



CITTA' DI VITTORIA
Libero consorzio comunale di Ragusa

Progetto di:
"Restauro e adeguamento funzionale di Palazzo Ricca"
PNRR – M5 C2 L2.1 – Rigenerazione Urbana
Progetto di Fattibilità Tecnico
Economica

UBICAZIONE – Isolato Via Bixio Via Marsala Via Carlo Alberto
– VITTORIA

ELABORATO O_INTEGRATIVO a seguito nota prot. 92168 del
30/06/2023

RELAZIONE INTEGRATIVA

- Analisi carichi volte;
- Verifica cerchiature;
- Calcoli ed esecutivi ascensore;
- Relazione demolizione tampanatura;



DATA – Luglio 2023

PROGETTO



vincenzo pitruzzello
architetto

Via Cavour 465 – 97019 Vittoria RG
T 0932 864615 – M 338 3836618

RUP
arch. Gioacchino
Sortino

Collaboratori esterni

Rosario Cappello Ingegnere–Gianni Iacono Geologo–Danilo Busacca Architetto–Salvatore Intoci Geometra

RELAZIONE INTEGRATIVA

In riferimento alla nota prot.n.92168 del 30/06/2023 con la quale l'Ufficio del Genio Civile richiedeva documentazione integrativa si rappresenta quanto segue:

Punto 1)

Gli interventi strutturali proposti hanno per obiettivo il ripristino delle caratteristiche meccaniche di alcuni elementi strutturali che il tempo trascorso, l'incuria e l'abbandono dell'immobile hanno inesorabilmente deteriorato ed in particolare:

- le infiltrazioni meteoriche verificatesi e il ristagno dell'acqua nelle volte del primo impalcato con conseguente assorbimento della stessa all'interno dei rinfianchi con conseguenti cedimenti in vari punti hanno determinato la scelta di intervenire sulle volte e sui solai del predetto impalcato; detto consolidamento non determinerà un cambiamento del comportamento locale e globale della costruzione in quanto allo stato attuale è presente già un massetto in cls dello spessore di cm. 10 circa; il nuovo massetto sovrastante le tavole avrà uno spessore di cm.4 con rete elettrosaldata da mm.5 a maglia 20x20 cm che sarà idoneo a resistere ai carichi verticali ma non tale da determinare una variazione della rigidità del piano rigido e quindi una diversa distribuzione (sulle murature portanti) delle forze orizzontali in caso di sisma;
- la cerchiatura proposta al piano terra di via Carlo Alberto ha lo scopo di ripristinare la rigidità originaria che detta parere aveva prima che sulla stessa venissero eseguiti (non si sa bene da chi e comunque prima che l'immobile fosse acquisito al patrimonio immobiliare del Comune di Vittoria) ampliamenti di alcuni vani esistenti. In ogni caso con la cerchiatura in progetto si avrà un incremento della rigidità pari allo 0,55%.
- La demolizione della tamponatura evidenziata nella tavola T11 riguarda una parete presente al piano primo, non portante e che non ha il corrispettivo muro al piano terra (vedi tavola T10, sezione J-J) .
- La rete in fibra di vetro che verrà collocata solo sul paramento esterno, approfittando dell'inevitabile rifacimento dell'intonaco esterno da eseguire, sarà comunque interrotta dall'importante presenza dei cantonali lapidei, dalle numerose aperture tutte dotate di stipiti e capitelli dai marcapiani e cornici, per cui la stessa contribuirà a migliorare la duttilità di alcuni tratti della muratura, ma senza comunque determinarne un significativo cambiamento delle caratteristiche meccaniche.
- Il rifacimento della copertura e la conseguente collocazione del cordolo in acciaio (UPN 160) si rende necessario date le condizioni delle travi dell'attuale copertura, ma la collocazione del cordolo non determina un cambiamento significativo del comportamento globale della costruzione.

Alla luce di quanto sopra riportato si ritiene che tutti gli interventi proposti rientrano fra quelli previsti dal punto 8.4.1 del NTC 2018 e che gli stessi non siano tali da far rientrare l'intervento fra quelli previsti dal punto 8.4.2 del NTC 2018.

Punto 2) Si allega l'analisi dei carichi delle volte con il raffronto ante e post intervento.

Punto 3.1) Si allega la verifica delle cerchiature.

Punto 3.2) Si allega particolare e tavola grafica (T26 b) con l'individuazione dell'intervento di "cucitura" da eseguire sugli elementi lapidei presenti sui balconi, mensole e cornici

Punto 4) Si allegano calcoli ed esecutivi dell'ascensore.

Punto 5) Nella tavola T23 (PIANTA STRUTTURA COPERTURA) è rappresentata la cordonatura sommitale.

Punto 6) Sono state riproposte le tavola T12-T13-T14-T17-T18 migliorando la leggibilità della legenda e l'individuazione degli interventi.

Punto 7) Si allega relazione sulla demolizione della tamponatura riportata in giallo nella tavola T5.

Punto 2)

Analisi dei carichi delle volte con il raffronto ante e post intervento

ANALISI DEI CARICHI VOLTE IN MURATURA – I° IMPALCATO-

Stato di fatto:

Al I° impalcato dell'immobile sono presenti, in quasi tutti gli ambienti, delle volte in muratura costituite da pietrame di arenaria e gesso sostanzialmente due tipologie: volte a botte e volte "a crociera".

Per quanto riguarda lo spessore delle stesse è stato dedotto dalla quota dei pavimenti e dalla disposizione dell'intradosso delle stesse determinato uno spessore complessivo, in corrispondenza della chiave, pari a cm. 50 circa; lo spessore in corrispondenza dell'imposta della volta invece cambia a seconda se trattasi di volta a botte o "a crociera".

Dal rilievo è stato desunto che lo strato costituito da pietrame "portante" è generalmente compreso fra i 22 e i 25 cm; a questo occorre aggiungere uno strato di riempimento che in corrispondenza della "chiave" è stato calcolato pari a cm.15 circa, sopra il riempimento è presente un massetto "gretonato" di cm. 10 circa e la pavimentazione.

Il materiale usato per il riempimento è una terra alla quale si può attribuire un peso specifico pari a 1300 Kg/mc.

Al fine di confrontare la variazione dei carichi a seguito dell'intervento di consolidamento che sostanzialmente prevede lo svuotamento del riempimento sono state definiti due spessori medi per le due tipologie di volte: in particolare per le volte a crociera lo spessore medio che è stato desunto è pari a cm. 25; mentre per le volte a botte lo spessore medio del riempimento desunto è pari a cm. 35.

Alla luce delle suddette considerazioni l'analisi dei carichi allo stato attuale, per le volte a crociera, risulta:

-peso pavimentazione :		40 Kg/mq
- peso massetto "gretonato"	0,10*1500 Kg/mc	150 Kg/mq
- peso riempimento	0,25*1.300 Kg/mc	325 Kg/mq
- volta in pietrame	0,25*1800 Kg/mc	<u>450 Kg/mq</u>
Sommano		<u>965,00 Kg/mq</u>

L'analisi dei carichi a consolidamento eseguito risulta:

-peso pavimentazione :		40 Kg/mq
- massetto sottopavimento	0,05*1600 Kg/mc	80 Kg/mq
- caldana in cls alleggerito	0,06*2.000 Kg/mc	120 Kg/mq
- tavella da cm. 6	0,06*600 Kg/mc	36 Kg/mq
- incidenza franelli (poroton da cm. 10- 1/cm.80, h.m. cm.25,)		
	(0,10x0,25x800)/0,80=	25 Kg/mq
- consolidamento con rete in Grfp e malta		32 Kg/mq
- volta in pietrame	0,25*1800 Kg/mc	<u>450 Kg/mq</u>
Sommano		<u>783,00 Kg/mq < 965,00 Kg/mq</u>

Punto 3.1

Verifica delle cerchiatura

CERCHIATURA PARETE PIANO TERRA PROSPETTO VIA CARLO ALBERTO

Come già precedentemente relazionato le aperture presenti al piano terra del prospetto di Via Carlo Alberto hanno subito, prima che il Palazzo Ricca diventasse di proprietà del Comune di Vittoria, dei “rimaneggiamenti” che ne hanno determinato la conformazione attuale:





Da quanto sopra si evince l'ampliamento di due dei vani presenti e il forte degrado di stipiti, architravi in pietra e dei profili in acciaio utilizzati per gli architravi.

L'intervento di cerchiatura in progetto mira al ripristino della rigidezza che l'intero fronte murario aveva prima degli interventi che ne hanno snaturato non solo l'aspetto architettonico ma anche quello strutturale.

Si allega la verifica dell'intera parete raffrontando appunto la rigidezza della parete che aveva nella sua configurazione originaria con quella che avrà con l'intervento in progetto a seguito del quale si avrà una variazione pari allo 0,55%.

a) La rigidezza finale (maschi murari + telai) non deve cambiare significativamente rispetto a quella iniziale

Max decremento ammesso della rigidezza finale rispetto a quella iniziale (in percentuale)

15	%
----	---

Max incremento ammesso della rigidezza finale rispetto a quella iniziale (in percentuale)

15	%
----	---

K_{in} (KN/m)	454237,53
K_{fin} (KN/m)	456731,85

variazione percentuale:	0,55 %
-------------------------	--------

La verifica risulta pertanto soddisfatta

MODALITA'DI REALIZZAZIONE DELL'INTERVENTO

L'intervento dovrà essere realizzato in modo da arrecare il minor disturbo alla struttura muraria esistente, inserendo prima i telai e poi eliminando la muratura.

L'intervento da realizzare interesserà la parete presente al piano terra del fabbricato in corrispondenza della via Carlo Alberto.

Poiché si tratta di “cerchiare” dei vani già “impropriamente” realizzati l'operazione risulterà abbastanza semplificata.

Tutta l'operazione deve essere realizzata senza l'ausilio di martelli demolitori.

I profilati devono essere in acciaio S 275 preventivamente pitturati con due mani di antiruggine o zincati. Le saldature devono essere realizzate utilizzando elettrodi basici e cordone sp. mm 6, le sigillature devono essere eseguite con malta anti ritiro.

Calcolo della cerchiatura

La parete oggetto di variazione verrà consolidata mediante la posa in opera di cerchiature realizzate con profilati di acciaio ancorati alle murature.

Per la parete si procede ad un controllo della rigidezza prima e dopo l'intervento determinando la diminuzione della stessa e progettando la cerchiatura in modo che la rigidezza dopo l'intervento non ecceda il 15% di quella prima dell'intervento.

La parete viene inoltre verificata garantendo che la resistenza e la capacità di deformazione, fornite dall'insieme setti-cerchiatura non peggiorino ai fini del comportamento rispetto alle azioni orizzontali.

Sia per lo stato originario che per lo stato modificato si procede al calcolo delle rigidezze, dei tagli ultimi e degli spostamenti ultimi secondo le procedure descritte di seguito.

in cui h , L , s sono rispettivamente altezza, lunghezza e spessore del setto, G è il modulo di elasticità tangenziale.

Per ciascun setto si assume come taglio ultimo il minimo tra i valori seguenti:

- taglio per fessurazione diagonale
- taglio per pressoflessione
- taglio per scorrimento

Sulla base del taglio ultimo minimo si determina per ciascun setto lo spostamento relativo corrispondente.

In base al valore minimo di tutti gli spostamenti elastici dei setti costituenti la parete si ricalcolano le forze resistenti di ciascun setto e quindi il taglio ultimo della parete.

Per la parete corrispondente allo stato modificato si determina anche la forza che assorbe la cerchiatura metallica in corrispondenza dello spostamento minimo precedente.

Lo spostamento ultimo di ciascun setto viene determinato come percentuale dell'altezza ed in particolare:

0,4%H per meccanismo di rottura per taglio

0,6%H per meccanismo di rottura per pressoflessione.

Le verifiche del telaio non si effettuano in quanto in corrispondenza della crisi delle murature quest'ultimo è ancora ampiamente in campo elastico.

Si procede invece alla verifica dell'architrave sia per SLE che per SLU secondo quanto prescritto dalla normativa.

Si allega la verifica della parete oggetto di intervento specificando che la rigidezza dei setti murati è calcolata con la formula:

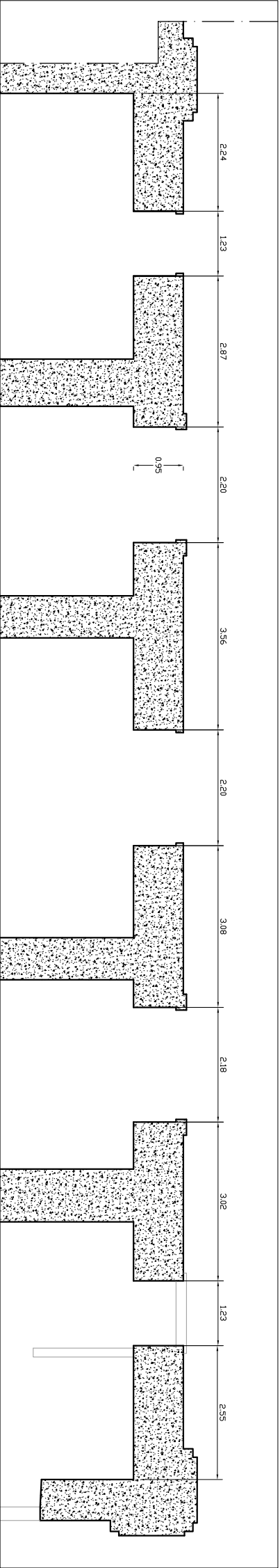
$$K_0 = \frac{G \cdot A}{1.2 \cdot h} \cdot \frac{1}{1 + \frac{1}{1.2} \cdot \frac{G}{E} \cdot \left[\frac{h}{b} \right]^2}$$

La rigidezza dei piedritti in acciaio è calcolata col la formula:

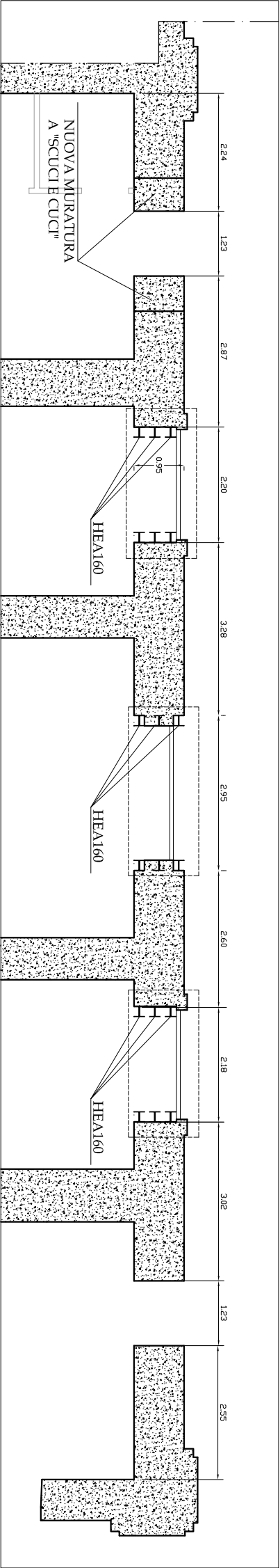
$$K_T = \frac{12 E J}{h^3}$$

CERCHIATURA PIANO TERRA VIA C. ALBERTO

STATO DI FATTO PREESISTENTE AGLI INTERVENTO DI ALLARGAMENTO DEI VANI



STATO DI PROGETTO



PROGETTO E VERIFICA DI APERTURE IN MURI PORTANTI IN ZONA SISMICA

Progetto:	RESTAURO E RECUPERO FUNZIONALE DI PALAZZO RICCA
-----------	---

Committente:	COMUNE DI VITTORIA
--------------	--------------------

Località:	VIA BIXIO N°13
-----------	----------------

Comune:	VITTORIA
---------	----------

PARETE N°	1
-----------	---

PIANO:	TERRA
--------	-------

PIANO: TERRA

PARETE N° 1

ANALISI DEI CARICHI

Volte pietrame

Elementi strutturali (G_1)						KN/m ²
volta in pietrame	i (m)=	1	p (KN/m)=	4,25		4,25
	s (m)=	0	KN/m ³ =	0	###	
G₁ =						4,25

Elementi non strutturali (G_2)						KN/m ²
pavime						0,40
massetto gretonato						1,50
riempimento						3,25
inc. tramezzature						1,50
G₂ =						6,65

Carichi variabili (Q)						KN/m ²
carico di esercizio (q_k)						2,00
q_k =						2,00

Coefficienti parziali (γ_f) per le azioni (verifica SLU)

	(favorevole)	(sfavorevole)
$\gamma_{G1} =$	1	1,30
$\gamma_{G2} =$	1	1,50
$\gamma_Q =$	0	1,50

Combinazione fondamentale (SLU)

$$q_1 = G_1 \times \gamma_{G1} + G_2 \times \gamma_{G2} + q_k \times \gamma_Q$$

	(favorevole)	(sfavorevole)	
$G_1 \times \gamma_{G1} =$	4,25	5,53	KN/m ²
$G_2 \times \gamma_{G2} =$	6,65	9,98	KN/m ²
$q_k \times \gamma_Q =$	0,00	3,00	KN/m ²
q₁ =	10,90	18,50	KN/m²

Copertura

Elementi strutturali (G_1)							KN/m ²		
incidenza travi i n legno				i (m)=	0,7	p (KN/m)=		0,5	0,71
				s (m)=	0	KN/m ³ =			0
									###
G ₁ =									0,71

Elementi non strutturali (G_2)							KN/m ²
tegole							0,60
tavolato							0,20
volte in canne e gesso							0,50
incidenza tramezzi							0,00
G₂ =							1,30

Carichi variabili (Q)							KN/m ²
carico di esercizio (q_k)							1,00
q_k =							1,00

Coefficienti parziali (γ_F) per le azioni (verifica SLU)			(favorevole)	(sfavorevole)
γ_{G1} =			1	1,30
γ_{G2} =			1	1,50
γ_Q =			0	1,50

Combinazione fondamentale (SLU)

$$q_1 = G_1 \times \gamma_{G1} + G_2 \times \gamma_{G2} + q_k \times \gamma_Q$$

	(favorevole)	(sfavorevole)	
$G_1 \times \gamma_{G1} =$	0,71	0,93	KN/m ²
$G_2 \times \gamma_{G2} =$	1,30	1,95	KN/m ²
$q_k \times \gamma_Q =$	0,00	1,50	KN/m ²
q₁ =	2,01	4,38	KN/m ²

Solaio in putrelle e tavelloni

Elementi strutturali (G_1)						KN/m ²
peso proprio (travetti, pignatte, soletta)						1,25
G₁ =						1,25

Elementi non strutturali (G_2)						KN/m ²
pavimento						0,30
isolamento termico e impermeabilizzazione						0,20
intonaco						0,02
incidenza tramezzi						0,10
G₂ =						0,62

Carichi variabili (Q)						KN/m ²
carico di esercizio (q_k)						2,00
q_k =						2,00

Coefficienti parziali (γ_F) per le azioni (verifica SLU)		(favorevole)	(sfavorevole)
	$\gamma_{G1} =$	1	1,30
	$\gamma_{G2} =$	1	1,50
	$\gamma_O =$	0	1,50

Combinazione fondamentale (SLU)

$$q_1 = G_1 \times \gamma_{G1} + G_2 \times \gamma_{G2} + q_k \times \gamma_Q$$

	(favorevole)	(sfavorevole)	
$G_1 \times \gamma_{G1} =$	1,250	1,63	KN/m ²
$G_2 \times \gamma_{G2} =$	0,615	0,9225	KN/m ²
$q_k \times \gamma_Q =$	0,000	3,00	KN/m ²
q₁ =	1,865	5,55	KN/m²

PIANO: TERRA

PARETE N° 1

CARICHI SULLA PARETE

Carico agente in sommità della parete dovuto alla porzione di muro sovrastante

coefficiente parziale di sicurezza $\gamma_{G2} = 1$

	H (m)	t (m)	w (KN/m ³)	p (KN/m)
muro sovrastante	3,6	0,9	20	64,80
				0,00
				0,00
				0,00
				0,00

Carico agente in sommità della parete dovuto all'incidenza delle volte e copertura

	L(dx)	L(sx)	q _i (dx)	q _i (sx)	p (KN/m)
	m	m	KN/m ²	KN/m ²	
Volte I° impalcato	2	2	8,65	8,65	17,30
Copertura	2	2	3,01	3,01	6,02
	0	0	0,00	0,00	0,00
					0,00
					0,00
					0,00
					0,00
					0,00

Totale carico distribuito (KN/m) 88,12

H = altezza del muro sovrastante (spessore t)

L(dx), L(sx) = luce del solaio a destra e a sinistra

p = carico

PIANO: TERRA

PARETE N° 1

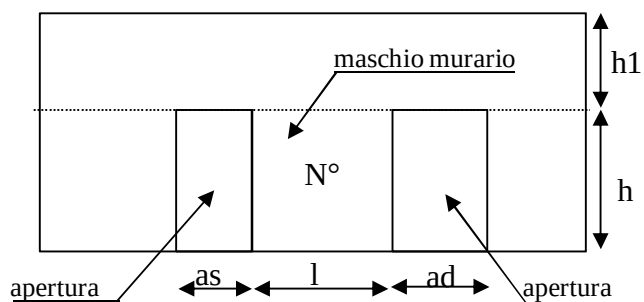
STATO ATTUALE

CARATTERISTICHE GEOMETRICHE E MECCANICHE DEI MASCHI MURARI

numero di maschi murari 6

N°	as(m)	ad(m)	h (m)	l (m)	h ₁ (m)	t (m)	Tipol.	Descrizione	i (m)
1	0	1,23	3,5	2,24	1	0,95	2	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spessore e nucleo interno	2,86
2	1,23	2,2	3,5	2,87	1	0,95	2	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spessore e nucleo interno	4,59
3	2,2	2,2	3,5	3,5	1	0,95	2	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spessore e nucleo interno	5,70
4	2,2	2,18	3,5	3,08	1	0,95	2	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spessore e nucleo interno	5,27
5	2,18	1,23	3,5	3,02	1	0,95	2	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spessore e nucleo interno	4,73
6	1,23	0	3,5	2,55	1	0,95	2	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spessore e nucleo interno	3,17
0									0,00
0									0,00
0									0,00
0									0,00

Simbologia



as= apertura a sinistra

ad= apertura a destra

l = lunghezza maschio murario

h = altezza maschio murario

t = spessore maschio murario

h₁ = altezza fascia di piano

i = interasse maschio murario

$i = l + as/2 + ad/2$

Tipol. = tipologia della muratura tab C8.5.1 NTC

Presenza o meno di caratteristiche diverse da quelle standar di cui alla tab. C8.5.I NTC

N°	Descrizione	cod.	MB	GS	RL	CT	NSA	IML	IA	intonaco armato	
										sp cm	γ KN/m ³
1	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2					S				
2	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2					S				
3	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2					S				
4	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2					S				
5	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2					S				
6	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2					S				

s = presenza della caratteristica

MB= malta buona

GS= giunti sottili (<10mm)

RL= ricorsi o listature

CT= connessione trasversale

NSA=nucleo scadente e/o ampio

IML= iniezioni di miscele leganti

IA= intonaco armato

sp= spessore complessivo sulle due facce dell' intonaco armato

γ = peso specifico intonaco armato

Valori dei parametri meccanici standard della muratura (tabella C8.5.II NTC)

riduzione percentuale moduli elastici			valori delle resistenze			
50	%		1			
						1 minimo
						2 medio
						3 massimo

N°	Tipol.	f_m N/cm ²	τ_o N/cm ²	E N/mm ²	G N/mm ²	w KN/m ³	σ_o KN/m ²
1	2	200	3,5	615	205	20	178,72
2	2	200	3,5	615	205	20	215,14
3	2	200	3,5	615	205	20	218,63
4	2	200	3,5	615	205	20	227,93
5	2	200	3,5	615	205	20	211,42
6	2	200	3,5	615	205	20	174,95
0							0,00
0							0,00
0							0,00
0							0,00

Coefficienti correttivi dei parametri meccanici (tab. C8.5.II NTC)

N°	Descrizione	cod.	MB	GS	RL	CT	NSA	IML	IA
1	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2	1,4	1,2	1	2	0,8	1,7	2
2	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2	1,4	1,2	1	2	0,8	1,7	2
3	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2	1,4	1,2	1	2	0,8	1,7	2
4	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2	1,4	1,2	1	2	0,8	1,7	2
5	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2	1,4	1,2	1	2	0,8	1,7	2
6	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2	1,4	1,2	1	2	0,8	1,7	2
0		0							
0		0							
0		0							
0		0							

Coefficienti correttivi da usare nel calcolo

N°	Descrizione	cod.	MB	GS	RL	CT	NSA	IML	IA	coeff
1	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limit	2	1	1	1	1	1	1	1	0,8
2	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limit	2	1	1	1	1	1	1	1	0,8
3	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limit	2	1	1	1	1	1	1	1	0,8
4	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limit	2	1	1	1	1	1	1	1	0,8
5	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limit	2	1	1	1	1	1	1	1	0,8
6	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limit	2	1	1	1	1	1	1	1	0,8
0		0								
0		0								
0		0								
0		0								

Parametri meccanici corretti secondo i coeff. di tab. C8.5.II NTC

N°	Tipol.	f_m N/cm ²	τ_o N/cm ²	E N/mm ²	G N/mm ²	w KN/m ³	σ_o KN/m ²
1	2	160	2,80	492,00	164,00	20,00	178,72
2	2	160	2,80	492,00	164,00	20,00	215,14
3	2	160	2,80	492,00	164,00	20,00	218,63
4	2	160	2,80	492,00	164,00	20,00	227,93
5	2	160	2,80	492,00	164,00	20,00	211,42
6	2	160	2,80	492,00	164,00	20,00	174,95
0							0,00
0							0,00
0							0,00
0							0,00

f_m = resistenza media a compressione della muratura

τ_o = resistenza media a taglio della muratura

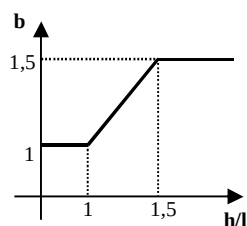
E= modulo di elasticità normale

G= modulo di elasticità tangenziale

w= peso specifico (anche con eventuale intonaco armato)

Individuazione del coefficiente “b”

N°	h/l	b
1	1,563	1,500
2	1,22	1,220
3	1	1,000
4	1,136	1,136
5	1,159	1,159
6	1,373	1,373
0	0	0,000
0	0	0,000
0	0	0,000
0	0	0,000



Calcolo rigidezza della parete

	G	t	l	h	A	E	K
	N/mm ²	m	m	m	m ²	N/mm ²	KN/m
1	164	0,95	2,24	3,5	2,128	492	49514,3
2	164	0,95	2,87	3,5	2,7265	492	75339,5
3	164	0,95	3,5	3,5	3,325	492	101608,7
4	164	0,95	3,08	3,5	2,926	492	84090,1
5	164	0,95	3,02	3,5	2,869	492	81587,7
6	164	0,95	2,55	3,5	2,4225	492	62097,2
0							
0							
0							
0							
RIGIDEZZA DELLA PARETE (KN/m)							454237,5

Calcolo resistenza dei singoli maschi murari

Inserire il codice per il calcolo dello spostamento al limite ultimo:

1: spostamento al limite ultimo pari a quello massimo previsto dalla normativa

2: spostamento al limite ultimo pari a quello elastico moltiplicato per il coeff. di duttilità

1

	τ_o	f_d	σ_o	V_t	V_{pf}	V_u	δ_e	tipo di rottura	μ	δ_u	$\delta_{u,max}$
	N/cm ²	N/cm ²	KN/m ²	KN	KN	KN	mm			mm	mm
1	2,80	160	178,72	136,59	211,41	136,59	2,759	taglio per trazione	1,5	14,00	14,00
2	2,80	160	215,14	232,34	404,90	232,34	3,084	taglio per trazione	1,5	14,00	14,00
3	2,80	160	218,63	347,88	610,09	347,88	3,424	taglio per trazione	1,5	14,00	14,00
4	2,80	160	227,93	274,16	488,54	274,16	3,260	taglio per trazione	1,5	14,00	14,00
5	2,80	160	211,42	255,40	442,01	255,40	3,130	taglio per trazione	1,5	14,00	14,00
6	2,80	160	174,95	168,48	269,06	168,48	2,713	taglio per trazione	1,5	14,00	14,00
0											
0											
0											
0											

τ_o = resistenza a taglio della muratura

f_d = resistenza a compressione della muratura

σ_o = tensione media verticale nella muratura

V_t = resistenza a taglio per trazione (fessurazione diagonale)

V_{pf} = resistenza a taglio per pressoflessione

V_u = resistenza a taglio del maschio murario (minimo valore tra V_t e V_{pf})

δ_e = spostamento del maschio murario al limite elastico

δ_u = spostamento del maschio murario al limite ultimo

$\delta_{u,max}$ = valore max = 0,4%*h nel caso di rottura a taglio e 0,6%*h nel caso di rottura per pressoflessione

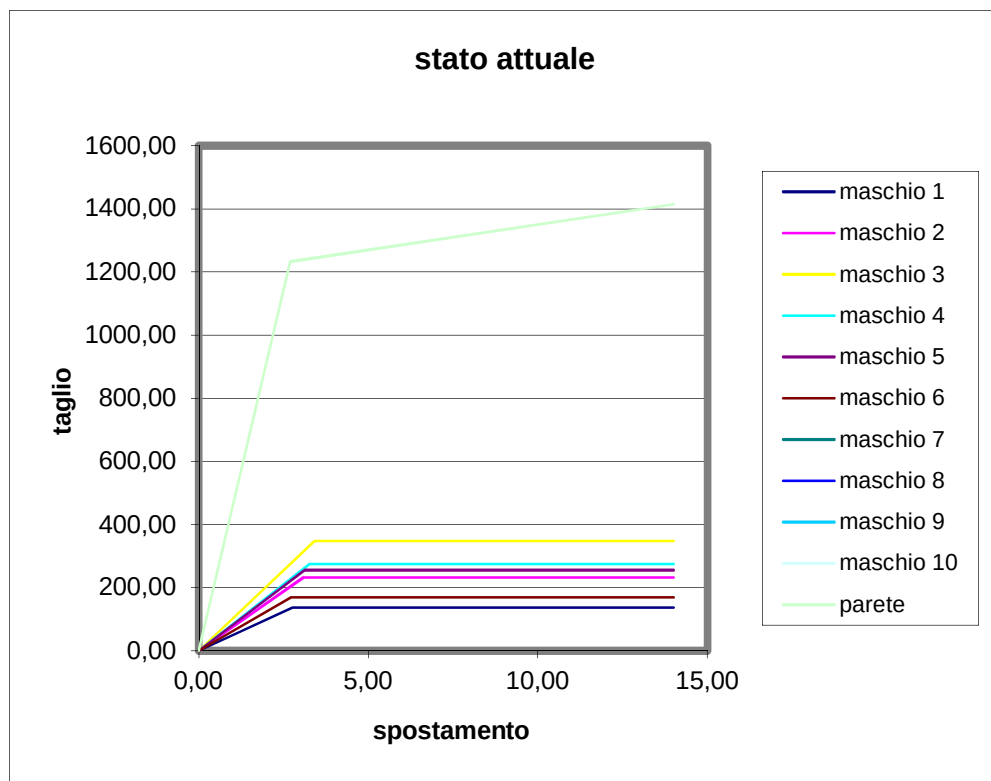
Calcolo resistenza della parete

Spostamento della parete al limite di rottura	mm	14,00
Contributo al taglio ultimo da parte del maschio 1	KN	136,59
Contributo al taglio ultimo da parte del maschio 2	KN	232,34
Contributo al taglio ultimo da parte del maschio 3	KN	347,88
Contributo al taglio ultimo da parte del maschio 4	KN	274,16
Contributo al taglio ultimo da parte del maschio 5	KN	255,40
Contributo al taglio ultimo da parte del maschio 6	KN	168,48
TAGLIO ULTIMO DELLA PARETE	KN	1414,85

Lo spostamento finale della parete è calcolato tenendo conto del massimo spostamento ammesso della normativa per ogni singolo maschio murario

Grafico del comportamento della parete nello stato attuale

	V _t (KN)	δ (mm)
1	0,00	0,00
	136,59	2,76
	136,59	14,00
2	0,00	0,00
	232,34	3,08
	232,34	14,00
3	0,00	0,00
	347,88	3,42
	347,88	14,00
4	0,00	0,00
	274,16	3,26
	274,16	14,00
5	0,00	0,00
	255,40	3,13
	255,40	14,00
6	0,00	0,00
	168,48	2,71
	168,48	14,00
0	0,00	0,00
0		
0	0,00	0,00
0		
0	0,00	0,00
0		
Parete	0,00	0,00
	#####	2,71
	#####	14,00



