fes lim	: Fessura limite espressa in mm
Fess.	: Fessura di calcolo espressa in mm; se sull'elemento non si aprono fessure tutta la riga sarà nulla
Dist mm	: Distanza fra le fessure
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
Mf X	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N X	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
Mf Y	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N Y	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
Cos teta	: Coseno dell'angolo teta tra l'armatura in direzione X e la direzione della tensione principale di trazione
Sin teta	: Seno dell'angolo teta
Combina	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle

Carico	:	combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul cls
s lim	:	Valore della tensione limite in Kg/cm ²
s cal	:	Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ² sulla faccia di normale x
Conbin	:	Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf X	:	Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N X	:	Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
s cal	:	Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ² sulla faccia di normale y
Combin	:	Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf Y	:	Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale
N Y	:	Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale

PULSAZIONI E MODI DI VIBRAZIONE													
Modo N.ro	Pulsazione (rad/sec)	Periodo (sec)	Smorz Mod(%)	Sd/g SLO	Sd/g SLD	Sd/g SLV X	Sd/g SLV Y	Sd/g SLC X	Sd/g SLC Y	Piano N.ro	X (m)	Y (m)	Rot (rad)
1	38,828	0,16182	5,0	0,158	0,200	0,517	0,517			1	0,014159	0,002774	-0,00057
2	60,002	0,10472	5,0	0,136	0,168	0,426	0,426			2	0,043250	0,007291	-0,00143
3	101,018	0,06220	5,0	0,106	0,132	0,337	0,337			1	-0,013605	0,025082	-0,000331
4	113,064	0,05557	5,0	0,102	0,127	0,323	0,323			2	-0,039451	0,067395	-0,000957
5	119,354	0,05264	5,0	0,100	0,124	0,317	0,317			1	0,036054	-0,002655	0,000299
6	246,586	0,02548	5,0	0,081	0,101	0,260	0,260			2	0,000370	-0,013451	0,000717
										1	0,023069	-0,014816	0,000955
										2	0,088642	-0,040653	0,002073
										1	0,021307	-0,037982	0,000607
										2	-0,025193	0,046861	-0,000643
										1	0,037095	-0,017043	0,001113
										2	-0,071993	0,033374	-0,001914

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																			
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	1	63	46371	280508	14641	-1007	-3740	-324	12	15	18	19	9,3	42,5	8,8	40,5	1,9		0,0
1	1	64	53856	318005	5470	-1158	-4591	-300	13	15	18	19	9,1	47,0	8,1	44,2	0,7		0,0
1	1	66	26120	159005	20799	-251	-1095	-39	15	16	18	19	6,3	24,4	6,3	23,9	2,7		-1,1
1	1	614	14173	268684	6805	-522	264	246	9	18	17	18	3,6	35,8	3,1	35,8	0,9		-0,5

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																			
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	εc x	εc y	εf x	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta
N.r	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000		*10000							kg/cmq	mm
1	2	64	68440	313248	41712	193	893	-18	18	18	19	18	14,3	46,3	14,3	46,8	5,3		0,0
1	2	315	46838	213174	39921	130	581	-17	17	17	18	18	11,3	33,4	11,3	33,9	5,1		0,0
1	2	316	21457	109672	48710	165	780	11	16	16	18	18	9,2	21,3	9,2	21,8	6,2		-0,7
1	2	614	22150	271923	36912	-121	419	-12	16	18	18	19	7,8	40,1	7,8	40,1	4,7		-0,5
1	2	616	16584	210282	24198	-57	-25	23	16	18	17	18	5,5	30,2	5,5	30,2	3,1		-0,8
1	2	619	19024	185460	52879	-374	-714	-24	11	17	15	19	10,5	31,3	10,0	31,3	6,8		-0,3
1	2	620	575	54115	67389	-169	292	31	0	17	6	19	9,5	15,9	9,5	15,9	8,6		-0,2
1	2	621	16144	144115	52475	-106	0	-11	15	18	18	18	9,0	26,2	9,0	25,7	6,7		-0,6

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																			
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i. cm/gm	Ay i. cm/gm	Atag.	σt kg/cmq	εta mm
1	3	315	46098	215998	28300	884	3599	205	13	14	18	18	10,3	33,9	10,8	35,9	3,6		0,0
1	3	317	59793	276073	30547	793	3365	-151	15	16	18	19	12,1	40,2	12,6	43,3	3,9		0,0
1	3	318	24746	130330	34674	214	989	-20	14	16	15	18	8,3	22,3	8,8	22,8	4,4		-0,9
1	3	619	7526	183203	43120	-308	555	-25	8	18	14	18	7,3	29,3	6,8	29,8	5,5		-0,3
1	3	623	38681	179883	31441	538	2652	10	14	14	19	19	9,7	28,9	9,7	30,4	4,0		0,0
1	3	624	924	167894	47718	505	709	1	1	17	16	18	6,9	28,6	6,9	29,1	6,1		-0,3
1	3	625	8213	232521	38687	-684	414	185	1	18	17	19	7,0	35,2	6,5	35,2	4,9		-0,4
1	3	627	6705	172841	39082	-116	692	-17	12	17	17	19	6,1	27,6	6,1	28,1	5,0		-0,7

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4																			
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	εta mm
1	4	317	60066	272743	35841	-622	-2518	148	14	16	17	19	13,9	42,5	13,4	40,8	4,6		0,0
1	4	319	62572	287445	38268	-57	-213	18	18	18	18	18	13,1	42,2	13,1	42,2	4,9		0,0
1	4	625	21808	234141	42693	490	653	2	11	18	19	19	8,9	35,7	8,9	36,2	5,5		-0,4
1	4	627	16186	176257	38666	99	194	24	15	18	18	19	7,3	27,7	7,3	27,7	4,9		-0,7
1	4	630	1829	59568	55744	-361	-561	-12	1	15	15	19	8,0	15,5	8,0	15,5	7,1		-0,1
1	4	631	21033	250844	34979	105	-22	-6	16	18	18	19	7,4	36,8	7,4	36,8	4,5		-0,4
1	4	632	640	52038	62646	166	-273	46	0	16	6	16	8,8	16,0	8,8	15,5	8,0		-0,2
1	4	633	17352	195050	24785	69	84	31	16	18	17	19	5,6	28,3	5,6	28,3	3,2		-0,7

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																			
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s. ----- cmq/m	Ax i.	Ay i. ----- cmq/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	5	319	48822	291498	5005	-1080	-4291	277	12	14	18	19	8,4	43,3	7,9	41,3	0,6		0,0
1	5	320	23717	145831	15738	-223	-1016	24	15	16	19	18	5,3	22,2	5,3	21,7	2,0		-1,0
1	5	321	47530	284271	15796	-1026	-3785	336	12	14	18	19	9,4	43,2	8,9	42,2	2,0		0,0
1	5	631	16751	247100	7429	-489	-367	-238	10	18	19	19	3,7	33,1	3,7	33,1	0,9		-0,4
1	5	635	14880	241292	13786	94	-529	-221	10	18	14	18	4,9	34,0	4,4	33,5	1,8		-0,4

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6																			
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i. ----- cmq/m	Ay i. ----- cmq/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	6	366	17539	70630	13685	40	152	-27	16	18	17	19	4,2	11,0	4,2	11,0	1,7		0,0
1	6	367	6225	17008	21314	39	-337	-12	13	7	15	16	3,8	5,8	3,8	6,6	2,7		0,0
1	6	371	6511	24415	20410	-100	-462	10	9	12	10	17	4,4	6,9	3,9	6,1	2,6		0,0
1	6	372	1609	23066	23114	99	164	-22	0	16	8	16	3,8	6,2	3,8	6,8	3,0		-0,1
1	6	377	6471	59069	7656	-25	-312	34	13	16	15	18	2,1	9,1	2,1	9,1	1,0		-0,2
1	6	378	83	23228	24380	43	185	-2	0	15	2	19	4,0	6,4	4,0	6,4	3,1		-0,1
1	6	379	-365	9755	25372	83	173	-2	0	12	2	15	4,1	4,7	4,1	5,1	3,2		-0,1
1	6	380	-394	-2312	26042	86	428	4	0	1	2	7	4,2	4,2	4,2	4,2	3,3		0,0
1	6	385	5532	50535	8345	40	178	-39	12	17	15	19	2,0	7,8	2,0	7,8	1,1		-0,2
1	6	387	22963	8144	8152	32	231	75	17	7	17	13	4,2	2,6	4,2	3,1	1,0		-0,2
1	6	388	18421	76782	13616	-103	-491	-5	15	15	18	18	4,3	12,4	4,3	12,4	1,7		0,0
1	6	389	36143	16377	6637	20	-107	65	18	15	18	18	5,7	3,2	5,7	3,2	0,8		-0,5

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																			
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i. ----- cmq/m	Ay i. ----- cmq/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	1	63	11349	69209	3904	-280	-1022	-95	11	14	19	18	9,3	42,5	8,8	40,5	1,9		0,0
1	1	64	14011	82537	2094	-324	-1264	-89	10	14	13	18	9,1	47,0	8,1	44,2	0,7		0,0
1	1	66	6403	38990	6794	-55	-245	-8	13	16	15	19	6,3	24,4	6,3	23,9	2,7		-0,3
1	1	614	3978	69139	1968	-135	80	61	7	18	15	18	3,6	35,8	3,1	35,8	0,9		-0,1

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																			
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	2	64	17857	81180	11692	62	282	-7	16	17	17	17	14,3	46,3	14,3	46,8	5,3		0,0
1	2	315	12480	56941	11591	79	328	-17	15	16	17	17	11,3	33,4	11,3	33,9	5,1		0,0
1	2	316	5623	28773	15796	35	162	3	13	16	15	18	9,2	21,3	9,2	21,8	6,2		-0,2
1	2	614	5883	69878	10357	-39	156	-10	13	18	15	19	7,8	40,1	7,8	40,1	4,7		-0,1
1	2	616	4276	52811	7059	-11	24	3	12	18	12	18	5,5	30,2	5,5	30,2	3,1		-0,2
1	2	619	5210	49445	15784	-102	-168	-6	11	17	16	19	10,5	31,3	10,0	31,3	6,8		-0,1
1	2	620	175	14460	18987	-62	95	8	0	15	2	17	9,5	15,9	9,5	15,9	8,6		-0,1
1	2	621	4342	38098	16583	-24	-74	-1	12	17	13	18	9,0	26,2	9,0	25,7	6,7		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																			
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	3	315	12376	57627	10275	197	826	40	13	15	19	18	10,3	33,9	10,8	35,9	3,6		0,0
1	3	317	17482	80374	10843	184	810	-27	15	15	18	19	12,1	40,2	12,6	43,3	3,9		0,0
1	3	318	7063	37505	12444	61	288	-4	13	15	16	16	8,3	22,3	8,8	22,8	4,4		-0,3
1	3	619	2357	48852	15012	-77	151	-4	4	17	9	18	7,3	29,3	6,8	29,8	5,5		-0,1
1	3	623	9589	44714	11264	144	687	9	13	14	18	16	9,7	28,9	9,7	30,4	4,0		0,0
1	3	624	252	41907	17173	126	193	0	0	17	4	19	6,9	28,6	6,9	29,1	6,1		-0,1
1	3	625	2927	67747	14016	-189	108	48	2	18	13	18	7,0	35,2	6,5	35,2	4,9		-0,1
1	3	627	2511	50220	13767	-33	186	-4	6	17	8	19	6,1	27,6	6,1	28,1	5,0		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4																			
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s. ----- cmq/m	Ax i.	Ay i. ----- cmq/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	4	317	17461	79482	10177	-232	-936	56	12	14	13	18	13,9	42,5	13,4	40,8	4,6		0,0
1	4	319	16479	75336	10643	-37	-159	7	16	18	17	19	13,1	42,2	13,1	42,2	4,9		0,0
1	4	625	6277	68109	13180	148	153	-1	10	18	17	19	8,9	35,7	8,9	36,2	5,5		-0,1
1	4	627	4407	50969	12650	30	23	6	12	18	13	18	7,3	27,7	7,3	27,7	4,9		-0,2
1	4	630	638	19171	15679	-131	-214	2	0	15	5	19	8,0	15,5	8,0	15,5	7,1		0,0
1	4	631	5468	65315	9609	27	-92	8	13	18	14	18	7,4	36,8	7,4	36,8	4,5		-0,1
1	4	632	209	16828	17290	52	-110	14	0	15	2	18	8,8	16,0	8,8	15,5	8,0		-0,1
1	4	633	4540	50222	7314	13	-24	12	12	18	13	18	5,6	28,3	5,6	28,3	3,2		-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																			
Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s.	Ay s. ----- cmq/m	Ax i.	Ay i. ----- cmq/m	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	5	319	12912	76489	1849	-299	-1168	82	11	14	19	17	8,4	43,3	7,9	41,3	0,6		0,0
1	5	320	6166	37551	4858	-57	-262	6	13	16	15	19	5,3	22,2	5,3	21,7	2,0		-0,3
1	5	321	11997	71487	4336	-269	-974	93	11	15	19	19	9,4	43,2	8,9	42,2	2,0		0,0
1	5	631	4960	64501	2251	-129	61	-58	9	18	17	18	3,7	33,1	3,7	33,1	0,9		-0,1
1	5	635	4167	59175	3964	-95	-154	-56	9	18	14	18	4,9	34,0	4,4	33,5	1,8		-0,1

S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6																				
Gr.Q	Gen	Nodo 3d	Nx	Ny	Txy	Mx	My	Mxy	εc x	εc y	εf x	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt	eta	
N.ro	N.r	N.ro	Kg/m	Kg/m	Kg/m	kgm/m	kgm/m	kgm/m	*10000	*10000	cmg/m								kg/cmq	mm
1	6	366	6697	26545	5811	-15	33	-14	14	17	15	18	4,2	11,0	4,2	11,0	1,7		0,0	
1	6	367	2018	6547	9016	14	47	-7	5	13	6	16	3,8	5,8	3,8	6,6	2,7		0,0	
1	6	371	2242	7771	8915	-34	0	4	5	9	8	13	4,4	6,9	3,9	6,1	2,6		0,0	
1	6	372	659	5644	9878	14	-61	-12	1	6	2	11	3,8	6,2	3,8	6,8	3,0		0,0	
1	6	377	2641	22643	3313	-21	-103	25	7	16	8	18	2,1	9,1	2,1	9,1	1,0		-0,1	
1	6	378	-1223	7884	10504	0	72	2	0	13	0	17	4,0	6,4	4,0	6,4	3,1		-0,1	
1	6	379	-1351	1892	10932	0	59	3	0	3	0	7	4,1	4,7	4,1	5,1	3,2		0,0	
1	6	380	-1154	-4763	11205	3	9	1	0	0	0	0	4,2	4,2	4,2	4,2	3,3		0,0	
1	6	385	2148	18339	3632	-27	66	-22	5	16	7	18	2,0	7,8	2,0	7,8	1,1		-0,1	
1	6	387	9055	-682	3852	44	106	48	14	0	16	2	4,2	2,6	4,2	3,1	1,0		-0,1	
1	6	388	7362	30249	5886	-40	-192	1	13	15	16	19	4,3	12,4	4,3	12,4	1,7		0,0	
1	6	389	15173	3580	4386	-45	-74	41	16	7	17	13	5,7	3,2	5,7	3,2	0,8		-0,2	

S.I.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1																								
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X					DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N	
N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t°m)	(t)	(t°m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t°m)	(t)	
1	1	63	Rara											RaraCls	150,0	0,5	1	0,0	-1,0	2,0	1	0,0	-6,0	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-5,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,0	-1,0	16	1	0,0	-6,0	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-5,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,5	1	0,0	-0,9	1,8	1	0,0	-5,6	
1	1	64	Rara											RaraCls	150,0	0,7	1	0,0	-1,6	2,7	1	0,0	-8,9	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,0	-8,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	6	1	0,0	-1,6	23	1	0,0	-8,9	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,0	-8,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,6	1	0,0	-1,5	2,6	1	0,0	-8,3	
1	1	66	Rara											RaraCls	150,0	0,7	1	0,0	-1,3	3,2	1	0,1	-7,8	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,1	-7,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	6	1	0,0	-1,3	26	1	0,1	-7,8	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,1	-6,9	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,6	1	0,0	-1,2	2,8	1	0,1	-6,9	
1	1	614	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	0,0	2,7	1	0,0	-8,3	
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-7,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	8	1	0,0	0,0	22	1	0,0	-8,3	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-7,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	0,1	2,4	1	0,0	-7,6	

S.I.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2																							
			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t°m)	NX (t)	MfY (t°m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t°m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t°m)	N (t)
1	2	64	Rara											RaraCls	150,0	0,8	1	0,0	-1,8	3,2	1	-0,1	-8,9
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,7	-0,1	-8,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	7	1	0,0	-1,8	26	1	-0,1	-8,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,7	-0,1	-8,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,7	1	0,0	-1,7	2,9	1	-0,1	-8,2
1	2	315	Rara											RaraCls	150,0	0,7	2	0,0	-1,6	2,8	2	-0,1	-7,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,7	-0,1	-7,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	6	2	0,0	-1,6	23	2	-0,1	-7,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,6	-0,1	-7,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,7	1	0,0	-1,6	2,8	1	-0,1	-7,3
1	2	316	Rara											RaraCls	150,0	0,3	1	0,0	-0,4	1,1	1	0,0	-2,4
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	2	1	0,0	-0,4	9	1	0,0	-2,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-2,8	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,3	1	0,0	-0,5	1,2	1	0,0	-2,8
1	2	614	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	-0,2	2,7	1	0,0	-8,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-7,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,2	22	1	0,0	-8,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-7,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,2	2,4	1	0,0	-7,6
1	2	616	Rara											RaraCls	150,0	0,3	1	0,0	-0,2	2,8	1	0,0	-8,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-7,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	3	2	0,0	-0,1	23	1	0,0	-8,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-7,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,3	1	0,0	-0,1	2,5	1	0,0	-7,2
1	2	619	Rara											RaraCls	150,0	0,3	2	0,0	0,0	2,0	2	0,0	-5,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-5,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	8	1	0,0	0,0	17	2	0,0	-5,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-5,9	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,3	1	0,0	0,0	2,0	1	0,0	-5,9
1	2	620	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	0,0	2,0	1	0,0	-6,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-5,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	5	1	0,0	0,0	17	1	0,0	-6,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-5,7	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,2	1	0,0	0,0	1,9	1	0,0	-5,7
1	2	621	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	1,3	1	0,0	-3,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	11	1	0,0	0,2	11	1	0,0	-3,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-4,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	1,4	1	0,0	-4,1

S.I.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y				
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t°m)	NX (t)	MfY (t°m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t°m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t°m)	N (t)
1	3	315	Rara											RaraCls	150,0	0,7	1	0,0	-1,6	2,6	1	0,0	-7,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,6	0,0	-7,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	6	1	0,0	-1,6	22	1	0,0	-7,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,6	0,0	-7,4	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,7	1	0,0	-1,6	2,6	1	0,0	-7,4
1	3	317	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	-0,1	0,5	2	-0,1	-0,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	-0,1	-0,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,0	-0,1	7	1	-0,1	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	-0,1	-0,4	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,2	1	0,0	-0,1	0,5	1	-0,1	-0,4
1	3	318	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,3	0,0	1,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	24	1	0,0	0,5	38	1	0,0	2,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	1,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	3	619	Rara											RaraCls	150,0	0,3	1	0,0	-0,3	2,2	1	0,0	-5,9
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,3	0,0	-6,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	2	1	0,0	-0,3	18	1	0,0	-5,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-6,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,3	1	0,0	-0,3	2,2	1	0,0	-6,0
1	3	623	Rara											RaraCls	150,0	0,3	2	0,0	-0,8	1,2	2	0,0	-3,2
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,8	0,0	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	3	2	0,0	-0,8	10	2	0,0	-3,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-3,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,3	1	0,0	-0,8	1,3	1	0,0	-3,3
1	3	624	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	0,0	1,0	2	0,0	-2,7
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,0	0,0	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	2	0,0	0,0	8	2	0,0	-2,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-2,8	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	0,0	1,0	1	0,0	-2,8
1	3	625	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	0,1	2	0,0	0,2
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,2	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	11	1	0,0	0,2	10	1	0,0	0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,1	1	0,0	0,1
1	3	627	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,4	0,0	1,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	22	1	0,0	0,4	26	1	0,0	1,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	0,9	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	4	631	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,4	1	0,0	-4,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,1	12	1	0,0	-4,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-3,5	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,3	1	0,0	-3,5
1	4	632	Rara											RaraCls	150,0	0,0	1	0,0	0,0	0,7	2	0,0	-1,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	2	1	0,0	0,0	6	2	0,0	-1,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-1,5	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	1	0,0	0,0	0,7	1	0,0	-1,5
1	4	633	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	-0,2	1,7	1	0,0	-4,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-3,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	2	1	0,0	-0,2	14	1	0,0	-4,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-3,7	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,2	1	0,0	-0,2	1,5	1	0,0	-3,7

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t'm)	NX (t)	MfY (t'm)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t'm)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t'm)	N (t)
1	5	319	Rara											RaraCls	150,0	0,4	1	0,0	-0,6	1,5	1	-0,1	-3,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	3	1	0,0	-0,6	12	1	-0,1	-3,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-3,4	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	-0,6	1,3	1	0,0	-3,4
1	5	320	Rara											RaraCls	150,0	0,4	1	0,0	-0,7	1,8	1	0,1	-4,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,1	-3,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	3	1	0,0	-0,7	15	1	0,1	-4,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,1	-3,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	-0,6	1,5	1	0,1	-3,6
1	5	321	Rara											RaraCls	150,0	0,5	1	0,0	-0,9	1,7	1	0,0	-5,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-4,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,0	-0,9	14	1	0,0	-5,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-4,8	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	-0,8	1,6	1	0,0	-4,8
1	5	631	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	1,2	1	0,0	-3,9
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-3,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	15	1	0,0	0,3	10	1	0,0	-3,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-3,4	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	1,1	1	0,0	-3,4
1	5	635	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	0,0	1,8	1	0,0	-5,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-5,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	0	1	0,0	0,0	15	1	0,0	-5,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-5,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	1	0,0	0,0	1,6	1	0,0	-5,0

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t°m)	NX (t)	MfY (t°m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cm²	σ cal. Kg/cm²	Co mb	Mf (t°m)	N (t)	σ cal. Kg/cm²	Co mb	Mf (t°m)	N (t)
1	6	366	Rara											RaraCls	150,0	0,9	1	0,0	-1,4	3,4	1	0,0	-6,4
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-6,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	7	1	0,0	-1,4	28	1	0,0	-6,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-6,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,8	1	0,0	-1,3	3,2	1	0,0	-6,1
1	6	367	Rara											RaraCls	150,0	0,6	1	0,0	-1,1	2,6	1	0,0	-5,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	5	1	0,0	-1,1	22	1	0,0	-5,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-5,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,6	1	0,0	-1,1	2,5	1	0,0	-5,0
1	6	371	Rara											RaraCls	150,0	0,6	1	0,0	-1,0	2,6	1	0,0	-4,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-4,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	5	1	0,0	-1,0	21	1	0,0	-4,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-4,4	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,5	1	0,0	-0,9	2,4	1	0,0	-4,4
1	6	372	Rara											RaraCls	150,0	0,4	1	0,0	-0,6	2,4	1	0,0	-5,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-4,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	3	1	0,0	-0,6	20	1	0,0	-5,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	-0,5	2,2	1	0,0	-4,7
1	6	377	Rara											RaraCls	150,0	0,7	1	0,0	-0,2	2,4	1	0,0	-4,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	9	1	0,0	-0,2	20	1	0,0	-4,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-4,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,6	1	0,0	-0,2	2,1	1	0,0	-4,1
1	6	378	Rara											RaraCls	150,0	0,6	1	0,0	-0,9	1,8	1	0,0	-3,4
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-3,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	5	1	0,0	-0,9	15	1	0,0	-3,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-3,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,5	1	0,0	-0,8	1,7	1	0,0	-3,2
1	6	379	Rara											RaraCls	150,0	0,6	1	0,0	-1,0	2,0	1	0,0	-4,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-3,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	5	1	0,0	-1,0	17	1	0,0	-4,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-3,8	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,5	1	0,0	-0,9	1,8	1	0,0	-3,8
1	6	380	Rara											RaraCls	150,0	0,4	1	0,0	-0,9	1,8	1	0,0	-3,6
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,8	0,0	-3,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,0	-0,9	15	1	0,0	-3,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	0,0	-3,4	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	-0,8	1,7	1	0,0	-3,4
1	6	385	Rara											RaraCls	150,0	0,5	1	0,0	-0,4	2,9	1	0,0	-5,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-5,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	3	1	0,0	-0,4	24	1	0,0	-5,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-5,4	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	-0,3	2,7	1	0,0	-5,4
1	6	387	Rara											RaraCls	150,0	1,3	1	0,0	-1,7	4,5	1	0,0	-8,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,4	0,0	-7,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	10	1	0,0	-1,7	37	1	0,0	-8,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,4	0,0	-7,5	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,1	1	0,0	-1,4	3,9	1	0,0	-7,5
1	6	388	Rara											RaraCls	150,0	0,7	1	0,0	-0,9	3,1	1	-0,1	-4,5
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,8	-0,1	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	5	1	0,0	-0,9	24	1	-0,1	-4,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,8	-0,1	-4,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,6	1	0,0	-0,8	2,8	1	-0,1	-4,1
1	6	389	Rara											RaraCls	150,0	0,9	1	0,0	-0,6	4,2	1	-0,1	-7,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-6,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	7	2	0,0	-0,4	35	1	-0,1	-7,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-6,7	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,9	1	0,0	-0,4	3,6	1	0,0	-6,7

7. OPERE DI FONDAZIONE

Una volta progettati e verificati i setti sismici restano da progettare le fondazioni delle nuove strutture. Per la loro verifica sono state reperite le reazioni vincolari derivanti dalla soprastante struttura ed applicate direttamente sulla fondazione. Il terreno è stato caratterizzato con i parametri desunti dalla relazione geologica redatta dal Dott. Geol. Filippo Pezzotti. A seguire si allegano i risultati ottenuti.

