



**U R B A N I S T I C A E A R C H I T E T T U R A**  
Architetto-Urbanista  
Via B. Croce n. 5  
Ida Nicolina Fagnilli  
66040 Quadri (CH)



**REGIONE ABRUZZO**  
**COMUNE DI QUADRI**  
PROVINCIA DI CHIETI



**TITOLO DEL PROGETTO:**

**RICHIESTA DI FINANZIAMENTO AI SENSI DELLA LEGGE  
9/08/2013, N. 98, DI CONVERSIONE , CON MODIFICHE,  
DEL D.L. 21/06/2013, N. 69 RECANTE DISPOSIZIONI  
URGENTI PER IL RILANCIO DELL'ECONOMIA**

**INTERVENTO DI MESSA IN SICUREZZA  
DELL'EDIFICIO SCOLASTICO SEDE DELL'ISTITUTO  
COMPENSIVO "B. CROCE" DI QUADRI**

**PROGETTO ESECUTIVO**

**ALLEGATO N°:**

**TABULATI DI CALCOLO  
ANTE E POST OPERAM**

**PROGETTAZIONE:**

**ARCH. IDA NICOLINA FAGNILLI**  


**DIREZIONE LAVORI :**

**ING. GIUSEPPE SANTILLI**

**IL COMMITTENTE:**

**COMUNE DI QUADRI**

**VISTI E AUTORIZZAZIONE:**

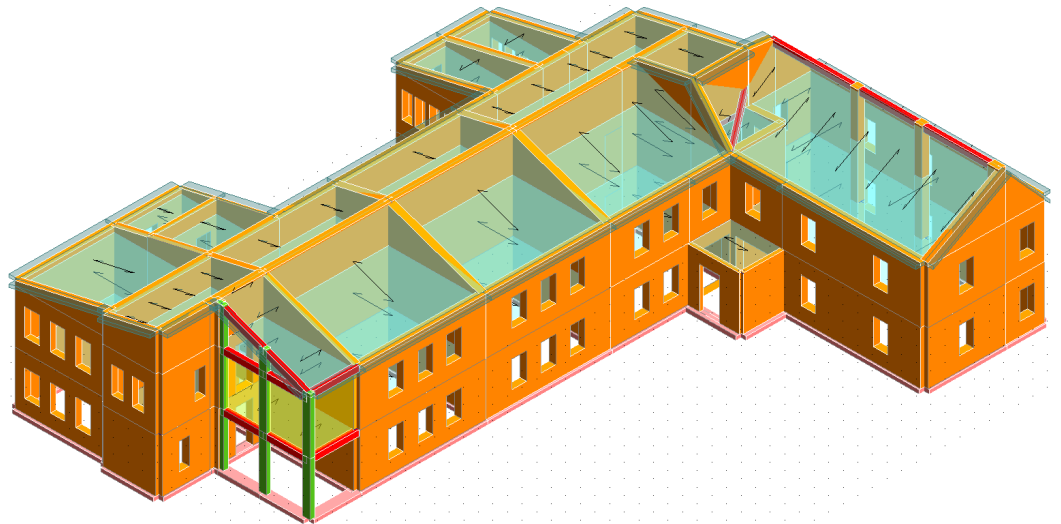
VIA B. CROCE N. 5  
TEL&FAX 0872/945452 349 8383218

IDANICOLINAFAGNILLI@VIRGILIO.IT

# **TABULATI DI CALCOLO ANTE OPERAM**

**OGGETTO:**

**Adeguamento Sismico Edificio Scolastico  
Via della Stazione**



**Schema Strutturale**

**COMMITTENTE:**

**COMUNE DI QUADRI**

**Progettista**  
**Arch. Ida Nicolina Fagnilli**

**Direttore dei Lavori**  
**Ing. Giuseppe Santilli**

## **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. 14/01/2008 pubblicato nel suppl. 30 G.U. 29 del 4/02/2008, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 2 Febbraio 2009, n. 617 “*Istruzioni per l'applicazione delle nuove 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 rigidità 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 rigidità 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  $\geq 12$  mm;

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

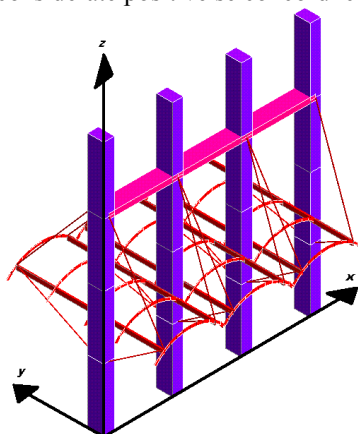
In zona sismica l'armatura longitudinale è almeno pari all'1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento è non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:

- 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

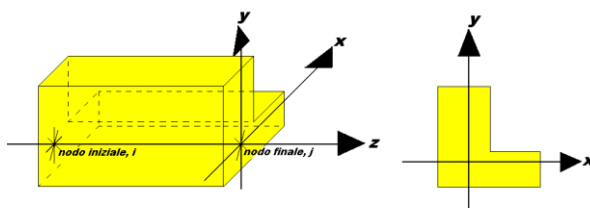
### 1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

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:



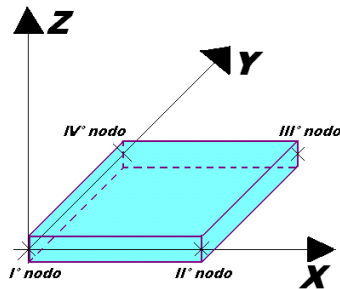
### 2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

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 mezzzeria 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 seguenti coefficiente:

$$m = 6 \cdot e / t$$

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

$$l = (\alpha \cdot h) / t$$

Essendo  $\alpha$  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 $m = 6 \cdot e / t$				
	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 nessuna 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:

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

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 del *D.M. 2008*.

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<sub>d</sub>**. 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 N**.

## □ VERIFICA ELEMENTI IN MURATURA PER SISMA PARALLELO

Viene svolta la verifica per ciascun muro per le azioni ottenute mediante l'analisi sismica globale combinate con le azioni verticali e tenendo in conto la contemporaneità dei due sismi ortogonali come previsto dalla norma. Le verifiche verranno condotte sia agli SLV che agli SLD utilizzando gli spettri del *D.M.2008* punto 3.2.1, le azioni sismiche verranno combinate come previsto al punto 3.2.4.

L'analisi sismica potrà essere di tipo statica equivalente o dinamica modale utilizzando lo spettro di progetto ridotto tramite il fattore di struttura definito per le strutture in muratura al punto 7.8.1.3 del *D.M.2008*.

Il modello di calcolo sarà costituito da elementi verticali continui e da fasce di piano schematizzate come elementi travi, per il calcolo delle rigidezze si farà riferimento ai valori fessurati pari al 50% della rigidezza della sezione integra. Le fasce di piano saranno considerate incernierate ai maschi murari se non presenti elementi capaci di resistere a trazione quali tiranti e catene. Le pareti verticali saranno verificate a flessione ed a taglio utilizzando per il calcolo dei valori resistenti le formule previste nel paragrafo 7.8.2.2 del *D.M.2008*.

Per le strutture in muratura esistenti è possibile utilizzare come modo di collasso a taglio quello previsto al punto C8.7.1.5 della *Circolare 2 febbraio 2009, n. 617* in alternativa o in aggiunta al modo previsto al punto 7.8.2.2 del *D.M.2008*.

Ai soli fini del calcolo di vulnerabilità è inoltre previsto di calcolare la PGA limite con il metodo di livello 1 previsto nel *D.M. 21/10/03*. Tale verifica è valida solo per gli scopi previsti dal *D.M. 21/10/03* e non può essere utilizzato per la progettazione degli interventi sia di adeguamento che miglioramento.

Per il calcolo dei valori resistenti del materiale si terrà in conto inoltre del fattore di confidenza come definito al punto 8.5.4 del *D.M.2008* ed alla *Circolare 2 febbraio 2009, n. 617* capitolo C8A.1, sia per le verifiche sismiche che quelle statiche.

## □ VERIFICA MECCANISMI LOCALI DI COLLASSO PER LA MURATURA

La verifica è effettuata in base al punto 8.7.1 del *D.M.2008*, secondo le direttive previste dalla *Circolare 2 febbraio 2009* al capitolo C8A.4 e 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 **a<sub>0</sub><sup>\*</sup>** soddisfi ciascuna delle seguenti disequazioni:

$$a_0^* \geq a_g(PVR) S / q$$

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

dove:

$a_g$  = accelerazione sismica al suolo, funzione di  $P_{VR}$ , cioè della probabilità  $P$  di superamento dello stato limite di salvaguarda della vita (pari al 10%) e della vita di riferimento  $VR$  della struttura come definiti punto 3.2 del *D.M.2008*;  
 $S$  = prodotto del coefficiente di amplificazione stratigrafica e del coefficiente di amplificazione topografica, come definiti al punto 3.2.3.2.1 del *D.M.2008*;  
 $q$  = il fattore di struttura, che si è posto pari a 2;  
 $S_e$  = spettro elastico, come definito al punto 3.2.3.2.1 del *D.M.2008*, funzione del periodo  $T_1$ , 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  $g = 3N / (2N + 1)$ , 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 C8A.4.2.2 della *Circolare 2009*;  
 $FC$  = 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 metà 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.

## ● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'archivio shell.

<b>Sezione N.ro</b>	: Numero identificativo dell'archivio sezioni (dal numero 601 in poi)
<b>Spessore</b>	: Spessore dell'elemento
<b>Base foro</b>	: Base di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente)
<b>Altezza foro</b>	: Altezza di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente)
<b>Codice</b>	: Codice identificativo della posizione del foro (1 = al centro; 0 = qualunque posizione)
<b>Ascissa foro</b>	: Ascissa dello spigolo inferiore sinistro del foro
<b>Ordinata foro</b>	: Ordinata dello spigolo inferiore sinistro del foro
<b>Tipo mater.</b>	: Numero di archivio dei materiali shell
<b>Tipo elem.</b>	: Schematizzazione dell'elemento a livello di calcolo:  0 = Lastra – Piastra 1 = Lastra 2 = Piastra

## ● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input dei fili fissi:

- **Filo** : Numero del filo fisso in pianta.
- **Ascissa** : Ascissa.
- **Ordinata** : Ordinata.

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input delle quote di piano:

- **Quota** : Numero identificativo della quota del piano.
- **Altezza** : Altezza dallo spiccatto di fondazione.
- **Tipologia** : Le tipologie previste sono due:

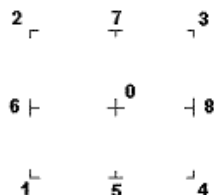
**0 = Piano sismico**, ovvero piano che è sede di massa, sia strutturale che portata, che deve essere considerata ai fini del calcolo sismico. Tutti i nodi a questa quota hanno gli spostamenti orizzontali legati dalla relazione di impalcato rigido.

**1 = Interpiano**, ovvero quota intermedia che ha rilevanza ai fini della geometria strutturale ma la cui massa non viene considerata a questa quota ai fini sismici. I nodi a questa quota hanno spostamenti orizzontali indipendenti.



Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di input dei pilastri.

- Filo** : Numero del filo fisso in pianta su cui insiste il pilastro  
**Sez.** : Numero di archivio della sezione del pilastro  
**Tipologia** : Descrive le seguenti grandezze:  
a) La forma attraverso le sigle 'Rett.'=rettangolare; 'a T'; 'ad I'; 'a C'; 'Circ.=circolare; 'Polig.'=poligonale  
b) Gli ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza  
**Magrone** : Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler  
**Ang.** : Angolo di rotazione della sezione. L'angolo e' positivo se antiorario  
**Codice** : Individua il posizionamento del filo fisso nella sezione. Per la sezione rettangolare valgono i seguenti codici di spigolo:



Il codice zero, che è inizialmente associato al centro pilastro, permette anche degli scostamenti imposti esplicitamente del filo fisso dal centro del pilastro

- dx** : Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse X in pianta  
**dy** : Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse Y in pianta  
**Crit.N.ro** : Numero identificativo del criterio di progetto associato al pilastro

Nel caso di vincoli particolari (situazione diversa dal doppio incastro), segue un'ulteriore tabulato relativo ai vincoli, le cui sigle hanno il seguente significato:

**Codice:** Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

**I** = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

Il reale funzionamento dei vincoli (da intendersi come vincoli interni tra asta e nodo) è esplicitato dai successivi dati:

- Tx, Ty, Tz** : Valori delle rigidezze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione mutua tra pilastro e nodo è impedita (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale traslazione reciproca (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo del pilastro (traslazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà una forza, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidezza per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero) (fattore di connessione) il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse del pilastro.
- Rx, Ry, Rz** : Valori delle rigidezze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione mutua tra pilastro e nodo è impedita (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento nella direzione della sconnessione inserita di valore pari alla rigidezza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero) (fattore di connessione) il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse del pilastro.

## **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di input delle travi:

<b>Trave</b>	: Numero identificativo della trave alla quota in esame
<b>Sez.</b>	: Numero di archivio della sezione della trave. Se il numero sezione è superiore a 600, si tratta di setto di altezza pari all'interpiano e di cui nei successivi dati viene specificato il solo spessore
<b>Base x Alt.</b>	: Ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza
<b>Magrone</b>	: Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler
<b>Ang.</b>	: Angolo di rotazione della sezione attorno all'asse
<b>Filo in.</b>	: Numero del filo fisso iniziale della trave
<b>Filo fin.</b>	: Numero del filo fisso finale della trave
<b>Quota in.</b>	: Quota dell'estremo iniziale della trave
<b>Quota fin.</b>	: Quota dell'estremo finale della trave
<b>dx in</b>	: Scostamento in direzione X del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
<b>dx f</b>	: Scostamento in direzione X del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento
<b>dy in</b>	: Scostamento in direzione Y del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
<b>dy f</b>	: Scostamento in direzione Y del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento
<b>Pann.</b>	: Carico sulla trave dovuto a pannelli di solai.
<b>Tamp.</b>	: Carico sulla trave dovuto a tamponature
<b>Ball.</b>	: Carico sulla trave dovuto a ballatoi
<b>Espl.</b>	: Carico sulla trave imposto dal progettista
<b>Tot.</b>	: Totale dei carichi verticali precedenti
<b>Torc.</b>	: Momento torcente distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
<b>Orizz.</b>	: Carico orizzontale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
<b>Assia.</b>	: Carico assiale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
<b>Ali.</b>	: Aliquota media pesata dei carichi accidentali per la determinazione della massa sismica
<b>Crit.N.ro</b>	: Numero identificativo del criterio di progetto associato alla trave

Nel caso di vincoli particolari (situazione diversa dal doppio incastro), segue un'ulteriore tabulato relativo ai vincoli, le cui sigle hanno il seguente significato:

**Codice:** Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

**I** = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

Il reale funzionamento dei vincoli (da intendersi come vincoli interni tra asta e nodo) è esplicitato dai successivi dati:

<b>Tx, Ty, Tz</b>	: Valori delle rigidezze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale traslazione reciproca (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (traslazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà una forza, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidezza per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.
<b>Rx, Ry, Rz</b>	: Valori delle rigidezze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidezza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in

*automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi  $X$  e  $Y$  sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre  $Z$  è parallelo all'asse della trave.*

## ARCHIVIO SEZIONI SHELLS

Sezione N.ro	Spessore cm	Tipo Mater.	Tipo Elemento (descrizione)
601	40	2	LASTRA-PIASTRA
602	45	2	LASTRA-PIASTRA
603	30	2	LASTRA-PIASTRA
604	25	2	LASTRA-PIASTRA
605	50	2	LASTRA-PIASTRA
606	40	3	LASTRA-PIASTRA
607	50	4	LASTRA-PIASTRA
608	50	2	LASTRA-PIASTRA
609	40	2	LASTRA-PIASTRA
610	50	2	LASTRA-PIASTRA
611	50	5	LASTRA-PIASTRA

## ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO

Car. N.ro	Peso Strut kg/mq	Perman. NONstru kg/mq	Varia bile kg/mq	Neve kg/mq	Destinaz. d'Uso	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Anal Car. N.ro	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO
1	400	150	400	0	Categ. C	0,7	0,7	0,6		scale
2	320	250	400	0	Categ. C	0,7	0,7	0,6		Solaio interno
3	150	50	0	0	Categ. C	0,7	0,7	0,6		Tamponature esterne
4	300	100	0	199	Categ. H	0,0	0,0	0,0		COPERTURA IN CA
5	180	0	50	0	Categ. C	0,7	0,7	0,6		Solaio sottotetto

## DATI GENERALI DI STRUTTURA

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	40,72	Altezza edificio (m)	10,30
Massima dimens. dir. Y (m)	29,89	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	TERZA
Longitudine Est (Grd)	14,28954	Latitudine Nord (Grd)	41,92607
Categoria Suolo	C	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000
Sistema Costruttivo Dir.1	Muratura	Sistema Costruttivo Dir.2	Muratura
Regolarita' in Altezza	NO(KR=.8)	Regolarita' in Pianta	NO
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	ASSENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.O.			
Probabilita' Pvr	0,81	Periodo di Ritorno Anni	45,00
Accelerazione Ag/g	0,07	Periodo T'c (sec.)	0,30
Fo	2,42	Fv	0,87
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,50	Periodo TB (sec.)	0,16
Periodo TC (sec.)	0,47	Periodo TD (sec.)	1,88
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	75,00
Accelerazione Ag/g	0,09	Periodo T'c (sec.)	0,32
Fo	2,44	Fv	0,98
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,50	Periodo TB (sec.)	0,16
Periodo TC (sec.)	0,49	Periodo TD (sec.)	1,95
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	712,00
Accelerazione Ag/g	0,22	Periodo T'c (sec.)	0,39
Fo	2,45	Fv	1,53
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,38	Periodo TB (sec.)	0,19
Periodo TC (sec.)	0,56	Periodo TD (sec.)	2,46
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.C.			
Probabilita' Pvr	0,05	Periodo di Ritorno Anni	1462,00
Accelerazione Ag/g	0,28	Periodo T'c (sec.)	0,41
Fo	2,44	Fv	1,73
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,30	Periodo TB (sec.)	0,19
Periodo TC (sec.)	0,57	Periodo TD (sec.)	2,70
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO MURATURA - D I R. 1			

Sistema Strutturale	Ordinaria	AlfaU/Alfa1	1,80
Fattore di struttura 'q'	2,10		
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO MURATURA - D I R. 2			
Sistema Strutturale	Ordinaria	AlfaU/Alfa1	1,80
Fattore di struttura 'q'	2,10		
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			
Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50
Muratura azioni sismiche	2,00	Muratura azioni statiche	2,00
Legno per comb. eccez.	1,00	Legno per comb. fondament.:	1,30
Livello conoscenza	LC2		
FRP Collasso Tipo 'A'	1,10	FRP Delaminazione Tipo 'A'	1,20
FRP Collasso Tipo 'B'	1,25	FRP Delaminazione Tipo 'B'	1,50
FRP Resist. Press/Fless	1,00	FRP Resist. Taglio/Torsione	1,20
FRP Resist. Confinamento	1,10		

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
DATI DI CALCOLO PER AZIONE VENTO			
Zona Geografica	3	Altitudine s.l.m. (m)	670,00
Distanza dalla costa (km)	60,00	Tempo di Ritorno (anni)	50,00
Classe di Rugosita'	A	Coefficiente Topografico	1,00
Coefficiente dinamico	1,00	Coefficiente di attrito	0,02
Velocita' di riferim. (m/s)	30,42	Pressione di riferim.(kg/mq)	57,84
Categoria di Esposizione	V		
La costruzione ha (o puo' anche avere in condizioni eccezionali) una parete con aperture di superficie minore di 1/3 di quella totale.			
Il calcolo delle azioni del vento e' effettuato in base al punto 3.3 del D.M. 2008 e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 26/12/2009			
DATI DI CALCOLO PER AZIONE NEVE			
Zona Geografica	II	Coefficiente Termico	1,00
Altitudine sito s.l.m. (m)	670	Coefficiente di forma	0,80
Tipo di Esposizione	Normale	Coefficiente di esposizione	1,00
Carico di riferimento kg/mq	249	Carico neve di calcolo kg/mq	199,00
Il calcolo della neve e' effettuato in base al punto 3.4 del D.M. 2008 e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 26/02/2008			

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI							
	Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
	1	3,27	37,82		2	9,90	37,82
	3	14,40	37,82		4	14,40	35,37
	5	9,90	35,37		6	14,40	31,28
	7	9,90	31,28		8	3,27	31,28
	9	2,78	31,28		10	2,78	27,68
	11	9,90	27,68		12	6,04	27,68
	13	18,51	27,68		14	18,51	31,28
	15	27,04	27,68		16	27,04	31,28
	17	35,50	27,68		18	39,03	27,68
	19	39,03	31,28		20	35,50	31,28
	21	34,29	31,28		22	32,47	31,28
	23	29,34	31,28		24	29,34	37,72
	25	32,47	37,72		26	35,50	37,72
	27	39,03	23,73		28	43,50	23,73
	29	43,50	7,93		30	40,82	7,93
	31	35,50	7,93		32	35,50	17,43
	33	35,50	21,20		34	39,03	21,20
	35	40,82	17,58		36	40,82	18,08

# COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
37	40,82	13,68		38	40,82	13,18
39	40,82	8,68		40	32,45	17,43
41	32,45	21,20		42	27,04	21,20
43	18,51	21,20		44	9,88	21,20
45	6,59	21,20		46	6,59	24,20
47	6,59	27,13		48	6,59	27,68
49	34,29	27,68		50	35,50	23,73
51	40,82	23,73		52	14,40	27,68
53	29,34	27,68		54	22,39	31,28
55	22,39	27,68				

## QUOTE PIANI SISMICI ED INTERPIANI

Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.	Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.
0	0,00	Piano Terra			1	3,60	Piano sismico	NO	NO
2	7,20	Piano sismico	NO	NO	3	10,50	Piano sismico Interpiano	NO	NO

## PILASTRI IN C.A. QUOTA 3.6 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia (cm)	Magrone (cm)	Ang. (Grd)	Cod.	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
6	5	Rett. 40,00 x 40,00	0,0	0,00	7	0,00	-20,00	3	SismoResist.
23	5	Rett. 40,00 x 40,00	0,0	0,00	7	0,00	-20,00	3	SismoResist.
45	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
46	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
47	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
52	5	Rett. 40,00 x 40,00	0,0	0,00	5	0,00	20,00	3	SismoResist.
53	5	Rett. 40,00 x 40,00	0,0	0,00	5	0,00	20,00	3	SismoResist.
54	5	Rett. 40,00 x 40,00	0,0	0,00	7	0,00	-20,00	3	SismoResist.
55	5	Rett. 40,00 x 40,00	0,0	0,00	5	0,00	20,00	3	SismoResist.

## PILASTRI IN C.A. QUOTA 7.2 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia (cm)	Magrone (cm)	Ang. (Grd)	Cod.	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
45	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
46	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
47	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.

## PILASTRI IN C.A. QUOTA 10.5 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia (cm)	Magrone (cm)	Ang. (Grd)	Cod.	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
45	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
46	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
47	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.

## TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 0 m

		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo		
1	10	Tel.SismoRes.	0	8	1	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
2	10	Tel.SismoRes.	0	1	2	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
3	10	Tel.SismoRes.	0	2	5	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
4	10	Tel.SismoRes.	0	5	4	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
5	10	Tel.SismoRes.	0	3	4	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
6	10	Tel.SismoRes.	0	9	8	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
7	10	Tel.SismoRes.	0	8	7	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
8	10	Tel.SismoRes.	0	18	17	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	1321	0	0	0	1321	0	0	0	60	2	2		
9	10	Tel.SismoRes.	0	13	43	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
10	10	Tel.SismoRes.	0	15	42	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
11	10	Tel.SismoRes.	0	41	42	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
12	10	Tel.SismoRes.	0	44	11	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
13	10	Tel.SismoRes.	0	17	50	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
14	10	Tel.SismoRes.	0	2	3	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
15	10	Tel.SismoRes.	0	5	7	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
16	10	Tel.SismoRes.	0	4	6	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
17	10	Tel.SismoRes.	0	6	14	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
18	10	Tel.SismoRes.	0	7	6	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
19	10	Tel.SismoRes.	0	14	54	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
20	10	Tel.SismoRes.	0	16	23	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
21	10	Tel.SismoRes.	0	20	19	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
22	10	Tel.SismoRes.	0	21	20	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
23	10	Tel.SismoRes.	0	22	21	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
24	10	Tel.SismoRes.	0	23	22	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
25	10	Tel.SismoRes.	0	11	48	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		





SETTI ALLA QUOTA 3.6 m																											
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI										PRESSIONI		RINFORZI MUR		
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm	
32	602	45	33	34	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1321	0	0	0	1321	0	0	0	60	0	0				
33	605	50	28	51	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
34	605	50	27	18	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
35	605	50	18	19	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	2207	0	0	0	2207	0	0	0	60	0	0				
36	605	50	28	29	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	3689	0	0	0	3689	0	0	0	60	0	0				
37	605	50	29	30	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
38	605	50	31	32	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	3963	0	0	0	3963	0	0	0	60	0	0				
39	605	50	30	39	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
40	605	50	38	37	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
41	605	50	35	36	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
42	604	25	41	40	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
43	604	25	40	32	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1131	0	0	0	1131	0	0	0	0	0	0				
44	605	50	22	25	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	2828	0	0	0	2828	0	0	0	60	0	0				
45	605	50	24	25	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
46	605	50	26	20	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1552	0	0	0	1552	0	0	0	60	0	0				
47	605	50	24	23	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1557	0	0	0	1557	0	0	0	60	0	0				
48	601	40	9	10	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
49	605	50	48	47	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1689	0	0	0	1689	0	0	0	60	0	0				
50	605	50	48	12	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1829	0	0	0	1829	0	0	0	60	0	0				
53	605	50	30	31	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
54	605	50	32	33	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	3963	0	0	0	3963	0	0	0	60	0	0				
55	605	50	25	26	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
57	601	40	11	7	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
58	605	50	13	14	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
59	605	50	15	16	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
60	602	45	34	27	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	2242	0	0	0	2242	0	0	0	60	0	0				
62	605	50	41	33	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	4116	0	0	0	4116	0	0	0	47	0	0				
63	601	40	50	33	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
64	611	50	49	53	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	4726	0	0	0	4726	0	0	0	60	0	0	4	0	600	
65	605	50	51	27	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
66	605	50	54	16	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1829	0	0	0	1829	0	0	0	60	0	0				
67	611	50	52	11	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	4726	0	0	0	4726	0	0	0	60	0	0	4	0	600	
68	611	50	55	13	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	4726	0	0	0	4726	0	0	0	60	0	0	4	0	600	
69	611	50	53	15	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600	

FORI SETTI ALLA QUOTA 3.6 m																	
Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
1	1	100	180	LIBERO	135	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	100	180	LIBERO	310	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	3	100	180	LIBERO	485	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
4	1	100	280	LIBERO	300	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
7	1	130	280	LIBERO	480	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
11	1	100	180	LIBERO	75	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	100	180	LIBERO	275	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
14	1	100	180	LIBERO	175	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
17	1	100	180	LIBERO	135	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
18	1	120	280	LIBERO	175	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
19	1	100	180	LIBERO	140	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
23	1	70	280	LIBERO	35	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
24	1	70	280	LIBERO	210	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
25	1	120	280	LIBERO	90	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
26	1	70	180	LIBERO	140	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
30	1	100	180	LIBERO	175	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	100	180	LIBERO	375	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	3	100	180	LIBERO	575	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
31	1	100	180	LIBERO	170	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	100	180	LIBERO	365	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	3	100	180	LIBERO	567	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
33	1	100	180	LIBERO	180	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
35	1	100	180	LIBERO	135	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
36	1	100	180	LIBERO	370	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	100	180	LIBERO	760	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	3	100	180	LIBERO	1255	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
37	1	100	180	LIBERO	70	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
38	1	100	180	LIBERO	225	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	100	180	LIBERO	720	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
42	1	135	280	LIBERO	105	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							

FORI SETTI ALLA QUOTA 3.6 m																	
Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
45	1	100	180	LIBERO	160	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
46	1	100	180	LIBERO	470	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	70	180	LIBERO	330	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	3	70	180	LIBERO	230	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	4	70	180	LIBERO	130	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	5	70	180	LIBERO	40	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
47	1	100	180	LIBERO	470	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	70	180	LIBERO	330	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	3	70	180	LIBERO	230	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	4	70	180	LIBERO	130	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	5	70	180	LIBERO	40	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
53	1	100	180	LIBERO	220	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
54	1	250	280	LIBERO	65	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
55	1	100	180	LIBERO	45	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
57	1	270	280	LIBERO	45	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
58	1	270	280	LIBERO	45	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
59	1	270	280	LIBERO	45	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
60	1	120	280	LIBERO	50	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
62	1	250	280	LIBERO	20	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
64	1	120	280	LIBERO	30	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
66	1	100	280	LIBERO	202	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
67	1	120	280	LIBERO	229	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
68	1	120	280	LIBERO	195	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 7.2 m																								
		DATI GENERALI				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo
43	2	Tel.SismoRes.	0	50	27	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
51	2	Tel.SismoRes.	0	47	46	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	361	0	0	0	361	0	0	0	60	1	
56	2	Tel.SismoRes.	0	46	45	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	360	0	0	0	360	0	0	0	60	1	

SETTI ALLA QUOTA 7.2 m																											
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI										PRESSIONI		RINFORZI MUR		
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm	
1	601	40	8	1	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
2	601	40	1	2	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	726	0	0	0	726	0	0	0	60	0	0				
3	602	45	2	5	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
4	605	50	54	16	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	0				
5	604	25	3	4	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
6	605	50	9	8	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	0				
7	605	50	8	7	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	1076	0	0	0	1076	0	0	0	60	0	0				
8	605	50	18	17	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	0				
9	611	50	13	43	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600	
10	611	50	15	42	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600	
11	602	45	41	42	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	416	0	0	0	416	0	0	0	60	0	0				
12	601	40	44	11	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	354	0	0	0	354	0	0	0	60	0	0				
13	601	40	17	50	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	380	0	0	0	380	0	0	0	60	0	0				
14	601	40	2	3	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	726	0	0	0	726	0	0	0	60	0	0				
15	602	45	5	7	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
16	604	25	4	6	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
17	605	50	6	14	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	0				
18	605	50	7	6	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	1076	0	0	0	1076	0	0	0	60	0	0				
19	605	50	14	54	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	0				
20	605	50	16	23	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	0				
21	605	50	20	19	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	0				
22	605	50	21	20	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	369	0	0	0	369	0	0	0	60	0	0				
23	605	50	22	21	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
24	605	50	23	22	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	0				
25	605	50	11	48	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	0				
26	605	50	12	10	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	0				
27	611	50	13	52	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	1069	0	0	0	1069	0	0	0	60	0	0	4	0	600	
28	611	50	15	55	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	1069	0	0	0	1069	0	0	0	60	0	0	4	0	600	
29	611	50	17	49	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	1069	0	0	0	1069	0	0	0	60	0	0	4	0	600	
30	602	45	42	43	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	715	0	0	0	715	0	0	0	60	0	0				
31	602	45	43	44	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	713	0	0	0	713	0	0	0	60	0	0				
32	602	45	33	34	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
33	605	50	28	51	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
34	605	50	27	18	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	373	0	0	0	373	0	0	0	60	0	0				
35	605	50	18	19	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
36	605	50	28	29	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	823	0	0	0	823	0	0	0	60	0	0				
37	605	50	29	30	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0				

SETTI ALLA QUOTA 7.2 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI									PRESSIONI		RINFORZI MUR		
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
38	605	50	31	32	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	888	0	0	0	888	0	0	0	60	0	0			
39	605	50	30	39	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
40	605	50	38	37	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
41	605	50	35	36	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
42	601	40	50	33	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	380	0	0	0	380	0	0	0	60	0	0			
44	605	50	22	25	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	618	0	0	0	618	0	0	0	60	0	0			
45	605	50	24	25	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
46	605	50	26	20	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	316	0	0	0	316	0	0	0	60	0	0			
47	605	50	24	23	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	327	0	0	0	327	0	0	0	60	0	0			
48	601	40	9	10	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
49	605	50	48	47	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	349	0	0	0	349	0	0	0	60	0	0			
50	605	50	48	12	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	0			
52	611	50	49	53	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	933	0	0	0	933	0	0	0	60	0	0	4	0	600
53	605	50	30	31	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
54	605	50	32	33	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	888	0	0	0	888	0	0	0	60	0	0			
55	605	50	25	26	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
57	601	40	11	7	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
58	605	50	13	14	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
59	605	50	15	16	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
60	602	45	34	27	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	839	0	0	0	839	0	0	0	60	0	0			
61	605	50	51	27	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
62	602	45	41	33	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	715	0	0	0	715	0	0	0	60	0	0			
63	611	50	52	11	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	1069	0	0	0	1069	0	0	0	60	0	0	4	0	600
64	611	50	55	13	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	1069	0	0	0	1069	0	0	0	60	0	0	4	0	600
65	611	50	53	15	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	369	0	0	0	369	0	0	0	60	0	0	4	0	600

FORI SETTI ALLA QUOTA 7.2 m																	
Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
1	1	100	180	LIBERO	135	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	100	180	LIBERO	310	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	3	100	180	LIBERO	485	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
4	1	100	280	LIBERO	202	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
7	1	130	280	LIBERO	480	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
11	1	100	180	LIBERO	75	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	100	180	LIBERO	275	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
14	1	100	180	LIBERO	175	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
17	1	100	180	LIBERO	135	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
18	1	120	280	LIBERO	175	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
19	1	100	180	LIBERO	140	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
23	1	70	280	LIBERO	35	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
24	1	70	280	LIBERO	210	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
25	1	120	280	LIBERO	90	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
26	1	70	180	LIBERO	30	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
30	1	100	180	LIBERO	175	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	100	180	LIBERO	375	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	3	100	180	LIBERO	575	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
31	1	100	180	LIBERO	170	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	100	180	LIBERO	365	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	3	100	180	LIBERO	567	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
33	1	100	180	LIBERO	180	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
35	1	100	180	LIBERO	135	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
36	1	100	180	LIBERO	370	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	100	180	LIBERO	760	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	3	100	180	LIBERO	1255	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
37	1	100	180	LIBERO	70	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
38	1	100	180	LIBERO	225	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	100	180	LIBERO	720	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
45	1	100	180	LIBERO	160	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
46	1	100	180	LIBERO	470	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	70	180	LIBERO	330	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	3	70	180	LIBERO	230	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	4	70	180	LIBERO	130	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	5	70	180	LIBERO	40	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
47	1	100	180	LIBERO	470	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	70	180	LIBERO	330	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							

FORI SETTI ALLA QUOTA 7.2 m																	
Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
	3	70	180	LIBERO	230	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	4	70	180	LIBERO	130	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	5	70	180	LIBERO	40	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
48	1	80	180	LIBERO	200	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	80	180	LIBERO	60	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
52	1	120	280	LIBERO	30	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
53	1	100	180	LIBERO	220	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
54	1	100	180	LIBERO	150	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
55	1	100	180	LIBERO	45	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
57	1	270	280	LIBERO	45	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
58	1	270	280	LIBERO	45	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
59	1	270	280	LIBERO	45	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
60	1	120	280	LIBERO	50	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
62	1	100	180	LIBERO	90	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
63	1	120	280	LIBERO	229	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
64	1	120	280	LIBERO	195	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 10.5 m																								
DATI GENERALI						QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo
51	2	Tel.SismoRes.	0	47	46	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	941	0	314	0	1255	0	0	0	0	1	
52	2	Tel.SismoRes.	0	44	45	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	314	0	314	0	0	0	0	1	
56	2	Tel.SismoRes.	0	46	45	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	937	0	314	0	1252	0	0	0	0	1	
61	2	Tel.SismoRes.	0	39	38	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	2907	0	0	0	2907	0	0	0	0	1	
63	2	Tel.SismoRes.	0	37	35	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	2907	0	0	0	2907	0	0	0	0	1	
64	2	Tel.SismoRes.	0	27	33	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	820	0	0	0	820	0	0	0	0	1	
65	2	Tel.SismoRes.	0	36	51	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	2634	0	0	0	2634	0	0	0	0	1	

SETTI ALLA QUOTA 10.5 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI		RINFORZI MUR			
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	601	40	8	1	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	299	0	299	0	0	0	0	0	0			
2	601	40	1	2	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	3048	0	299	0	3347	0	0	0	0	0	0			
3	602	45	2	5	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
4	603	30	5	4	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
5	604	25	3	4	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	322	0	322	0	0	0	0	0	0			
6	605	50	9	8	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1028	0	284	0	1312	0	0	0	0	0	0			
7	605	50	8	7	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
8	605	50	18	17	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	2214	0	0	0	2214	0	0	0	0	0	0			
9	605	50	54	16	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1028	0	284	0	1312	0	0	0	0	0	0			
10	606	40	52	11	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	5046	0	0	0	5046	0	0	0	0	0	0			
11	602	45	41	42	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1991	0	292	0	2282	0	0	0	0	0	0			
12	601	40	44	11	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	992	0	0	0	992	0	0	0	0	0	0			
13	609	40	17	50	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	299	0	299	0	0	0	0	0	0			
14	601	40	2	3	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	3048	0	299	0	3347	0	0	0	0	0	0			
15	602	45	5	7	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
16	604	25	4	6	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	322	0	322	0	0	0	0	0	0			
17	605	50	6	14	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1028	0	284	0	1312	0	0	0	0	0	0			
18	605	50	7	6	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
19	605	50	14	54	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1028	0	284	0	1312	0	0	0	0	0	0			
20	605	50	16	23	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1028	0	284	0	1312	0	0	0	0	0	0			
21	605	50	20	19	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1028	0	284	0	1312	0	0	0	0	0	0			
22	605	50	21	20	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1103	0	0	0	1103	0	0	0	0	0	0			
23	605	50	22	21	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
24	605	50	23	22	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
25	608	50	11	48	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	3107	0	0	0	3107	0	0	0	0	0	0			
26	605	50	12	10	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	2731	0	284	0	3016	0	0	0	0	0	0			
27	606	40	13	52	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	3041	0	0	0	3041	0	0	0	0	0	0			
28	606	40	15	55	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	3041	0	0	0	3041	0	0	0	0	0	0			
29	606	40	17	49	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	6060	0	0	0	6060	0	0	0	0	0	0			
30	602	45	42	43	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1991	0	292	0	2282	0	0	0	0	0	0			
31	602	45	43	44	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1985	0	292	0	2276	0	0	0	0	0	0			
32	602	45	33	34	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
33	605	50	28	51	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	284	0	284	0	0	0	0	0	0			
34	605	50	27	18	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	284	0	284	0	0	0	0	0	0			
35	605	50	18	19	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	284	0	284	0	0	0	0	0	0			
36	605	50	28	29	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1055	0	284	0	1339	0	0	0	0	0	0			
37	605	50	29	30	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	284	0	284	0	0	0	0	0	0			
38	605	50	31	32	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1740	0	284	0	2024	0	0	0	0	0	0			
39	605	50	30	39	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1814	0	0	0	1814	0	0	0	0	0	0			
40	605	50	38	37	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	2847	0	0	0	2847	0	0	0	0	0	0			
41	605	50	35	36	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	2847	0	0	0	2847	0	0	0	0	0	0			
42	601	40	50	27	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1100	0	299	0	1399	0	0	0	0	0	0			
43	605	50	51	27	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	284	0	284	0	0	0	0	0	0			
44	610	50	22	25	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			



COMBINAZIONI RARE - S.L.E.														
DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.						
DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	0,70	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.	
DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Amb.affol.	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00
Var.Coperture	0,00
Vento dir. 0	0,00
Vento dir. 90	0,00
Vento dir. 180	0,00
Vento dir. 270	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00





# VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## • SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

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

## • 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.

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



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	3,27	31,28	3,27	32,63	3,60	0,00	40	135	360	1,00	8,48	2	1	0	248
1	2	3,27	34,00	3,27	34,75	3,60	0,00	40	75	360	1,00	8,48	2	1	0	255
1	3	3,27	35,00	3,27	35,75	3,60	0,00	40	75	360	1,00	8,48	2	1	0	258
1	4	3,27	36,78	3,27	37,47	3,60	0,00	40	69	360	1,00	8,48	2	1	0	263
1	5	3,27	37,82	11,65	37,82	3,60	0,00	40	839	360	1,00	8,48	2	1	0	276
1	6	9,90	35,37	12,90	35,37	3,60	0,00	30	300	360	1,00	11,30	2	1	0	286
1	7	13,65	35,37	14,15	35,37	3,60	0,00	30	50	360	1,00	11,30	2	1	0	290
1	8	2,78	31,28	8,07	31,28	3,60	0,00	50	529	360	1,00	6,78	2	1	0	305
1	9	39,03	27,68	35,50	27,68	3,60	0,00	50	353	360	1,00	6,78	2	1	0	317
1	10	18,51	27,68	18,51	21,20	3,60	0,00	50	648	360	1,00	6,78	4	1	0	324
1	11	27,04	27,68	27,04	21,20	3,60	0,00	50	648	360	1,00	6,78	4	1	0	331
1	12	32,07	21,20	31,32	21,20	3,60	0,00	45	75	360	1,00	7,53	2	1	0	338
1	13	30,20	21,20	29,20	21,20	3,60	0,00	45	100	360	1,00	7,53	2	1	0	343
1	14	9,89	21,20	9,89	28,13	3,60	0,00	40	693	360	1,00	8,47	2	1	0	355
1	15	35,50	27,68	35,50	21,20	3,60	0,00	40	648	360	1,00	8,48	2	1	0	362
1	16	12,65	37,82	14,40	37,82	3,60	0,00	40	175	360	1,00	8,48	2	1	0	373
1	17	9,90	37,82	9,90	31,28	3,60	0,00	45	654	360	1,00	7,53	2	1	0	382
1	18	14,40	37,82	14,40	31,28	3,60	0,00	25	654	360	1,00	13,56	2	1	0	389
1	19	14,40	31,28	15,75	31,28	3,60	0,00	50	135	360	1,00	6,78	2	1	0	396
1	20	16,93	31,28	20,09	31,28	3,60	0,00	50	316	360	1,00	6,78	2	1	0	403
1	21	9,37	31,28	11,65	31,28	3,60	0,00	50	229	360	1,00	6,78	2	1	0	410
1	22	12,85	31,28	14,40	31,28	3,60	0,00	50	155	360	1,00	6,78	2	1	0	416
1	23	20,91	31,28	22,39	31,28	3,60	0,00	50	148	360	1,00	6,78	2	1	0	430
1	24	25,07	31,28	29,00	31,28	3,60	0,00	50	393	360	1,00	6,78	2	1	0	437
1	25	33,52	31,28	39,03	31,28	3,60	0,00	50	551	360	1,00	6,78	2	1	0	443
1	26	32,13	31,28	32,81	31,28	3,60	0,00	50	68	360	1,00	6,78	2	1	0	451
1	27	29,34	31,28	31,44	31,28	3,60	0,00	50	210	360	1,00	6,78	2	1	0	462
1	28	9,45	27,68	8,55	27,68	3,60	0,00	50	90	360	1,00	6,78	2	1	0	474
1	29	7,62	27,68	5,55	27,68	3,60	0,00	50	207	360	1,00	6,78	2	1	0	478
1	30	5,39	27,68	4,69	27,68	3,60	0,00	50	70	360	1,00	6,78	2	1	0	485
1	31	4,84	27,68	4,44	27,68	3,60	0,00	50	40	360	1,00	6,78	2	1	0	488
1	32	3,94	27,68	2,78	27,68	3,60	0,00	50	116	360	1,00	6,78	2	1	0	493
1	33	19,24	27,68	14,40	27,68	3,60	0,00	50	484	360	1,00	6,78	4	1	0	504
1	34	29,34	27,68	22,39	27,68	3,60	0,00	50	695	360	1,00	6,78	4	1	0	511
1	35	35,50	27,68	34,29	27,68	3,60	0,00	50	121	360	1,00	6,78	2	1	0	518
1	36	28,74	21,20	25,33	21,20	3,60	0,00	45	341	360	1,00	7,53	2	1	0	523
1	37	23,79	21,20	22,79	21,20	3,60	0,00	45	100	360	1,00	7,53	2	1	0	530
1	38	22,79	21,20	21,79	21,20	3,60	0,00	45	100	360	1,00	7,53	2	1	0	533
1	39	20,25	21,20	16,77	21,20	3,60	0,00	45	348	360	1,00	7,53	2	1	0	540
1	40	15,34	21,20	14,39	21,20	3,60	0,00	45	95	360	1,00	7,53	2	1	0	554
1	41	13,86	21,20	12,84	21,20	3,60	0,00	45	102	360	1,00	7,53	2	1	0	559
1	42	11,84	21,20	9,88	21,20	3,60	0,00	45	197	360	1,00	7,53	2	1	0	566
1	43	35,50	21,20	39,03	21,20	3,60	0,00	45	353	360	1,00	7,53	2	1	0	580
1	44	43,50	23,73	41,70	23,73	3,60	0,00	50	180	360	1,00	6,78	2	1	0	587
1	45	39,03	23,73	39,03	29,03	3,60	0,00	50	530	360	1,00	6,78	2	1	0	597
1	46	39,03	30,03	39,03	31,28	3,60	0,00	50	125	360	1,00	6,78	2	1	0	608
1	47	43,50	23,73	43,50	20,03	3,60	0,00	50	370	360	1,00	6,78	2	1	0	617
1	48	43,50	19,03	43,50	16,13	3,60	0,00	50	290	360	1,00	6,78	2	1	0	624
1	49	43,50	15,13	43,50	11,18	3,60	0,00	50	395	360	1,00	6,78	2	1	0	631
1	50	43,50	10,18	43,50	7,93	3,60	0,00	50	225	360	1,00	6,78	2	1	0	638
1	51	43,15	7,93	42,45	7,93	3,60	0,00	50	70	360	1,00	6,78	2	1	0	654
1	52	35,50	7,93	35,50	10,18	3,60	0,00	50	225	360	1,00	6,78	2	1	0	664
1	53	35,50	11,18	35,50	15,13	3,60	0,00	50	395	360	1,00	6,78	2	1	0	671
1	54	35,50	16,45	35,50	18,40	3,60	0,00	50	195	360	1,00	6,78	2	1	0	678
1	55	40,82	7,93	40,82	8,68	3,60	0,00	50	75	360	1,00	6,78	2	1	0	688
1	56	40,82	13,18	40,82	13,68	3,60	0,00	50	50	360	1,00	6,78	2	1	0	695
1	57	40,82	17,58	40,82	18,08	3,60	0,00	50	50	360	1,00	6,78	2	1	0	702
1	58	32,45	21,20	32,45	20,15	3,60	0,00	25	105	360	1,00	13,56	2	1	0	709
1	59	32,45	18,80	32,45	17,43	3,60	0,00	25	138	360	1,00	13,56	2	1	0	715
1	60	32,45	17,43	35,50	17,43	3,60	0,00	25	305	360	1,00	13,56	2	1	0	725
1	61	32,47	31,28	32,47	37,72	3,60	0,00	50	644	360	1,00	6,78	2	1	0	732
1	62	29,34	37,72	30,94	37,72	3,60	0,00	50	160	360	1,00	6,78	2	1	0	739
1	63	31,98	37,72	32,96	37,72	3,60	0,00	50	98	360	1,00	6,78	2	1	0	746
1	64	35,50	37,52	35,50	37,12	3,60	0,00	50	40	360	1,00	6,78	2	1	0	753
1	65	35,50	36,52	35,50	36,32	3,60	0,00	50	20	360	1,00	6,78	2	1	0	758
1	66	35,50	35,57	35,50	35,27	3,60	0,00	50	30	360	1,00	6,78	2	1	0	763
1	67	35,50	34,57	35,50	34,27	3,60	0,00	50	30	360	1,00	6,78	2	1	0	768
1	68	35,50	34,07	35,50	33,37	3,60	0,00	50	70	360	1,00	6,78	2	1	0	771
1	69	35,50	32,39	35,50	31,64	3,60	0,00	50	75	360	1,00	6,78	2	1	0	776
1	70	29,34	37,52	29,34	37,12	3,60	0,00	50	40	360	1,00	6,78	2	1	0	792
1	71	29,34	36,52	29,34	36,32	3,60	0,00	50	20	360	1,00	6,78	2	1	0	797

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	79	2,78	29,68	2,78	28,88	3,60	0,00	40	80	360	1,00	8,48	2	1	0	838
1	80	2,78	28,88	2,78	28,08	3,60	0,00	40	80	360	1,00	8,48	2	1	0	841
1	81	6,59	27,68	6,59	27,13	3,60	0,00	50	55	360	1,00	6,78	2	1	0	851
1	82	41,80	7,93	38,62	7,93	3,60	0,00	50	318	360	1,00	6,78	2	1	0	861
1	83	37,62	7,93	35,50	7,93	3,60	0,00	50	212	360	1,00	6,78	2	1	0	868
1	84	35,50	20,27	35,50	20,89	3,60	0,00	50	63	360	1,00	6,78	2	1	0	881
1	85	33,92	37,72	35,50	37,72	3,60	0,00	50	158	360	1,00	6,78	2	1	0	895
1	86	9,90	30,60	9,90	31,05	3,60	0,00	40	45	360	1,00	8,48	2	1	0	905
1	87	18,51	27,90	18,51	28,35	3,60	0,00	50	45	360	1,00	6,78	2	1	0	913
1	88	18,51	30,60	18,51	31,05	3,60	0,00	50	45	360	1,00	6,78	2	1	0	915
1	89	27,04	27,90	27,04	28,35	3,60	0,00	50	45	360	1,00	6,78	2	1	0	923
1	90	27,04	30,60	27,04	31,05	3,60	0,00	50	45	360	1,00	6,78	2	1	0	925
1	91	39,03	21,45	39,03	21,95	3,60	0,00	45	50	360	1,00	7,53	2	1	0	933
1	92	39,03	22,49	39,03	23,32	3,60	0,00	45	83	360	1,00	7,53	2	1	0	935
1	93	32,55	21,20	32,75	21,20	3,60	0,00	50	20	360	1,00	6,78	2	1	0	943
1	94	34,97	21,20	35,32	21,20	3,60	0,00	50	35	360	1,00	6,78	2	1	0	947
1	95	34,14	27,68	33,84	27,68	3,60	0,00	50	30	360	1,00	6,78	4	1	0	960
1	96	32,79	27,68	29,34	27,68	3,60	0,00	50	345	360	1,00	6,78	4	1	0	964
1	97	40,70	23,73	39,03	23,73	3,60	0,00	50	167	360	1,00	6,78	2	1	0	974
1	98	22,39	31,28	24,41	31,28	3,60	0,00	50	202	360	1,00	6,78	2	1	0	981
1	99	14,40	27,68	12,11	27,68	3,60	0,00	50	229	360	1,00	6,78	4	1	0	993
1	100	10,91	27,68	9,90	27,68	3,60	0,00	50	101	360	1,00	6,78	4	1	0	999
1	101	22,39	27,68	20,44	27,68	3,60	0,00	50	195	360	1,00	6,78	4	1	0	1009

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	3,27	31,28	3,27	32,63	7,20	3,60	40	135	360	1,00	8,48	2	2	1	1033
2	2	3,27	34,00	3,27	34,75	7,20	3,60	40	75	360	1,00	8,48	2	2	1	1037
2	3	3,27	35,00	3,27	35,75	7,20	3,60	40	75	360	1,00	8,48	2	2	1	1039
2	4	3,27	36,78	3,27	37,47	7,20	3,60	40	69	360	1,00	8,48	2	2	1	1042
2	5	3,27	37,82	11,65	37,82	7,20	3,60	40	839	360	1,00	8,48	2	2	1	1053
2	6	22,39	31,28	24,41	31,28	7,20	3,60	50	202	360	1,00	6,78	2	2	1	1060
2	7	2,78	31,28	8,07	31,28	7,20	3,60	50	529	360	1,00	6,78	2	2	1	1073
2	8	39,03	27,68	35,50	27,68	7,20	3,60	50	353	360	1,00	6,78	2	2	1	1084
2	9	18,51	27,68	18,51	21,20	7,20	3,60	50	648	360	1,00	6,78	4	2	1	1089
2	10	27,04	27,68	27,04	21,20	7,20	3,60	50	648	360	1,00	6,78	4	2	1	1094
2	11	32,07	21,20	31,32	21,20	7,20	3,60	45	75	360	1,00	7,53	2	2	1	1099
2	12	30,20	21,20	29,20	21,20	7,20	3,60	45	100	360	1,00	7,53	2	2	1	1102
2	13	9,89	21,20	9,89	28,13	7,20	3,60	40	693	360	1,00	8,48	2	2	1	1111
2	14	35,50	27,68	35,50	21,20	7,20	3,60	40	648	360	1,00	8,48	2	2	1	1116
2	15	12,65	37,82	14,40	37,82	7,20	3,60	40	175	360	1,00	8,48	2	2	1	1124
2	16	9,90	37,82	9,90	31,28	7,20	3,60	45	654	360	1,00	7,53	2	2	1	1132
2	17	14,40	37,82	14,40	31,28	7,20	3,60	25	654	360	1,00	13,56	2	2	1	1137
2	18	14,40	31,28	15,75	31,28	7,20	3,60	50	135	360	1,00	6,78	2	2	1	1142
2	19	16,93	31,28	20,09	31,28	7,20	3,60	50	316	360	1,00	6,78	2	2	1	1146
2	20	9,37	31,28	11,65	31,28	7,20	3,60	50	229	360	1,00	6,78	2	2	1	1152
2	21	12,85	31,28	14,40	31,28	7,20	3,60	50	155	360	1,00	6,78	2	2	1	1157
2	22	20,91	31,28	22,39	31,28	7,20	3,60	50	148	360	1,00	6,78	2	2	1	1168
2	23	25,07	31,28	29,00	31,28	7,20	3,60	50	393	360	1,00	6,78	2	2	1	1174
2	24	33,52	31,28	39,03	31,28	7,20	3,60	50	551	360	1,00	6,78	2	2	1	1178
2	25	32,13	31,28	32,81	31,28	7,20	3,60	50	68	360	1,00	6,78	2	2	1	1184
2	26	29,34	31,28	31,44	31,28	7,20	3,60	50	210	360	1,00	6,78	2	2	1	1192
2	27	9,45	27,68	8,55	27,68	7,20	3,60	50	90	360	1,00	6,78	2	2	1	1201
2	28	7,62	27,68	5,55	27,68	7,20	3,60	50	207	360	1,00	6,78	2	2	1	1205
2	29	4,84	27,68	4,44	27,68	7,20	3,60	50	40	360	1,00	6,78	2	2	1	1214
2	30	4,99	27,68	4,29	27,68	7,20	3,60	50	70	360	1,00	6,78	2	2	1	1215
2	31	3,94	27,68	2,78	27,68	7,20	3,60	50	116	360	1,00	6,78	2	2	1	1218
2	32	19,24	27,68	14,40	27,68	7,20	3,60	50	484	360	1,00	6,78	4	2	1	1227
2	33	29,34	27,68	22,39	27,68	7,20	3,60	50	695	360	1,00	6,78	4	2	1	1232
2	34	35,50	27,68	34,29	27,68	7,20	3,60	50	121	360	1,00	6,78	4	2	1	1237
2	35	28,74	21,20	25,33	21,20	7,20	3,60	45	341	360	1,00	7,53	2	2	1	1241
2	36	23,79	21,20	22,79	21,20	7,20	3,60	45	100	360	1,00	7,53	2	2	1	1245
2	37	22,79	21,20	21,79	21,20	7,20	3,60	45	100	360	1,00	7,53	2	2	1	1247
2	38	20,25	21,20	16,77	21,20	7,20	3,60	45	348	360	1,00	7,53	2	2	1	1251
2	39	15,34	21,20	14,39	21,20	7,20	3,60	45	95	360	1,00	7,53	2	2	1	1262
2	40	13,86	21,20	12,84	21,20	7,20	3,60	45	102	360	1,00	7,53	2	2	1	1265
2	41	11,84	21,20	9,88	21,20	7,20	3,60	45	197	360	1,00	7,53	2	2	1	1269
2	42	35,50	21,20	39,03	21,20	7,20	3,60	45	353	360	1,00	7,53	2	2	1	1281
2	43	43,50	23,73	41,70	23,73	7,20	3,60	50	180	360	1,00	6,78	2	2	1	1286
2	44	39,03	23,73	39,03	29,03	7,20	3,60	50	530	360	1,00	6,78	2	2	1	1293
2	45	39,03	30,03	39,03	31,28	7,20	3,60	50	125	360	1,00	6,78	2	2	1	1300
2	46	43,50	23,73	43,50	20,03	7,20	3,60	50	370	360	1,00	6,78	2	2	1	1307
2	47	43,50	19,03	43,50	16,13	7,20	3,60	50	290	360	1,00	6,78	2	2	1	1311
2	48	43,50	15,13	43,50	11,18	7,20	3,60	50	395	360	1,00	6,78	2	2	1	1315
2	49	43,50	10,18	43,50	7,93	7,20	3,60	50	225	360	1,00	6,78	2	2	1	1319
2	50	43,15	7,93	42,45	7,93	7,20	3,60	50	70	360	1,00	6,78	2	2	1	1333
2	51	35,50	7,93	35,50	10,18	7,20	3,60	50	225	360	1,00	6,78	2	2	1	1340

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	52	35,50	11,18	35,50	15,13	7,20	3,60	50	395	360	1,00	6,78	2	2	1	1344
2	53	35,50	16,45	35,50	18,40	7,20	3,60	50	195	360	1,00	6,78	2	2	1	1348
2	54	40,82	7,93	40,82	8,68	7,20	3,60	50	75	360	1,00	6,78	2	2	1	1357
2	55	40,82	13,18	40,82	13,68	7,20	3,60	50	50	360	1,00	6,78	2	2	1	1362
2	56	40,82	17,58	40,82	18,08	7,20	3,60	50	50	360	1,00	6,78	2	2	1	1367
2	57	32,47	31,28	32,47	37,72	7,20	3,60	50	644	360	1,00	6,78	2	2	1	1374
2	58	29,34	37,72	30,94	37,72	7,20	3,60	50	160	360	1,00	6,78	2	2	1	1379
2	59	31,98	37,72	32,96	37,72	7,20	3,60	50	98	360	1,00	6,78	2	2	1	1383
2	60	35,50	37,52	35,50	37,12	7,20	3,60	50	40	360	1,00	6,78	2	2	1	1389
2	61	35,50	36,52	35,50	36,32	7,20	3,60	50	20	360	1,00	6,78	2	2	1	1392
2	62	35,50	35,57	35,50	35,27	7,20	3,60	50	30	360	1,00	6,78	2	2	1	1395
2	63	35,50	34,57	35,50	34,27	7,20	3,60	50	30	360	1,00	6,78	2	2	1	1398
2	64	35,50	34,07	35,50	33,37	7,20	3,60	50	70	360	1,00	6,78	2	2	1	1400
2	65	35,50	32,39	35,50	31,64	7,20	3,60	50	75	360	1,00	6,78	2	2	1	1403
2	66	29,34	37,52	29,34	37,12	7,20	3,60	50	40	360	1,00	6,78	2	2	1	1417
2	67	29,34	36,52	29,34	36,32	7,20	3,60	50	20	360	1,00	6,78	2	2	1	1420
2	68	29,34	35,57	29,34	35,27	7,20	3,60	50	30	360	1,00	6,78	2	2	1	1423
2	69	29,34	34,57	29,34	34,27	7,20	3,60	50	30	360	1,00	6,78	2	2	1	1426
2	70	29,34	34,07	29,34	33,37	7,20	3,60	50	70	360	1,00	6,78	2	2	1	1428
2	71	29,34	32,39	29,34	31,64	7,20	3,60	50	75	360	1,00	6,78	2	2	1	1431
2	72	2,78	30,98	2,78	30,38	7,20	3,60	40	60	360	1,00	8,48	2	2	1	1445
2	73	2,78	29,58	2,78	28,98	7,20	3,60	40	60	360	1,00	8,48	2	2	1	1449
2	74	2,78	28,88	2,78	28,08	7,20	3,60	40	80	360	1,00	8,48	2	2	1	1452
2	75	6,59	27,68	6,59	27,13	7,20	3,60	50	55	360	1,00	6,78	2	2	1	1460
2	76	34,14	27,68	33,84	27,68	7,20	3,60	50	30	360	1,00	6,78	4	2	1	1467
2	77	32,79	27,68	29,34	27,68	7,20	3,60	50	345	360	1,00	6,78	4	2	1	1471
2	78	41,80	7,93	38,62	7,93	7,20	3,60	50	318	360	1,00	6,78	2	2	1	1479
2	79	37,62	7,93	35,50	7,93	7,20	3,60	50	212	360	1,00	6,78	2	2	1	1483
2	80	35,50	18,50	35,50	19,35	7,20	3,60	50	85	360	1,00	6,78	2	2	1	1492
2	81	35,50	19,60	35,50	20,25	7,20	3,60	50	65	360	1,00	6,78	2	2	1	1494
2	82	35,50	20,27	35,50	20,89	7,20	3,60	50	63	360	1,00	6,78	2	2	1	1496
2	83	33,92	37,72	35,50	37,72	7,20	3,60	50	158	360	1,00	6,78	2	2	1	1506
2	84	9,90	30,60	9,90	31,05	7,20	3,60	40	45	360	1,00	8,48	2	2	1	1515
2	85	18,51	27,90	18,51	28,35	7,20	3,60	50	45	360	1,00	6,78	2	2	1	1522
2	86	18,51	30,60	18,51	31,05	7,20	3,60	50	45	360	1,00	6,78	2	2	1	1524
2	87	27,04	27,90	27,04	28,35	7,20	3,60	50	45	360	1,00	6,78	2	2	1	1530
2	88	27,04	30,60	27,04	31,05	7,20	3,60	50	45	360	1,00	6,78	2	2	1	1533
2	89	39,03	21,45	39,03	21,95	7,20	3,60	45	50	360	1,00	7,53	2	2	1	1540
2	90	39,03	22,49	39,03	23,32	7,20	3,60	45	83	360	1,00	7,53	2	2	1	1543
2	91	40,70	23,73	39,03	23,73	7,20	3,60	50	167	360	1,00	6,78	2	2	1	1550
2	92	32,55	21,20	32,75	21,20	7,20	3,60	45	20	360	1,00	7,53	2	2	1	1555
2	93	33,00	21,20	33,70	21,20	7,20	3,60	45	70	360	1,00	7,53	2	2	1	1557
2	94	33,95	21,20	34,75	21,20	7,20	3,60	45	80	360	1,00	7,53	2	2	1	1559
2	95	34,97	21,20	35,32	21,20	7,20	3,60	45	35	360	1,00	7,53	2	2	1	1561
2	96	14,40	27,68	12,11	27,68	7,20	3,60	50	229	360	1,00	6,78	4	2	1	1569
2	97	10,91	27,68	9,90	27,68	7,20	3,60	50	101	360	1,00	6,78	4	2	1	1574
2	98	22,39	27,68	20,44	27,68	7,20	3,60	50	195	360	1,00	6,78	4	2	1	1583

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
3	1	3,27	31,28	3,27	32,63	8,77	7,20	40	135	157	1,00	3,41	2	0	2	1603
3	2	3,27	33,13	3,27	34,13	8,41	7,20	40	100	121	1,00	2,50	2	0	2	1606
3	3	3,27	34,00	3,27	34,75	8,25	7,20	40	75	105	1,00	2,09	2	0	2	1608
3	4	3,27	33,88	3,27	34,88	8,25	7,20	40	100	105	1,00	2,09	2	0	2	1609
3	5	3,27	35,00	3,27	35,75	8,03	7,20	40	75	83	1,00	1,55	2	0	2	1611
3	6	3,27	35,63	3,27	36,63	7,87	7,20	40	100	67	1,00	1,14	2	0	2	1613
3	7	3,27	36,78	3,27	37,47	7,65	7,20	40	69	45	1,00	0,60	2	0	2	1615
3	8	3,27	37,82	11,65	37,82	7,50	7,20	40	839	30	1,00	0,22	2	0	2	1626
3	9	9,90	35,37	14,40	35,37	8,03	7,20	30	450	83	1,00	2,07	2	0	2	1634
3	10	2,78	31,28	8,07	31,28	8,92	7,20	50	529	172	1,00	3,02	2	0	2	1644
3	11	8,07	31,28	9,37	31,28	8,92	7,20	50	130	172	1,00	3,02	2	0	2	1647
3	12	39,03	27,68	35,50	27,68	9,70	7,20	50	353	250	1,00	4,58	2	0	2	1656
3	13	22,39	31,28	24,41	31,28	8,92	7,20	50	202	172	1,00	3,02	2	0	2	1661
3	14	23,91	31,28	24,91	31,28	8,92	7,20	50	100	172	1,00	3,02	2	0	2	1663
3	15	14,40	27,68	12,11	27,68	9,70	7,20	40	229	250	1,00	5,72	3	0	2	1671
3	16	12,11	27,68	10,91	27,68	9,70	7,20	40	120	250	1,00	5,72	3	0	2	1674
3	17	10,91	27,68	9,90	27,68	9,70	7,20	40	101	250	1,00	5,72	3	0	2	1677
3	18	32,07	21,20	31,32	21,20	7,40	7,20	45	75	20	1,00	-0,02	2	0	2	1680
3	19	31,20	21,20	30,20	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	-0,02	2	0	2	1682
3	20	30,20	21,20	29,20	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	-0,02	2	0	2	1684
3	21	30,20	21,20	29,20	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	-0,02	2	0	2	1685
3	22	9,89	21,20	9,89	28,13	8,63	7,20	40	693	143	1,00	3,05	2	0	2	1694
3	23	35,50	27,68	35,50	21,20	8,72	7,20	40	648	152	1,00	3,27	2	0	2	1699
3	24	11,65	37,82	12,65	37,82	7,50	7,20	40	100	30	1,00	0,22	2	0	2	1704
3	25	12,65	37,82	14,40	37,82	7,50	7,20	40	175	30	1,00	0,22	2	0	2	1707
3	26	9,90	37,82	9,90	31,28	8,21	7,20	45	654	101	1,00	1,77	2	0	2	1714
3	27	14,40	37,82	14,40	31,28	8,21	7,20	25	654	101	1,00	3,19	2	0	2	1719