PIANO: TERRA

PARETE N° 1

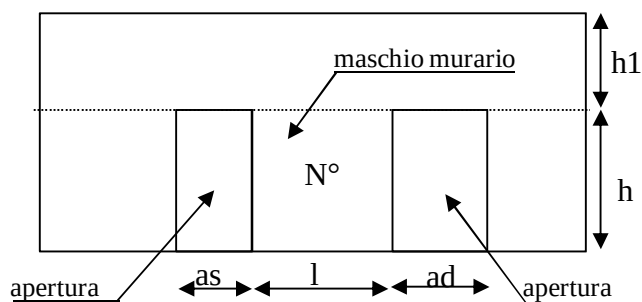
STATO MODIFICATO

CARATTERISTICHE GEOMETRICHE E MECCANICHE DEI MASCHI MURARI

numero di maschi murari 6

N°	as(m)	ad(m)	h (m)	l (m)	h ₁ (m)	t (m)	Tipol.	Descrizione	i (m)
1	0	1,23	3,5	2,24	1	0,95	2	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spessore e nucleo interno	2,86
2	1,23	2,2	3,5	2,87	1	0,95	2	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spessore e nucleo interno	4,59
3	2,2	2,95	3,5	3,28	1	0,95	2	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spessore e nucleo interno	5,86
4	2,95	2,18	3,5	2,6	1	0,95	2	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spessore e nucleo interno	5,17
5	2,18	1,23	3,5	3,02	1	0,95	2	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spessore e nucleo interno	4,73
6	1,23	0	3,5	2,55	1	0,95	2	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spessore e nucleo interno	3,17
0									0,00
0									0,00
0									0,00
0									0,00

Simbologia



as= apertura a sinistra

ad= apertura a destra

l = lunghezza maschio murario

h = altezza maschio murario

t = spessore maschio murario

h₁ = altezza fascia di piano

i = interasse maschio murario

$i = l + as/2 + ad/2$

Tipol. = tipologia della muratura tab C8.5.I NTC

Presenza o meno di caratteristiche diverse da quelle standar di cui alla tab. C8.5.I NTC

N°	Descrizione	cod.	MB	GS	RL	CT	NSA	IML	IA	intonaco armato	
										sp cm	γ KN/m ³
1	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2					S				
2	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2					S				
3	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2					S				
4	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2					S				
5	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2					S				
6	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2					S				

s = presenza della caratteristica

MB= malta buona

GS= giunti sottili (<10mm)

RL= ricorsi o listature

CT= connessione trasversale

NSA=nucleo scadente e/o ampio

IML= iniezioni di miscele leganti

IA= intonaco armato

sp= spessore complessivo sulle due facce dell' intonaco armato

γ = peso specifico intonaco armato

Valori dei parametri meccanici standard della muratura (tabella C8.5.O NTC)

riduzione percentuale moduli elastici	50	%	valori delle resistenze	1	1 minimo
					2 medio
					3 massimo

N°	Tipol.	f_m N/cm ²	τ_o N/cm ²	E N/mm ²	G N/mm ²	w KN/m ³	σ_o KN/m ²
1	2	200	3,5	615	205	20	178,72
2	2	200	3,5	615	205	20	215,14
3	2	200	3,5	615	205	20	236,28
4	2	200	3,5	615	205	20	259,00
5	2	200	3,5	615	205	20	211,42
6	2	200	3,5	615	205	20	174,95
0							0,00
0							0,00
0							0,00
0							0,00

Coefficienti correttivi dei parametri meccanici (tab. C8.5.II NTC)

N°	Descrizione	cod.	MB	GS	RL	CT	NSA	IML	IA
1	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2	1,4	1,2	1	2	0,8	1,7	2
2	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2	1,4	1,2	1	2	0,8	1,7	2
3	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2	1,4	1,2	1	2	0,8	1,7	2
4	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2	1,4	1,2	1	2	0,8	1,7	2
5	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2	1,4	1,2	1	2	0,8	1,7	2
6	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spess	2	1,4	1,2	1	2	0,8	1,7	2
0		0							
0		0							
0		0							
0		0							

Coefficienti correttivi da usare nel calcolo

N°	Descrizione	cod.	MB	GS	RL	CT	NSA	IML	IA	coeff
1	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limit	2	1	1	1	1	1	1	1	0,8
2	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limit	2	1	1	1	1	1	1	1	0,8
3	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limit	2	1	1	1	1	1	1	1	0,8
4	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limit	2	1	1	1	1	1	1	1	0,8
5	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limit	2	1	1	1	1	1	1	1	0,8
6	Muratura a conci sbozzati, con paramento di limit	2	1	1	1	1	1	1	1	0,8
0		0								
0		0								
0		0								
0		0								

Parametri meccanici corretti secondo i coeff. di tab. C8.5.II NTC

N°	Tipol.	f_m N/cm ²	τ_o N/cm ²	E N/mm ²	G N/mm ²	w KN/m ³	σ_o KN/m ²
1	2	160	2,80	492,00	164,00	20,00	178,72
2	2	160	2,80	492,00	164,00	20,00	215,14
3	2	160	2,80	492,00	164,00	20,00	236,28
4	2	160	2,80	492,00	164,00	20,00	259,00
5	2	160	2,80	492,00	164,00	20,00	211,42
6	2	160	2,80	492,00	164,00	20,00	174,95
0							0,00
0							0,00
0							0,00
0							0,00

f_m = resistenza media a compressione della muratura

τ_o = resistenza media a taglio della muratura

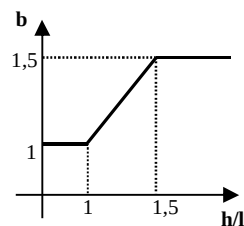
E= modulo di elasticità normale

G= modulo di elasticità tangenziale

w= peso specifico (anche con eventuale intonaco armato)

Individuazione del coefficiente "b"

N°	h/l	b
1	1,563	1,500
2	1,22	1,220
3	1,067	1,067
4	1,346	1,346
5	1,159	1,159
6	1,373	1,373
0	0	0,000
0	0	0,000
0	0	0,000
0	0	0,000



Calcolo rigidezza della parete

	G	t	l	h	A	E	K
	N/mm ²	m	m	m	m ²	N/mm ²	KN/m
1	164	0,95	2,24	3,5	2,128	492	49514,3
2	164	0,95	2,87	3,5	2,7265	492	75339,5
3	164	0,95	3,28	3,5	3,116	492	92435,8
4	164	0,95	2,6	3,5	2,47	492	64154,3
5	164	0,95	3,02	3,5	2,869	492	81587,7
6	164	0,95	2,55	3,5	2,4225	492	62097,2
0							
0							
0							
0							
RIGIDEZZA DELLA PARETE (KN/m)							425128,8

Calcolo resistenza dei singoli maschi murari

Codice per il calcolo dello spostamento al limite ultimo: 1: spostamento al limite ultimo pari a quello massimo previsto dalla normativa 2: spostamento al limite ultimo pari a quello elastico moltiplicato per il coeff. di duttilità	1
---	---

	τ_o	f_d	σ_o	V_t	V_{pf}	V_u	δ_e	tipo di rottura	μ	δ_u	$\delta_{u,max}$
	N/cm ²	N/cm ²	KN/m ²	KN	KN	KN	mm			mm	mm
1	2,80	160	178,72	136,59	211,41	136,59	2,759	taglio per trazione	1,5	14,00	14,00
2	2,80	160	215,14	232,34	404,90	232,34	3,084	taglio per trazione	1,5	14,00	14,00
3	2,80	160	236,28	315,70	570,10	315,70	3,415	taglio per trazione	1,5	14,00	14,00
4	2,80	160	259,00	206,30	384,72	206,30	3,216	taglio per trazione	1,5	14,00	14,00
5	2,80	160	211,42	255,40	442,01	255,40	3,130	taglio per trazione	1,5	14,00	14,00
6	2,80	160	174,95	168,48	269,06	168,48	2,713	taglio per trazione	1,5	14,00	14,00
0									1,5		
0									1,5		
0									1,5		
0											

τ_o = resistenza a taglio della muratura

f_d = resistenza a compressione della muratura

σ_o = tensione media verticale nella muratura

V_t = resistenza a taglio per trazione (fessurazione diagonale)

V_{pf} = resistenza a taglio per pressoflessione

V_u = resistenza a taglio del maschio murario (minimo valore tra V_t e V_{pf})

δ_e = spostamento del maschio murario al limite elastico

δ_u = spostamento del maschio murario al limite ultimo

$\delta_{u,max}$ = valore max = 0,4%*h nel caso di rottura a taglio e 0,6%*h nel caso di rottura per pressoflessione

Calcolo resistenza della parete

Spostamento della parete al limite di rottura	mm	14,00
Contributo al taglio ultimo da parte del maschio 1	KN	136,59
Contributo al taglio ultimo da parte del maschio 2	KN	232,34
Contributo al taglio ultimo da parte del maschio 3	KN	315,70
Contributo al taglio ultimo da parte del maschio 4	KN	206,30
Contributo al taglio ultimo da parte del maschio 5	KN	255,40
Contributo al taglio ultimo da parte del maschio 6	KN	168,48
TAGLIO ULTIMO DELLA PARETE	KN	1314,81

Lo spostamento finale della parete è calcolato tenendo conto del massimo spostamento ammesso della normativa per ogni singolo maschio murario

VERIFICHE

a) La rigidezza finale della parete non deve cambiare significativamente rispetto a quella iniziale

Max decremento ammesso della rigidezza finale rispetto a quella iniziale (in percentuale) 15 %

Max incremento ammesso della rigidezza finale rispetto a quella iniziale (in percentuale) 15 %

K_{in} (KN/m)	454237,5259
K_{fin} (KN/m)	425128,8

variazione percentuale:	-6,4 %
-------------------------	---------------

La verifica risulta pertanto soddisfatta

b) La resistenza finale della parete non deve essere inferiore a quella iniziale

$V_{t,in}$ (KN)	1414,85
$V_{t,fin}$ (KN)	1314,81

La verifica non è soddisfatta pertanto occorre un intervento di rinforzo

c) Lo spostamento ultimo della parete nello stato finale non deve essere inferiore a quello nello stato iniziale

$\delta_{u,in}$ (mm)	14,00
$\delta_{u,fin}$ (mm)	14,00

La verifica risulta pertanto soddisfatta

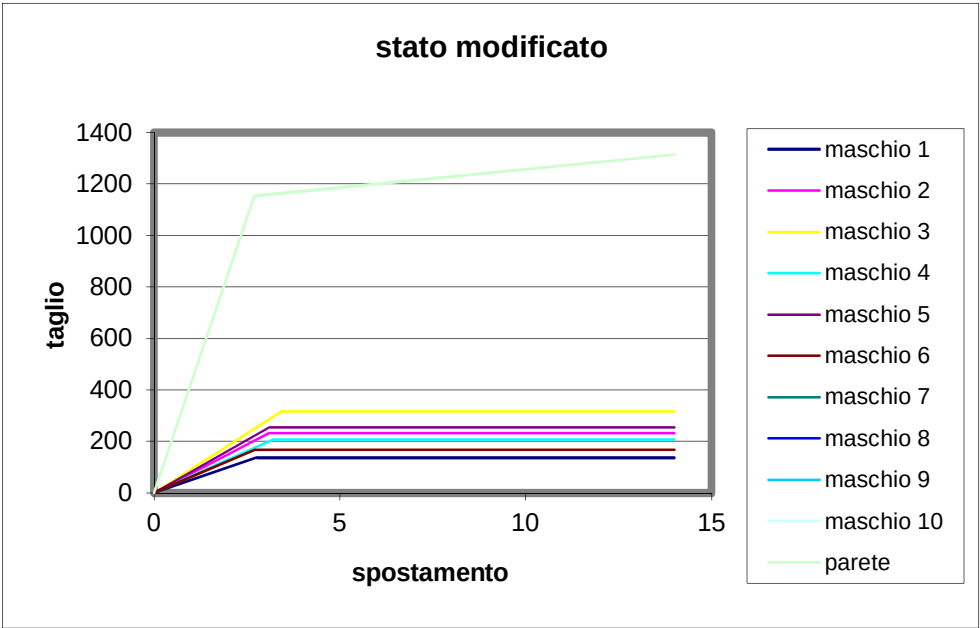
Riepilogo delle verifiche

VERIFICA DELLA RIGIDEZZA	S
VERIFICA DELLA RESISTENZA	N
VERIFICA DELLO SPOSTAMENTO	S

PARERE VERIFICATA	NO
-------------------	-----------

Grafico del comportamento della parete nello stato modificato

	V _t	δ
	(KN)	(mm)
1	0	0
	136,6	2,76
	136,6	14,00
2	0	0
	232,3	3,08
	232,3	14,00
3	0	0
	315,7	3,42
	315,7	14,00
4	0	0
	206,3	3,22
	206,3	14,00
5	0	0
	255,4	3,13
	255,4	14,00
6	0	0
	168,5	2,71
	168,5	14,00
0	0	0
0	0	0
0	0	0
0	0	0
parete	0	0
	1153,4	2,71
	1314,8	14,00



PIANO: TERRA

PARETE N° 1

Occorre progettare una o più cerchiature di rinforzo

DIMENSIONAMENTO DEI TELAI

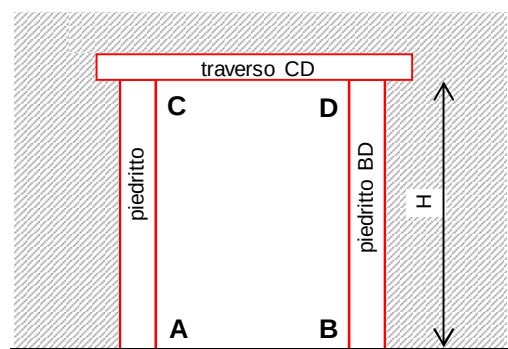
1	Acciaio:	S235	$f_{yk} =$	235,00	N/mm ²	tensione caratteristica di snervamento
			$f_{tk} =$	360,00	N/mm ²	tensione caratteristica di rottura
			$\gamma_{M0} =$	1,05		coefficiente parziale di sicurezza
			$E =$	210000	N/mm ²	modulo elastico
2	Calcestruzzo armato		$R_{ck} =$	30,00	N/mm ²	resistenza caratteristica a compressione
			$f_{cd} =$	14,11	N/mm ²	tensione di calcolo $f_{cd} = 0,85 \cdot 0,83 \cdot R_{ck} / \gamma_{M0}$
			$\gamma_{M0} =$	1,5		coefficiente parziale di sicurezza
			$E =$	31447	N/mm ²	modulo elastico $E = E_{cm} = 22.000 \cdot (f_{cm}/10)^{0,3}$

TELAI IN ACCIAIO

Numero di telai da inserire nella parete 3

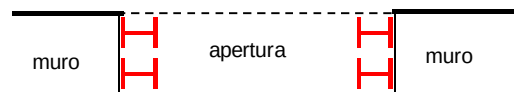
Il telaio è formato da due piedritti, quello di destra (AC), quello di sinistra (BD) e dal traverso (CD). Ciascun piedritto può essere formato con uno o più profili metallici. Nella figura a lato ciascun piedritto è formato da 2 profili metallici.

prospetto



H_{telaio} (cm)	280	(Altezza media dei telai)
K_{ric} (KN/m)	0	(Rigidezza richiesta ai telai)
$J_{x,piedr}$ (cm ⁴)	0	(Momento d'inerzia minimo di un piedritto)

pianta



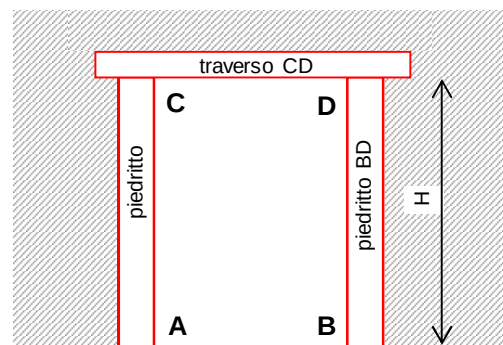
n	nome	tipo piedritto			H (cm)	W_x (cm ³)	J_x (cm ⁴)	K_T (KN/m)	M_{el} (KNcm)	d (mm)	F_T (KN)	F_u (KN)
		n	serie	tipo								
1	TA1	3	HEA	160	270	660,3	5019	12851,6	14778,14	17,04	179,92	218,94
2	TA2	3	HEA	160	350	660,3	5019	5899,9	14778,14	28,63	82,60	168,89
3	TA3	3	HEA	160	270	660,3	5019	12851,6	14778,14	17,04	179,92	218,94
0						0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
0						0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
0						0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
TOTALI								31603,0			442,44	606,76

TELAIO IN CALCESTRUZZO ARMATO

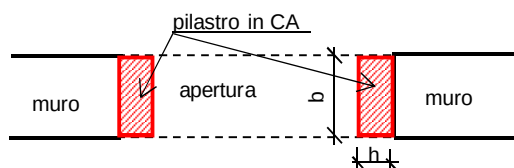
Numero di telai da inserire nella parete	0
--	---

Il telaio è formato da due piedritti o pilastri, quello di destra (AC), quello di sinistra (BD) e dal traverso (CD). Il pilastro, di sezione rettangolare $b \times h$, dove normalmente b (base) corrisponde allo spessore del muro (ma può anche essere diverso) e h (altezza) è variabile.

prospetto



pianta



H_{telaio} (cm)	220	(Altezza media dei telai)
K_{ric} (KN/m)	0	(Rigidezza richiesta ai telai)
$J_{x,\text{piedr}}$ (cm ⁴)	0,0	(Momento d'inerzia minimo di un piedritto)
$\alpha =$	0,35	(Coeff. moltiplicativo della quantità $f_{cd} \cdot B \cdot d^2 \rightarrow M_{Rd} = \alpha \cdot f_{cd} \cdot B \cdot d^2$)

n	nome	sezione		H (cm)	W_x (cm ³)	J_x (cm ⁴)	K_T (KN/m)	M_{Rd} (KNcm)	d (mm)	F_T (KN)	F_u (KN)
		b(cm)	h(cm)								
0		0	0	0	0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
0					0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
0					0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
0					0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
0					0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
0					0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
0					0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
TOTALI							0,0			0,00	0,00

Legenda:

<i>tipo piedritto:</i>	numero e tipo di profilati con i quali è realizzato ciascun piedritto (due piedritti per ogni telaio)
H :	altezza del piedritto in cm
W_x <i>piedritto:</i>	modulo di resistenza elastico del singolo piedritto
J_x <i>piedritto:</i>	momento d'inerzia del singolo piedritto
K_T :	rigidezza del telaio
M_{el} / M_{Rd} :	momento al limite elastico del piedritto in acciaio / momento resistente piedritto in c.a.
d :	spostamento in sommità al limite elastico del piedritto
F_T :	contributo tagliante fornito dal telaio in corrispondenza dello spostamento ultimo della parete
F_u :	taglio ultimo del telaio, in corrispondenza della formazione della prima cerniera plastica

VERIFICHE

a) La rigidezza finale (maschi murari + telai) non deve cambiare significativamente rispetto a quella iniziale

Max decremento ammesso della rigidezza finale rispetto a quella iniziale (in percentuale)

15	%
----	---

Max incremento ammesso della rigidezza finale rispetto a quella iniziale (in percentuale)

15	%
----	---

K_{in} (KN/m)	454237,53
K_{fin} (KN/m)	456731,85

variazione percentuale:	0,55 %
-------------------------	---------------

La verifica risulta pertanto soddisfatta

b) La resistenza finale (maschi murari + telai) non deve essere inferiore a quella iniziale

$V_{t,in}$ (KN)	1414,85
$V_{t,fin}$ (KN)	1757,25

La verifica risulta pertanto soddisfatta

c) Lo spostamento ultimo della parete nello stato finale non deve essere inferiore a quello nello stato iniziale

$\delta_{u,in}$ (mm)	14,000
$\delta_{u,fin}$ (mm)	14,000

La verifica risulta pertanto soddisfatta

Riepilogo delle verifiche

VERIFICA DELLA RIGIDEZZA	S
VERIFICA DELLA RESISTENZA	S
VERIFICA DELLO SPOSTAMENTO	S

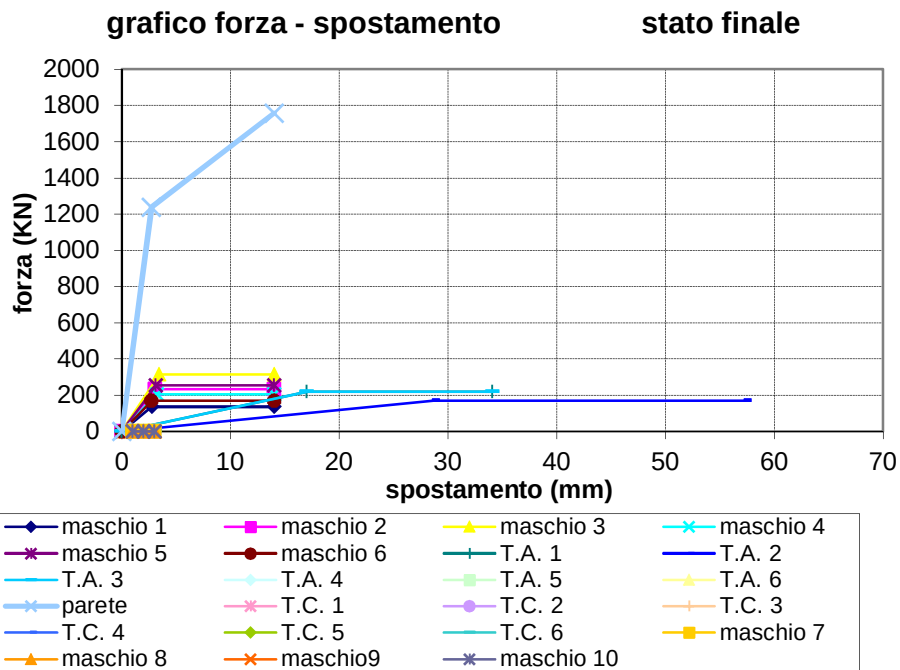
PARERE VERIFICATA	SI
-------------------	-----------

GRAFICI TAGLIO - SPOSTAMENTO

Stato Finale con contributo cerchiature

	V _t (KN)	δ (mm)
maschio 1	0	0
	136,6	2,76
	136,6	14,00
maschio 2	0	0
	232,3	3,08
	232,3	14,00
maschio 3	0	0
	315,70	3,42
	315,7	14,00
maschio 4	0	0
	206,30	3,22
	206,3	14,00
maschio 5	0	0
	255,40	3,13
	255,4	14,00
maschio 6	0	0
	168,48	2,71
	168,48	14,00
maschio 7		
maschio 8		
maschio 9		
maschio 10		

parete	0	0
	1239,17	2,71
	1757,25	14,00



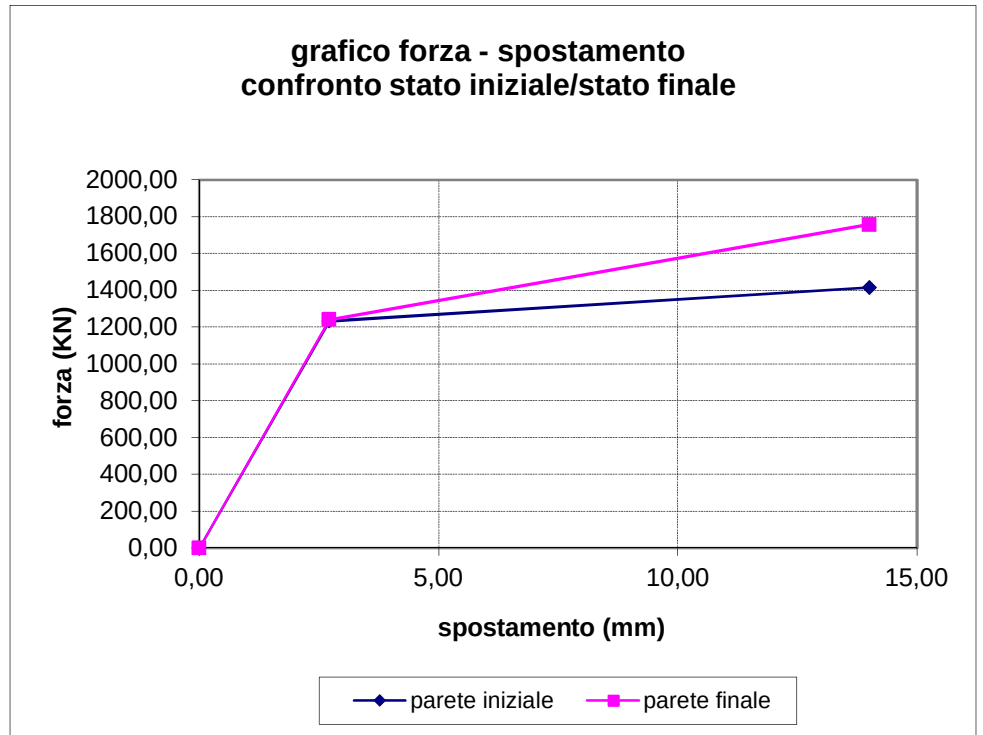
	V _t (KN)	δ (mm)
telaio 1 Acciaio	0,00	0,00
	218,94	17,04
	218,94	34,07
telaio 2 Acciaio	0,00	0,00
	168,89	28,63
	168,89	57,25
telaio 3 Acciaio	0,00	0,00
	218,94	17,04
	218,94	34,07
telaio 4 Acciaio		
telaio 5 Acciaio		
telaio 6 Acciaio		

	V _t (KN)	δ (mm)
telaio 1 C.A.		
telaio 2 C.A.		
telaio 3 C.A.		
telaio 4 C.A.		
telaio 5 C.A.		
telaio 6 C.A.		

GRAFICI TAGLIO - SPOSTAMENTO

Confronto tra stato iniziale e stato finale

	V_t	δ
	(KN)	(mm)
Parete Iniziale	0,00	0,00
	1232,41	2,71
	1414,85	14,00
Parete Finale	0,00	0,00
	1239,17	2,71
	1757,25	14,00



Punto 4)

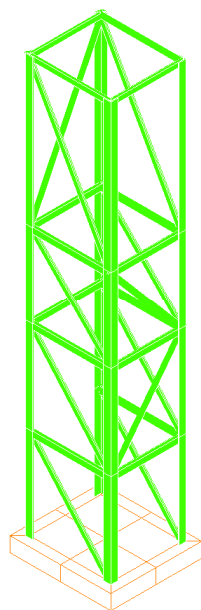
Calcoli ed esecutivi dell'ascensore

TABULATI DI CALCOLO

STRUTTURA ASCENSORE

OGGETTO:

RESTAURO ED ADEGUAMENTO FUNZIONALE DI PALAZZO RICCA



COMMITTENTE:

COMUNE DI VITTORIA

IL TECNICO
Arch. V. Pitruzzello

RELAZIONE DI CALCOLO

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

• **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

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

• **METODI DI CALCOLO**

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

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

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

• **CALCOLO SPOSTAMENTI E CARATTERISTICHE**

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

Possono essere inseriti due tipi di elementi:

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

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

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

• **RELAZIONE SUI MATERIALI**

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

• **ANALISI SISMICA DINAMICA A MASSE CONCENTRATE**

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 delle “*iterazioni nel sottospazio*”.

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 modali che vengono applicate su ciascun nodo spaziale (tre forze, in direzione X, Y e Z, e tre momenti).

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 $1.5 \cdot b \text{ mmq/ml}$, 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 $\geq 12 \text{ mm}$;

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

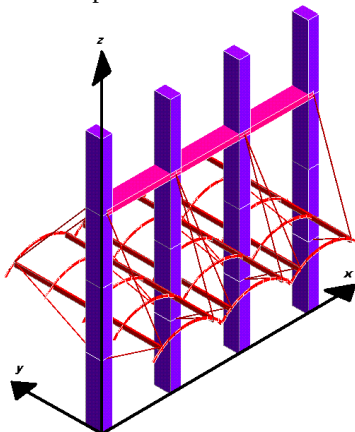
In zona sismica l'armatura longitudinale è almeno pari all'1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento è non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:

- 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

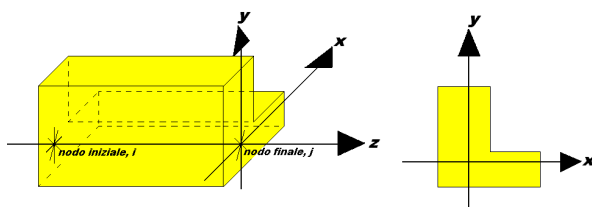
1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

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:



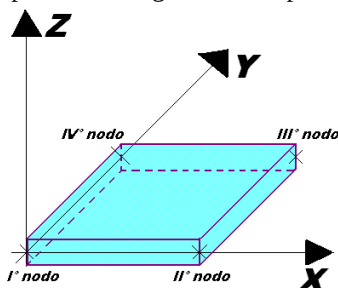
2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

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:



ELEVATORE PALAZZO RICCA

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

ANGOLARI A LATI DISUGUALI							
Sez. N.ro	Descrizione	l mm	l1 mm	s mm	r mm	r1 mm	Mat. N.ro
535	ANG150*18	150,0	150,0	18,0	16,0	8,0	5

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

TUBI A SEZIONE RETTANGOLARE					
Sez. N.ro	Descrizione	h mm	b mm	s mm	Mat. N.ro
843	TUBOQ100*50*4	100,0	50,0	4,0	1
844	TUBOQ120*60*4	120,0	60,0	4,0	1

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

PIATTI ACCOPPIATI A DISTANZE DIVERSE					
Sez. N.ro	Descrizione	b mm	s mm	d mm	Mat. N.ro
950	2PIATTI100x20-1	100,0	10,0	15,0	8

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

CARATTERISTICHE STATICHE DEI PROFILI

Sez. N.ro	U m2/m	P kg/m	A cmq	Ax cmq	Ay cmq	Jx cm4	Jy cm4	Jt cm4	Wx cm3	Wy cm3	Wt cm3	ix cm	iy cm	sver 1/cm
535	0,59	40,1	51,03	20,82	18,84	1656,3	433,7	51,7	156,15	76,02	28,72	5,69	2,91	0,00
843	0,28	8,8	11,22	3,49	6,40	141,9	47,1	111,0	28,38	18,84	35,25	3,55	2,04	0,00
844	0,34	10,7	13,62	4,22	7,72	251,8	84,3	198,0	41,96	28,08	51,89	4,29	2,48	0,00
950	0,44	15,7	20,00	13,33	26,33	32,9	166,7	6,7	18,81	33,33	6,67	1,28	2,89	0,00

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE

DATI PER VERIFICHE EUROCODICE

Sez. N.ro	Descrizione	Wx Plastico cm3	Wy Plastico cm3	Wt Plastico cm3	Ax Plastico cm2	Ay Plastico cm2	Iw cm6
535	ANG150*18	156,15	76,02	45,68	25,51	25,51	0,0
843	TUBOQ100*50*4	35,45	21,59	35,25	3,74	7,48	0,0
844	TUBOQ120*60*4	52,11	31,88	51,89	4,54	9,08	0,0
950	2PIATTI100x20-1	25,00	50,00	10,00	20,00	20,00	0,0

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

CARATTERISTICHE MATERIALE

Mat. N.ro	E kg/cmq	G kg/cmq	lambda max	Tipo Acciaio	Verifica	Gamma kg/mc	Lung/ SpLim	Tipo Profilat.
1	2100000	850000	200,0	S235	Completa	7850	250	a Freddo
5	2100000	850000	200,0	S275	Completa	7850	300	a Freddo
8	2100000	850000	200,0	S275	NoVerCompr	7850	300	a Freddo

ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA

Materiale N.ro	Densita' kg/mc	Ex/1E3 kg/cmq	Ni.x	Alfa.x (*1E5)	Ey/1E3 kg/cmq	Ni.y	Alfa.y (*1E5)	E11/1E3 kg/cmq	E12/1E3 kg/cmq	E13/1E3 kg/cmq	E22/1E3 kg/cmq	E23/1E3 kg/cmq	E33/1E3 kg/cmq
1	2500	285	0,20	1,00	285	0,20	1,00	296	59	0	296	0	119
3	1900	25	0,25	1,00	25	0,25	1,00	27	7	0	27	0	10
4	1700	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12
5	1700	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12
6	1900	5	0,25	1,00	5	0,25	1,00	5	1	0	5	0	2
7	1900	20	0,25	1,00	20	0,25	1,00	21	5	0	21	0	8
8	1900	15	0,25	1,00	15	0,25	1,00	16	4	0	16	0	6
9	1900	5	0,25	1,00	5	0,25	1,00	5	1	0	5	0	2
10	1900	20	0,25	1,00	20	0,25	1,00	21	5	0	21	0	8
11	1900	15	0,25	1,00	15	0,25	1,00	16	4	0	16	0	6
12	1800	25	0,25	1,00	25	0,25	1,00	27	7	0	27	0	10
13	1900	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20

ELEVATORE PALAZZO RICCA

ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA

Materiale N.ro	Densita' kg/mc	Ex/1E3 kg/cm ²	Ni.x	Alfa.x (*1E5)	Ey/1E3 kg/cm ²	Ni.y	Alfa.y (*1E5)	E11/1E3 kg/cm ²	E12/1E3 kg/cm ²	E13/1E3 kg/cm ²	E22/1E3 kg/cm ²	E23/1E3 kg/cm ²	E33/1E3 kg/cm ²
14	1800	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
15	1900	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
16	1900	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12
17	1900	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12

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	0	500	400	0	Categ. C	0,7	0,7	0,6		

CRITERI DI PROGETTO

IDENTIF.		CARATTERISTICHE DEL MATERIALE							DURABILITA'			CARATTER.COSTRUTTIVE						FLAG	
Crit N.ro	Elem.	% Rig Tors.	% Rig Fless	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. El kg/cmqg	Pois son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Copr staf	Copr ferr	Fi min	Fi st	Lun sta	Li n.	App esi	
1	ELEV.	10	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	XC2/XC3	POCO SENS.	0,00	2,5	4,1	16	8	60	1	0	
3	PILAS	10	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. XC1	POCO SENS.	0,00	2,5	4,3	20	8	50	1		

CRITERI DI PROGETTO

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																								
Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar --- kg/cmq ---	σcPer	σfRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
				----- kg/cmq -----																				
1	ELEV.	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	150,0	112,0	3600				2,0	0,08
3	PILAS	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	150,0	112,0	3600				2,0	0,08

MATERIALI SHELL IN C.A.