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica degli elementi bidimensionali allo stato limite ultimo.

Quota N.ro:	: Quota a cui si trova l'elemento
Perim. N.ro	: Numero identificativo del macroelemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica
Nodo 3d N.ro	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi
Nx	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale (il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
Ny	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
Txy	: Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale)
Mx	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
My	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
Mxy	: Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y)
ε_{cx} *10000	: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x *10000 (Es. 0.35% = 35)
ε_{cy} *10000	: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y *10000 (Es. 0.35% = 35)
ε_{fx} *10000	: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x *10000 (Es. 1% = 100)
ε_{fy} *10000	: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale y *10000 (Es. 1% = 100)
Ax superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo x. Area totale è l'area della presso-flessione più l'area per il taglio riportata dopo)
Ay superiore	: Area totale armatura superiore diretta lungo y
Ax inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo x
Ay inferiore	: Area totale armatura inferiore diretta lungo y
Atag	: Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni
σ_t	: Tensione massima di contatto con il terreno
Eta	: Abbassamento verticale del nodo in esame
Fpunz	: Forza di punzonamento determinata amplificando il massimo valore della forza punzonante (ottenuta dall'involuppo fra le varie combinazioni di carico agenti) per un coefficiente beta raccomandato nell'eurocodice 2 (figura 6.21). Per le piastre di fondazione la forza di punzonamento è stata ridotta dell'effetto favorevole della pressione del suolo
FpunzLi	: Resistenza al punzonamento ottenuta dall'applicazione della formula (6.47) dell'eurocodice 2, utilizzando il perimetro di base definito nelle figure 6.13 e 6.15
Apunz	: Armatura di punzonamento calcolata dalla formula (6.52) dell'eurocodice 2
VED	: Azione di taglio-punzonamento secondo la formula (6.53) dell'eurocodice 2
VRd,max	: Resistenza di taglio-punzonamento secondo la formula (6.53) dell'eurocodice 2

Nel caso di stampa di riverifiche degli elementi con le armature effettivamente disposte sul disegno ferri le

colonne delle ϵ vengono sostituite con:

- Molt.** : Moltiplicatore delle sollecitazioni che porta a rottura la sezione, rispettivamente nelle direzioni X e Y
- x/d** : Posizione adimensionalizzata dell'asse neutro rispettivamente nelle direzioni X e Y

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche agli stati limite di esercizio degli elementi bidimensionali.

Quota	: Quota a cui si trova l'elemento
Perim.	: Numero identificativo del macro-elemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica
Nodo	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macro-elemento in microelementi
Comb Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti
Fes lim	: Fessura limite espressa in mm
Fess.	: Fessura di calcolo espressa in mm; se sull'elemento non si aprono fessure tutta la riga sarà nulla
Dist mm	: Distanza fra le fessure
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
Mf X	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N X	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
Mf Y	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N Y	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
Cos teta	: Coseno dell'angolo teta tra l'armatura in direzione X e la direzione della tensione principale di trazione
Sin teta	: Seno dell'angolo teta
Combina Carico	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul cls
s lim	: Valore della tensione limite in Kg/cm ²
s cal	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ² sulla faccia di normale x
Conbin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf X	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
N X	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
s cal	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ² sulla faccia di normale y
Conbin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf Y	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale
N Y	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale

Piastra vano ascensore:

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																						
Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	$\varepsilon_c x$ *10000	$\varepsilon_c y$ *10000	$\varepsilon_f x$ *10000	$\varepsilon_f y$ *10000	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σ_t kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	1	1	0	0	0	535	1337	176	1	2	11	17	0,8	0,8	4,5	4,5	0,0	1,3	-4,5			
0	1	35	0	0	0	788	-1107	740	2	2	17	17	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,7	-2,2			
0	1	36	0	0	0	1011	-1063	868	2	2	17	17	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,6	-2,1			
0	1	37	0	0	0	1159	-1444	871	2	2	17	17	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,5	-1,7			
0	1	38	0	0	0	1824	1330	1006	3	2	17	17	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,6	-2,0			
0	1	39	0	0	0	1066	-1055	785	2	2	17	17	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,4	-1,3			
0	1	40	0	0	0	1211	-1618	957	2	2	17	17	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,5	-1,6			
0	1	41	0	0	0	-830	-1661	1022	2	2	17	17	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,4	-1,5			
0	1	42	0	0	0	1174	-949	756	2	2	17	17	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,3	-1,0			
0	1	43	0	0	0	-1479	-522	389	2	1	17	11	4,5	4,5	0,8	4,5	0,0	0,4	-1,2			
0	1	44	0	0	0	-1216	-746	529	2	2	17	16	4,5	4,5	0,8	4,5	0,0	0,2	-0,8			
0	1	45	0	0	0	-516	483	399	1	1	11	10	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,1	-0,3			
0	1	46	0	0	0	433	405	342	1	1	9	8	4,5	4,5	4,5	4,5	0,0	0,0	0,0			

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONEVERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																							
			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
0	1	1	Rara											RaraCls	150,0	8,2	1	0,5	0,0	20,4	1	1,3	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,5	0,0	1,3	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	356	1	0,5	0,0	889	1	1,3	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,5	0,0	1,3	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	8,2	1	0,5	0,0	20,4	1	1,3	0,0
0	1	35	Rara											RaraCls	150,0	12,1	1	0,8	0,0	17,0	1	-1,1	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,7	0,0	-1,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	524	1	0,8	0,0	737	1	-1,1	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,7	0,0	-1,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	12,1	1	0,8	0,0	17,0	1	-1,1	0,0
0	1	36	Rara											RaraCls	150,0	15,5	1	1,0	0,0	16,3	1	-1,1	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,7	0,0	-1,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	673	1	1,0	0,0	707	1	-1,1	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,7	0,0	-1,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	15,5	1	1,0	0,0	16,3	1	-1,1	0,0
0	1	37	Rara											RaraCls	150,0	17,7	1	1,2	0,0	22,0	1	-1,4	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,6	0,0	-1,4	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	771	1	1,2	0,0	960	1	-1,4	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,6	0,0	-1,4	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	17,7	1	1,2	0,0	22,0	1	-1,4	0,0
0	1	38	Rara											RaraCls	150,0	27,8	1	1,8	0,0	20,3	1	1,3	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	1,8	0,0	1,3	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	1213	1	1,8	0,0	884	1	1,3	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	1,8	0,0	1,3	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	27,8	1	1,8	0,0	20,3	1	1,3	0,0
0	1	39	Rara											RaraCls	150,0	16,3	1	1,1	0,0	16,2	1	-1,1	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	1,1	0,0	0,5	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	709	1	1,1	0,0	702	1	-1,1	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	1,1	0,0	0,5	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	16,3	1	1,1	0,0	16,2	1	-1,1	0,0
0	1	40	Rara											RaraCls	150,0	18,5	1	1,2	0,0	24,7	1	-1,6	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,7	0,0	-1,6	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	806	1	1,2	0,0	1076	1	-1,6	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,7	0,0	-1,6	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	18,5	1	1,2	0,0	24,7	1	-1,6	0,0
0	1	41	Rara											RaraCls	150,0	18,6	1	1,2	0,0	25,3	1	-1,7	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,8	0,0	-1,7	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	808	1	1,2	0,0	1105	1	-1,7	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,8	0,0	-1,7	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	18,6	1	1,2	0,0	25,3	1	-1,7	0,0
0	1	42	Rara											RaraCls	150,0	18,0	1	1,2	0,0	14,6	1	-0,9	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	1,2	0,0	0,6	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	781	1	1,2	0,0	631	1	-0,9	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	1,2	0,0	0,6	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	18,0	1	1,2	0,0	14,6	1	-0,9	0,0
0	1	43	Rara											RaraCls	150,0	22,6	1	-1,5	0,0	8,0	1	-0,5	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-1,5	0,0	-0,5	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	984	1	-1,5	0,0	347	1	-0,5	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-1,5	0,0	-0,5	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	22,6	1	-1,5	0,0	8,0	1	-0,5	0,0
0	1	44	Rara											RaraCls	150,0	18,6	1	-1,2	0,0	11,5	1	-0,7	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-1,2	0,0	-0,7	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	809	1	-1,2	0,0	496	1	-0,7	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-1,2	0,0	-0,7	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	18,6	1	-1,2	0,0	11,5	1	-0,7	0,0
0	1	45	Rara											RaraCls	150,0	7,9	1	-0,5	0,0	7,4	1	0,5	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,5	0,0	-0,3	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	343	1	-0,5	0,0	321	1	0,5	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,5	0,0	-0,3	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	7,9	1	-0,5	0,0	7,4	1	0,5	0,0
0	1	46	Rara											RaraCls	150,0	6,7	1	0,4	0,0	6,2	1	0,4	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,4	0,0	0,4	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	288	1	0,4	0,0	269	1	0,4	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,4	0,0	0,4	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	6,7	1	0,4	0,0	6,2	1	0,4	0,0

Fondazione setto lato giunto:

STAMPA PROGETTO S.L.U. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
1	1,00		46	1	1	1,00	-16,1	0,0	20	30	8	12,3	6,1	1	0,0	11,6	0,0	65,4	49,4	23,1	0,0	15	23	0,0	13	37	8
3	1,00		100	3	1	1,00	-14,4	0,0	24	18	7	11,2	3,1	1	0,0	11,2	0,0	65,4	49,4	23,1	0,0	14	23	0,0	13	71	8
2.5			40	5	1	1,00	0,0	0,0	18	0	0	3,1	6,0	1	0,0	11,4	0,0	65,4	49,4	23,1	0,0	14	23	0,0	13	37	8
3	1,00		46	1	1	1,00	0,0	0,0	18	0	0	6,0	3,1	1	0,0	2,7	0,0	65,4	49,4	23,1	0,0	3	6	0,0	13	37	8
4	1,00		100	3	1	1,00	4,8	0,0	18	11	3	3,1	6,0	1	0,0	4,9	0,0	65,4	49,4	23,1	0,0	6	10	0,0	13	71	8
2.5			40	5	1	1,00	5,7	0,0	18	13	3	3,1	6,0	1	0,0	6,5	0,0	65,4	49,4	23,1	0,0	8	13	0,0	13	37	8
4	1,00		46	1	1	1,00	5,7	0,0	18	13	3	3,1	6,0	1	0,0	-2,8	0,0	65,4	49,4	23,1	0,0	4	6	0,0	13	37	8
5	1,00		100	3	1	1,00	6,3	0,0	18	15	4	3,1	6,0	1	0,0	2,7	0,0	65,4	49,4	23,1	0,0	3	5	0,0	13	71	8
2.5			40	5	1	1,00	6,9	0,0	18	16	4	3,1	6,0	1	0,0	5,0	0,0	65,4	49,4	23,1	0,0	6	10	0,0	13	37	8
5	1,00		46	1	1	1,00	7,0	0,0	18	16	4	3,1	6,0	1	0,0	-4,6	0,0	65,4	49,4	23,1	0,0	6	9	0,0	13	37	8
6	1,00		100	3	1	1,00	6,4	0,0	18	15	4	3,1	6,0	1	0,0	-2,4	0,0	65,4	49,4	23,1	0,0	3	5	0,0	13	71	8
2.5			40	5	1	1,00	6,3	0,0	18	15	4	3,1	6,0	1	0,0	3,4	0,0	65,4	49,4	23,1	0,0	4	7	0,0	13	37	8
6	1,00		46	1	1	1,00	6,5	0,0	18	15	4	3,1	6,0	1	0,0	-6,8	0,0	65,4	49,4	23,1	0,0	9	14	0,0	13	37	8
7	1,00		100	3	1	1,00	5,6	0,0	18	13	3	3,1	6,0	1	0,0	-5,1	0,0	65,4	49,4	23,1	0,0	6	10	0,0	13	71	8
2.5			40	5	1	1,00	1,7	0,0	18	4	1	3,1	6,0	1	0,0	-2,8	0,0	65,4	49,4	23,1	0,0	3	6	0,0	13	37	8
7	1,00		46	1	1	1,00	1,0	0,0	18	2	1	3,1	6,0	1	0,0	-13,4	0,0	65,4	49,4	23,1	0,0	17	27	0,0	13	37	8
2	1,00		100	3	1	1,00	-15,9	0,0	21	29	9	12,2	3,1	1	0,0	-13,1	0,0	65,4	49,4	23,1	0,0	16	26	0,0	13	71	8
2.5			40	5	1	1,00	-17,8	0,0	17	53	12	13,4	6,7	1	0,0	-13,4	0,0	65,4	49,4	23,1	0,0	17	27	0,0	13	37	8

STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE																				
			FESSURAZIONE									FRECCHE		TENSIONI						
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
1	1,00		Rara										Rara cls	150,0	93,3	1	1	-16,1	0,0	0,0
3	1,00		Freq	0,4	0,191	222	1	1	-16,1	0,0			Rara fer	3600	2649	1	1	-16,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,221	222	1	1	-16,1	0,0			Perm cls	112,0	93,3	1	1	-16,1	0,0	0,0
3	1,00		Rara										Rara cls	150,0	52,3	5	1	5,7	0,0	0,0
4	1,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	5,7	0,0			Rara fer	3600	2666	5	1	5,7	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	5,7	0,0			Perm cls	112,0	52,3	5	1	5,7	0,0	0,0
4	1,00		Rara										Rara cls	150,0	63,5	5	1	6,9	0,0	0,0
5	1,00		Freq	0,4	0,000	0	5	1	6,9	0,0			Rara fer	3600	3265	5	1	6,9	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	6,9	0,0			Perm cls	112,0	63,5	5	1	6,9	0,0	0,0
5	1,00		Rara										Rara cls	150,0	64,3	1	1	7,0	0,0	0,0
6	1,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	7,0	0,0			Rara fer	3600	3307	1	1	7,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	7,0	0,0			Perm cls	112,0	64,3	1	1	7,0	0,0	0,0
6	1,00		Rara										Rara cls	150,0	59,7	1	1	6,5	0,0	0,0
7	1,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	6,5	0,0			Rara fer	3600	3062	1	1	6,5	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	6,5	0,0			Perm cls	112,0	59,7	1	1	6,5	0,0	0,0
7	1,00		Rara										Rara cls	150,0	97,1	5	1	-17,8	0,0	0,0
2	1,00		Freq	0,4	0,169	202	5	1	-17,8	0,0			Rara fer	3600	2483	5	1	-17,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,192	202	5	1	-17,8	0,0			Perm cls	112,0	97,1	5	1	-17,8	0,0	0,0

8. RELAZIONE GEOTECNICA

Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il progetto delle armature, la verifica delle tensioni di lavoro dei materiali e del terreno.

• NORMATIVA DI RIFERIMENTO

I calcoli sono condotti nel pieno rispetto della normativa vigente e, in particolare, la normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione è costituita dalle *Norme Tecniche per le Costruzioni*, emanate con il D.M. 17/01/2018 pubblicato nel suppl. 8 G.U. 42 del 20/02/2018, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 21 Gennaio 2019, n. 7 “*Istruzioni per l'applicazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni*”.

Per il calcolo delle strutture in oggetto si adotteranno i criteri della Geotecnica e della Scienza delle Costruzioni.

• CAPACITÀ PORTANTE DI FONDAZIONI SUPERFICIALI

La verifica della capacità portante consiste nel confronto tra la pressione verticale di esercizio in fondazione e la pressione limite per il terreno, valutata secondo *Brinch-Hansen*:

$$q_{lim} = q N_q Y_q i_q d_q b_q g_q s_q + c N_c Y_c i_c d_c b_c g_c s_c + \frac{1}{2} G B' N_g Y_g i_g b_g s_g$$

dove

Caratteristiche geometriche della fondazione:

q = carico sul piano di fondazione
 B = lato minore della fondazione
 L = lato maggiore della fondazione
 D = profondità della fondazione
 α = inclinazione base della fondazione
 G = peso specifico del terreno
 $B' =$ larghezza di fondazione ridotta = $B - 2 e_B$
 $L' =$ lunghezza di fondazione ridotta = $L - 2 e_L$

Caratteristiche di carico sulla fondazione:

H = risultante delle forze orizzontali
 N = risultante delle forze verticali
 e_B = eccentricità del carico verticale lungo B
 e_L = eccentricità del carico verticale lungo L
 F_{hB} = forza orizzontale lungo B
 F_{hL} = forza orizzontale lungo L

Caratteristiche del terreno di fondazione:

β = inclinazione terreno a valle
 $c = c_u$ = coesione non drenata (condizioni U)
 $c = c'$ = coesione drenata (condizioni D)
 Γ = peso specifico apparente (condizioni U)
 $\Gamma = \Gamma'$ = peso specifico sommerso (condizioni D)
 $\phi = 0$ = angolo di attrito interno (condizioni U)
 $\phi = \phi'$ = angolo di attrito interno (condizioni D)

Fattori di capacità portante:

$$N_q = \tan^2\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right) \exp(\pi \cdot \tan \phi) \quad (\text{Prandtl-Cauchy-Meyerhof})$$

$$N_g = 2(N_q + 1) \tan \phi \quad (\text{Vesic})$$

$$Nc = \frac{Nq - 1}{\tan \phi} \quad \text{in condizioni D} \quad (\text{Reissner-Meyerhof})$$

$$Nc = 5,14 \quad \text{in condizioni U}$$

Indici di rigidezza (condizioni D):

$$Ir = \frac{G}{c' + q' \tan \phi} = \text{indice di rigidezza}$$

$$q' = \text{pressione litostatica efficace alla profondità } D + \frac{B}{2}$$

$$G = \frac{E}{2(1 + \mu)} = \text{modulo elastico tangenziale}$$

E = modulo elastico normale

μ = coefficiente di Poisson

$$Icr = \frac{1}{2} \exp \left[\frac{3,3 - 0,45 \frac{B}{L}}{\tan(45 - \frac{\phi'}{2})} \right] = \text{indice di rigidezza critico}$$

Coefficienti di punzonamento (Vesic):

$$Yq = Yg = \exp \left[\left(0,6 \frac{B}{L} - 4,4 \right) \tan \phi' + \frac{3,07 \sin \phi' \log(2Ir)}{1 + \sin \phi'} \right] \text{ in condizioni drenate, per } Ir \leq Icr$$

$$Yc = Yq - \frac{1 - Yq}{Nq \times \tan \phi'}$$

Coefficienti di inclinazione del carico (Vesic):

$$ig = \left(\frac{1 - H}{N + B \times L \times c' \times \cot \text{ang} \phi'} \right)^{m+1}$$

$$iq = \left(\frac{1 - H}{N + B \times L \times c' \times \cot \phi'} \right)^m$$

$$ic = iq - \frac{1 - iq}{Nc \times \tan \phi'} \quad \text{in condizioni D}$$

$$ic = 1 - \frac{m \times H}{B \times L \times cu \times Nc} \quad \text{in condizioni U}$$

essendo:

$$m = mB \cos^2 \Theta + mL \sin^2 \Theta$$

$$mB = \frac{2 + \frac{B'}{L'}}{1 + \frac{B'}{L'}} \quad mL = \frac{2 + \frac{L'}{B'}}{1 + \frac{L'}{B'}} \quad \Theta = \tan^{-1} \frac{Fh \times B}{Fh \times L}$$

Coefficienti di affondamento del piano di posa (Brinch-Hansen):

$$dq = 1 + 2 \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \arctg \frac{D}{B'} \quad \text{per } D > B'$$

$$dq = 1 + 2 \frac{D}{B'} \tan \phi (1 - \sin \phi)^2 \quad \text{per } D \leq B'$$

$$dc = dq - \frac{1 - dq}{Nc \times \tan \phi} \quad \text{in condizioni D}$$

$$dc = 1 + 0,4 \arctan \frac{D}{B'} \quad \text{per } D > B' \text{ in condizioni U}$$

$$dc = 1 + 0,4 \frac{D}{B'} \quad \text{per } D \leq B' \text{ in condizioni U}$$

Coefficienti di inclinazione del piano di posa:

$$\begin{aligned}bg &= \exp(-2,7\alpha \tan \phi) \\bc &= bq = \exp(-2\alpha \tan \phi) && \text{in condizioni D} \\bc &= 1 - \frac{\alpha}{147} && \text{in condizioni U} \\bq &= 1 && \text{in condizioni U)}\end{aligned}$$

Coefficienti di inclinazione del terreno di fondazione:

$$\begin{aligned}gc &= gq = \sqrt{1 - 0,5 \tan \beta} && \text{in condizioni D} \\gc &= 1 - \frac{\beta}{147} && \text{in condizioni U} \\gq &= 1 && \text{in condizioni U}\end{aligned}$$

Coefficienti di forma (De Beer):

$$\begin{aligned}sg &= 1 - 0,4 \frac{B'}{L'} \\sq &= 1 + \frac{B'}{L'} \tan \phi \\sc &= 1 + \frac{B' Nq}{L' Nc}\end{aligned}$$

L'azione del sisma si traduce in accelerazioni nel sottosuolo (effetto cinematico) e nella fondazione, per l'azione delle forze d'inerzia generate nella struttura in elevazione (effetto inerziale). Tali effetti possono essere portati in conto mediante l'introduzione di coefficienti sismici rispettivamente denominati K_{hi} e I_{gk} , il primo definito dal rapporto tra le componenti orizzontale e verticale dei carichi trasmessi in fondazione ed il secondo funzione dell'accelerazione massima attesa al sito. L'effetto inerziale produce variazioni di tutti i coefficienti di capacità portante del carico limite in funzione del coefficiente sismico K_{hi} e viene portato in conto impiegando le formule comunemente adottate per calcolare i coefficienti correttivi del carico limite in funzione dell'inclinazione, rispetto alla verticale, del carico agente sul piano di posa. Nel caso in cui sia stato attivato il flag per tener conto degli effetti cinematici il valore I_{gk} modifica invece il solo coefficiente N_g ; il fattore N_g viene infatti moltiplicato sia per il coefficiente correttivo dell'effetto inerziale, sia per il coefficiente correttivo per l'effetto cinematico.