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
3	28	14,40	31,28	15,75	31,28	8,92	7,20	50	135	172	1,00	3,02	2	0	2	1724
3	29	16,25	31,28	17,25	31,28	8,92	7,20	50	100	172	1,00	3,02	2	0	2	1727
3	30	16,93	31,28	20,09	31,28	8,92	7,20	50	316	172	1,00	3,02	2	0	2	1729
3	31	9,37	31,28	11,65	31,28	8,92	7,20	50	229	172	1,00	3,02	2	0	2	1735
3	32	11,65	31,28	12,86	31,28	8,92	7,20	50	121	172	1,00	3,02	2	0	2	1738
3	33	12,85	31,28	14,40	31,28	8,92	7,20	50	155	172	1,00	3,02	2	0	2	1741
3	34	20,41	31,28	21,41	31,28	8,92	7,20	50	100	172	1,00	3,02	2	0	2	1750
3	35	20,91	31,28	22,39	31,28	8,92	7,20	50	148	172	1,00	3,02	2	0	2	1752
3	36	25,07	31,28	29,00	31,28	8,92	7,20	50	393	172	1,00	3,02	2	0	2	1757
3	37	33,52	31,28	39,03	31,28	8,92	7,20	50	551	172	1,00	3,02	2	0	2	1761
3	38	32,13	31,28	32,81	31,28	8,92	7,20	50	68	172	1,00	3,02	2	0	2	1767
3	39	33,17	31,28	33,87	31,28	8,92	7,20	50	70	172	1,00	3,02	2	0	2	1770
3	40	29,34	31,28	31,44	31,28	8,92	7,20	50	210	172	1,00	3,02	2	0	2	1776
3	41	31,09	31,28	31,79	31,28	8,92	7,20	50	70	172	1,00	3,02	2	0	2	1778
3	42	9,45	27,68	8,55	27,68	9,70	7,20	50	90	250	1,00	4,58	2	0	2	1786
3	43	9,01	27,68	7,80	27,68	9,70	7,20	50	121	250	1,00	4,58	2	0	2	1788
3	44	7,62	27,68	5,55	27,68	9,70	7,20	50	207	250	1,00	4,58	2	0	2	1791
3	45	5,39	27,68	4,69	27,68	9,70	7,20	50	70	250	1,00	4,58	2	0	2	1793
3	46	4,84	27,68	4,44	27,68	9,70	7,20	50	40	250	1,00	4,58	2	0	2	1795
3	47	4,99	27,68	4,29	27,68	9,70	7,20	50	70	250	1,00	4,58	2	0	2	1796
3	48	3,94	27,68	2,78	27,68	9,70	7,20	50	116	250	1,00	4,58	2	0	2	1799
3	49	19,24	27,68	14,40	27,68	9,70	7,20	40	484	250	1,00	5,72	3	0	2	1807
3	50	29,34	27,68	22,39	27,68	9,70	7,20	40	695	250	1,00	5,72	3	0	2	1810
3	51	35,49	27,68	34,29	27,68	9,70	7,20	40	120	250	1,00	5,72	3	0	2	1813
3	52	28,74	21,20	25,33	21,20	7,40	7,20	45	341	20	1,00	-0,02	2	0	2	1815
3	53	24,79	21,20	23,79	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	-0,02	2	0	2	1818
3	54	23,79	21,20	22,79	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	-0,02	2	0	2	1820
3	55	22,79	21,20	21,79	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	-0,02	2	0	2	1822
3	56	22,79	21,20	21,79	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	-0,02	2	0	2	1823
3	57	21,79	21,20	20,79	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	-0,02	2	0	2	1825
3	58	20,25	21,20	16,77	21,20	7,40	7,20	45	348	20	1,00	-0,02	2	0	2	1828
3	59	16,31	21,20	15,31	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	-0,02	2	0	2	1837
3	60	15,34	21,20	14,39	21,20	7,40	7,20	45	95	20	1,00	-0,02	2	0	2	1839
3	61	14,36	21,20	13,36	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	-0,02	2	0	2	1841
3	62	13,86	21,20	12,84	21,20	7,40	7,20	45	102	20	1,00	-0,02	2	0	2	1843
3	63	13,34	21,20	12,34	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	-0,02	2	0	2	1845
3	64	11,84	21,20	9,88	21,20	7,40	7,20	45	197	20	1,00	-0,02	2	0	2	1848
3	65	35,50	21,20	39,03	21,20	7,40	7,20	45	353	20	1,00	-0,02	2	0	2	1859
3	66	43,50	23,73	41,70	23,73	8,37	7,20	50	180	117	1,00	1,93	2	0	2	1864
3	67	42,14	23,73	41,26	23,73	9,35	7,20	50	88	215	1,00	3,88	2	0	2	1866
3	68	39,03	23,73	39,03	29,03	9,80	7,20	50	530	260	1,00	4,78	2	0	2	1872
3	69	39,03	28,53	39,03	29,53	9,41	7,20	50	100	221	1,00	3,99	2	0	2	1877
3	70	39,03	30,03	39,03	31,28	9,06	7,20	50	125	186	1,00	3,29	2	0	2	1880
3	71	43,50	23,73	43,50	20,03	7,40	7,20	50	370	20	1,00	-0,02	2	0	2	1887
3	72	43,50	19,53	43,50	18,53	7,40	7,20	50	100	20	1,00	-0,02	2	0	2	1890
3	73	43,50	19,03	43,50	16,13	7,40	7,20	50	290	20	1,00	-0,02	2	0	2	1892
3	74	43,50	16,63	43,50	15,63	7,40	7,20	50	100	20	1,00	-0,02	2	0	2	1894
3	75	43,50	15,13	43,50	11,18	7,40	7,20	50	395	20	1,00	-0,02	2	0	2	1897
3	76	43,50	11,68	43,50	10,68	7,40	7,20	50	100	20	1,00	-0,02	2	0	2	1899
3	77	43,50	10,18	43,50	7,93	7,40	7,20	50	225	20	1,00	-0,02	2	0	2	1902
3	78	43,15	7,93	42,45	7,93	8,16	7,20	50	70	96	1,00	1,49	2	0	2	1916
3	79	42,30	7,93	41,30	7,93	9,24	7,20	50	100	204	1,00	3,66	2	0	2	1918
3	80	35,50	7,93	35,50	10,18	7,40	7,20	50	225	20	1,00	-0,02	2	0	2	1924
3	81	35,50	10,68	35,50	11,68	7,40	7,20	50	100	20	1,00	-0,02	2	0	2	1927
3	82	35,50	11,18	35,50	15,13	7,40	7,20	50	395	20	1,00	-0,02	2	0	2	1929
3	83	35,50	14,63	35,50	15,63	7,40	7,20	50	100	20	1,00	-0,02	2	0	2	1931
3	84	35,50	16,45	35,50	18,40	7,40	7,20	50	195	20	1,00	-0,02	2	0	2	1934
3	85	40,82	7,93	40,82	8,68	10,30	7,20	50	75	310	1,00	5,78	2	0	2	1943
3	86	40,82	13,18	40,82	13,68	10,30	7,20	50	50	310	1,00	5,78	2	0	2	1948
3	87	40,82	17,58	40,82	18,08	10,30	7,20	50	50	310	1,00	5,78	2	0	2	1953
3	88	35,50	23,73	39,03	23,73	9,25	7,20	40	353	205	1,00	4,60	2	0	2	1959
3	89	40,76	23,73	40,64	23,73	10,28	7,20	50	12	308	1,00	5,74	2	0	2	1965
3	90	40,70	23,73	39,03	23,73	10,14	7,20	50	167	294	1,00	5,46	2	0	2	1967
3	91	32,47	31,28	32,47	37,72	8,21	7,20	50	644	101	1,00	1,60	2	0	2	1973
3	92	29,34	37,72	30,94	37,72	7,50	7,20	50	160	30	1,00	0,18	2	0	2	1976
3	93	30,44	37,72	31,44	37,72	7,50	7,20	50	100	30	1,00	0,18	2	0	2	1978
3	94	31,98	37,72	32,96	37,72	7,50	7,20	50	98	30	1,00	0,18	2	0	2	1981
3	95	35,50	37,52	35,50	37,12	7,59	7,20	50	40	39	1					



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
3	108	29,34	36,52	29,34	36,32	7,79	7,20	50	20	59	1,00	0,75	2	0	2	2024
3	109	29,34	36,07	29,34	35,37	7,94	7,20	50	70	74	1,00	1,06	2	0	2	2026
3	110	29,34	35,57	29,34	35,27	8,01	7,20	50	30	81	1,00	1,19	2	0	2	2028
3	111	29,34	35,07	29,34	34,37	8,16	7,20	50	70	96	1,00	1,50	2	0	2	2030
3	112	29,34	34,57	29,34	34,27	8,23	7,20	50	30	103	1,00	1,64	2	0	2	2032
3	113	29,34	34,77	29,34	34,07	8,23	7,20	50	70	103	1,00	1,64	2	0	2	2033
3	114	29,34	34,07	29,34	33,37	8,38	7,20	50	70	118	1,00	1,94	2	0	2	2035
3	115	29,34	33,52	29,34	32,52	8,54	7,20	50	100	134	1,00	2,25	2	0	2	2037
3	116	29,34	32,39	29,34	31,64	8,76	7,20	50	75	156	1,00	2,69	2	0	2	2039
3	117	2,78	30,98	2,78	30,38	9,05	7,20	40	60	185	1,00	4,10	2	0	2	2053
3	118	2,78	30,28	2,78	29,48	9,22	7,20	40	80	202	1,00	4,53	2	0	2	2055
3	119	2,78	29,58	2,78	28,98	9,35	7,20	40	60	215	1,00	4,86	2	0	2	2057
3	120	2,78	29,68	2,78	28,88	9,35	7,20	40	80	215	1,00	4,86	2	0	2	2058
3	121	2,78	28,88	2,78	28,08	9,53	7,20	40	80	233	1,00	5,29	2	0	2	2060
3	122	6,59	27,68	6,59	27,13	9,70	7,20	50	55	250	1,00	4,58	2	0	2	2068
3	123	41,80	7,93	38,62	7,93	9,97	7,20	50	318	277	1,00	5,11	2	0	2	2075
3	124	39,12	7,93	38,12	7,93	9,10	7,20	50	100	190	1,00	3,38	2	0	2	2077
3	125	37,62	7,93	35,50	7,93	7,98	7,20	50	212	78	1,00	1,14	2	0	2	2080
3	126	35,50	18,50	35,50	19,35	7,40	7,20	50	85	20	1,00	-0,02	2	0	2	2088
3	127	35,50	18,43	35,50	19,43	7,40	7,20	50	100	20	1,00	-0,02	2	0	2	2089
3	128	35,50	19,60	35,50	20,25	7,40	7,20	50	65	20	1,00	-0,02	2	0	2	2091
3	129	35,50	20,27	35,50	20,89	7,40	7,20	50	63	20	1,00	-0,02	2	0	2	2093
3	130	33,42	37,72	34,42	37,72	7,50	7,20	50	100	30	1,00	0,18	2	0	2	2100
3	131	33,92	37,72	35,50	37,72	7,50	7,20	50	158	30	1,00	0,18	2	0	2	2102
3	132	9,90	28,13	9,90	30,83	9,31	7,20	40	270	211	1,00	4,75	2	0	2	2108
3	133	9,90	30,60	9,90	31,05	9,02	7,20	40	45	182	1,00	4,02	2	0	2	2110
3	134	22,39	27,68	20,44	27,68	9,70	7,20	40	195	250	1,00	5,72	3	0	2	2116
3	135	20,44	27,68	19,24	27,68	9,70	7,20	40	120	250	1,00	5,72	3	0	2	2119
3	136	27,04	27,90	27,04	28,35	9,60	7,20	50	45	240	1,00	4,39	2	0	2	2123
3	137	27,04	28,13	27,04	30,83	9,31	7,20	50	270	211	1,00	3,80	2	0	2	2125
3	138	27,04	30,60	27,04	31,05	9,02	7,20	50	45	182	1,00	3,21	2	0	2	2127
3	139	32,55	21,20	32,75	21,20	7,40	7,20	45	20	20	1,00	-0,02	2	0	2	2136
3	140	33,00	21,20	33,70	21,20	7,40	7,20	45	70	20	1,00	-0,02	2	0	2	2138
3	141	33,85	21,20	34,85	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	-0,02	2	0	2	2140
3	142	33,95	21,20	34,75	21,20	7,40	7,20	45	80	20	1,00	-0,02	2	0	2	2141
3	143	34,97	21,20	35,32	21,20	7,40	7,20	45	35	20	1,00	-0,02	2	0	2	2143
3	144	39,03	21,45	39,03	21,95	7,36	7,20	45	50	16	1,00	-0,11	2	0	2	2151
3	145	39,03	21,70	39,03	22,90	7,31	7,20	45	120	11	1,00	-0,22	2	0	2	2153
3	146	39,03	22,49	39,03	23,32	7,27	7,20	45	83	7	1,00	-0,32	2	0	2	2155
3	147	34,14	27,68	33,84	27,68	9,70	7,20	40	30	250	1,00	5,72	3	0	2	2162
3	148	33,99	27,68	32,79	27,68	9,70	7,20	40	120	250	1,00	5,72	3	0	2	2164
3	149	32,79	27,68	29,34	27,68	9,70	7,20	40	345	250	1,00	5,72	3	0	2	2167

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
1	1	Testa	23	5,51	7,35	1,61	1,00	7,35	0,29	0,09	OK
		Mezz.	15	7,09	14,87	2,72	1,05	14,87	0,01	0,15	OK
		Piede	15	6,86	16,72	3,00	0,91	16,72	0,29	0,13	OK
1	2	Testa	15	7,42	9,92	1,76	0,44	9,92	0,15	0,06	OK
		Mezz.	15	3,76	10,95	1,91	0,31	10,95	0,00	0,08	OK
		Piede	15	2,02	11,97	2,06	0,14	11,97	0,15	0,07	OK
1	3	Testa	15	4,75	11,11	1,94	0,28	11,11	0,16	0,06	OK
		Mezz.	15	1,40	12,14	2,09	0,11	12,14	0,00	0,08	OK
		Piede	15	0,00	12,74	2,24	0,00	13,17	0,16	0,07	NO VERIF
1	4	Testa	15	2,46	11,00	1,90	0,14	11,00	0,16	0,06	OK
		Mezz.	15	0,00	11,72	2,03	0,00	11,94	0,02	0,08	NO VERIF
		Piede	15	0,00	11,72	2,17	0,00	12,89	0,16	0,06	NO VERIF
1	5	Testa	23	5,15	38,54	8,94	5,62	38,54	1,74	0,56	OK
		Mezz.	23	7,09	50,01	10,64	6,49	50,01	0,01	0,92	OK
		Piede	23	7,11	61,48	12,34	6,99	61,48	1,74	0,90	OK
1	6	Testa	23	4,30	8,65	2,15	1,00	8,65	0,50	0,16	OK
		Mezz.	23	4,60	11,73	2,60	1,22	11,73	0,00	0,27	OK
		Piede	23	5,11	14,80	3,06	1,36	14,80	0,50	0,27	OK



VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
1	7	Testa	23	3,00	0,81	0,26	0,11	0,81	0,09	0,02	OK
		Mezz.	23	3,56	1,33	0,34	0,16	1,33	0,01	0,04	OK
		Piede	23	4,02	1,84	0,42	0,20	1,84	0,09	0,05	OK
1	8	Testa	23	5,85	35,24	7,77	6,05	35,24	1,33	0,44	OK
		Mezz.	23	9,73	44,29	9,11	6,71	44,29	0,03	0,69	OK
		Piede	23	7,87	53,33	10,45	7,00	53,33	1,33	0,66	OK
1	9	Testa	15	4,87	18,20	4,40	3,44	18,20	0,90	0,28	OK
		Mezz.	15	8,91	24,23	5,29	4,10	24,23	0,04	0,46	OK
		Piede	15	6,85	30,27	6,18	4,51	30,27	0,90	0,46	OK
1	10	Testa	23	7,30	47,95	11,90	9,20	47,95	1,63	0,53	OK
		Mezz.	23	12,93	59,02	13,54	10,53	59,02	0,10	0,81	OK
		Piede	23	9,31	70,09	15,18	11,57	70,09	1,63	0,77	OK
1	11	Testa	23	7,34	44,98	11,46	8,79	44,98	1,56	0,52	OK
		Mezz.	23	12,53	56,06	13,10	10,21	56,06	0,03	0,81	OK
		Piede	23	9,44	67,13	14,74	11,32	67,13	1,56	0,78	OK
1	12	Testa	23	3,76	10,36	1,86	0,65	10,36	0,49	0,06	OK
		Mezz.	15	4,30	12,34	2,15	0,39	12,34	0,33	0,09	OK
		Piede	15	2,27	13,49	2,32	0,18	13,49	0,49	0,08	OK
1	13	Testa	15	8,27	15,08	2,67	0,72	15,08	0,25	0,09	OK
		Mezz.	15	4,07	16,62	2,90	0,49	16,62	0,02	0,12	OK
		Piede	15	1,95	18,16	3,12	0,20	18,16	0,25	0,10	OK
1	14	Testa	23	4,67	27,00	6,67	4,16	27,00	1,43	0,45	OK
		Mezz.	23	6,66	36,48	8,07	5,03	36,48	0,01	0,76	OK
		Piede	23	6,64	45,95	9,47	5,60	45,95	1,43	0,76	OK
1	15	Testa	15	6,37	40,84	8,55	5,14	40,84	1,34	0,46	OK
		Mezz.	15	7,71	49,70	9,86	5,45	49,70	0,01	0,71	OK
		Piede	23	8,24	61,78	11,65	5,42	61,78	1,34	0,66	OK
1	16	Testa	23	4,06	6,26	1,60	0,99	6,26	0,39	0,11	OK
		Mezz.	15	2,83	26,72	4,63	0,54	26,72	0,04	0,19	OK
		Piede	15	0,72	29,12	4,99	0,12	29,12	0,39	0,17	NO VERIF
1	17	Testa	15	5,54	38,85	8,59	6,02	38,85	1,55	0,50	OK
		Mezz.	15	8,56	48,91	10,08	6,70	48,91	0,08	0,78	OK
		Piede	15	7,46	58,98	11,57	7,01	58,98	1,55	0,75	OK
1	18	Testa	23	3,02	9,09	2,92	0,99	9,09	0,97	0,25	OK
		Mezz.	23	2,84	14,68	3,75	1,45	14,68	0,01	0,51	OK
		Piede	23	3,20	20,28	4,58	1,79	20,28	0,97	0,56	OK
1	19	Testa	23	2,29	1,68	0,90	0,40	1,68	0,39	0,06	OK
		Mezz.	23	4,88	3,99	1,24	0,86	3,99	0,06	0,18	OK
		Piede	23	4,02	6,30	1,58	1,23	6,30	0,39	0,22	OK
1	20	Testa	23	3,41	10,99	3,15	2,30	10,99	0,92	0,22	OK
		Mezz.	23	7,52	16,40	3,95	3,10	16,40	0,15	0,41	OK
		Piede	23	5,14	21,80	4,75	3,68	21,80	0,92	0,44	OK
1	21	Testa	15	4,65	10,27	2,62	2,02	10,27	0,56	0,17	OK
		Mezz.	15	8,43	14,17	3,20	2,51	14,17	0,00	0,30	OK
		Piede	15	6,71	18,08	3,78	2,84	18,08	0,56	0,30	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
1	22	Testa	15	1,91	0,49	0,82	0,12	0,49	0,43	0,02	OK
		Mezz.	15	3,51	3,14	1,21	0,71	3,14	0,05	0,20	OK
		Piede	15	3,75	5,79	1,60	1,19	5,79	0,43	0,30	OK
1	23	Testa	23	1,66	1,24	0,89	0,30	1,24	0,54	0,05	OK
		Mezz.	23	4,31	3,77	1,27	0,83	3,77	0,18	0,19	OK
		Piede	23	3,05	6,29	1,64	1,26	6,29	0,54	0,26	OK
1	24	Testa	23	2,03	4,95	2,63	1,16	4,95	1,29	0,17	OK
		Mezz.	23	4,90	11,67	3,62	2,51	11,67	0,33	0,51	OK
		Piede	23	3,58	18,39	4,62	3,58	18,39	1,29	0,64	OK
1	25	Testa	23	5,34	31,12	7,26	5,71	31,12	1,36	0,44	OK
		Mezz.	23	9,23	40,54	8,66	6,62	40,54	0,01	0,72	OK
		Piede	23	7,39	49,96	10,05	7,16	49,96	1,36	0,70	OK
1	26	Testa	15	4,66	3,51	0,85	0,66	3,51	0,18	0,05	OK
		Mezz.	15	8,92	4,67	1,02	0,79	4,67	0,02	0,09	OK
		Piede	15	6,56	5,83	1,19	0,87	5,83	0,18	0,09	OK
1	27	Testa	23	2,21	3,75	1,57	0,86	3,75	0,71	0,11	OK
		Mezz.	23	5,60	7,34	2,10	1,53	7,34	0,19	0,27	OK
		Piede	23	3,71	10,93	2,63	2,06	10,93	0,71	0,32	OK
1	28	Testa	15	3,35	2,23	0,76	0,49	2,23	0,23	0,06	OK
		Mezz.	15	6,45	3,77	0,99	0,76	3,77	0,01	0,12	OK
		Piede	15	5,36	5,31	1,22	0,96	5,31	0,23	0,13	OK
1	29	Testa	15	2,13	1,37	1,20	0,33	1,37	0,56	0,06	OK
		Mezz.	15	4,04	4,90	1,72	1,09	4,90	0,06	0,27	OK
		Piede	15	3,99	8,43	2,24	1,70	8,43	0,56	0,37	OK
1	30	Testa	15	2,67	1,51	0,56	0,34	1,51	0,21	0,04	OK
		Mezz.	15	6,06	2,70	0,74	0,55	2,70	0,04	0,09	OK
		Piede	15	4,36	3,90	0,91	0,72	3,90	0,21	0,10	OK
1	31	Testa	15	2,91	1,06	0,35	0,23	1,06	0,12	0,03	OK
		Mezz.	15	6,64	1,74	0,45	0,35	1,74	0,02	0,05	OK
		Piede	15	4,60	2,42	0,55	0,43	2,42	0,12	0,06	OK
1	32	Testa	23	3,63	3,67	1,10	0,78	3,67	0,30	0,08	OK
		Mezz.	23	7,20	5,65	1,40	1,09	5,65	0,02	0,15	OK
		Piede	23	5,56	7,64	1,69	1,32	7,64	0,30	0,16	OK
1	33	Testa	15	4,68	16,20	5,98	3,62	16,20	1,28	0,32	OK
		Mezz.	15	8,46	24,47	7,21	5,15	24,47	0,13	0,61	OK
		Piede	15	6,60	32,74	8,43	6,44	32,74	1,28	0,65	OK
1	34	Testa	15	4,22	19,61	8,05	4,47	19,61	1,91	0,43	OK
		Mezz.	15	7,72	31,50	9,81	6,75	31,50	0,27	0,87	OK
		Piede	15	6,06	43,38	11,58	8,72	43,38	1,91	0,96	OK
1	35	Testa	15	5,07	6,67	1,57	1,23	6,67	0,31	0,10	OK
		Mezz.	15	9,14	8,74	1,88	1,44	8,74	0,01	0,16	OK
		Piede	15	7,05	10,80	2,18	1,57	10,80	0,31	0,16	OK
1	36	Testa	23	5,41	22,41	4,80	3,31	22,41	0,89	0,26	OK
		Mezz.	15	8,16	42,41	7,76	3,33	42,41	0,12	0,41	OK
		Piede	23	7,16	32,91	6,35	3,67	32,91	0,89	0,39	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
1	37	Testa	15	8,43	14,98	2,65	0,73	14,98	0,23	0,09	OK
		Mezz.	15	4,21	16,52	2,88	0,50	16,52	0,01	0,12	OK
		Piede	15	2,15	18,06	3,11	0,22	18,06	0,23	0,10	OK
1	38	Testa	15	8,19	15,13	2,68	0,71	15,13	0,23	0,09	OK
		Mezz.	15	4,00	16,67	2,90	0,48	16,67	0,00	0,12	OK
		Piede	15	1,85	18,21	3,13	0,19	18,21	0,23	0,10	OK
1	39	Testa	23	4,56	16,03	3,88	2,74	16,03	0,85	0,25	OK
		Mezz.	23	7,84	21,37	4,67	3,26	21,37	0,07	0,42	OK
		Piede	23	6,42	26,72	5,46	3,59	26,72	0,85	0,41	OK
1	40	Testa	23	6,57	6,84	1,42	0,96	6,84	0,22	0,07	OK
		Mezz.	15	3,91	15,90	2,77	0,45	15,90	0,00	0,11	OK
		Piede	15	1,73	17,36	2,98	0,17	17,36	0,22	0,10	OK
1	41	Testa	15	6,16	16,64	2,91	0,55	16,64	0,23	0,09	OK
		Mezz.	15	2,20	18,21	3,14	0,27	18,21	0,00	0,12	OK
		Piede	15	0,00	19,49	3,37	0,00	19,78	0,23	0,11	NO VERIF
1	42	Testa	23	3,89	6,08	1,75	1,15	6,08	0,45	0,13	OK
		Mezz.	15	6,45	28,74	5,11	1,52	28,74	0,01	0,24	OK
		Piede	15	5,32	31,77	5,56	1,10	31,77	0,45	0,21	OK
1	43	Testa	15	6,61	26,36	5,44	3,61	26,36	0,82	0,28	OK
		Mezz.	23	8,56	41,02	7,61	3,62	41,02	0,03	0,42	OK
		Piede	23	8,54	46,45	8,41	3,26	46,45	0,82	0,38	OK
1	44	Testa	23	5,68	12,55	2,73	2,11	12,55	0,48	0,15	OK
		Mezz.	15	8,51	26,86	4,85	2,00	26,86	0,04	0,23	OK
		Piede	23	7,57	18,71	3,64	2,39	18,71	0,48	0,22	OK
1	45	Testa	15	5,66	33,45	7,51	5,88	33,45	1,33	0,43	OK
		Mezz.	15	9,58	42,52	8,85	6,61	42,52	0,03	0,69	OK
		Piede	15	7,69	51,58	10,19	6,98	51,58	1,33	0,67	OK
1	46	Testa	15	5,17	6,76	1,60	1,26	6,76	0,31	0,10	OK
		Mezz.	23	8,57	18,56	3,35	1,40	18,56	0,00	0,16	OK
		Piede	15	7,21	11,03	2,24	1,61	11,03	0,31	0,16	OK
1	47	Testa	23	5,93	29,34	6,13	4,60	29,34	1,03	0,32	OK
		Mezz.	15	9,31	50,84	9,31	4,49	50,84	0,13	0,48	OK
		Piede	23	7,74	42,00	8,00	4,89	42,00	1,03	0,45	OK
1	48	Testa	23	8,76	32,78	6,25	3,83	32,78	0,71	0,26	OK
		Mezz.	15	8,03	44,95	8,06	3,04	44,95	0,00	0,38	OK
		Piede	15	7,08	49,91	8,79	2,37	49,91	0,71	0,33	OK
1	49	Testa	23	7,97	39,61	7,77	5,23	39,61	0,97	0,35	OK
		Mezz.	15	9,13	55,48	10,12	4,70	55,48	0,01	0,51	OK
		Piede	15	8,73	62,23	11,12	4,01	62,23	0,97	0,46	OK
1	50	Testa	23	6,27	19,18	3,92	2,87	19,18	0,63	0,19	OK
		Mezz.	15	8,36	34,00	6,12	2,45	34,00	0,08	0,29	OK
		Piede	15	7,57	37,84	6,69	1,97	37,84	0,63	0,26	OK
1	51	Testa	23	6,17	6,15	1,25	0,90	6,15	0,20	0,06	OK
		Mezz.	15	2,90	13,72	2,37	0,26	13,72	0,03	0,09	OK
		Piede	15	0,00	14,86	2,55	0,00	14,92	0,20	0,08	NO VERIF

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
1	52	Testa	15	4,89	14,25	3,19	2,50	14,25	0,65	0,18	OK
		Mezz.	23	6,17	38,90	6,85	1,81	38,90	0,10	0,29	OK
		Piede	23	4,39	42,74	7,42	1,13	42,74	0,65	0,26	OK
1	53	Testa	15	7,48	36,53	7,31	5,16	36,53	0,98	0,35	OK
		Mezz.	23	8,47	59,16	10,67	4,36	59,16	0,01	0,51	OK
		Piede	23	7,73	65,91	11,67	3,53	65,91	0,98	0,46	OK
1	54	Testa	15	4,44	26,91	4,93	2,36	26,91	1,11	0,18	OK
		Mezz.	23	7,46	31,41	5,59	1,90	31,41	0,63	0,25	OK
		Piede	15	5,33	33,58	5,91	1,59	33,58	1,11	0,22	OK
1	55	Testa	15	6,15	5,20	1,13	0,88	5,20	0,18	0,06	OK
		Mezz.	15	9,84	6,48	1,32	0,96	6,48	0,00	0,10	OK
		Piede	15	8,22	7,77	1,51	0,99	7,77	0,18	0,09	OK
1	56	Testa	15	0,00	10,62	1,97	0,00	11,65	0,12	0,05	NO VERIF
		Mezz.	15	0,00	10,62	2,09	0,00	12,50	0,00	0,07	NO VERIF
		Piede	15	0,00	10,62	2,22	0,00	13,36	0,12	0,06	NO VERIF
1	57	Testa	15	0,00	10,62	2,05	0,00	12,23	0,12	0,05	NO VERIF
		Mezz.	15	0,00	10,62	2,18	0,00	13,08	0,00	0,07	NO VERIF
		Piede	15	0,00	10,62	2,31	0,00	13,94	0,12	0,06	NO VERIF
1	58	Testa	23	5,94	4,74	0,95	0,34	4,74	0,16	0,05	OK
		Mezz.	15	4,14	6,49	1,21	0,34	6,49	0,01	0,08	OK
		Piede	15	4,19	7,39	1,35	0,31	7,39	0,16	0,07	OK
1	59	Testa	15	1,39	14,60	0,33	0,00	0,00	0,24	0,00	OK
		Mezz.	15	1,26	1,18	0,51	0,14	1,18	0,04	0,11	OK
		Piede	15	1,44	2,35	0,68	0,25	2,35	0,24	0,17	OK
1	60	Testa	23	3,75	6,48	1,69	0,65	6,48	0,45	0,14	OK
		Mezz.	23	3,43	9,09	2,08	0,82	9,09	0,00	0,24	OK
		Piede	23	3,83	11,70	2,47	0,93	11,70	0,45	0,24	OK
1	61	Testa	23	4,70	34,46	8,21	6,44	34,46	1,75	0,51	OK
		Mezz.	23	9,04	45,47	9,84	7,59	45,47	0,17	0,84	OK
		Piede	23	6,57	56,48	11,47	8,29	56,48	1,75	0,83	OK
1	62	Testa	23	4,93	9,19	2,13	1,68	9,19	0,43	0,13	OK
		Mezz.	23	9,28	11,93	2,54	1,94	11,93	0,04	0,21	OK
		Piede	23	6,81	14,66	2,94	2,08	14,66	0,43	0,20	OK
1	63	Testa	15	4,51	18,96	3,28	0,42	18,96	0,28	0,09	OK
		Mezz.	15	0,34	20,63	3,53	0,04	20,63	0,04	0,13	NO VERIF
		Piede	15	0,00	20,81	3,78	0,00	22,31	0,28	0,11	NO VERIF
1	64	Testa	15	4,46	7,75	1,34	0,17	7,75	0,12	0,04	OK
		Mezz.	15	0,29	8,43	1,44	0,02	8,43	0,02	0,05	NO VERIF
		Piede	15	0,00	8,49	1,54	0,00	9,12	0,12	0,04	NO VERIF
1	65	Testa	15	0,00	4,25	0,75	0,00	4,43	0,05	0,02	NO VERIF
		Mezz.	15	0,00	4,25	0,80	0,00	4,77	0,00	0,03	NO VERIF
		Piede	15	0,00	4,25	0,85	0,00	5,12	0,05	0,02	NO VERIF
1	66	Testa	15	0,00	6,37	1,10	0,00	6,47	0,08	0,03	NO VERIF
		Mezz.	15	0,00	6,37	1,18	0,00	6,98	0,00	0,04	NO VERIF
		Piede	15	0,00	6,37	1,26	0,00	7,50	0,08	0,03	NO VERIF

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
1	67	Testa	15	1,24	6,22	1,07	0,04	6,22	0,07	0,03	OK
		Mezz.	15	0,00	6,37	1,14	0,00	6,74	0,00	0,04	NO VERIF
		Piede	15	0,00	6,37	1,22	0,00	7,25	0,07	0,03	NO VERIF
1	68	Testa	15	8,11	12,26	2,15	0,54	12,26	0,17	0,07	OK
		Mezz.	15	3,49	13,46	2,33	0,32	13,46	0,00	0,09	OK
		Piede	15	0,65	14,66	2,51	0,05	14,66	0,17	0,08	NO VERIF
1	69	Testa	23	7,73	7,32	1,44	0,99	7,32	0,19	0,07	OK
		Mezz.	15	8,99	10,69	1,95	0,88	10,69	0,00	0,10	OK
		Piede	15	8,52	11,98	2,14	0,74	11,98	0,19	0,09	OK
1	70	Testa	15	6,10	2,84	0,61	0,47	2,84	0,10	0,03	OK
		Mezz.	23	3,15	7,78	1,34	0,16	7,78	0,00	0,05	OK
		Piede	23	0,18	8,46	1,45	0,01	8,46	0,10	0,05	NO VERIF
1	71	Testa	23	0,24	4,23	0,72	0,00	4,23	0,05	0,02	NO VERIF
		Mezz.	23	0,00	4,25	0,77	0,00	4,57	0,00	0,03	NO VERIF
		Piede	23	0,00	4,25	0,82	0,00	4,91	0,05	0,02	NO VERIF
1	72	Testa	23	0,00	6,37	1,10	0,00	6,45	0,07	0,03	NO VERIF
		Mezz.	23	0,00	6,37	1,18	0,00	6,97	0,00	0,04	NO VERIF
		Piede	23	0,00	6,37	1,25	0,00	7,48	0,07	0,03	NO VERIF
1	73	Testa	23	0,07	6,36	1,09	0,00	6,36	0,07	0,03	NO VERIF
		Mezz.	23	0,00	6,37	1,16	0,00	6,88	0,00	0,04	NO VERIF
		Piede	23	0,00	6,37	1,24	0,00	7,39	0,07	0,03	NO VERIF
1	74	Testa	15	7,78	6,87	1,36	0,92	6,87	0,17	0,06	OK
		Mezz.	23	4,41	13,03	2,27	0,40	13,03	0,00	0,09	OK
		Piede	23	1,92	14,23	2,44	0,15	14,23	0,17	0,08	OK
1	75	Testa	15	4,25	3,10	0,82	0,62	3,10	0,19	0,06	OK
		Mezz.	15	8,12	4,38	1,01	0,79	4,38	0,01	0,10	OK
		Piede	15	6,22	5,66	1,20	0,91	5,66	0,19	0,10	OK
1	76	Testa	15	3,74	1,62	0,47	0,27	1,62	0,13	0,03	OK
		Mezz.	15	5,66	2,44	0,59	0,37	2,44	0,00	0,07	OK
		Piede	15	5,67	3,26	0,71	0,44	3,26	0,13	0,07	OK
1	77	Testa	15	3,45	1,83	0,58	0,32	1,83	0,17	0,04	OK
		Mezz.	15	5,26	2,93	0,74	0,46	2,93	0,00	0,09	OK
		Piede	15	5,38	4,02	0,90	0,57	4,02	0,17	0,10	OK
1	78	Testa	15	3,16	1,13	0,40	0,20	1,13	0,13	0,03	OK
		Mezz.	15	4,81	1,95	0,52	0,31	1,95	0,00	0,07	OK
		Piede	15	5,08	2,77	0,64	0,40	2,77	0,13	0,07	OK
1	79	Testa	15	2,86	1,17	0,48	0,21	1,17	0,17	0,04	OK
		Mezz.	15	4,32	2,26	0,64	0,38	2,26	0,00	0,09	OK
		Piede	15	4,79	3,36	0,81	0,51	3,36	0,17	0,10	OK
1	80	Testa	15	2,47	0,72	0,42	0,14	0,72	0,17	0,03	OK
		Mezz.	15	3,61	1,82	0,58	0,32	1,82	0,00	0,09	OK
		Piede	15	4,11	2,91	0,74	0,46	2,91	0,17	0,11	OK
1	81	Testa	23	2,63	0,90	0,40	0,21	0,90	0,15	0,03	OK
		Mezz.	23	5,41	1,84	0,54	0,39	1,84	0,02	0,07	OK
		Piede	23	4,47	2,78	0,68	0,53	2,78	0,15	0,09	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
1	82	Testa	23	6,83	26,07	5,39	4,00	26,07	0,79	0,27	OK
		Mezz.	15	8,98	45,38	8,25	3,72	45,38	0,01	0,41	OK
		Piede	15	8,51	50,81	9,06	3,14	50,81	0,79	0,37	OK
1	83	Testa	15	5,17	12,19	2,83	2,22	12,19	0,55	0,17	OK
		Mezz.	23	7,40	34,29	6,10	2,04	34,29	0,03	0,28	OK
		Piede	23	6,15	37,91	6,64	1,50	37,91	0,55	0,24	OK
1	84	Testa	15	7,60	6,02	1,19	0,82	6,02	0,16	0,06	OK
		Mezz.	23	7,42	10,09	1,80	0,60	10,09	0,00	0,08	OK
		Piede	23	6,19	11,16	1,95	0,44	11,16	0,16	0,07	OK
1	85	Testa	23	6,16	11,34	2,44	1,88	11,34	0,40	0,13	OK
		Mezz.	15	7,77	24,94	4,46	1,60	24,94	0,01	0,21	OK
		Piede	15	6,70	27,64	4,86	1,22	27,64	0,40	0,18	OK
1	86	Testa	23	4,48	1,84	0,45	0,28	1,84	0,10	0,03	OK
		Mezz.	23	6,78	2,46	0,54	0,33	2,46	0,01	0,05	OK
		Piede	23	6,31	3,07	0,63	0,37	3,07	0,10	0,05	OK
1	87	Testa	15	2,65	0,69	0,32	0,16	0,69	0,12	0,02	OK
		Mezz.	15	5,26	1,46	0,43	0,31	1,46	0,01	0,06	OK
		Piede	15	4,55	2,23	0,55	0,43	2,23	0,12	0,07	OK
1	88	Testa	15	4,08	1,69	0,47	0,35	1,69	0,11	0,03	OK
		Mezz.	15	7,79	2,46	0,58	0,46	2,46	0,00	0,06	OK
		Piede	15	6,08	3,23	0,69	0,53	3,23	0,11	0,06	OK
1	89	Testa	23	2,80	0,66	0,32	0,15	0,66	0,11	0,02	OK
		Mezz.	23	5,20	1,43	0,43	0,30	1,43	0,00	0,06	OK
		Piede	23	4,83	2,20	0,54	0,42	2,20	0,11	0,07	OK
1	90	Testa	23	2,29	0,27	0,26	0,07	0,27	0,11	0,01	OK
		Mezz.	23	3,97	1,04	0,37	0,23	1,04	0,00	0,06	OK
		Piede	23	4,31	1,81	0,49	0,37	1,81	0,11	0,08	OK
1	91	Testa	15	7,42	4,30	0,85	0,53	4,30	0,11	0,04	OK
		Mezz.	23	7,18	6,91	1,24	0,43	6,91	0,00	0,06	OK
		Piede	23	6,39	7,68	1,35	0,34	7,68	0,11	0,05	OK
1	92	Testa	15	7,09	6,65	1,34	0,87	6,65	0,19	0,07	OK
		Mezz.	23	8,55	9,60	1,78	0,84	9,60	0,00	0,10	OK
		Piede	23	8,53	10,87	1,97	0,76	10,87	0,19	0,09	OK
1	93	Testa	15	3,81	2,52	0,47	0,26	2,52	0,12	0,02	OK
		Mezz.	15	6,99	2,87	0,52	0,23	2,87	0,07	0,03	OK
		Piede	15	4,63	3,21	0,57	0,20	3,21	0,12	0,02	OK
1	94	Testa	15	7,38	3,58	0,70	0,46	3,58	0,09	0,03	OK
		Mezz.	23	7,62	5,58	1,00	0,35	5,58	0,01	0,05	OK
		Piede	23	6,47	6,18	1,08	0,26	6,18	0,09	0,04	OK
1	95	Testa	15	8,96	3,46	0,74	0,55	3,46	0,08	0,03	OK
		Mezz.	15	15,38	3,98	0,81	0,58	3,98	0,01	0,04	OK
		Piede	15	10,81	4,49	0,89	0,60	4,49	0,08	0,03	OK
1	96	Testa	23	4,37	11,80	4,30	2,63	11,80	0,99	0,23	OK
		Mezz.	23	8,55	17,70	5,18	3,71	17,70	0,17	0,43	OK
		Piede	23	6,14	23,60	6,05	4,63	23,60	0,99	0,46	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
1	97	Testa	23	7,30	16,39	3,23	2,20	16,39	0,44	0,15	OK
		Mezz.	15	9,23	23,15	4,23	2,01	23,15	0,03	0,22	OK
		Piede	15	8,90	26,01	4,66	1,73	26,01	0,44	0,19	OK
1	98	Testa	23	1,47	42,89	0,97	0,00	0,00	0,66	0,00	OK
		Mezz.	23	3,02	3,45	1,48	0,79	3,45	0,17	0,26	OK
		Piede	23	3,01	6,91	2,00	1,45	6,91	0,66	0,42	OK
1	99	Testa	15	3,41	2,72	2,10	0,66	2,72	0,62	0,09	OK
		Mezz.	15	5,24	6,64	2,68	1,51	6,64	0,07	0,29	OK
		Piede	15	5,30	10,55	3,26	2,26	10,55	0,62	0,36	OK
1	100	Testa	15	5,82	4,76	1,45	1,01	4,76	0,25	0,07	OK
		Mezz.	15	10,19	6,49	1,71	1,30	6,49	0,01	0,13	OK
		Piede	15	7,87	8,22	1,97	1,53	8,22	0,25	0,13	OK
1	101	Testa	15	3,36	3,14	1,91	0,74	3,14	0,57	0,09	OK
		Mezz.	15	5,91	6,47	2,40	1,45	6,47	0,11	0,25	OK
		Piede	15	5,09	9,81	2,90	2,06	9,81	0,57	0,30	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
2	1	Testa	15	1,93	1,69	0,77	0,31	1,69	0,40	0,08	OK
		Mezz.	15	2,92	3,54	1,04	0,60	3,54	0,01	0,20	OK
		Piede	15	3,29	5,39	1,32	0,82	5,39	0,40	0,25	OK
2	2	Testa	15	3,32	2,90	0,72	0,45	2,90	0,22	0,07	OK
		Mezz.	15	4,77	3,93	0,87	0,54	3,93	0,00	0,11	OK
		Piede	15	4,72	4,95	1,02	0,61	4,95	0,22	0,11	OK
2	3	Testa	15	3,59	3,25	0,77	0,48	3,25	0,21	0,07	OK
		Mezz.	15	4,99	4,28	0,92	0,57	4,28	0,00	0,11	OK
		Piede	15	5,00	5,31	1,07	0,62	5,31	0,21	0,11	OK
2	4	Testa	15	2,10	1,50	0,49	0,26	1,50	0,23	0,05	OK
		Mezz.	15	3,69	2,44	0,63	0,39	2,44	0,03	0,10	OK
		Piede	15	3,31	3,38	0,77	0,48	3,38	0,23	0,12	OK
2	5	Testa	23	2,37	16,92	5,74	2,98	16,92	2,42	0,60	OK
		Mezz.	23	3,57	28,39	7,44	4,55	28,39	0,03	1,27	OK
		Piede	23	3,77	39,86	9,14	5,74	39,86	2,42	1,42	OK
2	6	Testa	15	3,47	12,90	2,88	2,26	12,90	0,83	0,23	OK
		Mezz.	15	6,89	16,36	3,40	2,53	16,36	0,14	0,37	OK
		Piede	15	4,70	19,81	3,91	2,67	19,81	0,83	0,35	OK
2	7	Testa	23	1,47	1,49	2,77	0,37	1,49	1,88	0,11	OK
		Mezz.	23	2,48	10,54	4,11	2,39	10,54	0,08	0,96	OK
		Piede	23	2,84	19,58	5,45	4,04	19,58	1,88	1,42	OK
2	8	Testa	23	2,22	7,73	2,84	1,73	7,73	1,28	0,29	OK
		Mezz.	23	4,38	13,77	3,74	2,81	13,77	0,07	0,64	OK
		Piede	23	3,62	19,80	4,63	3,64	19,80	1,28	0,73	OK
2	9	Testa	15	3,27	17,08	7,33	3,92	17,08	2,24	0,55	OK



VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	15	5,34	28,15	8,97	6,08	28,15	0,10	1,14	OK
		Piede	15	4,73	39,22	10,61	7,94	39,22	2,24	1,26	OK
2	10	Testa	15	4,40	31,69	9,49	6,71	31,69	2,16	0,67	OK
		Mezz.	15	7,44	42,76	11,13	8,47	42,76	0,01	1,14	OK
		Piede	15	5,92	53,83	12,77	9,95	53,83	2,16	1,14	OK
2	11	Testa	23	1,31	1,86	0,60	0,36	1,86	0,46	0,06	OK
		Mezz.	23	3,46	3,01	0,77	0,54	3,01	0,22	0,13	OK
		Piede	23	2,06	4,17	0,94	0,66	4,17	0,46	0,14	OK
2	12	Testa	15	3,26	4,46	1,09	0,77	4,46	0,33	0,10	OK
		Mezz.	15	5,55	6,00	1,32	0,93	6,00	0,02	0,17	OK
		Piede	15	4,63	7,53	1,55	1,03	7,53	0,33	0,17	OK
2	13	Testa	23	1,46	1,87	2,94	0,37	1,87	2,02	0,14	OK
		Mezz.	23	1,95	11,34	4,35	2,05	11,34	0,04	1,05	OK
		Piede	23	2,23	20,81	5,75	3,43	20,81	2,02	1,54	OK
2	14	Testa	23	1,87	6,57	3,47	1,24	6,57	1,85	0,33	OK
		Mezz.	23	2,70	15,43	4,78	2,65	15,43	0,01	0,98	OK
		Piede	23	3,07	24,29	6,09	3,79	24,29	1,85	1,23	OK
2	15	Testa	15	2,15	3,57	1,20	0,63	3,57	0,56	0,13	OK
		Mezz.	15	3,59	5,97	1,56	0,95	5,97	0,06	0,27	OK
		Piede	15	3,41	8,36	1,91	1,20	8,36	0,56	0,30	OK
2	16	Testa	15	2,03	10,60	4,40	2,18	10,60	2,17	0,45	OK
		Mezz.	15	3,56	20,67	5,90	3,88	20,67	0,12	1,09	OK
		Piede	15	3,40	30,73	7,39	5,21	30,73	2,17	1,29	OK
2	17	Testa	15	2,47	11,73	3,31	1,22	11,73	1,34	0,38	OK
		Mezz.	15	2,31	17,32	4,14	1,62	17,32	0,02	0,70	OK
		Piede	15	2,59	22,91	4,97	1,92	22,91	1,34	0,74	OK
2	18	Testa	23	3,57	9,43	2,05	1,58	9,43	0,57	0,16	OK
		Mezz.	23	7,07	11,74	2,39	1,73	11,74	0,11	0,25	OK
		Piede	23	4,77	14,05	2,73	1,79	14,05	0,57	0,23	OK
2	19	Testa	23	3,02	14,97	3,74	2,91	14,97	1,24	0,34	OK
		Mezz.	23	6,18	20,38	4,54	3,55	20,38	0,16	0,57	OK
		Piede	23	4,32	25,78	5,34	3,97	25,78	1,24	0,58	OK
2	20	Testa	23	1,34	48,52	1,10	0,00	0,00	0,82	0,00	OK
		Mezz.	23	2,16	3,91	1,68	0,90	3,91	0,04	0,42	OK
		Piede	23	2,48	7,81	2,26	1,64	7,81	0,82	0,66	OK
2	21	Testa	23	3,02	7,15	1,81	1,40	7,15	0,60	0,16	OK
		Mezz.	23	6,11	9,80	2,20	1,72	9,80	0,07	0,28	OK
		Piede	23	4,33	12,45	2,59	1,94	12,45	0,60	0,28	OK
2	22	Testa	15	3,40	11,07	2,35	1,79	11,07	0,69	0,17	OK
		Mezz.	15	7,18	13,60	2,72	1,92	13,60	0,19	0,27	OK
		Piede	15	4,48	16,12	3,10	1,96	16,12	0,69	0,25	OK
2	23	Testa	23	2,85	19,61	4,80	3,75	19,61	1,68	0,42	OK
		Mezz.	23	6,31	26,33	5,79	4,51	26,33	0,34	0,71	OK
		Piede	23	4,04	33,05	6,79	4,99	33,05	1,68	0,71	OK
2	24	Testa	23	2,11	10,83	4,26	2,46	10,83	2,01	0,43	OK



VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	23	4,18	20,25	5,65	4,19	20,25	0,13	1,00	OK
		Piede	23	3,50	29,67	7,05	5,54	29,67	2,01	1,17	OK
2	25	Testa	23	2,10	1,42	0,54	0,32	1,42	0,26	0,05	OK
		Mezz.	23	4,30	2,59	0,71	0,53	2,59	0,02	0,12	OK
		Piede	23	3,45	3,75	0,88	0,69	3,75	0,26	0,14	OK
2	26	Testa	23	2,82	10,56	2,58	2,01	10,56	0,91	0,23	OK
		Mezz.	23	6,33	14,15	3,11	2,42	14,15	0,19	0,38	OK
		Piede	23	3,99	17,74	3,64	2,67	17,74	0,91	0,38	OK
2	27	Testa	23	1,31	19,11	0,43	0,00	0,00	0,33	0,00	OK
		Mezz.	23	2,16	1,54	0,66	0,35	1,54	0,02	0,16	OK
		Piede	23	2,48	3,08	0,89	0,65	3,08	0,33	0,26	OK
2	28	Testa	23	0,97	43,85	0,99	0,00	0,00	1,02	0,00	NO VERIF
		Mezz.	23	2,16	3,53	1,52	0,81	3,53	0,32	0,38	OK
		Piede	23	1,99	7,06	2,04	1,48	7,06	1,02	0,60	OK
2	29	Testa	23	1,16	8,49	0,19	0,00	0,00	0,17	0,00	OK
		Mezz.	23	2,16	0,68	0,29	0,16	0,68	0,03	0,07	OK
		Piede	23	2,38	1,37	0,40	0,29	1,37	0,17	0,12	OK
2	30	Testa	23	1,16	14,86	0,34	0,00	0,00	0,29	0,00	OK
		Mezz.	23	2,16	1,20	0,51	0,28	1,20	0,05	0,13	OK
		Piede	23	2,39	2,39	0,69	0,50	2,39	0,29	0,20	OK
2	31	Testa	23	1,75	1,00	0,71	0,24	1,00	0,40	0,06	OK
		Mezz.	23	3,11	2,98	1,00	0,66	2,98	0,01	0,21	OK
		Piede	23	3,21	4,97	1,29	0,99	4,97	0,40	0,28	OK
2	32	Testa	23	3,68	21,44	6,76	4,61	21,44	1,84	0,49	OK
		Mezz.	23	7,05	29,71	7,98	6,00	29,71	0,24	0,85	OK
		Piede	23	5,02	37,98	9,21	7,15	37,98	1,84	0,87	OK
2	33	Testa	23	4,51	47,40	12,17	9,31	47,40	2,70	0,78	OK
		Mezz.	23	8,88	59,28	13,93	10,85	59,28	0,40	1,22	OK
		Piede	23	5,81	71,17	15,69	12,07	71,17	2,70	1,17	OK
2	34	Testa	23	3,02	2,90	1,33	0,67	2,90	0,44	0,10	OK
		Mezz.	23	5,08	4,97	1,63	1,08	4,97	0,04	0,21	OK
		Piede	23	4,42	7,04	1,94	1,44	7,04	0,44	0,24	OK
2	35	Testa	15	1,83	5,44	2,28	1,12	5,44	1,25	0,23	OK
		Mezz.	15	3,54	10,69	3,06	2,01	10,69	0,18	0,57	OK
		Piede	15	3,08	15,94	3,84	2,71	15,94	1,25	0,68	OK
2	36	Testa	23	2,34	2,14	0,75	0,43	2,14	0,32	0,08	OK
		Mezz.	23	4,01	3,68	0,98	0,67	3,68	0,01	0,17	OK
		Piede	23	3,76	5,22	1,21	0,85	5,22	0,32	0,19	OK
2	37	Testa	23	1,97	1,32	0,63	0,28	1,32	0,32	0,06	OK
		Mezz.	23	3,28	2,86	0,86	0,55	2,86	0,01	0,17	OK
		Piede	23	3,40	4,40	1,08	0,76	4,40	0,32	0,20	OK
2	38	Testa	15	1,80	4,63	2,19	0,97	4,63	1,22	0,21	OK
		Mezz.	15	3,29	9,98	2,98	1,91	9,98	0,13	0,58	OK
		Piede	15	3,10	15,33	3,78	2,65	15,33	1,22	0,71	OK
2	39	Testa	23	2,06	1,47	0,63	0,30	1,47	0,31	0,06	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	23	3,50	2,94	0,85	0,55	2,94	0,01	0,16	OK
		Piede	23	3,48	4,40	1,06	0,75	4,40	0,31	0,19	OK
2	40	Testa	23	1,91	1,23	0,62	0,26	1,23	0,33	0,06	OK
		Mezz.	23	3,17	2,80	0,86	0,54	2,80	0,01	0,17	OK
		Piede	23	3,33	4,37	1,09	0,76	4,37	0,33	0,21	OK
2	41	Testa	15	1,32	0,13	0,87	0,03	0,13	0,66	0,01	OK
		Mezz.	15	1,99	3,16	1,32	0,65	3,16	0,04	0,33	OK
		Piede	15	2,28	6,18	1,77	1,16	6,18	0,66	0,51	OK
2	42	Testa	23	1,99	5,25	2,31	1,09	5,25	1,16	0,23	OK
		Mezz.	23	3,44	10,69	3,11	2,02	10,69	0,05	0,59	OK
		Piede	23	3,38	16,12	3,92	2,76	16,12	1,16	0,71	OK
2	43	Testa	15	2,58	5,38	1,66	1,16	5,38	0,64	0,17	OK
		Mezz.	15	5,04	8,46	2,12	1,65	8,46	0,03	0,33	OK
		Piede	15	4,00	11,54	2,58	2,01	11,54	0,64	0,36	OK
2	44	Testa	15	2,78	16,84	5,05	3,58	16,84	1,81	0,50	OK
		Mezz.	15	5,18	25,90	6,39	4,98	25,90	0,00	0,96	OK
		Piede	15	4,27	34,96	7,73	6,03	34,96	1,81	1,04	OK
2	45	Testa	23	2,69	3,86	1,17	0,82	3,86	0,44	0,12	OK
		Mezz.	23	5,11	6,00	1,49	1,16	6,00	0,01	0,23	OK
		Piede	23	4,14	8,13	1,81	1,41	8,13	0,44	0,25	OK
2	46	Testa	23	2,68	11,70	3,51	2,49	11,70	1,31	0,35	OK
		Mezz.	23	5,17	18,03	4,45	3,47	18,03	0,05	0,67	OK
		Piede	23	4,11	24,35	5,39	4,20	24,35	1,31	0,72	OK
2	47	Testa	23	2,26	5,82	2,26	1,32	5,82	1,00	0,23	OK
		Mezz.	23	4,22	10,78	2,99	2,22	10,78	0,01	0,53	OK
		Piede	23	3,73	15,74	3,73	2,93	15,74	1,00	0,61	OK
2	48	Testa	23	2,22	7,64	3,03	1,74	7,64	1,36	0,30	OK
		Mezz.	23	4,15	14,40	4,03	2,98	14,40	0,02	0,72	OK
		Piede	23	3,69	21,15	5,04	3,95	21,15	1,36	0,84	OK
2	49	Testa	23	2,77	8,70	2,37	1,78	8,70	0,86	0,23	OK
		Mezz.	23	5,66	12,54	2,94	2,31	12,54	0,09	0,41	OK
		Piede	23	4,10	16,39	3,51	2,69	16,39	0,86	0,43	OK
2	50	Testa	15	3,04	4,09	0,94	0,74	4,09	0,31	0,08	OK
		Mezz.	15	6,70	5,29	1,12	0,85	5,29	0,07	0,13	OK
		Piede	15	4,18	6,48	1,30	0,91	6,48	0,31	0,12	OK
2	51	Testa	23	2,72	7,83	2,24	1,64	7,83	0,83	0,22	OK
		Mezz.	23	5,40	11,68	2,81	2,21	11,68	0,06	0,41	OK
		Piede	23	4,10	15,53	3,38	2,62	15,53	0,83	0,43	OK
2	52	Testa	15	1,80	4,22	2,53	1,00	4,22	1,40	0,22	OK
		Mezz.	15	3,32	10,98	3,53	2,39	10,98	0,05	0,72	OK
		Piede	15	3,23	17,73	4,53	3,50	17,73	1,40	0,92	OK
2	53	Testa	15	0,84	41,41	0,94	0,00	0,00	1,11	0,00	NO VERIF
		Mezz.	15	2,16	3,33	1,43	0,77	3,33	0,45	0,35	OK
		Piede	15	1,73	6,67	1,93	1,40	6,67	1,11	0,56	OK
2	54	Testa	15	1,78	0,68	0,46	0,16	0,68	0,26	0,04	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	15	3,16	1,97	0,65	0,43	1,97	0,00	0,14	OK
		Piede	15	3,24	3,25	0,84	0,65	3,25	0,26	0,18	OK
2	55	Testa	23	2,08	10,03	1,73	0,14	10,03	0,17	0,07	OK
		Mezz.	15	0,00	10,62	1,82	0,00	10,64	0,00	0,09	NO VERIF
		Piede	15	0,00	10,62	1,94	0,00	11,49	0,17	0,08	NO VERIF
2	56	Testa	23	0,55	10,47	1,79	0,04	10,47	0,17	0,07	NO VERIF
		Mezz.	15	0,00	10,62	1,90	0,00	11,21	0,00	0,09	NO VERIF
		Piede	15	0,00	10,62	2,03	0,00	12,07	0,17	0,08	NO VERIF
2	57	Testa	23	2,08	13,47	5,10	3,04	13,47	2,45	0,51	OK
		Mezz.	23	4,29	24,48	6,73	5,03	24,48	0,25	1,17	OK
		Piede	23	3,42	35,50	8,36	6,57	35,50	2,45	1,35	OK
2	58	Testa	23	2,35	5,35	1,56	1,13	5,35	0,67	0,15	OK
		Mezz.	23	5,30	8,08	1,97	1,54	8,08	0,12	0,29	OK
		Piede	23	3,56	10,82	2,37	1,84	10,82	0,67	0,31	OK
2	59	Testa	15	2,66	4,32	1,11	0,86	4,32	0,42	0,10	OK
		Mezz.	15	5,99	5,99	1,36	1,07	5,99	0,08	0,18	OK
		Piede	15	3,85	7,67	1,61	1,21	7,67	0,42	0,18	OK
2	60	Testa	15	2,24	1,36	0,39	0,29	1,36	0,18	0,04	OK
		Mezz.	15	5,34	2,04	0,50	0,39	2,04	0,04	0,07	OK
		Piede	15	3,39	2,73	0,60	0,46	2,73	0,18	0,08	OK
2	61	Testa	15	2,76	0,71	0,20	0,15	0,71	0,07	0,02	OK
		Mezz.	15	5,45	1,05	0,25	0,20	1,05	0,00	0,04	OK
		Piede	15	4,15	1,40	0,30	0,23	1,40	0,07	0,04	OK
2	62	Testa	15	3,07	1,16	0,32	0,24	1,16	0,10	0,03	OK
		Mezz.	15	5,65	1,67	0,39	0,31	1,67	0,00	0,05	OK
		Piede	15	4,54	2,18	0,47	0,36	2,18	0,10	0,06	OK
2	63	Testa	23	3,34	1,34	0,34	0,26	1,34	0,10	0,03	OK
		Mezz.	23	6,03	1,86	0,42	0,33	1,86	0,00	0,05	OK
		Piede	23	4,82	2,37	0,50	0,37	2,37	0,10	0,06	OK
2	64	Testa	23	3,41	3,22	0,81	0,63	3,22	0,24	0,07	OK
		Mezz.	23	6,11	4,42	0,99	0,78	4,42	0,00	0,13	OK
		Piede	23	4,89	5,62	1,17	0,87	5,62	0,24	0,13	OK
2	65	Testa	23	2,96	2,87	0,79	0,59	2,87	0,27	0,08	OK
		Mezz.	23	5,63	4,15	0,98	0,77	4,15	0,01	0,14	OK
		Piede	23	4,39	5,44	1,17	0,90	5,44	0,27	0,14	OK
2	66	Testa	23	2,93	1,41	0,40	0,29	1,41	0,14	0,04	OK
		Mezz.	23	5,43	2,10	0,50	0,39	2,10	0,00	0,07	OK
		Piede	23	4,40	2,78	0,60	0,47	2,78	0,14	0,08	OK
2	67	Testa	15	2,85	0,67	0,20	0,14	0,67	0,07	0,02	OK
		Mezz.	15	5,30	1,01	0,25	0,19	1,01	0,00	0,04	OK
		Piede	15	4,32	1,35	0,30	0,23	1,35	0,07	0,04	OK
2	68	Testa	15	2,67	0,89	0,28	0,19	0,89	0,10	0,03	OK
		Mezz.	15	5,01	1,40	0,35	0,27	1,40	0,00	0,05	OK
		Piede	15	4,15	1,91	0,43	0,33	1,91	0,10	0,06	OK
2	69	Testa	15	3,03	1,14	0,31	0,23	1,14	0,10	0,03	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	15	5,60	1,65	0,39	0,31	1,65	0,00	0,05	OK
		Piede	15	4,50	2,16	0,46	0,36	2,16	0,10	0,06	OK
2	70	Testa	15	3,63	3,61	0,87	0,68	3,61	0,24	0,08	OK
		Mezz.	15	6,39	4,81	1,05	0,81	4,81	0,00	0,13	OK
		Piede	15	5,11	6,01	1,23	0,89	6,01	0,24	0,13	OK
2	71	Testa	23	4,60	5,62	1,19	0,91	5,62	0,26	0,09	OK
		Mezz.	23	7,18	6,90	1,38	0,98	6,90	0,00	0,14	OK
		Piede	23	6,07	8,19	1,57	0,99	8,19	0,26	0,13	OK
2	72	Testa	23	2,01	0,92	0,37	0,17	0,92	0,18	0,04	OK
		Mezz.	23	3,16	1,74	0,49	0,29	1,74	0,01	0,09	OK
		Piede	23	3,34	2,56	0,61	0,38	2,56	0,18	0,11	OK
2	73	Testa	23	1,97	0,81	0,35	0,15	0,81	0,18	0,04	OK
		Mezz.	23	3,01	1,63	0,47	0,27	1,63	0,01	0,09	OK
		Piede	23	3,34	2,45	0,59	0,37	2,45	0,18	0,11	OK
2	74	Testa	23	1,87	1,07	0,47	0,20	1,07	0,25	0,05	OK
		Mezz.	23	3,00	2,17	0,63	0,36	2,17	0,02	0,12	OK
		Piede	23	3,18	3,26	0,79	0,50	3,26	0,25	0,15	OK
2	75	Testa	15	1,38	11,68	0,26	0,00	0,00	0,19	0,00	OK
		Mezz.	15	2,16	0,94	0,40	0,22	0,94	0,00	0,10	OK
		Piede	15	2,48	1,88	0,54	0,39	1,88	0,19	0,16	OK
2	76	Testa	23	2,78	0,69	0,32	0,16	0,69	0,12	0,02	OK
		Mezz.	23	4,98	1,20	0,40	0,26	1,20	0,02	0,05	OK
		Piede	23	4,08	1,72	0,48	0,35	1,72	0,12	0,06	OK
2	77	Testa	23	4,78	26,60	6,50	5,04	26,60	1,36	0,40	OK
		Mezz.	23	9,43	32,50	7,37	5,72	32,50	0,22	0,61	OK
		Piede	23	6,07	38,40	8,24	6,25	38,40	1,36	0,57	OK
2	78	Testa	23	3,18	13,81	3,58	2,75	13,81	1,12	0,33	OK
		Mezz.	23	5,96	19,25	4,38	3,44	19,25	0,04	0,58	OK
		Piede	23	4,62	24,69	5,19	3,92	24,69	1,12	0,59	OK
2	79	Testa	23	2,78	8,26	2,24	1,69	8,26	0,81	0,21	OK
		Mezz.	23	5,68	11,88	2,78	2,19	11,88	0,08	0,39	OK
		Piede	23	4,11	15,51	3,32	2,54	15,51	0,81	0,40	OK
2	80	Testa	15	1,24	18,05	0,41	0,00	0,00	0,33	0,00	OK
		Mezz.	15	2,16	1,45	0,62	0,33	1,45	0,04	0,15	OK
		Piede	15	2,48	2,91	0,84	0,61	2,91	0,33	0,25	OK
2	81	Testa	15	1,87	0,87	0,44	0,20	0,87	0,24	0,04	OK
		Mezz.	15	3,59	1,98	0,61	0,42	1,98	0,01	0,12	OK
		Piede	15	3,26	3,09	0,77	0,60	3,09	0,24	0,15	OK
2	82	Testa	23	2,21	1,24	0,48	0,28	1,24	0,22	0,05	OK
		Mezz.	23	4,19	2,30	0,64	0,48	2,30	0,01	0,11	OK
		Piede	23	3,66	3,37	0,80	0,63	3,37	0,22	0,13	OK
2	83	Testa	23	2,36	4,52	1,43	0,98	4,52	0,61	0,14	OK
		Mezz.	23	4,93	7,22	1,83	1,42	7,22	0,07	0,29	OK
		Piede	23	3,68	9,92	2,23	1,75	9,92	0,61	0,31	OK
2	84	Testa	23	1,74	0,45	0,24	0,09	0,45	0,14	0,02	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	23	2,69	1,07	0,33	0,18	1,07	0,01	0,07	OK
		Piede	23	3,06	1,68	0,42	0,26	1,68	0,14	0,09	OK
2	85	Testa	23	2,10	0,79	0,33	0,18	0,79	0,16	0,03	OK
		Mezz.	23	4,00	1,56	0,45	0,33	1,56	0,01	0,08	OK
		Piede	23	3,53	2,33	0,56	0,44	2,33	0,16	0,10	OK
2	86	Testa	23	3,01	1,71	0,47	0,35	1,71	0,16	0,04	OK
		Mezz.	23	5,62	2,48	0,58	0,46	2,48	0,00	0,08	OK
		Piede	23	4,47	3,25	0,70	0,54	3,25	0,16	0,09	OK
2	87	Testa	15	3,69	2,38	0,57	0,45	2,38	0,15	0,05	OK
		Mezz.	15	6,46	3,15	0,68	0,53	3,15	0,00	0,08	OK
		Piede	15	5,17	3,92	0,80	0,58	3,92	0,15	0,08	OK
2	88	Testa	15	4,05	2,74	0,62	0,49	2,74	0,15	0,05	OK
		Mezz.	15	6,79	3,51	0,74	0,56	3,51	0,00	0,08	OK
		Piede	15	5,53	4,28	0,85	0,59	4,28	0,15	0,08	OK
2	89	Testa	23	2,42	1,14	0,39	0,23	1,14	0,16	0,04	OK
		Mezz.	23	4,13	1,91	0,50	0,34	1,91	0,00	0,08	OK
		Piede	23	3,84	2,68	0,61	0,43	2,68	0,16	0,09	OK
2	90	Testa	23	2,59	2,16	0,68	0,42	2,16	0,26	0,07	OK
		Mezz.	23	4,39	3,43	0,87	0,60	3,43	0,00	0,14	OK
		Piede	23	4,03	4,70	1,05	0,74	4,70	0,26	0,15	OK
2	91	Testa	15	2,76	6,36	1,75	1,30	6,36	0,63	0,17	OK
		Mezz.	15	5,62	9,21	2,17	1,70	9,21	0,06	0,30	OK
		Piede	15	4,09	12,07	2,59	1,99	12,07	0,63	0,32	OK
2	92	Testa	15	1,16	0,32	0,13	0,07	0,32	0,12	0,01	OK
		Mezz.	15	3,40	0,63	0,18	0,12	0,63	0,05	0,03	OK
		Piede	15	1,95	0,94	0,23	0,16	0,94	0,12	0,04	OK
2	93	Testa	15	1,27	0,23	0,34	0,05	0,23	0,26	0,02	OK
		Mezz.	15	2,27	1,30	0,50	0,26	1,30	0,05	0,12	OK
		Piede	15	2,48	2,38	0,66	0,44	2,38	0,26	0,17	OK
2	94	Testa	15	1,68	0,52	0,42	0,11	0,52	0,25	0,03	OK
		Mezz.	15	2,62	1,75	0,61	0,35	1,75	0,00	0,13	OK
		Piede	15	2,99	2,99	0,79	0,54	2,99	0,25	0,18	OK
2	95	Testa	15	1,98	0,64	0,25	0,13	0,64	0,12	0,03	OK
		Mezz.	15	3,74	1,18	0,33	0,22	1,18	0,01	0,06	OK
		Piede	15	3,26	1,72	0,41	0,29	1,72	0,12	0,07	OK
2	96	Testa	23	4,43	15,10	3,93	2,99	15,10	0,89	0,25	OK
		Mezz.	23	8,73	19,01	4,51	3,51	19,01	0,13	0,40	OK
		Piede	23	5,73	22,93	5,09	3,93	22,93	0,89	0,39	OK
2	97	Testa	23	2,07	0,10	0,76	0,02	0,10	0,37	0,01	OK
		Mezz.	23	2,42	1,83	1,02	0,43	1,83	0,03	0,18	OK
		Piede	23	2,87	3,55	1,27	0,79	3,55	0,37	0,28	OK
2	98	Testa	23	4,39	13,83	3,49	2,69	13,83	0,80	0,22	OK
		Mezz.	23	9,05	17,16	3,99	3,11	17,16	0,15	0,34	OK
		Piede	23	5,63	20,49	4,48	3,43	20,49	0,80	0,33	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
3	1	Testa	15	3,26	22,93	0,52	0,00	0,00	0,16	0,00	OK
		Mezz.	15	3,53	0,81	0,64	0,16	0,81	0,00	0,04	OK
		Piede	15	4,75	1,61	0,76	0,30	1,61	0,16	0,05	OK
3	2	Testa	15	4,38	16,99	0,39	0,00	0,00	0,09	0,00	OK
		Mezz.	15	4,52	0,46	0,45	0,09	0,46	0,01	0,02	OK
		Piede	15	5,92	0,92	0,52	0,17	0,92	0,09	0,02	OK
3	3	Testa	15	4,96	0,08	0,30	0,02	0,08	0,06	0,00	OK
		Mezz.	15	6,40	0,37	0,34	0,07	0,37	0,01	0,01	OK
		Piede	15	6,42	0,67	0,39	0,13	0,67	0,06	0,01	OK
3	4	Testa	23	5,13	0,27	0,42	0,05	0,27	0,08	0,00	OK
		Mezz.	23	8,46	0,67	0,48	0,13	0,67	0,01	0,02	OK
		Piede	23	6,55	1,06	0,54	0,20	1,06	0,08	0,01	OK
3	5	Testa	15	5,34	0,11	0,30	0,02	0,11	0,06	0,00	OK
		Mezz.	15	8,92	0,34	0,34	0,07	0,34	0,02	0,01	OK
		Piede	15	6,57	0,58	0,37	0,11	0,58	0,06	0,00	OK
3	6	Testa	15	5,28	0,62	0,48	0,12	0,62	0,09	0,00	OK
		Mezz.	15	9,50	0,88	0,52	0,17	0,88	0,05	0,01	OK
		Piede	15	6,11	1,13	0,55	0,21	1,13	0,09	0,00	OK
3	7	Testa	15	3,15	2,42	0,62	0,38	2,42	0,20	0,00	OK
		Mezz.	15	3,46	2,54	0,64	0,40	2,54	0,19	0,00	OK
		Piede	15	3,32	2,66	0,66	0,41	2,66	0,20	0,00	OK
3	8	Testa	15	3,74	9,06	4,57	1,70	9,06	1,22	0,00	OK
		Mezz.	15	4,05	10,02	4,71	1,86	10,02	1,16	0,01	OK
		Piede	15	3,97	10,97	4,86	2,03	10,97	1,22	0,00	OK
3	9	Testa	15	2,68	57,33	1,30	0,00	0,00	0,49	0,00	OK
		Mezz.	15	4,59	1,06	1,46	0,16	1,06	0,32	0,03	OK
		Piede	15	3,33	2,13	1,62	0,31	2,13	0,49	0,03	OK
3	10	Testa	15	2,03	112,33	2,55	0,00	0,00	1,25	0,00	OK
		Mezz.	15	4,07	4,32	3,19	1,04	4,32	0,41	0,26	OK
		Piede	15	3,06	8,64	3,83	1,99	8,64	1,25	0,32	OK
3	11	Testa	23	2,45	27,60	0,63	0,00	0,00	0,26	0,00	OK
		Mezz.	23	4,07	1,06	0,78	0,26	1,06	0,05	0,06	OK
		Piede	23	3,68	2,12	0,94	0,49	2,12	0,26	0,08	OK
3	12	Testa	15	1,78	74,96	1,70	0,00	0,00	0,96	0,00	OK
		Mezz.	15	2,72	4,19	2,32	0,99	4,19	0,04	0,36	OK
		Piede	15	3,08	8,38	2,94	1,86	8,38	0,96	0,53	OK
3	13	Testa	15	4,05	4,42	1,63	0,99	4,42	0,40	0,04	OK
		Mezz.	15	13,38	6,07	1,87	1,30	6,07	0,08	0,10	OK
		Piede	15	5,27	7,72	2,12	1,58	7,72	0,40	0,08	OK
3	14	Testa	15	4,23	2,10	0,79	0,47	2,10	0,19	0,02	OK
		Mezz.	15	13,07	2,92	0,91	0,63	2,92	0,03	0,05	OK
		Piede	15	5,52	3,74	1,04	0,77	3,74	0,19	0,04	OK
3	15	Testa	23	6,06	2,36	8,49	0,46	2,36	1,40	0,00	OK
		Mezz.	23	0,49	4,07	8,75	0,79	4,07	1,88	1,62	NO VERIF
		Piede	23	0,29	5,79	9,00	1,11	5,79	2,35	3,84	NO VERIF