IDENT	%	CARATTERISTICHE					DURABILITA'			COPRIFERRO	
Mat. N.ro	Rig Fls	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. E kg/cm ²	Pois- son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Setti (cm)	Piastre (cm)
1	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. XC1	POCO SENS.	0,00	2,0	2,0

MATERIALI SHELL IN C.A.

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																								
Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar	σcPer	σfRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
					----- kg/cmq -----																			
1	SHela	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50				0,4	0,3	150,0	112,0	3600				

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI

IDEN	CARATTER. MECCANICHE			IDEN	CARATTER. MECCANICHE			IDEN	CARATTER. MECCANICHE		
Crit N.ro	KwVert. kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	Qlim. kg/cm ²	Crit N.ro	KwVert. kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	Qlim. kg/cm ²	Crit N.ro	KwVert. kg/cmc	KwOriz. kg/cmc	Qlim. kg/cm ²
1	15,00	0,00	Trz/Cmp	2	20,00	0,00	Trz/Cmp				

DATI GENERALI DI STRUTTURA

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dims. dir. X (m)		1,85	Altezza edificio (m)
Massima dims. dir. Y (m)		2,05	Differenza temperatura(°C)
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)		50	Classe d' Uso
Longitudine Est (Grd)		14,54056	Latitudine Nord (Grd)
Categoria Suolo		B	Coeff. Condiz. Topogr.
Sistema Costruttivo Dir.1		Acciaio	Sistema Costruttivo Dir.2
Regolarita' in Altezza		NO(KR=.8)	Regolarita' in Pianta
Direzione Sisma (Grd)		0	Sisma Verticale
Effetti P/Delta		NO	Quota di Zero Sismico (m)
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.O.			
Probabilita' Pvr		0,81	Periodo di Ritorno Anni
Accelerazione Ag/g		0,03	Periodo T'c (sec.)
Fo		2,47	Fv
Fattore Stratigrafia'Ss'		1,20	Periodo TB (sec.)
Periodo TC (sec.)		0,32	Periodo TD (sec.)
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
			30,00
			0,22
			0,58
			0,11
			1,72

ELEVATORE PALAZZO RICCA

Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	50,00
Accelerazione Ag/g	0,04	Periodo T'c (sec.)	0,26
Fo	2,54	Fv	0,69
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,12
Periodo TC (sec.)	0,37	Periodo TD (sec.)	1,76
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	475,00
Accelerazione Ag/g	0,16	Periodo T'c (sec.)	0,40
Fo	2,34	Fv	1,28
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,18
Periodo TC (sec.)	0,53	Periodo TD (sec.)	2,26
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.C.			
Probabilita' Pvr	0,05	Periodo di Ritorno Anni	975,00
Accelerazione Ag/g	0,24	Periodo T'c (sec.)	0,45
Fo	2,36	Fv	1,57
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,17	Periodo TB (sec.)	0,19
Periodo TC (sec.)	0,58	Periodo TD (sec.)	2,56
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ACCIAIO - D I R. 1			
Classe Duttilita'	NON dissip.	Sotto-Sistema Strutturale	Intelaiat
AlfaU/Alfa1	1,30	Fattore di comportam 'q'	1,50
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ACCIAIO - D I R. 2			
Classe Duttilita'	NON dissip.	Sotto-Sistema Strutturale	Intelaiat
AlfaU/Alfa1	1,30	Fattore di comportam 'q'	1,50
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			
Acciaio per carpenteria	1,21	Verif.Instabilita' acciaio:	1,21
Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50
Legno per comb. eccez.	1,00	Legno per comb. fondam.:	1,50
Livello conoscenza	NUOVA COSTRUZIONE		
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		

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m	Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
1	0,23	1,59	2	1,68	1,59
3	0,23	-0,06	4	1,68	-0,06
11	0,03	1,79	12	1,88	1,79
13	0,03	-0,26	14	1,88	-0,26

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	1,90	Interpiano	NO	NO
2	3,80	Interpiano	NO	NO	3	5,50	Interpiano	NO	NO
4	8,50	Interpiano	NO	NO					

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 1.9 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
1	535	ANG150*18	270,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
2	535	ANG150*18	180,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
3	535	ANG150*18	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

ELEVATORE PALAZZO RICCA

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 1.9 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
4	535	ANG150*18	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 3.8 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
1	535	ANG150*18	270,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
2	535	ANG150*18	180,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
3	535	ANG150*18	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
4	535	ANG150*18	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 5.5 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
1	535	ANG150*18	270,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
2	535	ANG150*18	180,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
3	535	ANG150*18	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
4	535	ANG150*18	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 8.5 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
1	535	ANG150*18	270,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
2	535	ANG150*18	180,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
3	535	ANG150*18	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
4	535	ANG150*18	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 1.9 m

		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI					CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	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	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro		
1	950	Tel.SismoRes.	90	1	3	1,90	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
2	844	Tel.SismoRes.	0	2	4	1,90	1,90	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
3	844	Tel.SismoRes.	0	4	3	1,90	1,90	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
4	844	Tel.SismoRes.	0	3	1	1,90	1,90	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
5	950	Tel.SismoRes.	90	2	4	1,90	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 3.8 m

		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	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	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro		
1	844	Tel.SismoRes.	0	1	2	3,80	3,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
2	844	Tel.SismoRes.	0	2	4	3,80	3,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
3	844	Tel.SismoRes.	0	4	3	3,80	3,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
4	844	Tel.SismoRes.	0	3	1	3,80	3,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
5	950	Tel.SismoRes.	90	1	3	3,80	1,90	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
6	950	Tel.SismoRes.	90	2	4	3,80	1,90	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
7	950	Tel.SismoRes.	90	3	4	1,90	3,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
8	950	Tel.SismoRes.	90	4	3	3,80	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 5.5 m

		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI					CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	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	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro		
1	950	Tel.SismoRes.	90	1	3	5,50	3,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
2	844	Tel.SismoRes.	0	2	4	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
3	844	Tel.SismoRes.	0	4	3	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
4	844	Tel.SismoRes.	0	3	1	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
5	950	Tel.SismoRes.	90	2	4	5,50	3,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
6	844	Tel.SismoRes.	0	1	2	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 8.5 m

ELEVATORE PALAZZO RICCA

		DATI GENERALI				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI									
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	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	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Crit N.ro
1	843	Tel.SismoRes.	0	1	2	8,50	8,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
2	843	Tel.SismoRes.	0	2	4	8,50	8,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
3	843	Tel.SismoRes.	0	4	3	8,50	8,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
4	843	Tel.SismoRes.	0	3	1	8,50	8,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
5	950	Tel.SismoRes.	90	1	3	8,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
6	950	Tel.SismoRes.	90	2	4	8,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
7	950	Tel.SismoRes.	90	1	2	5,50	8,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101

GEOMETRIA PIASTRE ALLA QUOTA 0 m

Piastra N.ro	Filo 1	Filo 2	Filo 3	Filo 4	Tipo Car.	Quota Filo1	Quota Filo2	Quota Filo3	Quota Filo4	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.
1	2	1	3	4	1	0	0	0	0	1	30,0	20,0	1
2	2	12	11	1	1	0	0	0	0	1	30,0	20,0	1
3	1	11	13	3	1	0	0	0	0	1	30,0	20,0	1
4	4	3	13	14	1	0	0	0	0	1	30,0	20,0	1
5	12	2	4	14	1	0	0	0	0	1	30,0	20,0	1

NODI ALLA QUOTA 3.8 m

IDENTIFICAZIONE				RIGIDEZZE NODO ESTERNE						CARICHI NODALI CONCENTRATI						
Filo N.ro	Quo N.	D.Quo cm	P. sis	Co di	Tx (t/m)	Ty (t/m)	Tz (t/m)	Rx (t-m)	Ry (t-m)	Rz (t-m)	Fx (t)	Fy (t)	Fz (t)	Mx (t-m)	My (t-m)	Mz (t-m)
1	2	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-0,600	0,000	0,000	0,000
2	2	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-0,600	0,000	0,000	0,000
3	2	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-0,600	0,000	0,000	0,000
4	2	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-0,600	0,000	0,000	0,000

NODI ALLA QUOTA 5.5 m

IDENTIFICAZIONE				RIGIDEZZE NODO ESTERNE						CARICHI NODALI CONCENTRATI						
Filo N.ro	Quo N.	D.Quo cm	P. sis	Co di	Tx (t/m)	Ty (t/m)	Tz (t/m)	Rx (t-m)	Ry (t-m)	Rz (t-m)	Fx (t)	Fy (t)	Fz (t)	Mx (t-m)	My (t-m)	Mz (t-m)
1	3	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	-0,300	0,000	0,000	0,000	0,000
2	3	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	-0,300	0,000	0,000	0,000	0,000

NODI ALLA QUOTA 8.5 m

IDENTIFICAZIONE				RIGIDEZZE NODO ESTERNE						CARICHI NODALI CONCENTRATI						
Filo N.ro	Quo N.	D.Quo cm	P. sis	Co di	Tx (t/m)	Ty (t/m)	Tz (t/m)	Rx (t-m)	Ry (t-m)	Rz (t-m)	Fx (t)	Fy (t)	Fz (t)	Mx (t-m)	My (t-m)	Mz (t-m)
1	4	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	-0,300	-0,500	0,000	0,000	0,000
2	4	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	-0,300	-0,500	0,000	0,000	0,000
3	4	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,000	0,000
4	4	0	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,000	0,000

NODI INTERNI SHELL

IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI	
	Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Peso Sism. (t)
	25	0,95	1,59	0,00	0,00
	26	1,68	0,77	0,00	0,00
	27	0,95	0,77	0,00	0,00
	28	0,23	0,77	0,00	0,00
	29	0,95	-0,06	0,00	0,00
	30	0,95	1,79	0,00	0,00
	31	0,03	0,76	0,00	0,00
	32	0,95	-0,26	0,00	0,00
	33	1,88	0,76	0,00	0,00

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI PIASTRA - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)	Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	1,68	1,59	0,00	2	0,23	1,59	0,00
3	1,68	-0,06	0,00	4	0,23	-0,06	0,00
5	1,88	1,79	0,00	6	0,03	1,79	0,00
7	0,03	-0,26	0,00	8	1,88	-0,26	0,00

ELEVATORE PALAZZO RICCA

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - NODI PIASTRA - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1

Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)		Nodo 3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
25	0,95	1,59	0,00		26	1,68	0,77	0,00
27	0,95	0,77	0,00		28	0,23	0,77	0,00
29	0,95	-0,06	0,00		30	0,95	1,79	0,00
31	0,03	0,76	0,00		32	0,95	-0,26	0,00
33	1,88	0,76	0,00					

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

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Peso Strutturale	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	1,50	1,50	1,05	1,50	1,05	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Carico termico	0,00	0,90	1,50	-0,90	-1,50	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	1,00	1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	1,00	-1,00	1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	1,00	1,00	0,70	1,00	0,70
Carico termico	0,00	0,60	1,00	-0,60	-1,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	0,70	0,60	0,60
Carico termico	0,00	0,50	-0,50
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	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
Carico termico	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

ELEVATORE PALAZZO RICCA

FREQUENZE E MASSE ECCITATE															
									Eccitat Totale	SISMA N.ro 1		SISMA N.ro 2		SISMA N.ro 3	
										Massa 6.27 6.27	Perc. 99.97	Massa 6.15 6.27	Perc. 98.17	Massa	Perc.
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 SLV Z	Sd/g SLC	Massa Mod Ecc. (t)	Perc.	Massa Mod Ecc. (t)	Perc.	Massa Mod Ecc. (t)	Perc.
1	16,247	0,38672	5,0	0,074	0,118	0,307	0,307		0,665	5,31	85	0,00	0		
2	27,294	0,23020	5,0	0,089	0,122	0,307	0,307		0,665	0,00	0	0,00	0		
3	30,543	0,20571	5,0	0,089	0,122	0,307	0,307		0,665	0,00	0	5,19	83		
4	51,240	0,12262	5,0	0,089	0,121	0,274	0,274		0,524	0,14	2	0,00	0		
5	56,591	0,11103	5,0	0,089	0,114	0,266	0,266		0,501	0,63	10	0,00	0		
6	73,110	0,08594	5,0	0,078	0,099	0,251	0,251		0,451	0,14	2	0,00	0		
7	156,242	0,04021	5,0	0,056	0,072	0,222	0,222		0,361	0,00	0	0,96	15		
8	161,776	0,03884	5,0	0,055	0,071	0,221	0,221		0,358	0,00	0	0,00	0		
9	218,389	0,02877	5,0	0,050	0,065	0,215	0,215		0,338	0,01	0	0,00	0		
10	237,975	0,02640	5,0	0,049	0,064	0,213	0,213		0,334	0,00	0	0,00	0		
11	268,028	0,02344	5,0	0,048	0,062	0,212	0,212		0,328	0,05	1	0,00	0		
12	351,510	0,01787	5,0	0,045	0,059	0,208	0,208		0,317	0,01	0	0,00	0		

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 0°: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	1	1,90	0,08	0,29	-0,60	0,08	-0,03	0,00	1	0,00	-0,08	-0,29	0,60	-0,63	0,18	0,00
	2	1,90	0,08	-0,29	0,58	-0,08	-0,03	0,00	2	0,00	-0,08	0,29	-0,58	0,63	0,18	0,00
	3	1,90	-0,20	0,63	-4,62	-0,49	-0,17	0,00	3	0,00	0,20	-0,63	4,62	-0,72	-0,21	0,00
	4	1,90	-0,17	-0,59	4,61	0,43	-0,13	0,00	4	0,00	0,17	0,59	-4,61	0,68	-0,19	0,00
	1	1,90	0,00	0,00	-0,64	0,01	-0,01	0,00	3	0,00	0,00	0,00	0,64	-0,01	0,00	0,00
	2	1,90	0,00	-0,02	-0,39	0,01	0,00	-0,02	4	1,90	0,00	0,02	0,39	0,01	0,01	0,02
	4	1,90	-0,02	0,22	0,68	-0,16	-0,01	-0,01	3	1,90	0,02	-0,22	-0,68	-0,15	-0,01	0,01
	3	1,90	0,00	-0,03	0,38	0,02	0,01	-0,02	1	1,90	0,00	0,03	-0,38	0,02	0,00	0,02
	2	1,90	0,00	0,00	0,67	0,01	0,01	0,00	4	0,00	0,00	0,00	-0,67	-0,01	0,00	0,00
	1	3,80	0,10	0,25	-1,05	-0,37	0,14	0,00	1	1,90	-0,10	-0,25	1,05	-0,11	0,05	0,00
	2	3,80	0,10	-0,26	1,04	0,38	0,15	0,00	2	1,90	-0,10	0,26	-1,04	0,10	0,04	0,00
	3	3,80	0,03	-0,14	-1,74	0,02	0,02	0,00	3	1,90	-0,03	0,14	1,74	0,24	0,05	0,00
	4	3,80	0,06	0,18	3,54	-0,05	0,04	0,00	4	1,90	-0,06	-0,18	-3,54	-0,28	0,08	0,00
	1	3,80	-0,11	-0,50	0,02	0,36	-0,08	0,00	2	3,80	0,11	0,50	-0,02	0,36	-0,08	0,00
	2	3,80	0,10	0,03	-0,52	-0,02	0,08	-0,01	4	3,80	-0,10	-0,03	0,52	-0,02	0,08	0,01
	4	3,80	-0,12	-0,02	0,21	0,02	-0,09	0,00	3	3,80	0,12	0,02	-0,21	0,02	-0,09	0,00
	3	3,80	0,09	0,03	0,51	-0,02	0,08	-0,01	1	3,80	-0,09	-0,03	-0,51	-0,02	0,08	0,01
	1	3,80	0,00	0,01	-1,10	-0,01	0,01	0,00	3	1,90	0,00	-0,01	1,10	-0,01	0,00	0,00
	2	3,80	0,00	0,01	1,12	-0,01	-0,01	0,00	4	1,90	0,00	-0,01	-1,12	-0,01	0,00	0,00
	3	1,90	0,02	0,00	-2,28	0,00	0,03	0,00	4	3,80	-0,02	0,00	2,28	0,01	0,01	0,00
	4	3,80	-0,02	-0,01	1,48	0,01	-0,01	0,00	3	5,50	0,02	0,01	-1,48	0,02	-0,03	0,00
	1	5,50	0,11	0,15	-1,33	-0,30	0,14	0,00	1	3,80	-0,11	-0,15	1,33	0,06	0,06	0,00
	2	5,50	0,10	-0,12	1,34	0,26	0,11	0,00	2	3,80	-0,10	0,12	-1,34	-0,07	0,05	0,00
	3	5,50	0,06	-0,16	-1,40	0,27	0,07	0,00	3	3,80	-0,06	0,16	1,40	0,02	0,02	0,00
	4	5,50	0,04	0,14	0,30	-0,24	0,06	0,00	4	3,80	-0,04	-0,14	-0,30	0,01	0,01	0,00
	1	5,50	0,00	0,02	-0,55	-0,02	0,01	0,00	3	3,80	0,00	-0,02	0,55	-0,02	0,01	0,00
	2	5,50	0,12	-0,01	-0,16	0,00	0,10	0,00	4	5,50	-0,12	0,01	0,16	0,01	0,10	0,00
	4	5,50	-0,13	0,19	-0,45	-0,14	-0,10	0,00	3	5,50	0,13	-0,19	0,45	-0,14	-0,10	0,00
	3	5,50	0,13	0,00	0,18	0,00	0,11	0,00	1	5,50	-0,13	0,00	-0,18	-0,01	0,10	0,00
	2	5,50	0,00	0,02	0,51	-0,02	0,00	0,00	4	3,80	0,00	-0,02	-0,51	-0,03	0,00	0,00
	1	5,50	-0,15	-0,18	0,32	0,12	-0,11	0,00	2	5,50	0,15	0,18	-0,32	0,13	-0,11	0,00
	1	8,50	-0,01	-0,05	-0,21	0,03	0,00	0,00	1	5,50	0,01	0,05	0,21	0,13	-0,02	0,00
	2	8,50	-0,03	0,08	1,53	-0,08	-0,03	0,00	2	5,50	0,03	-0,08	-1,53	-0,16	-0,05	0,00
	3	8,50	-0,08	0,17	-0,28	-0,16	-0,12	0,00	3	5,50	0,08	-0,17	0,28	-0,35	-0,14	0,00
	4	8,50	-0,09	-0,17	0,28	0,16	-0,12	0,00	4	5,50	0,09	0,17	-0,28	0,34	-0,14	0,00
	1	8,50	0,03	0,00	0,30	0,00	0,02	0,00	2	8,50	-0,03	0,00	-0,30	0,01	0,02	0,00
	2	8,50	-0,03	-0,02	0,08	0,01	-0,03	0,01	4	8,50	0,03	0,02	-0,08	0,03	-0,03	-0,01
	4	8,50	0,03	0,25	0,00	-0,18	0,02	-0,01	3	8,50	-0,03	-0,25	0,00	-0,18	0,02	0,01
	3	8,50	-0,03	-0,02	-0,08	0,03	-0,03	0,01	1	8,50	0,03	0,02	0,08	0,01	-0,03	-0,01
	1	8,50	0,00	0,01	0,26	-0,01	0,00	0,00	3	5,50	0,00	-0,01	-0,26	-0,01	0,00	0,00
	2	8,50	0,00	0,01	-0,26	-0,01	0,00	0,00	4	5,50	0,00	-0,01	0,26	-0,01	0,01	0,00
	1	5,50	0,01	0,00	-1,50	0,00	0,02	0,00	2	8,50	-0,01	0,00	1,50	0,00	0,01	0,00

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 0°: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)
1	26	0,00	0,00	0,32	0,31	0,13	0,00	27	0,00	0,00	0,53	0,03	0,03	0,00
	1	0,00	0,00	0,83	0,17	0,27	0,00	25	0,00	0,00	1,06	0,02	0,04	0,00
2	25	0,00	0,00	0,35	0,01	0,04	0,00	30	0,00	0,00	0,13	0,01	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	0,79	0,08	0,39	0,00	5	0,00	0,00	0,35	0,02	0,18	0,00
3	28	0,00	0,00	0,68	0,12	0,12	0,00	31	0,00	0,00	0,49	0,11	0,10	0,00
	2	0,00	0,00	1,05	0,23	0,09	0,00	6	0,00	0,00	0,86	0,02	0,18	0,00
4	8	0,00	0,00	0,12	0,02	0,16	0,00	32	0,00	0,00	1,40	0,13	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	0,18	0,34	0,19	0,00	29	0,00	0,00	1,45	0,04	0,01	0,00
5	33	0,00	0,00	0,47	0,11	0,10	0,00	26	0,00	0,00	0,66	0,12	0,12	0,00
	5	0,00	0,00	0,85	0,02	0,18	0,00	1	0,00	0,00	1,04	0,23	0,09	0,00
6	27	0,00	0,00	0,55	0,03	0,02	0,00	28	0,00	0,00	0,33	0,31	0,13	0,00
	25	0,00	0,00	1,06	0,02	0,04	0,00	2	0,00	0,00	0,83	0,16	0,27	0,00
7	3	0,00	0,00	2,11	0,08	0,06	0,00	29	0,00	0,00	1,55	0,06	0,01	0,00
	26	0,00	0,00	2,21	0,26	0,04	0,00	27	0,00	0,00	1,65	0,06	0,02	0,00
8	29	0,00	0,00	1,56	0,06	0,01	0,00	4	0,00	0,00	2,11	0,07	0,07	0,00
	27	0,00	0,00	1,66	0,06	0,03	0,00	28	0,00	0,00	2,22	0,27	0,04	0,00
9	2	0,00	0,00	0,80	0,08	0,38	0,00	6	0,00	0,00	0,36	0,02	0,18	0,00

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2022 - Lic. Nro: 21828

ELEVATORE PALAZZZO RICCA

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 0°: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)
10	25	0,00	0,00	0,35	0,00	0,04	0,00	30	0,00	0,00	0,13	0,01	0,00	0,00
	4	0,00	0,00	1,49	0,07	0,39	0,00	7	0,00	0,00	0,97	0,02	0,17	0,00
	28	0,00	0,00	0,58	0,17	0,05	0,00	31	0,00	0,00	1,10	0,11	0,10	0,00
11	32	0,00	0,00	1,40	0,13	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,13	0,02	0,17	0,00
	29	0,00	0,00	1,47	0,04	0,01	0,00	4	0,00	0,00	0,21	0,33	0,21	0,00
12	8	0,00	0,00	0,96	0,02	0,16	0,00	3	0,00	0,00	1,48	0,06	0,39	0,00
	33	0,00	0,00	1,08	0,11	0,10	0,00	26	0,00	0,00	0,56	0,17	0,05	0,00

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 0°: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	26	0,00	0,00	0,00	1,37	6,30	3,23	27	0,00	0,00	0,00	0,12	0,04	4,85
	1	0,00	0,00	0,00	5,12	2,72	0,58	25	0,00	0,00	0,00	0,10	0,02	1,27
2	25	0,00	0,00	0,00	2,00	0,66	0,60	30	0,00	0,00	0,00	1,76	0,12	0,60
	1	0,00	0,00	0,00	2,77	0,59	1,18	5	0,00	0,00	0,00	2,53	0,18	1,19
3	28	0,00	0,00	0,00	1,78	5,14	1,62	31	0,00	0,00	0,00	1,39	4,98	1,85
	2	0,00	0,00	0,00	2,18	3,25	1,08	6	0,00	0,00	0,00	1,79	3,09	1,30
4	8	0,00	0,00	0,00	1,08	2,77	4,42	32	0,00	0,00	0,00	0,36	1,56	5,15
	3	0,00	0,00	0,00	0,72	2,38	4,85	29	0,00	0,00	0,00	0,25	1,17	5,57
5	33	0,00	0,00	0,00	1,36	4,96	1,80	26	0,00	0,00	0,00	1,76	5,13	1,58
	5	0,00	0,00	0,00	1,76	3,09	1,28	1	0,00	0,00	0,00	2,15	3,26	1,06
6	27	0,00	0,00	0,00	0,23	0,03	4,86	28	0,00	0,00	0,00	1,39	6,33	3,28
	25	0,00	0,00	0,00	0,13	0,02	1,26	2	0,00	0,00	0,00	5,10	2,69	0,57
7	3	0,00	0,00	0,00	0,63	2,52	6,58	29	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01	6,47
	26	0,00	0,00	0,00	1,30	5,95	5,07	27	0,00	0,00	0,00	0,12	0,04	4,97
8	29	0,00	0,00	0,00	0,17	0,05	6,46	4	0,00	0,00	0,00	0,74	2,45	6,70
	27	0,00	0,00	0,00	0,23	0,03	4,95	28	0,00	0,00	0,00	1,32	5,98	5,17
9	2	0,00	0,00	0,00	2,78	0,58	1,19	6	0,00	0,00	0,00	2,53	0,19	1,21
	25	0,00	0,00	0,00	2,01	0,66	0,61	30	0,00	0,00	0,00	1,77	0,11	0,61
10	4	0,00	0,00	0,00	1,21	0,48	5,52	7	0,00	0,00	0,00	1,59	0,79	4,84
	28	0,00	0,00	0,00	0,36	3,06	5,01	31	0,00	0,00	0,00	0,74	2,72	4,33
11	32	0,00	0,00	0,00	0,26	1,54	5,19	7	0,00	0,00	0,00	0,88	2,76	4,44
	29	0,00	0,00	0,00	0,42	1,12	5,62	4	0,00	0,00	0,00	0,54	2,33	4,87
12	8	0,00	0,00	0,00	1,61	0,79	4,74	3	0,00	0,00	0,00	1,23	0,48	5,41
	33	0,00	0,00	0,00	0,75	2,70	4,23	26	0,00	0,00	0,00	0,37	3,03	4,90

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 90°: ASTE

Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
1	1,90	0,00	0,00	0,00	3,22	-0,02	-0,01	0,00	1	0,00	0,00	0,00	-3,22	0,02	0,01	0,00
	2	1,90	0,00	0,00	3,21	-0,02	0,01	0,00	2	0,00	0,00	0,00	-3,21	0,02	-0,01	0,00
	3	1,90	0,03	0,04	-2,36	-0,03	0,02	0,00	3	0,00	-0,03	-0,04	2,36	-0,05	0,03	0,00
4	1,90	-0,03	0,05	-2,35	-0,03	-0,02	-0,01	0,00	4	0,00	0,03	-0,05	2,35	-0,06	-0,03	0,00
	1	1,90	0,00	0,00	-1,16	0,00	-0,01	0,00	3	0,00	0,00	0,00	1,16	0,00	0,00	0,00
	2	1,90	0,00	0,02	0,76	-0,02	0,00	0,00	4	1,90	0,00	-0,02	-0,76	-0,01	0,00	0,00
2	1,90	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00	3	1,90	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00
	3	1,90	0,00	-0,02	0,77	0,01	0,00	0,00	1	1,90	0,00	0,02	-0,77	0,02	0,00	0,00
	2	1,90	0,00	0,00	-1,14	0,00	-0,01	0,00	4	0,00	0,00	0,00	1,14	0,00	0,00	0,00
1	3,80	-0,01	0,01	2,33	-0,01	-0,01	-0,01	0,00	1	1,90	0,01	-0,01	-2,33	-0,01	-0,01	0,00
	2	3,80	0,01	0,01	2,34	-0,01	0,01	0,00	2	1,90	-0,01	-0,01	-2,34	-0,01	0,01	0,00
	3	3,80	0,02	0,02	-1,45	-0,01	0,02	0,00	3	1,90	-0,02	-0,02	1,45	-0,02	0,02	0,00
4	3,80	-0,02	0,03	-1,46	-0,03	-0,01	-0,01	0,00	4	1,90	0,02	-0,03	1,46	-0,03	-0,02	0,00
	1	3,80	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	2	3,80	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	2	3,80	0,00	0,02	0,65	-0,02	0,00	0,00	4	3,80	0,00	-0,02	-0,65	-0,01	0,00	0,00
2	3,80	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	3	3,80	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	3	3,80	0,00	-0,02	0,66	0,01	0,00	0,00	1	3,80	0,00	0,02	-0,66	0,02	0,00	0,00
	1	3,80	0,00	0,00	-1,19	0,00	0,00	0,00	3	1,90	0,00	0,00	1,19	0,00	0,00	0,00
3	3,80	0,00	0,00	-1,17	0,00	0,00	0,00	0,00	4	1,90	0,00	0,00	1,17	0,00	0,00	0,00
	3	1,90	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	4	3,80	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
	4	3,80	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	3	5,50	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
1	5,50	-0,01	0,02	1,43	-0,01	-0,01	-0,01	0,00	1	3,80	0,01	-0,02	-1,43	-0,02	-0,01	0,00
	2	5,50	0,01	0,02	1,46	-0,01	0,01	0,00	2	3,80	-0,01	-0,02	-1,46	-0,01	0,01	0,00
	3	5,50	0,02	0,03	-0,88	-0,02	0,02	0,00	3	3,80	-0,02	-0,03	0,88	-0,03	0,02	0,00
4	5,50	-0,02	0,02	-0,90	-0,02	-0,02	-0,02	0,00	4	3,80	0,02	-0,02	0,90	-0,01	-0,02	0,00
	1	5,50	0,00	0,00	-0,77	0,00	0,00	0,00	3	3,80	0,00	0,00	0,77	0,00	0,00	0,00
	2	5,50	0,00	0,01	0,49	-0,01	0,00	0,00	4	5,50	0,00	-0,01	-0,49	0,00	0,00	0,00
4	5,50	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	3	5,50	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	0,00
	3	5,50	0,00	-0,01	0,49	0,00	0,00	0,00	1	5,50	0,00	0,01	-0,49	0,01	0,00	0,00
	2	5,50	0,00	0,00	-0,76	0,00	0,00	0,00	4	3,80	0,00	0,00	0,76	0,00	0,00	0,00
1	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	8,50	-0,01	0,01	0,88	-0,02	-0,02	0,00	1	5,50	0,01	-0,01	-0,88	-0,01	-0,01	0,00
	2	8,50	0,01	0,01	0,90	-0,02	0,02	0,00	2	5,50	-0,01	-0,01	-0,90	0,00	0,01	0,00
3	8,50	0,01	0,01	-0,02	-0,01	0,01	0,00	0,00	3	5,50	-0,01	-0,01	0,02	-0,02	0,01	0,00
	4	8,50	-0,01	0,01	-0,02	-0,01	-0,01	0,00	4	5,50	0,01	-0,01	0,02	-0,02	-0,01	0,00
1	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	8,50	0,00	0,02	0,22	-0,02	0,00	0,00	4	8,50	0,00	-0,02	-0,22	-0,01	0,00	0,00
	4	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	8,50	0,00	-0,02	0,22	0,01	0,00	0,00	0,00	1	8,50	0,00	0,02	-0,22	0,02	0,00	0,00
	1	8,50	0,00	0,00	-0,99	0,00	0,00	0,00	3	5,50	0,00	0,00	0,99	0,00	0,00	0,00
	2	8,50	0,00	0,00	-1,00	0,00	0,00	0,00	4	5,50	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	0,00
1	5,50	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	2	8,50	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 90°: SHELL

Shell	Nodo	Tx	Ty	Tz	Mx	My	Mz	Nodo	Tx	Ty	Tz	Mx	My	Mz
-------	------	----	----	----	----	----	----	------	----	----	----	----	----	----