• CAPACITÀ PORTANTE DELLE PLATEE

La verifica agli S.L.U. delle platee di fondazione risulta particolarmente difficoltosa poiché tali fondazioni spesso hanno forme non rettangolari e pertanto non è possibile valutarne la capacità portante attraverso le classiche formule della geotecnica.

Per potere valutare la portanza delle platee si è quindi implementato un tipo di verifica in cui la fondazione viene modellata per intero (potendo essere costituita, nella forma più generale, da travi rovesce, plinti, pali e platee).

In particolare, gli elementi strutturali vengono modellati in campo elastico lineare, mentre il terreno viene modellato come un letto di molle:

- a) lineari elastiche e non reagenti a trazione per le platee;
- b) molle non lineari elasto-plastiche non reagenti a trazione per le travi *Winkler* ed i plinti diretti.

Per le molle elastiche delle platee viene calcolato anche il limite elastico, al fine di bloccare il calcolo del moltiplicatore dei carichi qualora venga raggiunto tale limite.

Il legame di tipo elastico reagente a sola compressione è ottenuto utilizzando come rigidità all'origine la costante di *Winkler* del terreno. Il modello così ottenuto è in grado di tenere in conto dell'eterogeneità del terreno in maniera puntuale. Su tale modello viene quindi condotta un'analisi non lineare a controllo di forza immettendo le forze agenti sulla fondazione.

Il calcolo viene interrotto quando le molle delle platee attingono al loro limite elastico o qualora venga raggiunto uno stato di incipiente formazione di cerniere plastiche nelle travi *Winkler*. In corrispondenza a tali eventi viene calcolato il moltiplicatore dei carichi.

• CALCOLO DEI CEDIMENTI

Il calcolo viene eseguito sulla base della conoscenza delle tensioni nel sottosuolo.

$$\mu = \int \frac{\sigma(z)}{E} dz$$

essendo

E = modulo elastico o edometrico

$\sigma(z)$ = tensione verticale nel sottosuolo dovuta all'incremento di carico q

La distribuzione delle tensioni verticali viene valutata secondo l'espressione di *Steinbrenner*, considerando la pressione agente uniformemente su una superficie rettangolare di dimensioni B e L :

$$\sigma(z) = \frac{q}{4\pi} \left[\frac{2 \times M \times N \times \sqrt{V} \times (V+1)}{V(V+V1)} + \left| \arctan \frac{2 \times M \times N \times \sqrt{V}}{V-V1} \right| \right]$$

con:

$$M = B / z$$

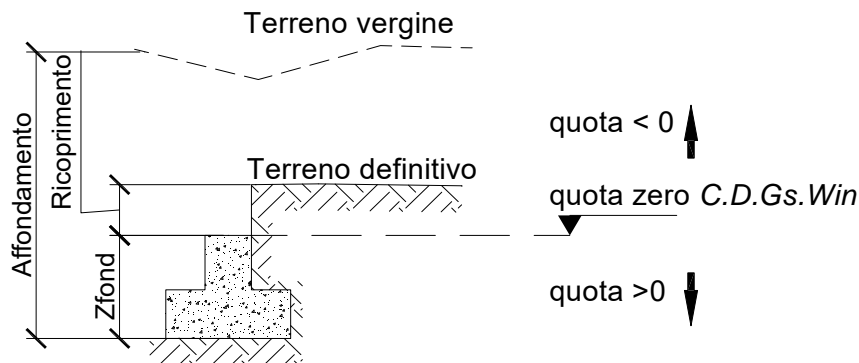
$$N = L / z$$

$$V = M^2 + N^2 + 1$$

$$V1 = (M \times N)^2$$

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della stratigrafia del terreno sottostante i plinti.



NOTA: La quota zero di *C.D.Gs. Win* coincide con la quota numero zero dell'alberello quote di *C.D.S. Win* ma cambia la convenzione nel segno: infatti in *C. D. Gs.* le quote sono positive crescenti procedendo verso il basso, mentre in *C. D. S.* le quote sono positive crescenti verso l'alto.

Plinto	: Numero di plinto
Q.t.v.	: quota terreno vergine
Q.t.d.	: quota definitiva terreno
Q.falda	: quota falda
InclTer	: inclinazione terreno
Num Str	: Numero dello strato a cui si riferiscono i dati che seguono

Sp.str.	: <i>Spessore strato. L'ultimo strato ha spessore indefinito, pertanto il relativo dato non viene stampato</i>
Peso Sp	: <i>peso specifico</i>
Fi	: <i>angolo di attrito interno</i>
C'	: <i>coesione drenata</i>
Cu	: <i>coesione NON drenata</i>
Mod.El.	: <i>modulo elastico</i>
Poisson	: <i>coeff. Poisson</i>
Coeff. Lambe	: <i>coefficiente beta di Lambe</i>
Gr.Sovr	: <i>grado di sovraconsolidazione</i>
Mod.Ed.	: <i>modulo edometrico</i>

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della portanza delle fondazioni superficiali (travi *Winkler*, plinti e piastre) in condizioni drenate e non drenate.

	<i>Tabella 1: <u>PARAMETRI GEOTECNICI</u></i>
Trave, Plinto o Piastra	: <i>Numero elemento</i>
Infiss	: <i>Infissione base fondazione dalla quota di terreno definitivo (Zfond+Ricoprimento)</i>
Tipo Tabella	: <i>Tipo di tabella (M1/M2) per i coeff. parziali per i parametri del terreno</i>
Gamma	: <i>Peso specifico totale di calcolo</i>
Fi	: <i>Angolo di attrito interno di calcolo in gradi</i>
Coes	: <i>Coesione drenata di calcolo</i>
Mod.El.	: <i>Modulo elastico di calcolo</i>
Poiss	: <i>Coefficiente di Poisson</i>
P base	: <i>Pressione litostatica base di fondazione in condizioni drenate</i>
Indice Rigid.	: <i>Indice di rigidità</i>
IndRig Crit.	: <i>Indice di rigidità critico</i>
Cu	: <i>Coesione non drenata</i>
Pbase	: <i>Pressione litostatica base di fondazione in cond. non drenate</i>

	<i>Tabella 2: <u>COEFFICIENTI DI PORTANZA</u></i>
Trave, Plinto o Piastra	: <i>Numero elemento</i>
Nc	: <i>Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen</i>
Nq	: <i>Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen</i>
Ng	: <i>Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen</i>
Gc	: <i>Coefficiente di inclinazione del terreno</i>
Gq	: <i>Coefficiente di inclinazione del terreno</i>
bc	: <i>Coefficiente di inclinazione del piano di posa</i>
bq	: <i>Coefficiente di inclinazione del piano di posa</i>
Igk	: <i>Coefficiente per effetti cinematici</i>
Comb.Nro	: <i>Numero della combinazione di carico</i>
Icv	: <i>Coefficiente di inclinazione del carico</i>
Iqv	: <i>Coefficiente di inclinazione del carico</i>
Igv	: <i>Coefficiente di inclinazione del carico</i>
Dc	: <i>Coefficiente di affondamento del piano di posa</i>
Dq	: <i>Coefficiente di affondamento del piano di posa</i>

Dg	: Coefficiente di affondamento del piano di posa
Sc	: Coefficiente di forma
Sq	: Coefficiente di forma
Sg	: Coefficiente di forma
Psic	: Coefficiente di punzonamento
Psiq	: Coefficiente di punzonamento
Psig	: Coefficiente di punzonamento

Tabella 3: PORTANZA (per Risultanti)

Trave, Plinto o Piastra	: Numero elemento in numerazione calcolo C.D.Gs. Win
Asta3d, Filo	: Identificativo di input
Comb.	: Numero della combinazione a cui si riferiscono i dati che seguono
Bx'	: Base di fondazione ridotta lungo x per eccentricità
By'	: Base di fondazione ridotta lungo y per eccentricità
GamEf	: Peso specifico efficace di calcolo
QlimV	: Carico limite in condiz. drenate o non drenate comprensivo dei Coeff. Parziali R1/R2/R3
N	: Carico verticale agente
Coeff.Sicur.	: Minimo tra i rapporti (Q_{limV}/N) tra la condiz. drenata e quella non drenata per la combinazione in esame

Tra tutte le combinazioni vengono riportati i seguenti dati:

Minimo CoeSic	: Minimo coefficiente di sicurezza
N/Ar	: Tensione media agente sull'impronta ridotta
Qlim/Ar	: Tensione limite sull'impronta ridotta
Status Verifica	: Si possono avere i seguenti messaggi:

OK = Verifica soddisfatta

NONVERIF = Non verifica nei seguenti casi:

- Coefficiente di sicurezza minore di 1
- Se $Bx=0$ o $By=0$ per eccentricità eccessiva dei carichi
- Se $Q_{limV}=0$ per inclinazione dei carichi eccessiva a causa di forze orizzontali elevate

SCARICA = Verifica soddisfatta: Impronta non sollecitata o in trazione

DECOMPR = Verifica soddisfatta:

- lo sforzo agente sull'elemento è di trazione, ma la risultante dei carichi agenti sul terreno è di debole compressione per effetto del peso proprio dell'elemento stesso.

Tabella 3: PORTANZA (per Tensioni)

Trave, Plinto o Piastra	: Numero elemento in numerazione calcolo C.D.Gs. Win
Asta3d, Filo	: Identificativo di input
Comb.	: Numero della combinazione a cui si riferiscono i dati che seguono
Bx'	: Base di fondazione ridotta lungo x per eccentricità
By'	: Base di fondazione ridotta lungo y per eccentricità
GamEf	: Peso specifico efficace di calcolo
SgmLimV	: Tensione limite in condiz. drenate o non drenate
SgmTerr	: Tensione elastica massima sul terreno
Coeff.Sicur.	: Minimo tra i rapporti (S_{gmLimV}/S_{gmTerr}) tra la condiz. drenata e quella non drenata per la combinazione in esame

Tra tutte le combinazioni vengono riportati i seguenti dati:

Minimo CoeSic : *Minimo coefficiente di sicurezza*
N/Ar : *Tensione media agente sull'impronta ridotta*
Qlim/Ar : *Tensione limite media sull'impronta ridotta (SgmLimV minima)*
Status Verifica : *Si possono avere i seguenti messaggi:*

OK = *Verifica soddisfatta*

NOVERIF = *Non verifica nei seguenti casi:*

- *Coefficiente di sicurezza minore di 1*
- *Se Bx=0 o By=0 per eccentricita' eccessiva dei carichi*
- *Se SgmLimV=0 per inclinazione dei carichi eccessiva a causa di forze orizzontali elevate*

SCARICA = *Impronta non sollecitata o in trazione*

DECOMPR = *Verifica soddisfatta:*

- *lo sforzo agente sull'elemento è di trazione, ma la risultante dei carichi agenti sul terreno è di debole compressione per effetto del peso proprio dell'elemento stesso.*

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

La verifica allo scorrimento delle fondazioni superficiali è stata condotta calcolando la resistenza limite secondo la seguente relazione, che tiene in conto sia il contributo ad attrito che quello coesivo:

$$V_{res} = \frac{N}{\gamma_r} \times \frac{tg \varphi}{\gamma_\varphi} + \frac{A}{\gamma_r} \times \frac{C}{\gamma_C}$$

in cui:

g_φ, g_C : *Coefficienti parziali per i parametri geotecnici (NTC Tabella 6.2.II)*

g_r : *Coefficienti parziali SLU fondazioni superficiali (NTC Tabella 6.4.I)*

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella precedente relazione e nella relativa tabella di stampa.

Comb. : *Numero combinazione a cui si riferisce la verifica*

Tipo Elem. : *Tipo di elemento strutturale: Trave/Plinto/Piastra*

Elem. N.ro : *Numero dell'elemento strutturale (numero Travata/Filo/Nodo3D) in base al tipo elemento (Asta Winkler/Plinto/Platea)*

N : *Scarico verticale*

tg φ/ g_φ/ g_r : *Coefficiente attrito di progetto*

C/ g_C/ g_r : *Adesione di progetto*

Area : *Area ridotta*

Vres : *Resistenza allo scorrimento dell' elemento strutturale*

Fh : *Azione orizzontale trasmessa dall' elemento strutturale*

Verifica Locale : *Flag di verifica allo scorrimento del singolo elemento. Se l'elemento è collegato al resto della fondazione, la condizione di slittamento del singolo elemento non pregiudica la verifica globale della intera fondazione*

S(Vres)	: Somma dei contributi resistenti dei vari elementi strutturali
S(Fh)	: Somma dei contributi delle azioni orizzontali trasmesse dai vari elementi strutturali
Verifica Globale	: Flag di verifica globale allo scorrimento della intera fondazione

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate sia nella tabella di stampa della portanza globale della fondazione, sia nella tabella della portanza di fondazione delle platee calcolata con analisi elastica del terreno:

Tabella 1: Moltiplicatori di Collasso

Comb. Nro	: Numero della combinazione
Risultante	: Valore della risultante delle forze trasmesse dalla fondazione per la combinazione attuale
Resistenza	: Valore della resistenza del terreno mobilitata in base al moltiplicatore dei carichi attuale
Moltipl.Collasso	: Valore del moltiplicatore dei carichi con cui è stato eseguito il calcolo. Poiche' tutti i coefficienti di sicurezza sono già stati considerati nei carichi e nelle caratteristiche dei materiali, un moltiplicatore = 1 significa che la verifica di portanza è soddisfatta.
%Pl.Molle	: Percentuale delle molle in fase plastica nella combinazione attuale
STATUS	: Per moltiplicatori di collasso < 1 mostra NOVERIF, altrimenti OK

Tabella 2: Abbassamenti

Nodo3d	: Numero del nodo3d a cui si riferisce la molla elasto-plastica
SpostZ	: Abbassamento della molla elasto-plastica in corrispondenza del nodo3d
SpostZ/SpostEl	: Fattore di plasticizzazione della molla:

FASE ELASTICA ≤ 1 ; FASE PLASTICA > 1

Se per alcuni nodi non è stato possibile ottenere la caratterizzazione geotecnica, allora tali nodi vengono esclusi dal modello di calcolo e la relativa molla viene contrassegnata in stampa con la sigla 'SCARTATA'

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dei cedimenti.

Filo	: numero del filo fisso in corrispondenza del quale viene calcolato lo stato deformativo
Comb.	: numero di combinazione di carico
Ced.El.	: cedimento elastico
Ced.Ed.	: cedimento edometrico

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella dello stato tensionale.

Filo	: numero del filo fisso in corrispondenza del quale viene calcolato lo stato tensionale
Quot	: quota dalla superficie in corrispondenza della quale viene calcolato lo stato tensionale
Tens.	: tensione verticale indotta dai carichi esterni

DATI GENERALI			
COEFFICIENTI PARZIALI GEOTECNICA			
	TABELLA M1		TABELLA M2
Tangente Resist. Taglio	1,00		
Peso Specifico	1,00		
Coesione Efficace (c'k)	1,00		
Resist. a taglio NON drenata (cuk)	1,00		
Tipo Approccio	Combinazione Unica: (A1+M1+R3) Su Pali Infissi		
Tipo di fondazione			
	COEFFICIENTE R1	COEFFICIENTE R2	COEFFICIENTE R3
Capacita' Portante			2,30
Scorrimento			1,10
Resist. alla Base			1,15
Resist. Lat. a Compr.			1,15
Resist. Lat. a Traz.			1,25
Carichi Trasversali			1,30
Fattore di correlazione CSI per il calcolo di Rk pali			1,70

Piastra vano ascensore:

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI																										
IDEN		CARATTERISTICHE DI SITO							IDEN		CARATTERISTICHE DI SITO							IDEN		CARATTERISTICHE DI SITO						
Crit N.ro	Falda (m)	Affond (m)	Ricopr (m)	Pend.X (grd)	Pend.Y (Grd)		Crit N.ro	Falda (m)	Affond (m)	Ricopr (m)	Pend.X (grd)	Pend.Y (Grd)		Crit N.ro	Falda (m)	Affond (m)	Ricopr (m)	Pend.X (grd)	Pend.Y (Grd)		Crit N.ro	Falda (m)	Affond (m)	Ricopr (m)	Pend.X (grd)	Pend.Y (Grd)
1		0,00	0,00		0		2		0,80	0,40		0														

COORDINATE NODI3D PLATEA																									
IDENT.		POSIZIONE NODO					IDENT.		POSIZIONE NODO					IDENT.		POSIZIONE NODO					IDENT.		POSIZIONE NODO		
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)		Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)		Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)		Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)		Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)		
1	-0,20	2,35	0,00		2	0,00	1,85	0,00		3	1,23	2,35	0,00		4	1,23	1,85	0,00		5	2,45	1,85	0,00		
5	2,45	1,85	0,00		6	2,95	2,35	0,00		7	2,45	1,50	0,00		8	2,95	1,50	0,00		9	2,45	0,35	0,00		
9	2,45	0,35	0,00		10	2,95	0,35	0,00		11	2,45	0,00	0,00		12	2,95	-0,20	0,00		13	1,23	0,00	0,00		
13	1,23	0,00	0,00		14	1,23	-0,20	0,00		15	0,00	0,00	0,00		16	-0,20	-0,20	0,00		17	-0,20	0,93	0,00		
17	-0,20	0,93	0,00		18	0,00	0,93	0,00		19	4,85	2,35	0,00		20	4,85	1,50	0,00		21	4,85	0,35	0,00		
21	4,85	0,35	0,00		22	4,85	-0,20	0,00		23	0,51	2,35	0,00		24	0,61	1,85	0,00		25	1,84	1,85	0,00		
25	1,84	1,85	0,00		26	2,09	2,35	0,00		27	1,84	0,00	0,00		28	2,09	-0,20	0,00		29	0,61	0,00	0,00		
29	0,61	0,00	0,00		30	0,51	-0,20	0,00		31	-0,20	1,64	0,00		32	0,00	1,39	0,00		33	0,61	0,46	0,00		
33	0,61	0,46	0,00		34	0,61	1,16	0,00		35	1,23	0,93	0,00		36	1,84	1,30	0,00		37	1,84	0,75	0,00		
37	1,84	0,75	0,00		38	2,45	1,67	0,00		39	1,84	0,18	0,00		40	2,14	0,84	0,00		41	2,45	0,93	0,00		
41	2,45	0,93	0,00		42	2,45	0,18	0,00		43	3,90	2,35	0,00		44	3,90	1,50	0,00		45	3,90	0,35	0,00		
45	3,90	0,35	0,00		46	3,90	-0,20	0,00																	

GEOMETRIA PLATEA																							
Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez Nro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez Nro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez Nro	Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez Nro
1	1	2	4	3	1	2	4	5	6	3	1	3	5	7	8	6	1	4	7	9	10	8	1
5	9	11	12	10	1	6	13	14	12	11	1	7	15	16	14	13	1	8	16	15	18	17	1
9	17	18	2	1	1	10	18	15	13	13	1	11	18	13	4	2	1	12	4	13	7	5	1
13	13	9	7	7	1	14	13	11	9	9	1	15	6	8	20	19	1	16	8	10	21	20	1
17	10	12	22	21	1																		

STRATIGRAFIA PLATEA															
Str. N.ro	Q.t.v. (m)	Q.t.d. (m)	Q.falda (m)	Incl Grd	Kw kg/cmc	Num Str	Sp.str. (m)	Peso Sp kg/mc	Fi' (Grd)	C' kg/cmq	Cu kg/cmq	Mod.El. kg/cmq	Poisson	Gr.Sovr (%)	Mod.Ed. kg/cmq
1	-0,50	-0,40		0	3,00	1	0,80	1700	29,75	0,00	0,00	100,00	0,34	1	60,00
						2	0,80	1500	26,54	0,00	0,17	15,84	0,35	1	14,06
						3		1820	31,66	0,00	0,00	197,00	0,32	1	116,00

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.U. - A1													
DESCRIZIONI										1			
Peso Strutturale										1,00			
Perm.Non Strutturale										1,00			

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.													
DESCRIZIONI										1			
Peso Strutturale										1,00			
Perm.Non Strutturale										1,00			

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.													
DESCRIZIONI										1			
Peso Strutturale										1,00			
Perm.Non Strutturale										1,00			

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.													
DESCRIZIONI										1			
Peso Strutturale										1,00			
Perm.Non Strutturale										1,00			

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE - SLU														
Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)		Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)		Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)		Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
1	A1/1	-1,50		2	A1/1	-2,33		3	A1/1	-1,81		4	A1/1	-3,74
5	A1/1	-1,40		6	A1/1	-2,19		7	A1/1	-1,85		8	A1/1	-3,08
9	A1/1	-0,93		10	A1/1	-1,49		11	A1/1	-0,35		12	A1/1	-0,35
13	A1/1	-1,96		14	A1/1	-0,26		15	A1/1	-1,15		16	A1/1	-0,49
17	A1/1	-0,74		18	A1/1	-2,43		19	A1/1	-0,34		20	A1/1	-0,32
21	A1/1	0,27		22	A1/1	0,18		23	A1/1	-1,96		24	A1/1	-3,90
25	A1/1	-2,72		26	A1/1	-1,51		27	A1/1	-0,26		28	A1/1	-0,20
29	A1/1	-1,12		30	A1/1	-0,31		31	A1/1	-0,67		32	A1/1	-2,41
33	A1/1	-2,33		34	A1/1	-3,54		35	A1/1	-3,12		36	A1/1	-2,15
37	A1/1	-1,34		38	A1/1	-0,66		39	A1/1	-0,73		40	A1/1	-0,91

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE - SLU											
Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
41	A1/1	-0,42	42	A1/1	-0,17	43	A1/1	-1,46	44	A1/1	-2,33
45	A1/1	-0,71	46	A1/1	-0,03						