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
3	16	Testa	23	6,93	75,56	4,27	0,00	0,00	0,62	0,00	OK
		Mezz.	23	0,21	0,90	4,40	0,18	0,90	0,87	0,85	NO VERIF
		Piede	23	0,17	1,80	4,53	0,35	1,80	1,12	2,01	NO VERIF
3	17	Testa	23	6,04	63,59	3,59	0,00	0,00	0,59	0,00	OK
		Mezz.	23	0,21	0,76	3,70	0,15	0,76	0,81	0,72	NO VERIF
		Piede	23	0,17	1,51	3,82	0,30	1,51	1,02	1,69	NO VERIF
3	18	Testa	23	0,73	14,33	0,32	0,00	0,00	0,45	0,00	NO VERIF
		Mezz.	23	0,75	0,06	0,33	0,01	0,06	0,44	0,00	NO VERIF
		Piede	23	0,77	0,13	0,34	0,03	0,13	0,45	0,00	NO VERIF
3	19	Testa	15	1,36	19,11	0,43	0,00	0,00	0,32	0,00	OK
		Mezz.	15	1,41	0,09	0,45	0,02	0,09	0,32	0,00	OK
		Piede	15	1,44	0,17	0,46	0,04	0,17	0,32	0,00	OK
3	20	Testa	15	1,58	0,77	0,55	0,17	0,77	0,35	0,00	OK
		Mezz.	15	1,62	0,86	0,56	0,18	0,86	0,35	0,00	OK
		Piede	15	1,66	0,94	0,57	0,20	0,94	0,35	0,00	OK
3	21	Testa	15	1,47	0,80	0,55	0,17	0,80	0,37	0,00	OK
		Mezz.	15	1,51	0,89	0,56	0,19	0,89	0,37	0,00	OK
		Piede	15	1,54	0,97	0,58	0,21	0,97	0,37	0,00	OK
3	22	Testa	15	2,40	117,64	2,67	0,00	0,00	1,11	0,00	OK
		Mezz.	15	3,88	3,76	3,22	0,73	3,76	0,40	0,19	OK
		Piede	15	3,41	7,53	3,78	1,41	7,53	1,11	0,22	OK
3	23	Testa	23	3,83	2,20	2,82	0,43	2,20	0,74	0,04	OK
		Mezz.	23	5,70	5,93	3,37	1,12	5,93	0,03	0,20	OK
		Piede	23	5,33	9,67	3,93	1,76	9,67	0,74	0,19	OK
3	24	Testa	15	1,40	0,70	0,49	0,13	0,70	0,35	0,00	OK
		Mezz.	15	1,48	0,82	0,51	0,16	0,82	0,34	0,00	OK
		Piede	15	1,50	0,93	0,52	0,18	0,93	0,35	0,00	OK
3	25	Testa	15	1,06	2,64	1,07	0,48	2,64	1,01	0,00	OK
		Mezz.	15	1,10	2,84	1,10	0,51	2,84	1,00	0,00	OK
		Piede	15	1,12	3,04	1,12	0,55	3,04	1,01	0,00	OK
3	26	Testa	15	1,88	124,98	2,83	0,00	0,00	1,51	0,00	OK
		Mezz.	15	3,14	2,82	3,25	0,62	2,82	1,03	0,10	OK
		Piede	15	2,43	5,64	3,67	1,21	5,64	1,51	0,09	OK
3	27	Testa	15	4,02	2,12	1,89	0,26	2,12	0,47	0,02	OK
		Mezz.	15	7,50	3,69	2,12	0,44	3,69	0,20	0,06	OK
		Piede	15	5,00	5,25	2,35	0,61	5,25	0,47	0,04	OK
3	28	Testa	23	3,54	1,20	0,83	0,29	1,20	0,23	0,02	OK
		Mezz.	23	8,14	2,30	0,99	0,53	2,30	0,02	0,07	OK
		Piede	23	4,93	3,41	1,15	0,75	3,41	0,23	0,06	OK
3	29	Testa	15	3,25	1,45	0,70	0,34	1,45	0,21	0,02	OK
		Mezz.	15	10,52	2,27	0,82	0,51	2,27	0,05	0,05	OK
		Piede	15	4,38	3,09	0,94	0,66	3,09	0,21	0,04	OK
3	30	Testa	15	3,56	4,82	2,24	1,12	4,82	0,63	0,06	OK
		Mezz.	15	10,80	7,40	2,62	1,65	7,40	0,12	0,15	OK
		Piede	15	4,78	9,98	3,00	2,12	9,98	0,63	0,13	OK



VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
3	31	Testa	23	2,32	48,52	1,10	0,00	0,00	0,47	0,00	OK
		Mezz.	23	4,07	1,87	1,38	0,45	1,87	0,11	0,11	OK
		Piede	23	3,49	3,73	1,65	0,86	3,73	0,47	0,14	OK
3	32	Testa	23	2,62	25,69	0,58	0,00	0,00	0,22	0,00	OK
		Mezz.	23	4,07	0,99	0,73	0,24	0,99	0,03	0,06	OK
		Piede	23	3,94	1,98	0,88	0,46	1,98	0,22	0,07	OK
3	33	Testa	23	2,65	0,06	0,76	0,02	0,06	0,29	0,00	OK
		Mezz.	23	4,26	1,33	0,94	0,32	1,33	0,04	0,07	OK
		Piede	23	3,96	2,59	1,13	0,60	2,59	0,29	0,09	OK
3	34	Testa	15	3,73	2,32	0,82	0,52	2,32	0,22	0,02	OK
		Mezz.	15	13,86	3,14	0,95	0,67	3,14	0,06	0,05	OK
		Piede	15	4,83	3,95	1,07	0,80	3,95	0,22	0,04	OK
3	35	Testa	15	3,87	3,36	1,21	0,75	3,36	0,31	0,03	OK
		Mezz.	15	13,71	4,57	1,39	0,98	4,57	0,08	0,07	OK
		Piede	15	5,01	5,77	1,57	1,18	5,77	0,31	0,06	OK
3	36	Testa	23	3,62	5,00	2,63	1,17	5,00	0,73	0,07	OK
		Mezz.	23	9,76	8,21	3,11	1,85	8,21	0,10	0,19	OK
		Piede	23	4,93	11,42	3,58	2,46	11,42	0,73	0,17	OK
3	37	Testa	23	1,71	0,08	2,67	0,02	0,08	1,56	0,00	OK
		Mezz.	23	4,15	4,59	3,33	1,10	4,59	0,68	0,27	OK
		Piede	23	2,57	9,09	4,00	2,10	9,09	1,56	0,33	OK
3	38	Testa	23	1,97	14,44	0,33	0,00	0,00	0,17	0,00	OK
		Mezz.	23	4,07	0,56	0,41	0,13	0,56	0,06	0,03	OK
		Piede	23	2,97	1,11	0,49	0,26	1,11	0,17	0,04	OK
3	39	Testa	23	1,85	14,86	0,34	0,00	0,00	0,18	0,00	OK
		Mezz.	23	4,07	0,57	0,42	0,14	0,57	0,07	0,03	OK
		Piede	23	2,79	1,14	0,51	0,26	1,14	0,18	0,04	OK
3	40	Testa	23	2,32	44,59	1,01	0,00	0,00	0,43	0,00	OK
		Mezz.	23	4,07	1,72	1,27	0,41	1,72	0,10	0,10	OK
		Piede	23	3,49	3,43	1,52	0,79	3,43	0,43	0,13	OK
3	41	Testa	23	2,21	14,86	0,34	0,00	0,00	0,15	0,00	OK
		Mezz.	23	4,07	0,57	0,42	0,14	0,57	0,04	0,03	OK
		Piede	23	3,33	1,14	0,51	0,26	1,14	0,15	0,04	OK
3	42	Testa	23	0,75	19,11	0,43	0,00	0,00	0,58	0,00	NO VERIF
		Mezz.	23	0,28	1,07	0,59	0,25	1,07	0,96	0,91	NO VERIF
		Piede	23	0,21	2,14	0,75	0,47	2,14	1,33	2,29	NO VERIF
3	43	Testa	23	1,32	25,69	0,58	0,00	0,00	0,44	0,00	OK
		Mezz.	23	0,40	1,44	0,80	0,34	1,44	0,95	0,85	NO VERIF
		Piede	23	0,27	2,87	1,01	0,64	2,87	1,46	2,34	NO VERIF
3	44	Testa	23	1,74	43,85	0,99	0,00	0,00	0,57	0,00	OK
		Mezz.	23	2,72	2,45	1,36	0,58	2,45	0,03	0,21	OK
		Piede	23	3,01	4,90	1,72	1,09	4,90	0,57	0,31	OK
3	45	Testa	23	1,61	14,86	0,34	0,00	0,00	0,21	0,00	OK
		Mezz.	23	2,72	0,83	0,46	0,20	0,83	0,03	0,07	OK
		Piede	23	2,78	1,66	0,58	0,37	1,66	0,21	0,10	OK



VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
3	46	Testa	23	1,60	8,49	0,19	0,00	0,00	0,12	0,00	OK
		Mezz.	23	2,72	0,48	0,26	0,11	0,48	0,02	0,04	OK
		Piede	23	2,77	0,95	0,33	0,21	0,95	0,12	0,06	OK
3	47	Testa	23	1,59	14,86	0,34	0,00	0,00	0,21	0,00	OK
		Mezz.	23	2,72	0,83	0,46	0,20	0,83	0,03	0,07	OK
		Piede	23	2,75	1,66	0,58	0,37	1,66	0,21	0,10	OK
3	48	Testa	15	1,58	24,63	0,56	0,00	0,00	0,35	0,00	OK
		Mezz.	15	2,72	1,38	0,76	0,33	1,38	0,05	0,12	OK
		Piede	15	2,73	2,76	0,97	0,61	2,76	0,35	0,17	OK
3	49	Testa	23	10,37	3,96	17,78	0,78	3,96	1,71	0,00	OK
		Mezz.	23	0,72	7,59	18,32	1,48	7,59	2,72	2,05	NO VERIF
		Piede	23	0,40	11,21	18,85	2,16	11,21	3,73	5,36	NO VERIF
3	50	Testa	23	16,45	30,65	29,25	5,70	30,65	1,78	0,00	OK
		Mezz.	23	2,62	35,87	30,02	6,59	35,87	3,23	2,51	OK
		Piede	23	1,09	41,08	30,80	7,44	41,08	4,67	6,83	OK
3	51	Testa	15	6,25	75,56	4,27	0,00	0,00	0,68	0,00	OK
		Mezz.	15	0,26	0,90	4,40	0,18	0,90	0,43	0,68	NO VERIF
		Piede	23	0,23	2,75	4,67	0,53	2,75	1,18	2,30	NO VERIF
3	52	Testa	15	1,40	7,60	2,60	1,51	7,60	1,86	0,00	OK
		Mezz.	15	1,43	7,90	2,65	1,56	7,90	1,86	0,00	OK
		Piede	15	1,45	8,19	2,69	1,61	8,19	1,86	0,00	OK
3	53	Testa	15	0,97	19,11	0,43	0,00	0,00	0,45	0,00	NO VERIF
		Mezz.	15	1,00	0,09	0,45	0,02	0,09	0,45	0,00	NO VERIF
		Piede	15	1,03	0,17	0,46	0,04	0,17	0,45	0,00	OK
3	54	Testa	23	0,91	19,11	0,43	0,00	0,00	0,48	0,00	NO VERIF
		Mezz.	23	0,94	0,09	0,45	0,02	0,09	0,47	0,00	NO VERIF
		Piede	23	0,97	0,17	0,46	0,04	0,17	0,48	0,00	NO VERIF
3	55	Testa	15	0,88	19,11	0,43	0,00	0,00	0,49	0,00	NO VERIF
		Mezz.	15	0,90	0,09	0,45	0,02	0,09	0,49	0,00	NO VERIF
		Piede	15	0,93	0,17	0,46	0,04	0,17	0,49	0,00	NO VERIF
3	56	Testa	15	0,83	19,11	0,43	0,00	0,00	0,52	0,00	NO VERIF
		Mezz.	15	0,85	0,09	0,45	0,02	0,09	0,52	0,00	NO VERIF
		Piede	15	0,88	0,17	0,46	0,04	0,17	0,52	0,00	NO VERIF
3	57	Testa	15	0,92	0,51	0,51	0,11	0,51	0,55	0,00	NO VERIF
		Mezz.	15	0,95	0,59	0,52	0,13	0,59	0,55	0,00	NO VERIF
		Piede	15	0,97	0,68	0,53	0,15	0,68	0,55	0,00	NO VERIF
3	58	Testa	15	0,80	3,37	2,01	0,72	3,37	2,51	0,00	NO VERIF
		Mezz.	15	0,82	3,67	2,05	0,78	3,67	2,51	0,00	NO VERIF
		Piede	15	0,83	3,97	2,09	0,84	3,97	2,51	0,00	NO VERIF
3	59	Testa	15	0,67	19,11	0,43	0,00	0,00	0,65	0,00	NO VERIF
		Mezz.	15	0,69	0,09	0,45	0,02	0,09	0,65	0,00	NO VERIF
		Piede	15	0,70	0,17	0,46	0,04	0,17	0,65	0,00	NO VERIF
3	60	Testa	23	0,64	18,16	0,41	0,00	0,00	0,64	0,00	NO VERIF
		Mezz.	23	0,66	0,08	0,42	0,02	0,08	0,64	0,00	NO VERIF
		Piede	23	0,68	0,16	0,44	0,04	0,16	0,64	0,00	NO VERIF

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
3	61	Testa	15	0,62	19,11	0,43	0,00	0,00	0,70	0,00	NO VERIF
		Mezz.	15	0,64	0,09	0,45	0,02	0,09	0,70	0,00	NO VERIF
		Piede	15	0,66	0,17	0,46	0,04	0,17	0,70	0,00	NO VERIF
3	62	Testa	15	0,60	19,49	0,44	0,00	0,00	0,74	0,00	NO VERIF
		Mezz.	15	0,62	0,09	0,45	0,02	0,09	0,74	0,00	NO VERIF
		Piede	15	0,63	0,17	0,47	0,04	0,17	0,74	0,00	NO VERIF
3	63	Testa	15	0,58	19,11	0,43	0,00	0,00	0,75	0,00	NO VERIF
		Mezz.	15	0,59	0,09	0,45	0,02	0,09	0,75	0,00	NO VERIF
		Piede	15	0,61	0,17	0,46	0,04	0,17	0,75	0,00	NO VERIF
3	64	Testa	15	0,69	1,85	1,13	0,40	1,85	1,64	0,00	NO VERIF
		Mezz.	15	0,70	2,02	1,15	0,43	2,02	1,64	0,00	NO VERIF
		Piede	15	0,72	2,18	1,17	0,46	2,18	1,64	0,00	NO VERIF
3	65	Testa	23	115,20	67,46	1,53	0,00	0,00	0,01	0,00	OK
		Mezz.	23	21,92	0,30	1,57	0,07	0,30	0,01	0,00	OK
		Piede	23	121,93	0,60	1,62	0,13	0,60	0,01	0,00	OK
3	66	Testa	15	4,02	1,73	1,12	0,41	1,73	0,28	0,01	OK
		Mezz.	15	12,42	2,74	1,27	0,64	2,74	0,10	0,04	OK
		Piede	15	5,09	3,74	1,42	0,84	3,74	0,28	0,03	OK
3	67	Testa	23	2,18	18,69	0,42	0,00	0,00	0,19	0,00	OK
		Mezz.	23	3,23	0,90	0,56	0,21	0,90	0,01	0,07	OK
		Piede	23	3,55	1,80	0,69	0,41	1,80	0,19	0,09	OK
3	68	Testa	15	1,75	112,54	2,55	0,00	0,00	1,46	0,00	OK
		Mezz.	15	2,59	6,54	3,52	1,54	6,54	0,00	0,59	OK
		Piede	15	3,08	13,08	4,49	2,89	13,08	1,46	0,87	OK
3	69	Testa	15	2,18	21,23	0,48	0,00	0,00	0,22	0,00	OK
		Mezz.	15	3,13	1,05	0,64	0,25	1,05	0,00	0,08	OK
		Piede	15	3,58	2,10	0,79	0,47	2,10	0,22	0,11	OK
3	70	Testa	23	2,55	26,54	0,60	0,00	0,00	0,24	0,00	OK
		Mezz.	23	3,77	1,10	0,77	0,26	1,10	0,02	0,07	OK
		Piede	23	3,94	2,20	0,93	0,51	2,20	0,24	0,09	OK
3	71	Testa	15	34,23	3,86	2,35	0,92	3,86	0,07	0,00	OK
		Mezz.	15	36,92	4,21	2,41	1,00	4,21	0,07	0,00	OK
		Piede	15	35,74	4,56	2,46	1,07	4,56	0,07	0,00	OK
3	72	Testa	23	17,94	21,23	0,48	0,00	0,00	0,03	0,00	OK
		Mezz.	23	19,16	0,10	0,50	0,02	0,10	0,03	0,00	OK
		Piede	23	18,99	0,19	0,51	0,05	0,19	0,03	0,00	OK
3	73	Testa	23	45,77	61,58	1,40	0,00	0,00	0,03	0,00	OK
		Mezz.	23	24,36	0,28	1,44	0,07	0,28	0,03	0,00	OK
		Piede	23	48,44	0,55	1,48	0,14	0,55	0,03	0,00	OK
3	74	Testa	15	10,48	21,23	0,48	0,00	0,00	0,05	0,00	OK
		Mezz.	15	11,02	0,10	0,50	0,02	0,10	0,04	0,00	OK
		Piede	15	11,10	0,19	0,51	0,05	0,19	0,05	0,00	OK
3	75	Testa	23	6,04	83,88	1,90	0,00	0,00	0,31	0,00	OK
		Mezz.	23	6,30	0,38	1,96	0,09	0,38	0,31	0,00	OK
		Piede	23	6,40	0,75	2,01	0,19	0,75	0,31	0,00	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
3	76	Testa	15	3,86	21,23	0,48	0,00	0,00	0,12	0,00	OK
		Mezz.	15	4,01	0,09	0,50	0,02	0,09	0,12	0,00	OK
		Piede	15	4,09	0,19	0,51	0,05	0,19	0,12	0,00	OK
3	77	Testa	15	2,99	4,93	1,81	1,11	4,93	0,61	0,00	OK
		Mezz.	15	3,05	5,14	1,85	1,15	5,14	0,60	0,00	OK
		Piede	15	3,10	5,36	1,88	1,19	5,36	0,61	0,00	OK
3	78	Testa	15	5,49	0,58	0,42	0,14	0,58	0,08	0,00	OK
		Mezz.	15	18,85	0,90	0,47	0,21	0,90	0,02	0,01	OK
		Piede	15	6,71	1,22	0,52	0,28	1,22	0,08	0,01	OK
3	79	Testa	15	2,39	21,23	0,48	0,00	0,00	0,20	0,00	OK
		Mezz.	15	3,41	0,97	0,63	0,23	0,97	0,00	0,07	OK
		Piede	15	3,82	1,94	0,77	0,44	1,94	0,20	0,09	OK
3	80	Testa	23	2,14	1,22	1,26	0,30	1,22	0,59	0,00	OK
		Mezz.	23	2,20	1,43	1,30	0,35	1,43	0,59	0,00	OK
		Piede	23	2,24	1,64	1,33	0,40	1,64	0,59	0,00	OK
3	81	Testa	23	1,26	21,23	0,48	0,00	0,00	0,38	0,00	OK
		Mezz.	23	1,30	0,09	0,50	0,02	0,09	0,38	0,00	OK
		Piede	23	1,33	0,19	0,51	0,05	0,19	0,38	0,00	OK
3	82	Testa	15	1,58	83,88	1,90	0,00	0,00	1,20	0,00	OK
		Mezz.	15	1,63	0,38	1,96	0,09	0,38	1,20	0,00	OK
		Piede	15	1,67	0,75	2,01	0,19	0,75	1,20	0,00	OK
3	83	Testa	15	2,13	21,23	0,48	0,00	0,00	0,23	0,00	OK
		Mezz.	15	2,20	0,10	0,50	0,02	0,10	0,23	0,00	OK
		Piede	15	2,25	0,19	0,51	0,05	0,19	0,23	0,00	OK
3	84	Testa	15	13,45	41,41	0,94	0,00	0,00	0,07	0,00	OK
		Mezz.	15	14,23	0,19	0,97	0,05	0,19	0,07	0,00	OK
		Piede	15	14,23	0,37	0,99	0,09	0,37	0,07	0,00	OK
3	85	Testa	15	1,61	0,45	0,43	0,11	0,45	0,26	0,03	OK
		Mezz.	15	2,83	1,55	0,59	0,35	1,55	0,00	0,12	OK
		Piede	15	2,85	2,66	0,75	0,55	2,66	0,26	0,16	OK
3	86	Testa	23	7,52	8,40	1,49	0,44	8,40	0,18	0,06	OK
		Mezz.	23	3,86	9,14	1,59	0,32	9,14	0,00	0,08	OK
		Piede	23	2,52	9,87	1,70	0,17	9,87	0,18	0,07	OK
3	87	Testa	23	6,32	8,84	1,55	0,37	8,84	0,18	0,06	OK
		Mezz.	23	2,84	9,58	1,66	0,23	9,58	0,00	0,08	OK
		Piede	23	1,08	10,31	1,77	0,07	10,31	0,18	0,07	OK
3	88	Testa	15	2,18	59,97	1,36	0,00	0,00	0,62	0,00	OK
		Mezz.	15	2,68	2,75	1,77	0,52	2,75	0,05	0,20	OK
		Piede	15	3,49	5,50	2,17	1,00	5,50	0,62	0,26	OK
3	89	Testa	23	1,34	2,55	0,06	0,00	0,00	0,04	0,00	OK
		Mezz.	23	2,09	0,18	0,08	0,04	0,18	0,00	0,02	OK
		Piede	23	2,53	0,35	0,11	0,08	0,35	0,04	0,03	OK
3	90	Testa	23	1,43	35,46	0,80	0,00	0,00	0,56	0,00	OK
		Mezz.	23	2,22	2,33	1,15	0,54	2,33	0,02	0,24	OK
		Piede	23	2,65	4,66	1,50	1,01	4,66	0,56	0,37	OK

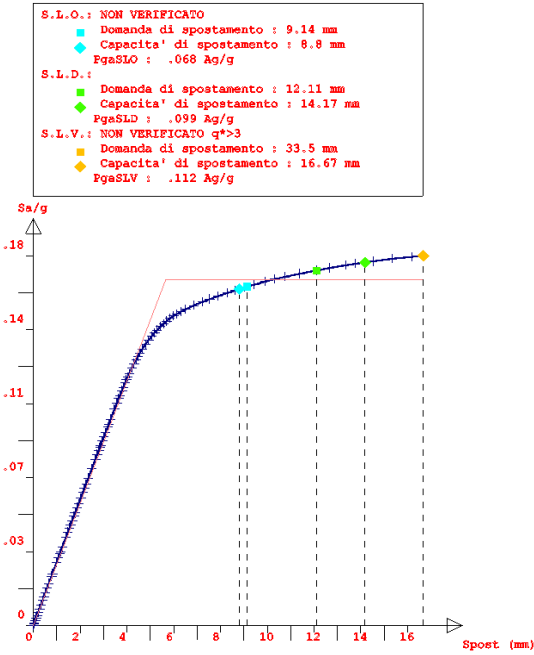
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	STRINGA DI CONTROLLO
3	91	Testa	23	137,03	136,75	3,10	0,00	0,00	0,02	0,00	OK
		Mezz.	23	4,32	3,09	3,56	0,75	3,09	0,71	0,17	OK
		Piede	23	2,11	6,18	4,02	1,47	6,18	1,41	0,70	OK
3	92	Testa	23	22,30	3,98	1,36	0,88	3,98	0,06	0,00	OK
		Mezz.	23	29,69	4,21	1,39	0,92	4,21	0,05	0,00	OK
		Piede	23	23,40	4,43	1,43	0,96	4,43	0,06	0,00	OK
3	93	Testa	15	1,70	21,23	0,48	0,00	0,00	0,28	0,00	OK
		Mezz.	15	1,84	0,14	0,50	0,04	0,14	0,27	0,00	OK
		Piede	15	1,85	0,29	0,52	0,07	0,29	0,28	0,00	OK
3	94	Testa	15	0,94	1,01	0,62	0,24	1,01	0,66	0,00	NO VERIF
		Mezz.	15	0,98	1,15	0,64	0,27	1,15	0,66	0,00	NO VERIF
		Piede	15	1,00	1,29	0,66	0,30	1,29	0,66	0,00	NO VERIF
3	95	Testa	15	2,13	8,49	0,19	0,00	0,00	0,09	0,00	OK
		Mezz.	15	2,44	0,07	0,20	0,02	0,07	0,08	0,00	OK
		Piede	15	2,37	0,15	0,21	0,04	0,15	0,09	0,00	OK
3	96	Testa	15	4,76	14,86	0,34	0,00	0,00	0,07	0,00	OK
		Mezz.	15	7,59	0,18	0,36	0,04	0,18	0,05	0,00	OK
		Piede	15	5,51	0,36	0,39	0,09	0,36	0,07	0,00	OK
3	97	Testa	15	5,16	4,25	0,10	0,00	0,00	0,02	0,00	OK
		Mezz.	15	9,30	0,06	0,10	0,01	0,06	0,01	0,00	OK
		Piede	15	6,04	0,11	0,11	0,03	0,11	0,02	0,00	OK
3	98	Testa	15	5,76	14,86	0,34	0,00	0,00	0,06	0,00	OK
		Mezz.	15	8,53	0,25	0,37	0,06	0,25	0,02	0,01	OK
		Piede	15	7,01	0,49	0,41	0,12	0,49	0,06	0,00	OK
3	99	Testa	15	5,84	6,37	0,14	0,00	0,00	0,02	0,00	OK
		Mezz.	15	7,97	0,12	0,16	0,03	0,12	0,01	0,00	OK
		Piede	15	7,22	0,23	0,18	0,06	0,23	0,02	0,00	OK
3	100	Testa	23	5,23	14,86	0,34	0,00	0,00	0,06	0,00	OK
		Mezz.	23	6,91	0,32	0,38	0,08	0,32	0,01	0,01	OK
		Piede	23	6,69	0,64	0,43	0,15	0,64	0,06	0,01	OK
3	101	Testa	23	5,06	6,37	0,14	0,00	0,00	0,03	0,00	OK
		Mezz.	23	6,54	0,15	0,17	0,04	0,15	0,00	0,01	OK
		Piede	23	6,58	0,29	0,19	0,07	0,29	0,03	0,01	OK
3	102	Testa	23	5,11	14,86	0,34	0,00	0,00	0,07	0,00	OK
		Mezz.	23	6,54	0,34	0,39	0,08	0,34	0,01	0,01	OK
		Piede	23	6,64	0,68	0,44	0,16	0,68	0,07	0,01	OK
3	103	Testa	23	4,66	0,16	0,36	0,04	0,16	0,08	0,00	OK
		Mezz.	23	8,13	0,56	0,42	0,13	0,56	0,01	0,02	OK
		Piede	23	6,16	0,95	0,48	0,22	0,95	0,08	0,01	OK
3	104	Testa	15	3,90	21,23	0,48	0,00	0,00	0,12	0,00	OK
		Mezz.	15	5,19	0,63	0,58	0,15	0,63	0,01	0,03	OK
		Piede	15	5,43	1,27	0,67	0,30	1,27	0,12	0,03	OK
3	105	Testa	15	3,37	0,33	0,41	0,08	0,33	0,12	0,01	OK
		Mezz.	15	7,00	0,88	0,49	0,21	0,88	0,02	0,03	OK
		Piede	15	4,73	1,44	0,57	0,33	1,44	0,12	0,03	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
3	106	Testa	23	3,66	8,49	0,19	0,00	0,00	0,05	0,00	OK
		Mezz.	23	4,46	0,07	0,20	0,02	0,07	0,05	0,00	OK
		Piede	23	4,08	0,15	0,21	0,04	0,15	0,05	0,00	OK
3	107	Testa	23	4,93	14,86	0,34	0,00	0,00	0,07	0,00	OK
		Mezz.	23	8,00	0,18	0,36	0,04	0,18	0,05	0,00	OK
		Piede	23	5,71	0,36	0,39	0,09	0,36	0,07	0,00	OK
3	108	Testa	23	5,33	4,25	0,10	0,00	0,00	0,02	0,00	OK
		Mezz.	23	9,83	0,06	0,10	0,01	0,06	0,01	0,00	OK
		Piede	23	6,24	0,11	0,11	0,03	0,11	0,02	0,00	OK
3	109	Testa	15	5,56	14,86	0,34	0,00	0,00	0,06	0,00	OK
		Mezz.	15	8,53	0,25	0,37	0,06	0,25	0,02	0,01	OK
		Piede	15	6,76	0,49	0,41	0,12	0,49	0,06	0,00	OK
3	110	Testa	15	5,63	6,37	0,14	0,00	0,00	0,03	0,00	OK
		Mezz.	15	7,97	0,12	0,16	0,03	0,12	0,01	0,00	OK
		Piede	15	6,96	0,23	0,18	0,06	0,23	0,03	0,00	OK
3	111	Testa	15	5,14	14,86	0,34	0,00	0,00	0,07	0,00	OK
		Mezz.	15	6,91	0,32	0,38	0,08	0,32	0,01	0,01	OK
		Piede	15	6,59	0,64	0,43	0,15	0,64	0,07	0,01	OK
3	112	Testa	15	4,98	6,37	0,14	0,00	0,00	0,03	0,00	OK
		Mezz.	15	6,54	0,15	0,17	0,04	0,15	0,00	0,01	OK
		Piede	15	6,48	0,29	0,19	0,07	0,29	0,03	0,01	OK
3	113	Testa	23	5,11	0,05	0,34	0,01	0,05	0,07	0,00	OK
		Mezz.	23	7,41	0,39	0,39	0,09	0,39	0,01	0,01	OK
		Piede	23	6,62	0,73	0,45	0,17	0,73	0,07	0,01	OK
3	114	Testa	15	5,62	0,66	0,43	0,16	0,66	0,08	0,01	OK
		Mezz.	15	14,77	1,05	0,49	0,24	1,05	0,01	0,02	OK
		Piede	15	7,13	1,44	0,55	0,33	1,44	0,08	0,01	OK
3	115	Testa	15	5,18	1,05	0,64	0,25	1,05	0,12	0,01	OK
		Mezz.	15	13,03	1,68	0,73	0,39	1,68	0,01	0,03	OK
		Piede	15	6,71	2,31	0,82	0,52	2,31	0,12	0,02	OK
3	116	Testa	23	4,90	1,20	0,54	0,28	1,20	0,11	0,01	OK
		Mezz.	23	13,13	1,76	0,62	0,39	1,76	0,00	0,03	OK
		Piede	23	6,40	2,31	0,70	0,49	2,31	0,11	0,02	OK
3	117	Testa	23	2,70	10,19	0,23	0,00	0,00	0,09	0,00	OK
		Mezz.	23	3,00	0,42	0,29	0,08	0,42	0,00	0,03	OK
		Piede	23	4,16	0,84	0,36	0,15	0,84	0,09	0,03	OK
3	118	Testa	23	2,30	13,59	0,31	0,00	0,00	0,13	0,00	OK
		Mezz.	23	2,72	0,62	0,40	0,12	0,62	0,01	0,04	OK
		Piede	23	3,65	1,23	0,49	0,22	1,23	0,13	0,06	OK
3	119	Testa	23	2,15	10,19	0,23	0,00	0,00	0,11	0,00	OK
		Mezz.	23	2,54	0,49	0,30	0,09	0,49	0,00	0,04	OK
		Piede	23	3,51	0,98	0,38	0,18	0,98	0,11	0,05	OK
3	120	Testa	23	2,17	13,59	0,31	0,00	0,00	0,14	0,00	OK
		Mezz.	23	2,54	0,65	0,41	0,12	0,65	0,00	0,05	OK
		Piede	23	3,51	1,31	0,50	0,24	1,31	0,14	0,07	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
3	121	Testa	23	1,75	13,59	0,31	0,00	0,00	0,18	0,00	OK
		Mezz.	23	2,32	0,71	0,41	0,13	0,71	0,02	0,06	OK
		Piede	23	2,94	1,41	0,52	0,25	1,41	0,18	0,08	OK
3	122	Testa	15	1,82	0,11	0,28	0,03	0,11	0,15	0,01	OK
		Mezz.	15	3,14	0,76	0,38	0,18	0,76	0,01	0,06	OK
		Piede	15	3,08	1,42	0,47	0,31	1,42	0,15	0,08	OK
3	123	Testa	15	1,59	67,52	1,53	0,00	0,00	0,96	0,00	OK
		Mezz.	15	2,40	4,18	2,15	0,98	4,18	0,01	0,41	OK
		Piede	15	2,88	8,36	2,77	1,83	8,36	0,96	0,61	OK
3	124	Testa	23	2,58	21,23	0,48	0,00	0,00	0,19	0,00	OK
		Mezz.	23	3,68	0,90	0,62	0,22	0,90	0,00	0,06	OK
		Piede	23	4,02	1,81	0,75	0,41	1,81	0,19	0,08	OK
3	125	Testa	23	12,99	3,66	1,56	0,84	3,66	0,12	0,01	OK
		Mezz.	23	42,70	4,44	1,68	1,00	4,44	0,00	0,02	OK
		Piede	23	14,92	5,23	1,79	1,15	5,23	0,12	0,01	OK
3	126	Testa	15	46,93	18,05	0,41	0,00	0,00	0,01	0,00	OK
		Mezz.	15	24,36	0,08	0,42	0,02	0,08	0,01	0,00	OK
		Piede	15	49,67	0,16	0,43	0,04	0,16	0,01	0,00	OK
3	127	Testa	15	12,22	21,23	0,48	0,00	0,00	0,04	0,00	OK
		Mezz.	15	12,89	0,10	0,50	0,02	0,10	0,04	0,00	OK
		Piede	15	12,93	0,19	0,51	0,05	0,19	0,04	0,00	OK
3	128	Testa	23	29,36	13,80	0,31	0,00	0,00	0,01	0,00	OK
		Mezz.	23	24,36	0,06	0,32	0,02	0,06	0,01	0,00	OK
		Piede	23	31,08	0,12	0,33	0,03	0,12	0,01	0,00	OK
3	129	Testa	23	13,20	13,27	0,30	0,00	0,00	0,02	0,00	OK
		Mezz.	23	13,96	0,06	0,31	0,01	0,06	0,02	0,00	OK
		Piede	23	13,97	0,12	0,32	0,03	0,12	0,02	0,00	OK
3	130	Testa	23	0,73	21,23	0,48	0,00	0,00	0,66	0,00	NO VERIF
		Mezz.	23	0,77	0,14	0,50	0,04	0,14	0,66	0,00	NO VERIF
		Piede	23	0,79	0,29	0,52	0,07	0,29	0,66	0,00	NO VERIF
3	131	Testa	15	0,82	2,84	1,18	0,65	2,84	1,43	0,00	NO VERIF
		Mezz.	15	0,86	3,06	1,21	0,70	3,06	1,42	0,00	NO VERIF
		Piede	15	0,87	3,29	1,25	0,74	3,29	1,43	0,00	NO VERIF
3	132	Testa	15	2,28	45,87	1,04	0,00	0,00	0,46	0,00	OK
		Mezz.	23	2,60	2,16	1,36	0,41	2,16	0,00	0,16	OK
		Piede	15	3,62	4,33	1,68	0,78	4,33	0,46	0,22	OK
3	133	Testa	15	2,39	7,64	0,17	0,00	0,00	0,07	0,00	OK
		Mezz.	15	3,05	0,31	0,22	0,06	0,31	0,01	0,02	OK
		Piede	15	3,66	0,62	0,27	0,11	0,62	0,07	0,03	OK
3	134	Testa	23	10,54	6,52	7,90	1,23	6,52	0,75	0,00	OK
		Mezz.	23	1,61	7,98	8,12	1,49	7,98	1,16	0,93	OK
		Piede	23	0,74	9,45	8,33	1,74	9,45	1,56	2,36	NO VERIF
3	135	Testa	23	12,38	1,72	4,52	0,34	1,72	0,37	0,00	OK
		Mezz.	23	0,89	2,62	4,66	0,51	2,62	0,62	0,57	NO VERIF
		Piede	23	0,46	3,52	4,79	0,67	3,52	0,87	1,45	NO VERIF

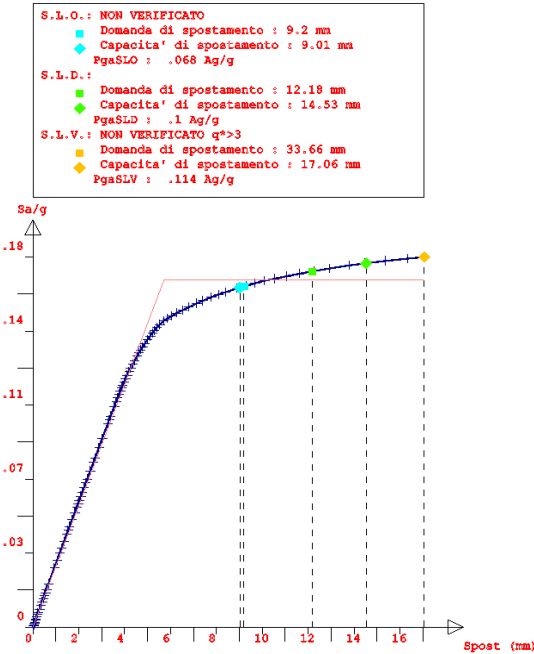
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 30 Anni											
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	STRINGA DI CONTROLLO
3	136	Testa	15	2,13	0,17	0,24	0,04	0,17	0,11	0,01	OK
		Mezz.	15	3,71	0,68	0,32	0,16	0,68	0,00	0,04	OK
		Piede	15	3,47	1,20	0,39	0,26	1,20	0,11	0,05	OK
3	137	Testa	15	2,31	57,33	1,30	0,00	0,00	0,56	0,00	OK
		Mezz.	23	3,29	2,71	1,70	0,64	2,71	0,00	0,20	OK
		Piede	15	3,73	5,41	2,10	1,23	5,41	0,56	0,27	OK
3	138	Testa	15	3,51	0,40	0,28	0,10	0,40	0,08	0,01	OK
		Mezz.	15	7,47	0,79	0,33	0,18	0,79	0,00	0,02	OK
		Piede	15	4,98	1,18	0,39	0,26	1,18	0,08	0,02	OK
3	139	Testa	15	0,75	3,82	0,09	0,00	0,00	0,12	0,00	NO VERIF
		Mezz.	15	0,77	0,02	0,09	0,00	0,02	0,12	0,00	NO VERIF
		Piede	15	0,79	0,03	0,09	0,01	0,03	0,12	0,00	NO VERIF
3	140	Testa	15	0,76	13,38	0,30	0,00	0,00	0,40	0,00	NO VERIF
		Mezz.	15	0,79	0,06	0,31	0,01	0,06	0,40	0,00	NO VERIF
		Piede	15	0,81	0,12	0,32	0,03	0,12	0,40	0,00	NO VERIF
3	141	Testa	15	4,35	19,11	0,43	0,00	0,00	0,10	0,00	OK
		Mezz.	15	4,51	0,09	0,45	0,02	0,09	0,10	0,00	OK
		Piede	15	4,60	0,17	0,46	0,04	0,17	0,10	0,00	OK
3	142	Testa	15	5,82	15,29	0,35	0,00	0,00	0,06	0,00	OK
		Mezz.	15	6,07	0,07	0,36	0,02	0,07	0,06	0,00	OK
		Piede	15	6,17	0,14	0,37	0,03	0,14	0,06	0,00	OK
3	143	Testa	15	7,44	6,69	0,15	0,00	0,00	0,02	0,00	OK
		Mezz.	15	7,77	0,03	0,16	0,01	0,03	0,02	0,00	OK
		Piede	15	7,87	0,06	0,16	0,01	0,06	0,02	0,00	OK
3	144	Testa	15	100,01	9,56	0,22	0,00	0,00	0,00	0,00	OK
		Mezz.	15	28,74	0,03	0,22	0,01	0,03	0,00	0,00	OK
		Piede	15	104,69	0,07	0,23	0,02	0,07	0,00	0,00	OK
3	145	Testa	15	1,72	22,93	0,52	0,00	0,00	0,30	0,00	OK
		Mezz.	15	1,81	0,06	0,53	0,01	0,06	0,29	0,00	OK
		Piede	15	1,78	0,12	0,54	0,03	0,12	0,30	0,00	OK
3	146	Testa	15	34,40	15,77	0,36	0,00	0,00	0,01	0,00	OK
		Mezz.	15	46,56	0,02	0,36	0,01	0,02	0,00	0,00	OK
		Piede	15	27,51	0,05	0,36	0,01	0,05	0,01	0,00	OK
3	147	Testa	15	2,57	18,89	1,07	0,00	0,00	0,42	0,00	OK
		Mezz.	15	0,09	0,23	1,10	0,04	0,23	0,35	0,48	NO VERIF
		Piede	15	0,10	0,45	1,13	0,09	0,45	0,29	0,88	NO VERIF
3	148	Testa	15	7,54	0,58	4,35	0,12	0,58	0,58	0,00	OK
		Mezz.	15	0,54	1,48	4,49	0,29	1,48	0,33	0,53	NO VERIF
		Piede	23	0,43	4,60	4,95	0,86	4,60	1,08	2,00	NO VERIF
3	149	Testa	23	8,57	14,43	14,40	2,69	14,43	1,68	0,00	OK
		Mezz.	23	1,29	17,02	14,79	3,14	17,02	2,40	2,43	OK
		Piede	23	0,62	19,61	15,17	3,57	19,61	3,12	5,76	NO VERIF

Push-Over Nro: 1



1

Push-Over Nro: 10

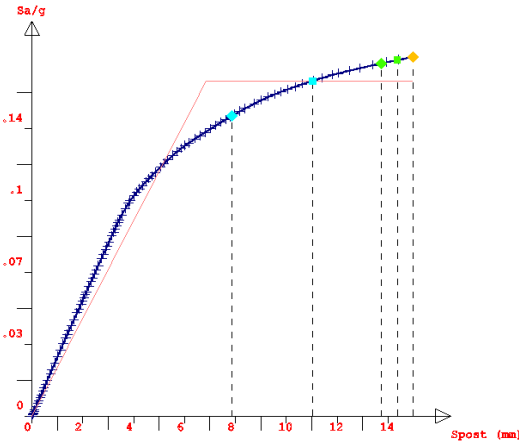


10



Push-Over Nro: 11

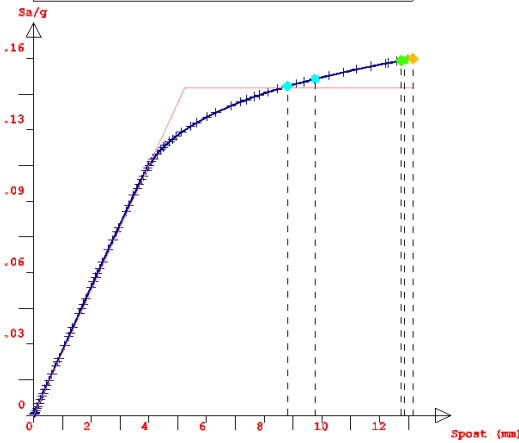
S.L.O.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 11.03 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 7.85 mm  
PgaSLO : .059 Ag/g  
S.L.D.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 14.36 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 13.73 mm  
PgaSLD : .084 Ag/g  
S.L.V.: NON VERIFICATO q">3  
■ Domanda di spostamento : 38.34 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 14.97 mm  
PgaSLV : .09 Ag/g



11

Push-Over Nro: 12

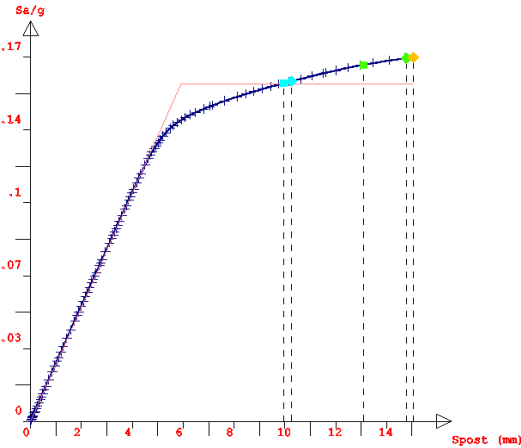
S.L.O.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 9.77 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 8.79 mm  
PgaSLO : .064 Ag/g  
S.L.D.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 12.86 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 12.75 mm  
PgaSLD : .086 Ag/g  
S.L.V.: NON VERIFICATO q">3  
■ Domanda di spostamento : 34.99 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 13.15 mm  
PgaSLV : .089 Ag/g



12

Push-Over Nro: 13

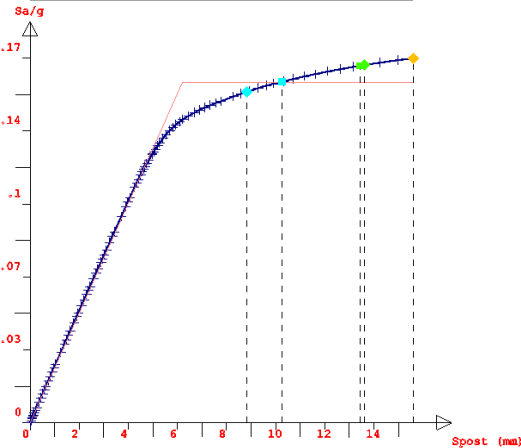
S.L.O.:  
■ Domanda di spostamento : 9.95 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 10.26 mm  
PgaSLO : .072 Ag/g  
S.L.D.:  
■ Domanda di spostamento : 13.08 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 14.77 mm  
PgaSLD : .096 Ag/g  
S.L.V.: NON VERIFICATO q">3  
■ Domanda di spostamento : 35.56 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 15.05 mm  
PgaSLV : .098 Ag/g



13

Push-Over Nro: 14

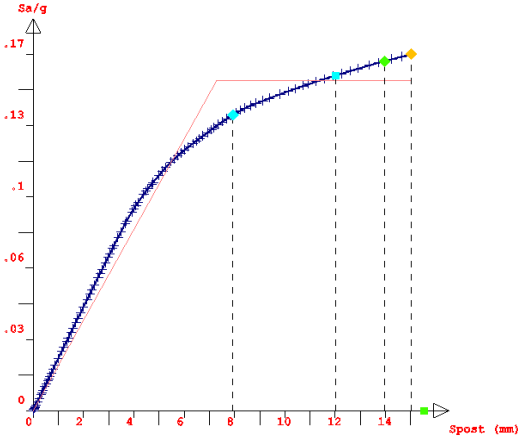
S.L.O.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 10.25 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 8.61 mm  
PgaSLO : .061 Ag/g  
S.L.D.:  
■ Domanda di spostamento : 13.44 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 13.61 mm  
PgaSLD : .088 Ag/g  
S.L.V.: NON VERIFICATO q">3  
■ Domanda di spostamento : 36.35 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 15.6 mm  
PgaSLV : .098 Ag/g



14

Push-Over Nro: 15

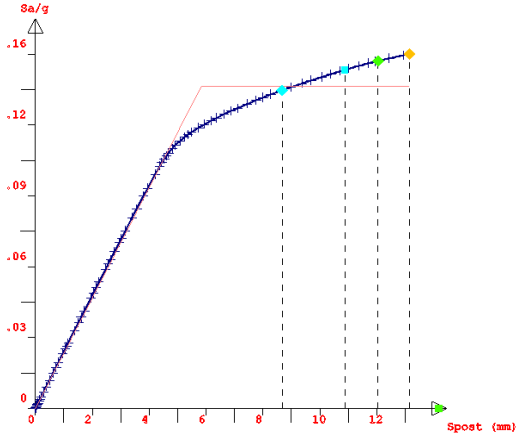
S.L.O.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 12.01 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 7.93 mm  
PgaSLO : .059 Ag/g  
S.L.D.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 15.52 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 13.95 mm  
PgaSLD : .079 Ag/g  
S.L.V.: NON VERIFICATO q\*>3  
■ Domanda di spostamento : 40.8 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 15.02 mm  
PgaSLV : .085 Ag/g



15

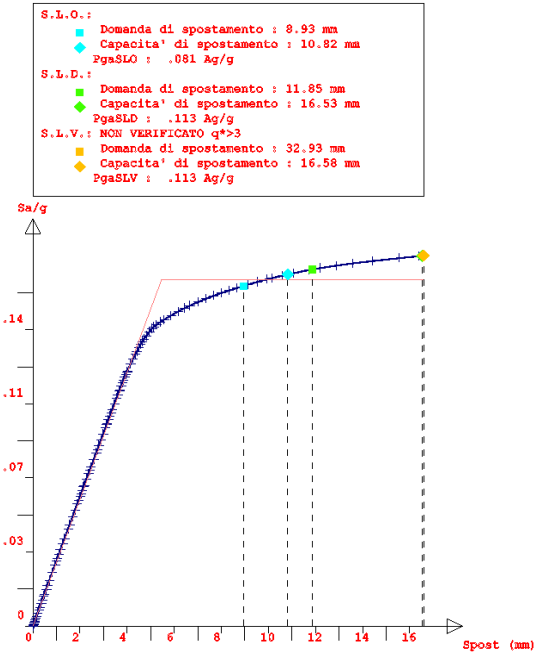
Push-Over Nro: 16

S.L.O.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 10.87 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 8.67 mm  
PgaSLO : .059 Ag/g  
S.L.D.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 14.18 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 12.04 mm  
PgaSLD : .077 Ag/g  
S.L.V.: NON VERIFICATO q\*>3  
■ Domanda di spostamento : 37.88 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 13.15 mm  
PgaSLV : .082 Ag/g



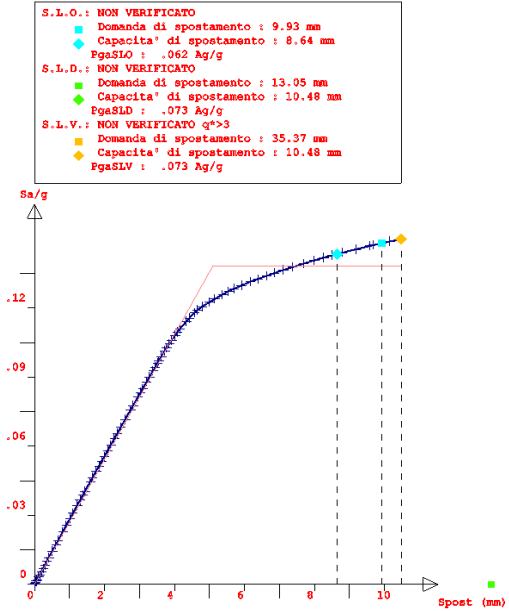
16

Push-Over Nro: 2



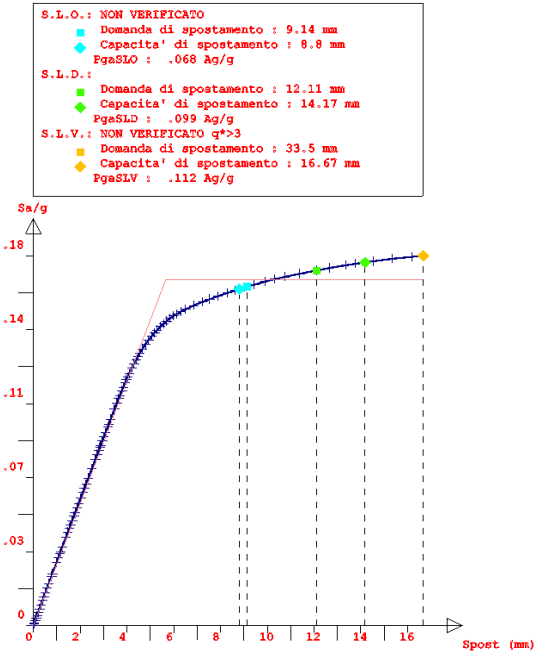
2

Push-Over Nro: 3



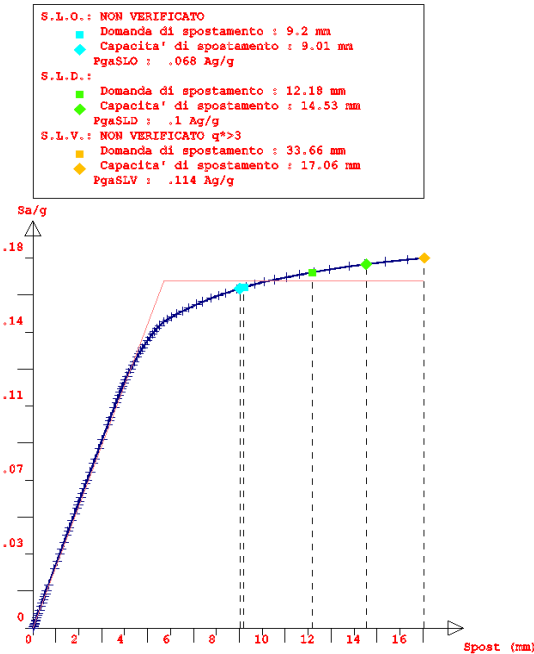
3

Push-Over Nro: 1



1

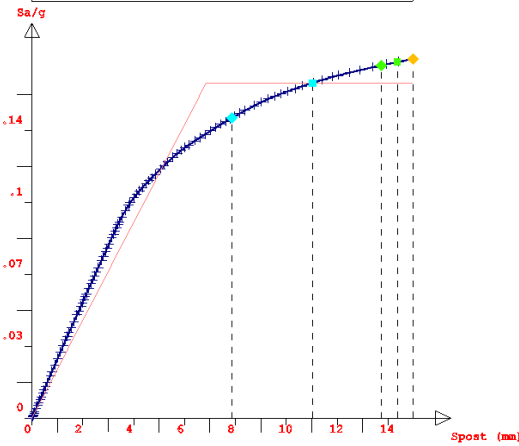
Push-Over Nro: 10



10

Push-Over Nro: 11

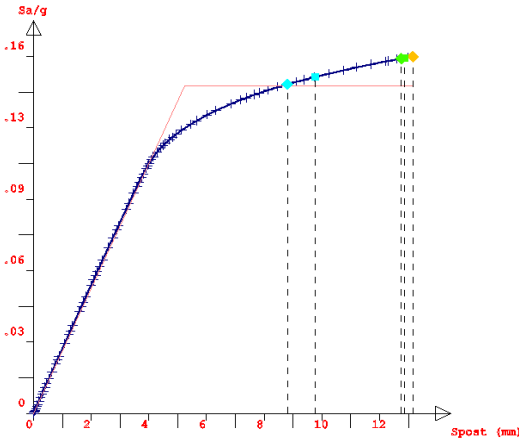
S.L.O.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 11.03 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 7.85 mm  
PgaSLO : .059 Ag/g  
S.L.D.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 14.36 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 13.73 mm  
PgaSLD : .084 Ag/g  
S.L.V.: NON VERIFICATO q">3  
■ Domanda di spostamento : 38.34 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 14.97 mm  
PgaSLV : .09 Ag/g



11

Push-Over Nro: 12

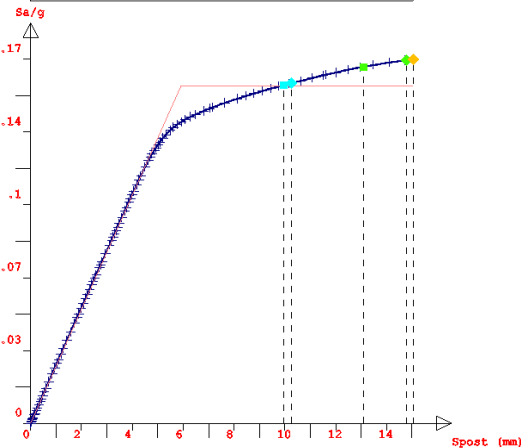
S.L.O.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 9.77 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 8.79 mm  
PgaSLO : .064 Ag/g  
S.L.D.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 12.86 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 12.75 mm  
PgaSLD : .086 Ag/g  
S.L.V.: NON VERIFICATO q">3  
■ Domanda di spostamento : 34.99 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 13.15 mm  
PgaSLV : .089 Ag/g



12

Push-Over Nro: 13

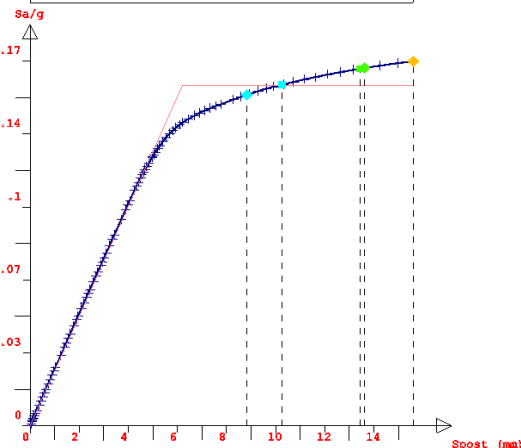
S.L.O.:  
■ Domanda di spostamento : 9.95 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 10.26 mm  
PgaSLO : .072 Ag/g  
S.L.D.:  
■ Domanda di spostamento : 13.08 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 14.77 mm  
PgaSLD : .096 Ag/g  
S.L.V.: NON VERIFICATO q">3  
■ Domanda di spostamento : 35.56 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 15.05 mm  
PgaSLV : .098 Ag/g



13

Push-Over Nro: 14

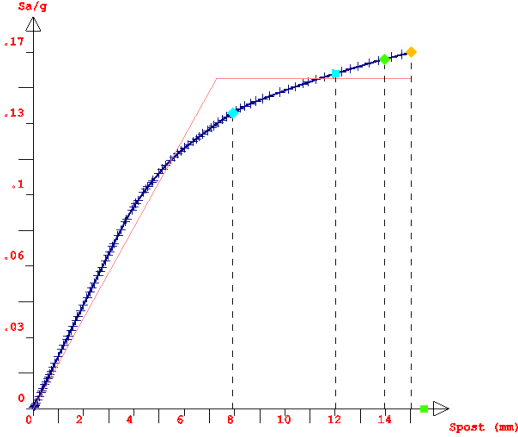
S.L.O.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 10.25 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 8.61 mm  
PgaSLO : .061 Ag/g  
S.L.D.:  
■ Domanda di spostamento : 13.44 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 13.61 mm  
PgaSLD : .088 Ag/g  
S.L.V.: NON VERIFICATO q">3  
■ Domanda di spostamento : 36.35 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 15.6 mm  
PgaSLV : .098 Ag/g



14

Push-Over Nro: 15

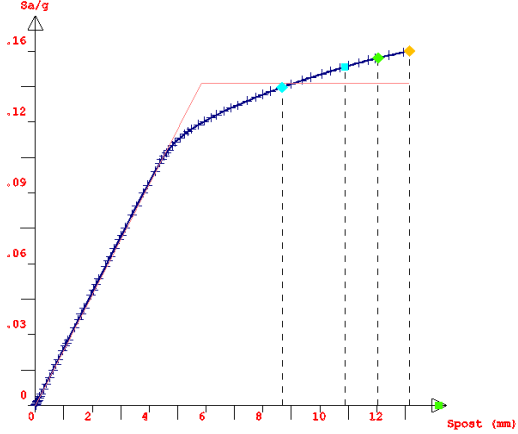
S.L.O.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 12.01 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 7.93 mm  
PgaSLO : .059 Ag/g  
S.L.D.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 15.52 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 13.95 mm  
PgaSLD : .079 Ag/g  
S.L.V.: NON VERIFICATO q\*>3  
■ Domanda di spostamento : 40.8 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 15.02 mm  
PgaSLV : .085 Ag/g