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2022 - Lic. Nro: 21828

ELEVATORE PALAZZO RICCA

Nro	N.ro	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	N.ro	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
1	26	0,00	0,00	0,19	0,01	0,06	0,00	27	0,00	0,00	0,11	0,00	0,07	0,00
	1	0,00	0,00	0,81	0,07	0,07	0,00	25	0,00	0,00	0,73	0,01	0,24	0,00
2	25	0,00	0,00	0,22	0,01	0,20	0,00	30	0,00	0,00	0,25	0,00	0,02	0,00
	1	0,00	0,00	0,92	0,10	0,05	0,00	5	0,00	0,00	0,45	0,04	0,02	0,00
3	28	0,00	0,00	0,09	0,02	0,03	0,00	31	0,00	0,00	0,19	0,00	0,07	0,00
	2	0,00	0,00	0,23	0,01	0,13	0,00	6	0,00	0,00	0,13	0,04	0,02	0,00
4	8	0,00	0,00	0,43	0,03	0,02	0,00	32	0,00	0,00	0,25	0,00	0,02	0,00
	3	0,00	0,00	0,89	0,10	0,04	0,00	29	0,00	0,00	0,21	0,01	0,21	0,00
5	33	0,00	0,00	0,19	0,00	0,07	0,00	26	0,00	0,00	0,09	0,02	0,03	0,00
	5	0,00	0,00	0,13	0,04	0,02	0,00	1	0,00	0,00	0,23	0,01	0,13	0,00
6	27	0,00	0,00	0,12	0,00	0,07	0,00	28	0,00	0,00	0,20	0,01	0,06	0,00
	25	0,00	0,00	0,73	0,01	0,24	0,00	2	0,00	0,00	0,81	0,07	0,07	0,00
7	3	0,00	0,00	0,80	0,08	0,07	0,00	29	0,00	0,00	0,73	0,01	0,24	0,00
	26	0,00	0,00	0,19	0,02	0,06	0,00	27	0,00	0,00	0,11	0,00	0,07	0,00
8	29	0,00	0,00	0,73	0,01	0,24	0,00	4	0,00	0,00	0,81	0,08	0,07	0,00
	27	0,00	0,00	0,11	0,00	0,07	0,00	28	0,00	0,00	0,19	0,02	0,06	0,00
9	2	0,00	0,00	0,92	0,10	0,05	0,00	6	0,00	0,00	0,45	0,04	0,02	0,00
	25	0,00	0,00	0,21	0,01	0,20	0,00	30	0,00	0,00	0,26	0,00	0,02	0,00
10	4	0,00	0,00	0,26	0,02	0,13	0,00	7	0,00	0,00	0,14	0,03	0,02	0,00
	28	0,00	0,00	0,08	0,02	0,03	0,00	31	0,00	0,00	0,20	0,00	0,07	0,00
11	32	0,00	0,00	0,25	0,00	0,02	0,00	7	0,00	0,00	0,44	0,03	0,02	0,00
	29	0,00	0,00	0,22	0,01	0,21	0,00	4	0,00	0,00	0,90	0,10	0,05	0,00
12	8	0,00	0,00	0,14	0,03	0,02	0,00	3	0,00	0,00	0,26	0,01	0,13	0,00
	33	0,00	0,00	0,20	0,00	0,07	0,00	26	0,00	0,00	0,08	0,02	0,03	0,00

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 90°: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	26	0,00	0,00	0,00	0,03	0,15	1,84	27	0,00	0,00	0,00	0,07	0,07	0,65
	1	0,00	0,00	0,00	2,18	1,91	1,35	25	0,00	0,00	0,00	5,07	0,49	0,16
2	25	0,00	0,00	0,00	2,58	0,06	0,39	30	0,00	0,00	0,00	2,32	0,37	0,11
	1	0,00	0,00	0,00	0,40	0,14	0,79	5	0,00	0,00	0,00	0,14	0,57	0,52
3	28	0,00	0,00	0,00	0,68	0,72	1,03	31	0,00	0,00	0,00	0,79	0,80	0,90
	2	0,00	0,00	0,00	0,97	1,28	1,05	6	0,00	0,00	0,00	1,08	1,36	0,92
4	8	0,00	0,00	0,00	0,25	0,61	0,47	32	0,00	0,00	0,00	2,39	0,39	0,10
	3	0,00	0,00	0,00	0,51	0,16	0,74	29	0,00	0,00	0,00	2,65	0,05	0,37
5	33	0,00	0,00	0,00	0,80	0,81	0,89	26	0,00	0,00	0,00	0,68	0,73	1,02
	5	0,00	0,00	0,00	1,08	1,36	0,90	1	0,00	0,00	0,00	0,97	1,28	1,03
6	27	0,00	0,00	0,00	0,07	0,06	0,67	28	0,00	0,00	0,00	0,03	0,14	1,86
	25	0,00	0,00	0,00	5,07	0,49	0,18	2	0,00	0,00	0,00	2,17	1,91	1,37
7	3	0,00	0,00	0,00	2,05	2,07	1,34	29	0,00	0,00	0,00	5,10	0,47	0,13
	26	0,00	0,00	0,00	0,05	0,25	1,87	27	0,00	0,00	0,00	0,01	0,22	0,66
8	29	0,00	0,00	0,00	5,10	0,47	0,14	4	0,00	0,00	0,00	2,14	2,13	1,33
	27	0,00	0,00	0,00	0,01	0,22	0,69	28	0,00	0,00	0,00	0,05	0,25	1,88
9	2	0,00	0,00	0,00	0,40	0,14	0,80	6	0,00	0,00	0,00	0,15	0,58	0,53
	25	0,00	0,00	0,00	2,58	0,06	0,40	30	0,00	0,00	0,00	2,33	0,38	0,13
10	4	0,00	0,00	0,00	0,98	1,45	1,06	7	0,00	0,00	0,00	1,07	1,52	0,93
	28	0,00	0,00	0,00	0,70	0,88	1,03	31	0,00	0,00	0,00	0,80	0,95	0,89
11	32	0,00	0,00	0,00	2,36	0,40	0,09	7	0,00	0,00	0,00	0,20	0,61	0,47
	29	0,00	0,00	0,00	2,61	0,04	0,36	4	0,00	0,00	0,00	0,46	0,17	0,75
12	8	0,00	0,00	0,00	1,06	1,50	0,94	3	0,00	0,00	0,00	0,96	1,43	1,07
	33	0,00	0,00	0,00	0,78	0,93	0,90	26	0,00	0,00	0,00	0,69	0,86	1,03

CARATT. PESO PROPRIO: ASTE

Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	1	1,90	0,00	0,00	0,43	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	-0,50	0,00	0,00	0,00
	2	1,90	0,00	0,00	0,43	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	-0,50	0,00	0,00	0,00
	3	1,90	0,00	0,00	0,43	0,00	0,00	0,00	3	0,00	0,00	0,00	-0,50	-0,01	0,00	0,00
	4	1,90	0,00	0,00	0,43	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	-0,50	-0,01	0,00	0,00
	1	1,90	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	3	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,01	0,00
	2	1,90	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	4	1,90	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	1,90	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	3	1,90	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00
	3	1,90	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00	0,00	1	1,90	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00
	2	1,90	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	4	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,01	0,00
	1	3,80	0,00	0,00	0,33	0,00	0,00	0,00	1	1,90	0,00	0,00	-0,40	0,00	0,00	0,00
	2	3,80	0,00	0,00	0,33	0,00	0,00	0,00	2	1,90	0,00	0,00	-0,40	0,00	0,00	0,00
	3	3,80	0,00	0,00	0,30	0,00	0,00	0,00	3	1,90	0,00	0,00	-0,37	0,01	0,00	0,00
	4	3,80	0,00	-0,01	0,32	0,01	0,00	0,00	4	1,90	0,00	0,01	-0,39	0,01	0,00	0,00
	1	3,80	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	2	3,80	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	3,80	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	4	3,80	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	3,80	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	3	3,80	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	3,80	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	1	3,80	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	3,80	-0,01	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	3	1,90	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00
	2	3,80	-0,01	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	4	1,90	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	3	1,90	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	4	3,80	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	4	3,80	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	3	5,50	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	1	5,50	0,00	0,00	0,22	0,00	0,00	0,00	1	3,80	0,00	0,00	-0,29	0,00	0,00	0,00
	2	5,50	0,00	0,00	0,22	0,00	0,00	0,00	2	3,80	0,00	0,00	-0,29	0,00	0,00	0,00
	3	5,50	0,00	-0,01	0,19	0,01	0,00	0,00	3	3,80	0,00	0,01	-0,26	0,00	0,00	0,00
	4	5,50	0,00	-0,01	0,18	0,00	0,00	0,00	4	3,80	0,00	0,01	-0,25	0,00	0,00	0,00
	1	5,50	-0,01	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	3	3,80	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	2	5,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	4	5,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	5,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	3	5,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	5,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	1	5,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	5,50	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	4	3,80	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00

ELEVATORE PALAZZZO RICCA

CARATT. PESO PROPRIO: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	1	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	5,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	8,50	0,00	0,00	0,04	0,01	0,00	0,00	1	5,50	0,00	0,00	-0,16	0,01	0,00	0,00
	2	8,50	0,00	0,00	0,06	0,01	0,00	0,00	2	5,50	0,00	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,00
	3	8,50	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	3	5,50	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00
	4	8,50	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	4	5,50	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00
	1	8,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	2	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	8,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	4	8,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	8,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	3	8,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	8,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	1	8,50	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	8,50	-0,01	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	3	5,50	-0,01	0,00	-0,03	0,00	0,01	0,00
	2	8,50	-0,01	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	4	5,50	-0,01	0,00	-0,03	0,00	0,01	0,00
	1	5,50	-0,01	0,00	0,02	0,00	-0,01	0,00	2	8,50	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00

FORZE PESO PROPRIO: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)
1	26	0,00	0,00	0,16	0,05	0,00	0,00	27	0,00	0,00	0,18	0,04	-0,04	0,00
	1	0,00	0,00	-0,06	0,00	-0,01	0,00	25	0,00	0,00	0,17	0,00	-0,05	0,00
2	25	0,00	0,00	0,07	0,00	-0,04	0,00	30	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	5	0,00	0,00	0,04	-0,01	-0,01	0,00
3	28	0,00	0,00	0,08	0,05	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,06	-0,01	0,00	0,00
	2	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,08	0,01	-0,01	0,00
4	8	0,00	0,00	0,04	0,01	-0,01	0,00	32	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,08	0,00	-0,04	0,00
5	33	0,00	0,00	0,06	-0,01	0,00	0,00	26	0,00	0,00	0,08	0,05	0,00	0,00
	5	0,00	0,00	0,08	0,01	0,01	0,00	1	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00
6	27	0,00	0,00	0,18	0,04	0,04	0,00	28	0,00	0,00	0,15	0,05	0,00	0,00
	25	0,00	0,00	0,17	0,00	0,05	0,00	2	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,01	0,00
7	3	0,00	0,00	-0,06	-0,01	-0,01	0,00	29	0,00	0,00	0,17	0,00	-0,05	0,00
	26	0,00	0,00	0,16	-0,05	0,00	0,00	27	0,00	0,00	0,18	-0,04	-0,04	0,00
8	29	0,00	0,00	0,17	0,00	0,05	0,00	4	0,00	0,00	-0,07	-0,01	0,01	0,00
	27	0,00	0,00	0,18	-0,04	0,04	0,00	28	0,00	0,00	0,16	-0,05	0,00	0,00
9	2	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,04	-0,01	0,01	0,00
	25	0,00	0,00	0,08	0,00	0,04	0,00	30	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00
10	4	0,00	0,00	-0,09	-0,01	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,08	-0,01	-0,01	0,00
	28	0,00	0,00	0,10	-0,06	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,06	0,01	0,00	0,00
11	32	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,04	0,01	0,01	0,00
	29	0,00	0,00	0,08	0,00	0,04	0,00	4	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
12	8	0,00	0,00	0,08	-0,01	0,01	0,00	3	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00
	33	0,00	0,00	0,06	0,01	0,00	0,00	26	0,00	0,00	0,09	-0,06	0,00	0,00

TENS. PESO PROPRIO: SHELL															
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	
1	26	0,00	0,00	0,00	-0,17	-1,00	-0,08	27	0,00	0,00	0,00	-0,52	-0,69	0,01	
	1	0,00	0,00	0,00	0,25	0,20	-0,19	25	0,00	0,00	0,00	-0,87	-0,18	-0,09	
2	25	0,00	0,00	0,00	-0,48	-0,08	-0,07	30	0,00	0,00	0,00	-0,42	0,05	-0,04	
	1	0,00	0,00	0,00	-0,15	-0,13	-0,13	5	0,00	0,00	0,00	-0,09	-0,01	-0,10	
3	28	0,00	0,00	0,00	-0,07	-0,58	0,07	31	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,53	0,03	
	2	0,00	0,00	0,00	-0,13	-0,24	0,13	6	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,19	0,09	
4	8	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,01	0,08	32	0,00	0,00	0,00	-0,42	0,06	0,03	
	3	0,00	0,00	0,00	-0,15	-0,12	0,11	29	0,00	0,00	0,00	-0,47	-0,06	0,05	
5	33	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,53	-0,03	26	0,00	0,00	0,00	-0,07	-0,58	-0,07	
	5	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,19	-0,09	1	0,00	0,00	0,00	-0,13	-0,24	-0,13	
6	27	0,00	0,00	0,00	-0,52	-0,69	-0,01	28	0,00	0,00	0,00	-0,16	-0,99	0,08	
	25	0,00	0,00	0,00	-0,87	-0,18	0,09	2	0,00	0,00	0,00	0,26	0,20	0,19	
7	3	0,00	0,00	0,00	0,29	0,31	0,17	29	0,00	0,00	0,00	-0,88	-0,17	0,08	
	26	0,00	0,00	0,00	-0,16	-0,99	0,11	27	0,00	0,00	0,00	-0,52	-0,68	0,01	
8	29	0,00	0,00	0,00	-0,88	-0,17	-0,07	4	0,00	0,00	0,00	0,30	0,32	-0,17	
	27	0,00	0,00	0,00	-0,52	-0,68	-0,01	28	0,00	0,00	0,00	-0,16	-0,99	-0,10	
9	2	0,00	0,00	0,00	-0,15	-0,13	0,13	6	0,00	0,00	0,00	-0,09	-0,01	0,10	
	25	0,00	0,00	0,00	-0,48	-0,08	0,07	30	0,00	0,00	0,00	-0,42	0,05	0,04	
10	4	0,00	0,00	0,00	-0,12	-0,17	-0,14	7	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,12	-0,10	
	28	0,00	0,00	0,00	-0,05	-0,53	-0,06	31	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,48	-0,02	
11	32	0,00	0,00	0,00	-0,42	0,06	-0,02	7	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,01	-0,08	
	29	0,00	0,00	0,00	-0,47	-0,06	-0,05	4	0,00	0,00	0,00	-0,14	-0,12	-0,11	
12	8	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,13	0,10	3	0,00	0,00	0,00	-0,12	-0,18	0,14	
	33	0,00	0,00	0,00	0,08	-0,49	0,02	26	0,00	0,00	0,00	-0,05	-0,54	0,06	

CARATT. SOVRACCARICO PERMAN.: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	1	1,90	0,00	0,00	-1,45	0,01	0,01	0,00	1	0,00	0,00	0,00	1,45	-0,02	-0,01	0,00
	2	1,90	0,00	0,00	-1,44	0,01	-0,01	0,00	2	0,00	0,00	0,00	1,44	-0,02	0,01	0,00
	3	1,90	-0,02	-0,02	2,99	0,02	-0,02	0,00	3	0,00	0,02	0,02	-2,99	0,02	-0,02	0,00
	4	1,90	0,02	-0,02	2,97	0,01	0,02	0,00	4	0,00	-0,02	0,02	-2,97	0,02	0,02	0,00
	1	1,90	0,00	0,00	0,87	0,00	0,00	0,00	3	0,00	0,00	0,00	-0,87	0,00	0,00	0,00
	2	1,90	0,00	-0,01	-0,59	0,01	0,00	0,00	4	1,90	0,00	0,01	0,59	0,01	0,00	0,00
	4	1,90	0,00	0,01	-0,01	-0,01	0,00	0,00	3	1,90	0,00	-0,01	0,01	0,00	0,00	0,00
	3	1,90	0,00	0,01	-0,59	-0,01	0,00	0,00	1	1,90	0,00	-0,01	0,59	-0,01	0,00	0,00
	2	1,90	0,00	0,00	0,87	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	-0,87	0,00	0,00	0,00
	1	3,80	0,01	-0,01	-0,77	0,01	0,01	0,00	1	1,90	-0,01	0,01	0,77	0,00	0,01	0,00
	2	3,80	-0,01	-0,01	-0,77	0,02	-0,01	0,00	2	1,90	0,01	0,01	0,77	0,00	-0,01	0,00

ELEVATORE PALAZZO RICCA

CARATT. SOVRACCARICO PERMAN.: ASTE

Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	3	3,80	-0,02	-0,01	2,27	0,00	-0,02	0,00	3	1,90	0,02	0,01	-2,27	0,02	-0,02	0,00
	4	3,80	0,01	-0,03	2,28	0,03	0,01	0,00	4	1,90	-0,01	0,03	-2,28	0,03	0,01	0,00
	1	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	3,80	0,00	-0,01	-0,58	0,01	0,00	0,00	4	3,80	0,00	0,01	0,58	0,01	0,00	0,00
	4	3,80	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	3	3,80	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
	3	3,80	0,00	0,01	-0,59	-0,01	0,00	0,00	1	3,80	0,00	-0,01	0,59	-0,01	0,00	0,00
	1	3,80	0,00	0,00	0,91	0,00	0,00	0,00	3	1,90	0,00	0,00	-0,91	0,00	0,00	0,00
	2	3,80	0,00	0,00	0,89	0,00	0,00	0,00	4	1,90	0,00	0,00	-0,89	0,00	0,00	0,00
	3	1,90	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	4	3,80	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
	4	3,80	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	3	5,50	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
	1	5,50	0,01	-0,01	-0,67	0,01	0,01	0,00	1	3,80	-0,01	0,01	0,67	0,01	0,01	0,00
	2	5,50	-0,01	-0,01	-0,68	0,01	-0,01	0,00	2	3,80	0,01	0,01	0,68	0,01	-0,01	0,00
	3	5,50	-0,02	-0,03	1,06	0,02	-0,02	0,00	3	3,80	0,02	0,03	-1,06	0,03	-0,01	0,00
	4	5,50	0,02	-0,02	1,07	0,02	0,02	0,00	4	3,80	-0,02	0,02	-1,07	0,01	0,02	0,00
	1	5,50	0,00	0,00	0,83	0,00	0,00	0,00	3	3,80	0,00	0,00	-0,83	0,00	0,00	0,00
	2	5,50	0,00	-0,01	-0,28	0,01	0,00	0,00	4	5,50	0,00	0,01	0,28	0,00	0,00	0,00
	4	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	5,50	0,00	0,01	-0,28	0,00	0,00	0,00	1	5,50	0,00	-0,01	0,28	-0,01	0,00	0,00
	2	5,50	0,00	0,00	0,84	0,00	0,00	0,00	4	3,80	0,00	0,00	-0,84	0,00	0,00	0,00
	1	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	8,50	0,01	-0,01	-0,07	0,02	0,01	0,00	1	5,50	-0,01	0,01	0,07	0,01	0,01	0,00
	2	8,50	-0,01	-0,01	-0,07	0,02	-0,01	0,00	2	5,50	0,01	0,01	0,07	0,01	-0,01	0,00
	3	8,50	0,00	0,00	0,51	0,00	0,00	0,00	3	5,50	0,00	0,00	-0,51	0,01	-0,01	0,00
	4	8,50	0,00	0,00	0,51	0,00	0,00	0,00	4	5,50	0,00	0,00	-0,51	0,01	0,01	0,00
	1	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	8,50	0,00	-0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	4	8,50	0,00	0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00
	4	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	8,50	0,00	0,01	0,01	-0,01	0,00	0,00	1	8,50	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	0,00	0,00
	1	8,50	0,00	0,00	0,64	0,00	0,00	0,00	3	5,50	0,00	0,00	-0,64	0,00	0,00	0,00
	2	8,50	0,00	0,00	0,64	0,00	0,00	0,00	4	5,50	0,00	0,00	-0,64	0,00	0,00	0,00
	1	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

FORZE SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)
1	26	0,00	0,00	0,02	0,12	0,05	0,00	27	0,00	0,00	0,31	0,08	-0,02	0,00
	1	0,00	0,00	0,34	-0,05	0,05	0,00	25	0,00	0,00	-0,37	-0,01	0,08	0,00
2	25	0,00	0,00	-0,06	0,01	0,07	0,00	30	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,02	0,00
	1	0,00	0,00	0,58	0,08	0,04	0,00	5	0,00	0,00	-0,31	0,01	-0,04	0,00
3	28	0,00	0,00	0,20	0,10	0,02	0,00	31	0,00	0,00	-0,08	-0,02	-0,06	0,00
	2	0,00	0,00	-0,04	-0,01	0,09	0,00	6	0,00	0,00	0,01	-0,01	-0,04	0,00
4	8	0,00	0,00	0,39	0,04	-0,01	0,00	32	0,00	0,00	0,27	0,00	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	-0,86	0,08	-0,03	0,00	29	0,00	0,00	0,28	0,00	-0,25	0,00
5	33	0,00	0,00	-0,07	-0,02	0,06	0,00	26	0,00	0,00	0,19	0,10	-0,02	0,00
	5	0,00	0,00	0,02	-0,01	0,04	0,00	1	0,00	0,00	-0,05	-0,01	-0,09	0,00
6	27	0,00	0,00	0,31	0,08	0,02	0,00	28	0,00	0,00	0,01	0,12	-0,05	0,00
	25	0,00	0,00	-0,38	-0,01	-0,08	0,00	2	0,00	0,00	0,35	-0,05	-0,04	0,00
7	3	0,00	0,00	-0,93	-0,08	-0,07	0,00	29	0,00	0,00	0,77	0,00	-0,30	0,00
	26	0,00	0,00	0,32	-0,09	-0,05	0,00	27	0,00	0,00	0,14	-0,08	-0,14	0,00
8	29	0,00	0,00	0,78	0,00	0,30	0,00	4	0,00	0,00	-0,94	-0,08	0,07	0,00
	27	0,00	0,00	0,14	-0,08	0,14	0,00	28	0,00	0,00	0,32	-0,09	0,05	0,00
9	2	0,00	0,00	0,57	0,08	-0,04	0,00	6	0,00	0,00	-0,31	0,01	0,04	0,00
	25	0,00	0,00	-0,05	0,01	-0,07	0,00	30	0,00	0,00	-0,13	0,00	-0,02	0,00
10	4	0,00	0,00	-0,44	-0,02	-0,11	0,00	7	0,00	0,00	0,23	-0,04	-0,01	0,00
	28	0,00	0,00	0,08	-0,13	-0,02	0,00	31	0,00	0,00	0,22	0,02	0,06	0,00
11	32	0,00	0,00	0,27	0,00	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,39	0,04	0,01	0,00
	29	0,00	0,00	0,29	0,00	0,25	0,00	4	0,00	0,00	-0,86	0,08	0,04	0,00
12	8	0,00	0,00	0,23	-0,04	0,01	0,00	3	0,00	0,00	-0,44	-0,02	0,11	0,00
	33	0,00	0,00	0,22	0,02	-0,06	0,00	26	0,00	0,00	0,08	-0,13	0,02	0,00

TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	26	0,00	0,00	0,00	-0,38	-2,25	1,24	27	0,00	0,00	0,00	-1,15	-1,54	0,53
	1	0,00	0,00	0,00	-1,17	-1,06	0,64	25	0,00	0,00	0,00	2,12	0,00	-0,07
2	25	0,00	0,00	0,00	1,00	-0,12	0,15	30	0,00	0,00	0,00	0,91	-0,19	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,39	0,34	5	0,00	0,00	0,00	-0,10	-0,46	0,19
3	28	0,00	0,00	0,00	-0,67	-1,81	-0,67	31	0,00	0,00	0,00	-0,48	-1,76	-0,65
	2	0,00	0,00	0,00	-1,04	-1,51	-0,54	6	0,00	0,00	0,00	-0,85	-1,47	-0,52
4	8	0,00	0,00	0,00	-0,36	0,48	0,56	32	0,00	0,00	0,00	-2,75	0,43	0,12
	3	0,00	0,00	0,00	-0,68	-0,14	0,83	29	0,00	0,00	0,00	-3,07	-0,18	0,40
5	33	0,00	0,00	0,00	-0,48	-1,76	0,62	26	0,00	0,00	0,00	-0,67	-1,81	0,64
	5	0,00	0,00	0,00	-0,85	-1,46	0,50	1	0,00	0,00	0,00	-1,04	-1,51	0,52
6	27	0,00	0,00	0,00	-1,15	-1,54	-0,55	28	0,00	0,00	0,00	-0,38	-2,25	-1,27
	25	0,00	0,00	0,00	2,12	0,00	0,04	2	0,00	0,00	0,00	-1,15	-1,05	-0,67
7	3	0,00	0,00	0,00	2,26	2,22	1,41	29	0,00	0,00	0,00	-5,87	-0,73	0,27
	26	0,00	0,00	0,00	-0,32	-1,93	1,66	27	0,00	0,00	0,00	-1,10	-1,30	0,52
8	29	0,00	0,00	0,00	-5,87	-0,73	-0,29	4	0,00	0,00	0,00	2,31	2,25	-1,42
	27	0,00	0,00	0,00	-1,10	-1,30	-0,55	28	0,00	0,00	0,00	-0,31	-1,93	-1,68
9	2	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,40	-0,36	6	0,00	0,00	0,00	-0,09	-0,47	-0,20
	25	0,00	0,00	0,00	1,01	-0,12	-0,17	30	0,00	0,00	0,00	0,92	-0,19	-0,02
10	4	0,00	0,00	0,00	0,50	0,70	-1,12	7	0,00	0,00	0,00	0,85	0,87	-0,93
	28	0,00	0,00	0,00	0,44	-0,50	-0,94	31	0,00	0,00	0,00	0,78	-0,33	-0,75
11	32	0,00	0,00	0,00	-2,73	0,44	-0,13	7	0,00	0,00	0,00	-0,33	0,49	-0,57

ELEVATORE PALAZZZO RICCA

TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL															
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	
12	29	0,00	0,00	0,00	-3,05	-0,17	-0,41	4	0,00	0,00	0,00	-0,65	-0,13	-0,85	
	8	0,00	0,00	0,00	0,83	0,85	0,92	3	0,00	0,00	0,00	0,49	0,69	1,11	
	33	0,00	0,00	0,00	0,77	-0,35	0,74	26	0,00	0,00	0,00	0,43	-0,51	0,93	

CARATT. Var.Amb.affol.: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	1	1,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	1,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	1,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	1,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	1,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	1,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	1,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	1,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	1,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	1,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	1,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	1,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	1,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	1,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	1,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	1,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	1,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	1,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	1,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	3,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	5,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	8,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

FORZE Var.Amb.affol.: SHELL															
Shell Nro	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	Nodo N.ro	Tx (t)	Ty (t)	Tz (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mz (t*m)	
1	26	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	27	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	
	1	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	25	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	
2	25	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
	1	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	5	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
3	28	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
	2	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
4	8	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
	3	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
5	33	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	26	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
	5	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
6	27	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	
	25	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	
7	3	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	
	26	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	27	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	
8	29	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	
	27	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	
9	2	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
	25	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
10	4	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
	28	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
11	32	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
	29	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
12	8	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	3	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
	33	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	26	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	

TENS. Var.Amb.affol.: SHELL															
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	
1	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	

ELEVATORE PALAZZZO RICCA

TENS. Var.Amb.affol.: SHELL														
Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
2	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
6	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
7	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
9	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
12	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI														
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.					
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)	Stringa di Controllo Verifica	
1	0,00	1,90	2	9	1	9	1,746	9,500	1	9	1,213	6,333	VERIFICATO	
1	1,90	3,80	9	13	1	9	2,362	9,500	1	9	1,601	6,333	VERIFICATO	
1	3,80	5,50	13	18	1	9	1,433	8,500	1	9	1,075	5,667	VERIFICATO	
1	5,50	8,50	18	21	2	13	1,870	15,000	2	13	1,617	10,000	VERIFICATO	
2	0,00	1,90	1	10	1	7	1,780	9,500	1	7	1,242	6,333	VERIFICATO	
2	1,90	3,80	10	14	1	7	2,395	9,500	1	7	1,633	6,333	VERIFICATO	
2	3,80	5,50	14	19	1	7	1,454	8,500	1	7	1,095	5,667	VERIFICATO	
2	5,50	8,50	19	22	2	11	1,865	15,000	2	11	1,614	10,000	VERIFICATO	
3	0,00	1,90	4	11	1	9	1,472	9,500	1	9	1,067	6,333	VERIFICATO	
3	1,90	3,80	11	15	2	13	1,116	9,500	2	13	0,964	6,333	VERIFICATO	
3	3,80	5,50	15	17	2	13	1,041	8,500	2	13	0,900	5,667	VERIFICATO	
3	5,50	8,50	17	23	1	9	3,280	15,000	1	9	2,303	10,000	VERIFICATO	
4	0,00	1,90	3	12	1	7	1,511	9,500	1	7	1,102	6,333	VERIFICATO	
4	1,90	3,80	12	16	2	11	1,133	9,500	2	11	0,974	6,333	VERIFICATO	
4	3,80	5,50	16	20	2	11	1,036	8,500	2	11	0,897	5,667	VERIFICATO	
4	5,50	8,50	20	24	1	7	3,230	15,000	1	7	2,264	10,000	VERIFICATO	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 535	1	1,90		3	1697	100	90	86	-120	1	115975	3549	1728	27320	24722	377	2273	9
ANG150*18	qn=	0		7	2545	382	-96	79	292	1	115964	3548	1728	27320	24722	377	2272	18
Asta: 1	1	0,00		7	2507	659	-170	79	292	1	115964	3548	1728	27320	24722	377	2272	31
Instab.:l=	190,0	β*l=		190,0	-622	395	124	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 65	Rpf= 19	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		1,1	1,1	6,3	mm
Sez.N. 535	2	1,90		3	1682	99	-90	-85	-123	-1	115975	3549	1728	27320	24722	377	2273	9
ANG150*18	qn=	0		9	2520	379	96	-78	294	-1	115964	3548	1728	27320	24722	377	2272	18
Asta: 2	2	0,00		9	2482	658	169	-78	294	-1	115964	3548	1728	27320	24722	377	2272	30
Instab.:l=	190,0	β*l=		190,0	-611	399	126	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 65	Rpf= 19	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		1,1	1,1	6,3	mm
Sez.N. 535	3	1,90		9	-8740	516	149	174	-665	-1	115925	3547	1727	27320	24722	377	2272	31
ANG150*18	qn=	0		9	-8778	-115	-16	174	-665	-1	115925	3547	1727	27320	24722	377	2272	12
Asta: 3	3	0,00		9	-8816	-747	-182	174	-665	-1	115925	3547	1727	27320	24722	377	2272	39
Instab.:l=	190,0	β*l=		190,0	-8816	299	73	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 65	Rpf= 23	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		0,7	0,7	6,3	mm
Sez.N. 535	4	1,90		7	-8718	448	-105	-141	-616	1	115932	3547	1727	27320	24722	377	2272	26
ANG150*18	qn=	0		7	-8756	-137	28	-141	-616	1	115932	3547	1727	27320	24722	377	2272	13
Asta: 4	4	0,00		7	-8794	-722	162	-141	-616	1	115932	3547	1727	27320	24722	377	2272	37
Instab.:l=	190,0	β*l=		190,0	-8794	289	65	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 65	Rpf= 22	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		0,7	0,7	6,3	mm
Sez.N. 950	1	1,90		6	125	6	-8	-15	1	0	45454	427	758	17496	34554	87	2273	3
2PIATTI100	qn=	10		6	108	7	3	0	1	0	45454	427	758	17496	34554	87	2273	2
Asta: 5	3	0,00		10	455	2	-7	13	0	0	45454	427	758	17496	34554	87	2273	2
Instab.:l=	251,6	β*l=		176,2	0	0	0	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		0,5	0,1	8,4	mm
Sez.N. 844	2	1,90		11	1469	34	1	2	-25	-5	26450	815	545	4732	8657	582	1942	10