PARAMETRI GEOTECNICI PIASTRE WINKLER - S.L.U.												
IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Piast N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	Fi' Grd	C' kg/cmq	Mod.El kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
1	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	442,70	67,93		
2	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	415,61	67,93		
3	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	422,40	67,93		
4	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	376,17	67,93		
5	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	410,31	67,93		
6	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	382,59	67,93		
7	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	388,49	67,93		
8	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	343,97	67,93		
9	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	397,38	67,93		
10	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	352,80	67,93		
11	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	435,13	67,93		
12	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	410,06	67,93		
13	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	369,53	67,93		
14	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	461,41	67,93		
15	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	418,20	67,93		
16	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	454,35	67,93		
17	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	456,11	67,93		
18	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	399,04	67,93		
19	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	415,32	67,93		
20	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	367,63	67,93		
21	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	367,63	67,93		
22	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	367,63	67,93		
23	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	425,05	67,93		
24	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	381,19	67,93		
25	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	385,19	67,93		
26	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	419,84	67,93		

PARAMETRI GEOTECNICI PIASTRE WINKLER - S.L.U.												
IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Piast N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	Fi' Grd	C' kg/cmq	Mod.El kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
27	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	459,48	67,93		
28	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	459,48	67,93		
29	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	411,01	67,93		
30	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	463,41	67,93		
31	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	467,65	67,93		
32	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	407,33	67,93		
33	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	383,09	67,93		
34	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	374,32	67,93		
35	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	367,79	67,93		
36	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	387,83	67,93		
37	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	401,36	67,93		
38	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	443,15	67,93		
39	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	418,32	67,93		
40	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	418,16	67,93		
41	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	449,46	67,93		
42	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	468,06	67,93		
43	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	377,35	67,93		
44	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	323,44	67,93		
45	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	334,14	67,93		
46	0,70	M1	1700	29,75	0,00	100,00	0,34	0,12	401,89	67,93		

COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI DRENATE - S.L.U.																						
Piast Nro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Igk Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento			
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig	
1	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,35	1,33	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00	
2	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,31	1,29	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00	
3	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,32	1,30	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00	
4	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,25	1,24	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00	
5	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,30	1,28	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00	
6	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,26	1,25	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00	
7	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,27	1,26	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00	
8	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,26	1,24	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00	
9	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,28	1,27	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00	
10	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,28	1,26	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00	
11	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,33	1,32	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00	
12	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,30	1,28	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00	

COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI DRENATE - S.L.U.																					
Piastr Nro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Ilgk Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento		
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig
13	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,25	1,23	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
14	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,37	1,35	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
15	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,31	1,29	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
16	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,36	1,34	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
17	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,36	1,34	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
18	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,29	1,27	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
19	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,31	1,29	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
20	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,24	1,23	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
21	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1													
22	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1													
23	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,32	1,30	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
24	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,26	1,25	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
25	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,27	1,25	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
26	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,31	1,30	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
27	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,37	1,35	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
28	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,37	1,35	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
29	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,30	1,28	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
30	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,37	1,35	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
31	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,38	1,36	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
32	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,30	1,28	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
33	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,26	1,25	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
34	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,25	1,24	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
35	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,24	1,23	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
36	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,27	1,25	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
37	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,29	1,27	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
38	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,35	1,33	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
39	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,31	1,29	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
40	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,31	1,29	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
41	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,36	1,34	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
42	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,38	1,36	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
43	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,26	1,24	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
44	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,22	1,21	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
45	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,24	1,23	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00
46	29,55	17,89	21,59	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,87	0,88	0,80	1,29	1,27	1,00	1,61	1,57	0,60	1,00	1,00	1,00

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE			RISULTATI				
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
1	1	A1/1	0,33	0,33	1700	2,0								
2	2	A1/1	0,45	0,45	1700	3,6								
3	3	A1/1	0,42	0,42	1700	3,2								
4	4	A1/1	0,64	0,64	1700	7,5								
5	5	A1/1	0,47	0,47	1700	4,0								
6	6	A1/1	0,61	0,61	1700	6,7								

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.															
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI						
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cm ²	QLim/Ar kg/cm ²	Status Verifica	
7	7	A1/1	0,58	0,58	1700	6,1									
8	8	A1/1	0,83	0,83	1700	13,2									
9	9	A1/1	0,53	0,53	1700	5,2									
10	10	A1/1	0,78	0,78	1700	11,5									
11	11	A1/1	0,37	0,37	1700	2,4									
12	12	A1/1	0,47	0,47	1700	4,1									
13	13	A1/1	0,68	0,68	1700	8,4									
14	14	A1/1	0,26	0,26	1700	1,3									
15	15	A1/1	0,44	0,44	1700	3,5									
16	16	A1/1	0,29	0,29	1700	1,5									
17	17	A1/1	0,28	0,28	1700	1,5									
18	18	A1/1	0,52	0,52	1700	5,0									
19	19	A1/1	0,45	0,45	1700	3,7									
20	20	A1/1	0,69	0,69	1700	8,7									
21	21	A1/1	0,00	0,00		0,0									
22	22	A1/1	0,00	0,00		0,0									
23	23	A1/1	0,41	0,41	1700	3,0									
24	24	A1/1	0,61	0,61	1700	6,9									
25	25	A1/1	0,59	0,59	1700	6,4									
26	26	A1/1	0,43	0,43	1700	3,3									
27	27	A1/1	0,27	0,27	1700	1,3									
28	28	A1/1	0,27	0,27	1700	1,3									
29	29	A1/1	0,47	0,47	1700	4,0									
30	30	A1/1	0,26	0,26	1700	1,2									
31	31	A1/1	0,24	0,24	1700	1,1									
32	32	A1/1	0,49	0,49	1700	4,3									
33	33	A1/1	0,60	0,60	1700	6,7									
34	34	A1/1	0,65	0,65	1700	7,8									
35	35	A1/1	0,69	0,69	1700	8,7									
36	36	A1/1	0,58	0,58	1700	6,1									
37	37	A1/1	0,51	0,51	1700	4,8									
38	38	A1/1	0,33	0,33	1700	2,0									
39	39	A1/1	0,44	0,44	1700	3,5									
40	40	A1/1	0,44	0,44	1700	3,5									
41	41	A1/1	0,31	0,31	1700	1,7									
42	42	A1/1	0,24	0,24	1700	1,1									
43	43	A1/1	0,64	0,64	1700	7,4									
44	44	A1/1	0,97	0,97	1700	18,2									
45	45	A1/1	0,90	0,90	1700	15,4									
46	46	A1/1	0,51	0,51	1700	4,8									

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	Gamef kg/mc	QLimV (t)	Gamef kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE													
IDENTIFICATIVO			RISULTATI										
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale	
A1 / 1	PIASTRA	1	1,50	0,520	0,00	0,112	0,78	0,13	OK	0,78	0,13		
	PIASTRA	2	2,33	0,520	0,00	0,201	1,21	0,20	OK	1,99	0,32		
	PIASTRA	3	1,81	0,520	0,00	0,175	0,94	0,15	OK	2,93	0,48		
	PIASTRA	4	3,74	0,520	0,00	0,412	1,94	0,32	OK	4,87	0,79		
	PIASTRA	5	1,40	0,520	0,00	0,223	0,73	0,12	OK	5,60	0,91		
	PIASTRA	6	2,19	0,520	0,00	0,369	1,14	0,18	OK	6,74	1,09		
	PIASTRA	7	1,85	0,520	0,00	0,333	0,96	0,16	OK	7,70	1,25		
	PIASTRA	8	3,08	0,520	0,00	0,694	1,60	0,26	OK	9,30	1,51		
	PIASTRA	9	0,93	0,520	0,00	0,284	0,48	0,08	OK	9,79	1,59		
	PIASTRA	10	1,49	0,520	0,00	0,604	0,77	0,13	OK	10,56	1,71		
	PIASTRA	11	0,35	0,520	0,00	0,133	0,18	0,03	OK	10,75	1,74		
	PIASTRA	12	0,35	0,520	0,00	0,224	0,18	0,03	OK	10,93	1,77		
	PIASTRA	13	1,96	0,520	0,00	0,460	1,02	0,17	OK	11,95	1,94		
	PIASTRA	14	0,26	0,520	0,00	0,070	0,14	0,02	OK	12,08	1,96		
	PIASTRA	15	1,15	0,520	0,00	0,191	0,60	0,10	OK	12,68	2,06		
	PIASTRA	16	0,49	0,520	0,00	0,084	0,25	0,04	OK	12,93	2,10		
	PIASTRA	17	0,74	0,520	0,00	0,081	0,39	0,06	OK	13,32	2,16		
	PIASTRA	18	2,43	0,520	0,00	0,275	1,26	0,20	OK	14,58	2,37		
	PIASTRA	19	0,34	0,520	0,00	0,202	0,18	0,03	OK	14,76	2,40		
	PIASTRA	20	0,32	0,520	0,00	0,475	0,17	0,03	OK	14,93	2,42		
	PIASTRA	21	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	14,93	2,42		
	PIASTRA	22	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	14,93	2,42		
	PIASTRA	23	1,96	0,520	0,00	0,166	1,02	0,17	OK	15,94	2,59		
	PIASTRA	24	3,90	0,520	0,00	0,378	2,03	0,33	OK	17,97	2,92		
	PIASTRA	25	2,72	0,520	0,00	0,353	1,41	0,23	OK	19,39	3,15		
	PIASTRA	26	1,51	0,520	0,00	0,184	0,79	0,13	OK	20,17	3,28		
	PIASTRA	27	0,26	0,520	0,00	0,074	0,13	0,02	OK	20,31	3,30		
	PIASTRA	28	0,20	0,520	0,00	0,074	0,11	0,02	OK	20,41	3,31		
	PIASTRA	29	1,12	0,520	0,00	0,220	0,58	0,09	OK	20,99	3,41		
	PIASTRA	30	0,31	0,520	0,00	0,066	0,16	0,03	OK	21,15	3,43		
	PIASTRA	31	0,67	0,520	0,00	0,059	0,35	0,06	OK	21,50	3,49		
	PIASTRA	32	2,41	0,520	0,00	0,236	1,25	0,20	OK	22,75	3,69		
	PIASTRA	33	2,33	0,520	0,00	0,366	1,21	0,20	OK	23,96	3,89		
	PIASTRA	34	3,54	0,520	0,00	0,425	1,84	0,30	OK	25,80	4,19		
	PIASTRA	35	3,12	0,520	0,00	0,474	1,62	0,26	OK	27,42	4,45		
	PIASTRA	36	2,15	0,520	0,00	0,337	1,12	0,18	OK	28,54	4,63		
	PIASTRA	37	1,34	0,520	0,00	0,264	0,70	0,11	OK	29,24	4,75		
	PIASTRA	38	0,66	0,520	0,00	0,111	0,34	0,06	OK	29,58	4,80		
	PIASTRA	39	0,73	0,520	0,00	0,190	0,38	0,06	OK	29,96	4,86		
	PIASTRA	40	0,91	0,520	0,00	0,191	0,47	0,08	OK	30,43	4,94		
	PIASTRA	41	0,42	0,520	0,00	0,095	0,22	0,04	OK	30,65	4,98		
	PIASTRA	42	0,17	0,520	0,00	0,058	0,09	0,01	OK	30,73	4,99		
	PIASTRA	43	1,46	0,520	0,00	0,404	0,76	0,12	OK	31,50	5,11		
	PIASTRA	44	2,33	0,520	0,00	0,950	1,21	0,20	OK	32,71	5,31		
	PIASTRA	45	0,71	0,520	0,00	0,807	0,37	0,06	OK	33,08	5,37		
	PIASTRA	46	0,03	0,520	0,00	0,261	0,02	0,00	OK	33,09	5,37	OK	

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - MOLTIPLICATORI DI COLLASSO - SLU											
		DRENATE				NON DRENATE				RISULTATI	
Comb N.ro	Risult (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%PI. Moll	Risult (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%PI. Moll	Moltip. Minimo	STATUS (m)	
A1 / 1	63	63	1.000	0					1.000	OK	

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/1																	
		DRENATE		NON DRENATE				DRENATE		NON DRENATE				DRENATE		NON DRENATE	
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl			
1	-0,427	ELAST.			2	-0,374	ELAST.			3	-0,333	ELAST.					
4	-0,294	ELAST.			5	-0,211	ELAST.			6	-0,211	ELAST.					
7	-0,185	ELAST.			8	-0,151	ELAST.			9	-0,102	ELAST.					
10	-0,069	ELAST.			11	-0,076	ELAST.			12	-0,030	ELAST.					
13	-0,151	ELAST.			14	-0,135	ELAST.			15	-0,225	ELAST.					
16	-0,221	ELAST.			17	-0,312	ELAST.			18	-0,299	ELAST.					
19	-0,074	ELAST.			20	-0,016	ELAST.			21	0,064	SOLLEV.					
22	0,103	SOLLEV.			23	-0,381	ELAST.			24	-0,334	ELAST.					
25	-0,253	ELAST.			26	-0,273	ELAST.			27	-0,114	ELAST.					
28	-0,084	ELAST.			29	-0,188	ELAST.			30	-0,178	ELAST.					
31	-0,370	ELAST.			32	-0,337	ELAST.			33	-0,224	ELAST.					
34	-0,279	ELAST.			35	-0,222	ELAST.			36	-0,211	ELAST.					
37	-0,170	ELAST.			38	-0,198	ELAST.			39	-0,127	ELAST.					
40	-0,157	ELAST.			41	-0,143	ELAST.			42	-0,089	ELAST.					
43	-0,143	ELAST.			44	-0,084	ELAST.			45	-0,004	ELAST.					
46	0,034	SOLLEV.															

CEDIMENTI ELASTICI ED EDOMETRICI											
Filo	Combinaz	Ced.El.	Ced.Ed.	Filo	Combinaz	Ced.El.	Ced.Ed.	Filo	Combinaz	Ced.El.	Ced.Ed.

N.ro	N.ro	cm	cm	N.ro	N.ro	cm	cm	N.ro	N.ro	cm	cm	N.ro	N.ro	cm	cm
1	Rare 1	2,56	3,01	2	Rare 1	1,62	1,94	3	Rare 1	5,26	6,12	4	Rare 1	4,13	4,85
	Freq 1	2,56	3,01		Freq 1	1,62	1,94		Freq 1	5,26	6,12		Freq 1	4,13	4,85
	Perm 1	2,56	3,01		Perm 1	1,62	1,94		Perm 1	5,26	6,12		Perm 1	4,13	4,85
	MAX.	2,56	3,01		MAX.	1,62	1,94		MAX.	5,26	6,12		MAX.	4,13	4,85
5	Rare 1	2,22	2,63	6	Rare 1	4,22	4,95	7	Rare 1	2,59	3,06	8	Rare 1	5,02	5,88
	Freq 1	2,22	2,63		Freq 1	4,22	4,95		Freq 1	2,59	3,06		Freq 1	5,02	5,88
	Perm 1	2,22	2,63		Perm 1	4,22	4,95		Perm 1	2,59	3,06		Perm 1	5,02	5,88
	MAX.	2,22	2,63		MAX.	4,22	4,95		MAX.	2,59	3,06		MAX.	5,02	5,88
9	Rare 1	4,93	5,74	10	Rare 1	2,13	2,50	11	Rare 1	2,69	3,15	12	Rare 1	0,92	1,11
	Freq 1	4,93	5,74		Freq 1	2,13	2,50		Freq 1	2,69	3,15		Freq 1	0,92	1,11
	Perm 1	4,93	5,74		Perm 1	2,13	2,50		Perm 1	2,69	3,15		Perm 1	0,92	1,11
	MAX.	4,93	5,74		MAX.	2,13	2,50		MAX.	2,69	3,15		MAX.	0,92	1,11
13	Rare 1	1,64	1,96	14	Rare 1	2,95	3,48	15	Rare 1	2,83	3,32	16	Rare 1	4,33	5,06
	Freq 1	1,64	1,96		Freq 1	2,95	3,48		Freq 1	2,83	3,32		Freq 1	4,33	5,06
	Perm 1	1,64	1,96		Perm 1	2,95	3,48		Perm 1	2,83	3,32		Perm 1	4,33	5,06
	MAX.	1,64	1,96		MAX.	2,95	3,48		MAX.	2,83	3,32		MAX.	4,33	5,06
17	Rare 1	4,17	4,84	18	Rare 1	4,71	5,47	19	Rare 1	0,08	0,12	20	Rare 1	0,10	0,15
	Freq 1	4,17	4,84		Freq 1	4,71	5,47		Freq 1	0,08	0,12		Freq 1	0,10	0,15
	Perm 1	4,17	4,84		Perm 1	4,71	5,47		Perm 1	0,08	0,12		Perm 1	0,10	0,15
	MAX.	4,17	4,84		MAX.	4,71	5,47		MAX.	0,08	0,12		MAX.	0,10	0,15
21	Rare 1	0,44	0,55	22	Rare 1	0,67	0,80	23	Rare 1	4,77	5,56	24	Rare 1	5,54	6,48
	Freq 1	0,44	0,55		Freq 1	0,67	0,80		Freq 1	4,77	5,56		Freq 1	5,54	6,48
	Perm 1	0,44	0,55		Perm 1	0,67	0,80		Perm 1	4,77	5,56		Perm 1	5,54	6,48
	MAX.	0,44	0,55		MAX.	0,67	0,80		MAX.	4,77	5,56		MAX.	5,54	6,48
25	Rare 1	4,38	5,15	26	Rare 1	3,44	4,04	27	Rare 1	2,12	2,52	28	Rare 1	1,32	1,59
	Freq 1	4,38	5,15		Freq 1	3,44	4,04		Freq 1	2,12	2,52		Freq 1	1,32	1,59
	Perm 1	4,38	5,15		Perm 1	3,44	4,04		Perm 1	2,12	2,52		Perm 1	1,32	1,59
	MAX.	4,38	5,15		MAX.	3,44	4,04		MAX.	2,12	2,52		MAX.	1,32	1,59
29	Rare 1	2,75	3,24	30	Rare 1	2,11	2,49	31	Rare 1	4,36	5,10	32	Rare 1	5,12	5,98
	Freq 1	2,75	3,24		Freq 1	2,11	2,49		Freq 1	4,36	5,10		Freq 1	5,12	5,98
	Perm 1	2,75	3,24		Perm 1	2,11	2,49		Perm 1	4,36	5,10		Perm 1	5,12	5,98
	MAX.	2,75	3,24		MAX.	2,11	2,49		MAX.	4,36	5,10		MAX.	5,12	5,98
33	Rare 1	3,55	4,18	34	Rare 1	4,86	5,70	35	Rare 1	3,89	4,60	36	Rare 1	3,87	4,57
	Freq 1	3,55	4,18		Freq 1	4,86	5,70		Freq 1	3,89	4,60		Freq 1	3,87	4,57
	Perm 1	3,55	4,18		Perm 1	4,86	5,70		Perm 1	3,89	4,60		Perm 1	3,87	4,57
	MAX.	3,55	4,18		MAX.	4,86	5,70		MAX.	3,89	4,60		MAX.	3,87	4,57
37	Rare 1	3,05	3,62	38	Rare 1	5,32	6,19	39	Rare 1	2,21	2,62	40	Rare 1	2,98	3,53
	Freq 1	3,05	3,62		Freq 1	5,32	6,19		Freq 1	2,21	2,62		Freq 1	2,98	3,53
	Perm 1	3,05	3,62		Perm 1	5,32	6,19		Perm 1	2,21	2,62		Perm 1	2,98	3,53
	MAX.	3,05	3,62		MAX.	5,32	6,19		MAX.	2,21	2,62		MAX.	2,98	3,53
41	Rare 1	2,42	2,90	42	Rare 1	2,21	2,60	43	Rare 1	1,71	2,02	44	Rare 1	1,49	1,77
	Freq 1	2,42	2,90		Freq 1	2,21	2,60		Freq 1	1,71	2,02		Freq 1	1,49	1,77
	Perm 1	2,42	2,90		Perm 1	2,21	2,60		Perm 1	1,71	2,02		Perm 1	1,49	1,77
	MAX.	2,42	2,90		MAX.	2,21	2,60		MAX.	1,71	2,02		MAX.	1,49	1,77
45	Rare 1	0,60	0,74	46	Rare 1	0,24	0,32								
	Freq 1	0,60	0,74		Freq 1	0,24	0,32								
	Perm 1	0,60	0,74		Perm 1	0,24	0,32								
	MAX.	0,60	0,74		MAX.	0,24	0,32								