15

Push-Over Nro: 16

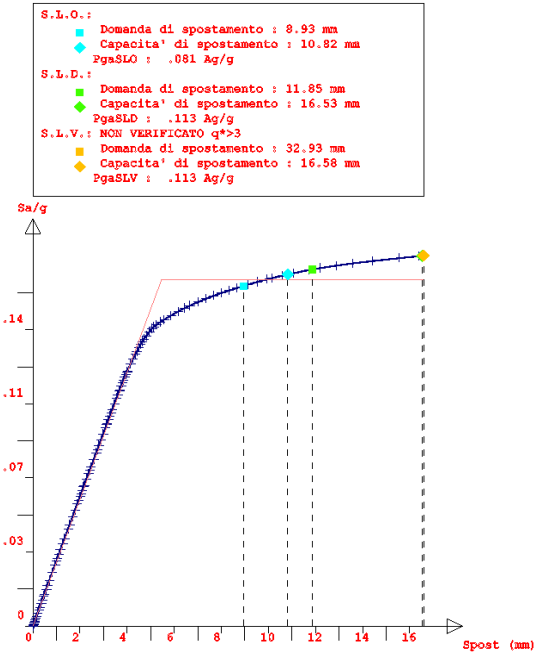
S.L.O.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 10.87 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 8.67 mm  
PgaSLO : .059 Ag/g  
S.L.D.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 14.18 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 12.04 mm  
PgaSLD : .077 Ag/g  
S.L.V.: NON VERIFICATO q\*>3  
■ Domanda di spostamento : 37.88 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 13.15 mm  
PgaSLV : .082 Ag/g



16

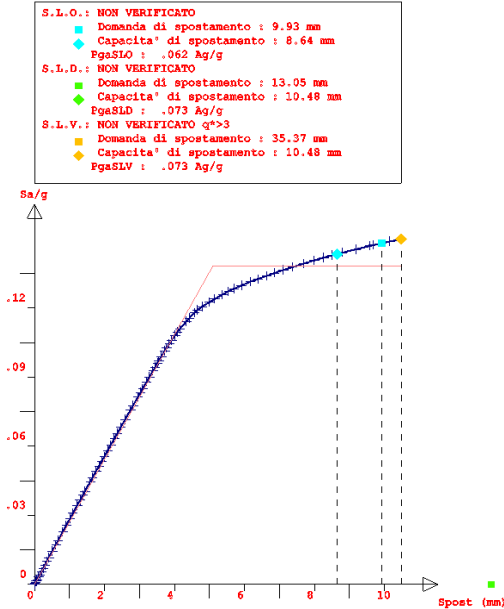


Push-Over Nro: 2



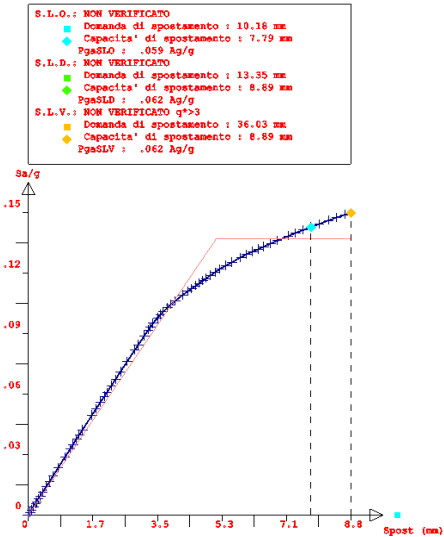
2

Push-Over Nro: 3



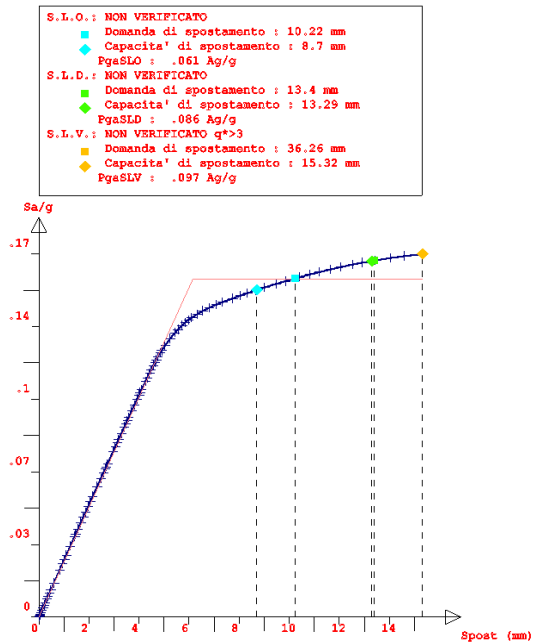
3

Push-Over Nro: 4



4

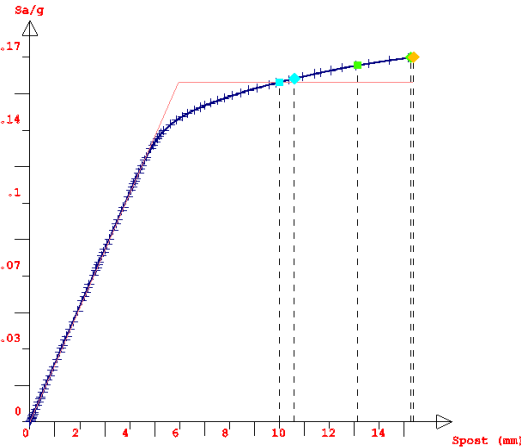
Push-Over Nro: 5



5

Push-Over Nro: 6

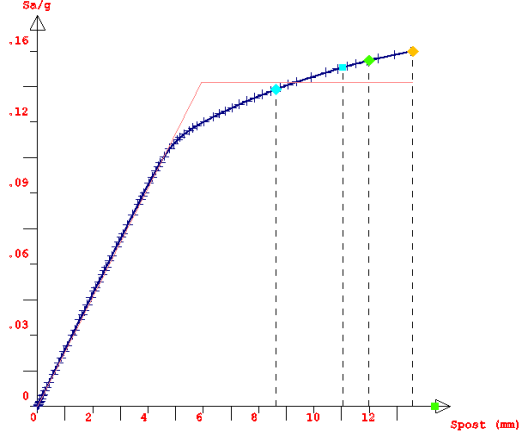
S.L.O.:  
■ Domanda di spostamento : 9.98 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 10.6 mm  
PgaSLO : .073 Ag/g  
S.L.D.:  
■ Domanda di spostamento : 13.12 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 15.27 mm  
PgaSLD : .098 Ag/g  
S.L.V.: NON VERIFICATO q">3  
■ Domanda di spostamento : 35.65 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 15.37 mm  
PgaSLV : .099 Ag/g



6

Push-Over Nro: 7

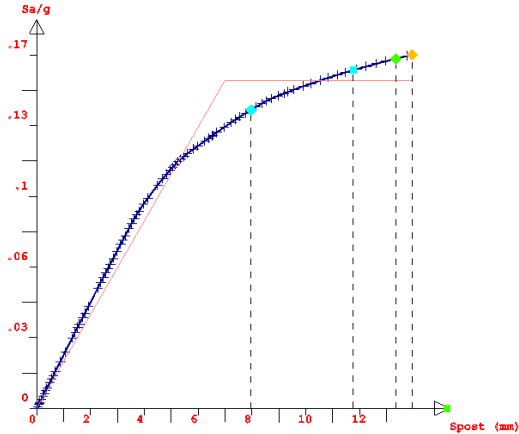
S.L.O.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 11.03 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 8.63 mm  
PgaSLO : .059 Ag/g  
S.L.D.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 14.38 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 11.98 mm  
PgaSLD : .075 Ag/g  
S.L.V.: NON VERIFICATO q">3  
■ Domanda di spostamento : 38.31 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 13.58 mm  
PgaSLV : .083 Ag/g



7

Push-Over Nro: 8

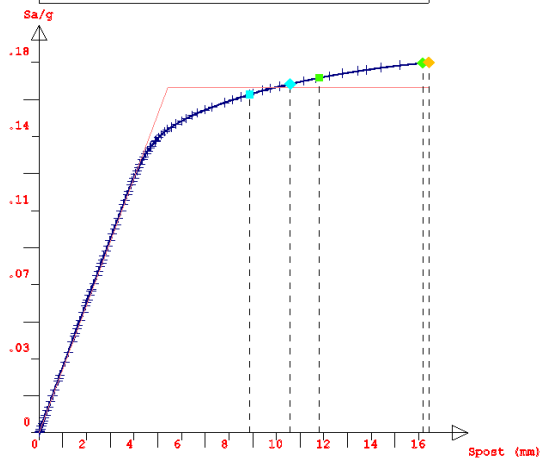
S.L.O.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 11.76 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 7.96 mm  
PgaSLO : .059 Ag/g  
S.L.D.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 15.24 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 13.34 mm  
PgaSLD : .078 Ag/g  
S.L.V.: NON VERIFICATO q\*>3  
■ Domanda di spostamento : 40.19 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 13.94 mm  
PgaSLV : .081 Ag/g



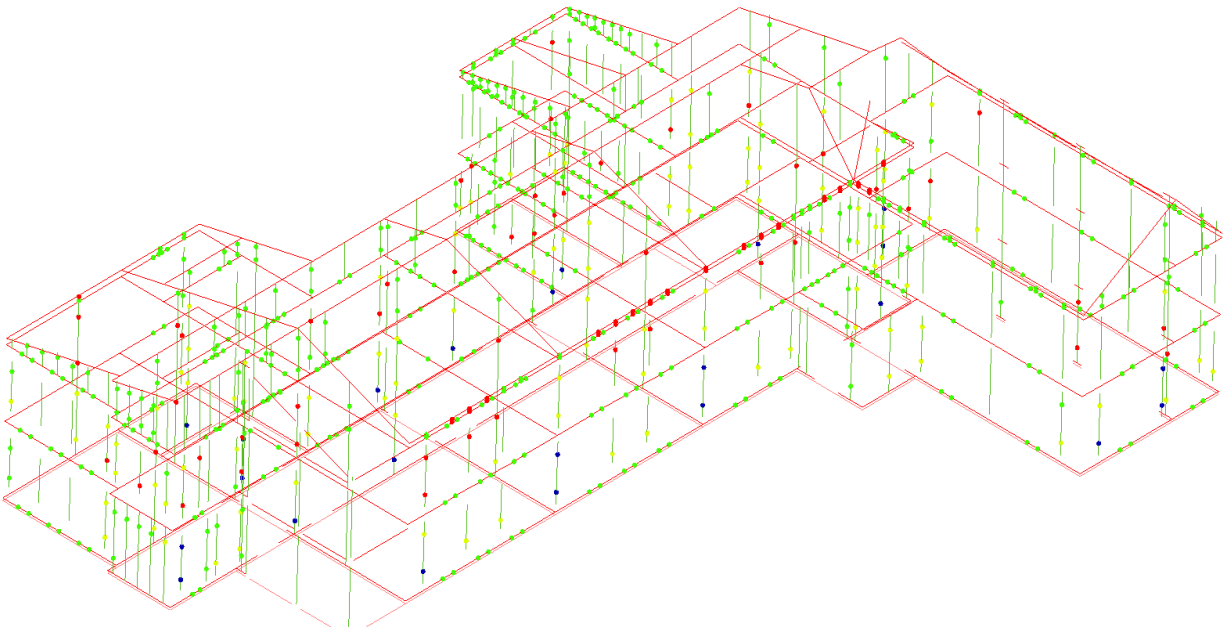
8

Push-Over Nro: 9

S.L.O.:  
■ Domanda di spostamento : 8.88 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 10.57 mm  
PgaSLO : .08 Ag/g  
S.L.D.: Domanda di spostamento : 11.79 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 16.16 mm  
PgaSLD : .112 Ag/g  
S.L.V.: NON VERIFICATO q\*>3  
■ Domanda di spostamento : 32.79 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 16.42 mm  
PgaSLV : .113 Ag/g



9



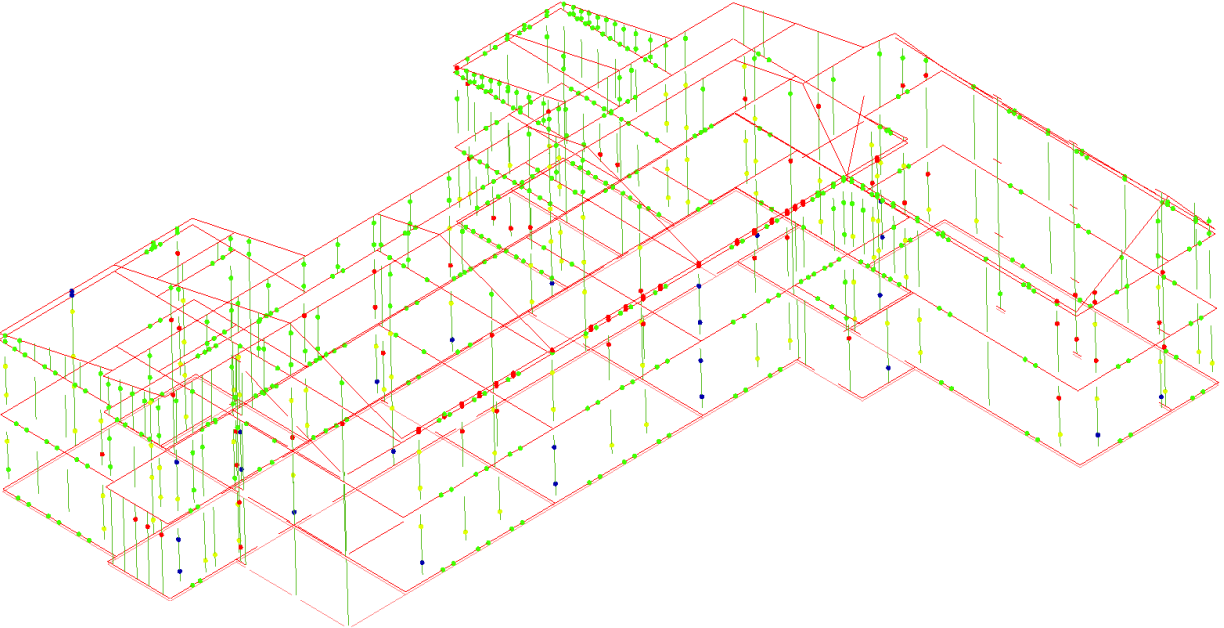
Impegno plastico  
Push 1 - passo 103

■	Danno Leggero
■	Danno severo
■	Collasso

Spost. max. 23.94 mm

Rapp.  $A_u/A_1 = 4098.52$   
Coe smorz. eq = 26  
Fatt. Strutt. = 2.27

IMPEGNO PLASTICO PUSH 1 - PASSO 1



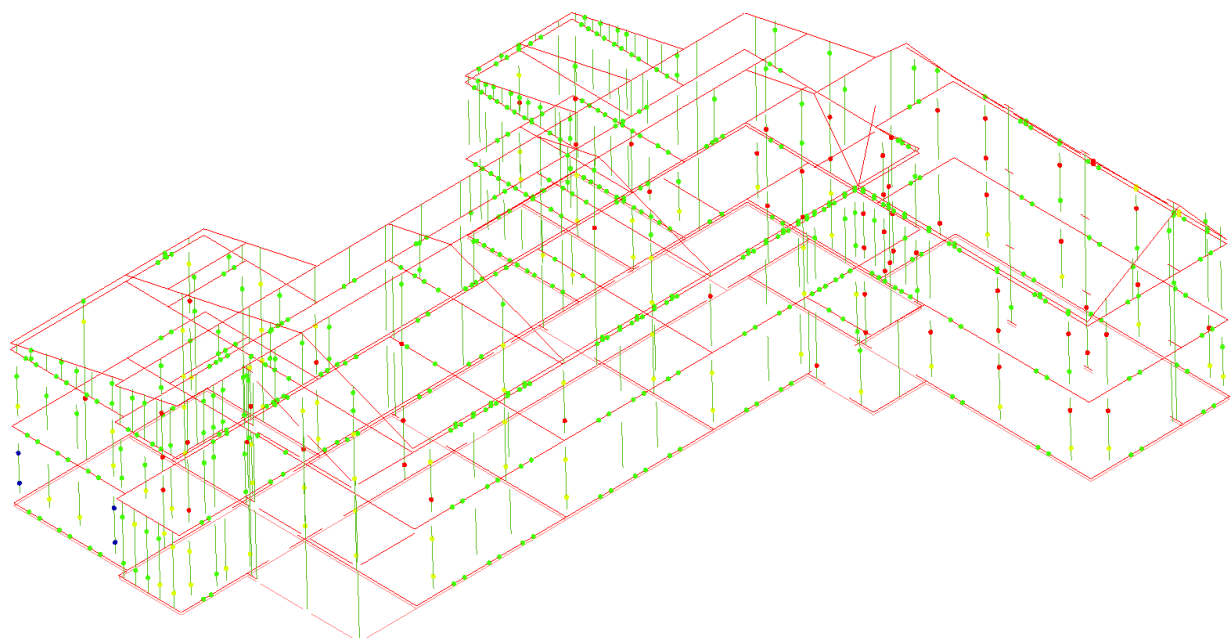
Impegno plastico  
Push 10 - passo 98

■	Danno Leggero
■	Danno severo
■	Collasso

Spost. max. 27.3 mm

Rapp.  $A_u/A_1 = 250.26$   
Coe smorz. eq = 26  
Fatt. Strutt. = 2.3

IMPEGNO PLASTICO PUSH 10 - PASSO 1



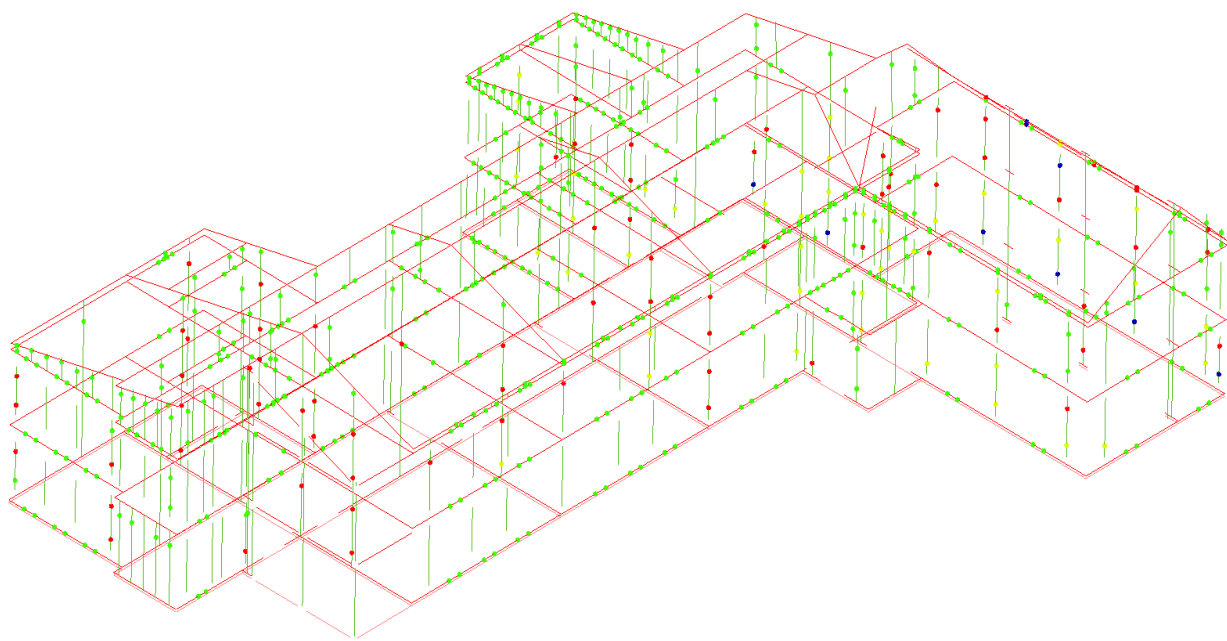
Impegno plastico  
Push 11 - passo 103



Spost. max. 22.57 mm

Rapp.  $Au/A1 = 310.43$   
Coe. smorz. eq. = 22  
Fatt. Strutt. = 1.87

IMPEGNO PLASTICO PUSH 11 - PASSO 1



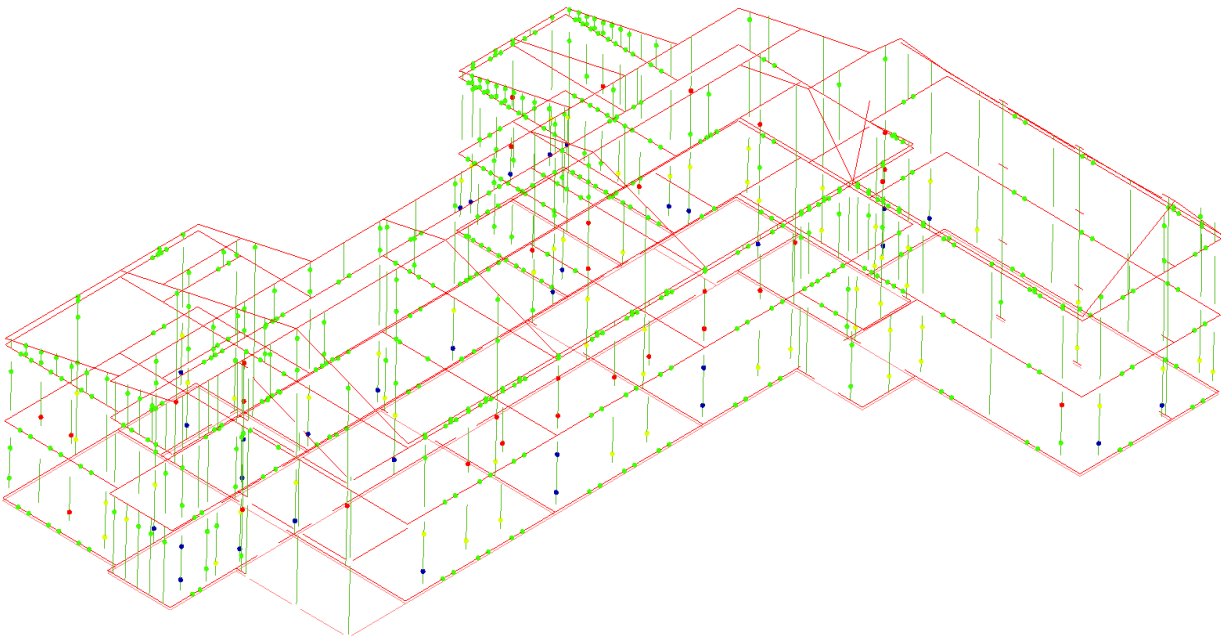
Impegno plastico  
Push 12 - passo 84



Spost. max. 23.93 mm

Rapp.  $Au/A1 = 19473.88$   
Coe. smorz. eq. = 24  
Fatt. Strutt. = 2.82

IMPEGNO PLASTICO PUSH 12 - PASSO 1



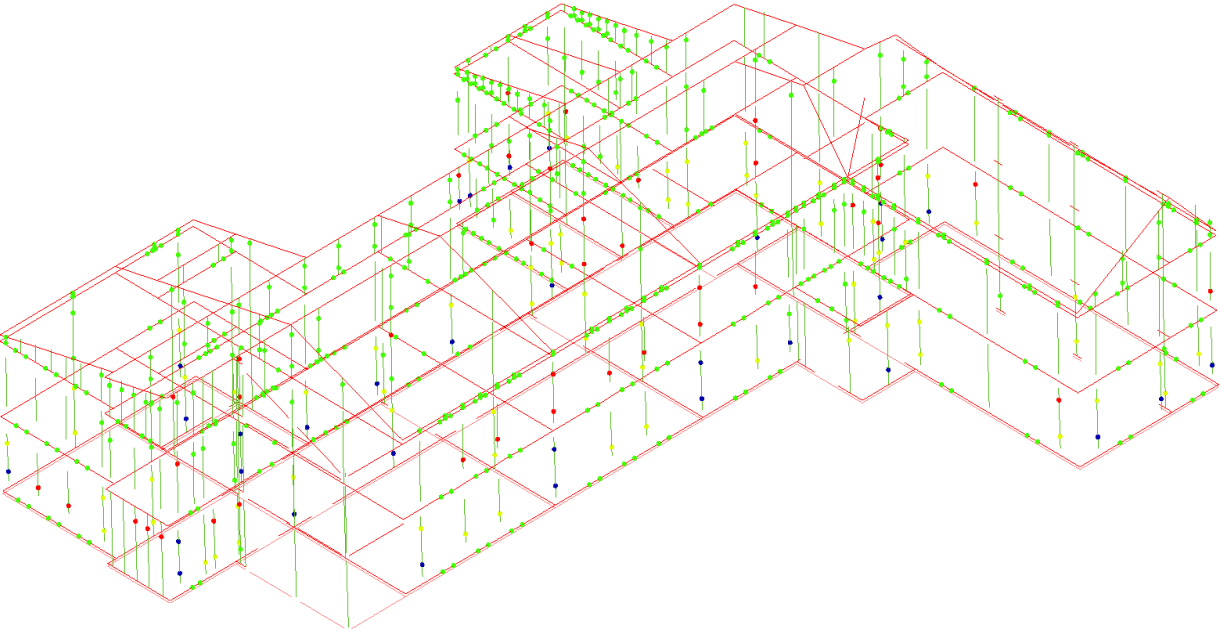
Impegno plastico  
Push 13 - passo 102



Spost. max. 17.55 mm

Rapp.  $A_{ul}/A_1 = 4366.52$   
Coe.smorz.eq = 24  
Fatt.Strutt. = 2.96

IMPEGNO PLASTICO PUSH 13 - PASSO 1



Impegno plastico  
Push 14 - passo 95

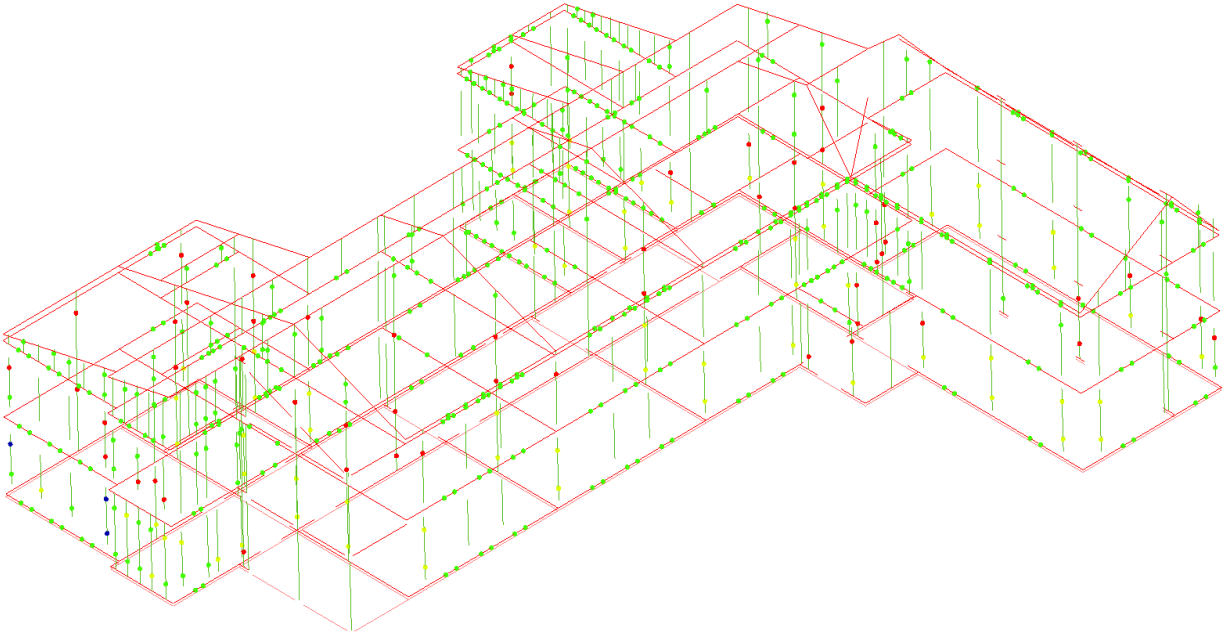


Spost. max. 19.56 mm

Rapp.  $A_{ul}/A_1 = 176.51$   
Coe.smorz.eq = 24  
Fatt.Strutt. = 2.06

IMPEGNO PLASTICO PUSH 14 - PASSO 1





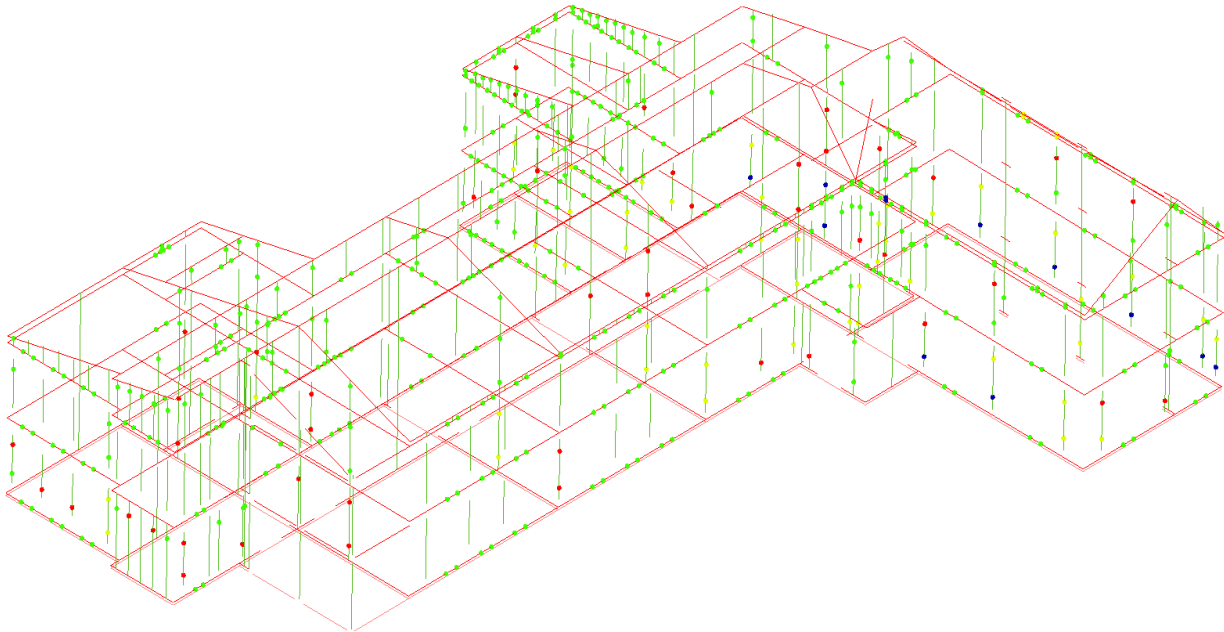
Impegno plastico  
Push 15 - passo 102



Spost. max. 19.61 mm

Rapp.  $A_u/A_1 = 272.54$   
Coe smorz. eq = 21  
Fatt. Strutt. = 1.82

IMPEGNO PLASTICO PUSH 15 - PASSO 1



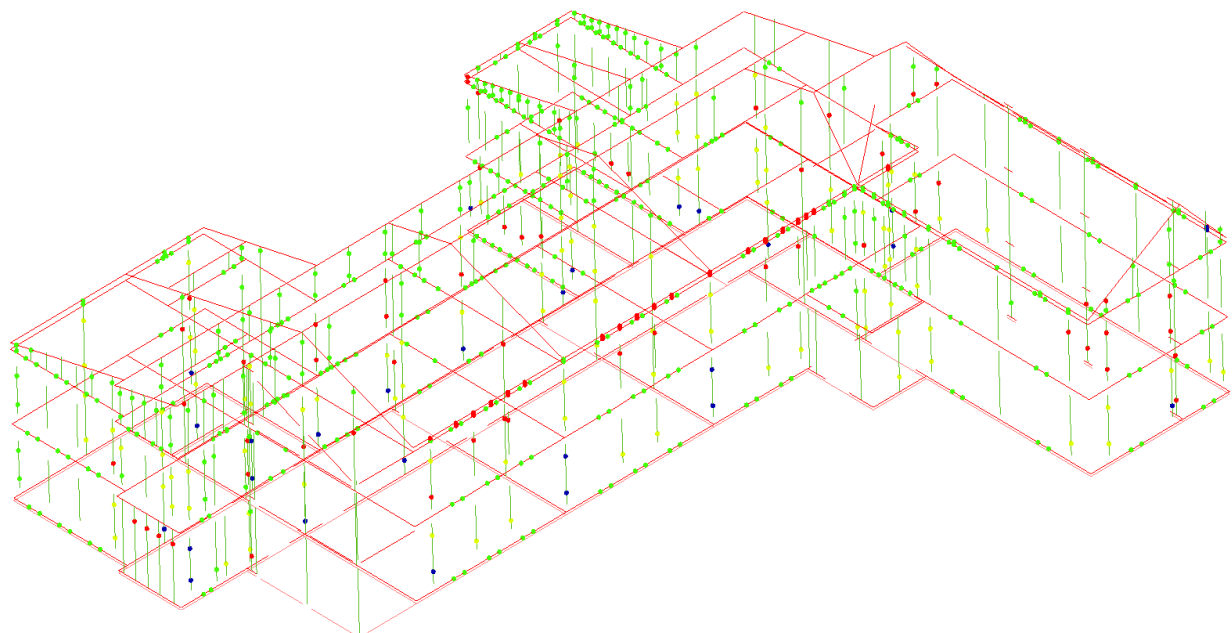
Impegno plastico  
Push 16 - passo 79



Spost. max. 17.93 mm

Rapp.  $A_u/A_1 = 17756.61$   
Coe smorz. eq = 22  
Fatt. Strutt. = 1.9

IMPEGNO PLASTICO PUSH 16 - PASSO 1



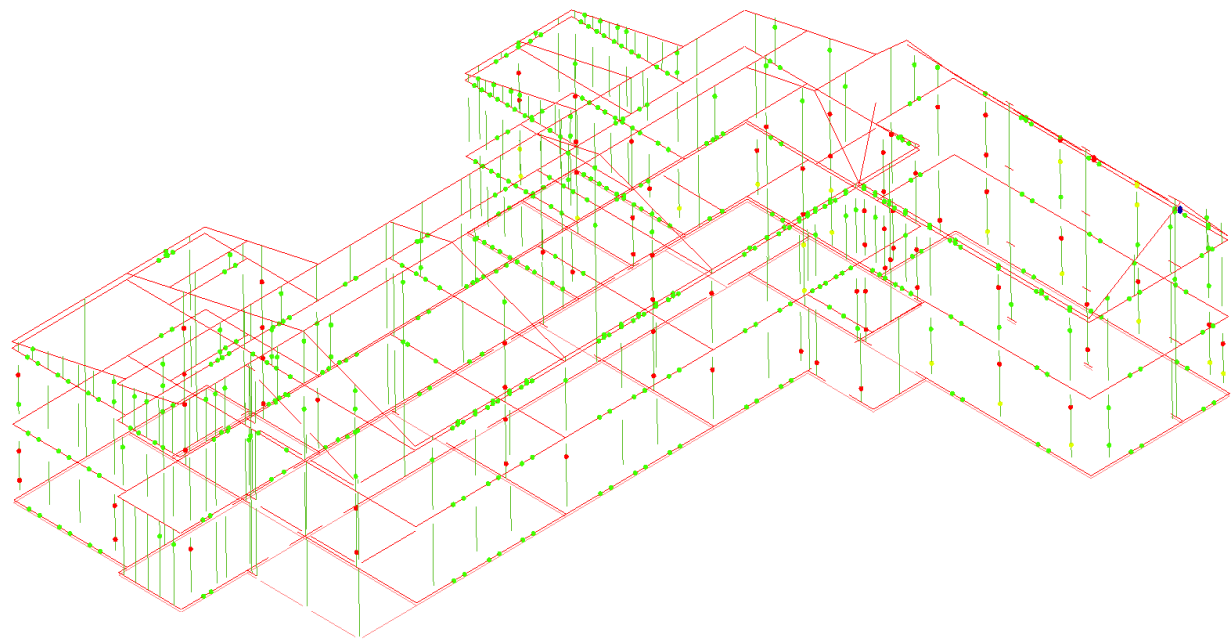
Impegno plastico  
Push 2 - passo 109



Spost. max. 26.92 mm

Rapp.  $Au/A1 = 6543.92$   
Coe smorz. eq = 26  
Fatt. Strutt. = 2.31

IMPEGNO PLASTICO PUSH 2 - PASSO 1



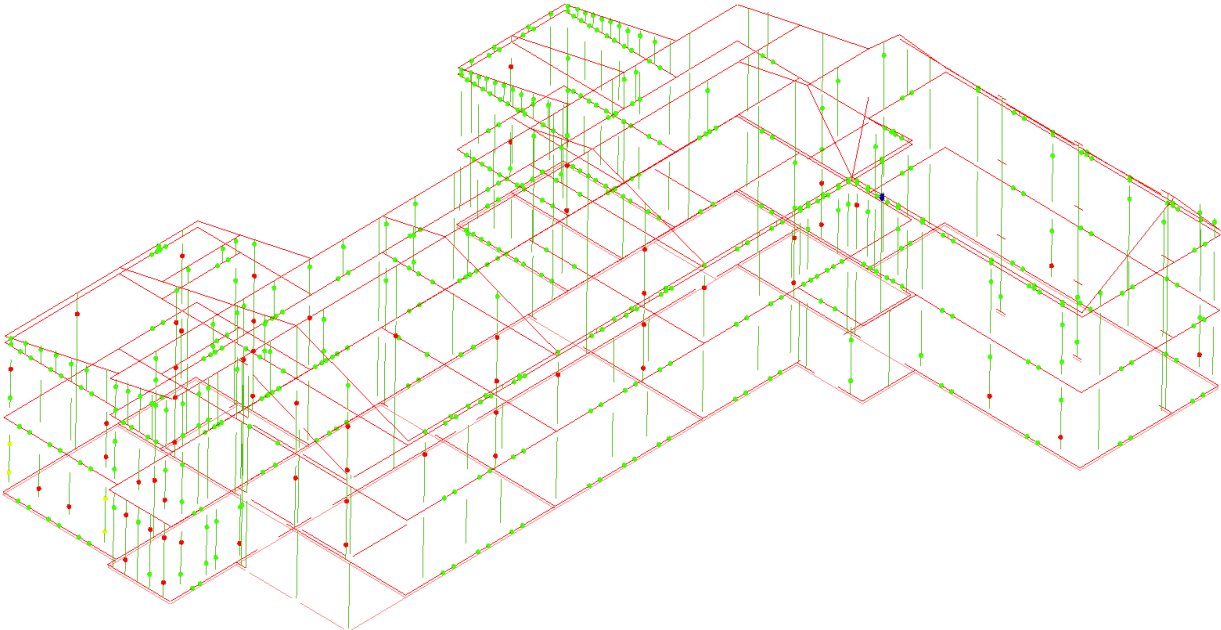
Impegno plastico  
Push 3 - passo 87



Spost. max. 18.64 mm

Rapp.  $Au/A1 = 394.32$   
Coe smorz. eq = 21  
Fatt. Strutt. = 1.72

IMPEGNO PLASTICO PUSH 3 - PASSO 1



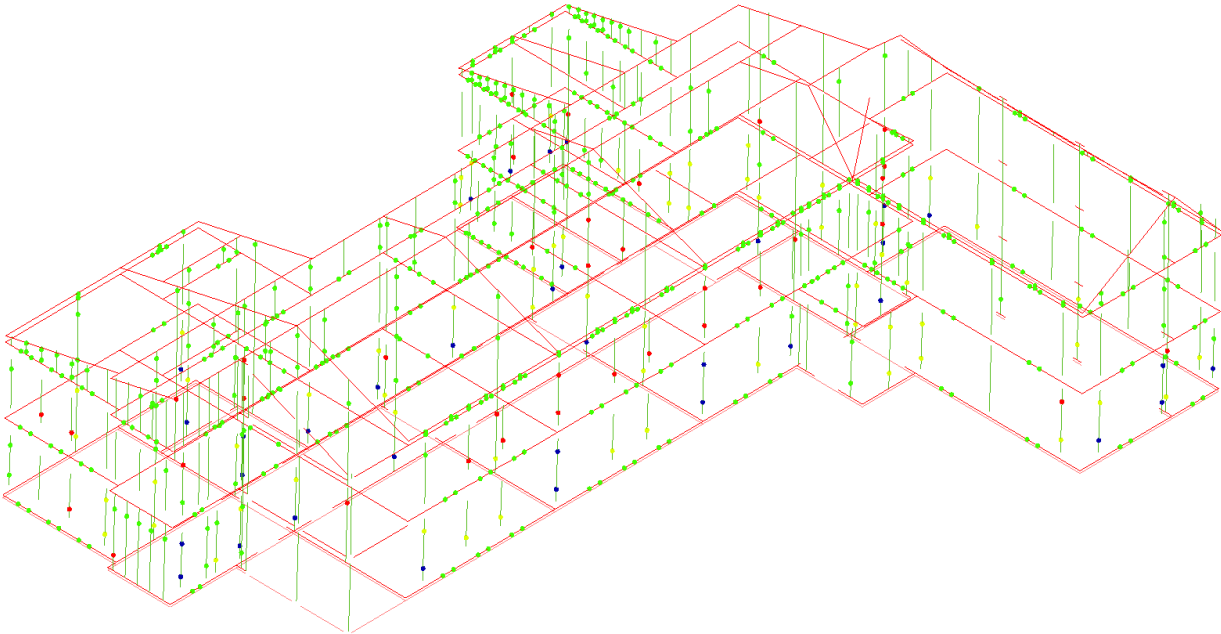
Impegno plastico  
Push 4 - passo 76



Spost. max. 18.83 mm

Rapp.  $A_u/A_1 = 14908.63$   
Coe. smorz. eq. = 18  
Fatt. Strutt. = 1.49

IMPEGNO PLASTICO PUSH 4 - PASSO 1



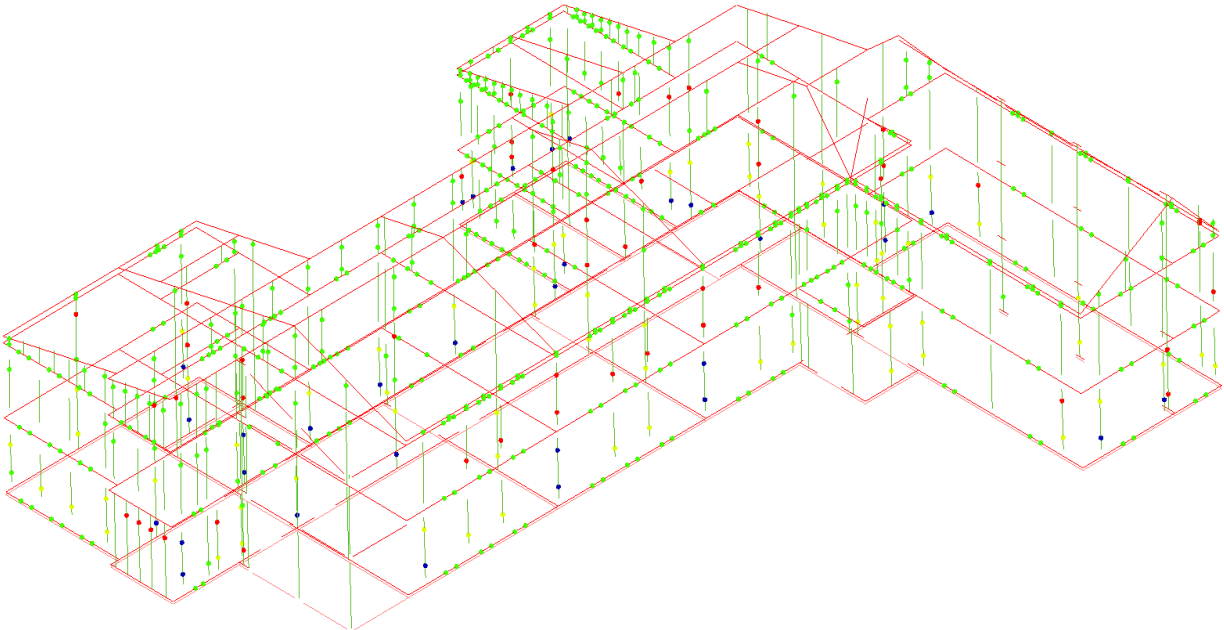
Impegno plastico  
Push 5 - passo 98



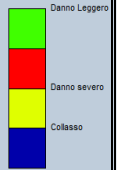
Spost. max. 19.02 mm

Rapp.  $A_u/A_1 = 3770.08$   
Coe. smorz. eq. = 24  
Fatt. Strutt. = 2.04

IMPEGNO PLASTICO PUSH 5 - PASSO 1



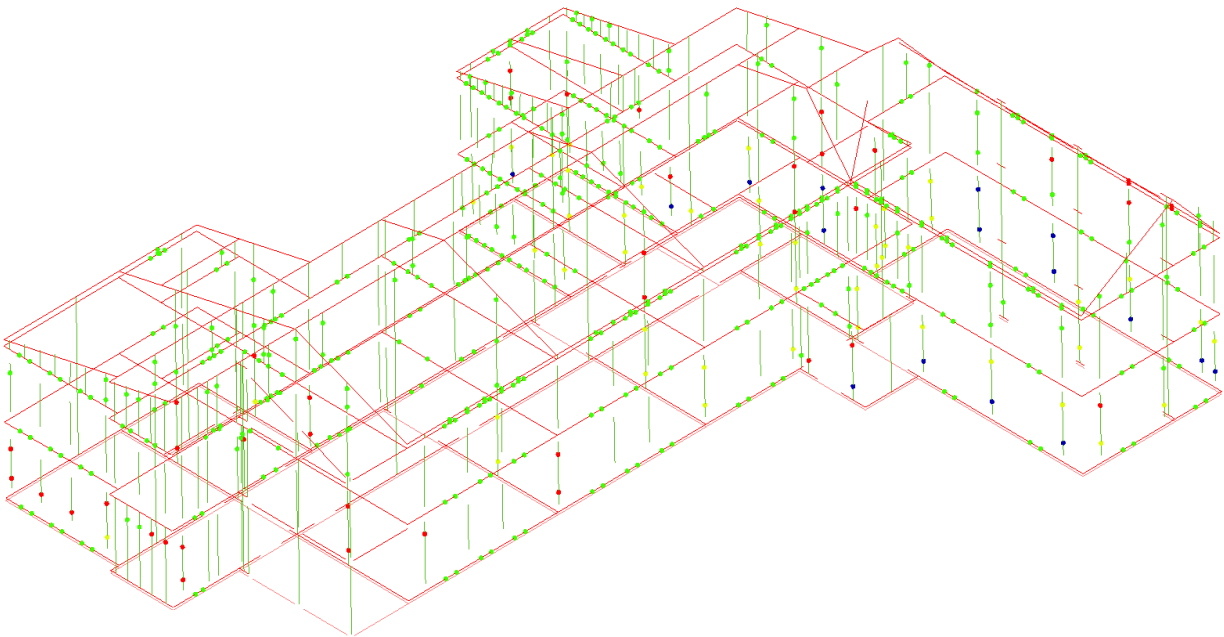
Impegno plastico  
Push 6 - passo 98



Spost. max. 18.24 mm

Rapp.  $A_u/A_1 = 588.12$   
Coe smorz. eq = 24  
Fatt. Strutt. = 2.09

IMPEGNO PLASTICO PUSH 6 - PASSO 1



Impegno plastico  
Push 7 - passo 86



Spost. max. 19.09 mm

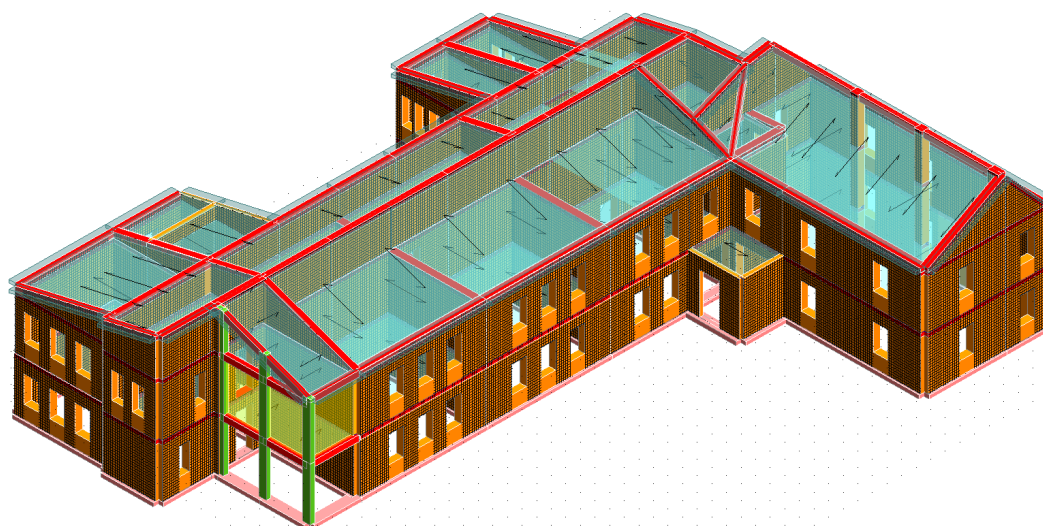
Rapp.  $A_u/A_1 = 350.61$   
Coe smorz. eq = 22  
Fatt. Strutt. = 1.94

IMPEGNO PLASTICO PUSH 7 - PASSO 1

# **TABULATI DI CALCOLO POST OPERAM**

**OGGETTO:**

**Adeguamento Sismico Edificio Scolastico  
Via della Stazione**



**COMMITTENTE:**

**COMUNE DI QUADRI (CH)**

**Progettista**

Arch.Ida Nicolina Fagnilli

**Direttore lavori**

Ing.Giuseppe Santilli



## 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. 14/01/2008 pubblicato nel suppl. 30 G.U. 29 del 4/02/2008, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 2 Febbraio 2009, n. 617 “*Istruzioni per l'applicazione delle nuove 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  $\geq 12$  mm;

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

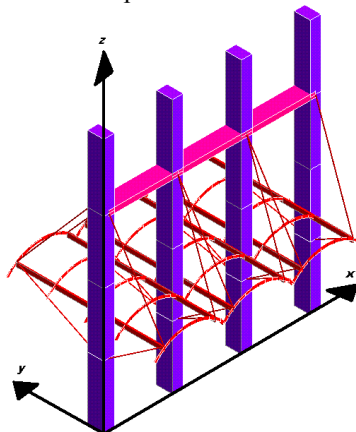
In zona sismica l'armatura longitudinale è almeno pari all'1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento è non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:

- $1/3$  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

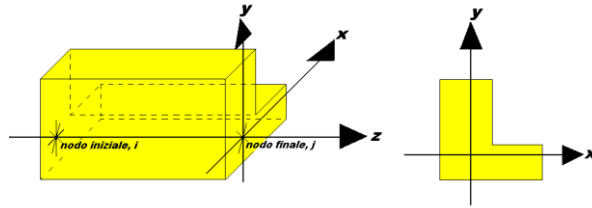
### 1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

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:



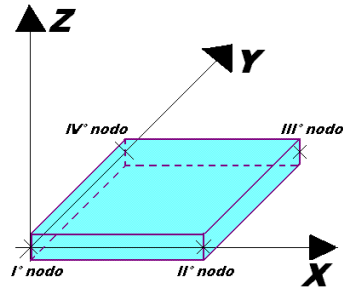
### 2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

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<sub>b</sub>** = 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:

$$m = 6 \cdot e / t$$

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

$$l = (\alpha \cdot h) / t$$

Essendo  $\alpha$  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 $m = 6 \cdot e / t$				
	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 nessuna 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:

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

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 del *D.M. 2008*.

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  $0,4 N$ .

#### ☐ VERIFICA ELEMENTI IN MURATURA PER SISMA PARALLELO

Viene svolta la verifica per ciascun muro per le azioni ottenute mediante l'analisi sismica globale combinate con le azioni verticali e tenendo in conto la contemporaneità dei due sismi ortogonali come previsto dalla norma. Le verifiche verranno condotte sia agli SLV che agli SLD utilizzando gli spettri del *D.M.2008* punto 3.2.1, le azioni sismiche verranno combinate come previsto al punto 3.2.4.

L'analisi sismica potrà essere di tipo statica equivalente o dinamica modale utilizzando lo spettro di progetto ridotto tramite il fattore di struttura definito per le strutture in muratura al punto 7.8.1.3 del *D.M.2008*.

Il modello di calcolo sarà costituito da elementi verticali continui e da fasce di piano schematizzate come elementi travi, per il calcolo delle rigidezze si farà riferimento ai valori fessurati pari al 50% della rigidezza della sezione integra. Le fasce di piano saranno considerate incernierate ai maschi murari se non presenti elementi capaci di resistere a trazione quali tiranti e catene. Le pareti verticali saranno verificate a flessione ed a taglio utilizzando per il calcolo dei valori resistenti le formule previste nel paragrafo 7.8.2.2 del *D.M.2008*.

Per le strutture in muratura esistenti è possibile utilizzare come modo di collasso a taglio quello previsto al punto C8.7.1.5 della *Circolare 2 febbraio 2009, n. 617* in alternativa o in aggiunta al modo previsto al punto 7.8.2.2 del *D.M.2008*.

Ai soli fini del calcolo di vulnerabilità è inoltre previsto di calcolare la PGA limite con il metodo di livello 1 previsto nel *D.M. 21/10/03*. Tale verifica è valida solo per gli scopi previsti dal *D.M. 21/10/03* e non può essere utilizzato per la progettazione degli interventi sia di adeguamento che miglioramento.

Per il calcolo dei valori resistenti del materiale si terrà in conto inoltre del fattore di confidenza come definito al punto 8.5.4 del *D.M.2008* ed alla *Circolare 2 febbraio 2009, n. 617* capitolo C8A.1, sia per le verifiche sismiche che quelle statiche.

#### ☐ VERIFICA MECCANISMI LOCALI DI COLLASSO PER LA MURATURA

La verifica è effettuata in base al punto 8.7.1 del *D.M.2008*, secondo le direttive previste dalla *Circolare 2 febbraio 2009* al capitolo C8A.4 e 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  $a_0^*$  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 salvaguarda della vita (pari al 10%) e della vita di riferimento  $VR$  della struttura come definiti punto 3.2 del *D.M.2008*;

$S$  = prodotto del coefficiente di amplificazione stratigrafica e del coefficiente di amplificazione topografica, come definiti al punto 3.2.3.2.1 del *D.M.2008*;

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

$S_e$  = spettro elastico, come definito al punto 3.2.3.2.1 del *D.M.2008*, funzione del periodo  $T_1$ , 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 C8A.4.2.2 della *Circolare 2009*;

$FC$  = 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 metà 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.

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'archivio shell.

<b>Sezione N.ro</b>	: Numero identificativo dell'archivio sezioni (dal numero 601 in poi)
<b>Spessore</b>	: Spessore dell'elemento
<b>Base foro</b>	: Base di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente)
<b>Altezza foro</b>	: Altezza di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente)
<b>Codice</b>	: Codice identificativo della posizione del foro (1 = al centro; 0 = qualunque posizione)
<b>Ascissa foro</b>	: Ascissa dello spigolo inferiore sinistro del foro
<b>Ordinata foro</b>	: Ordinata dello spigolo inferiore sinistro del foro
<b>Tipo mater.</b>	: Numero di archivio dei materiali shell
<b>Tipo elem.</b>	: Schematizzazione dell'elemento a livello di calcolo:  0 = Lastra – Piastra 1 = Lastra 2 = Piastra

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input dei fili fissi:

- **Filo** : Numero del filo fisso in pianta.
- **Ascissa** : Ascissa.
- **Ordinata** : Ordinata.

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input delle quote di piano:

- **Quota** : Numero identificativo della quota del piano.
- **Altezza** : Altezza dallo spiccatto di fondazione.
- **Tipologia** : Le tipologie previste sono due:

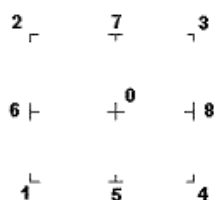
**0 = Piano sismico**, ovvero piano che è sede di massa, sia strutturale che portata, che deve essere considerata ai fini del calcolo sismico. Tutti i nodi a questa quota hanno gli spostamenti orizzontali legati dalla relazione di impalcato rigido.

**1 = Interpiano**, ovvero quota intermedia che ha rilevanza ai fini della geometria strutturale ma la cui massa non viene considerata a questa quota ai fini sismici. I nodi a questa quota hanno spostamenti orizzontali indipendenti.

## SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di input dei pilastri.

<b>Filo</b>	: Numero del filo fisso in pianta su cui insiste il pilastro
<b>Sez.</b>	: Numero di archivio della sezione del pilastro
<b>Tipologia</b>	: Descrive le seguenti grandezze: <ul style="list-style-type: none"> <li>a) La forma attraverso le sigle 'Rett.'=rettangolare; 'a T'; 'ad I'; 'a C'; 'Circ.=circolare; 'Polig.'=poligonale</li> <li>b) Gli ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza</li> </ul>
<b>Magrone</b>	: Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler
<b>Ang.</b>	: Angolo di rotazione della sezione. L'angolo e' positivo se antiorario
<b>Codice</b>	: Individua il posizionamento del filo fisso nella sezione. Per la sezione rettangolare valgono i seguenti codici di spigolo:



Il codice zero, che è inizialmente associato al centro pilastro, permette anche degli scostamenti imposti esplicitamente del filo fisso dal centro del pilastro

<b>dx</b>	: Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse X in pianta
<b>dy</b>	: Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse Y in pianta
<b>Crit.N.ro</b>	: Numero identificativo del criterio di progetto associato al pilastro

Nel caso di vincoli particolari (situazione diversa dal doppio incastro), segue un'ulteriore tabulato relativo ai vincoli, le cui sigle hanno il seguente significato:

**Codice:** Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

**I** = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

Il reale funzionamento dei vincoli (da intendersi come vincoli interni tra asta e nodo) è esplicitato dai successivi dati:

<b>Tx, Ty, Tz</b>	: Valori delle rigidezze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione mutua tra pilastro e nodo è impedita (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale traslazione reciproca (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo del pilastro (traslazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà una forza, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidezza per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero) (fattore di connessione) il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse del pilastro.
<b>Rx, Ry, Rz</b>	: Valori delle rigidezze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione mutua tra pilastro e nodo è impedita (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento nella direzione della sconnessione inserita di valore pari alla rigidezza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero) (fattore di connessione) il programma trasforma in automatico

*tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi  $X$  e  $Y$  sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre  $Z$  è parallelo all'asse del pilastro.*

## II SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di input delle travi:

<b>Trave</b>	: Numero identificativo della trave alla quota in esame
<b>Sez.</b>	: Numero di archivio della sezione della trave. Se il numero sezione è superiore a 600, si tratta di setto di altezza pari all'interpiano e di cui nei successivi dati viene specificato il solo spessore
<b>Base x Alt.</b>	: Ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza
<b>Magrone</b>	: Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler
<b>Ang.</b>	: Angolo di rotazione della sezione attorno all'asse
<b>Filo in.</b>	: Numero del filo fisso iniziale della trave
<b>Filo fin.</b>	: Numero del filo fisso finale della trave
<b>Quota in.</b>	: Quota dell'estremo iniziale della trave
<b>Quota fin.</b>	: Quota dell'estremo finale della trave
<b>dx in</b>	: Scostamento in direzione X del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
<b>dx f</b>	: Scostamento in direzione X del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento
<b>dy in</b>	: Scostamento in direzione Y del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
<b>dy f</b>	: Scostamento in direzione Y del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento
<b>Pann.</b>	: Carico sulla trave dovuto a pannelli di solai.
<b>Tamp.</b>	: Carico sulla trave dovuto a tamponature
<b>Ball.</b>	: Carico sulla trave dovuto a ballatoi
<b>Espl.</b>	: Carico sulla trave imposto dal progettista
<b>Tot.</b>	: Totale dei carichi verticali precedenti
<b>Torc.</b>	: Momento torcente distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
<b>Orizz.</b>	: Carico orizzontale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
<b>Assia.</b>	: Carico assiale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
<b>Ali.</b>	: Aliquota media pesata dei carichi accidentali per la determinazione della massa sismica
<b>Crit.N.ro</b>	: Numero identificativo del criterio di progetto associato alla trave

Nel caso di vincoli particolari (situazione diversa dal doppio incastro), segue un'ulteriore tabulato relativo ai vincoli, le cui sigle hanno il seguente significato:

**Codice:** Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

**I** = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

Il reale funzionamento dei vincoli (da intendersi come vincoli interni tra asta e nodo) è esplicitato dai successivi dati:

<b>Tx, Ty, Tz</b>	: Valori delle rigidezze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale traslazione reciproca (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (traslazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà una forza, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidezza per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.
<b>Rx, Ry, Rz</b>	: Valori delle rigidezze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che

*non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidezza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.*

## ARCHIVIO SEZIONI SHELLS

Sezione N.ro	Spessore cm	Tipo Mater.	Tipo Elemento (descrizione)
601	40	2	LASTRA-PIASTRA
602	45	2	LASTRA-PIASTRA
603	30	2	LASTRA-PIASTRA
604	25	2	LASTRA-PIASTRA
605	50	2	LASTRA-PIASTRA
606	40	3	LASTRA-PIASTRA
607	50	4	LASTRA-PIASTRA

## ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO

Car. N.ro	Peso Strut kg/mq	Perman. NONstru kg/mq	Varia bile kg/mq	Neve kg/mq	Destinaz. d'Uso	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Anal Car. N.ro	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO
1	400	150	400	0	Categ. C	0,7	0,7	0,6		scale
2	320	250	400	0	Categ. C	0,7	0,7	0,6		Solaio interno
3	150	50	0	0	Categ. C	0,7	0,7	0,6		Tamponature esterne
4	100	45	0	199	Categ. H	0,0	0,0	0,0		COPERTURA IN LEGNO
5	180	0	50	0	Categ. C	0,7	0,7	0,6		Solaio sottotetto

## DATI GENERALI DI STRUTTURA

## DATI GENERALI DI STRUTTURA

Massima dimens. dir. X (m)	40,72	Altezza edificio (m)	10,30
Massima dimens. dir. Y (m)	29,89	Differenza temperatura(°C)	15

## PARAMETRI SISMICI

Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	TERZA
Longitudine Est (Grd)	14,28954	Latitudine Nord (Grd)	41,92607
Categoria Suolo	C	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000
Sistema Costruttivo Dir.1	Muratura	Sistema Costruttivo Dir.2	Muratura
Regolarita' in Altezza	SI (KR=1)	Regolarita' in Pianta	NO
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	ASSENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000

## PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.O.

Probabilita' Pvr	0,81	Periodo di Ritorno Anni	45,00
Accelerazione Ag/g	0,07	Periodo T'c (sec.)	0,30
Fo	2,42	Fv	0,87
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,50	Periodo TB (sec.)	0,16
Periodo TC (sec.)	0,47	Periodo TD (sec.)	1,88

## PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.

Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	75,00
Accelerazione Ag/g	0,09	Periodo T'c (sec.)	0,32
Fo	2,44	Fv	0,98
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,50	Periodo TB (sec.)	0,16
Periodo TC (sec.)	0,49	Periodo TD (sec.)	1,95

## PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.

Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	712,00
Accelerazione Ag/g	0,22	Periodo T'c (sec.)	0,39
Fo	2,45	Fv	1,53
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,38	Periodo TB (sec.)	0,19
Periodo TC (sec.)	0,56	Periodo TD (sec.)	2,46

## PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.C.

Probabilita' Pvr	0,05	Periodo di Ritorno Anni	1462,00
Accelerazione Ag/g	0,28	Periodo T'c (sec.)	0,41
Fo	2,44	Fv	1,73
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,30	Periodo TB (sec.)	0,19



## EDIFICIO SCOLASTICO

## COMUNE DI QUADRI

Periodo TC (sec.)	0,57	Periodo TD (sec.)	2,70
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO MURATURA - D I R. 1			
Sistema Strutturale	Ordinaria	AlfaU/Alfa1	1,80
Fattore di struttura 'q'	2,80		
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO MURATURA - D I R. 2			
Sistema Strutturale	Ordinaria	AlfaU/Alfa1	1,80
Fattore di struttura 'q'	2,80		
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			
Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50
Muratura azioni sismiche	2,00	Muratura azioni statiche	2,00
Legno per comb. eccez.	1,00	Legno per comb. fondament.:	1,30
Livello conoscenza	LC2		
FRP Collasso Tipo 'A'	1,10	FRP Delaminazione Tipo 'A'	1,20
FRP Collasso Tipo 'B'	1,25	FRP Delaminazione Tipo 'B'	1,50
FRP Resist. Press/Fless	1,00	FRP Resist. Taglio/Torsione	1,20
FRP Resist. Confinamento	1,10		

## DATI GENERALI DI STRUTTURA

## DATI DI CALCOLO PER AZIONE VENTO

Zona Geografica	3	Altitudine s.l.m. (m)	670,00
Distanza dalla costa (km)	60,00	Tempo di Ritorno (anni)	50,00
Classe di Rugosita'	A	Coefficiente Topografico	1,00
Coefficiente dinamico	1,00	Coefficiente di attrito	0,02
Velocita' di riferim. (m/s)	30,42	Pressione di riferim.(kg/mq)	57,84
Categoria di Esposizione	V		

La costruzione ha (o puo' anche avere in condizioni eccezionali) una parete con aperture di superficie minore di 1/3 di quella totale.

Il calcolo delle azioni del vento e' effettuato in base al punto 3.3 del D.M. 2008 e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 26/12/2009

## DATI DI CALCOLO PER AZIONE NEVE

Zona Geografica	II	Coefficiente Termico	1,00
Altitudine sito s.l.m. (m)	670	Coefficiente di forma	0,80
Tipo di Esposizione	Normale	Coefficiente di esposizione	1,00
Carico di riferimento kg/mq	249	Carico neve di calcolo kg/mq	199,00

Il calcolo della neve e' effettuato in base al punto 3.4 del D.M. 2008 e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 26/02/2008

## COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
1	3,27	37,82		2	9,90	37,82
3	14,40	37,82		4	14,40	35,37
5	9,90	35,37		6	14,40	31,28
7	9,90	31,28		8	3,27	31,28
9	2,78	31,28		10	2,78	27,68
11	9,90	27,68		12	6,04	27,68
13	18,51	27,68		14	18,51	31,28
15	27,04	27,68		16	27,04	31,28
17	35,50	27,68		18	39,03	27,68
19	39,03	31,28		20	35,50	31,28

## COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
21	34,29	31,28		22	32,47	31,28
23	29,34	31,28		24	29,34	37,72
25	32,47	37,72		26	35,50	37,72
27	39,03	23,73		28	43,50	23,73
29	43,50	7,93		30	40,82	7,93
31	35,50	7,93		32	35,50	17,43
33	35,50	21,20		34	39,03	21,20
35	40,82	17,58		36	40,82	18,08
37	40,82	13,68		38	40,82	13,18
39	40,82	8,68		40	32,45	17,43
41	32,45	21,20		42	27,04	21,20
43	18,51	21,20		44	9,88	21,20
45	6,59	21,20		46	6,59	24,20
47	6,59	27,13		48	6,59	27,68
49	34,29	27,68		50	35,50	23,73
51	40,82	23,73		52	14,40	27,68
53	29,34	27,68		54	22,39	31,28
55	22,39	27,68				

## QUOTE PIANI SISMICI ED INTERPIANI

Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.	Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.
0	0,00	Piano Terra			1	3,60	Piano sismico	NO	NO
2	7,20	Piano sismico	NO	NO	3	10,50	Interpiano	NO	NO

## PILASTRI IN C.A. QUOTA 3.6 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia (cm)	Magrone (cm)	Ang. (Grd)	Cod.	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
6	5	Rett. 40,00 x 40,00	0,0	0,00	7	0,00	-20,00	3	SismoResist.
23	5	Rett. 40,00 x 40,00	0,0	0,00	7	0,00	-20,00	3	SismoResist.
45	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
46	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
47	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
52	5	Rett. 40,00 x 40,00	0,0	0,00	5	0,00	20,00	3	SismoResist.
53	5	Rett. 40,00 x 40,00	0,0	0,00	5	0,00	20,00	3	SismoResist.
54	5	Rett. 40,00 x 40,00	0,0	0,00	7	0,00	-20,00	3	SismoResist.
55	5	Rett. 40,00 x 40,00	0,0	0,00	5	0,00	20,00	3	SismoResist.