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2022 - Lic. Nro: 21828

ELEVATORE PALAZZZO RICCA

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
TUBOQ120*6	qn=	-11		11	1469	10	0	2	-34	-5	26450	815	545	4732	8657	582	1942	7	
Asta: 6	4	1,90		11	1469	-23	-2	2	-43	-5	26449	815	545	4732	8657	582	1942	9	
Instab.:l=	165,0	β*I=		115,5	-282	10	1	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 46	Rpf= 3	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		1,0	0,1	6,6	mm	
Sez.N. 844	4	1,90		7	-664	-176	-14	-20	234	-5	26435	814	545	4732	8657	582	1941	27	
TUBOQ120*6	qn=	-11		7	-664	-14	-1	-20	227	-5	26435	814	545	4732	8657	582	1941	4	
Asta: 7	3	1,90		7	-664	153	14	-20	219	-5	26436	814	545	4732	8657	582	1941	24	
Instab.:l=	145,0	β*I=		101,5	-664	132	6	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 40	Rpf= 20	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		1,2	0,0	5,8	mm	
Sez.N. 844	3	1,90		9	1205	-35	-6	-6	51	21	26429	814	545	4732	8657	582	1940	10	
TUBOQ120*6	qn=	-11		13	1479	7	-1	-3	37	7	26449	815	545	4732	8657	582	1942	7	
Asta: 8	1	1,90		13	1479	35	1	-3	28	7	26449	815	545	4732	8657	582	1942	10	
Instab.:l=	165,0	β*I=		115,5	-288	11	1	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 46	Rpf= 3	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		1,0	0,1	6,6	mm	
Sez.N. 950	2	1,90		8	146	-6	-8	-15	-1	0	45454	427	758	17496	34554	87	2273	3	
2PIATTI100	qn=	10		8	129	-7	3	0	-1	0	45454	427	758	17496	34554	87	2273	2	
Asta: 9	4	0,00		12	447	-2	-7	13	0	0	45454	427	758	17496	34554	87	2273	2	
Instab.:l=	251,6	β*I=		176,2	0	0	0	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		0,5	0,1	8,4	mm	
Sez.N. 535	1	3,80		7	2190	-354	164	120	237	3	115959	3548	1727	27320	24722	377	2272	21	
ANG150*18	qn=	0		7	2152	-129	50	120	237	3	115959	3548	1727	27320	24722	377	2272	8	
Asta: 10	1	1,90		7	2114	97	-64	120	237	3	115959	3548	1727	27320	24722	377	2272	8	
Instab.:l=	190,0	β*I=		190,0	-1375	187	66	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 65	Rpf= 11	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		1,8	0,8	6,3	mm	
Sez.N. 535	2	3,80		9	2180	-363	-164	-118	241	-3	115958	3548	1727	27320	24722	377	2272	22	
ANG150*18	qn=	0		9	2142	-134	-51	-118	241	-3	115958	3548	1727	27320	24722	377	2272	9	
Asta: 11	2	1,90		9	2103	95	61	-118	241	-3	115958	3548	1727	27320	24722	377	2272	8	
Instab.:l=	190,0	β*I=		190,0	-1376	195	69	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 65	Rpf= 11	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		1,8	0,8	6,3	mm	
Sez.N. 535	3	3,80		9	-4746	-13	-44	-63	117	-4	115965	3548	1728	27320	24722	377	2272	7	
ANG150*18	qn=	0		9	-4784	98	16	-63	117	-4	115965	3548	1728	27320	24722	377	2272	8	
Asta: 12	3	1,90		9	-4822	210	77	-63	117	-4	115965	3548	1728	27320	24722	377	2272	14	
Instab.:l=	190,0	β*I=		190,0	-4822	121	31	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 65	Rpf= 11	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		1,4	0,7	6,3	mm	
Sez.N. 535	4	3,80		7	-6577	-11	50	82	130	3	115967	3549	1728	27320	24722	377	2273	9	
ANG150*18	qn=	0		7	-6615	113	-28	82	130	3	115967	3549	1728	27320	24722	377	2273	11	
Asta: 13	4	1,90		7	-6653	237	-107	82	130	3	115967	3549	1728	27320	24722	377	2273	19	
Instab.:l=	190,0	β*I=		190,0	-6653	138	44	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 65	Rpf= 14	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		1,4	0,7	6,3	mm	
Sez.N. 844	1	3,80		9	27	-364	84	117	503	-1	26406	813	544	4732	8657	582	1939	60	
TUBOQ120*6	qn=	-11		9	27	-14	2	117	496	-1	26407	814	544	4732	8657	582	1939	2	
Asta: 14	2	3,80		6	-17	-362	84	-114	-506	1	26405	813	544	4732	8657	582	1939	60	
Instab.:l=	145,0	β*I=		101,5	-14	272	33	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 40	Rpf= 40	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		2,1	0,0	5,8	mm	
Sez.N. 844	2	3,80		9	257	40	-83	-101	-34	14	26425	814	545	4732	8657	582	1940	21	
TUBOQ120*6	qn=	-11		11	1380	6	1	28	-20	-4	26450	815	545	4732	8657	582	1942	6	
Asta: 15	4	3,80		7	1290	6	-81	98	1	-14	26426	814	545	4732	8657	582	1940	21	
Instab.:l=	165,0	β*I=		115,5	-130	22	33	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 46	Rpf= 9	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		1,6	0,0	6,6	mm	
Sez.N. 844	4	3,80		9	232	-20	86	122	31	2	26441	815	545	4732	8657	582	1941	19	
TUBOQ120*6	qn=	-11		13	92	0	-25	39	0	0	26451	815	545	4732	8657	582	1942	5	
Asta: 16	3	3,80		6	-193	-22	89	-120	-33	-2	26441	815	545	4732	8657	582	1941	20	
Instab.:l=	145,0	β*I=		101,5	-187	17	35	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 40	Rpf= 9	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		2,1	0,0	5,8	mm	
Sez.N. 844	3	3,80		9	1302	6	-76	-95	0	14	26425	814	545	4732	8657	582	1940	20	
TUBOQ120*6	qn=	-11		13	1402	6	0	-31	21	4	26450	815	545	4732	8657	582	1942	6	
Asta: 17	1	3,80		9	1302	-9	81	-95	-18	14	26425	814	545	4732	8657	582	1940	21	
Instab.:l=	165,0	β*I=		115,5	-121	21	32	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 46	Rpf= 9	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		1,7	0,0	6,6	mm	
Sez.N. 950	1	3,80		6	565	-7	2	-11	9	0	45454	427	758	17496	34554	87	2273	3	
2PIATTI100	qn=	10		6	550	4	8	2	9	0	45454	427	758	17496	34554	87	2273	3	
Asta: 18	3	1,90		6	536	15	-2	15	9	0	45454	427	758	17496	34554	87	2273	5	
Instab.:l=	251,6	β*I=		176,2	0	0	0	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		1,4	0,1	8,4	mm	
Sez.N. 950	2	3,80		8	600	6	4	-8	-8	0	45454	427	758	17496	34554	87	2273	3	
2PIATTI100	qn=	10		8	585	-4	7	5	-8	0	45454	427	758	17496	34554	87	2273	3	
Asta: 19	4	1,90		8	571	-14	-8	18	-8	0	45454	427	758	17496	34554	87	2273	5	
Instab.:l=	251,6	β*I=		176,2	0	0	0	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		1,4	0,1	8,4	mm	
Sez.N. 950	3	1,90		6	2234	2	22	3	-4	0	45454	427	758	17496	34554	87	2273	8	
2PIATTI100	qn=	10		6	2249	-3	11	15	-4	0	45454	427	758	17496	34554	87	2273	7	
Asta: 20	4	3,80		6	2264	-8	-13	26	-4	0	45454	427	758	17496	34554	87	2273	9	
Instab.:l=	239,0	β*I=		167,3	0	0	0	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		1,6	0,1	8,0	mm	
Sez.N. 950	4	3,80		8	1440	-13	5	8	13	0	45455	427	758	17496	34554	87	2273	7	
2PIATTI100	qn=	10		9	1443	1	-11	19	13	0	45454	427	758	17496	34554	87	2273	5	
Asta: 21	3	5,50		8	1467	16	-38	30	13	0	45454	427	758	17496	34554	87	2273	12	
Instab.:l=	223,4	β*I=		156,4	0	0	0	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		2,3	0,0	7,4	mm	
Sez.N. 535	1	5,50		7	2215	-282	147	129	129	2	115971	3549	1728	27320	24722	377	2273	18	

ELEVATORE PALAZZZO RICCA

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
ANG150*18	qn=	0		7	2180	-179	38	129	129	2	115971	3549	1728	27320	24722	377	2273	9	
Asta: 22	1	3,80		7	2146	-77	-71	129	129	2	115971	3549	1728	27320	24722	377	2273	8	
Instab.:l=	170,0	β*I=	170,0		-1378	206	56	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 58	Rpf= 11	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		2,5	0,7	5,7	mm	
Sez.N. 535	2	5,50		9	2241	-242	-128	-113	101	-2	115973	3549	1728	27320	24722	377	2273	16	
ANG150*18	qn=	0		9	2207	-163	-31	-113	101	-2	115973	3549	1728	27320	24722	377	2273	8	
Asta: 23	2	3,80		9	2173	-83	65	-113	101	-2	115973	3549	1728	27320	24722	377	2273	8	
Instab.:l=	170,0	β*I=	170,0		-1381	185	45	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 58	Rpf= 9	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		2,5	0,7	5,7	mm	
Sez.N. 535	3	5,50		9	-2922	-229	-95	-81	115	-1	115974	3549	1728	27320	24722	377	2273	14	
ANG150*18	qn=	0		9	-2956	-129	-26	-81	115	-1	115974	3549	1728	27320	24722	377	2273	8	
Asta: 24	3	3,80		13	-2628	-58	38	-56	-20	0	115977	3549	1728	27320	24722	377	2273	6	
Instab.:l=	170,0	β*I=	170,0		-2990	149	40	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 58	Rpf= 10	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		2,0	0,7	5,7	mm	
Sez.N. 535	4	5,50		7	-1822	-215	84	73	114	2	115972	3549	1728	27320	24722	377	2273	13	
ANG150*18	qn=	0		7	-1856	-122	22	73	114	2	115972	3549	1728	27320	24722	377	2273	6	
Asta: 25	4	3,80		11	-2309	-31	-44	62	3	1	115976	3549	1728	27320	24722	377	2273	5	
Instab.:l=	170,0	β*I=	170,0		-1890	141	34	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 58	Rpf= 8	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		2,0	0,7	5,7	mm	
Sez.N. 950	1	5,50		10	120	-6	-4	-12	6	0	45455	427	758	17496	34554	87	2273	2	
2PIATTI100	qn=	11		10	107	1	3	1	6	0	45455	427	758	17496	34554	87	2273	1	
Asta: 26	3	3,80		10	94	8	-6	14	6	0	45455	427	758	17496	34554	87	2273	3	
Instab.:l=	236,9	β*I=	165,8		0	0	0	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		2,3	0,1	7,9	mm	
Sez.N. 844	2	5,50		7	591	14	98	120	-9	3	26440	815	545	4732	8657	582	1941	22	
TUBOQ120*6	qn=	-11		8	-26	8	46	-120	0	-3	26440	815	545	4732	8657	582	1941	9	
Asta: 27	4	5,50		7	591	-16	-100	120	-27	3	26440	815	545	4732	8657	582	1941	23	
Instab.:l=	165,0	β*I=	115,5		-26	8	40	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 46	Rpf= 8	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		2,2	0,0	6,6	mm	
Sez.N. 844	4	5,50		6	456	-140	-99	-135	200	-5	26434	814	545	4732	8657	582	1941	37	
TUBOQ120*6	qn=	-11		7	460	-5	-5	-134	190	-5	26435	814	545	4732	8657	582	1941	3	
Asta: 28	3	5,50		9	-449	-150	-97	135	-204	5	26434	814	545	4732	8657	582	1941	38	
Instab.:l=	145,0	β*I=	101,5		-449	112	40	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 40	Rpf= 23	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		2,9	0,0	5,8	mm	
Sez.N. 844	3	5,50		9	599	-9	-106	-126	17	-5	26435	814	545	4732	8657	582	1941	23	
TUBOQ120*6	qn=	-11		9	599	4	96	-126	0	-5	26435	814	545	4732	8657	582	1941	20	
Asta: 29	1	5,50		9	599	4	102	-126	-1	-5	26435	814	545	4732	8657	582	1941	22	
Instab.:l=	165,0	β*I=	115,5		-54	8	43	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 46	Rpf= 9	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		2,2	0,0	6,6	mm	
Sez.N. 950	2	5,50		12	89	6	-4	-12	-6	0	45455	427	758	17496	34554	87	2273	2	
2PIATTI100	qn=	11		12	76	-1	3	1	-6	0	45455	427	758	17496	34554	87	2273	1	
Asta: 30	4	3,80		12	63	-7	-6	14	-6	0	45455	427	758	17496	34554	87	2273	3	
Instab.:l=	236,9	β*I=	165,8		0	0	0	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		2,3	0,1	7,9	mm	
Sez.N. 844	1	5,50		9	326	-125	109	151	181	2	26435	814	545	4732	8657	582	1941	37	
TUBOQ120*6	qn=	-11		9	326	-1	4	151	173	2	26435	814	545	4732	8657	582	1941	2	
Asta: 31	2	5,50		6	-322	-137	108	-150	-187	-2	26435	814	545	4732	8657	582	1941	38	
Instab.:l=	145,0	β*I=	101,5		-322	103	44	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 40	Rpf= 22	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		2,9	0,0	5,8	mm	
Sez.N. 535	1	8,50		11	975	55	30	14	-39	-1	115977	3549	1728	27320	24722	377	2273	4	
ANG150*18	qn=	0		7	448	-44	15	3	-71	-2	115973	3549	1728	27320	24722	377	2273	2	
Asta: 32	1	5,50		8	-568	116	-31	14	45	2	115974	3549	1728	27320	24722	377	2273	6	
Instab.:l=	300,0	β*I=	300,0		-568	62	14	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 103	Rpf= 4	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		3,7	1,2	10,0	mm	
Sez.N. 535	2	8,50		6	-1792	-61	-38	-32	69	-2	115973	3549	1728	27320	24722	377	2273	5	
ANG150*18	qn=	0		6	-1853	44	10	-32	69	-2	115973	3549	1728	27320	24722	377	2273	3	
Asta: 33	2	5,50		6	-1913	148	58	-32	69	-2	115973	3549	1728	27320	24722	377	2273	9	
Instab.:l=	300,0	β*I=	300,0		-1913	64	23	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 103	Rpf= 7	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		3,7	1,2	10,0	mm	
Sez.N. 535	3	8,50		8	-794	164	113	82	-172	2	115968	3549	1728	27320	24722	377	2273	12	
ANG150*18	qn=	0		9	-866	-96	-8	78	-177	2	115968	3549	1728	27320	24722	377	2273	4	
Asta: 34	3	5,50		8	-915	-351	-133	82	-172	2	115968	3549	1728	27320	24722	377	2273	18	
Instab.:l=	300,0	β*I=	300,0		-915	145	53	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 103	Rpf= 9	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		3,2	1,2	10,0	mm	
Sez.N. 535	4	8,50		6	-796	164	-113	-84	-172	-2	115968	3549	1728	27320	24722	377	2273	12	
ANG150*18	qn=	0		7	-867	-97	12	-80	-178	-2	115968	3549	1728	27320	24722	377	2273	4	
Asta: 35	4	5,50		6	-917	-352	140	-84	-172	-2	115968	3549	1728	27320	24722	377	2273	19	
Instab.:l=	300,0	β*I=	300,0		-917	145	56	cl= 3	ε= 0,92	lmd= 103	Rpf= 9	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		3,2	1,2	10,0	mm	
Sez.N. 843	1	8,50		7	-303	-8	19	28	5	-2	21790	551	366	3913	7177	395	1942	8	
TUBOQ100*5	qn=	-9		9	299	4	20	-27	0	2	21790	551	366	3913	7177	395	1942	8	
Asta: 36	2	8,50		7	-303	-8	-20	28	-7	-2	21790	551	366	3913	7177	395	1942	8	
Instab.:l=	145,0	β*I=	101,5		-303	8	8	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 49	Rpf= 5	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		4,4	0,0	5,8	mm	
Sez.N. 843	2	8,50		7	-18	28	-26	-31	-32	9	21780	551	366	3913	7177	395	1941	12	
TUBOQ100*5	qn=	-9		13	234	8	1	9	-20	-3	21790	551	366	3913	7177	395	1942	3	
Asta: 37	4	8,50		7	-18	-37	25	-31	-47	9	21780	551	366	3913	7177	395	1941	14	
Instab.:l=	165,0	β*I=	115,5		-18	28	10	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 56	Rpf= 8	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		3,1	0,0	6,6	mm	
Sez.N. 843	4	8,50		6	-1	-187	23	32	261	-6	21761	550	365	3913	7177	395	1939	40	

ELEVATORE PALAZZZO RICCA

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
TUBOQ100*5	qn=	-9		8	0	7	-1	-33	-254	6	21762	550	365	3913	7177	395	1940	2	
Asta: 38	3	8,50		9	-1	-186	23	-32	-262	6	21761	550	365	3913	7177	395	1939	40	
Instab.:l=	145,0	β*I=	101,5		-1	140	9	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	49	Rpf= 28	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	4,4	0,0	5,8	mm	
Sez.N. 843	3	8,50		9	-19	-37	25	31	44	-10	21778	551	366	3913	7177	395	1941	14	
TUBOQ100*5	qn=	-9		7	137	13	-19	-32	0	11	21777	551	366	3913	7177	395	1941	8	
Asta: 39	1	8,50		9	-19	24	-27	31	30	-10	21778	551	366	3913	7177	395	1941	12	
Instab.:l=	165,0	β*I=	115,5		-19	28	11	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	56	Rpf= 8	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	3,1	0,0	6,6	mm	
Sez.N. 950	1	8,50		12	449	4	-8	-13	-2	0	45455	427	758	17496	34554	87	2273	3	
2PIATTI100	qn=	8		12	426	1	3	0	-2	0	45455	427	758	17496	34554	87	2273	2	
Asta: 40	3	5,50		12	402	-2	-8	13	-2	0	45455	427	758	17496	34554	87	2273	2	
Instab.:l=	342,4	β*I=	239,7		0	0	0	cl= 3	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	3,6	0,1	11,4	mm	
Sez.N. 950	2	8,50		10	459	-4	-8	-12	2	0	45455	427	758	17496	34554	87	2273	3	
2PIATTI100	qn=	8		10	436	-1	3	0	2	0	45455	427	758	17496	34554	87	2273	2	
Asta: 41	4	5,50		10	412	2	-9	13	2	0	45455	427	758	17496	34554	87	2273	3	
Instab.:l=	342,4	β*I=	239,7		0	0	0	cl= 3	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	3,6	0,1	11,4	mm	
Sez.N. 950	1	5,50		7	1467	5	14	-1	-3	0	45454	427	758	17496	34554	87	2273	6	
2PIATTI100	qn=	7		7	1470	5	14	0	-3	0	45454	427	758	17496	34554	87	2273	6	
Asta: 42	2	8,50		7	1514	-4	-19	21	-3	0	45454	427	758	17496	34554	87	2273	7	
Instab.:l=	333,2	β*I=	233,2		0	0	0	cl= 3	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	3,8	0,1	11,1	mm	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAM. DEGLI ELEMENTI																							
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y			IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q'		Fattore 'q'			Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q'		Fattore 'q'		
							Tagl.	Fless.	Tagl.	Fless.									Tagl.	Fless.	Tagl.	Fless.	
1	9	2	1	1	1,90	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50		2	10	1	2	2	1,90	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	
3	11	4	3	3	1,90	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50		4	12	3	4	4	1,90	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	
5	9	4	1	3	1,90	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50		6	10	12	2	4	1,90	1,90	1,50	1,50	1,50	1,50	
7	12	11	4	3	1,90	1,90	1,50	1,50	1,50	1,50		8	11	9	3	1	1,90	1,90	1,50	1,50	1,50	1,50	
9	10	3	2	4	1,90	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50		10	13	9	1	1	3,80	1,90	1,50	1,50	1,50	1,50	
11	14	10	2	2	3,80	1,90	1,50	1,50	1,50	1,50		12	15	11	3	3	3,80	1,90	1,50	1,50	1,50	1,50	
13	16	12	4	4	3,80	1,90	1,50	1,50	1,50	1,50		14	13	14	1	2	3,80	3,80	1,50	1,50	1,50	1,50	
15	14	16	2	4	3,80	3,80	1,50	1,50	1,50	1,50		16	16	15	4	3	3,80	3,80	1,50	1,50	1,50	1,50	
17	15	13	3	1	3,80	3,80	1,50	1,50	1,50	1,50		18	13	11	1	3	3,80	1,90	1,50	1,50	1,50	1,50	
19	14	12	2	4	3,80	1,90	1,50	1,50	1,50	1,50		20	11	16	3	4	1,90	3,80	1,50	1,50	1,50	1,50	
21	16	17	4	3	3,80	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		22	18	13	1	1	5,50	3,80	1,50	1,50	1,50	1,50	
23	19	14	2	2	5,50	3,80	1,50	1,50	1,50	1,50		24	17	15	3	3	5,50	3,80	1,50	1,50	1,50	1,50	
25	20	16	4	4	5,50	3,80	1,50	1,50	1,50	1,50		26	18	15	1	3	5,50	3,80	1,50	1,50	1,50	1,50	
27	19	20	2	4	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		28	20	17	4	3	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
29	17	18	3	1	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		30	19	16	2	4	5,50	3,80	1,50	1,50	1,50	1,50	
31	18	19	1	2	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		32	21	18	1	1	8,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
33	22	19	2	2	8,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		34	23	17	3	3	8,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
35	24	20	4	4	8,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		36	21	22	1	2	8,50	8,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
37	22	24	2	4	8,50	8,50	1,50	1,50	1,50	1,50		38	24	23	4	3	8,50	8,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
39	23	21	3	1	8,50	8,50	1,50	1,50	1,50	1,50		40	21	17	1	3	8,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
41	22	20	2	4	8,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		42	18	22	1	2	5,50	8,50	1,50	1,50	1,50	1,50	

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																						
Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	Molt Direz. X	x/d	Molt Direz. Y	y/d	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
0	1	1	0	0	0	-856	-734	200	4,6	0,1	5,4	0,09	3,7	3,7	3,7	3,7	0,0	0,6	-0,3	-6228	14488	0,0
0	1	2	0	0	0	-862	-739	-208	4,6	0,1	5,3	0,09	3,7	3,7	3,7	3,7	0,0	0,6	-0,3	-6246	14488	0,0
0	1	3	0	0	0	-830	-882	-700	4,7	0,1	4,5	0,09	3,7	3,7	3,7	3,7	0,0	1,6	-0,8	11052	14488	0,0
0	1	4	0	0	0	-857	1551	-1091	4,6	0,1	2,5	0,09	3,7	3,7	3,7	3,7	0,0	1,6	-0,8	10529	14488	0,0
0	1	5	0	0	0	-675	-686	254	5,8	0,1	5,7	0,09	3,7	3,7	3,7	3,7	0,0	0,7	-0,3			
0	1	6	0	0	0	-684	-692	-261	5,8	0,1	5,7	0,09	3,7	3,7	3,7	3,7	0,0	0,7	-0,3			
0	1	7	0	0	0	1088	1259	-853	3,6	0,1	3,1	0,09	3,7	3,7	3,7	3,7	0,0	2,0	-1,0			
0	1	8	0	0	0	1090	-815	-594	3,6	0,1	4,8	0,09	3,7	3,7	3,7	3,7	0,0	2,0	-1,0			
0	1	25	0	0	0	753	-180	-46	5,2	0,1	21,8	0,09	3,7	3,7	3,7	3,7	0,0	0,4	-0,2			
0	1	26	0	0	0	-992	-1910	787	4,0	0,1	2,1	0,09	3,7	3,7	3,7	3,7	0,0	0,8	-0,4			
0	1	27	0	0	0	-996	-1055	-739	4,0	0,1	3,7	0,09	3,7	3,7	3,7	3,7	0,0	0,3	-0,2			
0	1	28	0	0	0	-1007	-1926	-801	3,9	0,1	2,0	0,09	3,7	3,7	3,7	3,7	0,0	0,8	-0,4			
0	1	29	0	0	0	-1866	-1007	-906	2,1	0,1	3,9	0,09	3,7	3,7	3,7	3,7	0,0	1,2	-0,6			
0	1	30	0	0	0	435	-130	-31	9,1	0,1	30,3	0,09	3,7	3,7	3,7	3,7	0,0	0,5	-0,2			
0	1	31	0	0	0	-624	-1413	-607	6,3	0,1	2,8	0,09	3,7	3,7	3,7	3,7	0,0	1,0	-0,5			
0	1	32	0	0	0	-1371	870	-774	2,9	0,1	4,5	0,09	3,7	3,7	3,7	3,7	0,0	1,4	-0,7			
0	1	33	0	0	0	-609	-1399	594	6,5	0,1	2,8	0,09	3,7	3,7	3,7	3,7	0,0	1,0	-0,5			

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA PUNZONAMENTO PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1														
Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	VEd kg/cmq	VRd,max	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq	Flag Verifica
0	1	1	0	0	0	-856	-734	200	0,0	0,0	-6228	14488	0,00	OK
0	1	2	0	0	0	-862	-739	-208	0,0	0,0	-6246	14488	0,00	OK
0	1	3	0	0	0	-830	-882	-700	0,0	0,0	11052	14488	0,00	OK
0	1	4	0	0	0	-857	1551	-1091	0,0	0,0	10529	14488	0,00	OK

ELEVATORE PALAZZO RICCA

S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1																							
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
				Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
0	1	1	Rara											RaraCls	150,0	3,1	3	-0,2	0,0	5,0	3	-0,3	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,2	0,0	-0,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	170	3	-0,2	0,0	277	3	-0,3	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	0,0	-0,2	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	3,0	1	-0,2	0,0	3,8	1	-0,2	0,0
0	1	2	Rara											RaraCls	150,0	3,1	3	-0,2	0,0	5,1	3	-0,3	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,2	0,0	-0,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	173	3	-0,2	0,0	282	3	-0,3	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	0,0	-0,2	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	3,0	1	-0,2	0,0	3,9	1	-0,2	0,0
0	1	3	Rara											RaraCls	150,0	5,6	5	0,3	0,0	6,0	5	0,3	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,3	0,0	0,3	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	310	5	0,3	0,0	332	5	0,3	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,3	0,0	0,3	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	5,3	1	0,3	0,0	6,0	1	0,3	0,0
0	1	4	Rara											RaraCls	150,0	5,7	5	0,3	0,0	6,0	5	0,3	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,3	0,0	0,3	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	315	5	0,3	0,0	334	5	0,3	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,3	0,0	0,3	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	5,4	1	0,3	0,0	6,0	1	0,3	0,0
0	1	5	Rara											RaraCls	150,0	2,2	5	-0,1	0,0	4,4	3	-0,2	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	0,0	-0,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	119	5	-0,1	0,0	241	3	-0,2	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,0	-0,2	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	2,1	1	-0,1	0,0	3,6	1	-0,2	0,0
0	1	6	Rara											RaraCls	150,0	2,2	5	-0,1	0,0	4,5	3	-0,2	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	0,0	-0,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	120	5	-0,1	0,0	246	3	-0,2	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,0	-0,2	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	2,1	1	-0,1	0,0	3,6	1	-0,2	0,0
0	1	7	Rara											RaraCls	150,0	3,0	5	0,2	0,0	4,0	3	0,2	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,2	0,0	0,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	164	5	0,2	0,0	221	3	0,2	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	0,0	0,2	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	2,9	1	0,2	0,0	4,0	1	0,2	0,0
0	1	8	Rara											RaraCls	150,0	2,9	5	0,2	0,0	3,9	5	0,2	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,2	0,0	0,2	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	161	5	0,2	0,0	217	5	0,2	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	0,0	0,2	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	2,8	1	0,2	0,0	3,9	1	0,2	0,0
0	1	25	Rara											RaraCls	150,0	3,2	5	0,2	0,0	1,0	3	-0,1	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,2	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	178	5	0,2	0,0	57	3	-0,1	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	2,4	1	0,1	0,0	0,5	1	0,0	0,0
0	1	26	Rara											RaraCls	150,0	4,5	3	-0,3	0,0	11,0	3	-0,6	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,2	0,0	-0,6	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	251	3	-0,3	0,0	611	3	-0,6	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	0,0	-0,5	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	4,0	1	-0,2	0,0	9,6	1	-0,5	0,0
0	1	27	Rara											RaraCls	150,0	5,1	3	-0,3	0,0	6,9	3	-0,4	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,3	0,0	-0,3	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	280	3	-0,3	0,0	384	3	-0,4	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	0,0	-0,3	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	4,5	1	-0,2	0,0	5,8	1	-0,3	0,0
0	1	28	Rara											RaraCls	150,0	4,6	3	-0,3	0,0	11,0	3	-0,6	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,2	0,0	-0,6	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	254	3	-0,3	0,0	613	3	-0,6	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,2	0,0	-0,5	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	4,0	1	-0,2	0,0	9,6	1	-0,5	0,0
0	1	29	Rara											RaraCls	150,0	14,9	3	-0,8	0,0	1,9	3	-0,1	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,8	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	830	3	-0,8	0,0	103	3	-0,1	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,8	0,0	-0,1	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	13,9	1	-0,8	0,0	1,6	1	-0,1	0,0
0	1	30	Rara											RaraCls	150,0	2,1	5	0,1	0,0	0,8	3	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	3	0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	116	5	0,1	0,0	42	3	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,4	1	0,1	0,0	0,4	1	0,0	0,0
0	1	31	Rara											RaraCls	150,0	1,9	5	0,1	0,0	7,5	3	-0,4	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	0,0	-0,4	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	102	5	0,1	0,0	413	3	-0,4	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,0	-0,3	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,4	1	0,1	0,0	6,1	1	-0,3	0,0
0	1	32	Rara											RaraCls	150,0	9,6	3	-0,5	0,0	1,5	5	0,1	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,5	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	530	3	-0,5	0,0	82	5	0,1	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,5	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	8,6	1	-0,5	0,0	1,4	1	0,1	0,0
0	1	33	Rara											RaraCls	150,0	1,8	5	0,1	0,0	7,4	3	-0,4	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	-0,1	0,0	-0,4	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	99	5	0,1	0,0	412	3	-0,4	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,0	-0,3	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,4	1	0,1	0,0	6,1	1	-0,3	0,0

SOVRARESISTENZE PIASTRE

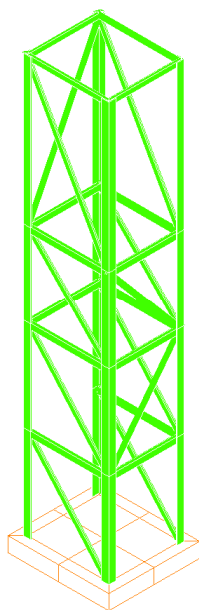
COEFFICIENTI DI AMPLIFICAZIONE SOLLECITAZIONI PER LE PIASTRE							
Quota N.ro	Perimetro N.ro	Sisma X Canale Valore		Sisma Y Canale Valore		Sisma Z Canale Valore	
0	1	5	1,00	6	1,00		

RELAZIONE GEOTECNICA

STRUTTURA ASCENSORE

OGGETTO:

RESTAURO ED ADEGUAMENTO FUNZIONALE DI PALAZZO RICCA



COMMITTENTE:

COMUNE DI VITTORIA

IL TECNICO
Arch. V. Pitruzzello

RELAZIONE GEOTECNICA

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

- NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

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

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

- CAPACITÀ PORTANTE DI FONDAZIONI SUPERFICIALI**

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

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

dove

Caratteristiche geometriche della fondazione:

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

Caratteristiche di carico sulla fondazione:

H = risultante delle forze orizzontali
 N = risultante delle forze verticali
 eB = eccentricità del carico verticale lungo B
 eL = eccentricità del carico verticale lungo L
 FhB = forza orizzontale lungo B
 FhL = forza orizzontale lungo L

Caratteristiche del terreno di fondazione:

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

Fattori di capacità portante:

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

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

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

$N_c = 5,14$ in condizioni U

Indici di rigidezza (condizioni D):

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

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

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

E = modulo elastico normale

μ = coefficiente di Poisson

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

Coefficienti di punzonamento (Vesic):

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

$$Y_c = Y_q - \frac{1 - Y_q}{N_q \times \tan \phi'}$$

Coefficienti di inclinazione del carico (Vesic):

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

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

$$i_c = i_q - \frac{1 - i_q}{N_c \times \tan \phi'} \quad \text{in condizioni D}$$

$$i_c = 1 - \frac{m \times H}{B \times L \times c_u \times N_c} \quad \text{in condizioni U}$$

essendo:

$$m = m_B \cos^2 \Theta + m_L \sin^2 \Theta$$

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

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

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

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

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

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

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

Coefficienti di inclinazione del piano di posa:

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

Coefficienti di inclinazione del terreno di fondazione:

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

Coefficienti di forma (De Beer):

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

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

• CAPACITÀ PORTANTE DELLE PLATEE

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

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

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

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

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

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

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

• CALCOLO DEI CEDIMENTI

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

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

essendo

E = modulo elastico o edometrico

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

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

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

con:

$$M = B / z$$

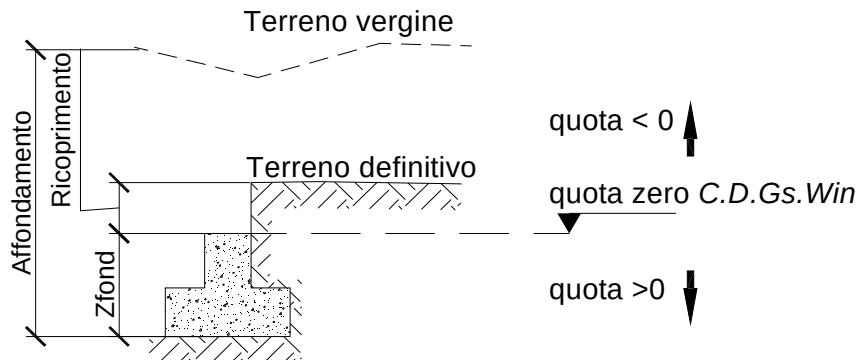
$$N = L / z$$

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

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

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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



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

Plinto	: Numero di plinto
Q.t.v.	: quota terreno vergine
Q.t.d.	: quota definitiva terreno
Q.falda	: quota falda
InclTer	: inclinazione terreno
Num Str	: Numero dello strato a cui si riferiscono i dati che seguono
Sp.str.	: Spessore strato. L'ultimo strato ha spessore indefinito, pertanto il relativo dato non viene stampato
Peso Sp	: peso specifico
Fi	: angolo di attrito interno
C'	: coesione drenata
Cu	: coesione NON drenata
Mod.El.	: modulo elastico
Poisson	: coeff. Poisson
Coeff. Lambe	: coefficiente beta di Lambe
Gr.Sovr	: grado di sovraconsolidazione
Mod.Ed.	: modulo edometrico