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	0,6	0,66	2	0,5	0,39	3	0,6	1,36	4	0,6	0,99	5	0,7	0,49	6	0,7	0,93
	0,7	0,35		0,6	0,27		0,7	0,79		0,7	0,70		0,8	0,34		0,8	0,68
	0,8	0,29		0,7	0,25		0,8	0,68		0,8	0,63		0,9	0,31		0,9	0,61
	0,9	0,27		0,8	0,24		0,9	0,62		0,9	0,57		1,0	0,30		1,0	0,56
	1,0	0,25		0,9	0,23		1,0	0,56		1,0	0,53		1,1	0,29		1,1	0,52
	1,1	0,24		1,0	0,22		1,1	0,52		1,1	0,50		1,2	0,28		1,2	0,49
	1,2	0,23		1,1	0,22		1,2	0,48		1,2	0,47		1,3	0,27		1,3	0,46
	1,3	0,22		1,2	0,21		1,3	0,45		1,3	0,44		1,4	0,27		1,4	0,43
	1,4	0,22		1,3	0,21		1,4	0,42		1,4	0,42		1,5	0,26		1,5	0,41
	1,5	0,21		1,4	0,20		1,5	0,40		1,5	0,39		1,6	0,25		1,6	0,39
	1,6	0,21		1,5	0,20		1,6	0,37		1,6	0,37		1,7	0,25		1,7	0,37
	1,7	0,20		1,6	0,20		1,7	0,35		1,7	0,36		1,8	0,24		1,8	0,35
	1,8	0,20		1,7	0,19		1,8	0,33		1,8	0,34		1,9	0,24		1,9	0,34
	1,9	0,19		1,8	0,19		1,9	0,32		1,9	0,32		2,0	0,23		2,0	0,32
	2,0	0,19		1,9	0,19		2,0	0,30		2,0	0,31		2,1	0,20		2,1	0,29
	2,1	0,17		2,0	0,19		2,1	0,28		2,1	0,29		2,2	0,19		2,2	0,26
	2,2	0,17		2,1	0,18		2,2	0,26		2,2	0,26		2,3	0,18		2,3	0,24
	2,3	0,14		2,2	0,16		2,3	0,23		2,3	0,23		2,4	0,16		2,4	0,21
	2,4	0,13		2,3	0,13		2,4	0,22		2,4	0,21		2,5	0,14		2,5	0,19
	2,5	0,12		2,4	0,13		2,5	0,21		2,5	0,20		2,6	0,14		2,6	0,18
	2,6	0,11		2,5	0,12		2,6	0,18		2,6	0,17		2,7	0,11		2,7	0,15
	2,7	0,10		2,6	0,11		2,7	0,16		2,7	0,15		2,8	0,09		2,8	0,14
	2,8	0,09		2,7	0,10		2,8	0,15		2,8	0,14		2,9	0,07		2,9	0,13
	2,9	0,08		2,8	0,09		2,9	0,14		2,9	0,12		3,0	0,07		3,0	0,09
	3,0	0,07		2,9	0,09		3,0	0,09		3,0	0,11		3,1	0,06		3,1	0,09
	3,1	0,06		3,0	0,07		3,1	0,09		3,1	0,09		3,2	0,05		3,2	0,07
	3,2	0,04		3,1	0,05		3,2	0,07		3,2	0,07		3,3	0,03		3,3	0,04
	3,3	0,03		3,2	0,05		3,3	0,04		3,3	0,04		3,4	0,02		3,4	0,01
	3,4	0,02		3,3	0,03		3,4	0,01		3,4	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1																		
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro
	3,5	0,02		3,4	0,02		3,5	0,01		3,5	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01	
7	0,8	0,53	8	0,7	1,09	9	0,6	1,12	10	0,5	0,67	11	0,5	0,79	12	0,6	0,20	
	0,9	0,37		0,8	0,83		0,7	1,12		0,6	0,29		0,6	0,46		0,7	0,14	
	1,0	0,34		0,9	0,73		0,8	0,66		0,7	0,23		0,7	0,38		0,8	0,13	
	1,1	0,32		1,0	0,67		0,9	0,58		0,8	0,20		0,8	0,33		0,9	0,13	
	1,2	0,31		1,1	0,62		1,0	0,53		0,9	0,18		0,9	0,29		1,0	0,13	
	1,3	0,30		1,2	0,59		1,1	0,49		1,0	0,17		1,0	0,27		1,1	0,13	
	1,4	0,29		1,3	0,55		1,2	0,46		1,1	0,16		1,1	0,26		1,2	0,13	
	1,5	0,28		1,4	0,52		1,3	0,43		1,2	0,16		1,2	0,25		1,3	0,13	
	1,6	0,27		1,5	0,49		1,4	0,40		1,3	0,16		1,3	0,24		1,4	0,13	
	1,7	0,26		1,6	0,47		1,5	0,38		1,4	0,15		1,4	0,24		1,5	0,13	
	1,8	0,26		1,7	0,44		1,6	0,36		1,5	0,15		1,5	0,23		1,6	0,13	
	1,9	0,25		1,8	0,42		1,7	0,34		1,6	0,15		1,6	0,23		1,7	0,13	
	2,0	0,24		1,9	0,40		1,8	0,33		1,7	0,15		1,7	0,22		1,8	0,13	
	2,1	0,23		2,0	0,38		1,9	0,31		1,8	0,15		1,8	0,22		1,9	0,13	
	2,2	0,22		2,1	0,36		2,0	0,30		1,9	0,15		1,9	0,21		2,0	0,13	
	2,3	0,18		2,2	0,34		2,1	0,28		2,0	0,15		2,0	0,20		2,1	0,13	
	2,4	0,17		2,3	0,28		2,2	0,26		2,1	0,14		2,1	0,19		2,2	0,12	
	2,5	0,16		2,4	0,26		2,3	0,22		2,2	0,13		2,2	0,17		2,3	0,12	
	2,6	0,14		2,5	0,23		2,4	0,21		2,3	0,12		2,3	0,17		2,4	0,12	
	2,7	0,12		2,6	0,19		2,5	0,20		2,4	0,11		2,4	0,15		2,5	0,10	
	2,8	0,10		2,7	0,17		2,6	0,18		2,5	0,11		2,5	0,14		2,6	0,09	
	2,9	0,09		2,8	0,16		2,7	0,15		2,6	0,09		2,6	0,13		2,7	0,08	
	3,0	0,07		2,9	0,15		2,8	0,12		2,7	0,08		2,7	0,12		2,8	0,07	
	3,1	0,06		3,0	0,10		2,9	0,11		2,8	0,08		2,8	0,10		2,9	0,06	
	3,2	0,04		3,1	0,07		3,0	0,09		2,9	0,06		2,9	0,08		3,0	0,06	
	3,3	0,02		3,2	0,07		3,1	0,08		3,0	0,06		3,0	0,06		3,1	0,06	
	3,4	0,01		3,3	0,03		3,2	0,06		3,1	0,04		3,1	0,05		3,2	0,05	
	3,5	0,01		3,4	0,01		3,3	0,05		3,2	0,04		3,2	0,04		3,3	0,04	
	3,6	0,01		3,5	0,01		3,4	0,02		3,3	0,04		3,3	0,03		3,4	0,03	
	3,7	0,01		3,6	0,01		3,5	0,01		3,4	0,03		3,4	0,01		3,5	0,03	
13	0,9	0,33	14	0,9	0,60	15	0,7	0,61	16	0,6	1,13	17	0,3	1,33	18	0,5	1,45	
	1,0	0,24		1,0	0,46		0,8	0,39		0,7	0,58		0,4	1,32		0,6	0,75	
	1,1	0,23		1,1	0,42		0,9	0,34		0,8	0,52		0,5	1,31		0,7	0,61	
	1,2	0,22		1,2	0,39		1,0	0,31		0,9	0,48		0,6	0,54		0,8	0,53	
	1,3	0,21		1,3	0,37		1,1	0,29		1,0	0,46		0,7	0,42		0,9	0,47	
	1,4	0,21		1,4	0,35		1,2	0,27		1,1	0,44		0,8	0,36		1,0	0,44	
	1,5	0,20		1,5	0,33		1,3	0,26		1,2	0,42		0,9	0,33		1,1	0,41	
	1,6	0,20		1,6	0,31		1,4	0,25		1,3	0,40		1,0	0,31		1,2	0,38	
	1,7	0,20		1,7	0,30		1,5	0,24		1,4	0,39		1,1	0,29		1,3	0,36	
	1,8	0,19		1,8	0,29		1,6	0,24		1,5	0,37		1,2	0,28		1,4	0,34	
	1,9	0,19		1,9	0,27		1,7	0,23		1,6	0,36		1,3	0,27		1,5	0,33	
	2,0	0,19		2,0	0,26		1,8	0,22		1,7	0,34		1,4	0,26		1,6	0,31	
	2,1	0,18		2,1	0,25		1,9	0,22		1,8	0,33		1,5	0,25		1,7	0,30	
	2,2	0,16		2,2	0,23		2,0	0,21		1,9	0,32		1,6	0,24		1,8	0,29	
	2,3	0,15		2,3	0,22		2,1	0,20		2,0	0,29		1,7	0,23		1,9	0,28	
	2,4	0,14		2,4	0,21		2,2	0,20		2,1	0,25		1,8	0,23		2,0	0,26	
	2,5	0,13		2,5	0,19		2,3	0,18		2,2	0,22		1,9	0,22		2,1	0,23	
	2,6	0,12		2,6	0,16		2,4	0,16		2,3	0,20		2,0	0,21		2,2	0,22	
	2,7	0,08		2,7	0,13		2,5	0,15		2,4	0,19		2,1	0,19		2,3	0,21	
	2,8	0,08		2,8	0,11		2,6	0,12		2,5	0,17		2,2	0,16		2,4	0,20	
	2,9	0,07		2,9	0,10		2,7	0,12		2,6	0,15		2,3	0,14		2,5	0,15	
	3,0	0,06		3,0	0,09		2,8	0,11		2,7	0,13		2,4	0,14		2,6	0,14	
	3,1	0,06		3,1	0,07		2,9	0,10		2,8	0,11		2,5	0,13		2,7	0,13	
	3,2	0,05		3,2	0,07		3,0	0,08		2,9	0,11		2,6	0,13		2,8	0,12	
	3,3	0,03		3,3	0,03		3,1	0,05		3,0	0,10		2,7	0,12		2,9	0,11	
	3,4	0,02		3,4	0,02		3,2	0,04		3,1	0,09		2,8	0,12		3,0	0,08	
	3,5	0,02		3,5	0,01		3,3	0,04		3,2	0,05		2,9	0,10		3,1	0,05	
	3,6	0,02		3,6	0,01		3,4	0,02		3,3	0,02		3,0	0,06		3,2	0,05	
	3,7	0,02		3,7	0,01		3,5	0,02		3,4	0,01		3,1	0,06		3,3	0,03	
	3,8	0,01		3,8	0,01		3,6	0,02		3,5	0,01		3,2	0,04		3,4	0,02	
19	2,7	0,04	20	2,1	0,05	21	0,8	0,08	22	0,3	0,17	23	0,6	1,27	24	0,7	1,23	
	2,8	0,03		2,2	0,04		0,9	0,06		0,4	0,17		0,7	0,61		0,8	0,88	
	2,9	0,03		2,3	0,04		1,0	0,06		0,5	0,17		0,8	0,54		0,9	0,78	
	3,0	0,03		2,4	0,04		1,1	0,06		0,6	0,16		0,9	0,50		1,0	0,71	
	3,1	0,03		2,5	0,04		1,2	0,06		0,7	0,08		1,0	0,47		1,1	0,65	
	3,2	0,03		2,6	0,04		1,3	0,06		0,8	0,06		1,1	0,44		1,2	0,61	
	3,3	0,03		2,7	0,04		1,4	0,06		0,9	0,06		1,2	0,42		1,3	0,57	
	3,4	0,03		2,8	0,04		1,5	0,06		1,0	0,05		1,3	0,40		1,4	0,53	
	3,5	0,03		2,9	0,04		1,6	0,06		1,1	0,05		1,4	0,38		1,5	0,50	
	3,6	0,03		3,0	0,04		1,7	0,07		1,2	0,05		1,5	0,36		1,6	0,47	
	3,7	0,03		3,1	0,03		1,8	0,07		1,3	0,05		1,6	0,34		1,7	0,44	
	3,8	0,03		3,2	0,03		1,9	0,07		1,4	0,05		1,7	0,33		1,8	0,41	
	3,9	0,03		3,3	0,03		2,0	0,07		1,5	0,06		1,8	0,31		1,9	0,39	
	4,0	0,02		3,4	0,03		2,1	0,07		1,6	0,06		1,9	0,30		2,0	0,36	
	4,1	0,02		3,5	0,03		2,2	0,06		1,7	0,06		2,0	0,29		2,1	0,33	
	4,2	0,02		3,6	0,03		2,3	0,06		1,8	0,06		2,1	0,26		2,2	0,31	
	4,3	0,02		3,7	0,03		2,4	0,06		1,9	0,06		2,2	0,25		2,3	0,29	
	4,4	0,02		3,8	0,02		2,5	0,06		2,0	0,06		2,3	0,23		2,4	0,27	
	4,5	0,02		3,9	0,02		2,6	0,06		2,1	0,06		2,4	0,20		2,5	0,25	
	4,6	0,02		4,0	0,02		2,7	0,05		2,2	0,06		2,5	0,19		2,6	0,22	
	4,7	0,02		4,1	0,02		2,8	0,05		2,3	0,06		2,6	0,16		2,7	0,20	
	4,8	0,02		4,2	0,02		2,9	0,05		2,4	0,05		2,7	0,15		2,8	0,15	
	4,9	0,01		4,3	0,02		3,0	0,03		2,5	0,05		2,8	0,13		2,9	0,14	
	5,0	0,01		4,4	0,02		3,1	0,03		2,6	0,05		2,9	0,11		3,0	0,13	

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1																		
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq		Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq		Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq		Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq		Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	5,1	0,01			4,5	0,02			3,2	0,03			2,7	0,04			3,0	0,11
	5,2	0,01			4,6	0,02			3,3	0,03			2,8	0,04			3,1	0,08
	5,3	0,01			4,7	0,02			3,4	0,02			2,9	0,04			3,2	0,05
	5,4	0,01			4,8	0,02			3,5	0,02			3,0	0,03			3,3	0,03
	5,5	0,01			4,9	0,01			3,6	0,03			3,1	0,03			3,4	0,01
	5,6	0,01			5,0	0,01			3,7	0,02			3,2	0,03			3,5	0,01
25	0,7	0,97		26	0,6	0,87		27	0,4	0,58		28	0,5	0,33		29	0,6	0,66
	0,8	0,70			0,7	0,45			0,5	0,57			0,6	0,17			0,7	0,44
	0,9	0,63			0,8	0,41			0,6	0,31			0,7	0,17			0,8	0,40
	1,0	0,59			0,9	0,38			0,7	0,28			0,8	0,17			0,9	0,37
	1,1	0,56			1,0	0,37			0,8	0,26			0,9	0,17			1,0	0,34
	1,2	0,53			1,1	0,36			0,9	0,26			1,0	0,18			1,1	0,33
	1,3	0,50			1,2	0,35			1,0	0,25			1,1	0,18			1,2	0,31
	1,4	0,48			1,3	0,34			1,1	0,25			1,2	0,18			1,3	0,30
	1,5	0,45			1,4	0,33			1,2	0,25			1,3	0,18			1,4	0,29
	1,6	0,43			1,5	0,32			1,3	0,25			1,4	0,19			1,5	0,28
	1,7	0,41			1,6	0,31			1,4	0,24			1,5	0,19			1,6	0,27
	1,8	0,39			1,7	0,30			1,5	0,24			1,6	0,18			1,7	0,26
	1,9	0,37			1,8	0,29			1,6	0,24			1,7	0,18			1,8	0,25
	2,0	0,35			1,9	0,28			1,7	0,23			1,8	0,18			1,9	0,24
	2,1	0,31			2,0	0,27			1,8	0,23			1,9	0,18			2,0	0,23
	2,2	0,30			2,1	0,26			1,9	0,23			2,0	0,18			2,1	0,23
	2,3	0,28			2,2	0,25			2,0	0,22			2,1	0,16			2,2	0,21
	2,4	0,27			2,3	0,22			2,1	0,21			2,2	0,16			2,3	0,20
	2,5	0,25			2,4	0,20			2,2	0,21			2,3	0,14			2,4	0,19
	2,6	0,21			2,5	0,19			2,3	0,18			2,4	0,13			2,5	0,17
	2,7	0,17			2,6	0,16			2,4	0,17			2,5	0,13			2,6	0,16
	2,8	0,13			2,7	0,15			2,5	0,16			2,6	0,12			2,7	0,12
	2,9	0,11			2,8	0,13			2,6	0,14			2,7	0,11			2,8	0,08
	3,0	0,09			2,9	0,12			2,7	0,12			2,8	0,11			2,9	0,08
	3,1	0,09			3,0	0,08			2,8	0,08			2,9	0,08			3,0	0,07
	3,2	0,06			3,1	0,06			2,9	0,07			3,0	0,07			3,1	0,06
	3,3	0,02			3,2	0,05			3,0	0,07			3,1	0,05			3,2	0,06
	3,4	0,00			3,3	0,02			3,1	0,06			3,2	0,04			3,3	0,04
	3,5	0,00			3,4	0,01			3,2	0,04			3,3	0,03			3,4	0,01
	3,6	0,00			3,5	0,01			3,3	0,02			3,4	0,02			3,5	0,01
31	0,4	1,39		32	0,6	1,27		33	0,7	0,77		34	0,8	1,06		35	0,8	0,83
	0,5	0,82			0,7	0,85			0,8	0,56			0,9	0,72			0,9	0,60
	0,6	0,72			0,8	0,74			0,9	0,51			1,0	0,67			1,0	0,57
	0,7	0,65			0,9	0,67			1,0	0,48			1,1	0,63			1,1	0,54
	0,8	0,59			1,0	0,61			1,1	0,46			1,2	0,59			1,2	0,52
	0,9	0,54			1,1	0,56			1,2	0,44			1,3	0,56			1,3	0,50
	1,0	0,49			1,2	0,52			1,3	0,42			1,4	0,53			1,4	0,48
	1,1	0,46			1,3	0,49			1,4	0,40			1,5	0,50			1,5	0,46
	1,2	0,43			1,4	0,45			1,5	0,38			1,6	0,48			1,6	0,44
	1,3	0,40			1,5	0,43			1,6	0,37			1,7	0,45			1,7	0,43
	1,4	0,38			1,6	0,40			1,7	0,35			1,8	0,43			1,8	0,41
	1,5	0,36			1,7	0,38			1,8	0,33			1,9	0,40			1,9	0,39
	1,6	0,34			1,8	0,36			1,9	0,32			2,0	0,37			2,0	0,37
	1,7	0,32			1,9	0,34			2,0	0,31			2,1	0,34			2,1	0,33
	1,8	0,31			2,0	0,32			2,1	0,28			2,2	0,31			2,2	0,31
	1,9	0,29			2,1	0,30			2,2	0,25			2,3	0,27			2,3	0,26
	2,0	0,28			2,2	0,28			2,3	0,21			2,4	0,25			2,4	0,24
	2,1	0,26			2,3	0,22			2,4	0,20			2,5	0,23			2,5	0,22
	2,2	0,23			2,4	0,21			2,5	0,18			2,6	0,21			2,6	0,19
	2,3	0,22			2,5	0,20			2,6	0,17			2,7	0,18			2,7	0,18
	2,4	0,19			2,6	0,19			2,7	0,15			2,8	0,17			2,8	0,13
	2,5	0,18			2,7	0,16			2,8	0,13			2,9	0,15			2,9	0,12
	2,6	0,17			2,8	0,13			2,9	0,12			3,0	0,11			3,0	0,08
	2,7	0,16			2,9	0,12			3,0	0,10			3,1	0,10			3,1	0,07
	2,8	0,15			3,0	0,11			3,1	0,10			3,2	0,07			3,2	0,04
	2,9	0,12			3,1	0,10			3,2	0,03			3,3	0,03			3,3	0,02
	3,0	0,10			3,2	0,08			3,3	0,03			3,4	0,01			3,4	0,01
	3,1	0,07			3,3	0,05			3,4	0,01			3,5	0,01			3,5	0,01
	3,2	0,05			3,4	0,01			3,5	0,01			3,6	0,00			3,6	0,01
	3,3	0,04			3,5	0,01			3,6	0,01			3,7	0,00			3,7	0,01
37	0,6	0,69		38	0,4	1,55		39	0,6	0,51		40	0,6	0,71		41	0,5	0,56
	0,7	0,53			0,5	1,49			0,7	0,32			0,7	0,49			0,6	0,34
	0,8	0,49			0,6	0,99			0,8	0,31			0,8	0,46			0,7	0,35
	0,9	0,46			0,7	0,81			0,9	0,30			0,9	0,44			0,8	0,36
	1,0	0,45			0,8	0,70			1,0	0,30			1,0	0,43			0,9	0,37
	1,1	0,44			0,9	0,63			1,1	0,29			1,1	0,42			1,0	0,38
	1,2	0,42			1,0	0,57			1,2	0,29			1,2	0,41			1,1	0,38
	1,3	0,41			1,1	0,53			1,3	0,29			1,3	0,40			1,2	0,37
	1,4	0,40			1,2	0,49			1,4	0,28			1,4	0,39			1,3	0,37
	1,5	0,39			1,3	0,46			1,5	0,28			1,5	0,37			1,4	0,36
	1,6	0,38			1,4	0,43			1,6	0,27			1,6	0,36			1,5	0,35
	1,7	0,36			1,5	0,41			1,7									

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1																		
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro
	2,5	0,17		2,3	0,23		2,5	0,16		2,5	0,19		2,4	0,20		2,3	0,15	
	2,6	0,16		2,4	0,22		2,6	0,14		2,6	0,17		2,5	0,19		2,4	0,14	
	2,7	0,14		2,5	0,19		2,7	0,13		2,7	0,15		2,6	0,17		2,5	0,12	
	2,8	0,11		2,6	0,18		2,8	0,10		2,8	0,15		2,7	0,14		2,6	0,11	
	2,9	0,10		2,7	0,15		2,9	0,09		2,9	0,11		2,8	0,12		2,7	0,10	
	3,0	0,07		2,8	0,13		3,0	0,07		3,0	0,07		2,9	0,10		2,8	0,09	
	3,1	0,06		2,9	0,12		3,1	0,06		3,1	0,06		3,0	0,09		2,9	0,08	
	3,2	0,05		3,0	0,11		3,2	0,05		3,2	0,04		3,1	0,08		3,0	0,07	
	3,3	0,02		3,1	0,09		3,3	0,02		3,3	0,02		3,2	0,05		3,1	0,06	
	3,4	0,00		3,2	0,07		3,4	0,01		3,4	0,00		3,3	0,02		3,2	0,05	
	3,5	0,00		3,3	0,04		3,5	0,00		3,5	0,00		3,4	0,01		3,3	0,03	
43	0,3	0,36	44	1,0	0,28	45	0,9	0,11	46	2,1	0,07							
	0,4	0,36		1,1	0,22		1,0	0,10		2,2	0,07							
	0,5	0,36		1,2	0,21		1,1	0,09		2,3	0,07							
	0,6	0,36		1,3	0,19		1,2	0,09		2,4	0,07							
	0,7	0,36		1,4	0,18		1,3	0,09		2,5	0,06							
	0,8	0,24		1,5	0,18		1,4	0,10		2,6	0,06							
	0,9	0,20		1,6	0,17		1,5	0,10		2,7	0,06							
	1,0	0,18		1,7	0,16		1,6	0,10		2,8	0,05							
	1,1	0,17		1,8	0,16		1,7	0,10		2,9	0,05							
	1,2	0,16		1,9	0,16		1,8	0,10		3,0	0,04							
	1,3	0,15		2,0	0,15		1,9	0,10		3,1	0,04							
	1,4	0,15		2,1	0,15		2,0	0,10		3,2	0,04							
	1,5	0,14		2,2	0,12		2,1	0,10		3,3	0,04							
	1,6	0,14		2,3	0,12		2,2	0,08		3,4	0,04							
	1,7	0,13		2,4	0,10		2,3	0,08		3,5	0,03							
	1,8	0,13		2,5	0,10		2,4	0,08		3,6	0,03							
	1,9	0,13		2,6	0,10		2,5	0,08		3,7	0,02							
	2,0	0,13		2,7	0,09		2,6	0,08		3,8	0,02							
	2,1	0,12		2,8	0,08		2,7	0,06		3,9	0,02							
	2,2	0,12		2,9	0,07		2,8	0,06		4,0	0,02							
	2,3	0,11		3,0	0,05		2,9	0,05		4,1	0,02							
	2,4	0,09		3,1	0,04		3,0	0,04		4,2	0,02							
	2,5	0,09		3,2	0,04		3,1	0,04		4,3	0,02							
	2,6	0,08		3,3	0,04		3,2	0,03		4,4	0,02							
	2,7	0,08		3,4	0,03		3,3	0,03		4,5	0,01							
	2,8	0,08		3,5	0,03		3,4	0,03		4,6	0,01							
	2,9	0,07		3,6	0,03		3,5	0,03		4,7	0,01							
	3,0	0,06		3,7	0,02		3,6	0,03		4,8	0,01							
	3,1	0,04		3,8	0,02		3,7	0,02		4,9	0,01							
	3,2	0,04		3,9	0,02		3,8	0,02		5,0	0,01							