## PILASTRI IN C.A. QUOTA 7.2 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia (cm)	Magrone (cm)	Ang. (Grd)	Cod.	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
45	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
46	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
47	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.

## PILASTRI IN C.A. QUOTA 10.5 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia (cm)	Magrone (cm)	Ang. (Grd)	Cod.	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
45	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
46	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
47	3	Rett. 30,00 x 50,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.

## TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 0 m

		DATI GENERALI				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo	
1	10	Tel.SismoRes.	0	8	1	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	
2	10	Tel.SismoRes.	0	1	2	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2	

**COMUNE DI QUADRI**[illegible]Pag. 96 | 168

SETTI ALLA QUOTA 3.6 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI		RINFORZI MUR			
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	607	50	8	1	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
2	607	50	1	2	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	3254	0	0	0	3254	0	0	0	60	0	0	4	0	900
3	607	50	2	5	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
4	601	40	5	4	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	3044	0	0	0	3044	0	0	0	60	0	0	4	0	900
5	601	40	3	4	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
6	605	50	9	8	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1829	0	0	0	1829	0	0	0	60	0	0	4	0	900
7	605	50	8	7	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	4758	0	0	0	4758	0	0	0	60	0	0	4	0	900
8	605	50	18	17	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
9	607	50	13	43	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
10	607	50	15	42	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
11	602	45	41	42	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1910	0	0	0	1910	0	0	0	60	0	0	4	0	900
12	601	40	44	11	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1668	0	0	0	1668	0	0	0	60	0	0	4	0	900
13	601	40	17	50	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
14	607	50	2	3	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1271	0	0	0	1271	0	0	0	60	0	0	4	0	900
15	607	50	5	7	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
16	601	40	4	6	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
17	605	50	6	14	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1829	0	0	0	1829	0	0	0	60	0	0	4	0	900
18	605	50	7	6	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	3570	0	0	0	3570	0	0	0	60	0	0	4	0	900
19	605	50	14	54	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1829	0	0	0	1829	0	0	0	60	0	0	4	0	900
20	605	50	16	23	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
21	605	50	20	19	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
22	605	50	21	20	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
23	605	50	22	21	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1829	0	0	0	1829	0	0	0	60	0	0	4	0	900
24	605	50	23	22	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1829	0	0	0	1829	0	0	0	60	0	0	4	0	900
25	605	50	11	48	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1829	0	0	0	1829	0	0	0	60	0	0	4	0	900
26	605	50	12	10	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1829	0	0	0	1829	0	0	0	60	0	0	4	0	900
27	607	50	13	52	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	4726	0	0	0	4726	0	0	0	60	0	0	4	0	900
28	607	50	15	55	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	4726	0	0	0	4726	0	0	0	60	0	0	4	0	900
29	605	50	17	49	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	3060	0	0	0	3060	0	0	0	60	0	0	4	0	900
30	602	45	42	43	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	3215	0	0	0	3215	0	0	0	60	0	0	4	0	900
31	602	45	43	44	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	3206	0	0	0	3206	0	0	0	60	0	0	4	0	900
32	602	45	33	34	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1321	0	0	0	1321	0	0	0	60	0	0	4	0	900
33	605	50	28	51	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
34	605	50	27	18	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
35	605	50	18	19	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	2207	0	0	0	2207	0	0	0	60	0	0	4	0	900
36	605	50	28	29	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	3689	0	0	0	3689	0	0	0	60	0	0	4	0	900
37	605	50	29	30	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
38	605	50	31	32	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	3963	0	0	0	3963	0	0	0	60	0	0	4	0	1000
39	605	50	30	39	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
40	605	50	38	37	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
41	605	50	35	36	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
42	604	25	41	40	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
43	604	25	40	32	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	667	0	0	0	667	0	0	0	0	0	0	4	0	900
44	605	50	22	25	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	2828	0	0	0	2828	0	0	0	60	0	0	4	0	900
45	605	50	24	25	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
46	605	50	26	20	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1552	0	0	0	1552	0	0	0	60	0	0	4	0	900
47	605	50	24	23	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1557	0	0	0	1557	0	0	0	60	0	0	4	0	900
48	601	40	9	10	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
49	605	50	48	47	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1689	0	0	0	1689	0	0	0	60	0	0	4	0	900
50	605	50	48	12	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	1829	0	0	0	1829	0	0	0	60	0	0	4	0	900
53	605	50	30	31	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
54	605	50	32	33	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	3963	0	0	0	3963	0	0	0	60	0	0	4	0	900
55	605	50	25	26	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
57	601	40	11	7	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
58	605	50	13	14	3,60	3,60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	900
59	605	50																								

## FORI SETTI ALLA QUOTA 3.6 m

Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
17	1	100	180	LIBERO	135	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
18	1	120	280	LIBERO	175	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
19	1	100	180	LIBERO	140	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
23	1	70	280	LIBERO	35	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
24	1	70	280	LIBERO	210	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
25	1	120	280	LIBERO	90	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
26	1	70	180	LIBERO	140	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
30	1 2 3	100 100 100	180 180 180	LIBERO LIBERO LIBERO	175 375 575	90 90 90	Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna							
31	1 2 3	100 100 100	180 180 180	LIBERO LIBERO LIBERO	170 365 567	90 90 90	Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna							
33	1	100	180	LIBERO	180	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
35	1	100	180	LIBERO	135	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
36	1 2 3	100 100 100	180 180 180	LIBERO LIBERO LIBERO	370 760 1255	90 90 90	Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna							
37	1	100	180	LIBERO	70	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
38	1 2	100 100	180 180	LIBERO LIBERO	225 720	90 90	Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna							
42	1	135	280	LIBERO	105	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
45	1	100	180	LIBERO	160	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
46	1 2 3 4 5	100 70 70 70 70	180 180 180 180 180	LIBERO LIBERO LIBERO LIBERO LIBERO	470 330 230 130 40	90 90 90 90 90	Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna							
47	1 2 3 4 5	100 70 70 70 70	180 180 180 180 180	LIBERO LIBERO LIBERO LIBERO LIBERO	470 330 230 130 40	90 90 90 90 90	Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna							
53	1	100	180	LIBERO	220	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
54	1	250	280	LIBERO	65	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
55	1	100	180	LIBERO	45	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
57	1	270	280	LIBERO	45	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
58	1	270	280	LIBERO	45	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
59	1	270	280	LIBERO	45	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
60	1	120	280	LIBERO	50	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
62	1	250	280	LIBERO	20	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
64	1	120	280	LIBERO	30	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
66	1	100	280	LIBERO	202	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
67	1	120	280	LIBERO	229	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
68	1	120	280	LIBERO	195	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							

## TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 7.2 m

			DATI GENERALI			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo	
43	2	Tel.SismoRes.	0	50	27	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1		
51	2	Tel.SismoRes.	0	47	46	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	361	0	0	0	361	0	0	0	60	1		
56	2	Tel.SismoRes.	0	46	45	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	360	0	0	0	360	0	0	0	60	1		

SETTI ALLA QUOTA 7.2 m																											
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI										PRESSIONI		RINFORZI MUR		
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm	
1	601	40	8	1	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	800		
2	601	40	1	2	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	726	0	0	0	726	0	0	0	60	0	4	0	800		
3	602	45	2	5	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
4	605	50	54	16	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	4	0	600		
5	604	25	3	4	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
6	605	50	9	8	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	4	0	600		
7	605	50	8	7	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	1076	0	0	0	1076	0	0	0	60	0	4	0	800		
8	605	50	18	17	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	4	0	600		
9	605	50	13	43	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
10	605	50	15	42	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
11	605	50	41	42	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	415	0	0	0	415	0	0	0	60	0	4	0	600		
12	605	50	44	11	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	347	0	0	0	347	0	0	0	60	0	4	0	600		
13	605	50	17	50	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	373	0	0	0	373	0	0	0	60	0	4	0	600		
14	601	40	2	3	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	726	0	0	0	726	0	0	0	60	0	4	0	600		
15	602	45	5	7	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
16	604	25	4	6	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
17	605	50	6	14	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	4	0	600		
18	605	50	7	6	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	1076	0	0	0	1076	0	0	0	60	0	4	0	600		
19	605	50	14	54	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	4	0	600		
20	605	50	16	23	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	4	0	600		
21	605	50	20	19	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	4	0	600		
22	605	50	21	20	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	369	0	0	0	369	0	0	0	60	0	4	0	600		
23	605	50	22	21	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
24	605	50	23	22	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	4	0	600		
25	605	50	11	48	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	4	0	600		
26	605	50	12	10	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	4	0	600		
27	607	50	13	52	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	1069	0	0	0	1069	0	0	0	60	0	4	0	600		
28	607	50	15	55	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	1069	0	0	0	1069	0	0	0	60	0	4	0	600		
29	607	50	17	49	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	1069	0	0	0	1069	0	0	0	60	0	4	0	600		
30	605	50	42	43	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	712	0	0	0	712	0	0	0	60	0	4	0	900		
31	605	50	43	44	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	710	0	0	0	710	0	0	0	60	0	4	0	900		
32	602	45	33	34	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
33	605	50	28	51	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
34	605	50	27	18	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	373	0	0	0	373	0	0	0	60	0	4	0	600		
35	605	50	18	19	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
36	605	50	28	29	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	823	0	0	0	823	0	0	0	60	0	4	0	1800		
37	605	50	29	30	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
38	605	50	31	32	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	888	0	0	0	888	0	0	0	60	0	4	0	1000		
39	605	50	30	39	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
40	605	50	38	37	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
41	605	50	35	36	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
42	605	50	50	33	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	373	0	0	0	373	0	0	0	60	0	4	0	600		
44	605	50	22	25	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	618	0	0	0	618	0	0	0	60	0	4	0	600		
45	605	50	24	25	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
46	605	50	26	20	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	316	0	0	0	316	0	0	0	60	0	4	0	600		
47	605	50	24	23	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	327	0	0	0	327	0	0	0	60	0	4	0	600		
48	601	40	9	10	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
49	605	50	48	47	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	349	0	0	0	349	0	0	0	60	0	4	0	600		
50	605	50	48	12	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	382	0	0	0	382	0	0	0	60	0	4	0	600		
52	607	50	49	53	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	933	0	0	0	933	0	0	0	60	0	4	0	600		
53	605	50	30	31	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
54	605	50	32	33	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	888	0	0	0	888	0	0	0	60	0	4	0	600		
55	605	50	25	26	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
57	601	40	11	7	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
58	605	50	13	14	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
59	605	50	15	16	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
60	602	45	34	27	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	839	0	0	0	839	0	0	0	60	0	4	0	600		
61	605	50	51	27	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600			
62	605	50	41	33	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	712	0	0	0	712	0	0	0	60	0	4	0	600		
63	607	50	52	11	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	1069	0	0	0	1069	0	0	0	60	0	4	0	600		
64	607	50	55	13	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	1069	0	0	0	1069	0	0	0	60	0	4	0	600		
65	607	50	53	15	7,20	7,20	0	0	0	0	0	0	369	0	0	0	369	0	0	0	60	0	4	0	600		

## FORI SETTI ALLA QUOTA 7.2 m

Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
11	1 2	100 100	180 180	LIBERO LIBERO	75 275	90 90	Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna							
14	1	100	180	LIBERO	175	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
17	1	100	180	LIBERO	135	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
18	1	120	280	LIBERO	175	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
19	1	100	180	LIBERO	140	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
23	1	70	280	LIBERO	35	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
24	1	70	280	LIBERO	210	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
25	1	120	280	LIBERO	90	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
26	1	70	180	LIBERO	30	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
29	1	120	280	LIBERO	120	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
30	1 2 3	100 100 100	180 180 180	LIBERO LIBERO LIBERO	175 375 575	90 90 90	Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna							
31	1 2 3	100 100 100	180 180 180	LIBERO LIBERO LIBERO	170 365 567	90 90 90	Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna							
33	1	100	180	LIBERO	180	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
35	1	100	180	LIBERO	135	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
36	1 2 3	100 100 100	180 180 180	LIBERO LIBERO LIBERO	370 760 1255	90 90 90	Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna							
37	1	100	180	LIBERO	70	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
38	1 2	100 100	180 180	LIBERO LIBERO	225 720	90 90	Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna							
45	1	100	180	LIBERO	160	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
46	1 2 3 4 5	100 70 70 70 70	180 180 180 180 180	LIBERO LIBERO LIBERO LIBERO LIBERO	470 330 230 130 40	90 90 90 90 90	Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna							
47	1 2 3 4 5	100 70 70 70 70	180 180 180 180 180	LIBERO LIBERO LIBERO LIBERO LIBERO	470 330 230 130 40	90 90 90 90 90	Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna Nessuna							
48	1 2	80 80	180 180	LIBERO LIBERO	200 60	90 90	Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna	Nessuna Nessuna							
53	1	100	180	LIBERO	220	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
54	1	100	180	LIBERO	150	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
55	1	100	180	LIBERO	45	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
57	1	270	280	LIBERO	45	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
58	1	270	280	LIBERO	45	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
59	1	270	280	LIBERO	45	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
60	1	120	280	LIBERO	50	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
62	1	100	180	LIBERO	90	90	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
63	1	120	280	LIBERO	229	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
64	1	120	280	LIBERO	195	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							



## FORI SETTI ALLA QUOTA 7.2 m

Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiato	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
---------------	--------------	--------------	--------------	----------------------	--------------	--------------	-------------------	----------------------	----------------------	----------------------	--------------	--------------	-------------	--------------	--------------	------------	------------

## TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 10.5 m

		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo		
51	2	Tel.SismoRes.	0	47	46	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	551	0	191	0	743	0	0	0	0	0	1		
52	2	Tel.SismoRes.	0	44	45	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	191	0	191	0	0	0	0	0	1		
56	2	Tel.SismoRes.	0	46	45	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	549	0	191	0	740	0	0	0	0	0	1		
61	2	Tel.SismoRes.	0	39	38	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1691	0	0	0	1691	0	0	0	0	0	1		
63	2	Tel.SismoRes.	0	37	35	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1691	0	0	0	1691	0	0	0	0	0	1		
64	2	Tel.SismoRes.	0	27	33	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	492	0	0	0	492	0	0	0	0	0	1		
65	2	Tel.SismoRes.	0	36	51	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1535	0	0	0	1535	0	0	0	0	0	1		

## SETTI ALLA QUOTA 10.5 m

		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI		RINFORZI MUR			
Sett N.r	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	601	40	8	1	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	186	0	186	0	0	0	0	0	0	4	0	600
2	601	40	1	2	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1765	0	186	0	1951	0	0	0	0	0	0	4	0	600
3	602	45	2	5	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600
4	603	30	5	4	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600
5	604	25	3	4	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	194	0	194	0	0	0	0	0	0	4	0	600
6	605	50	9	8	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	609	0	181	0	790	0	0	0	0	0	0	4	0	600
7	605	50	8	7	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600
8	605	50	18	17	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1308	0	0	0	1308	0	0	0	0	0	0	4	0	600
9	605	50	54	16	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	609	0	181	0	790	0	0	0	0	0	0	4	0	600
10	606	40	52	11	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	2927	0	0	0	2927	0	0	0	0	0	0	4	0	600
11	602	45	41	42	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1159	0	184	0	1343	0	0	0	0	0	0	4	0	600
12	601	40	44	11	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	599	0	0	0	599	0	0	0	0	0	0	4	0	600
13	601	40	17	50	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	186	0	186	0	0	0	0	0	0	4	0	600
14	601	40	2	3	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1765	0	186	0	1951	0	0	0	0	0	0	4	0	600
15	602	45	5	7	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600
16	604	25	4	6	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	194	0	194	0	0	0	0	0	0	4	0	600
17	605	50	6	14	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	609	0	181	0	790	0	0	0	0	0	0	4	0	600
18	605	50	7	6	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600
19	605	50	14	54	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	609	0	181	0	790	0	0	0	0	0	0	4	0	600
20	605	50	16	23	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	609	0	181	0	790	0	0	0	0	0	0	4	0	600
21	605	50	20	19	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	609	0	181	0	790	0	0	0	0	0	0	4	0	600
22	605	50	21	20	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	670	0	0	0	670	0	0	0	0	0	0	4	0	600
23	605	50	22	21	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600
24	605	50	23	22	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600
25	605	50	11	48	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1821	0	0	0	1821	0	0	0	0	0	0	4	0	600
26	605	50	12	10	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1587	0	181	0	1768	0	0	0	0	0	0	4	0	600
27	606	40	13	52	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1776	0	0	0	1776	0	0	0	0	0	0	4	0	600
28	606	40	15	55	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1776	0	0	0	1776	0	0	0	0	0	0	4	0	600
29	606	40	17	49	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	3523	0	0	0	3523	0	0	0	0	0	0	4	0	600
30	602	45	42	43	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1159	0	184	0	1343	0	0	0	0	0	0	4	0	600
31	602	45	43	44	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1156	0	184	0	1340	0	0	0	0	0	0	4	0	600
32	602	45	33	34	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600
33	605	50	28	51	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	181	0	181	0	0	0	0	0	0	4	0	600
34	605	50	27	18	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	181	0	181	0	0	0	0	0	0	4	0	600
35	605	50	18	19	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	181	0	181	0	0	0	0	0	0	4	0	600
36	605	50	28	29	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	623	0	181	0	804	0	0	0	0	0	0	4	0	600
37	605	50	29	30	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	181	0	181	0	0	0	0	0	0	4	0	600
38	605	50	31	32	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1017	0	181	0	1199	0	0	0	0	0	0	4	0	600
39	605	50	30	39	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1078	0	0	0	1078	0	0	0	0	0	0	4	0	600
40	605	50	38	37	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1671	0	0	0	1671	0	0	0	0	0	0	4	0	600
41	605	50	35	36	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1671	0	0	0	1671	0	0	0	0	0	0	4	0	600
42	601	40	50	27	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	646	0	186	0	833	0	0	0	0	0	0	4	0	600
43	605	50	51	27	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	181	0	181	0	0	0	0	0	0	4	0	600
44	605	50	22	25	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600
45	605	50	24	25	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1743	0	181	0	1924	0	0	0	0	0	0	4	0	600
46	605	50	26	20	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	181	0	181	0	0	0	0	0	0	4	0	600
47	605	50	24	23	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	181	0	181	0	0	0	0	0	0	4	0	600
48	601	40	9	10	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	186	0	186	0	0	0	0	0	0	4	0	600
49	605	50	48	47	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	563	0	181	0	744	0	0	0	0	0	0	4	0	600
50	605	50	48	12	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1760	0	181	0	1941	0	0	0	0	0	0	4	0	600
53	605	50	30	31	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	181	0	181	0	0	0	0	0	0	4	0	600
54	605	50	32	33	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1017	0	181	0	1199	0	0	0	0	0	0	4	0	600
55	605	50	25	26	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1743	0	181	0	1924	0	0	0	0	0	0	4	0	600
57	601	40	11	7	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600
58	606	40	55	13	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1776	0	0	0	1776	0	0	0	0	0	0	4	0	600
59	605	50	15	16	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600
60	601	40	50	33	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	306	0	186	0	492	0	0	0	0	0	0	4	0	600
62	602	45	41	33	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1159	0	184	0	1343	0	0	0	0	0	0	4	0	600
66	602	45	34	27	10,50	7,20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	0	600
67	606	40	49	53	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	2910	0	0	0	2910	0	0	0	0	0	0	4	0	600
68	606	40	53	15	10,50	10,50	0	0	0	0	0	0	1776	0	0	0	1776	0	0	0	0	0	0	4	0	600



## COMBINAZIONI CARICHI - S.L.V. - A1 / S.L.D.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Perm.Non Strutturale	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,00
Var.Amb.affol.	1,50	1,05	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	0,60
Var.Neve h<=1000	0,75	1,50	0,75	1,50	0,75	0,75	1,50	0,75	0,75	1,50	0,75	0,75	1,50	0,75	0,00
Var.Coperture	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,90	1,50	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,30
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,30

## COMBINAZIONI CARICHI - S.L.V. - A1 / S.L.D.

DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00
Corr. Tors. dir. 90	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30
Sisma direz. grd 0	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 90	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30

## COMBINAZIONI CARICHI - S.L.V. - A1 / S.L.D.

DESCRIZIONI	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30
Corr. Tors. dir. 90	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00

## COMBINAZIONI CARICHI - S.L.V. - A1 / S.L.D.

DESCRIZIONI	46
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Amb.affol.	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00
Var.Coperture	0,00
Vento dir. 0	0,00
Vento dir. 90	0,00
Vento dir. 180	0,00
Vento dir. 270	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,30
Corr. Tors. dir. 90	1,00
Sisma direz. grd 0	-0,30
Sisma direz. grd 90	-1,00

## COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	1,00	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70
Var.Neve h<=1000	0,50	1,00	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50
Var.Coperture	1,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	1,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

## COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	0,70	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 0	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00
Vento dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00
Vento dir. 180	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00
Vento dir. 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20

## COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

## COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Amb.affol.	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00
Var.Coperture	0,00
Vento dir. 0	0,00
Vento dir. 90	0,00
Vento dir. 180	0,00
Vento dir. 270	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

## ● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa delle forze di piano modali.

<i>Massa eccitata</i>	: <i>Sommatoria delle masse efficaci, estesa a tutti i modi considerati ed espressa come forza peso</i>
<i>Massa totale</i>	: <i>Massa sismica di tutti i piani espressa come forza peso</i>
<i>Rapporto</i>	: <i>Rapporto tra Massa eccitata e Massa totale. Deve essere secondo la norma non inferiore a 0,85</i>
<i>Modo</i>	: <i>Numero del modo di vibrazione</i>
<i>Fattore Modale</i>	: <i>Coefficiente di partecipazione modale</i>
<i>Fmod/Fmax</i>	: <i>Influenza percentuale del modo attuale rispetto a quello di massimo effetto</i>
<i>Massa Mod. Eff.</i>	: <i>Massa modale efficace</i>
<i>Mmod/Mmax</i>	: <i>Percentuale di massa eccitata per il singolo modo</i>
<i>Piano</i>	: <i>Numero del piano sismico</i>
<i>FX</i>	: <i>Forza di piano agente con direzione parallela alla direzione X del sistema di riferimento globale e applicata nell'origine delle coordinate</i>
<i>FY</i>	: <i>Forza di piano agente con direzione parallela alla direzione Y del sistema di riferimento globale e applicata nell'origine delle coordinate</i>
<i>Mt</i>	: <i>Momento torcente di piano rispetto all'asse Z del sistema di riferimento globale</i>
<i>Mom.Ecc. 5%</i>	: <i>Momento torcente di piano rispetto all'asse Z del sistema di riferimento globale relativo ad una eccentricità accidentale pari al 5% della dimensione massima del piano in direzione ortogonale alla direzione del sisma. Se in questa colonna non è stampato nulla l'effetto torsionale accidentale è tenuto in conto incrementando le sollecitazioni di verifica con il fattore delta (vedi punto 4.5.2)</i>

71 SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

<i>Filo N.ro</i>	: Numero del filo del nodo inferiore o superiore
<i>Quota inf/sup</i>	: Quota del nodo inferiore e del nodo superiore
<i>Nodo inf/sup</i>	: Numero dei nodi inferiore e superiore per la determinazione degli spostamenti sismici relativi
<i>Sisma N.ro</i>	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
<i>Combin N.ro</i>	: Numero della combinazione per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
<i>Spostam. Calcolo</i>	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
<i>Spostam. Limite</i>	: valore dello spostamento limite per lo S.L.D.
<i>Sisma N.ro</i>	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
<i>Combin N.ro</i>	: Numero della combinazione per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
<i>Spostam. Calcolo</i>	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
<i>Spostam. Limite</i>	: valore dello spostamento limite per lo S.L.O.

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa.

- Tabulato BARICENTRI MASSE E RIGIDEZZE

<b>PIANO</b>	: Numero del piano sismico
<b>QUOTA</b>	: Altezza del piano dallo spiccatto di fondazione
<b>PESO</b>	: Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili)
<b>XG</b>	: Ascissa del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
<b>YG</b>	: Ordinata del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
<b>XR</b>	: Ascissa del baricentro delle rigidezze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
<b>YR</b>	: Ordinata del baricentro delle rigidezze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
<b>DX</b>	: Scostamento in ascissa del baricentro delle rigidezze rispetto a quello delle masse ( $XR - XG$ )
<b>DY</b>	: Scostamento in ordinata del baricentro delle rigidezze rispetto a quello delle masse ( $YR - YG$ )
<b>Lpianta</b>	: Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al primo sisma
<b>Bpianta</b>	: Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al secondo sisma
<b>RigFleX</b>	: Rigidezza flessionale di piano nella direzione primo sisma. E' calcolata come rapporto fra la forza unitaria applicata sul baricentro delle masse del piano in direzione del primo sisma e la differenza di spostamento, sempre nella direzione del sisma, fra il piano in questione e quello sottostante.
<b>RigFleY</b>	: Rigidezza flessionale di piano nella direzione secondo sisma
<b>RigTors</b>	: Rigidezza torsionale di piano
<b>r/ls</b>	: Rapporto di piano per determinare se una struttura è deformabile torsionalmente (vedi DM 2008 7.4.3.1)

- Tabulato VARIAZIONI MASSE E RIGIDEZZE DI PIANO

<b>PIANO</b>	: <i>Numero del piano sismico</i>
<b>QUOTA</b>	: <i>Altezza del piano dallo spiccatto di fondazione</i>
<b>PESO</b>	: <i>Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili)</i>
<b>Variatz%</b>	: <i>Variazione percentuale della massa rispetto al piano superiore</i>
<b>Tagliante (t)</b>	: <i>Tagliante relativo al piano nella direzione X/Y. Nel caso di analisi sismica dinamica il valore si riferisce al modo principale</i>
<b>Spost(mm)</b>	: <i>Spostamento del baricentro del piano in direzione X/Y calcolato come differenza fra lo spostamento del piano in questione ed il sottostante</i>
<b>Klat(t/m)</b>	: <i>Rigidità laterale del piano in direzione X/Y calcolata come rapporto fra il tagliante e lo spostamento</i>
<b>Variatz(%)</b>	: <i>Variazione della rigidità della massa rispetto al piano superiore in direzione X/Y</i>
<b>Teta</b>	: <i>Indice di stabilità per gli effetti p-d (DM 2008, formula 7.3.2)</i>

- Tabulato REGOLARITA' STRUTTURALE

Questo tabulato verrà omissso se la struttura è dichiarata in input NON regolare, poiché superfluo.

<b>N. piano</b>	: <i>Numero del piano sismico</i>
<b>Res X (t)</b>	: <i>Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2)</i>
<b>Res Y (t)</b>	: <i>Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione Y (Sisma1/Sisma2)</i>
<b>Dom X (t)</b>	: <i>Domanda a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2)</i>
<b>Dom Y (t)</b>	: <i>Domanda a taglio complessiva nel piano in direzione Y (Sisma1/Sisma2)</i>
<b>Res/Dom</b>	: <i>Rapporto tra la resistenza e la domanda (Sisma1/Sisma2)</i>
<b>Var.R/D</b>	: <i>Variazione del rapporto resistenza/capacità rispetto ai piani superiori (Sisma1/Sisma2)</i>
<b>Flag Verifica</b>	: <i>Esito del controllo sulla variazione del rapporto resistenza/capacità (DM 2008, 7.2.2 punto g)</i>

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	26,876	0,23379	5,0	0,254	0,319	0,260	0,260	0,871	0,871	1	0,020314	-,028525	0,000677
										2	0,034375	-,048989	0,001163
2	29,513	0,21290	5,0	0,254	0,319	0,260	0,260	0,871	0,871	1	0,024392	-,004216	0,000488
										2	0,039971	-,005957	0,000783
3	32,572	0,19290	5,0	0,254	0,319	0,260	0,260	0,871	0,871	1	0,007662	-,010402	0,000678
										2	0,012948	-,018196	0,001152
4	71,202	0,08824	5,0	0,189	0,232	0,280	0,280	0,593	0,593	1	-,031207	0,042692	-,001014
										2	0,024270	-,032263	0,000774
5	79,272	0,07926	5,0	0,180	0,222	0,282	0,282	0,569	0,569	1	0,030780	0,000596	0,000409
										2	-,023602	0,000461	-,000331
6	85,488	0,07350	5,0	0,175	0,215	0,283	0,283	0,554	0,554	1	0,019910	-,018051	0,001193
										2	-,014496	0,013002	-,000863

## FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.O.

SISMA DIREZIONE: 0°										
Massa eccitata (t): 2260.01			Massa totale (t): 2260.01			Rapporto: .99				
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)	
1	6,941	20,43	48,18	2,13	1	5,73	-26,24	380,86	330,42 528,65	
					2	6,52	-35,20	514,80		
2	33,984	100,00	1154,92	51,10	1	126,14	84,68	1144,47		
					2	167,61	118,61	1368,47		
3	30,214	88,91	912,87	40,39	1	97,42	-60,91	-1095,45		
					2	134,76	-82,37	-1534,49		
4	1,995	5,87	3,98	0,18	1	2,20	-8,36	122,16		
					2	-1,45	4,86	-73,39		
5	10,275	30,23	105,57	4,67	1	46,66	24,80	224,35		
					2	-27,64	-14,56	-130,19		
6	5,873	17,28	34,49	1,53	1	14,57	-14,60	-269,94		
					2	-8,55	8,90	157,88		

## FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.D.

SISMA DIREZIONE: 0°										
Massa eccitata (t): 2260.01			Massa totale (t): 2260.01			Rapporto: .99				
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)	
1	6,941	20,43	48,18	2,13	1	7,18	-32,88	477,22	414,02 662,41	
					2	8,17	-44,10	645,05		
2	33,984	100,00	1154,92	51,10	1	158,05	106,10	1434,04		
					2	210,02	148,62	1714,71		
3	30,214	88,91	912,87	40,39	1	122,07	-76,32	-1372,62		
					2	168,85	-103,21	-1922,74		
4	1,995	5,87	3,98	0,18	1	2,70	-10,29	150,39		
					2	-1,78	5,98	-90,35		
5	10,275	30,23	105,57	4,67	1	57,48	30,54	276,34		
					2	-34,05	-17,93	-160,36		
6	5,873	17,28	34,49	1,53	1	17,96	-17,99	-332,63		
					2	-10,53	10,97	194,55		

## FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.

SISMA DIREZIONE: 0°										
Massa eccitata (t): 2260.01			Massa totale (t): 2260.01			Rapporto: .99				
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)	
1	6,941	20,43	48,18	2,13	1	5,86	-26,84	389,56	337,97 540,73	
					2	6,67	-36,00	526,56		
2	33,984	100,00	1154,92	51,10	1	129,02	86,61	1170,63		
					2	171,44	121,32	1399,75		
3	30,214	88,91	912,87	40,39	1	99,65	-62,30	-1120,49		
					2	137,84	-84,25	-1569,56		
4	1,995	5,87	3,98	0,18	1	3,26	-12,40	181,11		
					2	-2,14	7,20	-108,80		
5	10,275	30,23	105,57	4,67	1	72,92	38,75	350,58		
					2	-43,20	-22,75	-203,44		
6	5,873	17,28	34,49	1,53	1	23,58	-23,63	-436,82		
					2	-13,83	14,40	255,49		

## FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.C.

SISMA DIREZIONE: 0°										
Massa eccitata (t): 2260.01			Massa totale (t): 2260.01			Rapporto: .99				
Modo	Fattore	Fmod/Fmax	Massa Mod	Mmod/Mtot	Piano	FX	FY	Mt	Mom.Ecc. 5%	

N.ro	Modale	(%)	Eff. (t)	%	N.ro	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)
1	6,941	20,43	48,18	2,13	1	19,62	-89,86	1304,01	1131,32
2	33,984	100,00	1154,92	51,10	2	22,34	-120,51	1762,60	1810,04
3	30,214	88,91	912,87	40,39	1	431,88	289,92	3918,54	
4	1,995	5,87	3,98	0,18	2	573,88	406,11	4685,49	
5	10,275	30,23	105,57	4,67	1	333,57	-208,54	-3750,71	
6	5,873	17,28	34,49	1,53	2	461,40	-282,02	-5253,92	
					1	6,91	-26,30	384,20	
					2	-4,55	15,28	-230,81	
					1	147,44	78,35	708,84	
					2	-87,34	-46,00	-411,35	
					1	46,20	-46,29	-855,64	
					2	-27,10	28,21	500,45	

## FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.O.

SISMA DIREZIONE: 90°

Massa eccitata (t): 2260.01 Massa totale (t): 2260.01 Rapporto:1

Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	34,801	100,00	1211,11	53,59	1	-28,73	131,58	-1909,48	450,14
2	23,518	67,58	553,12	24,47	2	-32,71	176,46	-2581,00	720,20
3	18,644	53,57	347,61	15,38	1	87,29	58,60	792,02	
4	9,310	26,75	86,67	3,83	2	115,99	82,08	947,04	
5	5,532	15,90	30,60	1,35	1	-60,12	37,58	675,98	
6	5,560	15,98	30,91	1,37	2	-83,16	50,83	946,90	
					1	-10,25	39,03	-570,21	
					2	6,75	-22,68	342,56	
					1	25,12	13,35	120,78	
					2	-14,88	-7,84	-70,09	
					1	-13,80	13,82	255,56	
					2	8,09	-8,42	-149,47	

## FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.D.

SISMA DIREZIONE: 90°

Massa eccitata (t): 2260.01 Massa totale (t): 2260.01 Rapporto:1

Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	34,801	100,00	1211,11	53,59	1	-36,00	164,87	-2392,61	564,03
2	23,518	67,58	553,12	24,47	2	-40,99	221,11	-3234,02	902,41
3	18,644	53,57	347,61	15,38	1	109,38	73,43	992,41	
4	9,310	26,75	86,67	3,83	2	145,34	102,85	1186,65	
5	5,532	15,90	30,60	1,35	1	-75,33	47,09	847,01	
6	5,560	15,98	30,91	1,37	2	-104,20	63,69	1186,48	
					1	-12,62	48,05	-701,98	
					2	8,31	-27,92	421,72	
					1	30,95	16,44	148,78	
					2	-18,33	-9,65	-86,34	
					1	-17,00	17,04	314,91	
					2	9,97	-10,38	-184,19	

## FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.

SISMA DIREZIONE: 90°

Massa eccitata (t): 2260.01 Massa totale (t): 2260.01 Rapporto:1

Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	34,801	100,00	1211,11	53,59	1	-29,39	134,58	-1953,12	460,43
2	23,518	67,58	553,12	24,47	2	-33,46	180,49	-2639,98	736,66
3	18,644	53,57	347,61	15,38	1	89,29	59,94	810,12	
4	9,310	26,75	86,67	3,83	2	118,64	83,96	968,68	
5	5,532	15,90	30,60	1,35	1	-61,49	38,44	691,43	
6	5,560	15,98	30,91	1,37	2	-85,06	51,99	968,54	
					1	-15,20	57,86	-845,35	
					2	10,01	-33,62	507,85	
					1	39,26	20,86	188,75	
					2	-23,26	-12,25	-109,53	
					1	-22,33	22,37	413,55	
					2	13,10	-13,63	-241,87	

## FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.C.

SISMA DIREZIONE: 90°

Massa eccitata (t): 2260.01 Massa totale (t): 2260.01 Rapporto:1

Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
-----------	----------------	---------------	--------------------	-------------	------------	--------	--------	----------	-------------------

## FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.C.

SISMA DIREZIONE: 90°

Massa eccitata (t): 2260.01

Massa totale (t): 2260.01

Rapporto:1

Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	34,801	100,00	1211,11	53,59	1	-98,37	450,50	-6537,85	1541,23
					2	-112,00	604,18	-8837,04	2465,87
2	23,518	67,58	553,12	24,47	1	298,88	200,64	2711,80	
					2	397,15	281,04	3242,55	
3	18,644	53,57	347,61	15,38	1	-205,84	128,68	2314,48	
					2	-284,72	174,03	3242,07	
4	9,310	26,75	86,67	3,83	1	-32,25	122,75	-1793,27	
					2	21,23	-71,32	1077,32	
5	5,532	15,90	30,60	1,35	1	79,38	42,18	381,63	
					2	-47,02	-24,76	-221,46	
6	5,560	15,98	30,91	1,37	1	-43,73	43,82	810,06	
					2	25,66	-26,70	-473,78	

## SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI

IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
1	0,00	3,60	9	237	2	37	5,628	10,800	2	37	4,494	7,200	VERIFICATO
1	3,60	7,20	237	455	2	37	4,027	10,800	2	37	3,215	7,200	VERIFICATO
2	0,00	3,60	11	239	2	46	4,999	10,800	2	46	3,989	7,200	VERIFICATO
2	3,60	7,20	239	457	2	34	3,720	10,800	2	34	2,969	7,200	VERIFICATO
3	0,00	3,60	17	245	2	34	4,553	10,800	2	34	3,634	7,200	VERIFICATO
3	3,60	7,20	245	464	2	34	3,383	10,800	2	34	2,700	7,200	VERIFICATO
4	0,00	3,60	16	244	2	34	4,402	10,800	2	34	3,514	7,200	VERIFICATO
4	3,60	7,20	244	465	2	34	3,263	10,800	2	34	2,604	7,200	VERIFICATO
5	0,00	3,60	12	240	2	46	4,862	10,800	2	46	3,880	7,200	VERIFICATO
5	3,60	7,20	240	458	2	46	3,612	10,800	2	46	2,882	7,200	VERIFICATO
6	0,00	3,60	47	220	2	34	4,200	10,800	2	34	3,353	7,200	VERIFICATO
6	3,60	7,20	220	497	2	46	3,100	10,800	2	46	2,474	7,200	VERIFICATO
7	0,00	3,60	22	250	2	46	4,679	10,800	2	46	3,735	7,200	VERIFICATO
7	3,60	7,20	250	471	2	46	3,468	10,800	2	46	2,768	7,200	VERIFICATO
8	0,00	3,60	1	229	2	37	5,507	10,800	2	37	4,398	7,200	VERIFICATO
8	3,60	7,20	229	447	2	37	3,928	10,800	2	37	3,137	7,200	VERIFICATO
9	0,00	3,60	18	246	2	37	5,606	10,800	2	37	4,477	7,200	VERIFICATO
9	3,60	7,20	246	466	2	37	3,997	10,800	2	37	3,192	7,200	VERIFICATO
10	0,00	3,60	81	306	2	37	5,928	10,800	2	37	4,737	7,200	VERIFICATO
10	3,60	7,20	306	531	2	37	4,190	10,800	2	37	3,349	7,200	VERIFICATO
11	0,00	3,60	39	267	2	46	4,285	10,800	2	46	3,424	7,200	VERIFICATO
11	3,60	7,20	267	488	2	46	3,175	10,800	2	46	2,538	7,200	VERIFICATO
12	0,00	3,60	75	300	2	37	5,312	10,800	2	37	4,245	7,200	VERIFICATO
12	3,60	7,20	300	525	2	46	3,538	10,800	2	46	2,828	7,200	VERIFICATO
13	0,00	3,60	26	254	2	46	3,391	10,800	2	37	2,710	7,200	VERIFICATO
13	3,60	7,20	254	475	2	46	2,466	10,800	2	46	1,972	7,200	VERIFICATO
14	0,00	3,60	51	278	2	34	3,896	10,800	2	34	3,112	7,200	VERIFICATO
14	3,60	7,20	278	501	2	46	2,834	10,800	2	46	2,261	7,200	VERIFICATO
15	0,00	3,60	29	257	1	15	2,922	10,800	1	15	2,336	7,200	VERIFICATO
15	3,60	7,20	257	478	2	46	2,046	10,800	2	46	1,638	7,200	VERIFICATO
16	0,00	3,60	60	286	1	18	3,519	10,800	1	18	2,812	7,200	VERIFICATO
16	3,60	7,20	286	463	2	34	2,482	10,800	2	34	1,981	7,200	VERIFICATO
17	0,00	3,60	25	253	1	15	3,753	10,800	1	15	3,000	7,200	VERIFICATO
17	3,60	7,20	253	474	1	27	2,505	10,800	1	27	2,000	7,200	VERIFICATO
18	0,00	3,60	23	251	1	15	4,148	10,800	1	15	3,315	7,200	VERIFICATO
18	3,60	7,20	251	472	1	27	2,760	10,800	1	27	2,204	7,200	VERIFICATO
19	0,00	3,60	64	289	1	15	4,489	10,800	1	15	3,587	7,200	VERIFICATO
19	3,60	7,20	289	513	1	27	3,031	10,800	1	27	2,419	7,200	VERIFICATO
20	0,00	3,60	62	287	1	15	4,127	10,800	1	15	3,298	7,200	VERIFICATO
20	3,60	7,20	287	511	1	15	2,800	10,800	1	15	2,235	7,200	VERIFICATO
21	0,00	3,60	65	290	1	15	4,010	10,800	1	15	3,205	7,200	VERIFICATO
21	3,60	7,20	290	514	1	15	2,727	10,800	1	15	2,176	7,200	VERIFICATO
22	0,00	3,60	66	291	1	15	3,841	10,800	1	15	3,069	7,200	VERIFICATO
22	3,60	7,20	291	515	1	15	2,622	10,800	1	15	2,093	7,200	VERIFICATO
23	0,00	3,60	61	221	1	18	3,602	10,800	1	18	2,879	7,200	VERIFICATO
23	3,60	7,20	221	510	1	18	2,516	10,800	1	18	2,009	7,200	VERIFICATO



## SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI

IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
24	0,00	3,60	152	375	1	18	3,888	10,800	1	18	3,107	7,200	VERIFICATO
24	3,60	7,20	375	596	2	34	2,763	10,800	1	18	2,207	7,200	VERIFICATO
25	0,00	3,60	151	374	1	18	4,006	10,800	1	18	3,201	7,200	VERIFICATO
25	3,60	7,20	374	595	1	18	2,823	10,800	1	18	2,254	7,200	VERIFICATO
26	0,00	3,60	156	379	1	15	4,143	10,800	1	15	3,311	7,200	VERIFICATO
26	3,60	7,20	379	600	1	18	2,890	10,800	1	18	2,308	7,200	VERIFICATO
27	0,00	3,60	109	332	1	15	4,185	10,800	1	15	3,345	7,200	VERIFICATO
27	3,60	7,20	332	559	1	27	2,779	10,800	1	27	2,219	7,200	VERIFICATO
28	0,00	3,60	105	328	1	21	5,256	10,800	1	21	4,202	7,200	VERIFICATO
28	3,60	7,20	328	555	1	25	3,499	10,800	1	25	2,793	7,200	VERIFICATO
29	0,00	3,60	124	347	2	37	6,368	10,800	2	37	5,092	7,200	VERIFICATO
29	3,60	7,20	347	574	2	37	4,254	10,800	2	37	3,396	7,200	VERIFICATO
30	0,00	3,60	127	350	1	21	5,344	10,800	1	21	4,274	7,200	VERIFICATO
30	3,60	7,20	350	577	1	21	3,537	10,800	1	21	2,825	7,200	VERIFICATO
31	0,00	3,60	128	351	2	37	5,209	10,800	2	37	4,166	7,200	VERIFICATO
31	3,60	7,20	351	578	2	37	3,509	10,800	2	37	2,806	7,200	VERIFICATO
32	0,00	3,60	135	358	1	21	3,982	10,800	1	21	3,186	7,200	VERIFICATO
32	3,60	7,20	358	585	1	21	2,642	10,800	1	21	2,111	7,200	VERIFICATO
33	0,00	3,60	102	325	1	15	3,824	10,800	1	15	3,057	7,200	VERIFICATO
33	3,60	7,20	325	552	1	27	2,542	10,800	1	27	2,029	7,200	VERIFICATO
34	0,00	3,60	104	327	1	15	4,212	10,800	1	15	3,367	7,200	VERIFICATO
34	3,60	7,20	327	554	1	27	2,793	10,800	1	27	2,230	7,200	VERIFICATO
35	0,00	3,60	141	364	1	15	4,462	10,800	1	15	3,567	7,200	VERIFICATO
35	3,60	7,20	364	591	1	27	2,969	10,800	1	27	2,371	7,200	VERIFICATO
36	0,00	3,60	143	366	1	15	4,456	10,800	1	15	3,562	7,200	VERIFICATO
36	3,60	7,20	366	593	1	27	2,965	10,800	1	27	2,368	7,200	VERIFICATO
37	0,00	3,60	140	363	1	21	4,655	10,800	1	21	3,723	7,200	VERIFICATO
37	3,60	7,20	363	590	1	21	3,084	10,800	1	21	2,463	7,200	VERIFICATO
38	0,00	3,60	138	361	1	21	4,695	10,800	1	21	3,756	7,200	VERIFICATO
38	3,60	7,20	361	588	1	21	3,110	10,800	1	21	2,484	7,200	VERIFICATO
39	0,00	3,60	137	360	1	21	5,232	10,800	1	21	4,185	7,200	VERIFICATO
39	3,60	7,20	360	587	1	21	3,462	10,800	1	21	2,765	7,200	VERIFICATO
40	0,00	3,60	148	371	1	21	3,787	10,800	1	21	3,030	7,200	VERIFICATO
41	0,00	3,60	32	260	1	15	3,511	10,800	1	15	2,807	7,200	VERIFICATO
41	3,60	7,20	260	481	1	27	2,357	10,800	1	27	1,882	7,200	VERIFICATO
42	0,00	3,60	31	259	2	37	3,385	10,800	2	37	2,707	7,200	VERIFICATO
42	3,60	7,20	259	480	2	37	2,316	10,800	2	37	1,855	7,200	VERIFICATO
43	0,00	3,60	28	256	2	37	3,949	10,800	2	37	3,158	7,200	VERIFICATO
43	3,60	7,20	256	477	2	37	2,756	10,800	2	37	2,206	7,200	VERIFICATO
44	0,00	3,60	37	265	2	37	4,708	10,800	2	37	3,764	7,200	VERIFICATO
44	3,60	7,20	265	486	2	37	3,332	10,800	2	37	2,665	7,200	VERIFICATO
45	0,00	3,60	184	222	2	37	5,591	10,800	2	37	4,468	7,200	VERIFICATO
45	3,60	7,20	222	444	2	46	3,600	10,800	2	46	2,878	7,200	VERIFICATO
46	0,00	3,60	183	223	2	37	5,391	10,800	2	37	4,308	7,200	VERIFICATO
46	3,60	7,20	223	445	2	46	3,535	10,800	2	46	2,826	7,200	VERIFICATO
47	0,00	3,60	182	224	2	37	5,235	10,800	2	37	4,184	7,200	VERIFICATO
47	3,60	7,20	224	446	2	46	3,492	10,800	2	46	2,791	7,200	VERIFICATO
48	0,00	3,60	74	299	2	37	5,211	10,800	2	37	4,164	7,200	VERIFICATO
48	3,60	7,20	299	524	2	46	3,486	10,800	2	46	2,786	7,200	VERIFICATO
49	0,00	3,60	87	310	1	15	3,624	10,800	1	15	2,897	7,200	VERIFICATO
49	3,60	7,20	310	537	1	27	2,422	10,800	1	27	1,933	7,200	VERIFICATO
50	0,00	3,60	41	269	1	15	3,794	10,800	1	15	3,033	7,200	VERIFICATO
50	3,60	7,20	269	490	1	27	2,526	10,800	1	27	2,017	7,200	VERIFICATO
52	0,00	3,60	83	225	2	37	3,786	10,800	2	37	3,026	7,200	VERIFICATO
52	3,60	7,20	225	533	2	46	2,768	10,800	2	46	2,213	7,200	VERIFICATO
53	0,00	3,60	205	226	1	15	3,131	10,800	1	15	2,503	7,200	VERIFICATO
53	3,60	7,20	226	630	1	27	2,123	10,800	1	27	1,695	7,200	VERIFICATO
54	0,00	3,60	59	227	2	34	3,682	10,800	2	34	2,941	7,200	VERIFICATO
54	3,60	7,20	227	459	2	34	2,656	10,800	2	34	2,120	7,200	VERIFICATO
55	0,00	3,60	85	228	2	46	3,135	10,800	2	46	2,504	7,200	VERIFICATO
55	3,60	7,20	228	535	2	46	2,256	10,800	2	46	1,806	7,200	VERIFICATO
56	0,00	3,60	2	230	2	37	5,516	10,800	2	37	4,405	7,200	VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
56	3,60	7,20	230	448	2	37	3,936	10,800	2	37	3,143	7,200	VERIFICATO
57	0,00	3,60	3	231	2	37	5,525	10,800	2	37	4,412	7,200	VERIFICATO
57	3,60	7,20	231	449	2	37	3,943	10,800	2	37	3,149	7,200	VERIFICATO
58	0,00	3,60	4	232	2	37	5,541	10,800	2	37	4,425	7,200	VERIFICATO
58	3,60	7,20	232	450	2	37	3,956	10,800	2	37	3,159	7,200	VERIFICATO
59	0,00	3,60	5	233	2	37	5,554	10,800	2	37	4,435	7,200	VERIFICATO
59	3,60	7,20	233	451	2	37	3,967	10,800	2	37	3,168	7,200	VERIFICATO
60	0,00	3,60	6	234	2	37	5,573	10,800	2	37	4,450	7,200	VERIFICATO
60	3,60	7,20	234	452	2	37	3,982	10,800	2	37	3,180	7,200	VERIFICATO
61	0,00	3,60	7	235	2	37	5,588	10,800	2	37	4,463	7,200	VERIFICATO
61	3,60	7,20	235	453	2	37	3,995	10,800	2	37	3,190	7,200	VERIFICATO
62	0,00	3,60	8	236	2	37	5,611	10,800	2	37	4,481	7,200	VERIFICATO
62	3,60	7,20	236	454	2	37	4,013	10,800	2	37	3,204	7,200	VERIFICATO
63	0,00	3,60	10	238	2	46	4,839	10,800	2	46	3,862	7,200	VERIFICATO
63	3,60	7,20	238	456	2	34	3,915	10,800	2	34	3,125	7,200	VERIFICATO
64	0,00	3,60	13	241	2	34	4,703	10,800	2	34	3,754	7,200	VERIFICATO
65	0,00	3,60	14	242	2	34	4,550	10,800	2	34	3,632	7,200	VERIFICATO
66	0,00	3,60	15	243	2	34	4,451	10,800	2	34	3,553	7,200	VERIFICATO
67	0,00	3,60	19	247	2	37	5,074	10,800	2	37	4,052	7,200	VERIFICATO
67	3,60	7,20	247	467	2	37	3,630	10,800	2	37	2,899	7,200	VERIFICATO
68	0,00	3,60	20	248	2	37	4,550	10,800	2	37	3,633	7,200	VERIFICATO
68	3,60	7,20	248	468	2	46	3,625	10,800	2	46	2,894	7,200	VERIFICATO
69	0,00	3,60	21	249	2	46	4,740	10,800	2	46	3,783	7,200	VERIFICATO
69	3,60	7,20	249	470	2	46	3,514	10,800	2	46	2,805	7,200	VERIFICATO
70	0,00	3,60	24	252	1	15	3,947	10,800	1	15	3,155	7,200	VERIFICATO
70	3,60	7,20	252	473	1	27	2,630	10,800	1	27	2,100	7,200	VERIFICATO
71	0,00	3,60	27	255	2	37	3,640	10,800	2	37	2,910	7,200	VERIFICATO
71	3,60	7,20	255	476	2	37	2,562	10,800	2	37	2,050	7,200	VERIFICATO
72	0,00	3,60	30	258	2	37	3,019	10,800	2	37	2,414	7,200	VERIFICATO
72	3,60	7,20	258	479	2	46	2,122	10,800	2	46	1,699	7,200	VERIFICATO
73	0,00	3,60	33	261	1	21	3,443	10,800	1	21	2,754	7,200	VERIFICATO
73	3,60	7,20	261	482	1	27	2,310	10,800	1	27	1,844	7,200	VERIFICATO
74	0,00	3,60	34	262	1	21	3,382	10,800	1	21	2,706	7,200	VERIFICATO
74	3,60	7,20	262	483	1	21	2,255	10,800	1	21	1,803	7,200	VERIFICATO
75	0,00	3,60	35	263	1	21	3,325	10,800	1	21	2,660	7,200	VERIFICATO
75	3,60	7,20	263	484	1	21	2,218	10,800	2	37	1,776	7,200	VERIFICATO
76	0,00	3,60	36	264	2	37	3,306	10,800	2	37	2,644	7,200	VERIFICATO
76	3,60	7,20	264	485	2	37	2,252	10,800	2	37	1,804	7,200	VERIFICATO
77	0,00	3,60	38	266	2	37	4,450	10,800	2	37	3,557	7,200	VERIFICATO
77	3,60	7,20	266	487	2	46	3,225	10,800	2	46	2,578	7,200	VERIFICATO
78	0,00	3,60	40	268	1	15	3,786	10,800	1	15	3,027	7,200	VERIFICATO
78	3,60	7,20	268	489	1	27	2,522	10,800	1	27	2,014	7,200	VERIFICATO
79	0,00	3,60	42	270	2	34	4,819	10,800	2	34	3,847	7,200	VERIFICATO
79	3,60	7,20	270	491	2	34	3,585	10,800	2	34	2,862	7,200	VERIFICATO
80	0,00	3,60	43	271	2	34	4,720	10,800	2	34	3,768	7,200	VERIFICATO
80	3,60	7,20	271	493	2	34	3,510	10,800	2	34	2,802	7,200	VERIFICATO
81	0,00	3,60	44	272	2	34	4,636	10,800	2	34	3,700	7,200	VERIFICATO
81	3,60	7,20	272	494	2	34	3,446	10,800	2	34	2,751	7,200	VERIFICATO
82	0,00	3,60	45	273	2	46	4,821	10,800	2	46	3,847	7,200	VERIFICATO
82	3,60	7,20	273	495	2	46	3,580	10,800	2	46	2,857	7,200	VERIFICATO
83	0,00	3,60	46	274	2	34	4,357	10,800	2	34	3,478	7,200	VERIFICATO
83	3,60	7,20	274	496	2	34	3,226	10,800	2	34	2,575	7,200	VERIFICATO
84	0,00	3,60	48	275	2	34	4,132	10,800	2	34	3,299	7,200	VERIFICATO
84	3,60	7,20	275	498	2	46	3,047	10,800	2	46	2,432	7,200	VERIFICATO
85	0,00	3,60	49	276	2	34	4,077	10,800	2	34	3,255	7,200	VERIFICATO
85	3,60	7,20	276	499	2	46	2,995	10,800	2	46	2,391	7,200	VERIFICATO
86	0,00	3,60	50	277	2	34	4,008	10,800	2	34	3,201	7,200	VERIFICATO
86	3,60	7,20	277	500	2	46	2,925	10,800	2	46	2,335	7,200	VERIFICATO
87	0,00	3,60	52	279	2	34	4,612	10,800	2	34	3,681	7,200	VERIFICATO
87	3,60	7,20	279	502	2	46	3,417	10,800	2	46	2,727	7,200	VERIFICATO
88	0,00	3,60	53	280	2	34	4,488	10,800	2	34	3,582	7,200	VERIFICATO
88	3,60	7,20	280	503	2	46	3,322	10,800	2	46	2,652	7,200	VERIFICATO

## SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI

I D E N T I F I C A T I V O					I N V I L U P P O S . L . D .				I N V I L U P P O S . L . O .				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
89	0,00	3,60	54	281	2	34	4,360	10,800	2	34	3,480	7,200	VERIFICATO
89	3,60	7,20	281	505	2	46	3,224	10,800	2	46	2,573	7,200	VERIFICATO
90	0,00	3,60	55	282	2	34	4,279	10,800	2	34	3,416	7,200	VERIFICATO
90	3,60	7,20	282	506	2	46	3,161	10,800	2	46	2,523	7,200	VERIFICATO
91	0,00	3,60	56	283	2	34	3,814	10,800	2	34	3,046	7,200	VERIFICATO
91	3,60	7,20	283	507	2	34	2,766	10,800	2	34	2,207	7,200	VERIFICATO
92	0,00	3,60	57	284	2	34	3,758	10,800	2	34	3,002	7,200	VERIFICATO
92	3,60	7,20	284	508	2	34	2,720	10,800	2	34	2,171	7,200	VERIFICATO
93	0,00	3,60	58	285	2	34	3,719	10,800	2	34	2,971	7,200	VERIFICATO
93	3,60	7,20	285	509	2	34	2,687	10,800	2	34	2,145	7,200	VERIFICATO
94	0,00	3,60	63	288	1	15	4,204	10,800	1	15	3,360	7,200	VERIFICATO
94	3,60	7,20	288	512	1	27	2,848	10,800	1	27	2,273	7,200	VERIFICATO
95	0,00	3,60	67	292	1	15	3,872	10,800	1	15	3,095	7,200	VERIFICATO
95	3,60	7,20	292	516	1	15	2,641	10,800	1	15	2,108	7,200	VERIFICATO
96	0,00	3,60	68	293	1	15	3,937	10,800	1	15	3,147	7,200	VERIFICATO
96	3,60	7,20	293	517	1	15	2,681	10,800	1	15	2,140	7,200	VERIFICATO
97	0,00	3,60	69	294	1	15	3,658	10,800	1	15	2,923	7,200	VERIFICATO
97	3,60	7,20	294	518	1	18	2,536	10,800	1	18	2,026	7,200	VERIFICATO
98	0,00	3,60	70	295	1	15	3,749	10,800	1	15	2,996	7,200	VERIFICATO
98	3,60	7,20	295	519	1	15	2,565	10,800	1	15	2,048	7,200	VERIFICATO
99	0,00	3,60	71	296	1	15	3,811	10,800	1	15	3,046	7,200	VERIFICATO
99	3,60	7,20	296	520	1	15	2,603	10,800	1	15	2,078	7,200	VERIFICATO
100	0,00	3,60	72	297	2	46	4,398	10,800	2	46	3,513	7,200	VERIFICATO
100	3,60	7,20	297	521	2	46	3,258	10,800	2	46	2,604	7,200	VERIFICATO
101	0,00	3,60	73	298	2	37	4,989	10,800	2	37	3,987	7,200	VERIFICATO
101	3,60	7,20	298	523	2	46	3,371	10,800	2	46	2,694	7,200	VERIFICATO
102	0,00	3,60	76	301	2	37	5,368	10,800	2	37	4,290	7,200	VERIFICATO
102	3,60	7,20	301	526	2	37	3,802	10,800	2	37	3,039	7,200	VERIFICATO
103	0,00	3,60	77	302	2	37	5,499	10,800	2	37	4,394	7,200	VERIFICATO
103	3,60	7,20	302	527	2	37	3,892	10,800	2	37	3,111	7,200	VERIFICATO
104	0,00	3,60	78	303	2	37	5,574	10,800	2	37	4,454	7,200	VERIFICATO
104	3,60	7,20	303	528	2	37	3,945	10,800	2	37	3,153	7,200	VERIFICATO
105	0,00	3,60	79	304	2	37	5,707	10,800	2	37	4,560	7,200	VERIFICATO
105	3,60	7,20	304	529	2	37	4,037	10,800	2	37	3,226	7,200	VERIFICATO
106	0,00	3,60	80	305	2	37	5,817	10,800	2	37	4,648	7,200	VERIFICATO
106	3,60	7,20	305	530	2	37	4,113	10,800	2	37	3,287	7,200	VERIFICATO
107	0,00	3,60	82	307	2	37	3,549	10,800	2	37	2,837	7,200	VERIFICATO
107	3,60	7,20	307	532	2	46	2,566	10,800	2	46	2,053	7,200	VERIFICATO
108	0,00	3,60	84	308	2	46	2,944	10,800	2	46	2,351	7,200	VERIFICATO
108	3,60	7,20	308	534	2	46	2,095	10,800	2	46	1,677	7,200	VERIFICATO
109	0,00	3,60	86	309	1	15	3,688	10,800	1	15	2,948	7,200	VERIFICATO
109	3,60	7,20	309	536	1	27	2,463	10,800	1	27	1,966	7,200	VERIFICATO
110	0,00	3,60	88	311	2	37	3,480	10,800	2	37	2,783	7,200	VERIFICATO
110	3,60	7,20	311	538	2	37	2,392	10,800	2	37	1,915	7,200	VERIFICATO
111	0,00	3,60	89	312	2	37	3,540	10,800	2	37	2,831	7,200	VERIFICATO
111	3,60	7,20	312	539	2	37	2,439	10,800	2	37	1,953	7,200	VERIFICATO
112	0,00	3,60	90	313	2	37	3,603	10,800	2	37	2,881	7,200	VERIFICATO
112	3,60	7,20	313	540	2	37	2,489	10,800	2	37	1,992	7,200	VERIFICATO
113	0,00	3,60	91	314	2	37	3,670	10,800	2	37	2,934	7,200	VERIFICATO
113	3,60	7,20	314	541	2	37	2,541	10,800	2	37	2,034	7,200	VERIFICATO
114	0,00	3,60	92	315	2	37	3,740	10,800	2	37	2,990	7,200	VERIFICATO
114	3,60	7,20	315	542	2	37	2,595	10,800	2	37	2,077	7,200	VERIFICATO
115	0,00	3,60	93	316	2	37	3,813	10,800	2	37	3,049	7,200	VERIFICATO
115	3,60	7,20	316	543	2	37	2,651	10,800	2	37	2,122	7,200	VERIFICATO
116	0,00	3,60	94	317	2	37	4,087	10,800	2	37	3,268	7,200	VERIFICATO
116	3,60	7,20	317	544	2	37	2,861	10,800	2	37	2,289	7,200	VERIFICATO
117	0,00	3,60	95	318	2	37	4,171	10,800	2	37	3,335	7,200	VERIFICATO
117	3,60	7,20	318	545	2	37	2,926	10,800	2	37	2,341	7,200	VERIFICATO
118	0,00	3,60	96	319	2	37	4,253	10,800	2	37	3,400	7,200	VERIFICATO
118	3,60	7,20	319	546	2	37	2,989	10,800	2	37	2,391	7,200	VERIFICATO
119	0,00	3,60	97	320	2	37	4,343	10,800	2	37	3,472	7,200	VERIFICATO
119	3,60	7,20	320	547	2	37	3,057	10,800	2	37	2,445	7,200	VERIFICATO

## SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI

IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
120	0,00	3,60	98	321	2	37	4,389	10,800	2	37	3,508	7,200	VERIFICATO
120	3,60	7,20	321	548	2	37	3,091	10,800	2	37	2,473	7,200	VERIFICATO
121	0,00	3,60	99	322	2	37	4,435	10,800	2	37	3,545	7,200	VERIFICATO
121	3,60	7,20	322	549	2	37	3,126	10,800	2	37	2,501	7,200	VERIFICATO
122	0,00	3,60	100	323	2	37	4,526	10,800	2	37	3,618	7,200	VERIFICATO
122	3,60	7,20	323	550	2	37	3,195	10,800	2	37	2,556	7,200	VERIFICATO
123	0,00	3,60	101	324	2	37	4,617	10,800	2	37	3,691	7,200	VERIFICATO
123	3,60	7,20	324	551	2	37	3,263	10,800	2	37	2,610	7,200	VERIFICATO
124	0,00	3,60	103	326	1	15	4,015	10,800	1	15	3,209	7,200	VERIFICATO
124	3,60	7,20	326	553	1	27	2,665	10,800	1	27	2,128	7,200	VERIFICATO
125	0,00	3,60	106	329	1	21	5,122	10,800	1	21	4,094	7,200	VERIFICATO
125	3,60	7,20	329	556	1	25	3,409	10,800	1	25	2,721	7,200	VERIFICATO
126	0,00	3,60	107	330	1	15	4,497	10,800	1	15	3,595	7,200	VERIFICATO
126	3,60	7,20	330	557	1	27	3,001	10,800	1	27	2,396	7,200	VERIFICATO
127	0,00	3,60	110	333	1	15	4,159	10,800	1	15	3,325	7,200	VERIFICATO
127	3,60	7,20	333	560	1	27	2,766	10,800	1	27	2,209	7,200	VERIFICATO
128	0,00	3,60	111	334	1	15	4,136	10,800	1	15	3,306	7,200	VERIFICATO
128	3,60	7,20	334	561	1	27	3,011	10,800	1	27	2,403	7,200	VERIFICATO
129	0,00	3,60	112	335	1	15	4,493	10,800	1	15	3,591	7,200	VERIFICATO
129	3,60	7,20	335	562	1	27	3,029	10,800	1	27	2,418	7,200	VERIFICATO
130	0,00	3,60	113	336	1	15	4,490	10,800	1	15	3,589	7,200	VERIFICATO
130	3,60	7,20	336	563	1	27	3,030	10,800	1	27	2,418	7,200	VERIFICATO
131	0,00	3,60	114	337	1	21	5,338	10,800	1	21	4,267	7,200	VERIFICATO
131	3,60	7,20	337	564	1	25	3,549	10,800	1	25	2,833	7,200	VERIFICATO
132	0,00	3,60	115	338	1	21	5,427	10,800	1	21	4,339	7,200	VERIFICATO
132	3,60	7,20	338	565	1	25	3,604	10,800	1	25	2,877	7,200	VERIFICATO
133	0,00	3,60	116	339	1	21	5,479	10,800	1	21	4,380	7,200	VERIFICATO
133	3,60	7,20	339	566	1	25	3,637	10,800	1	25	2,903	7,200	VERIFICATO
134	0,00	3,60	117	340	1	21	5,558	10,800	1	21	4,444	7,200	VERIFICATO
134	3,60	7,20	340	567	1	25	3,686	10,800	1	25	2,942	7,200	VERIFICATO
135	0,00	3,60	118	341	1	21	5,642	10,800	1	21	4,511	7,200	VERIFICATO
135	3,60	7,20	341	568	1	25	3,739	10,800	1	25	2,984	7,200	VERIFICATO
136	0,00	3,60	119	342	1	21	5,703	10,800	1	21	4,559	7,200	VERIFICATO
136	3,60	7,20	342	569	1	25	3,778	10,800	1	25	3,015	7,200	VERIFICATO
137	0,00	3,60	120	343	1	21	5,829	10,800	1	21	4,660	7,200	VERIFICATO
137	3,60	7,20	343	570	1	21	3,859	10,800	1	21	3,080	7,200	VERIFICATO
138	0,00	3,60	121	344	1	21	5,969	10,800	1	21	4,772	7,200	VERIFICATO
138	3,60	7,20	344	571	1	21	3,947	10,800	1	21	3,150	7,200	VERIFICATO
139	0,00	3,60	122	345	1	21	6,086	10,800	1	21	4,866	7,200	VERIFICATO
139	3,60	7,20	345	572	1	21	4,025	10,800	1	21	3,213	7,200	VERIFICATO
140	0,00	3,60	123	346	1	21	6,222	10,800	1	21	4,975	7,200	VERIFICATO
140	3,60	7,20	346	573	2	37	4,125	10,800	2	37	3,293	7,200	VERIFICATO
141	0,00	3,60	125	348	2	37	6,291	10,800	2	37	5,031	7,200	VERIFICATO
141	3,60	7,20	348	575	2	37	4,202	10,800	2	37	3,355	7,200	VERIFICATO
142	0,00	3,60	126	349	1	21	5,405	10,800	1	21	4,324	7,200	VERIFICATO
142	3,60	7,20	349	576	1	21	3,578	10,800	1	21	2,858	7,200	VERIFICATO
143	0,00	3,60	129	352	2	37	4,979	10,800	2	37	3,983	7,200	VERIFICATO
143	3,60	7,20	352	579	2	37	3,352	10,800	2	37	2,681	7,200	VERIFICATO
144	0,00	3,60	130	353	2	37	4,751	10,800	2	37	3,800	7,200	VERIFICATO
144	3,60	7,20	353	580	2	37	3,195	10,800	2	37	2,556	7,200	VERIFICATO
145	0,00	3,60	131	354	2	37	4,550	10,800	2	37	3,639	7,200	VERIFICATO
145	3,60	7,20	354	581	2	37	3,058	10,800	2	37	2,446	7,200	VERIFICATO
146	0,00	3,60	132	355	1	21	4,341	10,800	1	21	3,473	7,200	VERIFICATO
146	3,60	7,20	355	582	1	21	2,875	10,800	1	21	2,297	7,200	VERIFICATO
147	0,00	3,60	133	356	1	21	4,170	10,800	1	21	3,336	7,200	VERIFICATO
147	3,60	7,20	356	583	1	21	2,764	10,800	1	21	2,208	7,200	VERIFICATO
148	0,00	3,60	134	357	1	21	4,087	10,800	1	21	3,270	7,200	VERIFICATO
148	3,60	7,20	357	584	1	21	2,710	10,800	1	21	2,165	7,200	VERIFICATO
149	0,00	3,60	136	359	1	21	5,288	10,800	1	21	4,230	7,200	VERIFICATO
149	3,60	7,20	359	586	1	21	3,499	10,800	1	21	2,795	7,200	VERIFICATO
150	0,00	3,60	139	362	1	21	4,675	10,800	1	21	3,739	7,200	VERIFICATO
150	3,60	7,20	362	589	1	21	3,097	10,800	1	21	2,473	7,200	VERIFICATO



SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spotam. Calcolo (mm)	Spotam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spotam. Calcolo (mm)	Spotam. Limite (mm)	
151	0,00	3,60	142	365	1	15	4,459	10,800	1	15	3,565	7,200	VERIFICATO
151	3,60	7,20	365	592	1	27	2,967	10,800	1	27	2,369	7,200	VERIFICATO
152	0,00	3,60	144	367	1	21	3,530	10,800	1	21	2,824	7,200	VERIFICATO
153	0,00	3,60	145	368	1	21	3,569	10,800	1	21	2,856	7,200	VERIFICATO
154	0,00	3,60	146	369	1	21	3,675	10,800	1	21	2,940	7,200	VERIFICATO
155	0,00	3,60	147	370	1	21	3,731	10,800	1	21	2,985	7,200	VERIFICATO
156	0,00	3,60	149	372	1	21	3,882	10,800	1	21	3,105	7,200	VERIFICATO
157	0,00	3,60	150	373	1	18	3,855	10,800	1	18	3,081	7,200	VERIFICATO
157	3,60	7,20	373	594	1	18	2,694	10,800	1	18	2,152	7,200	VERIFICATO
158	0,00	3,60	153	376	1	18	3,917	10,800	1	18	3,129	7,200	VERIFICATO
158	3,60	7,20	376	597	1	18	2,777	10,800	1	18	2,218	7,200	VERIFICATO
159	0,00	3,60	154	377	1	18	3,946	10,800	1	18	3,153	7,200	VERIFICATO
159	3,60	7,20	377	598	1	18	2,792	10,800	1	18	2,230	7,200	VERIFICATO
160	0,00	3,60	155	378	1	18	3,985	10,800	1	18	3,184	7,200	VERIFICATO
160	3,60	7,20	378	599	1	18	2,812	10,800	1	18	2,246	7,200	VERIFICATO
161	0,00	3,60	157	380	1	15	4,141	10,800	1	15	3,309	7,200	VERIFICATO
161	3,60	7,20	380	601	1	18	2,874	10,800	1	18	2,295	7,200	VERIFICATO
162	0,00	3,60	158	381	1	15	4,137	10,800	1	15	3,305	7,200	VERIFICATO
162	3,60	7,20	381	602	1	18	2,846	10,800	1	18	2,273	7,200	VERIFICATO
163	0,00	3,60	159	382	1	15	4,135	10,800	1	15	3,305	7,200	VERIFICATO
163	3,60	7,20	382	603	1	18	2,838	10,800	1	18	2,266	7,200	VERIFICATO
164	0,00	3,60	160	383	1	15	4,132	10,800	1	15	3,302	7,200	VERIFICATO
164	3,60	7,20	383	604	1	15	2,822	10,800	1	15	2,252	7,200	VERIFICATO
165	0,00	3,60	161	384	1	15	4,131	10,800	1	15	3,301	7,200	VERIFICATO
165	3,60	7,20	384	605	1	15	2,820	10,800	1	15	2,251	7,200	VERIFICATO
166	0,00	3,60	162	385	1	15	4,128	10,800	1	15	3,299	7,200	VERIFICATO
166	3,60	7,20	385	606	1	15	2,815	10,800	1	15	2,247	7,200	VERIFICATO
167	0,00	3,60	163	386	1	15	4,127	10,800	1	15	3,298	7,200	VERIFICATO
167	3,60	7,20	386	607	1	15	2,813	10,800	1	15	2,246	7,200	VERIFICATO
168	0,00	3,60	164	387	1	15	4,126	10,800	1	15	3,297	7,200	VERIFICATO
168	3,60	7,20	387	608	1	15	2,810	10,800	1	15	2,242	7,200	VERIFICATO
169	0,00	3,60	165	388	1	15	4,125	10,800	1	15	3,297	7,200	VERIFICATO
169	3,60	7,20	388	609	1	15	2,806	10,800	1	15	2,240	7,200	VERIFICATO
170	0,00	3,60	166	389	1	15	4,125	10,800	1	15	3,297	7,200	VERIFICATO
170	3,60	7,20	389	610	1	15	2,802	10,800	1	15	2,236	7,200	VERIFICATO
171	0,00	3,60	167	390	1	18	3,868	10,800	1	18	3,090	7,200	VERIFICATO
171	3,60	7,20	390	611	1	18	2,745	10,800	1	18	2,193	7,200	VERIFICATO
172	0,00	3,60	168	391	1	18	3,833	10,800	1	18	3,062	7,200	VERIFICATO
172	3,60	7,20	391	612	1	18	2,716	10,800	1	18	2,170	7,200	VERIFICATO
173	0,00	3,60	169	392	1	18	3,823	10,800	1	18	3,055	7,200	VERIFICATO
173	3,60	7,20	392	613	1	18	2,708	10,800	1	18	2,163	7,200	VERIFICATO
174	0,00	3,60	170	393	1	18	3,789	10,800	1	18	3,028	7,200	VERIFICATO
174	3,60	7,20	393	614	1	18	2,679	10,800	1	18	2,140	7,200	VERIFICATO
175	0,00	3,60	171	394	1	18	3,775	10,800	1	18	3,017	7,200	VERIFICATO
175	3,60	7,20	394	615	1	18	2,667	10,800	1	18	2,130	7,200	VERIFICATO
176	0,00	3,60	172	395	1	18	3,743	10,800	1	18	2,991	7,200	VERIFICATO
176	3,60	7,20	395	616	1	18	2,640	10,800	1	18	2,108	7,200	VERIFICATO
177	0,00	3,60	173	396	1	18	3,729	10,800	1	18	2,980	7,200	VERIFICATO
177	3,60	7,20	396	617	1	18	2,628	10,800	1	18	2,099	7,200	VERIFICATO
178	0,00	3,60	174	397	1	18	3,699	10,800	1	18	2,956	7,200	VERIFICATO
178	3,60	7,20	397	618	1	18	2,602	10,800	1	18	2,078	7,200	VERIFICATO
179	0,00	3,60	175	398	1	18	3,670	10,800	1	18	2,933	7,200	VERIFICATO
179	3,60	7,20	398	619	1	18	2,576	10,800	1	18	2,057	7,200	VERIFICATO
180	0,00	3,60	176	399	1	18	3,630	10,800	1	18	2,901	7,200	VERIFICATO
180	3,60	7,20	399	620	1	18	2,541	10,800	1	18	2,029	7,200	VERIFICATO
181	0,00	3,60	177	400	2	37	5,600	10,800	2	37	4,472	7,200	VERIFICATO
181	3,60	7,20	400	621	2	37	3,991	10,800	2	37	3,187	7,200	VERIFICATO
182	0,00	3,60	178	401	2	37	5,855	10,800	2	37	4,678	7,200	VERIFICATO
182	3,60	7,20	401	622	2	37	3,984	10,800	2	37	3,182	7,200	VERIFICATO
183	0,00	3,60	179	402	2	37	5,873	10,800	2	37	4,692	7,200	VERIFICATO
183	3,60	7,20	402	623	2	37	3,980	10,800	2	37	3,178	7,200	VERIFICATO
184	0,00	3,60	180	403	2	37	5,899	10,800	2	37	4,713	7,200	VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
I D E N T I F I C A T I V O					I N V I L U P P O S . L . D .				I N V I L U P P O S . L . O .				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
184	3,60	7,20	403	624	2	37	4,173	10,800	2	37	3,335	7,200	VERIFICATO
185	0,00	3,60	181	404	2	37	5,223	10,800	2	37	4,174	7,200	VERIFICATO
185	3,60	7,20	404	625	2	46	3,489	10,800	2	46	2,788	7,200	VERIFICATO
186	0,00	3,60	185	405	1	21	5,306	10,800	1	21	4,244	7,200	VERIFICATO
186	3,60	7,20	405	631	1	21	3,512	10,800	1	21	2,805	7,200	VERIFICATO
187	0,00	3,60	186	406	1	21	5,210	10,800	1	21	4,167	7,200	VERIFICATO
187	3,60	7,20	406	632	2	37	3,482	10,800	2	37	2,784	7,200	VERIFICATO
188	0,00	3,60	187	407	2	37	5,185	10,800	2	37	4,147	7,200	VERIFICATO
188	3,60	7,20	407	633	2	37	3,490	10,800	2	37	2,790	7,200	VERIFICATO
189	0,00	3,60	188	408	2	37	5,196	10,800	2	37	4,156	7,200	VERIFICATO
189	3,60	7,20	408	634	2	37	3,499	10,800	2	37	2,798	7,200	VERIFICATO
190	0,00	3,60	189	409	1	21	3,931	10,800	1	21	3,145	7,200	VERIFICATO
190	3,60	7,20	409	635	1	21	2,610	10,800	1	21	2,085	7,200	VERIFICATO
191	0,00	3,60	190	412	1	15	3,832	10,800	1	15	3,064	7,200	VERIFICATO
191	3,60	7,20	412	638	1	27	2,546	10,800	1	27	2,033	7,200	VERIFICATO
192	0,00	3,60	191	413	1	18	4,024	10,800	1	18	3,215	7,200	VERIFICATO
192	3,60	7,20	413	639	1	18	2,832	10,800	1	18	2,262	7,200	VERIFICATO
193	0,00	3,60	192	414	1	18	4,065	10,800	1	18	3,249	7,200	VERIFICATO
193	3,60	7,20	414	640	1	18	2,854	10,800	1	18	2,279	7,200	VERIFICATO
194	0,00	3,60	193	415	1	18	4,099	10,800	1	18	3,276	7,200	VERIFICATO
194	3,60	7,20	415	641	1	18	2,872	10,800	1	18	2,293	7,200	VERIFICATO
195	0,00	3,60	194	416	2	46	4,277	10,800	2	46	3,417	7,200	VERIFICATO
195	3,60	7,20	416	642	2	46	3,170	10,800	2	46	2,534	7,200	VERIFICATO
196	0,00	3,60	195	417	2	46	4,663	10,800	2	46	3,721	7,200	VERIFICATO
196	3,60	7,20	417	644	2	46	3,455	10,800	2	46	2,758	7,200	VERIFICATO
197	0,00	3,60	196	418	2	46	3,380	10,800	2	46	2,700	7,200	VERIFICATO
197	3,60	7,20	418	645	2	46	2,459	10,800	2	46	1,967	7,200	VERIFICATO
198	0,00	3,60	197	419	2	34	3,877	10,800	2	34	3,096	7,200	VERIFICATO
198	3,60	7,20	419	646	2	46	2,817	10,800	2	46	2,249	7,200	VERIFICATO
199	0,00	3,60	198	420	1	18	2,917	10,800	1	18	2,332	7,200	VERIFICATO
199	3,60	7,20	420	647	2	46	2,038	10,800	2	46	1,632	7,200	VERIFICATO
200	0,00	3,60	199	421	1	18	3,502	10,800	1	18	2,799	7,200	VERIFICATO
200	3,60	7,20	421	649	2	34	2,463	10,800	2	34	1,966	7,200	VERIFICATO
201	0,00	3,60	200	422	1	15	4,206	10,800	1	15	3,362	7,200	VERIFICATO
201	3,60	7,20	422	650	1	27	2,790	10,800	1	27	2,228	7,200	VERIFICATO
202	0,00	3,60	201	423	1	15	4,193	10,800	1	15	3,352	7,200	VERIFICATO
202	3,60	7,20	423	652	1	27	2,784	10,800	1	27	2,223	7,200	VERIFICATO
203	0,00	3,60	202	428	1	15	3,593	10,800	1	15	2,872	7,200	VERIFICATO
204	0,00	3,60	203	430	1	15	3,469	10,800	1	15	2,772	7,200	VERIFICATO
204	3,60	7,20	430	628	1	27	2,339	10,800	1	27	1,868	7,200	VERIFICATO
205	0,00	3,60	204	431	1	15	3,296	10,800	1	15	2,635	7,200	VERIFICATO
205	3,60	7,20	431	629	1	27	2,229	10,800	1	27	1,779	7,200	VERIFICATO
206	0,00	3,60	206	432	1	15	4,379	10,800	1	15	3,500	7,200	VERIFICATO
206	3,60	7,20	432	653	1	27	2,905	10,800	1	27	2,320	7,200	VERIFICATO
207	0,00	3,60	207	433	1	15	4,281	10,800	1	15	3,422	7,200	VERIFICATO
207	3,60	7,20	433	654	1	27	2,842	10,800	1	27	2,269	7,200	VERIFICATO
208	0,00	3,60	208	427	1	15	3,787	10,800	1	15	3,028	7,200	VERIFICATO
208	3,60	7,20	427	658	1	27	2,518	10,800	1	27	2,010	7,200	VERIFICATO
209	0,00	3,60	209	424	1	15	3,531	10,800	1	15	2,823	7,200	VERIFICATO
209	3,60	7,20	424	655	1	27	2,370	10,800	1	27	1,892	7,200	VERIFICATO
210	0,00	3,60	210	437	2	37	3,903	10,800	2	37	3,119	7,200	VERIFICATO
210	3,60	7,20	437	659	2	46	2,869	10,800	2	46	2,294	7,200	VERIFICATO
211	0,00	3,60	211	438	2	37	4,020	10,800	2	37	3,213	7,200	VERIFICATO
211	3,60	7,20	438	660	2	46	2,972	10,800	2	46	2,376	7,200	VERIFICATO
212	0,00	3,60	212	439	2	46	4,161	10,800	2	46	3,324	7,200	VERIFICATO
212	3,60	7,20	439	662	2	46	3,082	10,800	2	46	2,463	7,200	VERIFICATO
213	0,00	3,60	213	440	2	46	4,223	10,800	2	46	3,374	7,200	VERIFICATO
213	3,60	7,20	440	663	2	46	3,128	10,800	2	46	2,500	7,200	VERIFICATO
214	0,00	3,60	214	434	2	34	3,633	10,800	2	34	2,902	7,200	VERIFICATO
214	3,60	7,20	434	460	2	34	2,614	10,800	2	34	2,087	7,200	VERIFICATO
215	0,00	3,60	215	435	2	34	3,587	10,800	2	34	2,866	7,200	VERIFICATO
215	3,60	7,20	435	461	2	34	2,575	10,800	2	34	2,055	7,200	VERIFICATO

## SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI

IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
216	0,00	3,60	216	436	2	34	3,544	10,800	2	34	2,832	7,200	VERIFICATO
216	3,60	7,20	436	462	2	34	2,538	10,800	2	34	2,026	7,200	VERIFICATO
217	0,00	3,60	217	441	2	46	3,195	10,800	2	46	2,552	7,200	VERIFICATO
217	3,60	7,20	441	664	2	46	2,306	10,800	2	46	1,845	7,200	VERIFICATO
218	0,00	3,60	218	442	2	46	3,258	10,800	2	46	2,603	7,200	VERIFICATO
218	3,60	7,20	442	665	2	46	2,358	10,800	2	46	1,887	7,200	VERIFICATO
219	0,00	3,60	219	443	2	46	3,340	10,800	2	46	2,668	7,200	VERIFICATO
219	3,60	7,20	443	667	2	46	2,424	10,800	2	46	1,939	7,200	VERIFICATO
220	3,60	7,20	410	636	1	27	2,575	10,800	1	27	2,056	7,200	VERIFICATO
221	3,60	7,20	411	637	1	27	2,550	10,800	1	27	2,036	7,200	VERIFICATO
222	3,60	7,20	425	656	1	27	2,415	10,800	1	27	1,928	7,200	VERIFICATO
223	3,60	7,20	426	657	1	27	2,464	10,800	1	27	1,967	7,200	VERIFICATO
224	3,60	7,20	429	627	1	15	5,836	10,800	1	15	4,661	7,200	VERIFICATO

## BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE

IDENTIFICATORE		BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE							RIGIDENZE FLESSIONALI E TORSIONALI					
PIANO N.ro	QUOTA (m)	PESO (t)	XG (m)	YG (m)	XR (m)	YR (m)	DX (m)	DY (m)	Lpianta (m)	Bpianta (m)	Rig.FleX (t/m)	Rig.FleY (t/m)	RigTors. (t*m)	r / ls
1	3,60	1255,59	24,64	26,18	26,73	27,80	2,09	1,62	29,89	40,72	298312	260535	57728332	
2	7,20	1004,42	25,07	26,40	27,19	27,56	2,12	1,16	29,89	40,72	250257	217367	48194092	

## VARIAZIONI MASSE E RIGIDENZE DI PIANO

				DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
Piano N.ro	Quota (m)	Peso (t)	Variaz. (%)	Tagliante (t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz (%)	Teta	Tagliante (t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz (%)	Teta
1	3,60	1255,59	0,0	300,46	1,08	278585	0,0	0,013	315,08	1,28	245826	0,0	0,013
2	7,20	1004,42	-20,0	171,44	0,75	227484	-18,3	0,007	180,49	0,86	210935	-14,2	0,007

## PERCENTUALI RIGIDENZE PILASTRI E SETTI

RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE X				RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE Y			
Piano N.r	RigidezzaPilastri	Rigidezza Setti	Rigid.Elem.Second	RigidezzaPilastri	Rigidezza Setti	Rigid.Elem.Second	
	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	
1	0,01	0,99	0,00	0,01	0,99	0,00	
2	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	

## • SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

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

## • 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.

<i>Quota</i>	: <i>Numero della quota di riferimento, in ordine crescente dal basso verso l'alto</i>
<b>Muro</b>	: Numero del maschio murario
<b>Sez.</b>	: Sezione di verifica
<b>Cmb ort</b>	: <i>Combinazione di carico più gravosa per la verifica</i>
<b>Coeff. sicur.</b>	: Coefficiente di sicurezza
<i>Nru</i>	: Sforzo normale ultimo complessivo del muro associato all'eccentricità di calcolo
<b>Vru</b>	: Taglio ultimo complessivo del muro
<b>Mru</b>	: Momento flettente ultimo complessivo del muro associato all'eccentricità di calcolo
<b>Nd</b>	: Sforzo normale complessivo di calcolo agente sul muro
<b>Vd</b>	: 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	3,27	31,28	3,27	32,63	3,60	0,00	50	135	360	1,00	6,78	4	1	0	248
1	2	3,27	34,00	3,27	34,75	3,60	0,00	50	75	360	1,00	6,78	4	1	0	255
1	3	3,27	35,00	3,27	35,75	3,60	0,00	50	75	360	1,00	6,78	4	1	0	258
1	4	3,27	36,78	3,27	37,47	3,60	0,00	50	69	360	1,00	6,78	4	1	0	263
1	5	3,27	37,82	11,65	37,82	3,60	0,00	50	839	360	1,00	6,78	4	1	0	276
1	6	9,90	35,37	12,90	35,37	3,60	0,00	40	300	360	1,00	8,48	4	1	0	286
1	7	13,65	35,37	14,15	35,37	3,60	0,00	40	50	360	1,00	8,48	4	1	0	290
1	8	2,78	31,28	8,07	31,28	3,60	0,00	50	529	360	1,00	6,78	4	1	0	305
1	9	39,03	27,68	35,50	27,68	3,60	0,00	50	353	360	1,00	6,78	4	1	0	317
1	10	18,51	27,68	18,51	21,20	3,60	0,00	50	648	360	1,00	6,78	4	1	0	324
1	11	27,04	27,68	27,04	21,20	3,60	0,00	50	648	360	1,00	6,78	4	1	0	331
1	12	32,07	21,20	31,32	21,20	3,60	0,00	45	75	360	1,00	7,53	4	1	0	338
1	13	30,20	21,20	29,20	21,20	3,60	0,00	45	100	360	1,00	7,53	4	1	0	343
1	14	9,89	21,20	9,89	27,68	3,60	0,00	40	648	360	1,00	8,47	4	1	0	355
1	15	35,50	27,68	35,50	21,20	3,60	0,00	40	648	360	1,00	8,48	4	1	0	362
1	16	12,65	37,82	14,40	37,82	3,60	0,00	50	175	360	1,00	6,78	4	1	0	373
1	17	9,90	37,82	9,90	31,28	3,60	0,00	50	654	360	1,00	6,78	4	1	0	382
1	18	14,40	37,82	14,40	31,28	3,60	0,00	40	654	360	1,00	8,48	4	1	0	389
1	19	14,40	31,28	15,75	31,28	3,60	0,00	50	135	360	1,00	6,78	4	1	0	396
1	20	16,93	31,28	20,09	31,28	3,60	0,00	50	316	360	1,00	6,78	4	1	0	403
1	21	9,37	31,28	11,65	31,28	3,60	0,00	50	229	360	1,00	6,78	4	1	0	410
1	22	12,85	31,28	14,40	31,28	3,60	0,00	50	155	360	1,00	6,78	4	1	0	416
1	23	20,91	31,28	22,39	31,28	3,60	0,00	50	148	360	1,00	6,78	4	1	0	430
1	24	25,07	31,28	29,00	31,28	3,60	0,00	50	393	360	1,00	6,78	4	1	0	437
1	25	33,52	31,28	39,03	31,28	3,60	0,00	50	551	360	1,00	6,78	4	1	0	443
1	26	32,12	31,28	32,81	31,28	3,60	0,00	50	69	360	1,00	6,78	4	1	0	451
1	27	29,34	31,28	31,44	31,28	3,60	0,00	50	210	360	1,00	6,78	4	1	0	462
1	28	9,45	27,68	8,55	27,68	3,60	0,00	50	90	360	1,00	6,78	4	1	0	474
1	29	7,62	27,68	5,55	27,68	3,60	0,00	50	207	360	1,00	6,78	4	1	0	478
1	30	5,39	27,68	4,69	27,68	3,60	0,00	50	70	360	1,00	6,78	4	1	0	485
1	31	4,84	27,68	4,44	27,68	3,60	0,00	50	40	360	1,00	6,78	4	1	0	488
1	32	3,94	27,68	2,78	27,68	3,60	0,00	50	116	360	1,00	6,78	4	1	0	493
1	33	19,24	27,68	14,40	27,68	3,60	0,00	50	484	360	1,00	6,78	4	1	0	504
1	34	29,34	27,68	22,39	27,68	3,60	0,00	50	695	360	1,00	6,78	4	1	0	511
1	35	35,50	27,68	34,29	27,68	3,60	0,00	50	121	360	1,00	6,78	4	1	0	518
1	36	28,74	21,20	25,33	21,20	3,60	0,00	45	341	360	1,00	7,53	4	1	0	523
1	37	23,79	21,20	22,79	21,20	3,60	0,00	45	100	360	1,00	7,53	4	1	0	530
1	38	22,79	21,20	21,79	21,20	3,60	0,00	45	100	360	1,00	7,53	4	1	0	533
1	39	20,25	21,20	16,77	21,20	3,60	0,00	45	348	360	1,00	7,53	4	1	0	540
1	40	15,34	21,20	14,39	21,20	3,60	0,00	45	95	360	1,00	7,53	4	1	0	554
1	41	13,86	21,20	12,84	21,20	3,60	0,00	45	102	360	1,00	7,53	4	1	0	559
1	42	11,84	21,20	9,88	21,20	3,60	0,00	45	197	360	1,00	7,53	4	1	0	566
1	43	35,50	21,20	39,03	21,20	3,60	0,00	45	353	360	1,00	7,53	4	1	0	580
1	44	43,50	23,73	41,70	23,73	3,60	0,00	50	180	360	1,00	6,78	4	1	0	587
1	45	39,03	23,73	39,03	29,03	3,60	0,00	50	530	360	1,00	6,78	4	1	0	597
1	46	39,03	30,03	39,03	31,28	3,60	0,00	50	125	360	1,00	6,78	4	1	0	608
1	47	43,50	23,73	43,50	20,03	3,60	0,00	50	370	360	1,00	6,78	4	1	0	617
1	48	43,50	19,03	43,50	16,13	3,60	0,00	50	290	360	1,00	6,78	4	1	0	624
1	49	43,50	15,13	43,50	11,18	3,60	0,00	50	395	360	1,00	6,78	4	1	0	631
1	50	43,50	10,18	43,50	7,93	3,60	0,00	50	225	360	1,00	6,78	2	1	0	638
1	51	43,15	7,93	42,45	7,93	3,60	0,00	50	70	360	1,00	6,78	4	1	0	654
1	52	35,50	7,93	35,50	10,18	3,60	0,00	50	225	360	1,00	6,78	4	1	0	664
1	53	35,50	11,18	35,50	15,13	3,60	0,00	50	395	360	1,00	6,78	4	1	0	671
1	54	35,50	16,45	35,50	18,40	3,60	0,00	50	195	360	1,00	6,78	4	1	0	678
1	55	40,82	7,93	40,82	8,68	3,60	0,00	50	75	360	1,00	6,78	4	1	0	688
1	56	40,82	13,18	40,82	13,68	3,60	0,00	50	50	360	1,00	6,78	4	1	0	695
1	57	40,82	17,58	40,82	18,08	3,60	0,00	50	50	360	1,00	6,78	4	1	0	702
1	58	32,45	21,20	32,45	20,15	3,60	0,00	25	105	360	1,00	13,56	4	1	0	709
1	59	32,45	18,80	32,45	17,43	3,60	0,00	25	138	360	1,00	13,56	4	1	0	715
1	60	32,45	17,43	35,50	17,43	3,60	0,00	25	305	360	1,00	13,56	4	1	0	720
1	61	32,47	31,28	32,47	37,72	3,60	0,00	50	644	360	1,00	6,78	4	1	0	725
1	62	29,34	37,72	30,94	37,72	3,60	0,00	50	160	360	1,00	6,78	4	1	0	732
1	63	31,98	37,72	32,96	37,72	3,60	0,00	50	98	360	1,00	6,78	4	1	0	739
1	64	35,50	37,52	35,50	37,12	3,60	0,00	50	40	360	1,00	6,78	4	1	0	746
1	65	35,50	36,52	35,50	36,32	3,60	0,00	50	20	360	1,00	6,78	4	1	0	751
1	66	35,50	35,57	35,50	35,27	3,60	0,00	50	30	360	1,00	6,78	4	1	0	756
1	67	35,50	34,57	35,50	34,27	3,60	0,00	50	30	360	1,00	6,78	4	1	0	761
1	68	35,50	34,07	35,50	33,37	3,60	0,00	50	70	360	1,00	6,78	4	1	0	764
1	69	35,50	32,39	35,50	31,64	3,60	0,00	50	75	360	1,00	6,78	4	1	0	769
1	70	29,34	37,52	29,34	37,12	3,60	0,00	50	40	360	1,00	6,78	4	1	0	785
1	71	29,34	36,52	29,34	36,32	3,60	0,00	50	20	360	1,00	6,78	4	1	0	790

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	72	29,34	35,57	29,34	35,27	3,60	0,00	50	30	360	1,00	6,78	4	1	0	795
1	73	29,34	34,57	29,34	34,27	3,60	0,00	50	30	360	1,00	6,78	4	1	0	800
1	74	29,34	34,07	29,34	33,37	3,60	0,00	50	70	360	1,00	6,78	4	1	0	803
1	75	29,34	32,39	29,34	31,64	3,60	0,00	50	75	360	1,00	6,78	4	1	0	808
1	76	2,78	30,98	2,78	30,38	3,60	0,00	40	60	360	1,00	8,48	4	1	0	824
1	77	2,78	30,28	2,78	29,48	3,60	0,00	40	80	360	1,00	8,48	4	1	0	827
1	78	2,78	29,58	2,78	28,98	3,60	0,00	40	60	360	1,00	8,48	4	1	0	830
1	79	2,78	29,68	2,78	28,88	3,60	0,00	40	80	360	1,00	8,48	4	1	0	831
1	80	2,78	28,88	2,78	28,08	3,60	0,00	40	80	360	1,00	8,48	4	1	0	834
1	81	6,59	27,68	6,59	27,13	3,60	0,00	50	55	360	1,00	6,78	4	1	0	844
1	82	41,80	7,93	38,62	7,93	3,60	0,00	50	318	360	1,00	6,78	4	1	0	854
1	83	37,62	7,93	35,50	7,93	3,60	0,00	50	212	360	1,00	6,78	4	1	0	861
1	84	35,50	20,27	35,50	20,89	3,60	0,00	50	63	360	1,00	6,78	4	1	0	874
1	85	33,92	37,72	35,50	37,72	3,60	0,00	50	158	360	1,00	6,78	4	1	0	888
1	86	9,90	27,90	9,90	28,35	3,60	0,00	40	45	360	1,00	8,48	4	1	0	897
1	87	9,90	30,60	9,90	31,05	3,60	0,00	40	45	360	1,00	8,48	4	1	0	899
1	88	18,51	27,90	18,51	28,35	3,60	0,00	50	45	360	1,00	6,78	4	1	0	907
1	89	18,51	30,60	18,51	31,05	3,60	0,00	50	45	360	1,00	6,78	4	1	0	909
1	90	27,04	27,90	27,04	28,35	3,60	0,00	50	45	360	1,00	6,78	4	1	0	917
1	91	27,04	30,60	27,04	31,05	3,60	0,00	50	45	360	1,00	6,78	4	1	0	919
1	92	39,03	21,45	39,03	21,95	3,60	0,00	45	50	360	1,00	7,53	4	1	0	927
1	93	39,03	22,49	39,03	23,32	3,60	0,00	45	83	360	1,00	7,53	4	1	0	929
1	94	32,55	21,20	32,75	21,20	3,60	0,00	50	20	360	1,00	6,78	4	1	0	937
1	95	34,97	21,20	35,32	21,20	3,60	0,00	50	35	360	1,00	6,78	4	1	0	941
1	96	34,14	27,68	33,84	27,68	3,60	0,00	50	30	360	1,00	6,78	4	1	0	954
1	97	32,79	27,68	29,34	27,68	3,60	0,00	50	345	360	1,00	6,78	4	1	0	958
1	98	40,70	23,73	39,03	23,73	3,60	0,00	50	167	360	1,00	6,78	4	1	0	968
1	99	22,39	31,28	24,41	31,28	3,60	0,00	50	202	360	1,00	6,78	4	1	0	975
1	100	14,40	27,68	12,11	27,68	3,60	0,00	50	229	360	1,00	6,78	4	1	0	987
1	101	10,91	27,68	9,90	27,68	3,60	0,00	50	101	360	1,00	6,78	4	1	0	993
1	102	22,39	27,68	20,44	27,68	3,60	0,00	50	195	360	1,00	6,78	4	1	0	1003

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	3,27	31,28	3,27	32,63	7,20	3,60	40	135	360	1,00	8,48	4	2	1	1027
2	2	3,27	34,00	3,27	34,75	7,20	3,60	40	75	360	1,00	8,48	4	2	1	1031
2	3	3,27	35,00	3,27	35,75	7,20	3,60	40	75	360	1,00	8,48	4	2	1	1033
2	4	3,27	36,78	3,27	37,47	7,20	3,60	40	69	360	1,00	8,48	4	2	1	1036
2	5	3,27	37,82	11,65	37,82	7,20	3,60	40	839	360	1,00	8,48	4	2	1	1047
2	6	22,39	31,28	24,41	31,28	7,20	3,60	50	202	360	1,00	6,78	4	2	1	1054
2	7	2,78	31,28	8,07	31,28	7,20	3,60	50	529	360	1,00	6,78	4	2	1	1066
2	8	39,03	27,68	35,50	27,68	7,20	3,60	50	353	360	1,00	6,78	4	2	1	1077
2	9	18,51	27,68	18,51	21,20	7,20	3,60	50	648	360	1,00	6,78	4	2	1	1082
2	10	27,04	27,68	27,04	21,20	7,20	3,60	50	648	360	1,00	6,78	4	2	1	1087
2	11	32,07	21,20	31,32	21,20	7,20	3,60	50	75	360	1,00	6,78	4	2	1	1092
2	12	30,20	21,20	29,20	21,20	7,20	3,60	50	100	360	1,00	6,78	4	2	1	1095
2	13	9,89	21,20	9,89	27,68	7,20	3,60	50	648	360	1,00	6,78	4	2	1	1104
2	14	35,50	27,68	35,50	21,20	7,20	3,60	50	648	360	1,00	6,78	4	2	1	1109
2	15	12,65	37,82	14,40	37,82	7,20	3,60	40	175	360	1,00	8,48	4	2	1	1117
2	16	9,90	37,82	9,90	31,28	7,20	3,60	45	654	360	1,00	7,53	4	2	1	1125
2	17	14,40	37,82	14,40	31,28	7,20	3,60	25	654	360	1,00	13,56	4	2	1	1130
2	18	14,40	31,28	15,75	31,28	7,20	3,60	50	135	360	1,00	6,78	4	2	1	1133
2	19	16,93	31,28	20,09	31,28	7,20	3,60	50	316	360	1,00	6,78	4	2	1	1137
2	20	9,37	31,28	11,65	31,28	7,20	3,60	50	229	360	1,00	6,78	4	2	1	1143
2	21	12,85	31,28	14,40	31,28	7,20	3,60	50	155	360	1,00	6,78	4	2	1	1148
2	22	20,91	31,28	22,39	31,28	7,20	3,60	50	148	360	1,00	6,78	4	2	1	1159
2	23	25,07	31,28	29,00	31,28	7,20	3,60	50	393	360	1,00	6,78	4	2	1	1165
2	24	33,52	31,28	39,03	31,28	7,20	3,60	50	551	360	1,00	6,78	4	2	1	1169
2	25	32,12	31,28	32,81	31,28	7,20	3,60	50	69	360	1,00	6,78	4	2	1	1175
2	26	29,34	31,28	31,44	31,28	7,20	3,60	50	210	360	1,00	6,78	4	2	1	1183
2	27	9,45	27,68	8,55	27,68	7,20	3,60	50	90	360	1,00	6,78	4	2	1	1192
2	28	7,62	27,68	5,55	27,68	7,20	3,60	50	207	360	1,00	6,78	4	2	1	1196
2	29	4,84	27,68	4,44	27,68	7,20	3,60	50	40	360	1,00	6,78	4	2	1	1205
2	30	4,99	27,68	4,29	27,68	7,20	3,60	50	70	360	1,00	6,78	4	2	1	1206
2	31	3,94	27,68	2,78	27,68	7,20	3,60	50	116	360	1,00	6,78	4	2	1	1209
2	32	19,24	27,68	14,40	27,68	7,20	3,60	50	484	360	1,00	6,78	4	2	1	1218
2	33	29,34	27,68	22,39	27,68	7,20	3,60	50	695	360	1,00	6,78	4	2	1	1223
2	34	35,50	27,68	34,29	27,68	7,20	3,60	50	121	360	1,00	6,78	4	2	1	1228
2	35	28,74	21,20	25,33	21,20	7,20	3,60	50	341	360	1,00	6,78	4	2	1	1232

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	36	23,79	21,20	22,79	21,20	7,20	3,60	50	100	360	1,00	6,78	4	2	1	1236
2	37	22,79	21,20	21,79	21,20	7,20	3,60	50	100	360	1,00	6,78	4	2	1	1238
2	38	20,25	21,20	16,77	21,20	7,20	3,60	50	348	360	1,00	6,78	4	2	1	1242
2	39	15,34	21,20	14,39	21,20	7,20	3,60	50	95	360	1,00	6,78	4	2	1	1253
2	40	13,86	21,20	12,85	21,20	7,20	3,60	50	101	360	1,00	6,78	4	2	1	1256
2	41	11,84	21,20	9,88	21,20	7,20	3,60	50	197	360	1,00	6,78	4	2	1	1260
2	42	35,50	21,20	39,03	21,20	7,20	3,60	45	353	360	1,00	7,53	4	2	1	1272
2	43	43,50	23,73	41,70	23,73	7,20	3,60	50	180	360	1,00	6,78	4	2	1	1277
2	44	39,03	23,73	39,03	29,03	7,20	3,60	50	530	360	1,00	6,78	4	2	1	1284
2	45	39,03	30,03	39,03	31,28	7,20	3,60	50	125	360	1,00	6,78	4	2	1	1291
2	46	43,50	23,73	43,50	20,03	7,20	3,60	50	370	360	1,00	6,78	4	2	1	1298
2	47	43,50	19,03	43,50	16,13	7,20	3,60	50	290	360	1,00	6,78	4	2	1	1302
2	48	43,50	15,13	43,50	11,18	7,20	3,60	50	395	360	1,00	6,78	4	2	1	1306
2	49	43,50	10,18	43,50	7,93	7,20	3,60	50	225	360	1,00	6,78	4	2	1	1310
2	50	43,15	7,93	42,45	7,93	7,20	3,60	50	70	360	1,00	6,78	4	2	1	1324
2	51	35,50	7,93	35,50	10,18	7,20	3,60	50	225	360	1,00	6,78	4	2	1	1331
2	52	35,50	11,18	35,50	15,13	7,20	3,60	50	395	360	1,00	6,78	4	2	1	1335
2	53	35,50	16,45	35,50	18,40	7,20	3,60	50	195	360	1,00	6,78	4	2	1	1339
2	54	40,82	7,93	40,82	8,68	7,20	3,60	50	75	360	1,00	6,78	4	2	1	1348
2	55	40,82	13,18	40,82	13,68	7,20	3,60	50	50	360	1,00	6,78	4	2	1	1353
2	56	40,82	17,58	40,82	18,08	7,20	3,60	50	50	360	1,00	6,78	4	2	1	1358
2	57	32,47	31,28	32,47	37,72	7,20	3,60	50	644	360	1,00	6,78	4	2	1	1365
2	58	29,34	37,72	30,94	37,72	7,20	3,60	50	160	360	1,00	6,78	4	2	1	1370
2	59	31,98	37,72	32,96	37,72	7,20	3,60	50	98	360	1,00	6,78	4	2	1	1374
2	60	35,50	37,52	35,50	37,12	7,20	3,60	50	40	360	1,00	6,78	4	2	1	1380
2	61	35,50	36,52	35,50	36,32	7,20	3,60	50	20	360	1,00	6,78	4	2	1	1383
2	62	35,50	35,57	35,50	35,27	7,20	3,60	50	30	360	1,00	6,78	4	2	1	1386
2	63	35,50	34,57	35,50	34,27	7,20	3,60	50	30	360	1,00	6,78	4	2	1	1389
2	64	35,50	34,07	35,50	33,37	7,20	3,60	50	70	360	1,00	6,78	4	2	1	1391
2	65	35,50	32,39	35,50	31,64	7,20	3,60	50	75	360	1,00	6,78	4	2	1	1394
2	66	29,34	37,52	29,34	37,12	7,20	3,60	50	40	360	1,00	6,78	4	2	1	1408
2	67	29,34	36,52	29,34	36,32	7,20	3,60	50	20	360	1,00	6,78	4	2	1	1411
2	68	29,34	35,57	29,34	35,27	7,20	3,60	50	30	360	1,00	6,78	4	2	1	1414
2	69	29,34	34,57	29,34	34,27	7,20	3,60	50	30	360	1,00	6,78	4	2	1	1417
2	70	29,34	34,07	29,34	33,37	7,20	3,60	50	70	360	1,00	6,78	4	2	1	1419
2	71	29,34	32,39	29,34	31,64	7,20	3,60	50	75	360	1,00	6,78	4	2	1	1422
2	72	2,78	30,98	2,78	30,38	7,20	3,60	40	60	360	1,00	8,48	4	2	1	1436
2	73	2,78	29,58	2,78	28,98	7,20	3,60	40	60	360	1,00	8,48	4	2	1	1440
2	74	2,78	28,88	2,78	28,08	7,20	3,60	40	80	360	1,00	8,48	4	2	1	1443
2	75	6,59	27,68	6,59	27,13	7,20	3,60	50	55	360	1,00	6,78	4	2	1	1451
2	76	32,94	27,68	32,64	27,68	7,20	3,60	50	30	360	1,00	6,78	4	2	1	1460
2	77	32,79	27,68	29,34	27,68	7,20	3,60	50	345	360	1,00	6,78	4	2	1	1462
2	78	41,80	7,93	38,62	7,93	7,20	3,60	50	318	360	1,00	6,78	4	2	1	1470
2	79	37,62	7,93	35,50	7,93	7,20	3,60	50	212	360	1,00	6,78	4	2	1	1474
2	80	35,50	18,50	35,50	19,35	7,20	3,60	50	85	360	1,00	6,78	4	2	1	1483
2	81	35,50	19,60	35,50	20,25	7,20	3,60	50	65	360	1,00	6,78	4	2	1	1485
2	82	35,50	20,27	35,50	20,89	7,20	3,60	50	63	360	1,00	6,78	4	2	1	1487
2	83	33,92	37,72	35,50	37,72	7,20	3,60	50	158	360	1,00	6,78	4	2	1	1497
2	84	9,90	27,90	9,90	28,35	7,20	3,60	40	45	360	1,00	8,48	4	2	1	1504
2	85	9,90	30,60	9,90	31,05	7,20	3,60	40	45	360	1,00	8,48	4	2	1	1507
2	86	18,51	27,90	18,51	28,35	7,20	3,60	50	45	360	1,00	6,78	4	2	1	1514
2	87	18,51	30,60	18,51	31,05	7,20	3,60	50	45	360	1,00	6,78	4	2	1	1516
2	88	27,04	27,90	27,04	28,35	7,20	3,60	50	45	360	1,00	6,78	4	2	1	1522
2	89	27,04	30,60	27,04	31,05	7,20	3,60	50	45	360	1,00	6,78	4	2	1	1525
2	90	39,03	21,45	39,03	21,95	7,20	3,60	45	50	360	1,00	7,53	4	2	1	1532
2	91	39,03	22,49	39,03	23,32	7,20	3,60	45	83	360	1,00	7,53	4	2	1	1535
2	92	40,70	23,73	39,03	23,73	7,20	3,60	50	167	360	1,00	6,78	4	2	1	1542
2	93	32,55	21,20	32,75	21,20	7,20	3,60	50	20	360	1,00	6,78	4	2	1	1547
2	94	33,00	21,20	33,70	21,20	7,20	3,60	50	70	360	1,00	6,78	4	2	1	1549
2	95	33,95	21,20	34,75	21,20	7,20	3,60	50	80	360	1,00	6,78	4	2	1	1551
2	96	34,97	21,20	35,32	21,20	7,20	3,60	50	35	360	1,00	6,78	4	2	1	1553
2	97	14,40	27,68	12,11	27,68	7,20	3,60	50	229	360	1,00	6,78	4	2	1	1561
2	98	10,91	27,68	9,90	27,68	7,20	3,60	50	101	360	1,00	6,78	4	2	1	1566
2	99	22,39	27,68	20,44	27,68	7,20	3,60	50	195	360	1,00	6,78	4	2	1	1575

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
3	1	3,27	31,28	3,27	32,63	8,77	7,20	40	135	157	1,00	3,41	4	0	2	1595
3	2	3,27	33,13	3,27	34,13	8,41	7,20	40	100	121	1,00	2,50	4	0	2	1598

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
3	3	3,27	34,00	3,27	34,75	8,25	7,20	40	75	105	1,00	2,09	4	0	2	1600
3	4	3,27	33,88	3,27	34,88	8,25	7,20	40	100	105	1,00	2,09	4	0	2	1601
3	5	3,27	35,00	3,27	35,75	8,03	7,20	40	75	83	1,00	1,55	4	0	2	1603
3	6	3,27	35,63	3,27	36,63	7,87	7,20	40	100	67	1,00	1,67	4	0	2	1605
3	7	3,27	36,78	3,27	37,47	7,65	7,20	40	69	45	1,00	1,12	4	0	2	1607
3	8	3,27	37,82	11,65	37,82	7,50	7,20	40	839	30	1,00	0,75	4	0	2	1618
3	9	9,90	35,37	14,40	35,37	8,03	7,20	30	450	83	1,00	2,07	4	0	2	1626
3	10	2,78	31,28	8,07	31,28	8,92	7,20	50	529	172	1,00	3,02	4	0	2	1633
3	11	8,07	31,28	9,37	31,28	8,92	7,20	50	130	172	1,00	3,02	4	0	2	1636
3	12	39,03	27,68	35,50	27,68	9,70	7,20	50	353	250	1,00	4,58	4	0	2	1645
3	13	22,39	31,28	24,41	31,28	8,92	7,20	50	202	172	1,00	3,02	4	0	2	1650
3	14	23,91	31,28	24,91	31,28	8,92	7,20	50	100	172	1,00	3,02	4	0	2	1652
3	15	14,40	27,68	12,11	27,68	9,70	7,20	40	229	250	1,00	5,72	4	0	2	1660
3	16	12,11	27,68	10,91	27,68	9,70	7,20	40	120	250	1,00	5,72	4	0	2	1663
3	17	10,91	27,68	9,90	27,68	9,70	7,20	40	101	250	1,00	5,72	4	0	2	1666
3	18	32,07	21,20	31,32	21,20	7,40	7,20	45	75	20	1,00	0,44	4	0	2	1675
3	19	31,20	21,20	30,20	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	0,44	4	0	2	1677
3	20	30,20	21,20	29,20	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	0,44	4	0	2	1679
3	21	30,20	21,20	29,20	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	0,44	4	0	2	1680
3	22	9,89	21,20	9,89	27,68	8,55	7,20	40	648	135	1,00	2,85	4	0	2	1689
3	23	35,50	27,68	35,50	21,20	8,72	7,20	40	648	152	1,00	3,27	4	0	2	1694
3	24	11,65	37,82	12,65	37,82	7,50	7,20	40	100	30	1,00	0,75	4	0	2	1699
3	25	12,65	37,82	14,40	37,82	7,50	7,20	40	175	30	1,00	0,75	4	0	2	1702
3	26	9,90	37,82	9,90	31,28	8,21	7,20	45	654	101	1,00	1,77	4	0	2	1709
3	27	14,40	37,82	14,40	31,28	8,21	7,20	25	654	101	1,00	3,19	4	0	2	1714
3	28	14,40	31,28	15,75	31,28	8,92	7,20	50	135	172	1,00	3,02	4	0	2	1717
3	29	16,25	31,28	17,25	31,28	8,92	7,20	50	100	172	1,00	3,02	4	0	2	1720
3	30	16,93	31,28	20,09	31,28	8,92	7,20	50	316	172	1,00	3,02	4	0	2	1722
3	31	9,37	31,28	11,65	31,28	8,92	7,20	50	229	172	1,00	3,02	4	0	2	1728
3	32	11,65	31,28	12,86	31,28	8,92	7,20	50	121	172	1,00	3,02	4	0	2	1731
3	33	12,85	31,28	14,40	31,28	8,92	7,20	50	155	172	1,00	3,02	4	0	2	1734
3	34	20,41	31,28	21,41	31,28	8,92	7,20	50	100	172	1,00	3,02	4	0	2	1743
3	35	20,91	31,28	22,39	31,28	8,92	7,20	50	148	172	1,00	3,02	4	0	2	1745
3	36	25,07	31,28	29,00	31,28	8,92	7,20	50	393	172	1,00	3,02	4	0	2	1750
3	37	33,52	31,28	39,03	31,28	8,92	7,20	50	551	172	1,00	3,02	4	0	2	1754
3	38	32,12	31,28	32,81	31,28	8,92	7,20	50	69	172	1,00	3,02	4	0	2	1760
3	39	33,17	31,28	33,87	31,28	8,92	7,20	50	70	172	1,00	3,02	4	0	2	1763
3	40	29,34	31,28	31,44	31,28	8,92	7,20	50	210	172	1,00	3,02	4	0	2	1769
3	41	31,09	31,28	31,79	31,28	8,92	7,20	50	70	172	1,00	3,02	4	0	2	1771
3	42	9,45	27,68	8,55	27,68	9,70	7,20	50	90	250	1,00	4,58	4	0	2	1779
3	43	9,01	27,68	7,80	27,68	9,70	7,20	50	121	250	1,00	4,58	4	0	2	1781
3	44	7,62	27,68	5,55	27,68	9,70	7,20	50	207	250	1,00	4,58	4	0	2	1784
3	45	5,39	27,68	4,69	27,68	9,70	7,20	50	70	250	1,00	4,58	4	0	2	1790
3	46	4,84	27,68	4,44	27,68	9,70	7,20	50	40	250	1,00	4,58	4	0	2	1792
3	47	4,99	27,68	4,29	27,68	9,70	7,20	50	70	250	1,00	4,58	4	0	2	1793
3	48	3,94	27,68	2,78	27,68	9,70	7,20	50	116	250	1,00	4,58	4	0	2	1796
3	49	19,24	27,68	14,40	27,68	9,70	7,20	40	484	250	1,00	5,72	4	0	2	1804
3	50	29,34	27,68	22,39	27,68	9,70	7,20	40	695	250	1,00	5,72	4	0	2	1809
3	51	35,49	27,68	34,29	27,68	9,70	7,20	40	120	250	1,00	5,72	4	0	2	1814
3	52	28,74	21,20	25,33	21,20	7,40	7,20	45	341	20	1,00	0,44	4	0	2	1818
3	53	24,79	21,20	23,79	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	0,44	4	0	2	1821
3	54	23,79	21,20	22,79	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	0,44	4	0	2	1823
3	55	22,79	21,20	21,79	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	0,44	4	0	2	1825
3	56	22,79	21,20	21,79	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	0,44	4	0	2	1826
3	57	21,79	21,20	20,79	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	0,44	4	0	2	1828
3	58	20,25	21,20	16,77	21,20	7,40	7,20	45	348	20	1,00	0,44	2	0	2	1831
3	59	16,31	21,20	15,31	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	0,44	4	0	2	1840
3	60	15,34	21,20	14,39	21,20	7,40	7,20	45	95	20	1,00	0,44	4	0	2	1842
3	61	14,36	21,20	13,36	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	0,44	4	0	2	1844
3	62	13,86	21,20	12,84	21,20	7,40	7,20	45	102	20	1,00	0,44	4	0	2	1846
3	63	13,34	21,20	12,34	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	0,44	4	0	2	1848
3	64	11,84	21,20	9,88	21,20	7,40	7,20	45	197	20	1,00	0,44	2	0	2	1851
3	65	35,50	21,20	39,03	21,20	7,40	7,20	45	353	20	1,00	0,44	4	0	2	1862
3	66	43,50	23,73	41,70	23,73	8,37	7,20	50	180	117	1,00	1,93	4	0	2	1867
3	67	42,14	23,73	41,26	23,73	9,35	7,20	50	88	215	1,00	3,88	4	0	2	1869
3	68	39,03	23,73	39,03	29,03	9,80	7,20	50	530	260	1,00	4,78	4	0	2	1875
3	69	39,03	28,53	39,03	29,53	9,41	7,20	50	100	221	1,00	3,99	4	0	2	1880
3	70	39,03	30,03	39,03	31,28	9,06	7,20	50	125	186	1,00	3,29	4	0	2	1883
3	71	43,50	23,73	43,50	20,03	7,40	7,20	50	370	20	1,00	0,40	4	0	2	1890
3	72	43,50	19,53	43,50	18,53	7,40	7,20	50	100	20	1,00	0,40	4	0	2	1893
3	73	43,50	19,03	43,50	16,13	7,40	7,20	50	290	20	1,00	0,40	4	0	2	1895
3	74	43,50	16,63	43,50	15,63	7,40	7,20	50	100	20	1,00	0,40	2	0	2	1897

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
3	75	43,50	15,13	43,50	11,18	7,40	7,20	50	395	20	1,00	0,40	2	0	2	1900
3	76	43,50	11,68	43,50	10,68	7,40	7,20	50	100	20	1,00	0,40	2	0	2	1902
3	77	43,50	10,18	43,50	7,93	7,40	7,20	50	225	20	1,00	0,40	2	0	2	1905
3	78	43,15	7,93	42,45	7,93	8,16	7,20	50	70	96	1,00	1,49	4	0	2	1919
3	79	42,30	7,93	41,30	7,93	9,24	7,20	50	100	204	1,00	3,66	4	0	2	1921
3	80	35,50	7,93	35,50	10,18	7,40	7,20	50	225	20	1,00	0,40	4	0	2	1927
3	81	35,50	10,68	35,50	11,68	7,40	7,20	50	100	20	1,00	0,40	4	0	2	1930
3	82	35,50	11,18	35,50	15,13	7,40	7,20	50	395	20	1,00	0,40	4	0	2	1932
3	83	35,50	14,63	35,50	15,63	7,40	7,20	50	100	20	1,00	0,40	2	0	2	1934
3	84	35,50	16,45	35,50	18,40	7,40	7,20	50	195	20	1,00	0,40	2	0	2	1937
3	85	40,82	7,93	40,82	8,68	10,30	7,20	50	75	310	1,00	5,78	4	0	2	1946
3	86	40,82	13,18	40,82	13,68	10,30	7,20	50	50	310	1,00	5,78	4	0	2	1951
3	87	40,82	17,58	40,82	18,08	10,30	7,20	50	50	310	1,00	5,78	4	0	2	1956
3	88	35,50	23,73	39,03	23,73	9,25	7,20	40	353	205	1,00	4,60	4	0	2	1962
3	89	40,76	23,73	40,64	23,73	10,28	7,20	50	12	308	1,00	5,74	4	0	2	1968
3	90	40,70	23,73	39,03	23,73	10,14	7,20	50	167	294	1,00	5,46	4	0	2	1970
3	91	32,47	31,28	32,47	37,72	8,21	7,20	50	644	101	1,00	1,60	4	0	2	1976
3	92	29,34	37,72	30,94	37,72	7,50	7,20	50	160	30	1,00	0,60	4	0	2	1981
3	93	30,44	37,72	31,44	37,72	7,50	7,20	50	100	30	1,00	0,60	4	0	2	1983
3	94	31,98	37,72	32,96	37,72	7,50	7,20	50	98	30	1,00	0,60	4	0	2	1986
3	95	35,50	37,52	35,50	37,12	7,59	7,20	50	40	39	1,00	0,78	4	0	2	1992
3	96	35,50	36,97	35,50	36,27	7,74	7,20	50	70	54	1,00	1,09	4	0	2	1994
3	97	35,50	36,52	35,50	36,32	7,79	7,20	50	20	59	1,00	1,17	4	0	2	1996
3	98	35,50	36,07	35,50	35,37	7,94	7,20	50	70	74	1,00	1,06	4	0	2	1998
3	99	35,50	35,57	35,50	35,27	8,01	7,20	50	30	81	1,00	1,19	4	0	2	2000
3	100	35,50	35,07	35,50	34,37	8,16	7,20	50	70	96	1,00	1,50	4	0	2	2002
3	101	35,50	34,57	35,50	34,27	8,23	7,20	50	30	103	1,00	1,64	4	0	2	2004
3	102	35,50	34,77	35,50	34,07	8,23	7,20	50	70	103	1,00	1,64	4	0	2	2005
3	103	35,50	34,07	35,50	33,37	8,38	7,20	50	70	118	1,00	1,94	4	0	2	2007
3	104	35,50	33,52	35,50	32,52	8,54	7,20	50	100	134	1,00	2,25	4	0	2	2009
3	105	35,50	32,39	35,50	31,64	8,76	7,20	50	75	156	1,00	2,69	4	0	2	2011
3	106	29,34	37,52	29,34	37,12	7,59	7,20	50	40	39	1,00	0,78	4	0	2	2025
3	107	29,34	36,97	29,34	36,27	7,74	7,20	50	70	54	1,00	1,09	4	0	2	2027
3	108	29,34	36,52	29,34	36,32	7,79	7,20	50	20	59	1,00	1,17	4	0	2	2029
3	109	29,34	36,07	29,34	35,37	7,94	7,20	50	70	74	1,00	1,06	4	0	2	2031
3	110	29,34	35,57	29,34	35,27	8,01	7,20	50	30	81	1,00	1,19	4	0	2	2033
3	111	29,34	35,07	29,34	34,37	8,16	7,20	50	70	96	1,00	1,50	4	0	2	2035
3	112	29,34	34,57	29,34	34,27	8,23	7,20	50	30	103	1,00	1,64	4	0	2	2037
3	113	29,34	34,77	29,34	34,07	8,23	7,20	50	70	103	1,00	1,64	4	0	2	2038
3	114	29,34	34,07	29,34	33,37	8,38	7,20	50	70	118	1,00	1,94	4	0	2	2040
3	115	29,34	33,52	29,34	32,52	8,54	7,20	50	100	134	1,00	2,25	4	0	2	2042
3	116	29,34	32,39	29,34	31,64	8,76	7,20	50	75	156	1,00	2,69	4	0	2	2044
3	117	2,78	30,98	2,78	30,38	9,05	7,20	40	60	185	1,00	4,10	4	0	2	2058
3	118	2,78	30,28	2,78	29,48	9,22	7,20	40	80	202	1,00	4,53	4	0	2	2060
3	119	2,78	29,58	2,78	28,98	9,35	7,20	40	60	215	1,00	4,86	4	0	2	2062
3	120	2,78	29,68	2,78	28,88	9,35	7,20	40	80	215	1,00	4,86	4	0	2	2063
3	121	2,78	28,88	2,78	28,08	9,53	7,20	40	80	233	1,00	5,29	4	0	2	2065
3	122	6,59	27,68	6,59	27,13	9,70	7,20	50	55	250	1,00	4,58	4	0	2	2073
3	123	41,80	7,93	38,62	7,93	9,97	7,20	50	318	277	1,00	5,11	4	0	2	2080
3	124	39,12	7,93	38,12	7,93	9,10	7,20	50	100	190	1,00	3,38	4	0	2	2082
3	125	37,62	7,93	35,50	7,93	7,98	7,20	50	212	78	1,00	1,14	4	0	2	2085
3	126	35,50	18,50	35,50	19,35	7,40	7,20	50	85	20	1,00	0,40	4	0	2	2093
3	127	35,50	18,43	35,50	19,43	7,40	7,20	50	100	20	1,00	0,40	4	0	2	2094
3	128	35,50	19,60	35,50	20,25	7,40	7,20	50	65	20	1,00	0,40	4	0	2	2096
3	129	35,50	20,27	35,50	20,89	7,40	7,20	50	63	20	1,00	0,40	4	0	2	2098
3	130	33,42	37,72	34,42	37,72	7,50	7,20	50	100	30	1,00	0,60	4	0	2	2105
3	131	33,92	37,72	35,50	37,72	7,50	7,20	50	158	30	1,00	0,60	4	0	2	2107
3	132	9,90	27,90	9,90	28,35	9,60	7,20	40	45	240	1,00	5,48	4	0	2	2113
3	133	9,90	28,13	9,90	30,83	9,31	7,20	40	270	211	1,00	4,75	4	0	2	2115
3	134	9,90	30,60	9,90	31,05	9,02	7,20	40	45	182	1,00	4,02	4	0	2	2117
3	135	22,39	27,68	20,44	27,68	9,70	7,20	40	195	250	1,00	5,72	4	0	2	2124
3	136	20,44	27,68	19,24	27,68	9,70	7,20	40	120	250	1,00	5,72	4	0	2	2127
3	137	27,04	27,90	27,04	28,35	9,60	7,20	50	45	240	1,00	4,39	4	0	2	2136
3	138	27,04	28,13	27,04	30,83	9,31	7,20	50	270	211	1,00	3,80	4	0	2	2138
3	139	27,04	30,60	27,04	31,05	9,02	7,20	50	45	182	1,00	3,21	4	0	2	2140
3	140	32,55	21,20	32,75	21,20	7,40	7,20	45	20	20	1,00	0,44	4	0	2	2149
3	141	33,00	21,20	33,70	21,20	7,40	7,20	45	70	20	1,00	0,44	4	0	2	2151
3	142	33,85	21,20	34,85	21,20	7,40	7,20	45	100	20	1,00	0,44	4	0	2	2153
3	143	33,95	21,20	34,75	21,20	7,40	7,20	45	80	20	1,00	0,44	4	0	2	2154
3	144	34,97	21,20	35,32	21,20	7,40	7,20	45	35	20	1,00	0,44	4	0	2	2156
3	145	39,03	21,45	39,03	21,95	7,36	7,20	45	50	16	1,00	0,36	4	0	2	2164
3	146	39,03	21,70	39,03	22,90	7,31	7,20	45	120	11	1,00	0,25	4	0	2	2166



## 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
3	147	39,03	22,49	39,03	23,32	7,27	7,20	45	83	7	1,00	0,15	4	0	2	2168
3	148	34,29	27,68	33,09	27,68	9,70	7,20	40	120	250	1,00	5,72	4	0	2	2175
3	149	32,94	27,68	32,63	27,68	9,70	7,20	40	31	250	1,00	5,72	4	0	2	2178
3	150	32,79	27,68	29,34	27,68	9,70	7,20	40	345	250	1,00	5,72	4	0	2	2180

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortoagonale: 602 Anni - PGAmín: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
1	1	Testa	23	8,08	9,03	2,97	1,96	9,03	0,37	0,01	OK
		Mezz.	15	41,41	17,79	4,43	12,49	17,79	0,04	0,30	OK
		Piede	23	10,18	13,64	3,74	2,72	13,64	0,37	0,02	OK
1	2	Testa	23	11,25	7,53	2,07	1,51	7,53	0,18	0,01	OK
		Mezz.	15	37,62	12,42	2,88	6,30	12,42	0,00	0,17	OK
		Piede	23	13,58	10,10	2,50	1,85	10,10	0,18	0,01	OK
1	3	Testa	23	10,62	7,03	1,98	1,43	7,03	0,19	0,01	OK
		Mezz.	15	36,64	13,08	2,99	6,14	13,08	0,00	0,17	OK
		Piede	23	12,91	9,60	2,41	1,79	9,60	0,19	0,01	OK
1	4	Testa	23	7,61	4,94	1,57	1,06	4,94	0,21	0,01	OK
		Mezz.	15	36,18	12,32	2,80	5,58	12,32	0,04	0,15	OK
		Piede	23	9,51	7,30	1,96	1,44	7,30	0,21	0,01	OK
1	5	Testa	23	6,94	32,74	14,54	7,55	32,74	2,09	0,06	OK
		Mezz.	15	44,51	87,29	23,63	83,38	87,29	0,04	1,87	OK
		Piede	23	9,23	61,41	19,32	13,11	61,41	2,09	0,11	OK
1	6	Testa	23	6,95	10,56	4,36	1,93	10,56	0,63	0,02	OK
		Mezz.	15	34,00	24,95	6,76	19,10	24,95	0,01	0,56	OK
		Piede	23	9,13	18,77	5,73	3,17	18,77	0,63	0,03	OK
1	7	Testa	23	5,51	0,98	0,60	0,19	0,98	0,11	0,00	OK
		Mezz.	15	33,91	4,20	1,13	3,17	4,20	0,01	0,09	OK
		Piede	23	7,61	2,35	0,83	0,42	2,35	0,11	0,01	OK
1	8	Testa	23	8,80	37,28	11,94	8,01	37,28	1,36	0,04	OK
		Mezz.	15	45,09	52,32	14,45	53,29	52,32	0,06	1,18	OK
		Piede	23	11,02	55,37	14,96	10,96	55,37	1,36	0,07	OK
1	9	Testa	15	8,38	21,08	7,34	4,64	21,08	0,88	0,03	OK
		Mezz.	23	44,91	35,48	9,74	35,42	35,48	0,01	0,79	OK
		Piede	15	10,67	33,15	9,35	6,74	33,15	0,88	0,04	OK
1	10	Testa	23	8,26	37,88	13,33	8,37	37,88	1,61	0,05	OK
		Mezz.	15	46,45	56,14	16,37	67,20	56,14	0,03	1,45	OK
		Piede	23	10,54	60,02	17,02	12,23	60,02	1,61	0,08	OK
1	11	Testa	15	8,07	35,93	13,00	7,99	35,93	1,61	0,05	OK
		Mezz.	23	47,25	51,54	15,60	68,35	51,54	0,03	1,45	OK
		Piede	15	10,37	58,07	16,69	11,92	58,07	1,61	0,08	OK
1	12	Testa	23	4,24	11,18	2,59	1,69	11,18	0,61	0,01	OK
		Mezz.	23	6,28	12,33	2,79	4,85	12,33	0,44	0,15	OK