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

Tabella 1: PARAMETRI GEOTECNICI

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

Tabella 2: COEFFICIENTI DI PORTANZA

Trave, Plinto o Piastra	: Numero elemento
Nc	: Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen
Nq	: Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen
Ng	: Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen
Gc	: Coefficiente di inclinazione del terreno
Gq	: Coefficiente di inclinazione del terreno
bc	: Coefficiente di inclinazione del piano di posa
bq	: Coefficiente di inclinazione del piano di posa
Igk	: Coefficiente per effetti cinematici
Comb.Nro	: Numero della combinazione di carico
Icv	: Coefficiente di inclinazione del carico
Iqv	: Coefficiente di inclinazione del carico
Igv	: Coefficiente di inclinazione del carico
Dc	: Coefficiente di affondamento del piano di posa
Dq	: Coefficiente di affondamento del piano di posa
Dg	: Coefficiente di affondamento del piano di posa
Sc	: Coefficiente di forma
Sq	: Coefficiente di forma
Sg	: Coefficiente di forma
Psic	: Coefficiente di punzonamento
Psig	: Coefficiente di punzonamento

Tabella 3: PORTANZA (per Risultanti)

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

Coeff.Sicur. : Minimo tra i rapporti (Q_{limV}/N) tra la condiz. drenata e quella non drenata per la combinazione in esame

Tra tutte le combinazioni vengono riportati i seguenti dati:

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

OK = Verifica soddisfatta

NONVERIF = Non verifica nei seguenti casi:
 Coefficiente di sicurezza minore di 1
 Se $B_x=0$ o $B_y=0$ per eccentricita' eccessiva dei carichi
 Se $Q_{limV}=0$ per inclinazione dei carichi eccessiva a causa di forze orizzontali elevate

SCARICA = Verifica soddisfatta: Impronta non sollecitata o in trazione

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

Tabella 3: PORTANZA (per Tensioni)

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

Tra tutte le combinazioni vengono riportati i seguenti dati:

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

OK = Verifica soddisfatta

NOVERIF = Non verifica nei seguenti casi:
 Coefficiente di sicurezza minore di 1
 Se $B_x=0$ o $B_y=0$ per eccentricita' eccessiva dei carichi
 Se $S_{gmLimV}=0$ per inclinazione dei carichi eccessiva a causa di forze orizzontali elevate

SCARICA = Impronta non sollecitata o in trazione

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

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

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

in cui:

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

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

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

Comb. : Numero combinazione a cui si riferisce la verifica

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

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

N : Scarico verticale

tg φ / g_φ / g_r : Coefficiente attrito di progetto

C/ g_C / g_r : Adesione di progetto

Area : Area ridotta

Vres : Resistenza allo scorrimento dell' elemento strutturale

Fh : Azione orizzontale trasmessa dall' elemento strutturale

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

S(Vres) : Somma dei contributi resistenti dei vari elementi strutturali

S(Fh) : Somma dei contributi delle azioni orizzontali trasmesse dai vari elementi strutturali

Verifica Globale : Flag di verifica globale allo scorrimento della intera fondazione

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

Tabella 1: Moltiplicatori di Collasso

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

Tabella 2: Abbassamenti

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

FASE ELASTICA ≤ 1 ; FASE PLASTICA > 1

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

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

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

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

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

ELEVATORE PALAZZO RICCA

DATI GENERALI

COEFFICIENTI PARZIALI GEOTECNICA

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

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI

IDEN						CARATTERISTICHE DI SITO						IDEN						CARATTERISTICHE DI SITO						IDEN						CARATTERISTICHE DI SITO					
Crit N.ro	Falda (m)	Affond (m)	Ricopr (m)	Pend.X (grd)	Pend.Y (Grd)	Crit N.ro	Falda (m)	Affond (m)	Ricopr (m)	Pend.X (grd)	Pend.Y (Grd)	Crit N.ro	Falda (m)	Affond (m)	Ricopr (m)	Pend.X (grd)	Pend.Y (Grd)	Crit N.ro	Falda (m)	Affond (m)	Ricopr (m)	Pend.X (grd)	Pend.Y (Grd)	Crit N.ro	Falda (m)	Affond (m)	Ricopr (m)	Pend.X (grd)	Pend.Y (Grd)						
1		0.00	0.00	0	0	2		1.00	0.50	0	0																								

COORDINATE NODI3D PLATEA

IDENT. POSIZIONE NODO				IDENT. POSIZIONE NODO				IDENT. POSIZIONE NODO				IDENT. POSIZIONE NODO			
Nodo3d	Coord.X	Coord.Y	Coord.Z	Nodo3d	Coord.X	Coord.Y	Coord.Z	Nodo3d	Coord.X	Coord.Y	Coord.Z	Nodo3d	Coord.X	Coord.Y	Coord.Z
N.ro	(m)	(m)	(m)	N.ro	(m)	(m)	(m)	N.ro	(m)	(m)	(m)	N.ro	(m)	(m)	(m)
1	1,68	1,59	0,00	2	0,23	1,59	0,00	3	1,68	-0,06	0,00	4	0,23	-0,06	0,00
5	1,88	1,79	0,00	6	0,03	1,79	0,00	7	0,03	-0,26	0,00	8	1,88	-0,26	0,00
25	0,95	1,59	0,00	26	1,68	0,77	0,00	27	0,95	0,77	0,00	28	0,23	0,77	0,00
29	0,95	-0,06	0,00	30	0,95	1,79	0,00	31	0,03	0,76	0,00	32	0,95	-0,26	0,00
33	1,88	0,76	0,00												

GEOMETRIA PLATEA

Shell	Nodo	Nodo	Nodo	Nodo	Sez	Shell	Nodo	Nodo	Nodo	Nodo	Sez	Shell	Nodo	Nodo	Nodo	Nodo	Sez	Shell	Nodo	Nodo	Nodo	Nodo	Sez	Shell	Nodo	Nodo	Nodo	Nodo	Sez
N.ro	1	2	3	4	Nro	N.ro	1	2	3	4	Nro	N.ro	1	2	3	4	Nro	N.ro	1	2	3	4	Nro	N.ro	1	2	3	4	Nro
1	1	2	4	3	1	2	1	5	6	2	1	3	2	6	7	4	1	4	3	4	7	8	1						
5	5	1	3	8	1																								

STRATIGRAFIA PLATEA

Str.	Q.t.v.	Q.t.d.	Q.falda	Incl	Kw	Num	Sp.str.	Peso Sp	Fi'	C'	Cu	Mod.El.	Poisson	Gr.Sovr	Mod.Ed.
N.ro	(m)	(m)	(m)	Grd	kg/cm2	Str	(m)	kg/mc	(Grd)	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq		(%)	kg/cmq
1	-0,70	-0,50		0	20,00	1		2000	29,00	0,00	0,00	500,00	0,20	1	500,00

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.U. - A1

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Peso Strutturale	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	1,50	1,50	1,05	1,50	1,05	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Carico termico	0,00	0,90	1,50	-0,90	-1,50	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	1,00	1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	1,00	-1,00	1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	1,00	1,00	0,70	1,00	0,70
Carico termico	0,00	0,60	1,00	-0,60	-1,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	0,70	0,60	0,60

ELEVATORE PALAZZO RICCA

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3
Carico termico	0,00	0,50	-0,50
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	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
Carico termico	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE - SLU

Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
1	A1/1	0,30	2	A1/1	0,30	3	A1/1	-2,67	4	A1/1	-2,67
	A1/2	0,29		A1/2	0,29		A1/2	-2,68		A1/2	-2,68
	A1/3	0,33		A1/3	0,33		A1/3	-2,64		A1/3	-2,64
	A1/4	0,30		A1/4	0,31		A1/4	-2,66		A1/4	-2,66
	A1/5	0,35		A1/5	0,35		A1/5	-2,61		A1/5	-2,61
	A1/6	0,19		A1/6	0,19		A1/6	-1,78		A1/6	-1,79
	A1/7	0,19		A1/7	0,19		A1/7	-1,78		A1/7	-1,79
	A1/8	0,19		A1/8	0,20		A1/8	-1,78		A1/8	-1,78
	A1/9	0,19		A1/9	0,20		A1/9	-1,78		A1/9	-1,78
	A1/10	0,19		A1/10	0,20		A1/10	-1,78		A1/10	-1,78
	A1/11	0,19		A1/11	0,20		A1/11	-1,78		A1/11	-1,78
	A1/12	0,19		A1/12	0,20		A1/12	-1,78		A1/12	-1,78
	A1/13	0,19		A1/13	0,20		A1/13	-1,78		A1/13	-1,78
5	A1/1	0,23	6	A1/1	0,23	7	A1/1	-1,14	8	A1/1	-1,14
	A1/2	0,22		A1/2	0,22		A1/2	-1,15		A1/2	-1,15
	A1/3	0,23		A1/3	0,23		A1/3	-1,14		A1/3	-1,14
	A1/4	0,23		A1/4	0,24		A1/4	-1,14		A1/4	-1,14
	A1/5	0,25		A1/5	0,26		A1/5	-1,12		A1/5	-1,12
	A1/6	0,15		A1/6	0,15		A1/6	-0,76		A1/6	-0,76
	A1/7	0,15		A1/7	0,15		A1/7	-0,76		A1/7	-0,76
	A1/8	0,15		A1/8	0,15		A1/8	-0,76		A1/8	-0,76
	A1/9	0,15		A1/9	0,15		A1/9	-0,76		A1/9	-0,76
	A1/10	0,15		A1/10	0,15		A1/10	-0,76		A1/10	-0,76
	A1/11	0,15		A1/11	0,15		A1/11	-0,76		A1/11	-0,76
	A1/12	0,15		A1/12	0,15		A1/12	-0,76		A1/12	-0,76
	A1/13	0,15		A1/13	0,15		A1/13	-0,76		A1/13	-0,76
25	A1/1	0,43	26	A1/1	-1,80	27	A1/1	-2,67	28	A1/1	-1,80
	A1/2	0,43		A1/2	-1,79		A1/2	-2,64		A1/2	-1,79
	A1/3	0,50		A1/3	-1,71		A1/3	-2,52		A1/3	-1,71
	A1/4	0,43		A1/4	-1,81		A1/4	-2,69		A1/4	-1,81
	A1/5	0,50		A1/5	-1,75		A1/5	-2,60		A1/5	-1,75
	A1/6	0,28		A1/6	-1,20		A1/6	-1,78		A1/6	-1,20
	A1/7	0,28		A1/7	-1,20		A1/7	-1,78		A1/7	-1,20
	A1/8	0,28		A1/8	-1,20		A1/8	-1,78		A1/8	-1,20
	A1/9	0,28		A1/9	-1,20		A1/9	-1,78		A1/9	-1,20
	A1/10	0,28		A1/10	-1,20		A1/10	-1,78		A1/10	-1,20
	A1/11	0,28		A1/11	-1,20		A1/11	-1,78		A1/11	-1,20
	A1/12	0,28		A1/12	-1,20		A1/12	-1,78		A1/12	-1,20
	A1/13	0,28		A1/13	-1,20		A1/13	-1,78		A1/13	-1,20
29	A1/1	-4,04	30	A1/1	0,20	31	A1/1	-0,43	32	A1/1	-1,00
	A1/2	-4,04		A1/2	0,20		A1/2	-0,43		A1/2	-1,00
	A1/3	-3,97		A1/3	0,21		A1/3	-0,41		A1/3	-0,98
	A1/4	-4,04		A1/4	0,20		A1/4	-0,43		A1/4	-1,00
	A1/5	-3,97		A1/5	0,22		A1/5	-0,42		A1/5	-0,98
	A1/6	-2,70		A1/6	0,13		A1/6	-0,29		A1/6	-0,67
	A1/7	-2,70		A1/7	0,13		A1/7	-0,29		A1/7	-0,67
	A1/8	-2,70		A1/8	0,13		A1/8	-0,29		A1/8	-0,67
	A1/9	-2,70		A1/9	0,13		A1/9	-0,29		A1/9	-0,67
	A1/10	-2,70		A1/10	0,13		A1/10	-0,29		A1/10	-0,67
	A1/11	-2,70		A1/11	0,13		A1/11	-0,29		A1/11	-0,67
	A1/12	-2,70		A1/12	0,13		A1/12	-0,29		A1/12	-0,67
	A1/13	-2,70		A1/13	0,13		A1/13	-0,29		A1/13	-0,67
33	A1/1	-0,43									
	A1/2	-0,43									
	A1/3	-0,41									
	A1/4	-0,43									
	A1/5	-0,42									
	A1/6	-0,29									
	A1/7	-0,29									
	A1/8	-0,29									

ELEVATORE PALAZZO RICCA

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE - SLU

Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
	A1/9	-0,29									
	A1/10	-0,29									
	A1/11	-0,29									
	A1/12	-0,29									
	A1/13	-0,29									

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE - SLD

Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
1	SLD/1	0,30	2	SLD/1	0,30	3	SLD/1	-2,67	4	SLD/1	-2,67
	SLD/2	0,29		SLD/2	0,29		SLD/2	-2,68		SLD/2	-2,68
	SLD/3	0,33		SLD/3	0,33		SLD/3	-2,64		SLD/3	-2,64
	SLD/4	0,30		SLD/4	0,31		SLD/4	-2,66		SLD/4	-2,66
	SLD/5	0,35		SLD/5	0,35		SLD/5	-2,61		SLD/5	-2,61
	SLD/6	0,19		SLD/6	0,20		SLD/6	-1,78		SLD/6	-1,78
	SLD/7	0,19		SLD/7	0,20		SLD/7	-1,78		SLD/7	-1,78
	SLD/8	0,19		SLD/8	0,20		SLD/8	-1,78		SLD/8	-1,78
	SLD/9	0,19		SLD/9	0,20		SLD/9	-1,78		SLD/9	-1,78
	SLD/10	0,19		SLD/10	0,20		SLD/10	-1,78		SLD/10	-1,78
	SLD/11	0,19		SLD/11	0,20		SLD/11	-1,78		SLD/11	-1,78
	SLD/12	0,19		SLD/12	0,20		SLD/12	-1,78		SLD/12	-1,78
	SLD/13	0,19		SLD/13	0,20		SLD/13	-1,78		SLD/13	-1,78
5	SLD/1	0,23	6	SLD/1	0,23	7	SLD/1	-1,14	8	SLD/1	-1,14
	SLD/2	0,22		SLD/2	0,22		SLD/2	-1,15		SLD/2	-1,15
	SLD/3	0,23		SLD/3	0,23		SLD/3	-1,14		SLD/3	-1,14
	SLD/4	0,23		SLD/4	0,24		SLD/4	-1,14		SLD/4	-1,14
	SLD/5	0,25		SLD/5	0,26		SLD/5	-1,12		SLD/5	-1,12
	SLD/6	0,15		SLD/6	0,15		SLD/6	-0,76		SLD/6	-0,76
	SLD/7	0,15		SLD/7	0,15		SLD/7	-0,76		SLD/7	-0,76
	SLD/8	0,15		SLD/8	0,15		SLD/8	-0,76		SLD/8	-0,76
	SLD/9	0,15		SLD/9	0,15		SLD/9	-0,76		SLD/9	-0,76
	SLD/10	0,15		SLD/10	0,15		SLD/10	-0,76		SLD/10	-0,76
	SLD/11	0,15		SLD/11	0,15		SLD/11	-0,76		SLD/11	-0,76
	SLD/12	0,15		SLD/12	0,15		SLD/12	-0,76		SLD/12	-0,76
	SLD/13	0,15		SLD/13	0,15		SLD/13	-0,76		SLD/13	-0,76
25	SLD/1	0,43	26	SLD/1	-1,80	27	SLD/1	-2,67	28	SLD/1	-1,80
	SLD/2	0,43		SLD/2	-1,79		SLD/2	-2,64		SLD/2	-1,79
	SLD/3	0,50		SLD/3	-1,71		SLD/3	-2,52		SLD/3	-1,71
	SLD/4	0,43		SLD/4	-1,81		SLD/4	-2,69		SLD/4	-1,81
	SLD/5	0,50		SLD/5	-1,75		SLD/5	-2,60		SLD/5	-1,75
	SLD/6	0,28		SLD/6	-1,20		SLD/6	-1,78		SLD/6	-1,20
	SLD/7	0,28		SLD/7	-1,20		SLD/7	-1,78		SLD/7	-1,20
	SLD/8	0,28		SLD/8	-1,20		SLD/8	-1,78		SLD/8	-1,20
	SLD/9	0,28		SLD/9	-1,20		SLD/9	-1,78		SLD/9	-1,20
	SLD/10	0,28		SLD/10	-1,20		SLD/10	-1,78		SLD/10	-1,20
	SLD/11	0,28		SLD/11	-1,20		SLD/11	-1,78		SLD/11	-1,20
	SLD/12	0,28		SLD/12	-1,20		SLD/12	-1,78		SLD/12	-1,20
	SLD/13	0,28		SLD/13	-1,20		SLD/13	-1,78		SLD/13	-1,20
29	SLD/1	-4,04	30	SLD/1	0,20	31	SLD/1	-0,43	32	SLD/1	-1,00
	SLD/2	-4,04		SLD/2	0,20		SLD/2	-0,43		SLD/2	-1,00
	SLD/3	-3,97		SLD/3	0,21		SLD/3	-0,41		SLD/3	-0,98
	SLD/4	-4,04		SLD/4	0,20		SLD/4	-0,43		SLD/4	-1,00
	SLD/5	-3,97		SLD/5	0,22		SLD/5	-0,42		SLD/5	-0,98
	SLD/6	-2,70		SLD/6	0,13		SLD/6	-0,29		SLD/6	-0,67
	SLD/7	-2,70		SLD/7	0,13		SLD/7	-0,29		SLD/7	-0,67
	SLD/8	-2,70		SLD/8	0,13		SLD/8	-0,29		SLD/8	-0,67
	SLD/9	-2,70		SLD/9	0,13		SLD/9	-0,29		SLD/9	-0,67
	SLD/10	-2,70		SLD/10	0,13		SLD/10	-0,29		SLD/10	-0,67
	SLD/11	-2,70		SLD/11	0,13		SLD/11	-0,29		SLD/11	-0,67
	SLD/12	-2,70		SLD/12	0,13		SLD/12	-0,29		SLD/12	-0,67
	SLD/13	-2,70		SLD/13	0,13		SLD/13	-0,29		SLD/13	-0,67
33	SLD/1	-0,43									
	SLD/2	-0,43									
	SLD/3	-0,41									
	SLD/4	-0,43									
	SLD/5	-0,42									
	SLD/6	-0,29									
	SLD/7	-0,29									
	SLD/8	-0,29									
	SLD/9	-0,29									
	SLD/10	-0,29									
	SLD/11	-0,29									
	SLD/12	-0,29									

ELEVATORE PALAZZO RICCA

RISULTANTI SOLLECITAZIONI NODI PLATEE - SLD

Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)	Nod3d N.ro	Combinazione N.ro	Fz (t)
	SLD/13	-0,29									

PARAMETRI GEOTECNICI PIASTRE WINKLER - S.L.U.

IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Piast N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	Fi' Grd	C' kg/cmq	Mod.El kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
1	0,80	M1	0	29,00	0,00	500,00	0,20	0,00	0,00	0,00		
2	0,80	M1	0	29,00	0,00	500,00	0,20	0,00	0,00	0,00		
3	0,80	M1	2000	29,00	0,00	500,00	0,20	0,16	1801,00	63,13		
4	0,80	M1	2000	29,00	0,00	500,00	0,20	0,16	1801,00	63,13		
5	0,80	M1	2000	29,00	0,00	500,00	0,20	0,16	1801,00	63,13		
6	0,80	M1	2000	29,00	0,00	500,00	0,20	0,16	1801,00	63,13		
7	0,80	M1	2000	29,00	0,00	500,00	0,20	0,16	1982,50	63,13		
8	0,80	M1	2000	29,00	0,00	500,00	0,20	0,16	1982,50	63,13		
9	0,80	M1	2000	29,00	0,00	500,00	0,20	0,16	1982,50	63,13		
10	0,80	M1	2000	29,00	0,00	500,00	0,20	0,16	1688,61	63,13		
11	0,80	M1	2000	29,00	0,00	500,00	0,20	0,16	1583,57	63,13		
12	0,80	M1	2000	29,00	0,00	500,00	0,20	0,16	1688,61	63,13		
13	0,80	M1	2000	29,00	0,00	500,00	0,20	0,16	1694,74	63,13		
14	0,80	M1	2000	29,00	0,00	500,00	0,20	0,16	1694,74	63,13		
15	0,80	M1	2000	29,00	0,00	500,00	0,20	0,16	1973,82	63,13		
16	0,80	M1	2000	29,00	0,00	500,00	0,20	0,16	1991,51	63,13		
17	0,80	M1	2000	29,00	0,00	500,00	0,20	0,16	1973,82	63,13		

COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI DRENATE - S.L.U.

Piast Nro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Igl Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Sc	Forma		Punzonamento		
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg		Sq	Sg	Psic	Psig	Psig
1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	A1/1 A1/2 A1/3 A1/4 A1/5 A1/6 A1/7 A1/8 A1/9 A1/10 A1/11 A1/12 A1/13													
2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	A1/1 A1/2 A1/3 A1/4 A1/5													

SOFTWARE:C.D.G. - Computer Design Geo Structures - Rel.2022 - Lic. Nro: 21828

ELEVATORE PALAZZO RICCA

COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI DRENATE - S.L.U.

Piast Nro	Brinch Hansen			IciTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Igk Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Sc	Forma		Punzonamento		
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg		Sq	Sg	Psic	Psig	Psig
								A1/6													
								A1/7													
								A1/8													
								A1/9													
								A1/10													
								A1/11													
								A1/12													
								A1/13													
3	27,86	16,44	19,34	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,85	0,85	0,77	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	0,85	0,85	0,77	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/3	1,00	0,84	0,85	0,76	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/4	1,00	0,85	0,85	0,77	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/5	1,00	0,84	0,85	0,76	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/6	1,00	0,77	0,79	0,67	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/7	1,00	0,71	0,73	0,59	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/8	1,00	0,77	0,79	0,67	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/9	1,00	0,70	0,72	0,58	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/10	1,00	0,92	0,92	0,87	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/11	1,00	0,65	0,67	0,51	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/12	1,00	0,92	0,92	0,88	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/13	1,00	0,65	0,67	0,51	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
4	27,86	16,44	19,34	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,85	0,85	0,77	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	0,85	0,85	0,77	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/3	1,00	0,84	0,85	0,76	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/4	1,00	0,85	0,85	0,77	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/5	1,00	0,84	0,85	0,76	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/6	1,00	0,77	0,79	0,67	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/7	1,00	0,71	0,73	0,59	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/8	1,00	0,77	0,79	0,67	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/9	1,00	0,70	0,72	0,58	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/10	1,00	0,92	0,92	0,87	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/11	1,00	0,65	0,67	0,51	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/12	1,00	0,92	0,92	0,88	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/13	1,00	0,65	0,67	0,51	1,32	1,30	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
5	27,86	16,44	19,34	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1													
								A1/2													
								A1/3													
								A1/4													
								A1/5													
								A1/6													
								A1/7													
								A1/8													
								A1/9													
								A1/10													
								A1/11													
								A1/12													
								A1/13													
6	27,86	16,44	19,34	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1													
								A1/2													
								A1/3													
								A1/4													
								A1/5													
								A1/6													
								A1/7													
								A1/8													
								A1/9													
								A1/10													
								A1/11													
								A1/12													
								A1/13													
7	27,86	16,44	19,34	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,85	0,85	0,77	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	0,85	0,85	0,77	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/3	1,00	0,84	0,85	0,76	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/4	1,00	0,85	0,85	0,77	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/5	1,00	0,84	0,85	0,76	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/6	1,00	0,77	0,79	0,67	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/7	1,00	0,71	0,73	0,59	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/8	1,00	0,77	0,79	0,67	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/9	1,00	0,70	0,72	0,58	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/10	1,00	0,92	0,92	0,87	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/11	1,00	0,65	0,67	0,51	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/12	1,00	0,92	0,92	0,88	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/13	1,00	0,65	0,67	0,51	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
8	27,86	16,44	19,34	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,85	0,85	0,77	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	0,85	0,85	0,77	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/3	1,00	0,84	0,85	0,76	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/4	1,00	0,85	0,85	0,77	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/5	1,00	0,84	0,85	0,76	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00

ELEVATORE PALAZZO RICCA

COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI DRENATE - S.L.U.

Piast Nro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Igk Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Sc	Forma		Punzonamento		
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg		Sq	Sg	Psic	Psig	Psig
								A1/6	1,00	0,77	0,79	0,67	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/7	1,00	0,71	0,73	0,59	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/8	1,00	0,77	0,79	0,67	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/9	1,00	0,70	0,72	0,58	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/10	1,00	0,92	0,92	0,87	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/11	1,00	0,65	0,67	0,51	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/12	1,00	0,92	0,92	0,88	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/13	1,00	0,65	0,67	0,51	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
9	27,86	16,44	19,34	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1													
								A1/2													
								A1/3													
								A1/4													
								A1/5													
								A1/6													
								A1/7													
								A1/8													
								A1/9													
								A1/10													
								A1/11													
								A1/12													
								A1/13													
10	27,86	16,44	19,34	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,85	0,85	0,77	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	0,85	0,85	0,77	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/3	1,00	0,84	0,85	0,76	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/4	1,00	0,85	0,85	0,77	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/5	1,00	0,84	0,85	0,76	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/6	1,00	0,77	0,79	0,67	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/7	1,00	0,71	0,73	0,59	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/8	1,00	0,77	0,79	0,67	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/9	1,00	0,70	0,72	0,58	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/10	1,00	0,92	0,92	0,87	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/11	1,00	0,65	0,67	0,51	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/12	1,00	0,92	0,92	0,88	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/13	1,00	0,65	0,67	0,51	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
11	27,86	16,44	19,34	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,85	0,85	0,77	1,25	1,24	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	0,85	0,85	0,77	1,25	1,24	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/3	1,00	0,84	0,85	0,76	1,25	1,24	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/4	1,00	0,85	0,85	0,77	1,25	1,24	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/5	1,00	0,84	0,85	0,76	1,25	1,24	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/6	1,00	0,77	0,79	0,67	1,25	1,24	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/7	1,00	0,71	0,73	0,59	1,25	1,24	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/8	1,00	0,77	0,79	0,67	1,25	1,24	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/9	1,00	0,70	0,72	0,58	1,25	1,24	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/10	1,00	0,92	0,92	0,87	1,25	1,24	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/11	1,00	0,65	0,67	0,51	1,25	1,24	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/12	1,00	0,92	0,92	0,88	1,25	1,24	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/13	1,00	0,65	0,67	0,51	1,25	1,24	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
12	27,86	16,44	19,34	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,85	0,85	0,77	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	0,85	0,85	0,77	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/3	1,00	0,84	0,85	0,76	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/4	1,00	0,85	0,85	0,77	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/5	1,00	0,84	0,85	0,76	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/6	1,00	0,77	0,79	0,67	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/7	1,00	0,71	0,73	0,59	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/8	1,00	0,77	0,79	0,67	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/9	1,00	0,70	0,72	0,58	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/10	1,00	0,92	0,92	0,87	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/11	1,00	0,65	0,67	0,51	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/12	1,00	0,92	0,92	0,88	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/13	1,00	0,65	0,67	0,51	1,28	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
13	27,86	16,44	19,34	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,85	0,85	0,77	1,29	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	0,85	0,85	0,77	1,29	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/3	1,00	0,84	0,85	0,76	1,29	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/4	1,00	0,85	0,85	0,77	1,29	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/5	1,00	0,84	0,85	0,76	1,29	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/6	1,00	0,77	0,79	0,67	1,29	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/7	1,00	0,71	0,73	0,59	1,29	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/8	1,00	0,77	0,79	0,67	1,29	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/9	1,00	0,70	0,72	0,58	1,29	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/10	1,00	0,92	0,92	0,87	1,29	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/11	1,00	0,65	0,67	0,51	1,29	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/12	1,00	0,92	0,92	0,88	1,29	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/13	1,00	0,65	0,67	0,51	1,29	1,27	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
14	27,86	16,44	19,34	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1													
								A1/2													
								A1/3													
								A1/4													
								A1/5													

ELEVATORE PALAZZO RICCA

COEFFICIENTI DI PORTANZA PIASTRE WINKLER - CONDIZIONI DRENATE - S.L.U.

Piastr N.ro	Brinch Hansen			IclTe Gc=Gq	Incl.PianoPosa			Comb N.ro	Ilg Sism	CoeffIncl.Car.			Affondamento			Forma			Punzonamento		
	Nc	Nq	Ng		Bc	Bq	Bg			IcV	IqV	IgV	Dc	Dq	Dg	Sc	Sq	Sg	Psic	Psig	Psig
								A1/6													
								A1/7													
								A1/8													
								A1/9													
								A1/10													
								A1/11													
								A1/12													
								A1/13													
15	27,86	16,44	19,34	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,85	0,85	0,77	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	0,85	0,85	0,77	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/3	1,00	0,84	0,85	0,76	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/4	1,00	0,85	0,85	0,77	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/5	1,00	0,84	0,85	0,76	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/6	1,00	0,77	0,79	0,67	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/7	1,00	0,71	0,73	0,59	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/8	1,00	0,77	0,79	0,67	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/9	1,00	0,70	0,72	0,58	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/10	1,00	0,92	0,92	0,87	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/11	1,00	0,65	0,67	0,51	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/12	1,00	0,92	0,92	0,88	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/13	1,00	0,65	0,67	0,51	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
16	27,86	16,44	19,34	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,85	0,85	0,77	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	0,85	0,85	0,77	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/3	1,00	0,84	0,85	0,76	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/4	1,00	0,85	0,85	0,77	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/5	1,00	0,84	0,85	0,76	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/6	1,00	0,77	0,79	0,67	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/7	1,00	0,71	0,73	0,59	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/8	1,00	0,77	0,79	0,67	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/9	1,00	0,70	0,72	0,58	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/10	1,00	0,92	0,92	0,87	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/11	1,00	0,65	0,67	0,51	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/12	1,00	0,92	0,92	0,88	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/13	1,00	0,65	0,67	0,51	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
17	27,86	16,44	19,34	1,00	1,00	1,00	1,00	A1/1	1,00	0,85	0,85	0,77	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/2	1,00	0,85	0,85	0,77	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/3	1,00	0,84	0,85	0,76	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/4	1,00	0,85	0,85	0,77	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/5	1,00	0,84	0,85	0,76	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/6	1,00	0,77	0,79	0,67	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/7	1,00	0,71	0,73	0,59	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/8	1,00	0,77	0,79	0,67	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/9	1,00	0,70	0,72	0,58	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/10	1,00	0,92	0,92	0,87	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/11	1,00	0,65	0,67	0,51	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/12	1,00	0,92	0,92	0,88	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00
								A1/13	1,00	0,65	0,67	0,51	1,38	1,36	1,00	1,59	1,55	0,60	1,00	1,00	1,00

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.

IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cm ²	QLim/Ar kg/cm ²	Status Verifica
1	1	A1/1	0,00	0,00		0,0								
		A1/2	0,00	0,00		0,0								
		A1/3	0,00	0,00		0,0								
		A1/4	0,00	0,00		0,0								
		A1/5	0,00	0,00		0,0								
		A1/6	0,00	0,00		0,0								
		A1/7	0,00	0,00		0,0								
		A1/8	0,00	0,00		0,0								
		A1/9	0,00	0,00		0,0								
		A1/10	0,00	0,00		0,0								
		A1/11	0,00	0,00		0,0								
		A1/12	0,00	0,00		0,0								
		A1/13	0,00	0,00		0,0								
2	2	A1/1	0,00	0,00		0,0								
		A1/2	0,00	0,00		0,0								
		A1/3	0,00	0,00		0,0								
		A1/4	0,00	0,00		0,0								
		A1/5	0,00	0,00		0,0								
		A1/6	0,00	0,00		0,0								
		A1/7	0,00	0,00		0,0								
		A1/8	0,00	0,00		0,0								
		A1/9	0,00	0,00		0,0								
		A1/10	0,00	0,00		0,0								

ELEVATORE PALAZZO RICCA

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		A1/11	0,00	0,00		0,0								
		A1/12	0,00	0,00		0,0								
		A1/13	0,00	0,00		0,0								
3	3	A1/1	0,49	0,49	2000	5,1								
		A1/2	0,49	0,49	2000	5,1								
		A1/3	0,49	0,49	2000	5,1								
		A1/4	0,49	0,49	2000	5,1								
		A1/5	0,49	0,49	2000	5,1								
		A1/6	0,49	0,49	2000	4,7								
		A1/7	0,49	0,49	2000	4,3								
		A1/8	0,49	0,49	2000	4,7								
		A1/9	0,49	0,49	2000	4,3								
		A1/10	0,49	0,49	2000	5,6								
		A1/11	0,49	0,49	2000	4,0								
		A1/12	0,49	0,49	2000	5,6								
		A1/13	0,49	0,49	2000	4,0								
4	4	A1/1	0,49	0,49	2000	5,1								
		A1/2	0,49	0,49	2000	5,1								
		A1/3	0,49	0,49	2000	5,1								
		A1/4	0,49	0,49	2000	5,1								
		A1/5	0,49	0,49	2000	5,1								
		A1/6	0,49	0,49	2000	4,7								
		A1/7	0,49	0,49	2000	4,3								
		A1/8	0,49	0,49	2000	4,7								
		A1/9	0,49	0,49	2000	4,3								
		A1/10	0,49	0,49	2000	5,6								
		A1/11	0,49	0,49	2000	4,0								
		A1/12	0,49	0,49	2000	5,6								
		A1/13	0,49	0,49	2000	4,0								
5	5	A1/1	0,00	0,00		0,0								
		A1/2	0,00	0,00		0,0								
		A1/3	0,00	0,00		0,0								
		A1/4	0,00	0,00		0,0								
		A1/5	0,00	0,00		0,0								
		A1/6	0,00	0,00		0,0								
		A1/7	0,00	0,00		0,0								
		A1/8	0,00	0,00		0,0								
		A1/9	0,00	0,00		0,0								
		A1/10	0,00	0,00		0,0								
		A1/11	0,00	0,00		0,0								
		A1/12	0,00	0,00		0,0								
		A1/13	0,00	0,00		0,0								
6	6	A1/1	0,00	0,00		0,0								
		A1/2	0,00	0,00		0,0								
		A1/3	0,00	0,00		0,0								
		A1/4	0,00	0,00		0,0								
		A1/5	0,00	0,00		0,0								
		A1/6	0,00	0,00		0,0								
		A1/7	0,00	0,00		0,0								
		A1/8	0,00	0,00		0,0								
		A1/9	0,00	0,00		0,0								
		A1/10	0,00	0,00		0,0								
		A1/11	0,00	0,00		0,0								
		A1/12	0,00	0,00		0,0								
		A1/13	0,00	0,00		0,0								
7	7	A1/1	0,30	0,30	2000	1,9								
		A1/2	0,30	0,30	2000	1,9								
		A1/3	0,30	0,30	2000	1,9								
		A1/4	0,30	0,30	2000	1,9								
		A1/5	0,30	0,30	2000	1,9								
		A1/6	0,30	0,30	2000	1,8								
		A1/7	0,30	0,30	2000	1,6								
		A1/8	0,30	0,30	2000	1,7								
		A1/9	0,30	0,30	2000	1,6								
		A1/10	0,30	0,30	2000	2,1								
		A1/11	0,30	0,30	2000	1,5								
		A1/12	0,30	0,30	2000	2,1								

ELEVATORE PALAZZO RICCA

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.														
IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
		A1/13	0,30	0,30	2000	1,5								
8	8	A1/1	0,30	0,30	2000	1,9								
		A1/2	0,30	0,30	2000	1,9								
		A1/3	0,30	0,30	2000	1,9								
		A1/4	0,30	0,30	2000	1,9								
		A1/5	0,30	0,30	2000	1,9								
		A1/6	0,30	0,30	2000	1,8								
		A1/7	0,30	0,30	2000	1,6								
		A1/8	0,30	0,30	2000	1,7								
		A1/9	0,30	0,30	2000	1,6								
		A1/10	0,30	0,30	2000	2,1								
		A1/11	0,30	0,30	2000	1,5								
		A1/12	0,30	0,30	2000	2,1								
		A1/13	0,30	0,30	2000	1,5								
9	25	A1/1	0,00	0,00		0,0								
		A1/2	0,00	0,00		0,0								
		A1/3	0,00	0,00		0,0								
		A1/4	0,00	0,00		0,0								
		A1/5	0,00	0,00		0,0								
		A1/6	0,00	0,00		0,0								
		A1/7	0,00	0,00		0,0								
		A1/8	0,00	0,00		0,0								
		A1/9	0,00	0,00		0,0								
		A1/10	0,00	0,00		0,0								
		A1/11	0,00	0,00		0,0								
		A1/12	0,00	0,00		0,0								
		A1/13	0,00	0,00		0,0								
10	26	A1/1	0,63	0,63	2000	8,5								
		A1/2	0,63	0,63	2000	8,5								
		A1/3	0,63	0,63	2000	8,4								
		A1/4	0,63	0,63	2000	8,5								
		A1/5	0,63	0,63	2000	8,4								
		A1/6	0,63	0,63	2000	7,8								
		A1/7	0,63	0,63	2000	7,1								
		A1/8	0,63	0,63	2000	7,8								
		A1/9	0,63	0,63	2000	7,1								
		A1/10	0,63	0,63	2000	9,2								
		A1/11	0,63	0,63	2000	6,5								
		A1/12	0,63	0,63	2000	9,2								
		A1/13	0,63	0,63	2000	6,5								
11	27	A1/1	0,77	0,77	2000	13,0								
		A1/2	0,77	0,77	2000	13,0								
		A1/3	0,77	0,77	2000	12,9								
		A1/4	0,77	0,77	2000	13,0								
		A1/5	0,77	0,77	2000	12,9								
		A1/6	0,77	0,77	2000	11,9								
		A1/7	0,77	0,77	2000	10,9								
		A1/8	0,77	0,77	2000	11,9								
		A1/9	0,77	0,77	2000	10,9								
		A1/10	0,77	0,77	2000	14,1								
		A1/11	0,77	0,77	2000	10,0								
		A1/12	0,77	0,77	2000	14,2								
		A1/13	0,77	0,77	2000	10,0								
12	28	A1/1	0,63	0,63	2000	8,5								
		A1/2	0,63	0,63	2000	8,5								
		A1/3	0,63	0,63	2000	8,4								
		A1/4	0,63	0,63	2000	8,5								
		A1/5	0,63	0,63	2000	8,4								
		A1/6	0,63	0,63	2000	7,8								
		A1/7	0,63	0,63	2000	7,1								
		A1/8	0,63	0,63	2000	7,8								
		A1/9	0,63	0,63	2000	7,1								
		A1/10	0,63	0,63	2000	9,2								
		A1/11	0,63	0,63	2000	6,5								
		A1/12	0,63	0,63	2000	9,2								
		A1/13	0,63	0,63	2000	6,5								

ELEVATORE PALAZZO RICCA

CARICO LIMITE PIASTRE WINKLER - S.L.U.

IDENTIFICATIVO					DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Piastr N.ro	Nodo3d N.ro	Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
13	29	A1/1	0,62	0,62	2000	8,3								
		A1/2	0,62	0,62	2000	8,3								
		A1/3	0,62	0,62	2000	8,2								
		A1/4	0,62	0,62	2000	8,3								
		A1/5	0,62	0,62	2000	8,2								
		A1/6	0,62	0,62	2000	7,6								
		A1/7	0,62	0,62	2000	6,9								
		A1/8	0,62	0,62	2000	7,6								
		A1/9	0,62	0,62	2000	6,9								
		A1/10	0,62	0,62	2000	9,0								
		A1/11	0,62	0,62	2000	6,4								
		A1/12	0,62	0,62	2000	9,0								
		A1/13	0,62	0,62	2000	6,4								
14	30	A1/1	0,00	0,00		0,0								
		A1/2	0,00	0,00		0,0								
		A1/3	0,00	0,00		0,0								
		A1/4	0,00	0,00		0,0								
		A1/5	0,00	0,00		0,0								
		A1/6	0,00	0,00		0,0								
		A1/7	0,00	0,00		0,0								
		A1/8	0,00	0,00		0,0								
		A1/9	0,00	0,00		0,0								
		A1/10	0,00	0,00		0,0								
		A1/11	0,00	0,00		0,0								
		A1/12	0,00	0,00		0,0								
		A1/13	0,00	0,00		0,0								
15	31	A1/1	0,30	0,30	2000	2,0								
		A1/2	0,30	0,30	2000	2,0								
		A1/3	0,30	0,30	2000	2,0								
		A1/4	0,30	0,30	2000	2,0								
		A1/5	0,30	0,30	2000	2,0								
		A1/6	0,30	0,30	2000	1,8								
		A1/7	0,30	0,30	2000	1,7								
		A1/8	0,30	0,30	2000	1,8								
		A1/9	0,30	0,30	2000	1,7								
		A1/10	0,30	0,30	2000	2,2								
		A1/11	0,30	0,30	2000	1,6								
		A1/12	0,30	0,30	2000	2,2								
		A1/13	0,30	0,30	2000	1,6								
16	32	A1/1	0,29	0,29	2000	1,8								
		A1/2	0,29	0,29	2000	1,8								
		A1/3	0,29	0,29	2000	1,8								
		A1/4	0,29	0,29	2000	1,8								
		A1/5	0,29	0,29	2000	1,8								
		A1/6	0,29	0,29	2000	1,7								
		A1/7	0,29	0,29	2000	1,5								
		A1/8	0,29	0,29	2000	1,7								
		A1/9	0,29	0,29	2000	1,5								
		A1/10	0,29	0,29	2000	1,9								
		A1/11	0,29	0,29	2000	1,4								
		A1/12	0,29	0,29	2000	1,9								
		A1/13	0,29	0,29	2000	1,4								
17	33	A1/1	0,30	0,30	2000	2,0								
		A1/2	0,30	0,30	2000	2,0								
		A1/3	0,30	0,30	2000	2,0								
		A1/4	0,30	0,30	2000	2,0								
		A1/5	0,30	0,30	2000	2,0								
		A1/6	0,30	0,30	2000	1,8								
		A1/7	0,30	0,30	2000	1,7								
		A1/8	0,30	0,30	2000	1,8								
		A1/9	0,30	0,30	2000	1,7								
		A1/10	0,30	0,30	2000	2,2								
		A1/11	0,30	0,30	2000	1,6								
		A1/12	0,30	0,30	2000	2,2								
		A1/13	0,30	0,30	2000	1,6								

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE

ELEVATORE PALAZZO RICCA

IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
A1 / 1	PIASTRA	1	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	2	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	3	2,67	0,504	9,09	0,237	3,50	0,27	OK	3,50	0,27	
	PIASTRA	4	2,67	0,504	9,09	0,237	3,50	0,27	OK	7,00	0,53	
	PIASTRA	5	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	7,00	0,53	
	PIASTRA	6	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	7,00	0,53	
	PIASTRA	7	1,14	0,504	9,09	0,088	1,37	0,11	OK	8,37	0,64	
	PIASTRA	8	1,14	0,504	9,09	0,088	1,37	0,11	OK	9,74	0,76	
	PIASTRA	25	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	9,74	0,76	
	PIASTRA	26	1,80	0,504	9,09	0,392	4,47	0,18	OK	14,21	0,94	
	PIASTRA	27	2,67	0,504	9,09	0,598	6,78	0,27	OK	20,99	1,20	
	PIASTRA	28	1,80	0,504	9,09	0,392	4,47	0,18	OK	25,46	1,38	
	PIASTRA	29	4,04	0,504	9,09	0,382	5,50	0,40	OK	30,96	1,78	
	PIASTRA	30	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	30,96	1,78	
	PIASTRA	31	0,43	0,504	9,09	0,093	1,06	0,04	OK	32,02	1,83	
	PIASTRA	32	1,00	0,504	9,09	0,083	1,25	0,10	OK	33,27	1,92	
	PIASTRA	33	0,43	0,504	9,09	0,093	1,06	0,04	OK	34,33	1,97	OK

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
A1 / 2	PIASTRA	1	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	2	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	3	2,68	0,504	9,09	0,237	3,50	0,27	OK	3,50	0,27	
	PIASTRA	4	2,68	0,504	9,09	0,237	3,50	0,27	OK	7,01	0,53	
	PIASTRA	5	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	7,01	0,53	
	PIASTRA	6	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	7,01	0,53	
	PIASTRA	7	1,15	0,504	9,09	0,088	1,37	0,11	OK	8,38	0,65	
	PIASTRA	8	1,15	0,504	9,09	0,088	1,37	0,11	OK	9,76	0,76	
	PIASTRA	25	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	9,76	0,76	
	PIASTRA	26	1,79	0,504	9,09	0,392	4,46	0,18	OK	14,22	0,94	
	PIASTRA	27	2,64	0,504	9,09	0,598	6,77	0,26	OK	20,99	1,20	
	PIASTRA	28	1,79	0,504	9,09	0,392	4,46	0,18	OK	25,45	1,38	
	PIASTRA	29	4,04	0,504	9,09	0,382	5,50	0,40	OK	30,95	1,78	
	PIASTRA	30	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	30,95	1,78	
	PIASTRA	31	0,43	0,504	9,09	0,093	1,06	0,04	OK	32,01	1,82	
	PIASTRA	32	1,00	0,504	9,09	0,083	1,25	0,10	OK	33,26	1,92	
	PIASTRA	33	0,43	0,504	9,09	0,093	1,06	0,04	OK	34,31	1,96	OK

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
A1 / 3	PIASTRA	1	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	2	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	3	2,64	0,504	9,09	0,237	3,48	0,27	OK	3,48	0,27	
	PIASTRA	4	2,64	0,504	9,09	0,237	3,49	0,27	OK	6,97	0,55	
	PIASTRA	5	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,97	0,55	
	PIASTRA	6	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,97	0,55	
	PIASTRA	7	1,14	0,504	9,09	0,088	1,37	0,12	OK	8,34	0,66	
	PIASTRA	8	1,14	0,504	9,09	0,088	1,37	0,12	OK	9,71	0,78	
	PIASTRA	25	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	9,71	0,78	
	PIASTRA	26	1,71	0,504	9,09	0,392	4,42	0,18	OK	14,13	0,96	
	PIASTRA	27	2,52	0,504	9,09	0,598	6,71	0,26	OK	20,83	1,22	
	PIASTRA	28	1,71	0,504	9,09	0,392	4,42	0,18	OK	25,25	1,39	
	PIASTRA	29	3,97	0,504	9,09	0,382	5,47	0,41	OK	30,72	1,80	
	PIASTRA	30	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	30,72	1,80	
	PIASTRA	31	0,41	0,504	9,09	0,093	1,05	0,04	OK	31,77	1,85	
	PIASTRA	32	0,98	0,504	9,09	0,083	1,25	0,10	OK	33,01	1,95	
	PIASTRA	33	0,41	0,504	9,09	0,093	1,05	0,04	OK	34,06	1,99	OK

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
A1 / 4	PIASTRA	1	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	2	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	3	2,66	0,504	9,09	0,237	3,50	0,26	OK	3,50	0,26	
	PIASTRA	4	2,66	0,504	9,09	0,237	3,50	0,26	OK	6,99	0,53	
	PIASTRA	5	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,99	0,53	
	PIASTRA	6	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,99	0,53	
	PIASTRA	7	1,14	0,504	9,09	0,088	1,37	0,11	OK	8,36	0,64	
	PIASTRA	8	1,14	0,504	9,09	0,088	1,37	0,11	OK	9,73	0,76	
	PIASTRA	25	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	9,73	0,76	
	PIASTRA	26	1,81	0,504	9,09	0,392	4,47	0,18	OK	14,20	0,94	
	PIASTRA	27	2,69	0,504	9,09	0,598	6,79	0,27	OK	20,99	1,20	

ELEVATORE PALAZZO RICCA

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
	PIASTRA	28	1,81	0,504	9,09	0,392	4,47	0,18	OK	25,47	1,38	
	PIASTRA	29	4,04	0,504	9,09	0,382	5,51	0,40	OK	30,97	1,79	
	PIASTRA	30	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	30,97	1,79	
	PIASTRA	31	0,43	0,504	9,09	0,093	1,06	0,04	OK	32,03	1,83	
	PIASTRA	32	1,00	0,504	9,09	0,083	1,25	0,10	OK	33,28	1,93	
	PIASTRA	33	0,43	0,504	9,09	0,093	1,06	0,04	OK	34,34	1,97	OK

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
A1 / 5	PIASTRA	1	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	2	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	3	2,61	0,504	9,09	0,237	3,47	0,27	OK	3,47	0,27	
	PIASTRA	4	2,61	0,504	9,09	0,237	3,47	0,27	OK	6,94	0,54	
	PIASTRA	5	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,94	0,54	
	PIASTRA	6	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,94	0,54	
	PIASTRA	7	1,12	0,504	9,09	0,088	1,36	0,12	OK	8,30	0,66	
	PIASTRA	8	1,12	0,504	9,09	0,088	1,36	0,12	OK	9,66	0,77	
	PIASTRA	25	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	9,66	0,77	
	PIASTRA	26	1,75	0,504	9,09	0,392	4,44	0,18	OK	14,10	0,95	
	PIASTRA	27	2,60	0,504	9,09	0,598	6,75	0,27	OK	20,85	1,22	
	PIASTRA	28	1,75	0,504	9,09	0,392	4,44	0,18	OK	25,29	1,40	
	PIASTRA	29	3,97	0,504	9,09	0,382	5,47	0,41	OK	30,76	1,81	
	PIASTRA	30	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	30,76	1,81	
	PIASTRA	31	0,42	0,504	9,09	0,093	1,05	0,04	OK	31,81	1,86	
	PIASTRA	32	0,98	0,504	9,09	0,083	1,24	0,10	OK	33,06	1,96	
	PIASTRA	33	0,42	0,504	9,09	0,093	1,05	0,04	OK	34,11	2,00	OK

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
A1 / 6	PIASTRA	1	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	2	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	3	1,78	0,504	9,09	0,237	3,05	0,26	OK	3,05	0,26	
	PIASTRA	4	1,79	0,504	9,09	0,237	3,05	0,26	OK	6,11	0,53	
	PIASTRA	5	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,11	0,53	
	PIASTRA	6	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,11	0,53	
	PIASTRA	7	0,76	0,504	9,09	0,088	1,18	0,11	OK	7,29	0,64	
	PIASTRA	8	0,76	0,504	9,09	0,088	1,18	0,11	OK	8,47	0,75	
	PIASTRA	25	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	8,47	0,75	
	PIASTRA	26	1,20	0,504	9,09	0,392	4,17	0,18	OK	12,63	0,93	
	PIASTRA	27	1,78	0,504	9,09	0,598	6,33	0,26	OK	18,97	1,19	
	PIASTRA	28	1,20	0,504	9,09	0,392	4,17	0,18	OK	23,13	1,37	
	PIASTRA	29	2,70	0,504	9,09	0,382	4,83	0,40	OK	27,96	1,77	
	PIASTRA	30	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	27,96	1,77	
	PIASTRA	31	0,29	0,504	9,09	0,093	0,99	0,04	OK	28,95	1,81	
	PIASTRA	32	0,67	0,504	9,09	0,083	1,09	0,10	OK	30,03	1,91	
	PIASTRA	33	0,29	0,504	9,09	0,093	0,99	0,04	OK	31,02	1,95	OK

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
A1 / 7	PIASTRA	1	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	2	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	3	1,78	0,504	9,09	0,237	3,05	0,34	OK	3,05	0,34	
	PIASTRA	4	1,79	0,504	9,09	0,237	3,05	0,34	OK	6,11	0,69	
	PIASTRA	5	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,11	0,69	
	PIASTRA	6	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,11	0,69	
	PIASTRA	7	0,76	0,504	9,09	0,088	1,18	0,15	OK	7,29	0,84	
	PIASTRA	8	0,76	0,504	9,09	0,088	1,18	0,15	OK	8,47	0,98	
	PIASTRA	25	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	8,47	0,98	
	PIASTRA	26	1,20	0,504	9,09	0,392	4,17	0,23	OK	12,63	1,22	
	PIASTRA	27	1,78	0,504	9,09	0,598	6,33	0,34	OK	18,97	1,56	
	PIASTRA	28	1,20	0,504	9,09	0,392	4,17	0,23	OK	23,13	1,79	
	PIASTRA	29	2,70	0,504	9,09	0,382	4,83	0,52	OK	27,96	2,31	
	PIASTRA	30	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	27,96	2,31	
	PIASTRA	31	0,29	0,504	9,09	0,093	0,99	0,06	OK	28,95	2,37	
	PIASTRA	32	0,67	0,504	9,09	0,083	1,09	0,13	OK	30,03	2,50	
	PIASTRA	33	0,29	0,504	9,09	0,093	0,99	0,06	OK	31,02	2,55	OK

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									

ELEVATORE PALAZZO RICCA

Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
A1 / 8	PIASTRA	1	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	OK
	PIASTRA	2	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	3	1,78	0,504	9,09	0,237	3,05	0,26	OK	3,05	0,26	
	PIASTRA	4	1,78	0,504	9,09	0,237	3,05	0,26	OK	6,11	0,53	
	PIASTRA	5	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,11	0,53	
	PIASTRA	6	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,11	0,53	
	PIASTRA	7	0,76	0,504	9,09	0,088	1,18	0,11	OK	7,29	0,64	
	PIASTRA	8	0,76	0,504	9,09	0,088	1,18	0,11	OK	8,47	0,75	
	PIASTRA	25	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	8,47	0,75	
	PIASTRA	26	1,20	0,504	9,09	0,392	4,17	0,18	OK	12,64	0,93	
	PIASTRA	27	1,78	0,504	9,09	0,598	6,33	0,26	OK	18,97	1,19	
	PIASTRA	28	1,20	0,504	9,09	0,392	4,17	0,18	OK	23,13	1,37	
	PIASTRA	29	2,70	0,504	9,09	0,382	4,83	0,40	OK	27,96	1,77	
	PIASTRA	30	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	27,96	1,77	
	PIASTRA	31	0,29	0,504	9,09	0,093	0,99	0,04	OK	28,95	1,81	
	PIASTRA	32	0,67	0,504	9,09	0,083	1,09	0,10	OK	30,03	1,91	
	PIASTRA	33	0,29	0,504	9,09	0,093	0,99	0,04	OK	31,02	1,95	

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE

IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
A1 / 9	PIASTRA	1	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	OK
	PIASTRA	2	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	3	1,78	0,504	9,09	0,237	3,05	0,35	OK	3,05	0,35	
	PIASTRA	4	1,78	0,504	9,09	0,237	3,05	0,35	OK	6,11	0,69	
	PIASTRA	5	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,11	0,69	
	PIASTRA	6	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,11	0,69	
	PIASTRA	7	0,76	0,504	9,09	0,088	1,18	0,15	OK	7,29	0,84	
	PIASTRA	8	0,76	0,504	9,09	0,088	1,18	0,15	OK	8,47	0,99	
	PIASTRA	25	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	8,47	0,99	
	PIASTRA	26	1,20	0,504	9,09	0,392	4,17	0,23	OK	12,64	1,23	
	PIASTRA	27	1,78	0,504	9,09	0,598	6,33	0,35	OK	18,97	1,57	
	PIASTRA	28	1,20	0,504	9,09	0,392	4,17	0,23	OK	23,13	1,81	
	PIASTRA	29	2,70	0,504	9,09	0,382	4,83	0,53	OK	27,96	2,33	
	PIASTRA	30	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	27,96	2,33	
	PIASTRA	31	0,29	0,504	9,09	0,093	0,99	0,06	OK	28,95	2,39	
	PIASTRA	32	0,67	0,504	9,09	0,083	1,09	0,13	OK	30,03	2,52	
	PIASTRA	33	0,29	0,504	9,09	0,093	0,99	0,06	OK	31,02	2,57	

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE

IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
A1 / 10	PIASTRA	1	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	OK
	PIASTRA	2	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	3	1,78	0,504	9,09	0,237	3,05	0,10	OK	3,05	0,10	
	PIASTRA	4	1,78	0,504	9,09	0,237	3,05	0,10	OK	6,11	0,19	
	PIASTRA	5	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,11	0,19	
	PIASTRA	6	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,11	0,19	
	PIASTRA	7	0,76	0,504	9,09	0,088	1,18	0,04	OK	7,29	0,23	
	PIASTRA	8	0,76	0,504	9,09	0,088	1,18	0,04	OK	8,47	0,27	
	PIASTRA	25	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	8,47	0,27	
	PIASTRA	26	1,20	0,504	9,09	0,392	4,17	0,06	OK	12,63	0,34	
	PIASTRA	27	1,78	0,504	9,09	0,598	6,33	0,10	OK	18,97	0,43	
	PIASTRA	28	1,20	0,504	9,09	0,392	4,17	0,06	OK	23,13	0,50	
	PIASTRA	29	2,70	0,504	9,09	0,382	4,83	0,14	OK	27,96	0,64	
	PIASTRA	30	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	27,96	0,64	
	PIASTRA	31	0,29	0,504	9,09	0,093	0,99	0,02	OK	28,95	0,66	
	PIASTRA	32	0,67	0,504	9,09	0,083	1,09	0,04	OK	30,03	0,69	
	PIASTRA	33	0,29	0,504	9,09	0,093	0,99	0,02	OK	31,02	0,71	

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE

IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
A1 / 11	PIASTRA	1	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	OK
	PIASTRA	2	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	3	1,78	0,504	9,09	0,237	3,05	0,42	OK	3,05	0,42	
	PIASTRA	4	1,78	0,504	9,09	0,237	3,05	0,42	OK	6,11	0,84	
	PIASTRA	5	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,11	0,84	
	PIASTRA	6	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,11	0,84	
	PIASTRA	7	0,76	0,504	9,09	0,088	1,18	0,18	OK	7,29	1,02	
	PIASTRA	8	0,76	0,504	9,09	0,088	1,18	0,18	OK	8,47	1,20	
	PIASTRA	25	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	8,47	1,20	
	PIASTRA	26	1,20	0,504	9,09	0,392	4,17	0,28	OK	12,63	1,48	
	PIASTRA	27	1,78	0,504	9,09	0,598	6,33	0,42	OK	18,97	1,90	
	PIASTRA	28	1,20	0,504	9,09	0,392	4,17	0,28	OK	23,13	2,18	

ELEVATORE PALAZZO RICCA

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
	PIASTRA	29	2,70	0,504	9,09	0,382	4,83	0,63	OK	27,96	2,81	
	PIASTRA	30	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	27,96	2,81	
	PIASTRA	31	0,29	0,504	9,09	0,093	0,99	0,07	OK	28,95	2,88	
	PIASTRA	32	0,67	0,504	9,09	0,083	1,09	0,16	OK	30,03	3,04	
	PIASTRA	33	0,29	0,504	9,09	0,093	0,99	0,07	OK	31,02	3,10	OK

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
A1 / 12	PIASTRA	1	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	2	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	3	1,78	0,504	9,09	0,237	3,05	0,09	OK	3,05	0,09	
	PIASTRA	4	1,78	0,504	9,09	0,237	3,05	0,09	OK	6,11	0,18	
	PIASTRA	5	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,11	0,18	
	PIASTRA	6	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,11	0,18	
	PIASTRA	7	0,76	0,504	9,09	0,088	1,18	0,04	OK	7,29	0,22	
	PIASTRA	8	0,76	0,504	9,09	0,088	1,18	0,04	OK	8,47	0,26	
	PIASTRA	25	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	8,47	0,26	
	PIASTRA	26	1,20	0,504	9,09	0,392	4,17	0,06	OK	12,63	0,33	
	PIASTRA	27	1,78	0,504	9,09	0,598	6,33	0,09	OK	18,97	0,42	
	PIASTRA	28	1,20	0,504	9,09	0,392	4,17	0,06	OK	23,13	0,48	
	PIASTRA	29	2,70	0,504	9,09	0,382	4,83	0,14	OK	27,96	0,62	
	PIASTRA	30	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	27,96	0,62	
	PIASTRA	31	0,29	0,504	9,09	0,093	0,99	0,01	OK	28,95	0,64	
	PIASTRA	32	0,67	0,504	9,09	0,083	1,09	0,03	OK	30,03	0,67	
	PIASTRA	33	0,29	0,504	9,09	0,093	0,99	0,01	OK	31,02	0,68	OK

VERIFICA ALLO SCORRIMENTO - CONDIZIONI DRENATE												
IDENTIFICATIVO			RISULTATI									
Combinazione N.ro	Tipo Elem.	Elem N.ro	N (t)	Tg(fi)/ Gfi/Gr	C/Gc/Gr t/mq	Area mq	Vres (t)	Fh (t)	Verifica Locale	S(Vres) (t)	S(Fh) (t)	Verifica Globale
A1 / 13	PIASTRA	1	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	2	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	0,00	0,00	
	PIASTRA	3	1,78	0,504	9,09	0,237	3,05	0,42	OK	3,05	0,42	
	PIASTRA	4	1,78	0,504	9,09	0,237	3,05	0,42	OK	6,11	0,84	
	PIASTRA	5	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,11	0,84	
	PIASTRA	6	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	6,11	0,84	
	PIASTRA	7	0,76	0,504	9,09	0,088	1,18	0,18	OK	7,29	1,02	
	PIASTRA	8	0,76	0,504	9,09	0,088	1,18	0,18	OK	8,47	1,20	
	PIASTRA	25	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	8,47	1,20	
	PIASTRA	26	1,20	0,504	9,09	0,392	4,17	0,28	OK	12,63	1,48	
	PIASTRA	27	1,78	0,504	9,09	0,598	6,33	0,42	OK	18,97	1,90	
	PIASTRA	28	1,20	0,504	9,09	0,392	4,17	0,28	OK	23,13	2,19	
	PIASTRA	29	2,70	0,504	9,09	0,382	4,83	0,64	OK	27,96	2,82	
	PIASTRA	30	0,00	0,000	0,00	0,000	0,00	0,00	OK	27,96	2,82	
	PIASTRA	31	0,29	0,504	9,09	0,093	0,99	0,07	OK	28,95	2,89	
	PIASTRA	32	0,67	0,504	9,09	0,083	1,09	0,16	OK	30,03	3,05	
	PIASTRA	33	0,29	0,504	9,09	0,093	0,99	0,07	OK	31,02	3,12	OK

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - MOLTIPLICATORI DI COLLASSO - SLU											
Comb N.ro	DRENATE				NON DRENATE				RISULTATI		
	Risult (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%PI. Moll	Risult (t)	Resist (t)	Moltip. Collasso	%PI. Moll	Moltip. Minimo	STATUS (m)	
A1 / 1	18	19	1,050	0					1,050	OK	
A1 / 2	18	19	1,050	0						OK	
A1 / 3	17	18	1,050	0						OK	
A1 / 4	18	19	1,050	0						OK	
A1 / 5	17	18	1,050	0						OK	
A1 / 6	12	13	1,050	0						OK	
A1 / 7	12	13	1,050	0						OK	
A1 / 8	12	13	1,050	0						OK	
A1 / 9	12	13	1,050	0						OK	
A1 / 10	12	13	1,050	0						OK	
A1 / 11	12	13	1,050	0						OK	
A1 / 12	12	13	1,050	0						OK	
A1 / 13	12	13	1,050	0						OK	

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/1

ELEVATORE PALAZZO RICCA

DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE	
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI
1	0,046	SOLLEV.			2	0,046	SOLLEV.			3	-0,065	ELAST.		
4	-0,065	ELAST.			5	0,061	SOLLEV.			6	0,061	SOLLEV.		
7	-0,078	ELAST.			8	-0,078	ELAST.			25	0,046	SOLLEV.		
26	-0,013	ELAST.			27	-0,012	ELAST.			28	-0,013	ELAST.		
29	-0,065	ELAST.			30	0,061	SOLLEV.			31	-0,013	ELAST.		
32	-0,077	ELAST.			33	-0,013	ELAST.							

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/2														
DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE	
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI
1	0,046	SOLLEV.			2	0,046	SOLLEV.			3	-0,065	ELAST.		
4	-0,065	ELAST.			5	0,061	SOLLEV.			6	0,061	SOLLEV.		
7	-0,078	ELAST.			8	-0,078	ELAST.			25	0,046	SOLLEV.		
26	-0,013	ELAST.			27	-0,012	ELAST.			28	-0,013	ELAST.		
29	-0,065	ELAST.			30	0,061	SOLLEV.			31	-0,013	ELAST.		
32	-0,077	ELAST.			33	-0,013	ELAST.							

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/3														
DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE	
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI
1	0,051	SOLLEV.			2	0,051	SOLLEV.			3	-0,065	ELAST.		
4	-0,065	ELAST.			5	0,066	SOLLEV.			6	0,066	SOLLEV.		
7	-0,078	ELAST.			8	-0,078	ELAST.			25	0,051	SOLLEV.		
26	-0,010	ELAST.			27	-0,010	ELAST.			28	-0,010	ELAST.		
29	-0,065	ELAST.			30	0,067	SOLLEV.			31	-0,011	ELAST.		
32	-0,077	ELAST.			33	-0,011	ELAST.							

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/4														
DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE	
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI
1	0,046	SOLLEV.			2	0,046	SOLLEV.			3	-0,065	ELAST.		
4	-0,065	ELAST.			5	0,061	SOLLEV.			6	0,061	SOLLEV.		
7	-0,078	ELAST.			8	-0,078	ELAST.			25	0,047	SOLLEV.		
26	-0,013	ELAST.			27	-0,012	ELAST.			28	-0,013	ELAST.		
29	-0,065	ELAST.			30	0,061	SOLLEV.			31	-0,013	ELAST.		
32	-0,077	ELAST.			33	-0,013	ELAST.							

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/5														
DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE	
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI
1	0,051	SOLLEV.			2	0,052	SOLLEV.			3	-0,065	ELAST.		
4	-0,065	ELAST.			5	0,067	SOLLEV.			6	0,067	SOLLEV.		
7	-0,078	ELAST.			8	-0,078	ELAST.			25	0,052	SOLLEV.		
26	-0,010	ELAST.			27	-0,010	ELAST.			28	-0,010	ELAST.		
29	-0,065	ELAST.			30	0,067	SOLLEV.			31	-0,011	ELAST.		
32	-0,077	ELAST.			33	-0,011	ELAST.							