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1																		
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro
1	0,6	0,66	2	0,5	0,39	3	0,6	1,36	4	0,6	0,99	5	0,7	0,49	6	0,7	0,93	
	0,7	0,35		0,6	0,27		0,7	0,79		0,7	0,70		0,8	0,34		0,8	0,68	
	0,8	0,29		0,7	0,25		0,8	0,68		0,8	0,63		0,9	0,31		0,9	0,61	
	0,9	0,27		0,8	0,24		0,9	0,62		0,9	0,57		1,0	0,30		1,0	0,56	
	1,0	0,25		0,9	0,23		1,0	0,56		1,0	0,53		1,1	0,29		1,1	0,52	
	1,1	0,24		1,0	0,22		1,1	0,52		1,1	0,50		1,2	0,28		1,2	0,49	
	1,2	0,23		1,1	0,22		1,2	0,48		1,2	0,47		1,3	0,27		1,3	0,46	
	1,3	0,22		1,2	0,21		1,3	0,45		1,3	0,44		1,4	0,27		1,4	0,43	
	1,4	0,22		1,3	0,21		1,4	0,42		1,4	0,42		1,5	0,26		1,5	0,41	
	1,5	0,21		1,4	0,20		1,5	0,40		1,5	0,39		1,6	0,25		1,6	0,39	
	1,6	0,21		1,5	0,20		1,6	0,37		1,6	0,37		1,7	0,25		1,7	0,37	
	1,7	0,20		1,6	0,20		1,7	0,35		1,7	0,36		1,8	0,24		1,8	0,35	
	1,8	0,20		1,7	0,19		1,8	0,33		1,8	0,34		1,9	0,24		1,9	0,34	
	1,9	0,19		1,8	0,19		1,9	0,32		1,9	0,32		2,0	0,23		2,0	0,32	
	2,0	0,19		1,9	0,19		2,0	0,30		2,0	0,31		2,1	0,20		2,1	0,29	
	2,1	0,17		2,0	0,19		2,1	0,28		2,1	0,29		2,2	0,19		2,2	0,26	
	2,2	0,17		2,1	0,18		2,2	0,26		2,2	0,26		2,3	0,18		2,3	0,24	
	2,3	0,14		2,2	0,16		2,3	0,23		2,3	0,23		2,4	0,16		2,4	0,21	
	2,4	0,13		2,3	0,13		2,4	0,22		2,4	0,21		2,5	0,14		2,5	0,19	
	2,5	0,12		2,4	0,13		2,5	0,21		2,5	0,20		2,6	0,14		2,6	0,18	
	2,6	0,11		2,5	0,12		2,6	0,18		2,6	0,17		2,7	0,11		2,7	0,15	
	2,7	0,10		2,6	0,11		2,7	0,16		2,7	0,15		2,8	0,09		2,8	0,14	
	2,8	0,09		2,7	0,10		2,8	0,15		2,8	0,14		2,9	0,07		2,9	0,13	
	2,9	0,08		2,8	0,09		2,9	0,14		2,9	0,12		3,0	0,07		3,0	0,09	
	3,0	0,07		2,9	0,09		3,0	0,09		3,0	0,11		3,1	0,06		3,1	0,09	
	3,1	0,06		3,0	0,07		3,1	0,09		3,1	0,09		3,2	0,05		3,2	0,07	
	3,2	0,04		3,1	0,05		3,2	0,07		3,2	0,07		3,3	0,03		3,3	0,04	
	3,3	0,03		3,2	0,05		3,3	0,04		3,3	0,04		3,4	0,02		3,4	0,01	
	3,4	0,02		3,3	0,03		3,4	0,01		3,4	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01	
	3,5	0,02		3,4	0,02		3,5	0,01		3,5	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01	
7	0,8	0,53	8	0,7	1,09	9	0,6	1,12	10	0,5	0,67	11	0,5	0,79	12	0,6	0,20	
	0,9	0,37		0,8	0,83		0,7	1,12		0,6	0,29		0,6	0,46		0,7	0,14	
	1,0	0,34		0,9	0,73		0,8	0,66		0,7	0,23		0,7	0,38		0,8	0,13	
	1,1	0,32		1,0	0,67		0,9	0,58		0,8	0,20		0,8	0,33		0,9	0,13	
	1,2	0,31		1,1	0,62		1,0	0,53		0,9	0,18		0,9	0,29		1,0	0,13	
	1,3	0,30		1,2	0,59		1,1	0,49		1,0	0,17		1,0	0,27		1,1	0,13	
	1,4	0,29		1,3	0,55		1,2	0,46		1,1	0,16		1,1	0,26		1,2	0,13	
	1,5	0,28		1,4	0,52		1,3	0,43		1,2	0,16		1,2	0,25		1,3	0,13	
	1,6	0,27		1,5	0,49		1,4	0,40		1,3	0,16		1,3	0,24		1,4	0,13	
	1,7	0,26		1,6	0,47		1,5	0,38		1,4	0,15		1,4	0,24		1,5	0,13	

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1																		
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq		Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq		Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq		Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq		Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,8	0,26			1,7	0,44			1,6	0,36			1,5	0,15			1,6	0,13
	1,9	0,25			1,8	0,42			1,7	0,34			1,6	0,15			1,7	0,13
	2,0	0,24			1,9	0,40			1,8	0,33			1,7	0,15			1,8	0,13
	2,1	0,23			2,0	0,38			1,9	0,31			1,8	0,15			1,9	0,13
	2,2	0,22			2,1	0,36			2,0	0,30			1,9	0,15			2,0	0,13
	2,3	0,18			2,2	0,34			2,1	0,28			2,0	0,15			2,1	0,13
	2,4	0,17			2,3	0,28			2,2	0,26			2,1	0,14			2,2	0,12
	2,5	0,16			2,4	0,26			2,3	0,22			2,2	0,13			2,3	0,12
	2,6	0,14			2,5	0,23			2,4	0,21			2,3	0,12			2,4	0,12
	2,7	0,12			2,6	0,19			2,5	0,20			2,4	0,11			2,5	0,10
	2,8	0,10			2,7	0,17			2,6	0,18			2,5	0,11			2,6	0,09
	2,9	0,09			2,8	0,16			2,7	0,15			2,6	0,09			2,7	0,08
	3,0	0,07			2,9	0,15			2,8	0,12			2,7	0,08			2,8	0,07
	3,1	0,06			3,0	0,10			2,9	0,11			2,8	0,08			2,9	0,06
	3,2	0,04			3,1	0,07			3,0	0,09			2,9	0,06			3,0	0,06
	3,3	0,02			3,2	0,07			3,1	0,08			3,0	0,06			3,1	0,06
	3,4	0,01			3,3	0,03			3,2	0,06			3,1	0,04			3,2	0,05
	3,5	0,01			3,4	0,01			3,3	0,05			3,2	0,04			3,3	0,04
	3,6	0,01			3,5	0,01			3,4	0,02			3,3	0,04			3,4	0,03
	3,7	0,01			3,6	0,01			3,5	0,01			3,4	0,03			3,5	0,03
13	0,9	0,33		14	0,9	0,60		15	0,7	0,61		16	0,6	1,13		17	0,3	1,33
	1,0	0,24			1,0	0,46			0,8	0,39			0,7	0,58			0,4	1,32
	1,1	0,23			1,1	0,42			0,9	0,34			0,8	0,52			0,5	1,31
	1,2	0,22			1,2	0,39			1,0	0,31			0,9	0,48			0,6	0,54
	1,3	0,21			1,3	0,37			1,1	0,29			1,0	0,46			0,7	0,42
	1,4	0,21			1,4	0,35			1,2	0,27			1,1	0,44			0,8	0,36
	1,5	0,20			1,5	0,33			1,3	0,26			1,2	0,42			0,9	0,33
	1,6	0,20			1,6	0,31			1,4	0,25			1,3	0,40			1,0	0,31
	1,7	0,20			1,7	0,30			1,5	0,24			1,4	0,39			1,1	0,29
	1,8	0,19			1,8	0,29			1,6	0,24			1,5	0,37			1,2	0,28
	1,9	0,19			1,9	0,27			1,7	0,23			1,6	0,36			1,3	0,27
	2,0	0,19			2,0	0,26			1,8	0,22			1,7	0,34			1,4	0,26
	2,1	0,18			2,1	0,25			1,9	0,22			1,8	0,33			1,5	0,25
	2,2	0,16			2,2	0,23			2,0	0,21			1,9	0,32			1,6	0,24
	2,3	0,15			2,3	0,22			2,1	0,20			2,0	0,29			1,7	0,23
	2,4	0,14			2,4	0,21			2,2	0,20			2,1	0,25			1,8	0,23
	2,5	0,13			2,5	0,19			2,3	0,18			2,2	0,22			1,9	0,22
	2,6	0,12			2,6	0,16			2,4	0,16			2,3	0,20			2,0	0,21
	2,7	0,08			2,7	0,13			2,5	0,15			2,4	0,19			2,1	0,19
	2,8	0,08			2,8	0,11			2,6	0,12			2,5	0,17			2,2	0,16
	2,9	0,07			2,9	0,10			2,7	0,12			2,6	0,15			2,3	0,14
	3,0	0,06			3,0	0,09			2,8	0,11			2,7	0,13			2,4	0,14
	3,1	0,06			3,1	0,07			2,9	0,10			2,8	0,11			2,5	0,13
	3,2	0,05			3,2	0,07			3,0	0,08			2,9	0,11			2,6	0,13
	3,3	0,03			3,3	0,03			3,1	0,05			3,0	0,10			2,7	0,12
	3,4	0,02			3,4	0,02			3,2	0,04			3,1	0,09			2,8	0,12
	3,5	0,02			3,5	0,01			3,3	0,04			3,2	0,05			2,9	0,10
	3,6	0,02			3,6	0,01			3,4	0,02			3,3	0,02			3,0	0,06
	3,7	0,02			3,7	0,01			3,5	0,02			3,4	0,01			3,1	0,06
	3,8	0,01			3,8	0,01			3,6	0,02			3,5	0,01			3,2	0,04
19	2,7	0,04		20	2,1	0,05		21	0,8	0,08		22	0,3	0,17		23	0,6	1,27
	2,8	0,03			2,2	0,04			0,9	0,06			0,4	0,17			0,7	0,61
	2,9	0,03			2,3	0,04			1,0	0,06			0,5	0,17			0,8	0,54
	3,0	0,03			2,4	0,04			1,1	0,06			0,6	0,16			0,9	0,50
	3,1	0,03			2,5	0,04			1,2	0,06			0,7	0,08			1,0	0,47
	3,2	0,03			2,6	0,04			1,3	0,06			0,8	0,06			1,1	0,44
	3,3	0,03			2,7	0,04			1,4	0,06			0,9	0,06			1,2	0,42
	3,4	0,03			2,8	0,04			1,5	0,06			1,0	0,05			1,3	0,40
	3,5	0,03			2,9	0,04			1,6	0,06			1,1	0,05			1,4	0,38
	3,6	0,03			3,0	0,04			1,7	0,07			1,2	0,05			1,5	0,36
	3,7	0,03			3,1	0,03			1,8	0,07			1,3	0,05			1,6	0,34
	3,8	0,03			3,2	0,03			1,9	0,07			1,4	0,05			1,7	0,33
	3,9	0,03			3,3	0,03			2,0	0,07			1,5	0,06			1,8	0,31
	4,0	0,02			3,4	0,03			2,1	0,07			1,6	0,06			1,9	0,30
	4,1	0,02			3,5	0,03			2,2	0,06			1,7	0,06			2,0	0,29
	4,2	0,02			3,6	0,03			2,3	0,06			1,8	0,06			2,1	0,26
	4,3	0,02			3,7	0,03			2,4	0,06			1,9	0,06			2,2	0,25
	4,4	0,02			3,8	0,02			2,5	0,06			2,0	0,06			2,3	0,23
	4,5	0,02			3,9	0,02			2,6	0,06			2,1	0,06			2,4	0,20
	4,6	0,02			4,0	0,02			2,7	0,05			2,2	0,06			2,5	0,19
	4,7	0,02			4,1	0,02			2,8	0,05			2,3	0,06			2,6	0,16
	4,8	0,02			4,2	0,02			2,9	0,05			2,4	0,05			2,7	0,15
	4,9	0,01			4,3	0,02			3,0	0,03			2,5	0,05			2,8	0,13
	5,0	0,01			4,4	0,02			3,1	0,03			2,6	0,05			2,9	0,11
	5,1	0,01			4,5	0,02			3,2	0,03			2,7	0,04			3,0	0,11
	5,2	0,01			4,6	0,02			3,3	0,03			2,8	0,04			3,1	0,08
	5,3	0,01			4,7	0,02			3,4	0,02			2,9	0,04			3,2	0,05
	5,4	0,01			4,8	0,												

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1																		
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro
	1,2	0,53		1,1	0,36		0,9	0,26		1,0	0,18		1,1	0,33		0,9	0,27	
	1,3	0,50		1,2	0,35		1,0	0,25		1,1	0,18		1,2	0,31		1,0	0,26	
	1,4	0,48		1,3	0,34		1,1	0,25		1,2	0,18		1,3	0,30		1,1	0,25	
	1,5	0,45		1,4	0,33		1,2	0,25		1,3	0,18		1,4	0,29		1,2	0,24	
	1,6	0,43		1,5	0,32		1,3	0,25		1,4	0,19		1,5	0,28		1,3	0,24	
	1,7	0,41		1,6	0,31		1,4	0,24		1,5	0,19		1,6	0,27		1,4	0,23	
	1,8	0,39		1,7	0,30		1,5	0,24		1,6	0,18		1,7	0,26		1,5	0,22	
	1,9	0,37		1,8	0,29		1,6	0,24		1,7	0,18		1,8	0,25		1,6	0,22	
	2,0	0,35		1,9	0,28		1,7	0,23		1,8	0,18		1,9	0,24		1,7	0,21	
	2,1	0,31		2,0	0,27		1,8	0,23		1,9	0,18		2,0	0,23		1,8	0,21	
	2,2	0,30		2,1	0,26		1,9	0,23		2,0	0,18		2,1	0,23		1,9	0,20	
	2,3	0,28		2,2	0,25		2,0	0,22		2,1	0,16		2,2	0,21		2,0	0,18	
	2,4	0,27		2,3	0,22		2,1	0,21		2,2	0,16		2,3	0,20		2,1	0,15	
	2,5	0,25		2,4	0,20		2,2	0,21		2,3	0,14		2,4	0,19		2,2	0,15	
	2,6	0,21		2,5	0,19		2,3	0,18		2,4	0,13		2,5	0,17		2,3	0,14	
	2,7	0,17		2,6	0,16		2,4	0,17		2,5	0,13		2,6	0,16		2,4	0,13	
	2,8	0,13		2,7	0,15		2,5	0,16		2,6	0,12		2,7	0,12		2,5	0,11	
	2,9	0,11		2,8	0,13		2,6	0,14		2,7	0,11		2,8	0,08		2,6	0,11	
	3,0	0,09		2,9	0,12		2,7	0,12		2,8	0,11		2,9	0,08		2,7	0,11	
	3,1	0,09		3,0	0,08		2,8	0,08		2,9	0,08		3,0	0,07		2,8	0,10	
	3,2	0,06		3,1	0,06		2,9	0,07		3,0	0,07		3,1	0,06		2,9	0,08	
	3,3	0,02		3,2	0,05		3,0	0,07		3,1	0,05		3,2	0,06		3,0	0,07	
	3,4	0,00		3,3	0,02		3,1	0,06		3,2	0,04		3,3	0,04		3,1	0,06	
	3,5	0,00		3,4	0,01		3,2	0,04		3,3	0,03		3,4	0,01		3,2	0,04	
	3,6	0,00		3,5	0,01		3,3	0,02		3,4	0,02		3,5	0,01		3,3	0,03	
31	0,4	1,39	32	0,6	1,27	33	0,7	0,77	34	0,8	1,06	35	0,8	0,83	36	0,7	0,86	
	0,5	0,82		0,7	0,85		0,8	0,56		0,9	0,72		0,9	0,60		0,8	0,63	
	0,6	0,72		0,8	0,74		0,9	0,51		1,0	0,67		1,0	0,57		0,9	0,59	
	0,7	0,65		0,9	0,67		1,0	0,48		1,1	0,63		1,1	0,54		1,0	0,56	
	0,8	0,59		1,0	0,61		1,1	0,46		1,2	0,59		1,2	0,52		1,1	0,54	
	0,9	0,54		1,1	0,56		1,2	0,44		1,3	0,56		1,3	0,50		1,2	0,52	
	1,0	0,49		1,2	0,52		1,3	0,42		1,4	0,53		1,4	0,48		1,3	0,50	
	1,1	0,46		1,3	0,49		1,4	0,40		1,5	0,50		1,5	0,46		1,4	0,48	
	1,2	0,43		1,4	0,45		1,5	0,38		1,6	0,48		1,6	0,44		1,5	0,46	
	1,3	0,40		1,5	0,43		1,6	0,37		1,7	0,45		1,7	0,43		1,6	0,44	
	1,4	0,38		1,6	0,40		1,7	0,35		1,8	0,43		1,8	0,41		1,7	0,42	
	1,5	0,36		1,7	0,38		1,8	0,33		1,9	0,40		1,9	0,39		1,8	0,40	
	1,6	0,34		1,8	0,36		1,9	0,32		2,0	0,37		2,0	0,37		1,9	0,39	
	1,7	0,32		1,9	0,34		2,0	0,31		2,1	0,34		2,1	0,33		2,0	0,35	
	1,8	0,31		2,0	0,32		2,1	0,28		2,2	0,31		2,2	0,31		2,1	0,33	
	1,9	0,29		2,1	0,30		2,2	0,25		2,3	0,27		2,3	0,26		2,2	0,29	
	2,0	0,28		2,2	0,28		2,3	0,21		2,4	0,25		2,4	0,24		2,3	0,27	
	2,1	0,26		2,3	0,22		2,4	0,20		2,5	0,23		2,5	0,22		2,4	0,25	
	2,2	0,23		2,4	0,21		2,5	0,18		2,6	0,21		2,6	0,19		2,5	0,22	
	2,3	0,22		2,5	0,20		2,6	0,17		2,7	0,18		2,7	0,18		2,6	0,20	
	2,4	0,19		2,6	0,19		2,7	0,15		2,8	0,17		2,8	0,13		2,7	0,17	
	2,5	0,18		2,7	0,16		2,8	0,13		2,9	0,15		2,9	0,12		2,8	0,13	
	2,6	0,17		2,8	0,13		2,9	0,12		3,0	0,11		3,0	0,08		2,9	0,11	
	2,7	0,16		2,9	0,12		3,0	0,10		3,1	0,10		3,1	0,07		3,0	0,11	
	2,8	0,15		3,0	0,11		3,1	0,10		3,2	0,07		3,2	0,04		3,1	0,08	
	2,9	0,12		3,1	0,10		3,2	0,03		3,3	0,03		3,3	0,02		3,2	0,05	
	3,0	0,10		3,2	0,08		3,3	0,03		3,4	0,01		3,4	0,01		3,3	0,01	
	3,1	0,07		3,3	0,05		3,4	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,4	0,00	
	3,2	0,05		3,4	0,01		3,5	0,01		3,6	0,00		3,6	0,01		3,5	0,00	
	3,3	0,04		3,5	0,01		3,6	0,01		3,7	0,00		3,7	0,01		3,6	0,00	
37	0,6	0,69	38	0,4	1,55	39	0,6	0,51	40	0,6	0,71	41	0,5	0,56	42	0,4	0,67	
	0,7	0,53		0,5	1,49		0,7	0,32		0,7	0,49		0,6	0,34		0,5	0,47	
	0,8	0,49		0,6	0,99		0,8	0,31		0,8	0,46		0,7	0,35		0,6	0,38	
	0,9	0,46		0,7	0,81		0,9	0,30		0,9	0,44		0,8	0,36		0,7	0,33	
	1,0	0,45		0,8	0,70		1,0	0,30		1,0	0,43		0,9	0,37		0,8	0,30	
	1,1	0,44		0,9	0,63		1,1	0,29		1,1	0,42		1,0	0,38		0,9	0,28	
	1,2	0,42		1,0	0,57		1,2	0,29		1,2	0,41		1,1	0,38		1,0	0,27	
	1,3	0,41		1,1	0,53		1,3	0,29		1,3	0,40		1,2	0,37		1,1	0,26	
	1,4	0,40		1,2	0,49		1,4	0,28		1,4	0,39		1,3	0,37		1,2	0,25	
	1,5	0,39		1,3	0,46		1,5	0,28		1,5	0,37		1,4	0,36		1,3	0,24	
	1,6	0,38		1,4	0,43		1,6	0,27		1,6	0,36		1,5	0,35		1,4	0,24	
	1,7	0,36		1,5	0,41		1,7	0,27		1,7	0,35		1,6	0,34		1,5	0,23	
	1,8	0,35		1,6	0,39		1,8	0,26		1,8	0,34		1,7	0,33		1,6	0,23	
	1,9	0,34		1,7	0,37		1,9	0,25		1,9	0,32		1,8	0,31		1,7	0,22	
	2,0	0,31		1,8	0,35		2,0	0,25		2,0	0,31		1,9	0,30		1,8	0,22	
	2,1	0,30		1,9	0,33		2,1	0,24		2,1	0,28		2,0	0,29		1,9	0,21	
	2,2	0,28		2,0	0,32		2,2	0,22		2,2	0,27		2,1	0,28		2,0	0,21	
	2,3	0,25		2,1	0,28		2,3	0,21		2,3	0,23		2,2	0,26		2,1	0,18	
	2,4	0,22		2,2	0,25		2,4	0,20		2,4	0,22		2,3	0,21		2,2	0,16	
	2,5	0,17		2,3	0,23		2,5	0,16		2,5	0,19		2,4	0,20		2,3	0,15	
	2,6	0,16		2,4	0,22		2,6	0,14		2,6	0,17		2,5	0,19		2,4	0,14	
	2,7	0,14		2,5	0,19		2,7	0,13		2,7	0,15		2,6	0,17		2,5	0,12	
	2,8	0,11		2,6	0,18		2,8	0,10		2,8	0,15		2,7	0,14		2,6	0,11	
	2,9	0,10		2,7	0,15		2,9	0,09		2,9	0,11		2,8	0,12		2,7	0,10	
	3,0	0,07		2,8	0,13		3,0	0,07		3,0	0,07		2,9	0,10		2,8	0,09	
	3,1	0,06		2,9	0,12		3,1	0,06		3,1	0,06		3,0	0,09		2,9	0,08	
	3,2	0,05		3,0	0,11		3,2	0,05		3,2	0,04		3,1	0,08		3,0	0,07	
	3,3	0,02		3,1	0,09		3,3	0,02		3,3	0,02		3,2	0,05		3,1	0,06	
	3,4	0,00		3,2	0,07		3,4	0,01		3,4	0,00		3,3	0,02		3,2	0,05	
	3,5	0,00		3,3	0,04		3,5	0,00		3,5	0,00		3,4	0,01		3,3	0,03	