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGamin: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	23	4,87	13,49	2,98	1,83	13,49	0,61	0,01	OK
1	13	Testa	23	13,06	13,17	3,17	2,10	13,17	0,24	0,01	OK
		Mezz.	15	30,13	17,68	3,92	6,18	17,68	0,02	0,21	OK
		Piede	23	15,18	16,25	3,68	2,34	16,25	0,24	0,01	OK
1	14	Testa	23	8,35	34,42	11,35	5,97	34,42	1,36	0,04	OK
		Mezz.	15	33,47	57,06	15,12	40,58	57,06	0,03	1,21	OK
		Piede	23	10,53	52,14	14,30	8,34	52,14	1,36	0,07	OK
1	15	Testa	15	9,95	45,88	13,26	7,56	45,88	1,33	0,05	OK
		Mezz.	23	33,38	57,63	15,22	40,47	57,63	0,01	1,21	OK
		Piede	15	12,16	63,59	16,21	9,61	63,59	1,33	0,07	OK
1	16	Testa	23	5,84	4,78	2,69	1,13	4,78	0,46	0,01	OK
		Mezz.	15	39,71	25,72	6,18	15,53	25,72	0,03	0,39	OK
		Piede	23	8,00	10,77	3,69	2,36	10,77	0,46	0,03	OK
1	17	Testa	15	8,06	40,16	13,78	8,81	40,16	1,71	0,05	OK
		Mezz.	23	46,94	53,87	16,06	68,59	53,87	0,11	1,46	OK
		Piede	15	10,25	62,53	17,51	12,65	62,53	1,71	0,08	OK
1	18	Testa	23	6,09	15,78	8,30	2,97	15,78	1,36	0,04	OK
		Mezz.	15	36,94	36,42	11,74	45,23	36,42	0,02	1,22	OK
		Piede	23	8,28	33,68	11,28	5,87	33,68	1,36	0,08	OK
1	19	Testa	15	6,18	4,58	2,23	1,07	4,58	0,36	0,01	OK
		Mezz.	23	49,69	7,80	2,76	14,99	7,80	0,03	0,30	OK
		Piede	15	8,32	9,20	3,00	1,99	9,20	0,36	0,02	OK
1	20	Testa	23	7,68	17,39	6,32	3,87	17,39	0,82	0,02	OK
		Mezz.	15	46,35	27,70	8,04	32,72	27,70	0,05	0,71	OK
		Piede	23	9,87	28,19	8,12	5,80	28,19	0,82	0,04	OK
1	21	Testa	15	7,83	12,51	4,56	2,79	12,51	0,58	0,02	OK
		Mezz.	23	42,61	27,65	7,08	21,76	27,65	0,02	0,51	OK
		Piede	15	10,06	20,32	5,86	4,18	20,32	0,58	0,03	OK
1	22	Testa	15	5,09	2,24	2,05	0,54	2,24	0,40	0,01	OK
		Mezz.	23	49,72	8,91	3,16	17,22	8,91	0,02	0,35	OK
		Piede	15	7,28	7,54	2,94	1,70	7,54	0,40	0,02	OK
1	23	Testa	23	3,46	4,07	2,28	0,96	4,07	0,66	0,01	OK
		Mezz.	23	9,08	6,59	2,70	16,86	6,59	0,30	0,33	OK
		Piede	23	4,74	9,11	3,12	2,00	9,11	0,66	0,02	OK
1	24	Testa	23	5,03	13,04	6,43	3,04	13,04	1,28	0,03	OK
		Mezz.	23	23,79	19,76	7,55	44,37	19,76	0,32	0,88	OK
		Piede	23	6,78	26,48	8,67	5,73	26,48	1,28	0,05	OK
1	25	Testa	23	8,36	34,68	11,75	7,58	34,68	1,40	0,04	OK
		Mezz.	15	45,02	54,82	15,11	55,43	54,82	0,06	1,23	OK
		Piede	23	10,60	53,52	14,89	10,79	53,52	1,40	0,07	OK



## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGAmín: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
1	26	Testa	15	9,06	4,82	1,55	1,04	4,82	0,17	0,01	OK
		Mezz.	23	44,11	7,43	1,99	6,80	7,43	0,00	0,15	OK
		Piede	15	11,36	7,18	1,94	1,42	7,18	0,17	0,01	OK
1	27	Testa	23	4,74	6,19	3,31	1,46	6,19	0,70	0,01	OK
		Mezz.	23	21,18	9,78	3,91	23,90	9,78	0,18	0,47	OK
		Piede	23	6,45	13,37	4,50	2,92	13,37	0,70	0,03	OK
1	28	Testa	15	7,74	4,74	1,77	1,06	4,74	0,23	0,01	OK
		Mezz.	23	42,13	11,28	2,85	8,47	11,28	0,01	0,20	OK
		Piede	15	9,99	7,82	2,28	1,62	7,82	0,23	0,01	OK
1	29	Testa	15	5,17	6,49	3,32	1,52	6,49	0,64	0,01	OK
		Mezz.	15	28,63	10,02	3,91	23,40	10,02	0,14	0,46	OK
		Piede	15	7,01	13,55	4,50	2,94	13,55	0,64	0,03	OK
1	30	Testa	15	5,54	2,91	1,24	0,67	2,91	0,22	0,01	OK
		Mezz.	15	27,15	4,11	1,44	7,76	4,11	0,05	0,16	OK
		Piede	15	7,32	5,31	1,64	1,13	5,31	0,22	0,01	OK
1	31	Testa	15	5,78	1,85	0,74	0,42	1,85	0,13	0,00	OK
		Mezz.	15	28,09	2,53	0,86	4,39	2,53	0,03	0,09	OK
		Piede	15	7,56	3,22	0,97	0,68	3,22	0,13	0,01	OK
1	32	Testa	23	6,68	5,09	2,10	1,16	5,09	0,32	0,01	OK
		Mezz.	15	42,38	14,28	3,64	10,98	14,28	0,03	0,26	OK
		Piede	23	8,78	9,06	2,77	1,91	9,06	0,32	0,02	OK
1	33	Testa	15	6,33	16,49	7,99	3,84	16,49	1,26	0,03	OK
		Mezz.	23	47,97	35,35	11,13	51,82	35,35	0,08	1,08	OK
		Piede	15	8,51	33,03	10,74	7,13	33,03	1,26	0,07	OK
1	34	Testa	15	5,88	20,62	10,97	4,85	20,62	1,86	0,05	OK
		Mezz.	23	50,31	36,32	13,58	78,12	36,32	0,16	1,55	OK
		Piede	15	8,01	44,39	14,93	9,69	44,39	1,86	0,10	OK
1	35	Testa	15	9,01	8,33	2,70	1,80	8,33	0,30	0,01	OK
		Mezz.	23	44,13	13,00	3,48	11,93	13,00	0,00	0,27	OK
		Piede	15	11,31	12,47	3,39	2,48	12,47	0,30	0,02	OK
1	36	Testa	23	8,68	25,55	7,58	4,80	25,55	0,87	0,03	OK
		Mezz.	15	35,14	44,69	10,77	24,60	44,69	0,11	0,70	OK
		Piede	23	10,68	36,05	9,33	6,21	36,05	0,87	0,04	OK
1	37	Testa	23	12,59	11,57	2,90	1,94	11,57	0,23	0,01	OK
		Mezz.	15	30,07	17,73	3,93	6,17	17,73	0,01	0,21	OK
		Piede	23	14,82	14,65	3,42	2,23	14,65	0,23	0,01	OK
1	38	Testa	23	12,86	11,87	2,95	1,97	11,87	0,23	0,01	OK
		Mezz.	15	29,58	18,18	4,00	6,07	18,18	0,00	0,21	OK
		Piede	23	15,09	14,95	3,47	2,25	14,95	0,23	0,01	OK
1	39	Testa	23	8,04	20,32	6,78	3,98	20,32	0,84	0,03	OK
		Mezz.	15	34,68	46,99	11,22	24,74	46,99	0,06	0,71	OK

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGamin: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	23	10,16	31,02	8,56	5,60	31,02	0,84	0,04	OK
1	40	Testa	23	10,77	8,49	2,34	1,53	8,49	0,22	0,01	OK
		Mezz.	15	29,01	17,76	3,89	5,66	17,76	0,00	0,20	OK
		Piede	23	13,01	11,41	2,83	1,88	11,41	0,22	0,01	OK
1	41	Testa	23	11,42	9,89	2,64	1,75	9,89	0,23	0,01	OK
		Mezz.	15	27,86	20,14	4,35	5,83	20,14	0,00	0,21	OK
		Piede	23	13,69	13,03	3,17	2,10	13,03	0,23	0,01	OK
1	42	Testa	23	7,88	10,27	3,63	2,04	10,27	0,46	0,01	OK
		Mezz.	15	30,92	33,32	7,47	12,47	33,32	0,02	0,40	OK
		Piede	23	10,07	16,32	4,64	3,00	16,32	0,46	0,02	OK
1	43	Testa	15	10,02	27,59	8,04	5,13	27,59	0,80	0,03	OK
		Mezz.	23	36,81	40,88	10,25	26,68	40,88	0,01	0,72	OK
		Piede	15	12,27	38,46	9,85	6,57	38,46	0,80	0,04	OK
1	44	Testa	23	8,91	13,15	4,14	2,81	13,15	0,46	0,02	OK
		Mezz.	15	41,68	23,28	5,83	16,76	23,28	0,02	0,40	OK
		Piede	23	11,12	19,31	5,17	3,79	19,31	0,46	0,02	OK
1	45	Testa	15	8,74	34,03	11,41	7,42	34,03	1,31	0,04	OK
		Mezz.	23	43,71	58,94	15,57	51,76	58,94	0,01	1,18	OK
		Piede	15	11,06	52,16	14,43	10,48	52,16	1,31	0,07	OK
1	46	Testa	15	7,79	7,15	2,55	1,58	7,15	0,33	0,01	OK
		Mezz.	23	39,87	18,20	4,39	11,13	18,20	0,02	0,28	OK
		Piede	15	9,96	11,42	3,26	2,34	11,42	0,33	0,02	OK
1	47	Testa	23	8,03	27,81	8,64	5,91	27,81	1,08	0,03	OK
		Mezz.	15	42,00	46,82	11,81	34,72	46,82	0,17	0,83	OK
		Piede	23	9,99	40,46	10,75	7,91	40,46	1,08	0,05	OK
1	48	Testa	23	11,32	29,65	8,08	5,90	29,65	0,71	0,03	OK
		Mezz.	15	39,52	43,12	10,33	25,61	43,12	0,00	0,65	OK
		Piede	23	13,64	39,57	9,74	7,20	39,57	0,71	0,03	OK
1	49	Testa	23	10,35	34,80	10,08	7,17	34,80	0,97	0,03	OK
		Mezz.	15	41,85	50,50	12,70	36,93	50,50	0,01	0,88	OK
		Piede	23	12,66	48,31	12,33	9,13	48,31	0,97	0,05	OK
1	50	Testa	15	10,99	22,91	7,10	4,86	22,91	0,65	0,02	OK
		Mezz.	15	27,36	26,75	7,74	13,41	26,75	0,11	0,49	OK
		Piede	15	12,97	30,60	8,38	6,10	30,60	0,65	0,03	OK
1	51	Testa	23	8,46	4,92	1,58	1,06	4,92	0,19	0,01	OK
		Mezz.	15	38,81	10,85	2,57	6,07	10,85	0,02	0,16	OK
		Piede	23	10,60	7,32	1,98	1,45	7,32	0,19	0,01	OK
1	52	Testa	23	6,46	12,64	4,54	2,81	12,64	0,70	0,02	OK
		Mezz.	23	33,83	16,49	5,19	24,11	16,49	0,15	0,50	OK
		Piede	23	8,28	20,33	5,83	4,17	20,33	0,70	0,03	OK

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGAmín: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
1	53	Testa	23	9,83	31,60	9,55	6,64	31,60	0,97	0,03	OK
		Mezz.	15	39,74	57,93	13,93	35,08	57,93	0,00	0,88	OK
		Piede	23	12,15	45,11	11,80	8,71	45,11	0,97	0,05	OK
1	54	Testa	23	4,60	25,05	6,29	4,66	25,05	1,37	0,02	OK
		Mezz.	23	7,69	28,38	6,84	17,37	28,38	0,89	0,44	OK
		Piede	23	5,41	31,71	7,40	5,36	31,71	1,37	0,02	OK
1	55	Testa	15	8,60	4,73	1,60	1,03	4,73	0,19	0,01	OK
		Mezz.	23	45,80	6,94	1,97	7,67	6,94	0,00	0,17	OK
		Piede	15	10,90	7,29	2,03	1,47	7,29	0,19	0,01	OK
1	56	Testa	23	14,47	7,48	1,79	1,31	7,48	0,12	0,00	OK
		Mezz.	15	37,12	8,51	1,96	4,15	8,51	0,00	0,11	OK
		Piede	23	16,78	9,19	2,07	1,46	9,19	0,12	0,01	OK
1	57	Testa	15	14,96	7,83	1,85	1,35	7,83	0,12	0,00	OK
		Mezz.	23	36,47	8,80	2,01	4,07	8,80	0,00	0,11	OK
		Piede	15	17,27	9,54	2,13	1,48	9,54	0,12	0,01	OK
1	58	Testa	15	8,98	4,96	1,40	0,50	4,96	0,16	0,01	OK
		Mezz.	23	16,43	7,89	1,88	2,31	7,89	0,00	0,14	OK
		Piede	15	10,91	6,76	1,69	0,63	6,76	0,16	0,01	OK
1	59	Testa	15	2,96	34,50	0,74	0,00	0,00	0,25	0,00	OK
		Mezz.	15	18,63	1,18	0,94	4,17	1,18	0,05	0,18	OK
		Piede	15	4,51	2,35	1,14	0,27	2,35	0,25	0,02	OK
1	60	Testa	23	5,90	5,89	2,63	0,68	5,89	0,45	0,01	OK
		Mezz.	15	19,29	13,59	3,92	7,87	13,59	0,00	0,41	OK
		Piede	23	7,84	11,11	3,50	1,19	11,11	0,45	0,02	OK
1	61	Testa	15	8,11	37,47	13,22	8,28	37,47	1,63	0,05	OK
		Mezz.	23	45,77	59,75	16,93	65,86	59,75	0,05	1,44	OK
		Piede	15	10,37	59,50	16,89	12,14	59,50	1,63	0,08	OK
1	62	Testa	23	8,44	9,54	3,32	2,10	9,54	0,39	0,01	OK
		Mezz.	15	42,58	19,41	4,97	15,22	19,41	0,00	0,36	OK
		Piede	23	10,75	15,02	4,24	3,05	15,02	0,39	0,02	OK
1	63	Testa	23	10,10	8,42	2,47	1,74	8,42	0,24	0,01	OK
		Mezz.	15	34,78	18,72	4,18	7,62	18,72	0,00	0,22	OK
		Piede	23	12,39	11,77	3,02	2,24	11,77	0,24	0,01	OK
1	64	Testa	23	9,08	3,49	1,02	0,72	3,49	0,11	0,00	OK
		Mezz.	15	34,76	7,65	1,71	3,11	7,65	0,01	0,09	OK
		Piede	23	11,12	4,86	1,24	0,92	4,86	0,11	0,00	OK
1	65	Testa	23	13,09	2,68	0,66	0,49	2,68	0,05	0,00	OK
		Mezz.	15	30,26	4,63	0,99	1,35	4,63	0,00	0,04	OK
		Piede	23	15,34	3,37	0,78	0,56	3,37	0,05	0,00	OK
1	66	Testa	23	14,07	4,36	1,05	0,77	4,36	0,07	0,00	OK
		Mezz.	15	30,12	6,98	1,49	2,02	6,98	0,00	0,07	OK

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGamin: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	23	16,36	5,38	1,22	0,86	5,38	0,07	0,00	OK
1	67	Testa	23	13,91	4,28	1,04	0,77	4,28	0,07	0,00	OK
		Mezz.	15	30,65	6,84	1,46	2,05	6,84	0,00	0,07	OK
		Piede	23	16,20	5,31	1,21	0,86	5,31	0,07	0,00	OK
1	68	Testa	23	12,77	8,67	2,20	1,63	8,67	0,17	0,01	OK
		Mezz.	15	34,39	13,62	3,03	5,38	13,62	0,00	0,16	OK
		Piede	23	15,08	11,07	2,60	1,89	11,07	0,17	0,01	OK
1	69	Testa	23	10,56	7,91	2,13	1,56	7,91	0,20	0,01	OK
		Mezz.	15	39,56	11,12	2,67	6,63	11,12	0,02	0,17	OK
		Piede	23	12,68	10,47	2,56	1,89	10,47	0,20	0,01	OK
1	70	Testa	23	9,29	3,18	0,96	0,67	3,18	0,10	0,00	OK
		Mezz.	15	36,35	7,08	1,61	3,25	7,08	0,01	0,09	OK
		Piede	23	11,49	4,55	1,19	0,88	4,55	0,10	0,00	OK
1	71	Testa	23	13,33	2,64	0,66	0,49	2,64	0,05	0,00	OK
		Mezz.	15	31,13	4,47	0,96	1,39	4,47	0,00	0,04	OK
		Piede	23	15,64	3,33	0,77	0,56	3,33	0,05	0,00	OK
1	72	Testa	23	14,04	4,34	1,05	0,77	4,34	0,07	0,00	OK
		Mezz.	15	30,07	6,99	1,49	2,02	6,99	0,00	0,07	OK
		Piede	23	16,33	5,36	1,22	0,86	5,36	0,07	0,00	OK
1	73	Testa	23	13,72	4,20	1,03	0,76	4,20	0,07	0,00	OK
		Mezz.	15	30,15	6,97	1,49	2,02	6,97	0,00	0,07	OK
		Piede	23	16,01	5,23	1,20	0,85	5,23	0,07	0,00	OK
1	74	Testa	23	11,71	7,70	2,04	1,50	7,70	0,17	0,01	OK
		Mezz.	15	34,53	13,53	3,01	5,40	13,53	0,00	0,16	OK
		Piede	23	14,00	10,09	2,44	1,80	10,09	0,17	0,01	OK
1	75	Testa	23	7,75	4,58	1,58	1,01	4,58	0,20	0,01	OK
		Mezz.	15	44,28	7,96	2,14	7,42	7,96	0,02	0,17	OK
		Piede	23	9,85	7,15	2,00	1,45	7,15	0,20	0,01	OK
1	76	Testa	15	6,31	1,67	0,80	0,31	1,67	0,13	0,00	OK
		Mezz.	23	34,63	4,64	1,29	3,89	4,64	0,00	0,11	OK
		Piede	15	8,47	3,32	1,07	0,57	3,32	0,13	0,01	OK
1	77	Testa	15	6,15	2,07	1,04	0,39	2,07	0,17	0,00	OK
		Mezz.	23	34,83	6,03	1,70	5,22	6,03	0,00	0,15	OK
		Piede	15	8,31	4,26	1,40	0,74	4,26	0,17	0,01	OK
1	78	Testa	15	5,96	1,40	0,75	0,26	1,40	0,13	0,00	OK
		Mezz.	23	34,98	4,44	1,26	3,93	4,44	0,00	0,11	OK
		Piede	15	8,12	3,05	1,03	0,53	3,05	0,13	0,01	OK
1	79	Testa	15	5,76	1,67	0,97	0,32	1,67	0,17	0,00	OK
		Mezz.	23	35,13	5,81	1,66	5,26	5,81	0,00	0,15	OK
		Piede	15	7,93	3,86	1,34	0,68	3,86	0,17	0,01	OK

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGAmín: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
1	80	Testa	15	5,54	1,44	0,93	0,28	1,44	0,17	0,00	OK
		Mezz.	23	35,30	5,68	1,64	5,29	5,68	0,00	0,15	OK
		Piede	15	7,70	3,63	1,30	0,64	3,63	0,17	0,01	OK
1	81	Testa	15	5,61	1,75	0,89	0,41	1,75	0,16	0,00	OK
		Mezz.	15	44,16	2,69	1,04	6,23	2,69	0,02	0,12	OK
		Piede	15	7,59	3,63	1,20	0,79	3,63	0,16	0,01	OK
1	82	Testa	23	9,35	23,56	7,37	5,02	23,56	0,79	0,03	OK
		Mezz.	15	41,69	41,11	10,30	29,62	41,11	0,01	0,71	OK
		Piede	23	11,65	34,43	9,18	6,75	34,43	0,79	0,04	OK
1	83	Testa	23	8,31	13,39	4,53	2,93	13,39	0,54	0,02	OK
		Mezz.	15	41,48	27,81	6,93	19,65	27,81	0,03	0,47	OK
		Piede	23	10,53	20,64	5,74	4,16	20,64	0,54	0,03	OK
1	84	Testa	23	11,27	6,58	1,77	1,30	6,58	0,16	0,01	OK
		Mezz.	15	37,38	10,48	2,42	5,22	10,48	0,00	0,14	OK
		Piede	23	13,54	8,71	2,13	1,57	8,71	0,16	0,01	OK
1	85	Testa	23	8,74	10,54	3,47	2,28	10,54	0,40	0,01	OK
		Mezz.	15	40,38	22,27	5,42	14,26	22,27	0,01	0,35	OK
		Piede	23	11,01	15,94	4,37	3,18	15,94	0,40	0,02	OK
1	86	Testa	23	8,75	2,70	0,84	0,46	2,70	0,10	0,00	OK
		Mezz.	15	33,74	3,86	1,03	2,84	3,86	0,00	0,08	OK
		Piede	23	10,89	3,93	1,04	0,61	3,93	0,10	0,00	OK
1	87	Testa	23	7,92	2,41	0,79	0,42	2,41	0,10	0,00	OK
		Mezz.	15	33,01	4,16	1,08	2,78	4,16	0,01	0,08	OK
		Piede	23	9,98	3,64	1,00	0,58	3,64	0,10	0,00	OK
1	88	Testa	15	6,39	1,54	0,74	0,36	1,54	0,12	0,00	OK
		Mezz.	23	44,56	4,66	1,26	4,48	4,66	0,01	0,10	OK
		Piede	15	8,59	3,07	1,00	0,66	3,07	0,12	0,01	OK
1	89	Testa	15	7,85	2,62	0,92	0,58	2,62	0,12	0,00	OK
		Mezz.	23	46,95	3,70	1,10	4,72	3,70	0,01	0,10	OK
		Piede	15	10,02	4,16	1,18	0,85	4,16	0,12	0,01	OK
1	90	Testa	15	6,67	1,55	0,75	0,36	1,55	0,11	0,00	OK
		Mezz.	23	48,97	2,89	0,97	4,92	2,89	0,00	0,10	OK
		Piede	15	8,96	3,09	1,00	0,67	3,09	0,11	0,01	OK
1	91	Testa	23	6,02	1,30	0,70	0,31	1,30	0,12	0,00	OK
		Mezz.	15	48,80	2,96	0,98	4,91	2,96	0,01	0,10	OK
		Piede	23	8,22	2,84	0,96	0,62	2,84	0,12	0,01	OK
1	92	Testa	23	10,41	4,27	1,20	0,78	4,27	0,12	0,00	OK
		Mezz.	15	35,00	6,61	1,59	3,59	6,61	0,00	0,10	OK
		Piede	23	12,64	5,81	1,46	0,97	5,81	0,12	0,01	OK
1	93	Testa	15	9,97	6,48	1,88	1,20	6,48	0,19	0,01	OK
		Mezz.	23	36,85	9,52	2,39	6,24	9,52	0,00	0,17	OK

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGAmín: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	15	12,22	9,02	2,31	1,54	9,02	0,19	0,01	OK
1	94	Testa	15	4,59	2,71	0,67	0,49	2,71	0,15	0,00	OK
		Mezz.	15	7,51	3,05	0,72	1,75	3,05	0,10	0,04	OK
		Piede	15	5,38	3,39	0,78	0,56	3,39	0,15	0,00	OK
1	95	Testa	15	11,75	4,02	1,05	0,77	4,02	0,09	0,00	OK
		Mezz.	23	37,74	5,76	1,34	2,95	5,76	0,00	0,08	OK
		Piede	15	13,99	5,22	1,25	0,92	5,22	0,09	0,00	OK
1	96	Testa	15	10,10	2,68	0,77	0,55	2,68	0,08	0,00	OK
		Mezz.	23	41,32	3,98	0,99	2,77	3,98	0,00	0,07	OK
		Piede	15	12,33	3,70	0,94	0,70	3,70	0,08	0,00	OK
1	97	Testa	23	5,99	11,95	5,73	2,78	11,95	0,96	0,02	OK
		Mezz.	15	48,01	25,12	7,92	37,01	25,12	0,11	0,77	OK
		Piede	23	8,05	23,75	7,70	5,12	23,75	0,96	0,05	OK
1	98	Testa	23	10,41	15,48	4,39	3,15	15,48	0,42	0,01	OK
		Mezz.	15	41,00	22,62	5,58	15,30	22,62	0,01	0,37	OK
		Piede	23	12,66	21,19	5,34	3,96	21,19	0,42	0,02	OK
1	99	Testa	23	3,61	3,40	2,76	0,82	3,40	0,76	0,01	OK
		Mezz.	23	12,34	6,86	3,33	23,63	6,86	0,27	0,45	OK
		Piede	23	5,11	10,31	3,91	2,32	10,31	0,76	0,03	OK
1	100	Testa	15	5,28	4,12	3,16	0,99	4,12	0,60	0,01	OK
		Mezz.	23	49,53	13,52	4,73	25,29	13,52	0,04	0,51	OK
		Piede	15	7,45	11,94	4,46	2,67	11,94	0,60	0,04	OK
1	101	Testa	15	7,57	5,04	1,93	1,13	5,04	0,26	0,01	OK
		Mezz.	23	42,48	12,34	3,15	9,59	12,34	0,01	0,23	OK
		Piede	15	9,82	8,49	2,51	1,77	8,49	0,26	0,01	OK
1	102	Testa	15	4,99	3,47	2,69	0,84	3,47	0,54	0,01	OK
		Mezz.	23	50,26	10,27	3,82	21,90	10,27	0,06	0,44	OK
		Piede	15	7,05	10,14	3,80	2,27	10,14	0,54	0,03	OK

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGAmín: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
2	1	Testa	15	3,75	2,37	1,56	0,45	2,37	0,42	0,01	OK
		Mezz.	23	27,26	6,30	2,22	9,58	6,30	0,03	0,35	OK
		Piede	15	5,22	6,06	2,18	1,08	6,06	0,42	0,02	OK
2	2	Testa	23	5,51	3,26	1,19	0,58	3,26	0,22	0,01	OK
		Mezz.	15	25,63	5,09	1,50	5,00	5,09	0,00	0,20	OK
		Piede	23	7,09	5,31	1,53	0,87	5,31	0,22	0,01	OK
2	3	Testa	15	5,47	3,13	1,17	0,56	3,13	0,21	0,01	OK

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGAmín: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	23	25,53	5,19	1,52	4,98	5,19	0,00	0,20	OK
		Piede	15	7,07	5,19	1,51	0,86	5,19	0,21	0,01	OK
2	4	Testa	15	3,64	1,30	0,82	0,25	1,30	0,22	0,00	OK
		Mezz.	23	25,62	4,70	1,38	4,60	4,70	0,03	0,18	OK
		Piede	15	5,04	3,19	1,13	0,56	3,19	0,22	0,01	OK
2	5	Testa	23	4,05	15,18	9,80	2,90	15,18	2,42	0,06	OK
		Mezz.	15	28,19	29,02	12,10	61,53	29,02	0,03	2,18	OK
		Piede	23	5,63	38,13	13,62	6,76	38,13	2,42	0,14	OK
2	6	Testa	15	4,57	11,09	4,04	2,47	11,09	0,88	0,02	OK
		Mezz.	15	23,82	14,55	4,61	21,71	14,55	0,19	0,63	OK
		Piede	15	5,88	18,00	5,19	3,70	18,00	0,88	0,04	OK
2	7	Testa	23	3,39	2,84	6,20	0,70	2,84	1,83	0,02	OK
		Mezz.	15	37,27	19,71	9,02	61,44	19,71	0,03	1,65	OK
		Piede	23	5,03	20,93	9,22	4,82	20,93	1,83	0,13	OK
2	8	Testa	23	4,21	8,22	5,19	1,96	8,22	1,23	0,03	OK
		Mezz.	15	36,00	18,75	6,95	39,60	18,75	0,03	1,10	OK
		Piede	23	5,85	20,29	7,21	4,49	20,29	1,23	0,07	OK
2	9	Testa	15	3,71	8,27	8,39	2,01	8,27	2,26	0,04	OK
		Mezz.	23	36,81	27,87	11,66	74,27	27,87	0,05	2,02	OK
		Piede	15	5,35	30,41	12,08	6,89	30,41	2,26	0,15	OK
2	10	Testa	23	4,43	17,06	9,86	4,04	17,06	2,22	0,06	OK
		Mezz.	15	36,14	33,29	12,56	72,92	33,29	0,02	2,02	OK
		Piede	23	6,09	39,20	13,55	8,62	39,20	2,22	0,13	OK
2	11	Testa	23	2,11	2,61	1,25	0,61	2,61	0,59	0,01	OK
		Mezz.	23	4,37	3,89	1,46	8,44	3,89	0,33	0,23	OK
		Piede	23	2,84	5,17	1,67	1,12	5,17	0,59	0,01	OK
2	12	Testa	15	5,19	4,87	1,89	1,10	4,87	0,36	0,01	OK
		Mezz.	23	34,15	7,63	2,35	10,64	7,63	0,02	0,31	OK
		Piede	15	6,76	8,29	2,46	1,73	8,29	0,36	0,02	OK
2	13	Testa	23	3,78	8,71	8,47	2,12	8,71	2,24	0,04	OK
		Mezz.	15	37,29	24,02	11,02	75,23	24,02	0,03	2,02	OK
		Piede	23	5,43	30,85	12,16	6,98	30,85	2,24	0,15	OK
2	14	Testa	23	3,74	8,18	8,38	1,99	8,18	2,24	0,04	OK
		Mezz.	15	36,12	33,45	12,59	72,88	33,45	0,03	2,02	OK
		Piede	23	5,38	30,32	12,07	6,87	30,32	2,24	0,15	OK
2	15	Testa	15	3,75	2,62	1,95	0,50	2,62	0,52	0,01	OK
		Mezz.	23	27,19	8,34	2,91	12,38	8,34	0,02	0,46	OK
		Piede	15	5,29	7,41	2,75	1,32	7,41	0,52	0,03	OK
2	16	Testa	15	3,64	8,76	7,84	1,91	8,76	2,15	0,04	OK
		Mezz.	23	32,17	28,04	11,05	60,15	28,04	0,10	1,87	OK
		Piede	15	5,20	28,89	11,19	5,86	28,89	2,15	0,13	OK



## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGAmín: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
2	17	Testa	15	4,02	10,88	5,36	1,27	10,88	1,33	0,04	OK
		Mezz.	23	15,11	18,38	6,61	18,22	18,38	0,01	1,21	OK
		Piede	15	5,41	22,06	7,22	2,39	22,06	1,33	0,07	OK
2	18	Testa	23	5,58	7,92	2,78	1,75	7,92	0,50	0,02	OK
		Mezz.	15	31,53	14,69	3,91	13,26	14,69	0,04	0,42	OK
		Piede	23	7,12	12,54	3,55	2,55	12,54	0,50	0,02	OK
2	19	Testa	23	4,38	13,65	5,70	3,12	13,65	1,30	0,03	OK
		Mezz.	23	29,50	19,05	6,60	34,88	19,05	0,22	0,98	OK
		Piede	23	5,76	24,45	7,50	5,17	24,45	1,30	0,06	OK
2	20	Testa	23	3,09	114,67	2,48	0,00	0,00	0,80	0,00	OK
		Mezz.	15	34,57	16,21	5,18	24,62	16,21	0,02	0,71	OK
		Piede	23	4,71	7,81	3,78	1,82	7,81	0,80	0,07	OK
2	21	Testa	23	4,82	5,86	2,66	1,35	5,86	0,55	0,02	OK
		Mezz.	15	32,33	15,34	4,24	15,61	15,34	0,02	0,48	OK
		Piede	23	6,42	11,16	3,54	2,39	11,16	0,55	0,03	OK
2	22	Testa	15	4,25	9,98	3,26	2,16	9,98	0,77	0,02	OK
		Mezz.	15	13,99	12,50	3,68	15,38	12,50	0,26	0,46	OK
		Piede	15	5,35	15,02	4,10	2,99	15,02	0,77	0,03	OK
2	23	Testa	23	4,25	15,48	6,84	3,57	15,48	1,61	0,04	OK
		Mezz.	23	29,54	22,20	7,96	43,76	22,20	0,27	1,22	OK
		Piede	23	5,64	28,92	9,08	6,17	28,92	1,61	0,07	OK
2	24	Testa	23	4,09	10,81	7,77	2,60	10,81	1,90	0,04	OK
		Mezz.	15	35,96	29,54	10,89	61,75	29,54	0,02	1,72	OK
		Piede	23	5,74	29,66	10,91	6,62	29,66	1,90	0,12	OK
2	25	Testa	23	3,80	0,94	0,90	0,23	0,94	0,24	0,00	OK
		Mezz.	15	33,47	5,85	1,72	7,20	5,85	0,00	0,22	OK
		Piede	23	5,45	3,30	1,30	0,75	3,30	0,24	0,02	OK
2	26	Testa	23	4,35	8,96	3,77	2,05	8,96	0,87	0,02	OK
		Mezz.	23	29,19	12,55	4,37	23,21	12,55	0,15	0,65	OK
		Piede	23	5,73	16,14	4,97	3,42	16,14	0,87	0,04	OK
2	27	Testa	23	3,15	45,17	0,97	0,00	0,00	0,31	0,00	OK
		Mezz.	15	35,23	5,64	1,92	9,88	5,64	0,00	0,28	OK
		Piede	23	4,81	3,08	1,49	0,72	3,08	0,31	0,03	OK
2	28	Testa	23	1,86	103,63	2,24	0,00	0,00	1,20	0,00	OK
		Mezz.	23	5,70	3,53	2,83	25,03	3,53	0,50	0,64	OK
		Piede	23	2,84	7,06	3,41	1,65	7,06	1,20	0,06	OK
2	29	Testa	23	2,87	0,44	0,51	0,11	0,44	0,18	0,00	OK
		Mezz.	23	15,57	1,12	0,62	4,74	1,12	0,04	0,12	OK
		Piede	23	4,17	1,81	0,73	0,41	1,81	0,18	0,01	OK
2	30	Testa	15	2,78	0,60	0,86	0,15	0,60	0,31	0,00	OK



## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGAmín: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	15	15,18	1,80	1,06	8,33	1,80	0,07	0,22	OK
		Piede	15	4,08	3,00	1,26	0,69	3,00	0,31	0,02	OK
2	31	Testa	15	3,97	1,99	1,59	0,48	1,99	0,40	0,01	OK
		Mezz.	23	36,82	4,97	2,09	13,31	4,97	0,00	0,36	OK
		Piede	15	5,63	5,96	2,25	1,34	5,96	0,40	0,03	OK
2	32	Testa	23	4,05	11,30	7,12	2,69	11,30	1,76	0,04	OK
		Mezz.	15	35,48	28,84	10,04	53,45	28,84	0,11	1,51	OK
		Piede	23	5,62	27,84	9,88	6,16	27,84	1,76	0,10	OK
2	33	Testa	23	4,59	26,04	11,87	6,02	26,04	2,59	0,07	OK
		Mezz.	15	34,93	46,22	15,23	75,64	46,22	0,21	2,17	OK
		Piede	23	6,12	49,80	15,83	10,67	49,80	2,59	0,13	OK
2	34	Testa	23	3,60	1,27	1,52	0,31	1,27	0,42	0,01	OK
		Mezz.	15	35,70	6,89	2,46	13,46	6,89	0,01	0,38	OK
		Piede	23	5,24	5,41	2,21	1,23	5,41	0,42	0,03	OK
2	35	Testa	15	3,48	6,04	4,70	1,46	6,04	1,35	0,03	OK
		Mezz.	15	30,35	11,88	5,67	39,81	11,88	0,19	1,06	OK
		Piede	15	4,92	17,71	6,65	3,97	17,71	1,35	0,07	OK
2	36	Testa	23	4,47	2,71	1,54	0,64	2,71	0,34	0,01	OK
		Mezz.	15	35,23	6,28	2,13	10,98	6,28	0,00	0,31	OK
		Piede	23	6,13	6,13	2,11	1,35	6,13	0,34	0,02	OK
2	37	Testa	23	3,97	1,73	1,37	0,42	1,73	0,35	0,01	OK
		Mezz.	15	35,54	5,89	2,07	11,07	5,89	0,00	0,31	OK
		Piede	23	5,61	5,15	1,94	1,15	5,15	0,35	0,02	OK
2	38	Testa	15	3,64	5,90	4,75	1,42	5,90	1,30	0,03	OK
		Mezz.	23	37,01	14,11	6,12	40,07	14,11	0,12	1,08	OK
		Piede	15	5,16	17,78	6,73	3,99	17,78	1,30	0,08	OK
2	39	Testa	23	4,30	2,30	1,41	0,55	2,30	0,33	0,01	OK
		Mezz.	15	34,99	6,24	2,07	10,36	6,24	0,00	0,30	OK
		Piede	23	5,95	5,55	1,95	1,23	5,55	0,33	0,02	OK
2	40	Testa	23	3,88	1,62	1,36	0,39	1,62	0,35	0,01	OK
		Mezz.	15	34,75	6,94	2,25	10,94	6,94	0,01	0,31	OK
		Piede	23	5,52	5,08	1,94	1,14	5,08	0,35	0,02	OK
2	41	Testa	15	3,84	2,82	2,60	0,69	2,82	0,68	0,01	OK
		Mezz.	23	36,49	9,25	3,67	22,34	9,25	0,01	0,61	OK
		Piede	15	5,50	9,54	3,72	2,16	9,54	0,68	0,04	OK
2	42	Testa	23	3,73	4,55	4,20	1,00	4,55	1,13	0,02	OK
		Mezz.	15	31,92	16,25	6,15	32,22	16,25	0,02	1,01	OK
		Piede	23	5,34	15,42	6,01	3,13	15,42	1,13	0,07	OK
2	43	Testa	15	4,29	4,71	2,73	1,12	4,71	0,64	0,02	OK
		Mezz.	23	34,26	13,48	4,20	19,21	13,48	0,02	0,56	OK
		Piede	15	5,89	10,86	3,76	2,39	10,86	0,64	0,04	OK

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGamin: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
2	44	Testa	23	4,66	17,07	8,59	3,99	17,07	1,84	0,05	OK
		Mezz.	15	35,65	30,49	10,82	58,87	30,49	0,03	1,65	OK
		Piede	23	6,30	35,19	11,61	7,63	35,19	1,84	0,10	OK
2	45	Testa	23	4,60	3,64	1,96	0,86	3,64	0,43	0,01	OK
		Mezz.	15	34,41	9,12	2,87	13,40	9,12	0,00	0,39	OK
		Piede	23	6,27	7,92	2,67	1,73	7,92	0,43	0,02	OK
2	46	Testa	15	4,23	8,85	5,48	2,11	8,85	1,30	0,03	OK
		Mezz.	23	36,44	17,63	6,95	42,01	17,63	0,03	1,15	OK
		Piede	15	5,86	21,51	7,59	4,75	21,51	1,30	0,08	OK
2	47	Testa	23	3,65	2,87	3,62	0,70	2,87	0,99	0,02	OK
		Mezz.	15	35,51	17,20	6,01	32,08	17,20	0,00	0,90	OK
		Piede	23	5,32	12,78	5,27	2,92	12,78	0,99	0,07	OK
2	48	Testa	23	3,73	4,47	5,02	1,09	4,47	1,35	0,02	OK
		Mezz.	15	36,30	19,54	7,54	44,67	19,54	0,00	1,23	OK
		Piede	23	5,40	17,98	7,28	4,09	17,98	1,35	0,09	OK
2	49	Testa	15	4,74	7,21	3,64	1,69	7,21	0,77	0,02	OK
		Mezz.	23	35,51	13,34	4,66	24,89	13,34	0,00	0,70	OK
		Piede	15	6,41	14,90	4,92	3,23	14,90	0,77	0,04	OK
2	50	Testa	15	4,37	3,40	1,33	0,77	3,40	0,30	0,01	OK
		Mezz.	15	23,74	4,60	1,53	7,63	4,60	0,06	0,22	OK
		Piede	15	5,69	5,80	1,72	1,21	5,80	0,30	0,01	OK
2	51	Testa	15	3,75	4,06	3,11	0,98	4,06	0,83	0,02	OK
		Mezz.	23	35,75	12,66	4,55	25,06	12,66	0,06	0,70	OK
		Piede	15	5,29	11,75	4,40	2,63	11,75	0,83	0,05	OK
2	52	Testa	23	3,15	0,20	4,31	0,05	0,20	1,37	0,00	OK
		Mezz.	15	34,93	26,25	8,65	43,00	26,25	0,02	1,23	OK
		Piede	23	4,79	13,71	6,56	3,19	13,71	1,37	0,11	OK
2	53	Testa	23	1,73	97,86	2,11	0,00	0,00	1,22	0,00	OK
		Mezz.	23	4,80	3,33	2,67	23,63	3,33	0,56	0,61	OK
		Piede	23	2,64	6,67	3,22	1,55	6,67	1,22	0,06	OK
2	54	Testa	23	3,29	0,22	0,85	0,05	0,22	0,26	0,00	OK
		Mezz.	15	33,98	5,88	1,79	7,94	5,88	0,00	0,23	OK
		Piede	23	4,95	2,79	1,28	0,64	2,79	0,26	0,02	OK
2	55	Testa	23	8,64	5,61	1,48	1,09	5,61	0,17	0,01	OK
		Mezz.	15	29,61	6,64	1,65	4,61	6,64	0,00	0,16	OK
		Piede	23	10,31	7,32	1,76	1,30	7,32	0,17	0,01	OK
2	56	Testa	15	8,98	5,96	1,54	1,14	5,96	0,17	0,01	OK
		Mezz.	23	29,15	6,93	1,70	4,54	6,93	0,00	0,16	OK
		Piede	15	10,64	7,67	1,82	1,33	7,67	0,17	0,01	OK
2	57	Testa	15	3,68	10,26	8,69	2,48	10,26	2,36	0,04	OK

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGAmín: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	23	36,24	32,28	12,36	72,73	32,28	0,17	2,01	OK
		Piede	15	5,23	32,28	12,36	7,26	32,28	2,36	0,14	OK
2	58	Testa	23	3,75	4,53	2,49	1,07	4,53	0,66	0,01	OK
		Mezz.	23	25,12	7,27	2,94	18,26	7,27	0,12	0,50	OK
		Piede	23	5,13	10,00	3,40	2,19	10,00	0,66	0,03	OK
2	59	Testa	15	4,64	3,34	1,62	0,78	3,34	0,35	0,01	OK
		Mezz.	23	35,04	6,38	2,13	10,70	6,38	0,01	0,31	OK
		Piede	15	6,24	6,69	2,18	1,44	6,69	0,35	0,02	OK
2	60	Testa	23	3,90	1,20	0,63	0,28	1,20	0,16	0,00	OK
		Mezz.	23	28,93	1,89	0,75	4,55	1,89	0,03	0,12	OK
		Piede	23	5,31	2,57	0,86	0,56	2,57	0,16	0,01	OK
2	61	Testa	23	4,58	0,62	0,32	0,14	0,62	0,07	0,00	OK
		Mezz.	15	32,29	1,99	0,55	2,01	1,99	0,00	0,06	OK
		Piede	23	6,22	1,30	0,43	0,28	1,30	0,07	0,00	OK
2	62	Testa	23	4,82	1,03	0,50	0,24	1,03	0,10	0,00	OK
		Mezz.	15	32,73	2,82	0,79	3,06	2,82	0,00	0,09	OK
		Piede	23	6,48	2,05	0,67	0,44	2,05	0,10	0,01	OK
2	63	Testa	23	5,21	1,28	0,54	0,29	1,28	0,10	0,00	OK
		Mezz.	15	32,98	2,72	0,78	3,08	2,72	0,00	0,09	OK
		Piede	23	6,86	2,31	0,71	0,49	2,31	0,10	0,01	OK
2	64	Testa	23	5,31	3,11	1,28	0,71	3,11	0,24	0,01	OK
		Mezz.	15	33,25	6,12	1,78	7,25	6,12	0,00	0,22	OK
		Piede	23	6,98	5,50	1,68	1,16	5,50	0,24	0,01	OK
2	65	Testa	23	4,97	2,76	1,27	0,64	2,76	0,26	0,01	OK
		Mezz.	15	33,81	6,03	1,82	7,90	6,03	0,00	0,23	OK
		Piede	23	6,64	5,32	1,70	1,14	5,32	0,26	0,01	OK
2	66	Testa	23	4,39	1,21	0,64	0,28	1,21	0,14	0,00	OK
		Mezz.	15	33,37	3,44	1,01	4,16	3,44	0,01	0,12	OK
		Piede	23	5,96	2,58	0,86	0,56	2,58	0,14	0,01	OK
2	67	Testa	23	4,55	0,60	0,32	0,14	0,60	0,07	0,00	OK
		Mezz.	15	33,23	1,75	0,51	2,07	1,75	0,00	0,06	OK
		Piede	23	6,19	1,28	0,43	0,28	1,28	0,07	0,00	OK
2	68	Testa	23	4,43	0,80	0,46	0,19	0,80	0,10	0,00	OK
		Mezz.	15	33,53	2,52	0,74	3,13	2,52	0,00	0,09	OK
		Piede	23	6,09	1,83	0,63	0,40	1,83	0,10	0,01	OK
2	69	Testa	23	4,72	0,98	0,49	0,23	0,98	0,10	0,00	OK
		Mezz.	15	33,68	2,46	0,74	3,15	2,46	0,00	0,09	OK
		Piede	23	6,37	2,01	0,66	0,43	2,01	0,10	0,01	OK
2	70	Testa	23	5,18	2,91	1,24	0,67	2,91	0,24	0,01	OK
		Mezz.	15	33,57	5,84	1,73	7,32	5,84	0,00	0,22	OK
		Piede	23	6,84	5,30	1,64	1,13	5,30	0,24	0,01	OK

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGAmín: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
2	71	Testa	23	6,00	4,69	1,59	1,03	4,69	0,27	0,01	OK
		Mezz.	15	31,99	7,74	2,10	7,48	7,74	0,01	0,23	OK
		Piede	23	7,61	7,25	2,02	1,46	7,25	0,27	0,01	OK
2	72	Testa	23	3,74	1,25	0,73	0,24	1,25	0,19	0,00	OK
		Mezz.	15	26,38	3,49	1,10	4,12	3,49	0,02	0,16	OK
		Piede	23	5,15	2,89	1,00	0,51	2,89	0,19	0,01	OK
2	73	Testa	23	3,95	1,30	0,74	0,25	1,30	0,19	0,00	OK
		Mezz.	15	25,23	4,39	1,25	3,94	4,39	0,02	0,16	OK
		Piede	23	5,42	2,95	1,01	0,52	2,95	0,19	0,01	OK
2	74	Testa	23	4,21	1,62	0,96	0,31	1,62	0,23	0,01	OK
		Mezz.	15	26,53	4,49	1,44	5,53	4,49	0,00	0,21	OK
		Piede	23	5,81	3,81	1,33	0,67	3,81	0,23	0,01	OK
2	75	Testa	15	3,38	0,29	0,64	0,07	0,29	0,19	0,00	OK
		Mezz.	23	37,48	1,91	0,91	6,42	1,91	0,00	0,17	OK
		Piede	15	5,03	2,17	0,96	0,50	2,17	0,19	0,01	OK
2	76	Testa	23	4,69	1,24	0,53	0,28	1,24	0,11	0,00	OK
		Mezz.	15	35,01	1,97	0,65	3,27	1,97	0,01	0,09	OK
		Piede	23	6,20	2,26	0,70	0,48	2,26	0,11	0,01	OK
2	77	Testa	23	4,71	14,39	6,14	3,30	14,39	1,30	0,04	OK
		Mezz.	15	34,97	22,77	7,53	37,59	22,77	0,13	1,08	OK
		Piede	23	6,22	26,19	8,10	5,56	26,19	1,30	0,06	OK
2	78	Testa	23	4,79	11,44	5,35	2,65	11,44	1,12	0,03	OK
		Mezz.	15	34,66	22,21	7,15	34,34	22,21	0,03	0,99	OK
		Piede	23	6,41	22,32	7,16	4,80	22,32	1,12	0,06	OK
2	79	Testa	23	3,86	5,35	3,19	1,27	5,35	0,83	0,02	OK
		Mezz.	15	34,94	14,07	4,64	23,08	14,07	0,10	0,66	OK
		Piede	23	5,32	12,60	4,40	2,78	12,60	0,83	0,04	OK
2	80	Testa	23	2,93	42,66	0,92	0,00	0,00	0,31	0,00	OK
		Mezz.	15	35,63	4,92	1,74	9,44	4,92	0,02	0,26	OK
		Piede	23	4,47	2,91	1,41	0,68	2,91	0,31	0,02	OK
2	81	Testa	15	3,22	0,14	0,73	0,03	0,14	0,23	0,00	OK
		Mezz.	23	36,52	3,04	1,21	7,40	3,04	0,00	0,20	OK
		Piede	15	4,86	2,36	1,10	0,55	2,36	0,23	0,02	OK
2	82	Testa	15	3,68	0,80	0,81	0,20	0,80	0,22	0,00	OK
		Mezz.	23	34,48	4,50	1,43	6,72	4,50	0,01	0,19	OK
		Piede	15	5,29	2,94	1,17	0,67	2,94	0,22	0,01	OK
2	83	Testa	23	3,82	4,24	2,42	1,00	4,24	0,63	0,01	OK
		Mezz.	23	30,30	6,94	2,87	18,09	6,94	0,09	0,49	OK
		Piede	23	5,24	9,64	3,32	2,12	9,64	0,63	0,03	OK
2	84	Testa	23	3,62	0,48	0,47	0,09	0,48	0,13	0,00	OK

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGAmín: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	15	27,70	1,84	0,70	3,24	1,84	0,00	0,12	OK
		Piede	23	5,19	1,72	0,68	0,31	1,72	0,13	0,01	OK
2	85	Testa	23	3,54	0,57	0,48	0,11	0,57	0,14	0,00	OK
		Mezz.	15	27,62	1,89	0,71	3,24	1,89	0,01	0,12	OK
		Piede	23	5,03	1,80	0,69	0,32	1,80	0,14	0,01	OK
2	86	Testa	23	3,89	0,76	0,61	0,18	0,76	0,16	0,00	OK
		Mezz.	15	35,18	2,85	0,96	4,93	2,85	0,00	0,14	OK
		Piede	23	5,51	2,30	0,87	0,52	2,30	0,16	0,01	OK
2	87	Testa	15	4,81	1,53	0,74	0,36	1,53	0,15	0,00	OK
		Mezz.	23	35,51	2,67	0,93	4,98	2,67	0,00	0,14	OK
		Piede	15	6,47	3,07	1,00	0,66	3,07	0,15	0,01	OK
2	88	Testa	15	5,63	2,32	0,87	0,52	2,32	0,16	0,00	OK
		Mezz.	23	34,29	3,35	1,05	4,81	3,35	0,00	0,14	OK
		Piede	15	7,28	3,85	1,13	0,80	3,85	0,16	0,01	OK
2	89	Testa	15	5,43	2,14	0,84	0,48	2,14	0,16	0,00	OK
		Mezz.	23	32,47	4,37	1,22	4,55	4,37	0,00	0,14	OK
		Piede	15	7,08	3,68	1,10	0,77	3,68	0,16	0,01	OK
2	90	Testa	15	4,18	1,06	0,66	0,23	1,06	0,16	0,00	OK
		Mezz.	23	31,16	2,79	0,95	4,45	2,79	0,00	0,14	OK
		Piede	15	5,79	2,60	0,92	0,52	2,60	0,16	0,01	OK
2	91	Testa	15	4,48	2,22	1,17	0,47	2,22	0,26	0,01	OK
		Mezz.	23	31,52	4,22	1,51	7,43	4,22	0,00	0,24	OK
		Piede	15	6,09	4,75	1,60	0,93	4,75	0,26	0,01	OK
2	92	Testa	15	4,67	5,83	2,78	1,36	5,83	0,60	0,02	OK
		Mezz.	23	34,61	11,76	3,77	18,01	11,76	0,03	0,52	OK
		Piede	15	6,27	11,54	3,73	2,49	11,54	0,60	0,03	OK
2	93	Testa	15	2,05	0,52	0,30	0,12	0,52	0,15	0,00	OK
		Mezz.	15	4,52	0,86	0,36	2,29	0,86	0,08	0,06	OK
		Piede	15	2,82	1,20	0,42	0,26	1,20	0,15	0,00	OK
2	94	Testa	15	3,05	0,20	0,79	0,05	0,20	0,26	0,00	OK
		Mezz.	23	37,06	2,80	1,22	8,08	2,80	0,02	0,22	OK
		Piede	15	4,58	2,60	1,19	0,60	2,60	0,26	0,02	OK
2	95	Testa	15	3,12	40,15	0,87	0,00	0,00	0,28	0,00	OK
		Mezz.	23	37,58	2,68	1,31	9,37	2,68	0,01	0,25	OK
		Piede	15	4,76	2,74	1,32	0,64	2,74	0,28	0,02	OK
2	96	Testa	15	3,92	0,70	0,50	0,17	0,70	0,13	0,00	OK
		Mezz.	23	34,82	2,37	0,77	3,80	2,37	0,01	0,11	OK
		Piede	15	5,50	1,90	0,70	0,42	1,90	0,13	0,01	OK
2	97	Testa	23	4,60	8,24	3,85	1,91	8,24	0,84	0,02	OK
		Mezz.	15	34,03	17,77	5,44	24,23	17,77	0,06	0,71	OK
		Piede	23	6,16	16,05	5,15	3,45	16,05	0,84	0,04	OK

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGamin: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
2	98	Testa	23	3,15	50,69	1,09	0,00	0,00	0,35	0,00	OK
		Mezz.	15	34,96	6,68	2,21	11,00	6,68	0,00	0,31	OK
		Piede	23	4,81	3,45	1,67	0,80	3,45	0,35	0,03	OK
2	99	Testa	23	4,57	7,62	3,38	1,76	7,62	0,74	0,02	OK
		Mezz.	15	34,20	14,75	4,57	20,78	14,75	0,08	0,61	OK
		Piede	23	6,07	14,29	4,49	3,05	14,29	0,74	0,04	OK

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGamin: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
3	1	Testa	15	6,78	0,00	1,17	10,84	0,00	0,17	0,00	OK
		Mezz.	15	76,74	0,81	1,30	10,68	0,81	0,02	0,07	OK
		Piede	15	8,34	1,61	1,44	0,31	1,61	0,17	0,01	OK
3	2	Testa	15	10,32	0,00	0,87	8,03	0,00	0,08	0,00	OK
		Mezz.	23	269,10	1,12	1,05	7,81	1,12	0,00	0,03	OK
		Piede	15	12,15	0,92	1,02	0,18	0,92	0,08	0,00	OK
3	3	Testa	15	12,65	0,09	0,67	6,00	0,09	0,05	0,00	OK
		Mezz.	23	363,06	0,80	0,78	5,86	0,80	0,00	0,02	OK
		Piede	15	14,54	0,69	0,76	0,13	0,69	0,05	0,00	OK
3	4	Testa	15	13,27	0,26	0,91	7,98	0,26	0,07	0,00	OK
		Mezz.	23	364,38	0,93	1,02	7,84	0,93	0,00	0,02	OK
		Piede	15	15,20	1,06	1,04	0,21	1,06	0,07	0,00	OK
3	5	Testa	15	17,34	0,03	0,66	6,02	0,03	0,04	0,00	OK
		Mezz.	23	570,47	1,45	0,89	5,73	1,45	0,00	0,01	OK
		Piede	15	19,42	0,50	0,73	0,10	0,50	0,04	0,00	OK
3	6	Testa	15	16,71	0,13	0,89	8,00	0,13	0,05	0,00	OK
		Mezz.	23	931,39	0,93	1,02	7,84	0,93	0,00	0,01	OK
		Piede	15	18,30	0,64	0,97	0,13	0,64	0,05	0,00	OK
3	7	Testa	23	9,07	1,38	0,83	5,27	1,38	0,09	0,00	OK
		Mezz.	23	12,68	1,49	0,85	5,24	1,49	0,07	0,00	OK
		Piede	23	9,50	1,61	0,87	0,30	1,61	0,09	0,00	OK
3	8	Testa	15	2,47	4,11	7,95	66,51	4,11	3,22	0,00	OK
		Mezz.	15	2,68	5,07	8,11	66,32	5,07	3,03	0,01	OK
		Piede	15	2,57	6,02	8,27	1,18	6,02	3,22	0,00	OK
3	9	Testa	15	6,90	0,00	2,92	20,33	0,00	0,42	0,00	OK
		Mezz.	15	4,69	1,06	3,10	20,17	1,06	0,66	0,05	OK
		Piede	15	1,60	2,13	3,28	0,31	2,13	0,90	0,20	OK
3	10	Testa	15	4,14	0,00	5,73	66,37	0,00	1,39	0,00	OK
		Mezz.	15	11,97	4,32	6,45	65,29	4,32	0,54	0,40	OK

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGamin: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	15	5,18	8,64	7,17	2,09	8,64	1,39	0,03	OK
3	11	Testa	23	5,19	0,00	1,41	16,31	0,00	0,27	0,00	OK
		Mezz.	23	25,06	1,06	1,59	16,04	1,06	0,06	0,10	OK
		Piede	23	6,49	2,12	1,76	0,51	2,12	0,27	0,01	OK
3	12	Testa	23	3,98	0,00	3,82	44,29	0,00	0,96	0,00	OK
		Mezz.	15	71,39	5,53	4,75	42,91	5,53	0,04	0,60	OK
		Piede	23	5,43	8,38	5,22	2,00	8,38	0,96	0,05	OK
3	13	Testa	15	5,45	3,16	2,72	24,55	3,16	0,50	0,00	OK
		Mezz.	15	17,07	4,81	2,99	24,14	4,81	0,18	0,15	OK
		Piede	15	6,55	6,46	3,27	1,51	6,46	0,50	0,01	OK
3	14	Testa	15	5,48	1,38	1,31	12,20	1,38	0,24	0,00	OK
		Mezz.	15	18,28	2,19	1,45	12,00	2,19	0,08	0,08	OK
		Piede	15	6,62	3,01	1,58	0,71	3,01	0,24	0,00	OK
3	15	Testa	23	3,69	0,00	1,98	18,39	0,00	0,54	0,00	OK
		Mezz.	23	45,76	2,18	2,35	17,95	2,18	0,05	0,32	OK
		Piede	23	5,04	4,35	2,71	0,83	4,35	0,54	0,03	OK
3	16	Testa	23	3,85	0,00	1,04	9,64	0,00	0,27	0,00	OK
		Mezz.	15	55,05	2,30	1,42	9,18	2,30	0,02	0,17	OK
		Piede	23	5,26	2,28	1,42	0,43	2,28	0,27	0,01	OK
3	17	Testa	23	3,76	0,00	0,88	8,11	0,00	0,23	0,00	OK
		Mezz.	15	54,23	2,51	1,29	7,61	2,51	0,02	0,14	OK
		Piede	23	5,14	1,92	1,20	0,37	1,92	0,23	0,01	OK
3	18	Testa	23	2,68	0,08	0,75	7,60	0,08	0,28	0,00	OK
		Mezz.	23	2,85	0,15	0,76	7,59	0,15	0,27	0,00	OK
		Piede	23	2,75	0,21	0,77	0,05	0,21	0,28	0,00	OK
3	19	Testa	15	19,47	0,00	0,97	10,16	0,00	0,05	0,00	OK
		Mezz.	15	30,37	0,09	0,99	10,14	0,09	0,03	0,00	OK
		Piede	15	20,04	0,17	1,00	0,04	0,17	0,05	0,00	OK
3	20	Testa	15	31,51	0,41	1,04	10,07	0,41	0,03	0,00	OK
		Mezz.	15	67,83	0,49	1,06	10,05	0,49	0,02	0,00	OK
		Piede	15	32,37	0,58	1,07	0,13	0,58	0,03	0,00	OK
3	21	Testa	15	54,55	0,34	1,03	10,09	0,34	0,02	0,00	OK
		Mezz.	15	740,15	0,43	1,05	10,07	0,43	0,00	0,00	OK
		Piede	15	56,06	0,51	1,06	0,11	0,51	0,02	0,00	OK
3	22	Testa	15	6,48	0,00	5,61	51,99	0,00	0,87	0,00	OK
		Mezz.	15	24,24	3,32	6,17	51,33	3,32	0,25	0,24	OK
		Piede	15	7,75	6,64	6,72	1,29	6,64	0,87	0,02	OK
3	23	Testa	23	7,69	0,00	5,61	51,99	0,00	0,73	0,00	OK
		Mezz.	15	165,52	10,61	7,38	49,87	10,61	0,02	0,30	OK
		Piede	23	9,39	7,46	6,86	1,45	7,46	0,73	0,02	OK



## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGAmín: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
3	24	Testa	15	1,40	0,12	0,89	8,00	0,12	0,63	0,00	OK
		Mezz.	15	1,48	0,24	0,91	7,98	0,24	0,61	0,00	OK
		Piede	15	1,46	0,35	0,93	0,07	0,35	0,63	0,00	OK
3	25	Testa	15	0,94	1,45	1,76	13,76	1,45	1,87	0,00	NO VERIF
		Mezz.	15	0,98	1,65	1,79	13,72	1,65	1,83	0,00	NO VERIF
		Piede	15	0,98	1,85	1,82	0,36	1,85	1,87	0,00	NO VERIF
3	26	Testa	15	5,24	0,00	6,38	66,46	0,00	1,22	0,00	OK
		Mezz.	15	9,24	2,82	6,85	65,83	2,82	0,74	0,15	OK
		Piede	15	6,02	5,64	7,32	1,24	5,64	1,22	0,01	OK
3	27	Testa	15	26,05	0,35	3,60	20,47	0,35	0,14	0,00	OK
		Mezz.	15	7,56	1,92	3,86	20,27	1,92	0,51	0,12	OK
		Piede	15	1,01	3,49	4,12	0,43	3,49	0,88	0,42	OK
3	28	Testa	23	5,05	0,94	1,62	16,70	0,94	0,32	0,00	OK
		Mezz.	23	17,31	2,04	1,80	16,43	2,04	0,10	0,10	OK
		Piede	23	6,20	3,14	1,99	0,75	3,14	0,32	0,01	OK
3	29	Testa	23	5,03	1,04	1,26	12,29	1,04	0,25	0,00	OK
		Mezz.	23	15,50	1,86	1,39	12,08	1,86	0,09	0,08	OK
		Piede	23	6,12	2,68	1,53	0,63	2,68	0,25	0,00	OK
3	30	Testa	15	5,16	2,89	3,91	38,92	2,89	0,76	0,01	OK
		Mezz.	15	17,25	5,47	4,34	38,28	5,47	0,25	0,24	OK
		Piede	15	6,29	8,06	4,77	1,91	8,06	0,76	0,01	OK
3	31	Testa	23	4,17	0,00	2,48	28,67	0,00	0,59	0,00	OK
		Mezz.	23	12,22	1,87	2,79	28,20	1,87	0,23	0,17	OK
		Piede	23	5,22	3,73	3,10	0,90	3,73	0,59	0,01	OK
3	32	Testa	23	5,28	0,00	1,31	15,18	0,00	0,25	0,00	OK
		Mezz.	23	27,05	0,99	1,48	14,93	0,99	0,05	0,09	OK
		Piede	23	6,61	1,98	1,64	0,48	1,98	0,25	0,01	OK
3	33	Testa	23	4,43	0,00	1,68	19,45	0,00	0,38	0,00	OK
		Mezz.	23	14,46	1,27	1,89	19,13	1,27	0,13	0,12	OK
		Piede	23	5,55	2,53	2,10	0,61	2,53	0,38	0,01	OK
3	34	Testa	15	5,24	1,72	1,37	12,12	1,72	0,26	0,00	OK
		Mezz.	15	14,83	2,54	1,51	11,91	2,54	0,10	0,08	OK
		Piede	15	6,28	3,35	1,64	0,78	3,35	0,26	0,00	OK
3	35	Testa	15	5,37	2,55	2,02	17,87	2,55	0,38	0,00	OK
		Mezz.	15	15,80	3,75	2,22	17,57	3,75	0,14	0,11	OK
		Piede	15	6,43	4,96	2,42	1,16	4,96	0,38	0,01	OK
3	36	Testa	23	5,83	1,98	4,59	48,81	1,98	0,79	0,00	OK
		Mezz.	23	32,57	5,19	5,12	48,01	5,19	0,16	0,30	OK
		Piede	23	7,19	8,41	5,66	2,01	8,41	0,79	0,02	OK
3	37	Testa	23	5,91	0,00	5,97	69,13	0,00	1,01	0,00	OK
		Mezz.	23	52,26	4,50	6,72	68,00	4,50	0,13	0,42	OK



## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGamin: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	23	7,39	9,00	7,47	2,18	9,00	1,01	0,03	OK
3	38	Testa	23	6,42	0,00	0,75	8,66	0,00	0,12	0,00	OK
		Mezz.	23	139,56	0,56	0,84	8,52	0,56	0,01	0,05	OK
		Piede	23	8,03	1,13	0,94	0,27	1,13	0,12	0,00	OK
3	39	Testa	23	6,45	0,00	0,76	8,78	0,00	0,12	0,00	OK
		Mezz.	15	151,03	3,25	1,30	7,97	3,25	0,01	0,05	OK
		Piede	23	8,07	1,14	0,95	0,28	1,14	0,12	0,00	OK
3	40	Testa	23	5,85	0,00	2,28	26,35	0,00	0,39	0,00	OK
		Mezz.	23	48,61	1,72	2,56	25,92	1,72	0,05	0,16	OK
		Piede	23	7,32	3,43	2,85	0,83	3,43	0,39	0,01	OK
3	41	Testa	23	6,08	0,00	0,76	8,78	0,00	0,12	0,00	OK
		Mezz.	23	67,18	0,57	0,85	8,64	0,57	0,01	0,05	OK
		Piede	23	7,61	1,14	0,95	0,28	1,14	0,12	0,00	OK
3	42	Testa	23	3,67	0,00	0,97	11,29	0,00	0,27	0,00	OK
		Mezz.	23	36,76	1,07	1,15	11,02	1,07	0,03	0,15	OK
		Piede	23	5,01	2,14	1,33	0,51	2,14	0,27	0,01	OK
3	43	Testa	23	4,11	0,00	1,31	15,18	0,00	0,32	0,00	OK
		Mezz.	15	68,60	4,19	2,01	14,13	4,19	0,00	0,21	OK
		Piede	23	5,61	2,87	1,79	0,68	2,87	0,32	0,02	OK
3	44	Testa	23	3,38	0,00	2,24	25,91	0,00	0,66	0,00	OK
		Mezz.	23	21,40	2,45	2,65	25,30	2,45	0,12	0,35	OK
		Piede	23	4,62	4,90	3,05	1,17	4,90	0,66	0,03	OK
3	45	Testa	23	3,62	0,00	0,76	8,78	0,00	0,21	0,00	OK
		Mezz.	23	33,16	0,83	0,90	8,57	0,83	0,03	0,12	OK
		Piede	23	4,95	1,66	1,04	0,40	1,66	0,21	0,01	OK
3	46	Testa	23	3,61	0,00	0,43	5,02	0,00	0,12	0,00	OK
		Mezz.	23	32,32	0,47	0,51	4,90	0,48	0,02	0,07	OK
		Piede	23	4,93	0,95	0,59	0,23	0,95	0,12	0,01	OK
3	47	Testa	15	3,60	0,00	0,76	8,78	0,00	0,21	0,00	OK
		Mezz.	15	31,51	0,83	0,90	8,57	0,83	0,03	0,12	OK
		Piede	15	4,91	1,66	1,04	0,40	1,66	0,21	0,01	OK
3	48	Testa	15	3,58	0,00	1,26	14,55	0,00	0,35	0,00	OK
		Mezz.	15	30,24	1,38	1,49	14,21	1,38	0,05	0,20	OK
		Piede	15	4,88	2,76	1,72	0,66	2,76	0,35	0,02	OK
3	49	Testa	23	3,75	0,00	4,19	38,82	0,00	1,12	0,00	OK
		Mezz.	15	52,69	17,17	7,05	35,39	17,17	0,09	0,67	OK
		Piede	23	5,11	9,19	5,72	1,75	9,19	1,12	0,06	OK
3	50	Testa	23	4,12	2,48	6,44	55,31	2,48	1,56	0,01	OK
		Mezz.	15	53,36	21,45	9,60	51,52	21,45	0,08	0,97	OK
		Piede	23	5,53	15,68	8,64	2,96	15,68	1,56	0,07	OK

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGAmín: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
3	51	Testa	15	4,00	0,00	1,04	9,64	0,00	0,26	0,00	OK
		Mezz.	23	56,27	1,28	1,25	9,38	1,28	0,00	0,17	OK
		Piede	15	5,47	2,28	1,42	0,43	2,28	0,26	0,01	OK
3	52	Testa	15	6,59	2,40	3,72	34,11	2,40	0,57	0,00	OK
		Mezz.	15	7,46	2,69	3,77	34,05	2,69	0,51	0,00	OK
		Piede	15	6,76	2,98	3,82	0,66	2,98	0,57	0,00	OK
3	53	Testa	15	15,59	0,00	0,97	10,16	0,00	0,06	0,00	OK
		Mezz.	15	21,97	0,09	0,99	10,14	0,09	0,05	0,00	OK
		Piede	15	16,05	0,17	1,00	0,04	0,17	0,06	0,00	OK
3	54	Testa	23	12,26	0,00	0,97	10,16	0,00	0,08	0,00	OK
		Mezz.	23	15,95	0,09	0,99	10,14	0,09	0,06	0,00	OK
		Piede	23	12,62	0,17	1,00	0,04	0,17	0,08	0,00	OK
3	55	Testa	15	10,86	0,00	0,97	10,16	0,00	0,09	0,00	OK
		Mezz.	15	13,68	0,09	0,99	10,14	0,09	0,07	0,00	OK
		Piede	15	11,17	0,17	1,00	0,04	0,17	0,09	0,00	OK
3	56	Testa	23	9,13	0,00	0,97	10,16	0,00	0,11	0,00	OK
		Mezz.	23	11,08	0,09	0,99	10,14	0,09	0,09	0,00	OK
		Piede	23	9,40	0,17	1,00	0,04	0,17	0,11	0,00	OK
3	57	Testa	23	7,88	0,00	0,97	10,16	0,00	0,12	0,00	OK
		Mezz.	23	9,31	0,09	0,99	10,14	0,09	0,11	0,00	OK
		Piede	23	8,11	0,17	1,00	0,04	0,17	0,12	0,00	OK
3	58	Testa	15	3,56	0,00	4,56	13,48	0,00	1,28	0,00	OK
		Mezz.	15	3,77	0,30	4,61	13,52	0,30	1,22	0,00	OK
		Piede	15	3,63	0,59	4,66	0,13	0,59	1,28	0,00	OK
3	59	Testa	15	5,11	0,00	0,97	10,16	0,00	0,19	0,00	OK
		Mezz.	15	5,71	0,09	0,99	10,14	0,09	0,17	0,00	OK
		Piede	15	5,26	0,17	1,00	0,04	0,17	0,19	0,00	OK
3	60	Testa	23	4,70	0,00	0,93	9,65	0,00	0,20	0,00	OK
		Mezz.	23	5,21	0,08	0,94	9,64	0,08	0,18	0,00	OK
		Piede	23	4,84	0,16	0,95	0,04	0,16	0,20	0,00	OK
3	61	Testa	15	4,53	0,00	0,97	10,16	0,00	0,22	0,00	OK
		Mezz.	15	5,01	0,09	0,99	10,14	0,09	0,20	0,00	OK
		Piede	15	4,67	0,17	1,00	0,04	0,17	0,22	0,00	OK
3	62	Testa	23	4,20	0,00	0,99	10,37	0,00	0,24	0,00	OK
		Mezz.	23	4,61	0,09	1,01	10,35	0,09	0,22	0,00	OK
		Piede	23	4,32	0,17	1,02	0,04	0,17	0,24	0,00	OK
3	63	Testa	23	3,91	0,00	0,97	10,16	0,00	0,25	0,00	OK
		Mezz.	23	4,27	0,09	0,99	10,14	0,09	0,23	0,00	OK
		Piede	23	4,02	0,17	1,00	0,04	0,17	0,25	0,00	OK
3	64	Testa	15	3,14	0,00	2,58	7,62	0,00	0,82	0,00	OK
		Mezz.	15	3,32	0,17	2,61	7,65	0,17	0,79	0,00	OK

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGamin: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	15	3,21	0,34	2,64	0,08	0,34	0,82	0,00	OK
3	65	Testa	23	4,35	0,00	3,44	35,87	0,00	0,79	0,00	OK
		Mezz.	23	4,79	0,30	3,49	35,81	0,30	0,73	0,00	OK
		Piede	23	4,48	0,60	3,54	0,14	0,60	0,79	0,00	OK
3	66	Testa	15	9,19	0,87	2,09	22,37	0,87	0,23	0,00	OK
		Mezz.	15	44,47	1,87	2,26	22,12	1,87	0,05	0,06	OK
		Piede	15	10,66	2,87	2,43	0,70	2,87	0,23	0,00	OK
3	67	Testa	23	5,08	0,00	0,95	11,04	0,00	0,19	0,00	OK
		Mezz.	15	98,29	2,08	1,30	10,52	2,08	0,00	0,11	OK
		Piede	23	6,68	1,80	1,25	0,43	1,80	0,19	0,01	OK
3	68	Testa	23	3,82	0,00	5,74	66,50	0,00	1,50	0,00	OK
		Mezz.	15	65,79	6,86	6,88	64,78	6,86	0,05	0,98	OK
		Piede	23	5,27	13,08	7,92	3,11	13,08	1,50	0,09	OK
3	69	Testa	23	4,74	0,00	1,08	12,55	0,00	0,23	0,00	OK
		Mezz.	15	90,29	3,53	1,67	11,66	3,53	0,01	0,13	OK
		Piede	23	6,27	2,10	1,43	0,50	2,10	0,23	0,01	OK
3	70	Testa	23	5,79	0,00	1,35	15,68	0,00	0,23	0,00	OK
		Mezz.	23	115,62	1,10	1,54	15,41	1,10	0,01	0,11	OK
		Piede	23	7,36	2,20	1,72	0,53	2,20	0,23	0,01	OK
3	71	Testa	15	11,61	0,91	4,16	46,19	0,91	0,36	0,00	OK
		Mezz.	15	14,73	1,26	4,22	46,11	1,26	0,29	0,00	OK
		Piede	15	11,93	1,61	4,28	0,40	1,61	0,36	0,00	OK
3	72	Testa	15	18,89	0,00	1,08	12,55	0,00	0,06	0,00	OK
		Mezz.	15	29,01	0,10	1,10	12,52	0,09	0,04	0,00	OK
		Piede	15	19,45	0,19	1,12	0,05	0,19	0,06	0,00	OK
3	73	Testa	23	26,86	0,00	3,14	36,38	0,00	0,12	0,00	OK
		Mezz.	23	52,65	0,28	3,19	36,32	0,28	0,06	0,00	OK
		Piede	23	27,65	0,55	3,23	0,14	0,55	0,12	0,00	OK
3	74	Testa	23	59,28	0,00	1,46	4,35	0,00	0,02	0,00	OK
		Mezz.	23	286,10	0,10	1,47	4,36	0,09	0,01	0,00	OK
		Piede	23	60,57	0,19	1,49	0,05	0,19	0,02	0,00	OK
3	75	Testa	15	37,92	0,00	5,76	17,16	0,00	0,15	0,00	OK
		Mezz.	15	77,54	0,38	5,82	17,23	0,38	0,08	0,00	OK
		Piede	15	38,74	0,75	5,89	0,19	0,75	0,15	0,00	OK
3	76	Testa	23	21,69	0,00	1,46	4,35	0,00	0,07	0,00	OK
		Mezz.	23	30,84	0,10	1,47	4,36	0,09	0,05	0,00	OK
		Piede	23	22,16	0,19	1,49	0,05	0,19	0,07	0,00	OK
3	77	Testa	15	9,80	2,53	3,70	10,22	2,53	0,38	0,00	OK
		Mezz.	15	11,18	2,74	3,74	10,26	2,74	0,33	0,00	OK
		Piede	15	9,98	2,96	3,77	0,72	2,96	0,38	0,00	OK

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGAmín: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
3	78	Testa	23	9,65	0,13	0,78	8,75	0,13	0,08	0,00	OK
		Mezz.	23	29,52	0,45	0,83	8,67	0,45	0,03	0,02	OK
		Piede	23	10,96	0,77	0,89	0,19	0,77	0,08	0,00	OK
3	79	Testa	15	5,42	0,00	1,08	12,55	0,00	0,20	0,00	OK
		Mezz.	23	107,40	3,49	1,67	11,67	3,49	0,00	0,11	OK
		Piede	15	7,04	1,94	1,41	0,47	1,94	0,20	0,01	OK
3	80	Testa	15	6,24	0,00	2,44	28,23	0,00	0,39	0,00	OK
		Mezz.	15	7,13	0,21	2,47	28,18	0,21	0,35	0,00	OK
		Piede	15	6,42	0,43	2,51	0,11	0,43	0,39	0,00	OK
3	81	Testa	15	5,00	0,00	1,08	12,55	0,00	0,22	0,00	OK
		Mezz.	15	5,57	0,10	1,10	12,52	0,10	0,20	0,00	OK
		Piede	15	5,14	0,19	1,12	0,05	0,19	0,22	0,00	OK
3	82	Testa	23	6,39	0,00	4,28	49,56	0,00	0,67	0,00	OK
		Mezz.	23	7,32	0,38	4,34	49,46	0,38	0,59	0,00	OK
		Piede	23	6,58	0,75	4,40	0,19	0,75	0,67	0,00	OK
3	83	Testa	23	9,31	0,00	1,46	4,35	0,00	0,16	0,00	OK
		Mezz.	23	10,75	0,10	1,47	4,36	0,09	0,14	0,00	OK
		Piede	23	9,51	0,19	1,49	0,05	0,19	0,16	0,00	OK
3	84	Testa	23	9,70	0,00	2,84	8,47	0,00	0,29	0,00	OK
		Mezz.	23	11,27	0,19	2,87	8,51	0,19	0,26	0,00	OK
		Piede	23	9,91	0,37	2,91	0,09	0,37	0,29	0,00	OK
3	85	Testa	23	3,08	0,00	0,81	9,41	0,00	0,26	0,00	OK
		Mezz.	15	41,41	2,98	1,31	8,67	2,98	0,00	0,21	OK
		Piede	23	4,47	2,21	1,18	0,52	2,21	0,26	0,02	OK
3	86	Testa	23	6,87	3,98	1,21	5,28	3,98	0,18	0,01	OK
		Mezz.	15	36,20	4,89	1,36	5,05	4,89	0,00	0,14	OK
		Piede	23	8,26	5,46	1,45	1,07	5,46	0,18	0,01	OK
3	87	Testa	15	7,20	4,33	1,26	5,19	4,33	0,18	0,01	OK
		Mezz.	23	35,68	5,18	1,41	4,98	5,18	0,00	0,14	OK
		Piede	15	8,60	5,81	1,51	1,12	5,81	0,18	0,01	OK
3	88	Testa	15	5,00	0,00	3,06	28,34	0,00	0,61	0,00	OK
		Mezz.	23	85,74	6,96	4,22	26,95	6,96	0,04	0,31	OK
		Piede	15	6,50	5,50	3,98	1,06	5,50	0,61	0,03	OK
3	89	Testa	23	3,10	0,00	0,13	1,51	0,00	0,04	0,00	OK
		Mezz.	15	42,67	0,39	0,20	1,41	0,39	0,00	0,03	OK
		Piede	23	4,49	0,35	0,19	0,08	0,35	0,04	0,00	OK
3	90	Testa	23	3,30	0,00	1,81	20,95	0,00	0,55	0,00	OK
		Mezz.	15	47,90	4,94	2,63	19,72	4,94	0,01	0,41	OK
		Piede	23	4,71	4,66	2,59	1,10	4,66	0,55	0,04	OK
3	91	Testa	15	12,21	0,26	7,02	80,73	0,26	0,58	0,00	OK
		Mezz.	15	136,86	3,35	7,54	79,96	3,35	0,06	0,16	OK

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGAmín: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	15	14,00	6,44	8,05	1,58	6,44	0,58	0,01	OK
3	92	Testa	23	2,34	2,59	2,16	19,43	2,59	0,93	0,00	OK
		Mezz.	23	2,50	2,82	2,20	19,37	2,82	0,88	0,00	OK
		Piede	23	2,42	3,04	2,24	0,73	3,04	0,93	0,00	OK
3	93	Testa	15	2,28	0,00	1,08	12,55	0,00	0,48	0,00	OK
		Mezz.	15	2,48	0,14	1,11	12,51	0,14	0,45	0,00	OK
		Piede	15	2,38	0,29	1,13	0,07	0,29	0,48	0,00	OK
3	94	Testa	15	3,94	0,00	1,06	12,30	0,00	0,27	0,00	OK
		Mezz.	15	4,50	0,14	1,08	12,26	0,14	0,24	0,00	OK
		Piede	15	4,11	0,28	1,11	0,07	0,28	0,27	0,00	OK
3	95	Testa	15	8,66	0,00	0,43	5,02	0,00	0,05	0,00	OK
		Mezz.	15	12,81	0,07	0,45	5,00	0,07	0,03	0,00	OK
		Piede	15	9,15	0,15	0,46	0,04	0,15	0,05	0,00	OK
3	96	Testa	23	15,45	0,00	0,76	8,78	0,00	0,05	0,00	OK
		Mezz.	23	68,14	0,18	0,79	8,74	0,18	0,01	0,00	OK
		Piede	23	16,67	0,36	0,82	0,09	0,36	0,05	0,00	OK
3	97	Testa	23	15,02	0,00	0,22	2,51	0,00	0,01	0,00	OK
		Mezz.	23	80,44	0,06	0,23	2,50	0,06	0,00	0,00	OK
		Piede	23	16,30	0,11	0,24	0,03	0,11	0,01	0,00	OK
3	98	Testa	23	17,54	0,00	0,76	8,78	0,00	0,04	0,00	OK
		Mezz.	23	127,93	0,25	0,80	8,72	0,25	0,01	0,01	OK
		Piede	23	19,44	0,49	0,84	0,12	0,49	0,04	0,00	OK
3	99	Testa	23	16,22	0,00	0,32	3,76	0,00	0,02	0,00	OK
		Mezz.	23	159,51	0,12	0,34	3,74	0,12	0,00	0,00	OK
		Piede	23	18,13	0,23	0,36	0,06	0,23	0,02	0,00	OK
3	100	Testa	23	13,40	0,00	0,76	8,78	0,00	0,06	0,00	OK
		Mezz.	23	224,45	0,32	0,81	8,70	0,32	0,00	0,02	OK
		Piede	23	15,29	0,64	0,86	0,16	0,64	0,06	0,00	OK
3	101	Testa	23	12,47	0,00	0,32	3,76	0,00	0,03	0,00	OK
		Mezz.	23	273,38	0,15	0,35	3,73	0,15	0,00	0,01	OK
		Piede	23	14,34	0,29	0,37	0,07	0,29	0,03	0,00	OK
3	102	Testa	23	12,48	0,00	0,76	8,78	0,00	0,06	0,00	OK
		Mezz.	23	279,04	0,34	0,82	8,70	0,34	0,00	0,02	OK
		Piede	23	14,35	0,68	0,87	0,17	0,68	0,06	0,00	OK
3	103	Testa	23	10,47	0,00	0,76	8,78	0,00	0,07	0,00	OK
		Mezz.	23	272,94	0,39	0,82	8,68	0,39	0,00	0,02	OK
		Piede	23	12,28	0,79	0,89	0,19	0,79	0,07	0,00	OK
3	104	Testa	23	9,09	0,00	1,08	12,55	0,00	0,12	0,00	OK
		Mezz.	15	274,52	1,45	1,33	12,18	1,45	0,00	0,04	OK
		Piede	23	10,86	1,27	1,29	0,31	1,27	0,12	0,00	OK

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGAmín: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
3	105	Testa	23	7,67	0,21	0,85	9,36	0,21	0,11	0,00	OK
		Mezz.	23	196,85	0,76	0,94	9,22	0,76	0,00	0,05	OK
		Piede	23	9,34	1,32	1,03	0,32	1,32	0,11	0,00	OK
3	106	Testa	23	27,47	0,00	0,43	5,02	0,00	0,02	0,00	OK
		Mezz.	23	810,03	0,07	0,45	5,00	0,07	0,00	0,00	OK
		Piede	23	29,02	0,15	0,46	0,04	0,15	0,02	0,00	OK
3	107	Testa	23	16,62	0,00	0,76	8,78	0,00	0,05	0,00	OK
		Mezz.	23	97,31	0,18	0,79	8,74	0,18	0,01	0,00	OK
		Piede	23	17,94	0,36	0,82	0,09	0,36	0,05	0,00	OK
3	108	Testa	23	16,27	0,00	0,22	2,51	0,00	0,01	0,00	OK
		Mezz.	23	133,00	0,06	0,23	2,50	0,06	0,00	0,00	OK
		Piede	23	17,66	0,11	0,24	0,03	0,11	0,01	0,00	OK
3	109	Testa	15	18,12	0,00	0,76	8,78	0,00	0,04	0,00	OK
		Mezz.	15	163,90	0,25	0,80	8,72	0,25	0,00	0,01	OK
		Piede	15	20,08	0,49	0,84	0,12	0,49	0,04	0,00	OK
3	110	Testa	23	16,77	0,00	0,32	3,76	0,00	0,02	0,00	OK
		Mezz.	23	230,48	0,12	0,34	3,74	0,12	0,00	0,00	OK
		Piede	23	18,75	0,23	0,36	0,06	0,23	0,02	0,00	OK
3	111	Testa	15	13,69	0,00	0,76	8,78	0,00	0,06	0,00	OK
		Mezz.	15	332,50	0,32	0,81	8,70	0,32	0,00	0,02	OK
		Piede	15	15,61	0,64	0,86	0,16	0,64	0,06	0,00	OK
3	112	Testa	15	12,73	0,00	0,32	3,76	0,00	0,03	0,00	OK
		Mezz.	15	472,99	0,15	0,35	3,73	0,15	0,00	0,01	OK
		Piede	15	14,64	0,29	0,37	0,07	0,29	0,03	0,00	OK
3	113	Testa	23	12,82	0,00	0,76	8,78	0,00	0,06	0,00	OK
		Mezz.	15	478,83	0,49	0,84	8,66	0,49	0,00	0,02	OK
		Piede	23	14,75	0,68	0,87	0,17	0,68	0,06	0,00	OK
3	114	Testa	23	11,28	0,24	0,80	8,72	0,24	0,07	0,00	OK
		Mezz.	15	353,03	1,10	0,94	8,51	1,10	0,00	0,02	OK
		Piede	23	13,14	1,02	0,93	0,25	1,02	0,07	0,00	OK
3	115	Testa	23	9,40	0,10	1,10	12,52	0,10	0,12	0,00	OK
		Mezz.	15	270,36	2,19	1,45	12,00	2,19	0,00	0,04	OK
		Piede	23	11,21	1,37	1,31	0,33	1,37	0,12	0,00	OK
3	116	Testa	23	8,83	0,87	0,96	9,19	0,87	0,11	0,00	OK
		Mezz.	15	188,38	3,13	1,33	8,63	3,13	0,00	0,05	OK
		Piede	23	10,54	1,98	1,14	0,47	1,98	0,11	0,00	OK
3	117	Testa	23	5,77	0,00	0,52	4,82	0,00	0,09	0,00	OK
		Mezz.	15	106,38	1,37	0,75	4,54	1,37	0,00	0,04	OK
		Piede	23	7,33	0,84	0,66	0,16	0,84	0,09	0,00	OK
3	118	Testa	23	5,18	0,00	0,69	6,42	0,00	0,13	0,00	OK
		Mezz.	15	89,36	1,19	0,89	6,19	1,19	0,01	0,07	OK

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGAmín: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	23	6,71	1,23	0,90	0,24	1,23	0,13	0,01	OK
3	119	Testa	23	4,83	0,00	0,52	4,82	0,00	0,11	0,00	OK
		Mezz.	15	78,28	0,78	0,65	4,66	0,78	0,00	0,06	OK
		Piede	23	6,35	0,98	0,68	0,19	0,98	0,11	0,01	OK
3	120	Testa	23	4,86	0,00	0,69	6,42	0,00	0,14	0,00	OK
		Mezz.	15	78,49	0,95	0,85	6,23	0,95	0,00	0,08	OK
		Piede	23	6,39	1,31	0,91	0,25	1,31	0,14	0,01	OK
3	121	Testa	23	4,16	0,00	0,69	6,42	0,00	0,17	0,00	OK
		Mezz.	23	64,16	0,71	0,81	6,28	0,71	0,01	0,09	OK
		Piede	23	5,57	1,41	0,93	0,27	1,41	0,17	0,01	OK
3	122	Testa	15	3,97	0,18	0,63	6,86	0,18	0,16	0,00	OK
		Mezz.	15	50,62	0,83	0,73	6,69	0,83	0,01	0,09	OK
		Piede	15	5,35	1,49	0,84	0,35	1,49	0,16	0,01	OK
3	123	Testa	15	3,62	0,00	3,44	39,90	0,00	0,95	0,00	OK
		Mezz.	15	56,99	4,18	4,14	38,85	4,18	0,00	0,68	OK
		Piede	15	5,08	8,36	4,84	1,98	8,36	0,95	0,06	OK
3	124	Testa	23	5,90	0,00	1,08	12,55	0,00	0,18	0,00	OK
		Mezz.	15	126,25	3,05	1,59	11,78	3,05	0,00	0,09	OK
		Piede	23	7,54	1,81	1,38	0,44	1,81	0,18	0,01	OK
3	125	Testa	15	10,51	1,80	2,60	26,15	1,80	0,25	0,00	OK
		Mezz.	15	21,46	2,58	2,73	25,95	2,58	0,13	0,03	OK
		Piede	15	11,57	3,36	2,86	0,81	3,36	0,25	0,00	OK
3	126	Testa	23	7,51	0,00	0,92	10,66	0,00	0,12	0,00	OK
		Mezz.	23	8,81	0,08	0,93	10,64	0,08	0,11	0,00	OK
		Piede	23	7,73	0,16	0,95	0,04	0,16	0,12	0,00	OK
3	127	Testa	23	6,69	0,00	1,08	12,55	0,00	0,16	0,00	OK
		Mezz.	23	7,72	0,10	1,10	12,52	0,10	0,14	0,00	OK
		Piede	23	6,89	0,19	1,12	0,05	0,19	0,16	0,00	OK
3	128	Testa	15	18,88	0,00	0,70	8,16	0,00	0,04	0,00	OK
		Mezz.	15	28,97	0,06	0,71	8,14	0,06	0,02	0,00	OK
		Piede	15	19,43	0,12	0,72	0,03	0,12	0,04	0,00	OK
3	129	Testa	15	15,58	0,00	0,68	7,84	0,00	0,04	0,00	OK
		Mezz.	15	21,94	0,06	0,69	7,83	0,06	0,03	0,00	OK
		Piede	15	16,03	0,12	0,70	0,03	0,12	0,04	0,00	OK
3	130	Testa	23	3,30	0,00	1,08	12,55	0,00	0,33	0,00	OK
		Mezz.	23	3,70	0,14	1,11	12,51	0,14	0,30	0,00	OK
		Piede	23	3,45	0,29	1,13	0,07	0,29	0,33	0,00	OK
3	131	Testa	15	5,66	1,79	2,01	19,38	1,79	0,36	0,00	OK
		Mezz.	15	6,62	2,01	2,05	19,32	2,01	0,31	0,00	OK
		Piede	15	5,87	2,24	2,08	0,54	2,24	0,36	0,00	OK



## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

## VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGAmín: .2

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)	STRINGA DI CONTROLLO
3	132	Testa	23	4,18	0,00	0,39	3,61	0,00	0,09	0,00	OK
		Mezz.	15	61,71	0,45	0,46	3,52	0,45	0,00	0,06	OK
		Piede	23	5,64	0,82	0,53	0,16	0,82	0,09	0,00	OK
3	133	Testa	15	5,13	0,00	2,34	21,68	0,00	0,46	0,00	OK
		Mezz.	15	82,92	2,16	2,70	21,25	2,16	0,00	0,26	OK
		Piede	15	6,71	4,33	3,06	0,83	4,33	0,46	0,02	OK
3	134	Testa	15	5,46	0,00	0,39	3,61	0,00	0,07	0,00	OK
		Mezz.	15	48,86	0,31	0,44	3,55	0,31	0,01	0,03	OK
		Piede	15	6,90	0,62	0,49	0,12	0,62	0,07	0,00	OK
3	135	Testa	23	3,78	0,00	1,69	15,66	0,00	0,45	0,00	OK
		Mezz.	15	52,34	7,40	2,92	14,18	7,40	0,03	0,27	OK
		Piede	23	5,17	3,71	2,31	0,71	3,71	0,45	0,02	OK
3	136	Testa	23	3,90	0,00	1,04	9,64	0,00	0,27	0,00	OK
		Mezz.	15	53,12	3,91	1,69	8,85	3,91	0,01	0,17	OK
		Piede	23	5,32	2,28	1,42	0,43	2,28	0,27	0,01	OK
3	137	Testa	23	5,15	0,62	0,59	5,49	0,62	0,11	0,00	OK
		Mezz.	15	74,93	1,57	0,75	5,25	1,57	0,00	0,07	OK
		Piede	23	6,64	1,64	0,76	0,38	1,64	0,11	0,00	OK
3	138	Testa	15	5,17	0,00	2,92	33,88	0,00	0,57	0,00	OK
		Mezz.	15	105,07	2,71	3,38	33,20	2,71	0,00	0,32	OK
		Piede	15	6,76	5,41	3,83	1,30	5,41	0,57	0,03	OK
3	139	Testa	15	6,29	0,05	0,50	5,63	0,05	0,08	0,00	OK
		Mezz.	23	134,87	2,00	0,82	5,15	2,00	0,00	0,04	OK
		Piede	15	7,94	0,83	0,63	0,20	0,83	0,08	0,00	OK
3	140	Testa	15	2,78	0,04	0,20	2,02	0,04	0,07	0,00	OK
		Mezz.	15	2,96	0,06	0,20	2,02	0,06	0,07	0,00	OK
		Piede	15	2,86	0,08	0,21	0,02	0,08	0,07	0,00	OK
3	141	Testa	15	2,74	0,00	0,68	7,11	0,00	0,25	0,00	OK
		Mezz.	15	2,93	0,06	0,69	7,10	0,06	0,24	0,00	OK
		Piede	15	2,82	0,12	0,70	0,03	0,12	0,25	0,00	OK
3	142	Testa	15	5,88	0,00	0,97	10,16	0,00	0,17	0,00	OK
		Mezz.	15	6,67	0,09	0,99	10,14	0,09	0,15	0,00	OK
		Piede	15	6,05	0,17	1,00	0,04	0,17	0,17	0,00	OK
3	143	Testa	15	5,38	0,00	0,78	8,13	0,00	0,14	0,00	OK
		Mezz.	15	6,04	0,07	0,79	8,11	0,07	0,13	0,00	OK
		Piede	15	5,54	0,14	0,80	0,03	0,14	0,14	0,00	OK
3	144	Testa	15	5,11	0,00	0,34	3,56	0,00	0,07	0,00	OK
		Mezz.	15	5,70	0,03	0,35	3,55	0,03	0,06	0,00	OK
		Piede	15	5,25	0,06	0,35	0,01	0,06	0,07	0,00	OK
3	145	Testa	15	69,56	0,00	0,49	5,08	0,00	0,01	0,00	OK
		Mezz.	15	19003,54	0,03	0,49	5,07	0,03	0,00	0,00	OK



VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE											
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 602 Anni - PGamin: .2											
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)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	15	71,19	0,07	0,50	0,02	0,07	0,01	0,00	OK
3	146	Testa	15	7,58	0,00	1,17	12,20	0,00	0,15	0,00	OK
		Mezz.	15	8,27	0,06	1,18	12,18	0,06	0,14	0,00	OK
		Piede	15	7,70	0,12	1,19	0,03	0,12	0,15	0,00	OK
3	147	Testa	15	171,37	0,00	0,80	8,38	0,00	0,00	0,00	OK
		Mezz.	15	115023,77	0,02	0,81	8,38	0,02	0,00	0,00	OK
		Piede	15	173,01	0,05	0,81	0,01	0,05	0,00	0,00	OK
3	148	Testa	23	4,08	0,00	1,04	9,64	0,00	0,26	0,00	OK
		Mezz.	15	55,66	1,79	1,34	9,28	1,79	0,00	0,17	OK
		Piede	23	5,57	2,28	1,42	0,43	2,28	0,26	0,01	OK
3	149	Testa	23	4,02	0,02	0,27	2,49	0,02	0,07	0,00	OK
		Mezz.	15	53,35	0,96	0,43	2,30	0,96	0,00	0,04	OK
		Piede	23	5,47	0,60	0,37	0,11	0,60	0,07	0,00	OK
3	150	Testa	23	4,10	0,68	3,10	27,57	0,68	0,76	0,00	OK
		Mezz.	15	53,45	10,45	4,73	25,61	10,45	0,02	0,48	OK
		Piede	23	5,54	7,23	4,20	1,37	7,23	0,76	0,04	OK

## • SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA PUSH-OVER

<i>Numero d'ordine della PushOver</i>	: Tipo di distribuzione delle forze orizzontali utilizzate nell'analisi.
<b>Angolo Ingr. Sisma (Grd)</b>	: Angolo di ingresso del sisma della PushOver.
<b>Numero collassi totali</b>	: Numero di elementi che hanno raggiunto la condizione di collasso al termine dell'analisi.
<b>Numero passo Resist.Max.</b>	: Numero del passo a cui corrisponde il picco massimo del taglio alla base nella curva di capacità.
<b>Numero passi significativi</b>	: Numero dei passi significativi alla fine dell'analisi.
<b>Massa SDOF, (t)</b>	: Massa totale del sistema equivalente.
<b>Taglio alla base max., (t)</b>	: Tagliante massimo alla base della struttura reale.
<b>Coeff. Partecipazione</b>	: Coefficiente di partecipazione relativo alla distribuzione di forze orizzontali utilizzate nell'analisi della PushOver.
<b>Resistenza SDOF, (t)</b>	: Resistenza allo snervamento del sistema ad un grado di libertà equivalente.
<b>Rigidezza SDOF, (t/m)</b>	: Rigidezza all'origine del sistema ad un grado di libertà equivalente.
<b>Spostam. Snervam. SDOF, (mm)</b>	: Spostamento a cui corrisponde lo snervamento del sistema ad un grado di libertà equivalente.
<b>Periodo SDOF, (sec)</b>	: Periodo proprio del sistema ad un grado di libertà equivalente.
<b>Rapporto di incrudimento</b>	: 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.
<b>Rapporto Alfau/alfa1</b>	: 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.

<b>Fattore struttura</b>	: <i>Fattore di struttura (q) calcolato a posteriori in funzione delle effettive risorse anelastiche della struttura.</i>
<b>Coeff Smorzam.Equival.</b>	: <i>Coefficiente di smorzamento di un oscillatore elasto-viscoso che dissipa per viscosità la stessa energia della struttura.</i>
<b>Duttilità</b>	: <i>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).</i>

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

<b>Con Flag di post-verifica = NO</b>	: <i>Considera nell'analisi al passo non lineare sia i meccanismi fragili attivati che quelli duttili.</i>
<b>Con Flag di post-verifica = SI</b>	: <i>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.</i>

<i>Spostamento</i>	: Domanda/Capacità dello spostamento relativo allo stato limite.
<b>S.L.x</b>	: Flag riassuntivo della verifica effettuata per i meccanismi considerati nell'analisi.
<b>PgaLx/g</b>	: Valore della PGA limite corrispondente alla prestazione definita per lo stato limite considerato e per i meccanismi considerati nell'analisi.
<b>q*</b>	: 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.
<b>Numero passo precedente</b>	: 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.
<b>PgaLx/Pga y%</b>	: Rapporto tra la PGA limite e la PGA al bedrock del sisma atteso nel sito con la probabilità prevista per lo stato limite corrispondente.
<b>Asta3D Nro</b>	: Numerazione 3D dell'asta in cui si raggiunge la prestazione definita per lo stato limite e per i soli meccanismi considerati nell'analisi.
<b>TrCLx</b>	: 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.
<b>(TrCLx/TDLx)^a</b>	: 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

<b>Push. nro</b>	: Numero della PushOver.
<b>PRIMO COLLASSO</b>	: Dati relativi ai meccanismi fragili per gli elementi in calcestruzzo armato del Nodo e del Taglio.
<b>TrCLC</b>	: Valore del periodo di ritorno corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite di collasso del Nodo/Taglio.
<b>PgaLC/g</b>	: Valore della PGA corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite di collasso Nodo/Taglio.
<b>Resistenza nel Piano di un pannello in muratura</b>	: Indicatori di capacità relativi alla prestazione di raggiungimento della resistenza nel piano del primo pannello in muratura.
<b>TrCLV</b>	: 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.
<b>PgaLV/g</b>	: 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.
<b>VERIFICA MECCANISMI FRAGILI STRUTTURE IN C.A.</b>	: 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 <b>Push+PostVer. = No</b> .

**RISULTATI GENERALI PUSH-OVER****MECCANISMI DI COLLASSO CONSIDERATI NELLA ANALISI PUSH-OVER**

- Analisi con meccanismi DUTTILI E FRAGILI
- NESSUNA modalita' di collasso considerata per il nodo in CLS
- 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: Proporzionale al Primo Modo

**RISULTATI GENERALI PUSH-OVER**

PUSH-OVER N.ro	1	-	DISTRIB. FORZE SECONDO DEFORMATA MODALE +Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0		Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	159		Numero passi significativi	159
Massa SDOF (t)	1760,31		Taglio alla base max. (t)	736,84
Coeff. Partecipazione	1,21		Resistenza SDOF (t)	568,43
Rigidezza SDOF (t/m)	150675,03		Spostam. Snervam. SDOF mm	4
Periodo SDOF (sec)	0,22		Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	641,986		Fattore struttura	1,679
Coeff Smorzam.Equival.	25,000		Duttilita	2,737
<b>STATO LIMITE DI OPERATIVITA'</b>				
<b>DOMANDA</b>			<b>CAPACITA'</b>	
Spostamento mm	2,971		Spostamento mm	5,980
S.L. Operativita'	VERIFICATO		Numero passo precedente	139
PgaLO/g	0,110		PgaLO/Pga 81%	1,569
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,79		TrCLO	128,000
Vita Residua (anni)	142,000		(TrCLO/TDLO)^a	1,538
<b>STATO LIMITE DI DANNO</b>				
<b>DOMANDA</b>			<b>CAPACITA'</b>	
Spostamento mm	3,723		Spostamento mm	8,979
S.L. Danno	VERIFICATO		Numero passo precedente	154
PgaLD/g	0,138		PgaLD/Pga 63%	1,582
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,99		Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	149,333		TrCLD	225,000
-----			(TrCLD/TDLD)^a	1,572
<b>STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA</b>				
<b>DOMANDA</b>			<b>CAPACITA'</b>	
Spostamento mm	15,898		Spostamento mm	10,324
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA		Numero passo precedente	159
PgaLV/g	0,153		PgaLV/Pga 10%	0,712
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,26		Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	20,667		TrCLV	293,000
-----			(TrCLV/TDLV)^a	0,694

**RISULTATI GENERALI PUSH-OVER**

PUSH-OVER N.ro	2	-	DISTRIB. FORZE SECONDO DEFORMATA MODALE +Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180		Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	168		Numero passi significativi	168
Massa SDOF (t)	1760,31		Taglio alla base max. (t)	737,99
Coeff. Partecipazione	1,21		Resistenza SDOF (t)	569,22
Rigidezza SDOF (t/m)	155944,33		Spostam. Snervam. SDOF mm	4
Periodo SDOF (sec)	0,21		Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	1074,438		Fattore struttura	1,741

Coeff Smorzam.Equival.	25,000	Duttilita	2,929
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,871	Spostamento mm	6,005
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	146
PgaLO/g	0,112	PgaLO/Pga 81%	1,594
Rapporto $q^*=F_y/F_y$	0,79	TrCLO	133,000
Vita Residua (anni)	147,333	(TrCLO/TDLO)^a	1,562
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,597	Spostamento mm	8,987
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	161
PgaLD/g	0,140	PgaLD/Pga 63%	1,612
Rapporto $q^*=F_y/F_y$	0,99	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	156,667	TrCLD	236,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,603
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,556	Spostamento mm	10,692
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	168
PgaLV/g	0,160	PgaLV/Pga 10%	0,745
Rapporto $q^*=F_y/F_y$	2,25	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	23,333	TrCLV	328,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,727

## RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	3 -	DISTRIB. FORZE SECONDO DEFORMATA MODALE +Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	159	Numero passi significativi	159
Massa SDOF (t)	1753,35	Taglio alla base max. (t)	701,94
Coeff. Partecipazione	1,21	Resistenza SDOF (t)	539,68
Rigidezza SDOF (t/m)	136554,16	Spostam. Snervam. SDOF mm	4
Periodo SDOF (sec)	0,23	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	21879,822	Fattore struttura	1,727
Coeff Smorzam.Equival.	25,000	Duttilita	2,775
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,266	Spostamento mm	5,679
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	133
PgaLO/g	0,100	PgaLO/Pga 81%	1,435
Rapporto $q^*=F_y/F_y$	0,83	TrCLO	103,000
Vita Residua (anni)	114,000	(TrCLO/TDLO)^a	1,406
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	4,253	Spostamento mm	8,353
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	149
PgaLD/g	0,124	PgaLD/Pga 63%	1,421
Rapporto $q^*=F_y/F_y$	1,04	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	114,000	TrCLD	172,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,407
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	17,138	Spostamento mm	10,965
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	159

PgaLV/g	0,150	PgaLV/Pga 10%	0,696
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,37	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	19,333	TrCLV	277,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,678

**RISULTATI GENERALI PUSH-OVER**

PUSH-OVER N.ro	4 -	DISTRIB. FORZE SECONDO DEFORMATA MODALE +Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	168	Numero passi significativi	168
Massa SDOF (t)	1753,35	Taglio alla base max. (t)	723,10
Coeff. Partecipazione	1,21	Resistenza SDOF (t)	555,96
Rigidezza SDOF (t/m)	119181,50	Spostam. Snervam. SDOF mm	5
Periodo SDOF (sec)	0,24	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	18198,045	Fattore struttura	1,649
Coeff Smorzam.Equival.	24,000	Duttilita	2,481

**STATO LIMITE DI OPERATIVITA'**

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,742	Spostamento mm	6,379
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	143
PgaLO/g	0,102	PgaLO/Pga 81%	1,452
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,80	TrCLO	106,000
Vita Residua (anni)	117,333	(TrCLO/TDLO)^a	1,423

**STATO LIMITE DI DANNO**

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	4,713	Spostamento mm	10,464
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	164
PgaLD/g	0,135	PgaLD/Pga 63%	1,553
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,01	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	142,667	TrCLD	215,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,542

**STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA**

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	18,468	Spostamento mm	11,573
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	168
PgaLV/g	0,147	PgaLV/Pga 10%	0,681
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,30	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	18,667	TrCLV	263,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,664

**RISULTATI GENERALI PUSH-OVER**

PUSH-OVER N.ro	5 -	DISTRIB. FORZE PROPORZIONALE ALLE MASSE +Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	158	Numero passi significativi	158
Massa SDOF (t)	2260,01	Taglio alla base max. (t)	741,83
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	677,96
Rigidezza SDOF (t/m)	166759,56	Spostam. Snervam. SDOF mm	4
Periodo SDOF (sec)	0,23	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	389,665	Fattore struttura	1,601
Coeff Smorzam.Equival.	23,000	Duttilita	2,429

**STATO LIMITE DI OPERATIVITA'**

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,447	Spostamento mm	7,209
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	139
PgaLO/g	0,111	PgaLO/Pga 81%	1,579



Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,85	TrCLO	130,000
Vita Residua (anni)	144,000	(TrCLO/TDLO)^a	1,547
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	4,597	Spostamento mm	9,875
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	157
PgaLD/g	0,132	PgaLD/Pga 63%	1,521
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,06	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	135,333	TrCLD	204,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,510
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	17,864	Spostamento mm	9,875
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	158
PgaLV/g	0,132	PgaLV/Pga 10%	0,615
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,43	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	14,000	TrCLV	204,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,598

## RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	6	-	DISTRIB. FORZE PROPORZIONALE ALLE MASSE +Ecc5%
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180		Numero collassi totali
Numero passo Resist.Max.	155		Numero passi significativi
Massa SDOF (t)	2260,01		Taglio alla base max. (t)
Coeff. Partecipazione	1,00		Resistenza SDOF (t)
Rigidezza SDOF (t/m)	171076,86		Spostam. Snervam. SDOF mm
Periodo SDOF (sec)	0,23		Rapporto di incrudimento
Rapporto Alfau/alfa1	969,960		Fattore struttura
Coeff Smorzam.Equival.	24,000		Duttilita
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,360	Spostamento mm	7,243
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	139
PgaLO/g	0,112	PgaLO/Pga 81%	1,604
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,84	TrCLO	135,000
Vita Residua (anni)	149,333	(TrCLO/TDLO)^a	1,572
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	4,468	Spostamento mm	10,124
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	154
PgaLD/g	0,137	PgaLD/Pga 63%	1,576
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,06	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	148,000	TrCLD	223,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,566
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	17,561	Spostamento mm	10,124
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	155
PgaLV/g	0,137	PgaLV/Pga 10%	0,638
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,42	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	15,333	TrCLV	223,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,620

## RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	7 -	DISTRIB. FORZE PROPORZIONALE ALLE MASSE +Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	151	Numero passi significativi	151
Massa SDOF (t)	2260,01	Taglio alla base max. (t)	713,80
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	651,84
Rigidezza SDOF (t/m)	149104,95	Spostam. Snervam. SDOF mm	4
Periodo SDOF (sec)	0,25	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	20504,523	Fattore struttura	1,531
Coeff Smorzam.Equival.	22,000	Duttilita	2,194
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,855	Spostamento mm	6,806
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	131
PgaLO/g	0,100	PgaLO/Pga 81%	1,429
Rapporto q*=Fe/Fy	0,88	TrCLO	102,000
Vita Residua (anni)	112,667	(TrCLO/TDLO)^a	1,400
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	5,281	Spostamento mm	9,590
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	150
PgaLD/g	0,123	PgaLD/Pga 63%	1,408
Rapporto q*=Fe/Fy	1,10	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	111,333	TrCLD	168,000
-----		(TrCLD/TDLT)^a	1,394
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	19,358	Spostamento mm	9,590
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	151
PgaLV/g	0,123	PgaLV/Pga 10%	0,570
Rapporto q*=Fe/Fy	2,53	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	12,000	TrCLV	168,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,552

## RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	8 -	DISTRIB. FORZE PROPORZIONALE ALLE MASSE +Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	171	Numero passi significativi	171
Massa SDOF (t)	2260,01	Taglio alla base max. (t)	750,51
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	696,69
Rigidezza SDOF (t/m)	130358,90	Spostam. Snervam. SDOF mm	5
Periodo SDOF (sec)	0,26	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	17194,229	Fattore struttura	1,563
Coeff Smorzam.Equival.	22,000	Duttilita	2,183
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	4,410	Spostamento mm	6,555
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	142
PgaLO/g	0,094	PgaLO/Pga 81%	1,349
Rapporto q*=Fe/Fy	0,83	TrCLO	89,000
Vita Residua (anni)	98,667	(TrCLO/TDLO)^a	1,324
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	5,679	Spostamento mm	11,665
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	170



PgaLD/g	0,133	PgaLD/Pga 63%	1,524
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,03	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	136,000	TrCLD	205,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,513
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	20,649	Spostamento mm	11,665
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	171
PgaLV/g	0,133	PgaLV/Pga 10%	0,617
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,36	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	14,667	TrCLV	205,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,599

## RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	9	-	DISTRIB. FORZE SECONDO DEFORMATATA MODALE -Ecc5%
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	166	Numero passi significativi	166
Massa SDOF (t)	1760,31	Taglio alla base max. (t)	746,25
Coeff. Partecipazione	1,21	Resistenza SDOF (t)	575,20
Rigidezza SDOF (t/m)	156035,47	Spostam. Snervam. SDOF mm	4
Periodo SDOF (sec)	0,21	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	20535,395	Fattore struttura	1,795
Coeff Smorzam.Equival.	26,000	Duttilita	3,071
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,869	Spostamento mm	5,917
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	140
PgaLO/g	0,111	PgaLO/Pga 81%	1,589
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,78	TrCLO	132,000
Vita Residua (anni)	146,000	(TrCLO/TDLO)^a	1,557
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,595	Spostamento mm	8,901
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	157
PgaLD/g	0,140	PgaLD/Pga 63%	1,610
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,98	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	156,000	TrCLD	235,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,600
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,489	Spostamento mm	11,320
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	166
PgaLV/g	0,168	PgaLV/Pga 10%	0,781
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,23	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	26,000	TrCLV	369,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,763

## RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	10	-	DISTRIB. FORZE SECONDO DEFORMATATA MODALE -Ecc5%
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	157	Numero passi significativi	157
Massa SDOF (t)	1760,31	Taglio alla base max. (t)	733,43
Coeff. Partecipazione	1,21	Resistenza SDOF (t)	567,29
Rigidezza SDOF (t/m)	151525,44	Spostam. Snervam. SDOF mm	4

Periodo SDOF (sec)	0,22	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	803,859	Fattore struttura	1,692
Coeff Smorzam.Equival.	25,000	Duttilita	2,776
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,955	Spostamento mm	6,067
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	136
PgaLO/g	0,111	PgaLO/Pga 81%	1,579
Rapporto q*=Fe/Fy	0,79	TrCLO	130,000
Vita Residua (anni)	144,000	(TrCLO/TDLO)^a	1,547
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,702	Spostamento mm	9,065
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	152
PgaLD/g	0,139	PgaLD/Pga 63%	1,596
Rapporto q*=Fe/Fy	0,99	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	152,667	TrCLD	230,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,586
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,855	Spostamento mm	10,394
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	157
PgaLV/g	0,154	PgaLV/Pga 10%	0,716
Rapporto q*=Fe/Fy	2,26	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	20,667	TrCLV	298,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,699

## RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	11 -	DISTRIB. FORZE SECONDO DEFORMATATA MODALE -Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	176	Numero passi significativi	176
Massa SDOF (t)	1753,35	Taglio alla base max. (t)	737,74
Coeff. Partecipazione	1,21	Resistenza SDOF (t)	573,97
Rigidezza SDOF (t/m)	114558,87	Spostam. Snervam. SDOF mm	5
Periodo SDOF (sec)	0,25	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	18529,428	Fattore struttura	1,694
Coeff Smorzam.Equival.	24,000	Duttilita	2,553
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,893	Spostamento mm	6,499
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	143
PgaLO/g	0,102	PgaLO/Pga 81%	1,457
Rapporto q*=Fe/Fy	0,78	TrCLO	107,000
Vita Residua (anni)	118,667	(TrCLO/TDLO)^a	1,428
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	4,878	Spostamento mm	10,475
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	167
PgaLD/g	0,134	PgaLD/Pga 63%	1,538
Rapporto q*=Fe/Fy	0,97	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	139,333	TrCLD	210,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,528
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	

Spostamento mm	18,737	Spostamento mm	12,790
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	176
PgaLV/g	0,157	PgaLV/Pga 10%	0,731
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,23	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	22,000	TrCLV	313,000
-----		(TrCLV/TDLV) <sup>a</sup>	0,713

**RISULTATI GENERALI PUSH-OVER**

PUSH-OVER N.ro	12 -	DISTRIB. FORZE SECONDO DEFORMATA MODALE -Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	165	Numero passi significativi	165
Massa SDOF (t)	1753,35	Taglio alla base max. (t)	702,86
Coeff. Partecipazione	1,21	Resistenza SDOF (t)	540,67
Rigidezza SDOF (t/m)	137511,06	Spostam. Snervam. SDOF mm	4
Periodo SDOF (sec)	0,23	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	21878,813	Fattore struttura	1,784
Coeff Smorzam.Equival.	25,000	Duttilita	2,921

**STATO LIMITE DI OPERATIVITA'**

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,243	Spostamento mm	5,773
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	141
PgaLO/g	0,102	PgaLO/Pga 81%	1,452
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,82	TrCLO	106,000
Vita Residua (anni)	117,333	(TrCLO/TDLO) <sup>a</sup>	1,423

**STATO LIMITE DI DANNO**

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	4,217	Spostamento mm	8,536
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	156
PgaLD/g	0,126	PgaLD/Pga 63%	1,444
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,03	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	118,667	TrCLD	179,000
-----		(TrCLD/TDLD) <sup>a</sup>	1,430

**STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA**

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	17,054	Spostamento mm	11,483
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	165
PgaLV/g	0,156	PgaLV/Pga 10%	0,725
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,36	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	21,333	TrCLV	307,000
-----		(TrCLV/TDLV) <sup>a</sup>	0,707

**RISULTATI GENERALI PUSH-OVER**

PUSH-OVER N.ro	13 -	DISTRIB. FORZE PROPORZIONALE ALLE MASSE -Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	152	Numero passi significativi	152
Massa SDOF (t)	2260,01	Taglio alla base max. (t)	752,50
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	685,56
Rigidezza SDOF (t/m)	171247,45	Spostam. Snervam. SDOF mm	4
Periodo SDOF (sec)	0,23	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	18897,395	Fattore struttura	1,645
Coeff Smorzam.Equival.	24,000	Duttilita	2,552

**STATO LIMITE DI OPERATIVITA'**

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,357	Spostamento mm	7,139

S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	134
PgaLO/g	0,112	PgaLO/Pga 81%	1,594
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,84	TrCLO	133,000
Vita Residua (anni)	147,333	(TrCLO/TDLO)^a	1,562
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	4,434	Spostamento mm	10,217
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	151
PgaLD/g	0,139	PgaLD/Pga 63%	1,593
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	1,05	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	152,000	TrCLD	229,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,583
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	17,513	Spostamento mm	10,217
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	152
PgaLV/g	0,139	PgaLV/Pga 10%	0,645
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	2,40	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	16,000	TrCLV	229,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,627

## RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	14 -	DISTRIB. FORZE PROPORZIONALE ALLE MASSE -Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	159	Numero passi significativi	159
Massa SDOF (t)	2260,01	Taglio alla base max. (t)	742,28
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	680,18
Rigidezza SDOF (t/m)	167022,03	Spostam. Snervam. SDOF mm	4
Periodo SDOF (sec)	0,23	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	388,187	Fattore struttura	1,608
Coeff Smorzam.Equival.	23,000	Duttilita	2,446
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,442	Spostamento mm	7,313
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	144
PgaLO/g	0,112	PgaLO/Pga 81%	1,594
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,85	TrCLO	133,000
Vita Residua (anni)	147,333	(TrCLO/TDLO)^a	1,562
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	4,576	Spostamento mm	9,960
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	158
PgaLD/g	0,133	PgaLD/Pga 63%	1,533
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	1,06	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	138,000	TrCLD	208,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,522
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	17,829	Spostamento mm	9,960
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	159
PgaLV/g	0,133	PgaLV/Pga 10%	0,620
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	2,42	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	14,667	TrCLV	208,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,603

**RISULTATI GENERALI PUSH-OVER**

PUSH-OVER N.ro	15 -	DISTRIB. FORZE PROPORZIONALE ALLE MASSE -Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	171	Numero passi significativi	171
Massa SDOF (t)	2260,01	Taglio alla base max. (t)	758,20
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	707,65
Rigidezza SDOF (t/m)	128746,14	Spostam. Snervam. SDOF mm	5
Periodo SDOF (sec)	0,27	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	17334,469	Fattore struttura	1,520
Coeff Smorzam.Equival.	21,000	Duttilita	2,085
<b>STATO LIMITE DI OPERATIVITA'</b>			
<b>DOMANDA</b>		<b>CAPACITA'</b>	
Spostamento mm	4,465	Spostamento mm	6,704
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	140
PgaLO/g	0,095	PgaLO/Pga 81%	1,362
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,81	TrCLO	91,000
Vita Residua (anni)	100,667	(TrCLO/TDLO)^a	1,336
<b>STATO LIMITE DI DANNO</b>			
<b>DOMANDA</b>		<b>CAPACITA'</b>	
Spostamento mm	5,677	Spostamento mm	11,462
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	170
PgaLD/g	0,131	PgaLD/Pga 63%	1,503
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,02	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	131,333	TrCLD	198,000
-----		(TrCLD/TDLT)^a	1,491
<b>STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA</b>			
<b>DOMANDA</b>		<b>CAPACITA'</b>	
Spostamento mm	20,719	Spostamento mm	11,462
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	171
PgaLV/g	0,131	PgaLV/Pga 10%	0,608
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,33	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	14,000	TrCLV	198,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,591

**RISULTATI GENERALI PUSH-OVER**

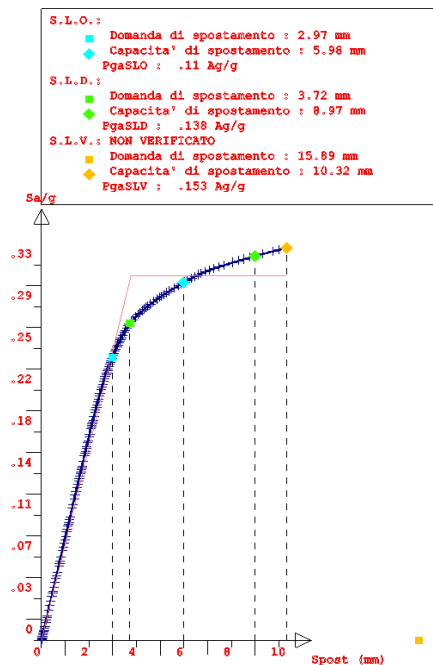
PUSH-OVER N.ro	16 -	DISTRIB. FORZE PROPORZIONALE ALLE MASSE -Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	147	Numero passi significativi	147
Massa SDOF (t)	2260,01	Taglio alla base max. (t)	714,37
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	649,63
Rigidezza SDOF (t/m)	149893,42	Spostam. Snervam. SDOF mm	4
Periodo SDOF (sec)	0,25	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	20492,711	Fattore struttura	1,571
Coeff Smorzam.Equival.	22,000	Duttilita	2,286
<b>STATO LIMITE DI OPERATIVITA'</b>			
<b>DOMANDA</b>		<b>CAPACITA'</b>	
Spostamento mm	3,835	Spostamento mm	6,934
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	128
PgaLO/g	0,101	PgaLO/Pga 81%	1,446
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,88	TrCLO	105,000
Vita Residua (anni)	116,000	(TrCLO/TDLO)^a	1,417
<b>STATO LIMITE DI DANNO</b>			
<b>DOMANDA</b>		<b>CAPACITA'</b>	

**EDIFICIO SCOLASTICO****COMUNE DI QUADRI**

Spostamento mm	5,270	Spostamento mm	9,908
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	146
PgaLD/g	0,125	PgaLD/Pga 63%	1,437
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,11	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	117,333	TrCLD	177,000
-----		(TrCLD/TDLd)^a	1,424
<b>STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA</b>			
<b>DOMANDA</b>		<b>CAPACITA'</b>	
Spostamento mm	19,314	Spostamento mm	9,908
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	147
PgaLV/g	0,125	PgaLV/Pga 10%	0,582
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,53	Asta3D Nro	
Vita Residua (anni)	12,667	TrCLV	177,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,564

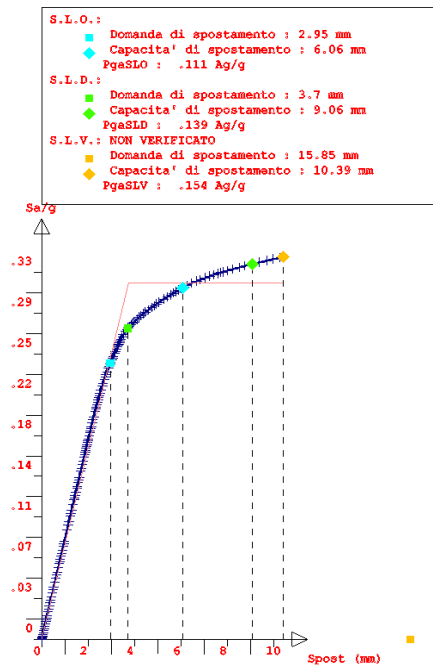
## RAPPRESENTAZIONI GRAFICHE OUTPUT STRUTTURA

## Push-Over Nro: 1



1

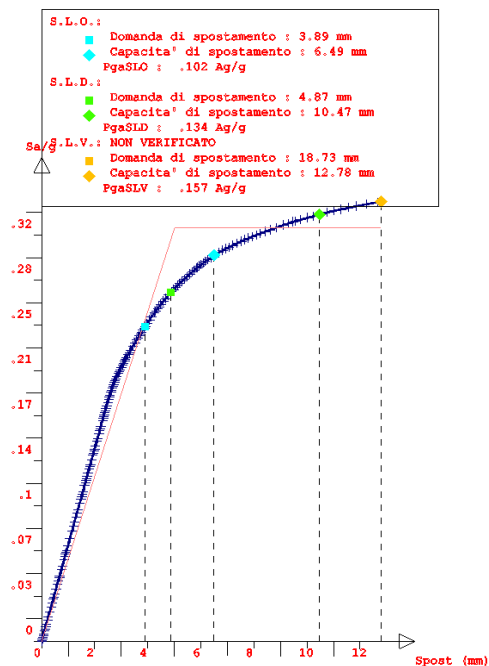
## Push-Over Nro: 10



10

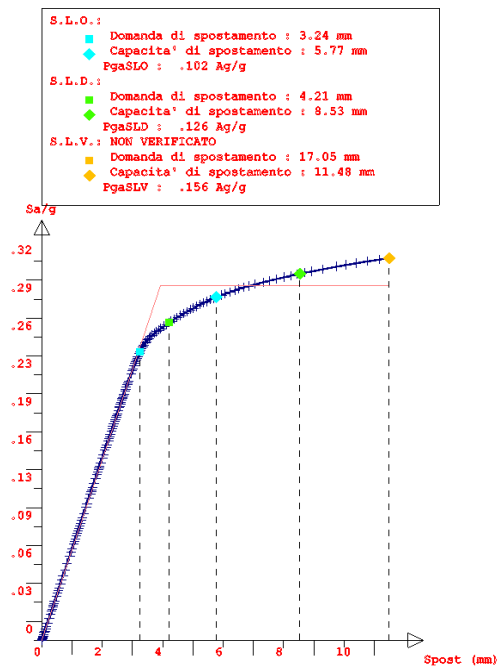
## RAPPRESENTAZIONI GRAFICHE OUTPUT STRUTTURA

## Push-Over Nro: 11



11

## Push-Over Nro: 12



12



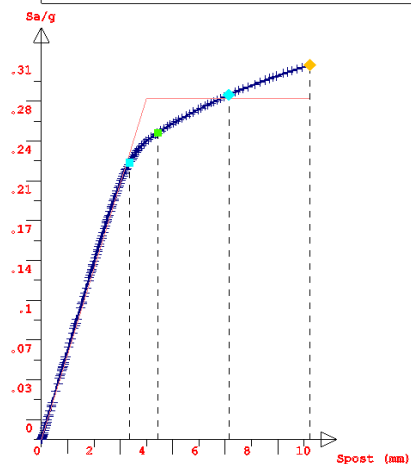
## RAPPRESENTAZIONI GRAFICHE OUTPUT STRUTTURA

## Push-Over Nro: 13

S.L.O.:  
■ Domanda di spostamento : 3.35 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 7.13 mm  
PgaSLO : .112 Ag/g

S.L.D.:  
■ Domanda di spostamento : 4.43 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 10.21 mm  
PgaSLD : .139 Ag/g

S.L.V.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 17.51 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 10.21 mm  
PgaSLV : .139 Ag/g



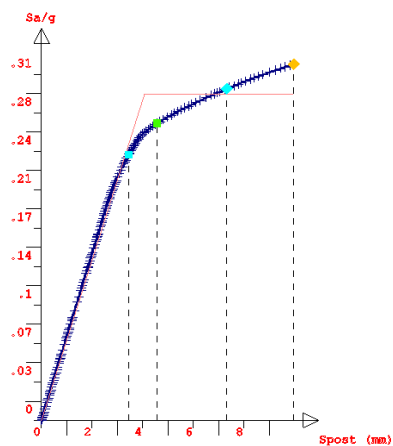
13

## Push-Over Nro: 14

S.L.O.:  
■ Domanda di spostamento : 3.44 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 7.31 mm  
PgaSLO : .112 Ag/g

S.L.D.:  
■ Domanda di spostamento : 4.57 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 9.95 mm  
PgaSLD : .133 Ag/g

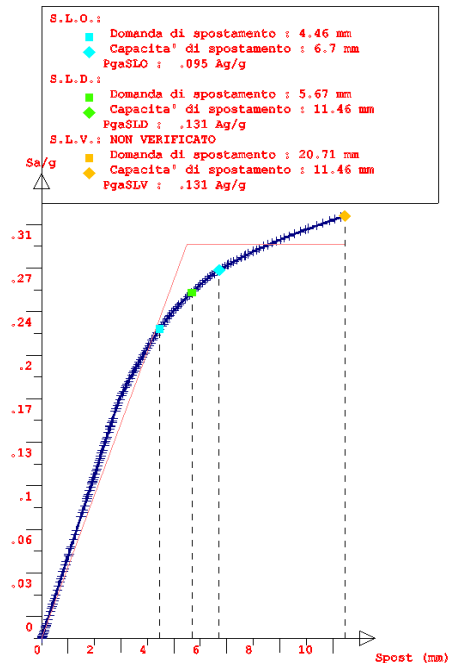
S.L.V.: NON VERIFICATO  
■ Domanda di spostamento : 17.82 mm  
◆ Capacita' di spostamento : 9.95 mm  
PgaSLV : .133 Ag/g



14

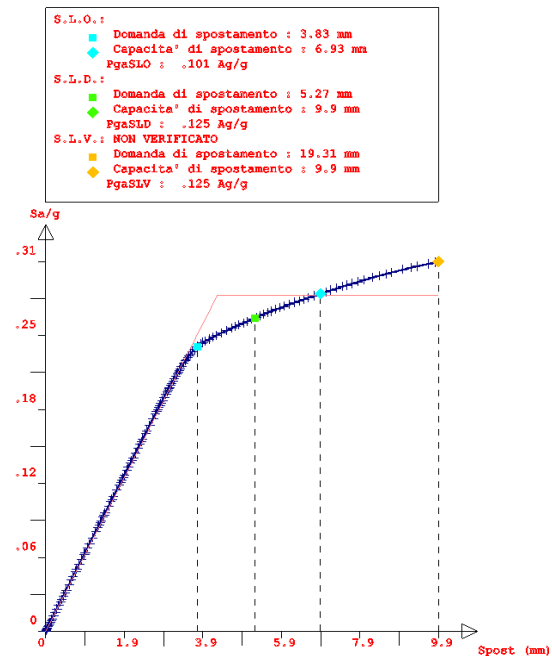
## RAPPRESENTAZIONI GRAFICHE OUTPUT STRUTTURA

## Push-Over Nro: 15



15

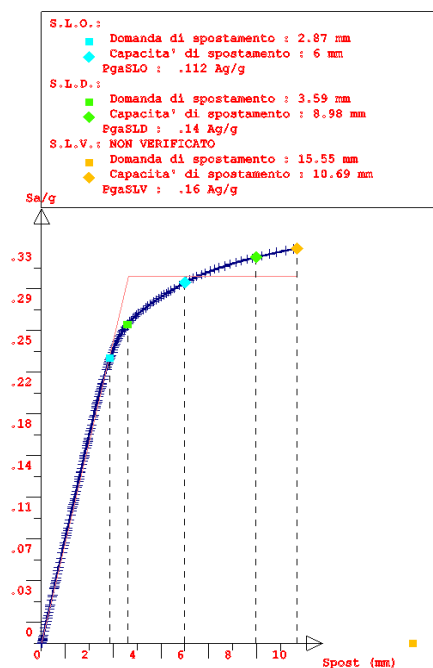
## Push-Over Nro: 16



16

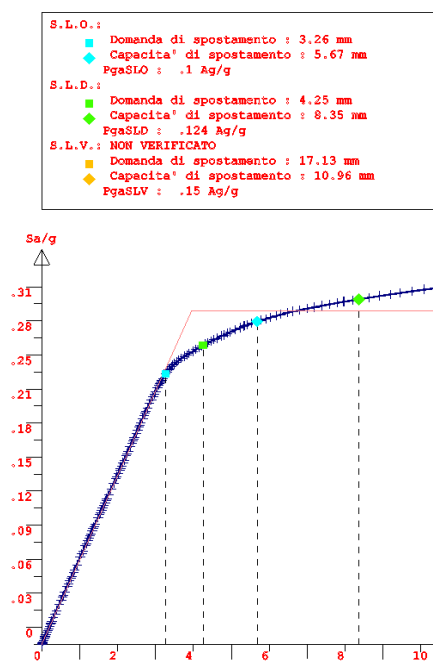
## RAPPRESENTAZIONI GRAFICHE OUTPUT STRUTTURA

## Push-Over Nro: 2



2

## Push-Over Nro: 3



3