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1																		
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro
43	0,3	0,36	44	1,0	0,28	45	0,9	0,11	46	2,1	0,07							
	0,4	0,36		1,1	0,22		1,0	0,10		2,2	0,07							
	0,5	0,36		1,2	0,21		1,1	0,09		2,3	0,07							
	0,6	0,36		1,3	0,19		1,2	0,09		2,4	0,07							
	0,7	0,36		1,4	0,18		1,3	0,09		2,5	0,06							
	0,8	0,24		1,5	0,18		1,4	0,10		2,6	0,06							
	0,9	0,20		1,6	0,17		1,5	0,10		2,7	0,06							
	1,0	0,18		1,7	0,16		1,6	0,10		2,8	0,05							
	1,1	0,17		1,8	0,16		1,7	0,10		2,9	0,05							
	1,2	0,16		1,9	0,16		1,8	0,10		3,0	0,04							
	1,3	0,15		2,0	0,15		1,9	0,10		3,1	0,04							
	1,4	0,15		2,1	0,15		2,0	0,10		3,2	0,04							
	1,5	0,14		2,2	0,12		2,1	0,10		3,3	0,04							
	1,6	0,14		2,3	0,12		2,2	0,08		3,4	0,04							
	1,7	0,13		2,4	0,10		2,3	0,08		3,5	0,03							
	1,8	0,13		2,5	0,10		2,4	0,08		3,6	0,03							
	1,9	0,13		2,6	0,10		2,5	0,08		3,7	0,02							
	2,0	0,13		2,7	0,09		2,6	0,08		3,8	0,02							
	2,1	0,12		2,8	0,08		2,7	0,06		3,9	0,02							
	2,2	0,12		2,9	0,07		2,8	0,06		4,0	0,02							
	2,3	0,11		3,0	0,05		2,9	0,05		4,1	0,02							
	2,4	0,09		3,1	0,04		3,0	0,04		4,2	0,02							
	2,5	0,09		3,2	0,04		3,1	0,04		4,3	0,02							
	2,6	0,08		3,3	0,04		3,2	0,03		4,4	0,02							
	2,7	0,08		3,4	0,03		3,3	0,03		4,5	0,01							
	2,8	0,08		3,5	0,03		3,4	0,03		4,6	0,01							
	2,9	0,07		3,6	0,03		3,5	0,03		4,7	0,01							
	3,0	0,06		3,7	0,02		3,6	0,03		4,8	0,01							
	3,1	0,04		3,8	0,02		3,7	0,02		4,9	0,01							
	3,2	0,04		3,9	0,02		3,8	0,02		5,0	0,01							

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1																		
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro
1	0,6	0,66	2	0,5	0,39	3	0,6	1,36	4	0,6	0,99	5	0,7	0,49	6	0,7	0,93	
	0,7	0,35		0,6	0,27		0,7	0,79		0,7	0,70		0,8	0,34		0,8	0,68	
	0,8	0,29		0,7	0,25		0,8	0,68		0,8	0,63		0,9	0,31		0,9	0,61	
	0,9	0,27		0,8	0,24		0,9	0,62		0,9	0,57		1,0	0,30		1,0	0,56	
	1,0	0,25		0,9	0,23		1,0	0,56		1,0	0,53		1,1	0,29		1,1	0,52	
	1,1	0,24		1,0	0,22		1,1	0,52		1,1	0,50		1,2	0,28		1,2	0,49	
	1,2	0,23		1,1	0,22		1,2	0,48		1,2	0,47		1,3	0,27		1,3	0,46	
	1,3	0,22		1,2	0,21		1,3	0,45		1,3	0,44		1,4	0,27		1,4	0,43	
	1,4	0,22		1,3	0,21		1,4	0,42		1,4	0,42		1,5	0,26		1,5	0,41	
	1,5	0,21		1,4	0,20		1,5	0,40		1,5	0,39		1,6	0,25		1,6	0,39	
	1,6	0,21		1,5	0,20		1,6	0,37		1,6	0,37		1,7	0,25		1,7	0,37	
	1,7	0,20		1,6	0,20		1,7	0,35		1,7	0,36		1,8	0,24		1,8	0,35	
	1,8	0,20		1,7	0,19		1,8	0,33		1,8	0,34		1,9	0,24		1,9	0,34	
	1,9	0,19		1,8	0,19		1,9	0,32		1,9	0,32		2,0	0,23		2,0	0,32	
	2,0	0,19		1,9	0,19		2,0	0,30		2,0	0,31		2,1	0,20		2,1	0,29	
	2,1	0,17		2,0	0,19		2,1	0,28		2,1	0,29		2,2	0,19		2,2	0,26	
	2,2	0,17		2,1	0,18		2,2	0,26		2,2	0,26		2,3	0,18		2,3	0,24	
	2,3	0,14		2,2	0,16		2,3	0,23		2,3	0,23		2,4	0,16		2,4	0,21	
	2,4	0,13		2,3	0,13		2,4	0,22		2,4	0,21		2,5	0,14		2,5	0,19	
	2,5	0,12		2,4	0,13		2,5	0,21		2,5	0,20		2,6	0,14		2,6	0,18	
	2,6	0,11		2,5	0,12		2,6	0,18		2,6	0,17		2,7	0,11		2,7	0,15	
	2,7	0,10		2,6	0,11		2,7	0,16		2,7	0,15		2,8	0,09		2,8	0,14	
	2,8	0,09		2,7	0,10		2,8	0,15		2,8	0,14		2,9	0,07		2,9	0,13	
	2,9	0,08		2,8	0,09		2,9	0,14		2,9	0,12		3,0	0,07		3,0	0,09	
	3,0	0,07		2,9	0,09		3,0	0,09		3,0	0,11		3,1	0,06		3,1	0,09	
	3,1	0,06		3,0	0,07		3,1	0,09		3,1	0,09		3,2	0,05		3,2	0,07	
	3,2	0,04		3,1	0,05		3,2	0,07		3,2	0,07		3,3	0,03		3,3	0,04	
	3,3	0,03		3,2	0,05		3,3	0,04		3,3	0,04		3,4	0,02		3,4	0,01	
	3,4	0,02		3,3	0,03		3,4	0,01		3,4	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01	
	3,5	0,02		3,4	0,02		3,5	0,01		3,5	0,01		3,6	0,01		3,6	0,01	
7	0,8	0,53	8	0,7	1,09	9	0,6	1,12	10	0,5	0,67	11	0,5	0,79	12	0,6	0,20	
	0,9	0,37		0,8	0,83		0,7	1,12		0,6	0,29		0,6	0,46		0,7	0,14	
	1,0	0,34		0,9	0,73		0,8	0,66		0,7	0,23		0,7	0,38		0,8	0,13	
	1,1	0,32		1,0	0,67		0,9	0,58		0,8	0,20		0,8	0,33		0,9	0,13	
	1,2	0,31		1,1	0,62		1,0	0,53		0,9	0,18		0,9	0,29		1,0	0,13	
	1,3	0,30		1,2	0,59		1,1	0,49		1,0	0,17		1,0	0,27		1,1	0,13	
	1,4	0,29		1,3	0,55		1,2	0,46		1,1	0,16		1,1	0,26		1,2	0,13	
	1,5	0,28		1,4	0,52		1,3	0,43		1,2	0,16		1,2	0,25		1,3	0,13	
	1,6	0,27		1,5	0,49		1,4	0,40		1,3	0,16		1,3	0,24		1,4	0,13	
	1,7	0,26		1,6	0,47		1,5	0,38		1,4	0,15		1,4	0,24		1,5	0,13	
	1,8	0,26		1,7	0,44		1,6	0,36		1,5	0,15		1,5	0,23		1,6	0,13	
	1,9	0,25		1,8	0,42		1,7	0,34		1,6	0,15		1,6	0,23		1,7	0,13	
	2,0	0,24		1,9	0,40		1,8	0,33		1,7	0,15		1,7	0,22		1,8	0,13	
	2,1	0,23		2,0	0,38		1,9	0,31		1,8	0,15		1,8	0,22		1,9	0,13	
	2,2	0,22		2,1	0,36		2,0	0,30		1,9	0,15		1,9	0,21		2,0	0,13	
	2,3	0,18		2,2	0,34		2,1	0,28		2,0	0,15		2,0	0,20		2,1	0,13	
	2,4	0,17		2,3	0,28		2,2	0,26		2,1	0,14		2,1	0,19		2,2	0,12	
	2,5	0,16		2,4	0,26		2,3	0,22		2,2	0,13		2,2	0,17		2,3	0,12	
	2,6	0,14		2,5	0,23		2,4	0,21		2,3	0,12		2,3	0,17		2,4	0,12	
	2,7	0,12		2,6	0,19		2,5	0,20		2,4	0,11		2,4	0,15		2,5	0,10	
	2,8	0,10		2,7	0,17		2,6	0,18		2,5	0,11		2,5	0,14		2,6	0,09	
	2,9	0,09		2,8	0,16		2,7	0,15		2,6	0,09		2,6	0,13		2,7	0,08	

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1																		
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq		Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq		Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq		Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq		Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,0	0,07			2,9	0,15			2,8	0,12			2,7	0,08			2,7	0,12
	3,1	0,06			3,0	0,10			2,9	0,11			2,8	0,08			2,8	0,10
	3,2	0,04			3,1	0,07			3,0	0,09			2,9	0,06			2,9	0,08
	3,3	0,02			3,2	0,07			3,1	0,08			3,0	0,06			3,0	0,06
	3,4	0,01			3,3	0,03			3,2	0,06			3,1	0,04			3,1	0,05
	3,5	0,01			3,4	0,01			3,3	0,05			3,2	0,04			3,2	0,04
	3,6	0,01			3,5	0,01			3,4	0,02			3,3	0,04			3,3	0,03
	3,7	0,01			3,6	0,01			3,5	0,01			3,4	0,03			3,4	0,01
13	0,9	0,33		14	0,9	0,60		15	0,7	0,61		16	0,6	1,13		17	0,3	1,33
	1,0	0,24			1,0	0,46			0,8	0,39			0,7	0,58			0,4	1,32
	1,1	0,23			1,1	0,42			0,9	0,34			0,8	0,52			0,5	1,31
	1,2	0,22			1,2	0,39			1,0	0,31			0,9	0,48			0,6	0,54
	1,3	0,21			1,3	0,37			1,1	0,29			1,0	0,46			0,7	0,42
	1,4	0,21			1,4	0,35			1,2	0,27			1,1	0,44			0,8	0,36
	1,5	0,20			1,5	0,33			1,3	0,26			1,2	0,42			0,9	0,33
	1,6	0,20			1,6	0,31			1,4	0,25			1,3	0,40			1,0	0,31
	1,7	0,20			1,7	0,30			1,5	0,24			1,4	0,39			1,1	0,29
	1,8	0,19			1,8	0,29			1,6	0,24			1,5	0,37			1,2	0,28
	1,9	0,19			1,9	0,27			1,7	0,23			1,6	0,36			1,3	0,27
	2,0	0,19			2,0	0,26			1,8	0,22			1,7	0,34			1,4	0,26
	2,1	0,18			2,1	0,25			1,9	0,22			1,8	0,33			1,5	0,25
	2,2	0,16			2,2	0,23			2,0	0,21			1,9	0,32			1,6	0,24
	2,3	0,15			2,3	0,22			2,1	0,20			2,0	0,29			1,7	0,23
	2,4	0,14			2,4	0,21			2,2	0,20			2,1	0,25			1,8	0,23
	2,5	0,13			2,5	0,19			2,3	0,18			2,2	0,22			1,9	0,22
	2,6	0,12			2,6	0,16			2,4	0,16			2,3	0,20			2,0	0,21
	2,7	0,08			2,7	0,13			2,5	0,15			2,4	0,19			2,1	0,19
	2,8	0,08			2,8	0,11			2,6	0,12			2,5	0,17			2,2	0,16
	2,9	0,07			2,9	0,10			2,7	0,12			2,6	0,15			2,3	0,14
	3,0	0,06			3,0	0,09			2,8	0,11			2,7	0,13			2,4	0,14
	3,1	0,06			3,1	0,07			2,9	0,10			2,8	0,11			2,5	0,13
	3,2	0,05			3,2	0,07			3,0	0,08			2,9	0,11			2,6	0,13
	3,3	0,03			3,3	0,03			3,1	0,05			3,0	0,10			2,7	0,12
	3,4	0,02			3,4	0,02			3,2	0,04			3,1	0,09			2,8	0,12
	3,5	0,02			3,5	0,01			3,3	0,04			3,2	0,05			2,9	0,10
	3,6	0,02			3,6	0,01			3,4	0,02			3,3	0,02			3,0	0,06
	3,7	0,02			3,7	0,01			3,5	0,02			3,4	0,01			3,1	0,06
	3,8	0,01			3,8	0,01			3,6	0,02			3,5	0,01			3,2	0,04
19	2,7	0,04		20	2,1	0,05		21	0,8	0,08		22	0,3	0,17		23	0,6	1,27
	2,8	0,03			2,2	0,04			0,9	0,06			0,4	0,17			0,7	0,61
	2,9	0,03			2,3	0,04			1,0	0,06			0,5	0,17			0,8	0,54
	3,0	0,03			2,4	0,04			1,1	0,06			0,6	0,16			0,9	0,50
	3,1	0,03			2,5	0,04			1,2	0,06			0,7	0,08			1,0	0,47
	3,2	0,03			2,6	0,04			1,3	0,06			0,8	0,06			1,1	0,44
	3,3	0,03			2,7	0,04			1,4	0,06			0,9	0,06			1,2	0,42
	3,4	0,03			2,8	0,04			1,5	0,06			1,0	0,05			1,3	0,40
	3,5	0,03			2,9	0,04			1,6	0,06			1,1	0,05			1,4	0,38
	3,6	0,03			3,0	0,04			1,7	0,07			1,2	0,05			1,5	0,36
	3,7	0,03			3,1	0,03			1,8	0,07			1,3	0,05			1,6	0,34
	3,8	0,03			3,2	0,03			1,9	0,07			1,4	0,05			1,7	0,33
	3,9	0,03			3,3	0,03			2,0	0,07			1,5	0,06			1,8	0,31
	4,0	0,02			3,4	0,03			2,1	0,07			1,6	0,06			1,9	0,30
	4,1	0,02			3,5	0,03			2,2	0,06			1,7	0,06			2,0	0,29
	4,2	0,02			3,6	0,03			2,3	0,06			1,8	0,06			2,1	0,26
	4,3	0,02			3,7	0,03			2,4	0,06			1,9	0,06			2,2	0,25
	4,4	0,02			3,8	0,02			2,5	0,06			2,0	0,06			2,3	0,23
	4,5	0,02			3,9	0,02			2,6	0,06			2,1	0,06			2,4	0,20
	4,6	0,02			4,0	0,02			2,7	0,05			2,2	0,06			2,5	0,19
	4,7	0,02			4,1	0,02			2,8	0,05			2,3	0,06			2,6	0,16
	4,8	0,02			4,2	0,02			2,9	0,05			2,4	0,05			2,7	0,15
	4,9	0,01			4,3	0,02			3,0	0,03			2,5	0,05			2,8	0,13
	5,0	0,01			4,4	0,02			3,1	0,03			2,6	0,05			2,9	0,11
	5,1	0,01			4,5	0,02			3,2	0,03			2,7	0,04			3,0	0,11
	5,2	0,01			4,6	0,02			3,3	0,03			2,8	0,04			3,1	0,08
	5,3	0,01			4,7	0,02			3,4	0,02			2,9	0,04			3,2	0,05
	5,4	0,01			4,8	0,02			3,5	0,02			3,0	0,03			3,3	0,03
	5,5	0,01			4,9	0,01			3,6	0,03			3,1	0,03			3,4	0,01
	5,6	0,01			5,0	0,01			3,7	0,02			3,2	0,03			3,5	0,01
25	0,7	0,97		26	0,6	0,87		27	0,4	0,58		28	0,5	0,33		29	0,6	0,66
	0,8	0,70			0,7	0,45			0,5	0,57			0,6	0,17			0,7	0,44
	0,9	0,63			0,8	0,41			0,6	0,31			0,7	0,17			0,8	0,40
	1,0	0,59			0,9	0,38			0,7	0,28			0,8	0,17			0,9	0,37
	1,1	0,56			1,0	0,37			0,8	0,26			0,9	0,17			1,0	0,34
	1,2	0,53			1,1	0,36			0,9	0,26			1,0	0,18			1,1	0,33
	1,3	0,50			1,2	0,35			1,0	0,25			1,1	0,18			1,2	0,31
	1,4	0,48			1,3	0,34			1,1	0,25			1,2	0,18			1,3	0,30
	1,5	0,45			1,4	0,33			1,2	0,25			1,3	0,18			1,4	0,29
	1,6	0,43			1,5	0,32			1,3									

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1																		
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro
	2,4	0,27		2,3	0,22		2,1	0,21		2,2	0,16		2,3	0,20		2,1	0,15	
	2,5	0,25		2,4	0,20		2,2	0,21		2,3	0,14		2,4	0,19		2,2	0,15	
	2,6	0,21		2,5	0,19		2,3	0,18		2,4	0,13		2,5	0,17		2,3	0,14	
	2,7	0,17		2,6	0,16		2,4	0,17		2,5	0,13		2,6	0,16		2,4	0,13	
	2,8	0,13		2,7	0,15		2,5	0,16		2,6	0,12		2,7	0,12		2,5	0,11	
	2,9	0,11		2,8	0,13		2,6	0,14		2,7	0,11		2,8	0,08		2,6	0,11	
	3,0	0,09		2,9	0,12		2,7	0,12		2,8	0,11		2,9	0,08		2,7	0,11	
	3,1	0,09		3,0	0,08		2,8	0,08		2,9	0,08		3,0	0,07		2,8	0,10	
	3,2	0,06		3,1	0,06		2,9	0,07		3,0	0,07		3,1	0,06		2,9	0,08	
	3,3	0,02		3,2	0,05		3,0	0,07		3,1	0,05		3,2	0,06		3,0	0,07	
	3,4	0,00		3,3	0,02		3,1	0,06		3,2	0,04		3,3	0,04		3,1	0,06	
	3,5	0,00		3,4	0,01		3,2	0,04		3,3	0,03		3,4	0,01		3,2	0,04	
	3,6	0,00		3,5	0,01		3,3	0,02		3,4	0,02		3,5	0,01		3,3	0,03	
31	0,4	1,39	32	0,6	1,27	33	0,7	0,77	34	0,8	1,06	35	0,8	0,83	36	0,7	0,86	
	0,5	0,82		0,7	0,85		0,8	0,56		0,9	0,72		0,9	0,60		0,8	0,63	
	0,6	0,72		0,8	0,74		0,9	0,51		1,0	0,67		1,0	0,57		0,9	0,59	
	0,7	0,65		0,9	0,67		1,0	0,48		1,1	0,63		1,1	0,54		1,0	0,56	
	0,8	0,59		1,0	0,61		1,1	0,46		1,2	0,59		1,2	0,52		1,1	0,54	
	0,9	0,54		1,1	0,56		1,2	0,44		1,3	0,56		1,3	0,50		1,2	0,52	
	1,0	0,49		1,2	0,52		1,3	0,42		1,4	0,53		1,4	0,48		1,3	0,50	
	1,1	0,46		1,3	0,49		1,4	0,40		1,5	0,50		1,5	0,46		1,4	0,48	
	1,2	0,43		1,4	0,45		1,5	0,38		1,6	0,48		1,6	0,44		1,5	0,46	
	1,3	0,40		1,5	0,43		1,6	0,37		1,7	0,45		1,7	0,43		1,6	0,44	
	1,4	0,38		1,6	0,40		1,7	0,35		1,8	0,43		1,8	0,41		1,7	0,42	
	1,5	0,36		1,7	0,38		1,8	0,33		1,9	0,40		1,9	0,39		1,8	0,40	
	1,6	0,34		1,8	0,36		1,9	0,32		2,0	0,37		2,0	0,37		1,9	0,39	
	1,7	0,32		1,9	0,34		2,0	0,31		2,1	0,34		2,1	0,33		2,0	0,35	
	1,8	0,31		2,0	0,32		2,1	0,28		2,2	0,31		2,2	0,31		2,1	0,33	
	1,9	0,29		2,1	0,30		2,2	0,25		2,3	0,27		2,3	0,26		2,2	0,29	
	2,0	0,28		2,2	0,28		2,3	0,21		2,4	0,25		2,4	0,24		2,3	0,27	
	2,1	0,26		2,3	0,22		2,4	0,20		2,5	0,23		2,5	0,22		2,4	0,25	
	2,2	0,23		2,4	0,21		2,5	0,18		2,6	0,21		2,6	0,19		2,5	0,22	
	2,3	0,22		2,5	0,20		2,6	0,17		2,7	0,18		2,7	0,18		2,6	0,20	
	2,4	0,19		2,6	0,19		2,7	0,15		2,8	0,17		2,8	0,13		2,7	0,17	
	2,5	0,18		2,7	0,16		2,8	0,13		2,9	0,15		2,9	0,12		2,8	0,13	
	2,6	0,17		2,8	0,13		2,9	0,12		3,0	0,11		3,0	0,08		2,9	0,11	
	2,7	0,16		2,9	0,12		3,0	0,10		3,1	0,10		3,1	0,07		3,0	0,11	
	2,8	0,15		3,0	0,11		3,1	0,10		3,2	0,07		3,2	0,04		3,1	0,08	
	2,9	0,12		3,1	0,10		3,2	0,03		3,3	0,03		3,3	0,02		3,2	0,05	
	3,0	0,10		3,2	0,08		3,3	0,03		3,4	0,01		3,4	0,01		3,3	0,01	
	3,1	0,07		3,3	0,05		3,4	0,01		3,5	0,01		3,5	0,01		3,4	0,00	
	3,2	0,05		3,4	0,01		3,5	0,01		3,6	0,00		3,6	0,01		3,5	0,00	
	3,3	0,04		3,5	0,01		3,6	0,01		3,7	0,00		3,7	0,01		3,6	0,00	
37	0,6	0,69	38	0,4	1,55	39	0,6	0,51	40	0,6	0,71	41	0,5	0,56	42	0,4	0,67	
	0,7	0,53		0,5	1,49		0,7	0,32		0,7	0,49		0,6	0,34		0,5	0,47	
	0,8	0,49		0,6	0,99		0,8	0,31		0,8	0,46		0,7	0,35		0,6	0,38	
	0,9	0,46		0,7	0,81		0,9	0,30		0,9	0,44		0,8	0,36		0,7	0,33	
	1,0	0,45		0,8	0,70		1,0	0,30		1,0	0,43		0,9	0,37		0,8	0,30	
	1,1	0,44		0,9	0,63		1,1	0,29		1,1	0,42		1,0	0,38		0,9	0,28	
	1,2	0,42		1,0	0,57		1,2	0,29		1,2	0,41		1,1	0,38		1,0	0,27	
	1,3	0,41		1,1	0,53		1,3	0,29		1,3	0,40		1,2	0,37		1,1	0,26	
	1,4	0,40		1,2	0,49		1,4	0,28		1,4	0,39		1,3	0,37		1,2	0,25	
	1,5	0,39		1,3	0,46		1,5	0,28		1,5	0,37		1,4	0,36		1,3	0,24	
	1,6	0,38		1,4	0,43		1,6	0,27		1,6	0,36		1,5	0,35		1,4	0,24	
	1,7	0,36		1,5	0,41		1,7	0,27		1,7	0,35		1,6	0,34		1,5	0,23	
	1,8	0,35		1,6	0,39		1,8	0,26		1,8	0,34		1,7	0,33		1,6	0,23	
	1,9	0,34		1,7	0,37		1,9	0,25		1,9	0,32		1,8	0,31		1,7	0,22	
	2,0	0,31		1,8	0,35		2,0	0,25		2,0	0,31		1,9	0,30		1,8	0,22	
	2,1	0,30		1,9	0,33		2,1	0,24		2,1	0,28		2,0	0,29		1,9	0,21	
	2,2	0,28		2,0	0,32		2,2	0,22		2,2	0,27		2,1	0,28		2,0	0,21	
	2,3	0,25		2,1	0,28		2,3	0,21		2,3	0,23		2,2	0,26		2,1	0,18	
	2,4	0,22		2,2	0,25		2,4	0,20		2,4	0,22		2,3	0,21		2,2	0,16	
	2,5	0,17		2,3	0,23		2,5	0,16		2,5	0,19		2,4	0,20		2,3	0,15	
	2,6	0,16		2,4	0,22		2,6	0,14		2,6	0,17		2,5	0,19		2,4	0,14	
	2,7	0,14		2,5	0,19		2,7	0,13		2,7	0,15		2,6	0,17		2,5	0,12	
	2,8	0,11		2,6	0,18		2,8	0,10		2,8	0,15		2,7	0,14		2,6	0,11	
	2,9	0,10		2,7	0,15		2,9	0,09		2,9	0,11		2,8	0,12		2,7	0,10	
	3,0	0,07		2,8	0,13		3,0	0,07		3,0	0,07		2,9	0,10		2,8	0,09	
	3,1	0,06		2,9	0,12		3,1	0,06		3,1	0,06		3,0	0,09		2,9	0,08	
	3,2	0,05		3,0	0,11		3,2	0,05		3,2	0,04		3,1	0,08		3,0	0,07	
	3,3	0,02		3,1	0,09		3,3	0,02		3,3	0,02		3,2	0,05		3,1	0,06	
	3,4	0,00		3,2	0,07		3,4	0,01		3,4	0,00		3,3	0,02		3,2	0,05	
	3,5	0,00		3,3	0,04		3,5	0,00		3,5	0,00		3,4	0,01		3,3	0,03	
43	0,3	0,36	44	1,0	0,28	45	0,9	0,11	46	2,1	0,07							
	0,4	0,36		1,1	0,22		1,0	0,10		2,2	0,07							
	0,5	0,36		1,2	0,21		1,1	0,09		2,3	0,07							
	0,6	0,36		1,3	0,19		1,2	0,09		2,4	0,07							
	0,7	0,36		1,4	0,18		1,3	0,09		2,5	0,06							
	0,8	0,24		1,5	0,18		1,4	0,10		2,6	0,06							
	0,9	0,20		1,6	0,17		1,5	0,10		2,7	0,06							
	1,0	0,18		1,7	0,16		1,6	0,10		2,8	0,05							
	1,1	0,17		1,8	0,16		1,7	0,10		2,9	0,05							
	1,2	0,16		1,9	0,16		1,8	0,10		3,0	0,04							
	1,3	0,15		2,0	0,15		1,9	0,10		3,1	0,04							
	1,4	0,15		2,1	0,15		2,0	0,10		3,2	0,04							

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1																		
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq		Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq		Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq		Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq		Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,5	0,14			2,2	0,12			2,1	0,10			3,3	0,04				
	1,6	0,14			2,3	0,12			2,2	0,08			3,4	0,04				
	1,7	0,13			2,4	0,10			2,3	0,08			3,5	0,03				
	1,8	0,13			2,5	0,10			2,4	0,08			3,6	0,03				
	1,9	0,13			2,6	0,10			2,5	0,08			3,7	0,02				
	2,0	0,13			2,7	0,09			2,6	0,08			3,8	0,02				
	2,1	0,12			2,8	0,08			2,7	0,06			3,9	0,02				
	2,2	0,12			2,9	0,07			2,8	0,06			4,0	0,02				
	2,3	0,11			3,0	0,05			2,9	0,05			4,1	0,02				
	2,4	0,09			3,1	0,04			3,0	0,04			4,2	0,02				
	2,5	0,09			3,2	0,04			3,1	0,04			4,3	0,02				
	2,6	0,08			3,3	0,04			3,2	0,03			4,4	0,02				
	2,7	0,08			3,4	0,03			3,3	0,03			4,5	0,01				
	2,8	0,08			3,5	0,03			3,4	0,03			4,6	0,01				
	2,9	0,07			3,6	0,03			3,5	0,03			4,7	0,01				
	3,0	0,06			3,7	0,02			3,6	0,03			4,8	0,01				
	3,1	0,04			3,8	0,02			3,7	0,02			4,9	0,01				
	3,2	0,04			3,9	0,02			3,8	0,02			5,0	0,01				

Fondazione sotto lato giunto:

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI																	
IDEN	CARATTERISTICHE DI SITO					IDEN	CARATTERISTICHE DI SITO					IDEN	CARATTERISTICHE DI SITO				
Crit N.ro	Falda (m)	Affond (m)	Ricopr (m)	Pend.X (grd)	Pend.Y (Grd)	Crit N.ro	Falda (m)	Affond (m)	Ricopr (m)	Pend.X (grd)	Pend.Y (Grd)	Crit N.ro	Falda (m)	Affond (m)	Ricopr (m)	Pend.X (grd)	Pend.Y (Grd)
1	0,00	0,00	0	0		2	0,80	0,40	0	0							

GEOMETRIA TRAVI WINKLER																	
IDENTIFICATIVO						COORDINATE 3D ESTREMI ASTA WINKLER						DATI IMPRONTA					
Trave N.ro	Ast3d N.ro	Fil In.	Fil Fin	Nod3d Iniz.	Nod3d Fin.	X3dIn. (m)	Y3dIn. (m)	Z3dIn. (m)	X3dFin (m)	Y3dFin (m)	Z3dFin (m)	Xfond (m)	Yfond (m)	Zfond (m)	Bfond (m)	Lfond (m)	
1	1	1	2	1	7	0,00	0,00	1,00	0,00	8,61	1,00	0,00	4,30	-0,60	1,20	8,61	

STRATIGRAFIA TRAVI WINKLER																	
Trave N.ro	Q.t.v. (m)	Q.t.d. (m)	Q.falda (m)	Incl Grd	Kw kg/cm	Numero Strato	Sp.str. (m)	Peso Sp kg/mc	Fi' (Grd)	C' kg/cm	Cu kg/cm	Mod.El. kg/cm	Poisson	Gr.Sovr	Mod.Ed. kg/cm		
1	-1,40	-1,40		0	3,00	1	0,80	1700	29,75	0,00	0,00	100,00	0,34	1,00	60,00		
						2	0,80	1500	26,54	0,00	0,17	15,84	0,35	1,00	14,06		
						3		1820	31,66	0,00	0,00	197,00	0,32	1,00	116,00		

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.U. - A1																	
DESCRIZIONI												1					
Peso Strutturale												1,00					
Perm.Non Strutturale												1,00					

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.																	
DESCRIZIONI												1					
Peso Strutturale												1,00					
Perm.Non Strutturale												1,00					

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.																	
DESCRIZIONI												1					
Peso Strutturale												1,00					
Perm.Non Strutturale												1,00					

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.																	
DESCRIZIONI												1					
Peso Strutturale												1,00					
Perm.Non Strutturale												1,00					

RISULTANTI SOLLECITAZIONI TRAVI WINKLER - SLU																	
Trave N.ro	Combinazione N.ro		Rv (kg)		Vx (kg)		Vy (kg)		Mrx kg*cm		Mry kg*cm						
1	A1/1		33292		110		2211		125980		6454						

PARAMETRI GEOTECNICI TRAVI WINKLER - S.L.U.																	
IDENTIFICATIVO						CONDIZIONE DRENATA						NON DRENATA					
Trave N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	Fi' Grd	C' kg/cm	Mod.El kg/cm	Poisson	P base kg/cm	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cm	P base kg/cm					
1	0,80	M1	1500	26,54	0,00	15,84	0,35	0,14	51,97	93,91							

COEFFICIENTI DI PORTANZA TRAVI WINKLER - CONDIZIONI DRENATE - S.L.U.																					
Trave Nro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Igk Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento		
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig
1	23,15	12,56	13,55	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,92	0,93	0,86	1,22	1,20	1,00	1,08	1,07	0,94	0,75	0,78	0,78

CARICO LIMITE TRAVI WINKLER - S.L.U.														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Trave N.ro	Asta3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
1	1	A1/1	1,20	8,53	1500	105,4			33,3	3,16	3,16	0,33	1,03	OK

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE																	
IDENTIFICATIVO					RISULTATI												
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale					
A1 / 1	TRAVE	1	33,29	0,454	0,00	10,208	15,12	2,21	OK	15,12	2,21	OK					

CEDIMENTI ELASTICI ED EDOMETRICI															
Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm	Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm
1	Rare 1	0,06	0,08	2	Rare 1	0,06	0,08	3	Rare 1	0,91	1,06	4	Rare 1	2,08	2,39
	Freq 1	0,06	0,08		Freq 1	0,06	0,08		Freq 1	0,91	1,06		Freq 1	2,08	2,39
	Perm 1	0,06	0,08		Perm 1	0,06	0,08		Perm 1	0,91	1,06		Perm 1	2,08	2,39
	MAX.	0,06	0,08		MAX.	0,06	0,08		MAX.	0,91	1,06		MAX.	2,08	2,39
5	Rare 1	2,60	2,99	6	Rare 1	2,17	2,49	7	Rare 1	1,00	1,16				
	Freq 1	2,60	2,99		Freq 1	2,17	2,49		Freq 1	1,00	1,16				
	Perm 1	2,60	2,99		Perm 1	2,17	2,49		Perm 1	1,00	1,16				
	MAX.	2,60	2,99		MAX.	2,17	2,49		MAX.	1,00	1,16				

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1																		
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro
1	0,3	0,01	2	0,3	0,02	3	-0,6	0,19	4	-0,6	0,46	5	-0,6	0,58	6	-0,6	0,48	
	0,4	0,01		0,4	0,01		-0,5	0,19		-0,5	0,45		-0,5	0,57		-0,5	0,47	
	0,5	0,01		0,5	0,01		-0,4	0,19		-0,4	0,44		-0,4	0,55		-0,4	0,46	
	0,6	0,01		0,6	0,01		-0,3	0,18		-0,3	0,42		-0,3	0,53		-0,3	0,44	
	0,7	0,01		0,7	0,01		-0,2	0,17		-0,2	0,40		-0,2	0,50		-0,2	0,41	
	0,8	0,01		0,8	0,02		-0,1	0,16		-0,1	0,37		-0,1	0,46		-0,1	0,39	
	0,9	0,01		0,9	0,01		0,0	0,15		0,0	0,35		0,0	0,43		0,0	0,36	
	1,0	0,01		1,0	0,01		0,1	0,14		0,1	0,32		0,1	0,40		0,1	0,33	
	1,1	0,01		1,1	0,01		0,2	0,12		0,2	0,26		0,2	0,33		0,2	0,27	
	1,2	0,01		1,2	0,01		0,3	0,11		0,3	0,24		0,3	0,30		0,3	0,25	
	1,3	0,01		1,3	0,01		0,4	0,08		0,4	0,16		0,4	0,20		0,4	0,17	
	1,4	0,01		1,4	0,01		0,5	0,07		0,5	0,13		0,5	0,17		0,5	0,14	
	1,5	0,01		1,5	0,01		0,6	0,03		0,6	0,05		0,6	0,06		0,6	0,05	
	1,6	0,01		1,6	0,01		0,7	0,03		0,7	0,04		0,7	0,05		0,7	0,04	
	1,7	0,01		1,7	0,01		0,8	0,03		0,8	0,04		0,8	0,05		0,8	0,04	
	1,8	0,01		1,8	0,01		0,9	0,02		0,9	0,03		0,9	0,04		0,9	0,03	
	1,9	0,01		1,9	0,01		1,0	0,02		1,0	0,03		1,0	0,03		1,0	0,03	
	2,0	0,01		2,0	0,01		1,1	0,02		1,1	0,03		1,1	0,03		1,1	0,03	
	2,1	0,01		2,1	0,01		1,2	0,02		1,2	0,02		1,2	0,03		1,2	0,02	
	2,2	0,01		2,2	0,01		1,3	0,02		1,3	0,02		1,3	0,03		1,3	0,02	
	2,3	0,01		2,3	0,01		1,4	0,02		1,4	0,02		1,4	0,02		1,4	0,02	
	2,4	0,01		2,4	0,01		1,5	0,02		1,5	0,02		1,5	0,02		1,5	0,02	
	2,5	0,01		2,5	0,01		1,6	0,02		1,6	0,02		1,6	0,02		1,6	0,02	
	2,6	0,01		2,6	0,01		1,7	0,02		1,7	0,01		1,7	0,01		1,7	0,01	
	2,7	0,01		2,7	0,01		1,8	0,02		1,8	0,01		1,8	0,01		1,8	0,01	
	2,8	0,01		2,8	0,01		1,9	0,01		1,9	0,01		1,9	0,01		1,9	0,01	
	2,9	0,01		2,9	0,01		2,0	0,01		2,0	0,01		2,0	0,01		2,0	0,01	
	3,0	0,01		3,0	0,01		2,1	0,01		2,1	0,01		2,1	0,01		2,1	0,01	
	3,1	0,01		3,1	0,01		2,2	0,01		2,2	0,01		2,2	0,01		2,2	0,01	
	3,2	0,01		3,2	0,01		2,3	0,01		2,3	0,01		2,3	0,01		2,3	0,01	
7	-0,6	0,21																
	-0,5	0,21																
	-0,4	0,21																
	-0,3	0,20																
	-0,2	0,19																
	-0,1	0,18																
	0,0	0,17																
	0,1	0,16																
	0,2	0,13																
	0,3	0,12																
	0,4	0,08																
	0,5	0,07																
	0,6	0,03																
	0,7	0,03																
	0,8	0,03																
	0,9	0,03																
	1,0	0,02																
	1,1	0,02																
	1,2	0,02																
	1,3	0,02																
	1,4	0,02																
	1,5	0,02																
	1,6	0,02																
	1,7	0,02																
	1,8	0,02																
	1,9	0,01																
	2,0	0,01																
	2,1	0,01																
	2,2	0,01																
	2,3	0,01																

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1																		
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro
1	0,3	0,01	2	0,3	0,02	3	-0,6	0,19	4	-0,6	0,46	5	-0,6	0,58	6	-0,6	0,48	
	0,4	0,01		0,4	0,01		-0,5	0,19		-0,5	0,45		-0,5	0,57		-0,5	0,47	
	0,5	0,01		0,5	0,01		-0,4	0,19		-0,4	0,44		-0,4	0,55		-0,4	0,46	
	0,6	0,01		0,6	0,01		-0,3	0,18		-0,3	0,42		-0,3	0,53		-0,3	0,44	
	0,7	0,01		0,7	0,01		-0,2	0,17		-0,2	0,40		-0,2	0,50		-0,2	0,41	
	0,8	0,01		0,8	0,02		-0,1	0,16		-0,1	0,37		-0,1	0,46		-0,1	0,39	
	0,9	0,01		0,9	0,01		0,0	0,15		0,0	0,35		0,0	0,43		0,0	0,36	
	1,0	0,01		1,0	0,01		0,1	0,14		0,1	0,32		0,1	0,40		0,1	0,33	

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1																		
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro
	1,1	0,01		1,1	0,01		0,2	0,12		0,2	0,26		0,2	0,33		0,2	0,27	
	1,2	0,01		1,2	0,01		0,3	0,11		0,3	0,24		0,3	0,30		0,3	0,25	
	1,3	0,01		1,3	0,01		0,4	0,08		0,4	0,16		0,4	0,20		0,4	0,17	
	1,4	0,01		1,4	0,01		0,5	0,07		0,5	0,13		0,5	0,17		0,5	0,14	
	1,5	0,01		1,5	0,01		0,6	0,03		0,6	0,05		0,6	0,06		0,6	0,05	
	1,6	0,01		1,6	0,01		0,7	0,03		0,7	0,04		0,7	0,05		0,7	0,04	
	1,7	0,01		1,7	0,01		0,8	0,03		0,8	0,04		0,8	0,05		0,8	0,04	
	1,8	0,01		1,8	0,01		0,9	0,02		0,9	0,03		0,9	0,04		0,9	0,03	
	1,9	0,01		1,9	0,01		1,0	0,02		1,0	0,03		1,0	0,03		1,0	0,03	
	2,0	0,01		2,0	0,01		1,1	0,02		1,1	0,03		1,1	0,03		1,1	0,03	
	2,1	0,01		2,1	0,01		1,2	0,02		1,2	0,02		1,2	0,03		1,2	0,02	
	2,2	0,01		2,2	0,01		1,3	0,02		1,3	0,02		1,3	0,03		1,3	0,02	
	2,3	0,01		2,3	0,01		1,4	0,02		1,4	0,02		1,4	0,02		1,4	0,02	
	2,4	0,01		2,4	0,01		1,5	0,02		1,5	0,02		1,5	0,02		1,5	0,02	
	2,5	0,01		2,5	0,01		1,6	0,02		1,6	0,02		1,6	0,02		1,6	0,02	
	2,6	0,01		2,6	0,01		1,7	0,02		1,7	0,01		1,7	0,01		1,7	0,01	
	2,7	0,01		2,7	0,01		1,8	0,02		1,8	0,01		1,8	0,01		1,8	0,01	
	2,8	0,01		2,8	0,01		1,9	0,01		1,9	0,01		1,9	0,01		1,9	0,01	
	2,9	0,01		2,9	0,01		2,0	0,01		2,0	0,01		2,0	0,01		2,0	0,01	
	3,0	0,01		3,0	0,01		2,1	0,01		2,1	0,01		2,1	0,01		2,1	0,01	
	3,1	0,01		3,1	0,01		2,2	0,01		2,2	0,01		2,2	0,01		2,2	0,01	
	3,2	0,01		3,2	0,01		2,3	0,01		2,3	0,01		2,3	0,01		2,3	0,01	
7	-0,6	0,21																
	-0,5	0,21																
	-0,4	0,21																
	-0,3	0,20																
	-0,2	0,19																
	-0,1	0,18																
	0,0	0,17																
	0,1	0,16																
	0,2	0,13																
	0,3	0,12																
	0,4	0,08																
	0,5	0,07																
	0,6	0,03																
	0,7	0,03																
	0,8	0,03																
	0,9	0,03																
	1,0	0,02																
	1,1	0,02																
	1,2	0,02																
	1,3	0,02																
	1,4	0,02																
	1,5	0,02																
	1,6	0,02																
	1,7	0,02																
	1,8	0,02																
	1,9	0,01																
	2,0	0,01																
	2,1	0,01																
	2,2	0,01																
	2,3	0,01																

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1																		
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro
1	0,3	0,01	2	0,3	0,02	3	-0,6	0,19	4	-0,6	0,46	5	-0,6	0,58	6	-0,6	0,48	
	0,4	0,01		0,4	0,01		-0,5	0,19		-0,5	0,45		-0,5	0,57		-0,5	0,47	
	0,5	0,01		0,5	0,01		-0,4	0,19		-0,4	0,44		-0,4	0,55		-0,4	0,46	
	0,6	0,01		0,6	0,01		-0,3	0,18		-0,3	0,42		-0,3	0,53		-0,3	0,44	
	0,7	0,01		0,7	0,01		-0,2	0,17		-0,2	0,40		-0,2	0,50		-0,2	0,41	
	0,8	0,01		0,8	0,02		-0,1	0,16		-0,1	0,37		-0,1	0,46		-0,1	0,39	
	0,9	0,01		0,9	0,01		0,0	0,15		0,0	0,35		0,0	0,43		0,0	0,36	
	1,0	0,01		1,0	0,01		0,1	0,14		0,1	0,32		0,1	0,40		0,1	0,33	
	1,1	0,01		1,1	0,01		0,2	0,12		0,2	0,26		0,2	0,33		0,2	0,27	
	1,2	0,01		1,2	0,01		0,3	0,11		0,3	0,24		0,3	0,30		0,3	0,25	
	1,3	0,01		1,3	0,01		0,4	0,08		0,4	0,16		0,4	0,20		0,4	0,17	
	1,4	0,01		1,4	0,01		0,5	0,07		0,5	0,13		0,5	0,17		0,5	0,14	
	1,5	0,01		1,5	0,01		0,6	0,03		0,6	0,05		0,6	0,06		0,6	0,05	
	1,6	0,01		1,6	0,01		0,7	0,03		0,7	0,04		0,7	0,05		0,7	0,04	
	1,7	0,01		1,7	0,01		0,8	0,03		0,8	0,04		0,8	0,05		0,8	0,04	
	1,8	0,01		1,8	0,01		0,9	0,02		0,9	0,03		0,9	0,04		0,9	0,03	
	1,9	0,01		1,9	0,01		1,0	0,02		1,0	0,03		1,0	0,03		1,0	0,03	
	2,0	0,01		2,0	0,01		1,1	0,02		1,1	0,03		1,1	0,03		1,1	0,03	
	2,1	0,01		2,1	0,01		1,2	0,02		1,2	0,02		1,2	0,03		1,2	0,02	
	2,2	0,01		2,2	0,01		1,3	0,02		1,3	0,02		1,3	0,03		1,3	0,02	
	2,3	0,01		2,3	0,01		1,4	0,02		1,4	0,02		1,4	0,02		1,4	0,02	
	2,4	0,01		2,4	0,01		1,5	0,02		1,5	0,02		1,5	0,02		1,5	0,02	
	2,5	0,01		2,5	0,01		1,6	0,02		1,6	0,02		1,6	0,02		1,6	0,02	
	2,6	0,01		2,6	0,01		1,7	0,02		1,7	0,01		1,7	0,01		1,7	0,01	
	2,7	0,01		2,7	0,01		1,8	0,02		1,8	0,01		1,8	0,01		1,8	0,01	
	2,8	0,01		2,8	0,01		1,9	0,01		1,9	0,01		1,9	0,01		1,9	0,01	
	2,9	0,01		2,9	0,01		2,0	0,01		2,0	0,01		2,0	0,01		2,0	0,01	
	3,0	0,01		3,0	0,01		2,1	0,01		2,1	0,01		2,1	0,01		2,1	0,01	
	3,1	0,01		3,1	0,01		2,2	0,01		2,2	0,01		2,2	0,01		2,2	0,01	
	3,2	0,01		3,2	0,01		2,3	0,01		2,3	0,01		2,3	0,01		2,3	0,01	

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1																		
Filo	Quota	Tens.		Filo	Quota	Tens.		Filo	Quota	Tens.		Filo	Quota	Tens.		Filo	Quota	Tens.
N.ro	m	kg/cmq		N.ro	m	kg/cmq		N.ro	m	kg/cmq		N.ro	m	kg/cmq		N.ro	m	kg/cmq
7	-0,6	0,21																
	-0,5	0,21																
	-0,4	0,21																
	-0,3	0,20																
	-0,2	0,19																
	-0,1	0,18																
	0,0	0,17																
	0,1	0,16																
	0,2	0,13																
	0,3	0,12																
	0,4	0,08																
	0,5	0,07																
	0,6	0,03																
	0,7	0,03																
	0,8	0,03																
	0,9	0,03																
	1,0	0,02																
	1,1	0,02																
	1,2	0,02																
	1,3	0,02																
	1,4	0,02																
	1,5	0,02																
	1,6	0,02																
	1,7	0,02																
	1,8	0,02																
	1,9	0,01																
	2,0	0,01																
	2,1	0,01																
	2,2	0,01																
	2,3	0,01																