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/6														
DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE	
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI
1	0,030	SOLLEV.			2	0,030	SOLLEV.			3	-0,043	ELAST.		
4	-0,043	ELAST.			5	0,040	SOLLEV.			6	0,040	SOLLEV.		
7	-0,052	ELAST.			8	-0,052	ELAST.			25	0,031	SOLLEV.		
26	-0,009	ELAST.			27	-0,008	ELAST.			28	-0,009	ELAST.		
29	-0,043	ELAST.			30	0,040	SOLLEV.			31	-0,009	ELAST.		
32	-0,051	ELAST.			33	-0,009	ELAST.							

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/7														
DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE	
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI
1	0,030	SOLLEV.			2	0,030	SOLLEV.			3	-0,043	ELAST.		
4	-0,043	ELAST.			5	0,040	SOLLEV.			6	0,040	SOLLEV.		
7	-0,052	ELAST.			8	-0,052	ELAST.			25	0,031	SOLLEV.		
26	-0,009	ELAST.			27	-0,008	ELAST.			28	-0,009	ELAST.		
29	-0,043	ELAST.			30	0,040	SOLLEV.			31	-0,009	ELAST.		
32	-0,051	ELAST.			33	-0,009	ELAST.							

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/8														
---	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--

ELEVATORE PALAZZO RICCA

DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE	
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI
1	0,030	SOLLEV.			2	0,030	SOLLEV.			3	-0,043	ELAST.		
4	-0,043	ELAST.			5	0,040	SOLLEV.			6	0,040	SOLLEV.		
7	-0,052	ELAST.			8	-0,052	ELAST.			25	0,031	SOLLEV.		
26	-0,009	ELAST.			27	-0,008	ELAST.			28	-0,009	ELAST.		
29	-0,043	ELAST.			30	0,040	SOLLEV.			31	-0,009	ELAST.		
32	-0,051	ELAST.			33	-0,009	ELAST.							

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/9														
DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE	
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI
1	0,030	SOLLEV.			2	0,031	SOLLEV.			3	-0,043	ELAST.		
4	-0,043	ELAST.			5	0,040	SOLLEV.			6	0,040	SOLLEV.		
7	-0,052	ELAST.			8	-0,052	ELAST.			25	0,031	SOLLEV.		
26	-0,009	ELAST.			27	-0,008	ELAST.			28	-0,009	ELAST.		
29	-0,043	ELAST.			30	0,040	SOLLEV.			31	-0,009	ELAST.		
32	-0,051	ELAST.			33	-0,009	ELAST.							

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/10														
DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE	
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI
1	0,030	SOLLEV.			2	0,030	SOLLEV.			3	-0,043	ELAST.		
4	-0,043	ELAST.			5	0,040	SOLLEV.			6	0,040	SOLLEV.		
7	-0,052	ELAST.			8	-0,052	ELAST.			25	0,031	SOLLEV.		
26	-0,009	ELAST.			27	-0,008	ELAST.			28	-0,009	ELAST.		
29	-0,043	ELAST.			30	0,040	SOLLEV.			31	-0,009	ELAST.		
32	-0,051	ELAST.			33	-0,009	ELAST.							

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/11														
DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE	
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI
1	0,030	SOLLEV.			2	0,030	SOLLEV.			3	-0,043	ELAST.		
4	-0,043	ELAST.			5	0,040	SOLLEV.			6	0,040	SOLLEV.		
7	-0,052	ELAST.			8	-0,052	ELAST.			25	0,031	SOLLEV.		
26	-0,009	ELAST.			27	-0,008	ELAST.			28	-0,009	ELAST.		
29	-0,043	ELAST.			30	0,040	SOLLEV.			31	-0,009	ELAST.		
32	-0,051	ELAST.			33	-0,009	ELAST.							

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/12														
DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE	
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI
1	0,030	SOLLEV.			2	0,030	SOLLEV.			3	-0,043	ELAST.		
4	-0,043	ELAST.			5	0,040	SOLLEV.			6	0,040	SOLLEV.		
7	-0,052	ELAST.			8	-0,052	ELAST.			25	0,031	SOLLEV.		
26	-0,009	ELAST.			27	-0,008	ELAST.			28	-0,009	ELAST.		
29	-0,043	ELAST.			30	0,040	SOLLEV.			31	-0,009	ELAST.		
32	-0,051	ELAST.			33	-0,009	ELAST.							

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: A1/13														
DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE		DRENATE			NON DRENATE	
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI
1	0,030	SOLLEV.			2	0,030	SOLLEV.			3	-0,043	ELAST.		
4	-0,043	ELAST.			5	0,040	SOLLEV.			6	0,040	SOLLEV.		
7	-0,052	ELAST.			8	-0,052	ELAST.			25	0,031	SOLLEV.		
26	-0,009	ELAST.			27	-0,008	ELAST.			28	-0,009	ELAST.		
29	-0,043	ELAST.			30	0,040	SOLLEV.			31	-0,009	ELAST.		
32	-0,051	ELAST.			33	-0,009	ELAST.							

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - MOLTIPLICATORI DI COLLASSO - SLD											RISULTATI	
Comb N.ro		Risult (t)	Resist (t)	Moltipl. Collasso	%Pl. Moll	Risult (t)	Resist (t)	Moltipl. Collasso	%Pl. Moll	Moltipl. Minimo	STATUS (m)	
A1 / 1		18	19	1,050	0					1,050	OK	
A1 / 2		18	19	1,050	0						OK	
A1 / 3		17	18	1,050	0						OK	
A1 / 4		18	19	1,050	0						OK	
A1 / 5		17	18	1,050	0						OK	

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - MOLTIPLICATORI DI COLLASSO - SLD

Comb N.ro	DRENATE				NON DRENATE				RISULTATI	
	Risult (t)	Resist (t)	Moltipl. Collasso	%PI. Moll	Risult (t)	Resist (t)	Moltipl. Collasso	%PI. Moll	Moltipl. Minimo	STATUS (m)
A1 / 6	12	13	1,050	0						OK
A1 / 7	12	13	1,050	0						OK
A1 / 8	12	13	1,050	0						OK
A1 / 9	12	13	1,050	0						OK
A1 / 10	12	13	1,050	0						OK
A1 / 11	12	13	1,050	0						OK
A1 / 12	12	13	1,050	0						OK
A1 / 13	12	13	1,050	0						OK

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: SLD/1

DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE		
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl		Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl		Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	
1	0,046	SOLLEV.				2	0,046	SOLLEV.				3	-0,065	ELAST.			
4	-0,065	ELAST.				5	0,061	SOLLEV.				6	0,061	SOLLEV.			
7	-0,078	ELAST.				8	-0,078	ELAST.				25	0,046	SOLLEV.			
26	-0,013	ELAST.				27	-0,012	ELAST.				28	-0,013	ELAST.			
29	-0,065	ELAST.				30	0,061	SOLLEV.				31	-0,013	ELAST.			
32	-0,077	ELAST.				33	-0,013	ELAST.									

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: SLD/2

DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE		
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl		Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl		Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	
1	0,046	SOLLEV.				2	0,046	SOLLEV.				3	-0,065	ELAST.			
4	-0,065	ELAST.				5	0,061	SOLLEV.				6	0,061	SOLLEV.			
7	-0,078	ELAST.				8	-0,078	ELAST.				25	0,046	SOLLEV.			
26	-0,013	ELAST.				27	-0,012	ELAST.				28	-0,013	ELAST.			
29	-0,065	ELAST.				30	0,061	SOLLEV.				31	-0,013	ELAST.			
32	-0,077	ELAST.				33	-0,013	ELAST.									

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: SLD/3

DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE		
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl		Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl		Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	
1	0,051	SOLLEV.				2	0,051	SOLLEV.				3	-0,065	ELAST.			
4	-0,065	ELAST.				5	0,066	SOLLEV.				6	0,066	SOLLEV.			
7	-0,078	ELAST.				8	-0,078	ELAST.				25	0,051	SOLLEV.			
26	-0,010	ELAST.				27	-0,010	ELAST.				28	-0,010	ELAST.			
29	-0,065	ELAST.				30	0,067	SOLLEV.				31	-0,011	ELAST.			
32	-0,077	ELAST.				33	-0,011	ELAST.									

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: SLD/4

DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE		
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl		Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl		Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	
1	0,046	SOLLEV.				2	0,046	SOLLEV.				3	-0,065	ELAST.			
4	-0,065	ELAST.				5	0,061	SOLLEV.				6	0,061	SOLLEV.			
7	-0,078	ELAST.				8	-0,078	ELAST.				25	0,047	SOLLEV.			
26	-0,013	ELAST.				27	-0,012	ELAST.				28	-0,013	ELAST.			
29	-0,065	ELAST.				30	0,061	SOLLEV.				31	-0,013	ELAST.			
32	-0,077	ELAST.				33	-0,013	ELAST.									

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: SLD/5

DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE		
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl		Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl		Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	
1	0,051	SOLLEV.				2	0,052	SOLLEV.				3	-0,065	ELAST.			
4	-0,065	ELAST.				5	0,067	SOLLEV.				6	0,067	SOLLEV.			
7	-0,078	ELAST.				8	-0,078	ELAST.				25	0,052	SOLLEV.			
26	-0,010	ELAST.				27	-0,010	ELAST.				28	-0,010	ELAST.			
29	-0,065	ELAST.				30	0,067	SOLLEV.				31	-0,011	ELAST.			
32	-0,077	ELAST.				33	-0,011	ELAST.									

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - ABBASSAMENTI COMBINAZ.: SLD/6

DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE		
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl		Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl		Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEl	
1	0,030	SOLLEV.				2	0,030	SOLLEV.				3	-0,043	ELAST.			

ELEVATORE PALAZZO RICCA

DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE			DRENATE			NON DRENATE		
Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI		Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI		Nodo3d N.ro	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	SpostZ (cm)	SpostZ/ SpostEI	
1	0,030	SOLLEV.				2	0,030	SOLLEV.				3	-0,043	ELAST.			
4	-0,043	ELAST.				5	0,040	SOLLEV.				6	0,040	SOLLEV.			
7	-0,052	ELAST.				8	-0,052	ELAST.				25	0,031	SOLLEV.			
26	-0,009	ELAST.				27	-0,008	ELAST.				28	-0,009	ELAST.			
29	-0,043	ELAST.				30	0,040	SOLLEV.				31	-0,009	ELAST.			
32	-0,051	ELAST.				33	-0,009	ELAST.									

CEDIMENTI ELASTICI ED EDOMETRICI																		
Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm		Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm		Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm		Filo N.ro	Combinaz N.ro	Ced.El. cm	Ced.Ed. cm
1	Rare 1	0,02	0,02		2	Rare 1	0,02	0,02		3	Rare 1	0,15	0,15		4	Rare 1	0,15	0,15
	Rare 2	0,02	0,02			Rare 2	0,02	0,02			Rare 2	0,15	0,15			Rare 2	0,15	0,15
	Rare 3	0,02	0,02			Rare 3	0,02	0,02			Rare 3	0,15	0,15			Rare 3	0,15	0,15
	Rare 4	0,02	0,02			Rare 4	0,02	0,02			Rare 4	0,15	0,15			Rare 4	0,15	0,15
	Rare 5	0,02	0,02			Rare 5	0,02	0,02			Rare 5	0,15	0,15			Rare 5	0,15	0,15
	Freq 1	0,02	0,02			Freq 1	0,02	0,02			Freq 1	0,15	0,15			Freq 1	0,15	0,15
	Freq 2	0,02	0,02			Freq 2	0,02	0,02			Freq 2	0,15	0,15			Freq 2	0,15	0,15
	Freq 3	0,02	0,02			Freq 3	0,02	0,02			Freq 3	0,15	0,15			Freq 3	0,15	0,15
	Perm 1	0,02	0,02			Perm 1	0,02	0,02			Perm 1	0,15	0,15			Perm 1	0,15	0,15
	MAX.	0,02	0,02			MAX.	0,02	0,02			MAX.	0,15	0,15			MAX.	0,15	0,15
5	Rare 1	0,02	0,02		6	Rare 1	0,09	0,09		7	Rare 1	0,10	0,10		8	Rare 1	0,09	0,09
	Rare 2	0,02	0,02			Rare 2	0,09	0,09			Rare 2	0,10	0,10			Rare 2	0,09	0,09
	Rare 3	0,02	0,02			Rare 3	0,09	0,09			Rare 3	0,10	0,10			Rare 3	0,09	0,09
	Rare 4	0,02	0,02			Rare 4	0,09	0,09			Rare 4	0,10	0,10			Rare 4	0,09	0,09
	Rare 5	0,02	0,02			Rare 5	0,09	0,09			Rare 5	0,10	0,10			Rare 5	0,09	0,09
	Freq 1	0,02	0,02			Freq 1	0,09	0,09			Freq 1	0,10	0,10			Freq 1	0,09	0,09
	Freq 2	0,02	0,02			Freq 2	0,09	0,09			Freq 2	0,10	0,10			Freq 2	0,09	0,09
	Freq 3	0,02	0,02			Freq 3	0,09	0,09			Freq 3	0,10	0,10			Freq 3	0,09	0,09
	Perm 1	0,02	0,02			Perm 1	0,09	0,09			Perm 1	0,10	0,10			Perm 1	0,09	0,09
	MAX.	0,02	0,02			MAX.	0,09	0,09			MAX.	0,10	0,10			MAX.	0,09	0,09
9	Rare 1	0,18	0,18		10	Rare 1	0,02	0,02		11	Rare 1	0,01	0,01		12	Rare 1	0,01	0,01
	Rare 2	0,18	0,18			Rare 2	0,02	0,02			Rare 2	0,01	0,01			Rare 2	0,01	0,01
	Rare 3	0,18	0,18			Rare 3	0,02	0,02			Rare 3	0,01	0,01			Rare 3	0,01	0,01
	Rare 4	0,18	0,18			Rare 4	0,02	0,02			Rare 4	0,01	0,01			Rare 4	0,01	0,01
	Rare 5	0,18	0,18			Rare 5	0,02	0,02			Rare 5	0,01	0,01			Rare 5	0,01	0,01
	Freq 1	0,18	0,18			Freq 1	0,02	0,02			Freq 1	0,01	0,01			Freq 1	0,01	0,01
	Freq 2	0,17	0,17			Freq 2	0,02	0,02			Freq 2	0,01	0,01			Freq 2	0,01	0,01
	Freq 3	0,17	0,17			Freq 3	0,02	0,02			Freq 3	0,01	0,01			Freq 3	0,01	0,01
	Perm 1	0,17	0,17			Perm 1	0,02	0,02			Perm 1	0,01	0,01			Perm 1	0,01	0,01
	MAX.	0,18	0,18			MAX.	0,02	0,02			MAX.	0,01	0,01			MAX.	0,01	0,01
13	Rare 1	0,14	0,14		14	Rare 1	0,14	0,14		15	Rare 1	0,09	0,09		16	Rare 1	0,19	0,19
	Rare 2	0,14	0,14			Rare 2	0,14	0,14			Rare 2	0,09	0,09			Rare 2	0,19	0,19
	Rare 3	0,14	0,14			Rare 3	0,14	0,14			Rare 3	0,09	0,09			Rare 3	0,19	0,19
	Rare 4	0,14	0,14			Rare 4	0,14	0,14			Rare 4	0,09	0,09			Rare 4	0,19	0,19
	Rare 5	0,14	0,14			Rare 5	0,14	0,14			Rare 5	0,09	0,09			Rare 5	0,19	0,19
	Freq 1	0,14	0,14			Freq 1	0,14	0,14			Freq 1	0,09	0,09			Freq 1	0,19	0,19
	Freq 2	0,14	0,14			Freq 2	0,14	0,14			Freq 2	0,09	0,09			Freq 2	0,19	0,19
	Freq 3	0,14	0,14			Freq 3	0,14	0,14			Freq 3	0,09	0,09			Freq 3	0,19	0,19
	Perm 1	0,14	0,14			Perm 1	0,14	0,14			Perm 1	0,09	0,09			Perm 1	0,19	0,19
	MAX.	0,14	0,14			MAX.	0,14	0,14			MAX.	0,09	0,09			MAX.	0,19	0,19
17	Rare 1	0,09	0,09															
	Rare 2	0,09	0,09															
	Rare 3	0,09	0,09															
	Rare 4	0,09	0,09															
	Rare 5	0,09	0,09															
	Freq 1	0,09	0,09															
	Freq 2	0,09	0,09															
	Freq 3	0,09	0,09															
Perm 1	0,09	0,09																
MAX.	0,09	0,09																

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1																		
Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq		Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq		Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq		Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq		Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	1,8	0,05		2	1,8	0,05		3	0,5	0,84		4	0,5	0,84		5	1,6	0,06
	1,9	0,05			1,9	0,05			0,6	0,83			0,6	0,83			0,6	0,38
	2,0	0,05			2,0	0,05			0,7	0,48			0,7	0,48			0,7	0,38
	2,1	0,05			2,1	0,05			0,8	0,38			0,8	0,38			0,8	0,26
	2,2	0,05			2,2	0,05			0,9	0,31			0,9	0,31			0,9	0,22
	2,3	0,05			2,3	0,05			1,0	0,27			1,0	0,27			1,0	0,19
	2,4	0,04			2,4	0,04			1,1	0,24			1,1	0,24			1,1	0,18
	2,5	0,04			2,5	0,04			1,2	0,22			1,2	0,22			1,2	0,16
	2,6	0,03			2,6	0,03			1,3	0,20			1,3	0,20			1,3	0,15
	2,7	0,02			2,7	0,02			1,4	0,18			1,4	0,18			1,4	0,14
	2,8	0,01			2,8	0,01			1,5	0,17			1,5	0,17			1,5	0,13

ELEVATORE PALAZZO RICCA

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,9	0,01		2,9	0,01		1,6	0,15		1,6	0,15		2,7	0,03		1,6	0,13
	3,0	0,01		3,0	0,01		1,7	0,14		1,7	0,14		2,8	0,01		1,7	0,12
	3,1	0,00		3,1	0,00		1,8	0,13		1,8	0,13		2,9	0,01		1,8	0,11
	3,2	0,00		3,2	0,00		1,9	0,12		1,9	0,12		3,0	0,01		1,9	0,11
	3,3	0,00		3,3	0,00		2,0	0,11		2,0	0,11		3,1	0,00		2,0	0,10
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,1	0,11		2,1	0,11		3,2	0,00		2,1	0,09
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,2	0,09		2,2	0,09		3,3	0,00		2,2	0,08
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,3	0,09		2,3	0,09		0,0	0,00		2,3	0,08
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,4	0,07		2,4	0,07		0,0	0,00		2,4	0,07
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,5	0,07		2,5	0,07		0,0	0,00		2,5	0,06
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,6	0,06		2,6	0,06		0,0	0,00		2,6	0,06
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,7	0,06		2,7	0,06		0,0	0,00		2,7	0,05
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,8	0,05		2,8	0,05		0,0	0,00		2,8	0,04
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,9	0,04		2,9	0,04		0,0	0,00		2,9	0,03
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,0	0,04		3,0	0,04		0,0	0,00		3,0	0,03
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,1	0,03		3,1	0,03		0,0	0,00		3,1	0,02
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,2	0,01		3,2	0,01		0,0	0,00		3,2	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,01		0,0	0,00		3,3	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00
7	0,8	0,36	8	0,5	0,39	9	0,5	0,87	10	1,9	0,05	11	2,0	0,04	12	2,0	0,04
	0,9	0,28		0,6	0,38		0,6	0,84		2,0	0,05		2,1	0,03		2,1	0,03
	1,0	0,25		0,7	0,38		0,7	0,81		2,1	0,04		2,2	0,03		2,2	0,03
	1,1	0,23		0,8	0,26		0,8	0,52		2,2	0,04		2,3	0,03		2,3	0,03
	1,2	0,21		0,9	0,22		0,9	0,43		2,3	0,04		2,4	0,03		2,4	0,03
	1,3	0,19		1,0	0,19		1,0	0,36		2,4	0,04		2,5	0,03		2,5	0,03
	1,4	0,18		1,1	0,18		1,1	0,32		2,5	0,03		2,6	0,03		2,6	0,03
	1,5	0,17		1,2	0,16		1,2	0,28		2,6	0,03		2,7	0,02		2,7	0,02
	1,6	0,16		1,3	0,15		1,3	0,25		2,7	0,02		2,8	0,02		2,8	0,02
	1,7	0,15		1,4	0,14		1,4	0,23		2,8	0,01		2,9	0,01		2,9	0,01
	1,8	0,14		1,5	0,13		1,5	0,21		2,9	0,00		3,0	0,00		3,0	0,00
	1,9	0,13		1,6	0,13		1,6	0,19		3,0	0,00		3,1	0,00		3,1	0,00
	2,0	0,12		1,7	0,12		1,7	0,17		3,1	0,00		3,2	0,00		3,2	0,00
	2,1	0,11		1,8	0,11		1,8	0,16		3,2	0,00		3,3	0,00		3,3	0,00
	2,2	0,10		1,9	0,11		1,9	0,15		3,3	0,00		3,0	0,01		1,9	0,11
	2,3	0,09		2,0	0,10		2,0	0,14		2,0	0,11		3,1	0,00		2,0	0,10
	2,4	0,09		2,1	0,09		2,1	0,13		2,1	0,11		3,2	0,00		2,1	0,09
	2,5	0,08		2,2	0,08		2,2	0,12		2,2	0,09		3,3	0,00		2,2	0,08
	2,6	0,08		2,3	0,08		2,3	0,11		2,3	0,09		0,0	0,00		2,3	0,08
	2,7	0,07		2,4	0,07		2,4	0,10		2,4	0,07		0,0	0,00		2,4	0,07
	2,8	0,05		2,5	0,06		2,5	0,09		2,5	0,07		0,0	0,00		2,5	0,06
	2,9	0,04		2,6	0,06		2,6	0,09		2,6	0,06		0,0	0,00		2,6	0,06
	3,0	0,04		2,7	0,05		2,7	0,08		2,7	0,06		0,0	0,00		2,7	0,05
	3,1	0,02		2,8	0,04		2,8	0,06		2,8	0,05		0,0	0,00		2,8	0,04
	3,2	0,01		2,9	0,03		2,9	0,06		2,9	0,04		0,0	0,00		2,9	0,03
	3,3	0,01		3,0	0,03		3,0	0,05		3,0	0,04		0,0	0,00		3,0	0,03
	0,0	0,00		3,1	0,02		3,1	0,04		3,1	0,03		0,0	0,00		3,1	0,02
	0,0	0,00		3,2	0,01		3,2	0,02		3,2	0,01		0,0	0,00		3,2	0,01
	0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,02		3,3	0,01		0,0	0,00		3,3	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00
13	0,5	1,04	14	0,5	1,04	15	0,4	0,59	16	0,4	1,39	17	0,4	0,59			
	0,6	0,44		0,6	0,44		0,5	0,58		0,5	1,38		0,5	0,58			
	0,7	0,34		0,7	0,34		0,6	0,32		0,6	0,71		0,6	0,32			
	0,8	0,28		0,8	0,28		0,7	0,25		0,7	0,55		0,7	0,25			
	0,9	0,24		0,9	0,24		0,8	0,21		0,8	0,44		0,8	0,21			
	1,0	0,21		1,0	0,21		0,9	0,18		0,9	0,37		0,9	0,18			
	1,1	0,18		1,1	0,18		1,0	0,16		1,0	0,32		1,0	0,16			
	1,2	0,17		1,2	0,17		1,1	0,15		1,1	0,28		1,1	0,15			
	1,3	0,15		1,3	0,15		1,2	0,14		1,2	0,25		1,2	0,14			
	1,4	0,14		1,4	0,14		1,3	0,13		1,3	0,23		1,3	0,13			
	1,5	0,13		1,5	0,13		1,4	0,12		1,4	0,21		1,4	0,12			
	1,6	0,12		1,6	0,12		1,5	0,12		1,5	0,19		1,5	0,12			
	1,7	0,11		1,7	0,11		1,6	0,11		1,6	0,18		1,6	0,11			
	1,8	0,11		1,8	0,11		1,7	0,10		1,7	0,16		1,7	0,10			
	1,9	0,10		1,9	0,10		1,8	0,10		1,8	0,15		1,8	0,10			
	2,0	0,10		2,0	0,10		1,9	0,09		1,9	0,14		1,9	0,09			
	2,1	0,08		2,1	0,08		2,0	0,09		2,0	0,13		2,0	0,09			
	2,2	0,08		2,2	0,08		2,1	0,08		2,1	0,12		2,1	0,08			
	2,3	0,07		2,3	0,07		2,2	0,08		2,2	0,11		2,2	0,08			
	2,4	0,06		2,4	0,06		2,3	0,07		2,3	0,10		2,3	0,07			
	2,5	0,06		2,5	0,06		2,4	0,07		2,4	0,09		2,4	0,07			
	2,6	0,05		2,6	0,05		2,5	0,05		2,5	0,08		2,5	0,05			
	2,7	0,05		2,7	0,05		2,6	0,05		2,6	0,07		2,6	0,05			

ELEVATORE PALAZZO RICCA

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,8	0,04		2,8	0,04		2,7	0,04		2,7	0,07		2,7	0,04			
	2,9	0,03		2,9	0,03		2,8	0,04		2,8	0,06		2,8	0,04			
	3,0	0,02		3,0	0,02		2,9	0,03		2,9	0,05		2,9	0,03			
	3,1	0,01		3,1	0,01		3,0	0,02		3,0	0,04		3,0	0,02			
	3,2	0,01		3,2	0,01		3,1	0,01		3,1	0,04		3,1	0,01			
	3,3	0,01		3,3	0,01		3,2	0,01		3,2	0,02		3,2	0,01			
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,02		3,3	0,01			

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	1,8	0,05	2	1,8	0,05	3	0,5	0,84	4	0,5	0,84	5	1,7	0,06	6	0,5	0,39
	1,9	0,05		1,9	0,05		0,6	0,83		0,6	0,83		1,8	0,06		0,6	0,38
	2,0	0,05		2,0	0,05		0,7	0,48		0,7	0,48		1,9	0,06		0,7	0,37
	2,1	0,05		2,1	0,05		0,8	0,38		0,8	0,38		2,0	0,06		0,8	0,26
	2,2	0,05		2,2	0,05		0,9	0,31		0,9	0,31		2,1	0,06		0,9	0,22
	2,3	0,05		2,3	0,05		1,0	0,27		1,0	0,27		2,2	0,06		1,0	0,19
	2,4	0,04		2,4	0,04		1,1	0,24		1,1	0,24		2,3	0,06		1,1	0,18
	2,5	0,04		2,5	0,04		1,2	0,22		1,2	0,22		2,4	0,05		1,2	0,16
	2,6	0,03		2,6	0,03		1,3	0,20		1,3	0,20		2,5	0,04		1,3	0,15
	2,7	0,02		2,7	0,02		1,4	0,18		1,4	0,18		2,6	0,03		1,4	0,14
	2,8	0,01		2,8	0,01		1,5	0,17		1,5	0,17		2,7	0,03		1,5	0,13
	2,9	0,01		2,9	0,01		1,6	0,15		1,6	0,15		2,8	0,01		1,6	0,13
	3,0	0,01		3,0	0,01		1,7	0,14		1,7	0,14		2,9	0,01		1,7	0,12
	3,1	0,00		3,1	0,00		1,8	0,13		1,8	0,13		3,0	0,01		1,8	0,11
	3,2	0,00		3,2	0,00		1,9	0,12		1,9	0,12		3,1	0,00		1,9	0,11
	3,3	0,00		3,3	0,00		2,0	0,11		2,0	0,11		3,2	0,00		2,0	0,10
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,1	0,11		2,1	0,11		3,3	0,00		2,1	0,09
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,2	0,09		2,2	0,09		0,0	0,00		2,2	0,08
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,3	0,09		2,3	0,09		0,0	0,00		2,3	0,08
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,4	0,07		2,4	0,07		0,0	0,00		2,4	0,07
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,5	0,07		2,5	0,07		0,0	0,00		2,5	0,06
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,6	0,06		2,6	0,06		0,0	0,00		2,6	0,06
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,7	0,06		2,7	0,06		0,0	0,00		2,7	0,05
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,8	0,05		2,8	0,05		0,0	0,00		2,8	0,04
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,9	0,04		2,9	0,04		0,0	0,00		2,9	0,03
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,0	0,04		3,0	0,04		0,0	0,00		3,0	0,03
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,1	0,03		3,1	0,03		0,0	0,00		3,1	0,02
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,2	0,01		3,2	0,01		0,0	0,00		3,2	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,01		0,0	0,00		3,3	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00
7	0,8	0,36	8	0,5	0,39	9	0,5	0,87	10	1,9	0,05	11	2,0	0,04	12	2,0	0,04
	0,9	0,28		0,6	0,38		0,6	0,84		2,0	0,05		2,1	0,03		2,1	0,03
	1,0	0,25		0,7	0,37		0,7	0,81		2,1	0,04		2,2	0,03		2,2	0,03
	1,1	0,22		0,8	0,26		0,8	0,52		2,2	0,04		2,3	0,03		2,3	0,03
	1,2	0,21		0,9	0,22		0,9	0,43		2,3	0,04		2,4	0,03		2,4	0,03
	1,3	0,19		1,0	0,19		1,0	0,36		2,4	0,04		2,5	0,03		2,5	0,03
	1,4	0,18		1,1	0,18		1,1	0,32		2,5	0,03		2,6	0,03		2,6	0,03
	1,5	0,17		1,2	0,16		1,2	0,28		2,6	0,03		2,7	0,02		2,7	0,02
	1,6	0,16		1,3	0,15		1,3	0,25		2,7	0,02		2,8	0,02		2,8	0,02
	1,7	0,15		1,4	0,14		1,4	0,23		2,8	0,01		2,9	0,01		2,9	0,01
	1,8	0,14		1,5	0,13		1,5	0,21		2,9	0,00		3,0	0,00		3,0	0,00
	1,9	0,13		1,6	0,13		1,6	0,19		3,0	0,00		3,1	0,00		3,1	0,00
	2,0	0,12		1,7	0,12		1,7	0,17		3,1	0,00		3,2	0,00		3,2	0,00
	2,1	0,10		1,8	0,11		1,8	0,16		3,2	0,00		3,3	0,00		3,3	0,00
	2,2	0,10		1,9	0,11		1,9	0,15		3,3	0,00		3,1	0,00		1,9	0,11
	2,3	0,09		2,0	0,10		2,0	0,14		2,0	0,11		3,2	0,00		2,0	0,10
	2,4	0,09		2,1	0,09		2,1	0,13		2,1	0,11		3,3	0,00		2,1	0,09
	2,5	0,08		2,2	0,08		2,2	0,12		2,2	0,09		0,0	0,00		2,2	0,08
	2,6	0,08		2,3	0,08		2,3	0,11		2,3	0,09		0,0	0,00		2,3	0,08
	2,7	0,07		2,4	0,07		2,4	0,10		2,4	0,07		0,0	0,00		2,4	0,07
	2,8	0,05		2,5	0,06		2,5	0,09		2,5	0,07		0,0	0,00		2,5	0,06
	2,9	0,04		2,6	0,06		2,6	0,09		2,6	0,06		0,0	0,00		2,6	0,06
	3,0	0,04		2,7	0,05		2,7	0,08		2,7	0,06		0,0	0,00		2,7	0,05
	3,1	0,02		2,8	0,04		2,8	0,06		2,8	0,05		0,0	0,00		2,8	0,04
	3,2	0,01		2,9	0,03		2,9	0,06		2,9	0,04		0,0	0,00		2,9	0,03
	3,3	0,01		3,0	0,03		3,0	0,05		3,0	0,04		0,0	0,00		3,0	0,03
	0,0	0,00		3,1	0,02		3,1	0,04		3,1	0,03		0,0	0,00		3,1	0,02
	0,0	0,00		3,2	0,01		3,2	0,02		3,2	0,01		0,0	0,00		3,2	0,01
	0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,02		3,3	0,01		0,0	0,00		3,3	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00

ELEVATORE PALAZZO RICCA

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
13	0,5	1,05	14	0,5	1,04	15	0,4	0,58	16	0,4	1,39	17	0,4	0,58			
	0,6	0,45		0,6	0,44		0,5	0,58		0,5	1,38		0,5	0,58			
	0,7	0,35		0,7	0,35		0,6	0,32		0,6	0,71		0,6	0,32			
	0,8	0,28		0,8	0,28		0,7	0,25		0,7	0,55		0,7	0,25			
	0,9	0,24		0,9	0,24		0,8	0,21		0,8	0,44		0,8	0,21			
	1,0	0,21		1,0	0,21		0,9	0,18		0,9	0,37		0,9	0,18			
	1,1	0,18		1,1	0,18		1,0	0,16		1,0	0,32		1,0	0,16			
	1,2	0,17		1,2	0,17		1,1	0,15		1,1	0,28		1,1	0,15			
	1,3	0,15		1,3	0,15		1,2	0,14		1,2	0,25		1,2	0,14			
	1,4	0,14		1,4	0,14		1,3	0,13		1,3	0,23		1,3	0,13			
	1,5	0,13		1,5	0,13		1,4	0,12		1,4	0,21		1,4	0,12			
	1,6	0,12		1,6	0,12		1,5	0,11		1,5	0,19		1,5	0,11			
	1,7	0,11		1,7	0,11		1,6	0,11		1,6	0,18		1,6	0,11			
	1,8	0,11		1,8	0,11		1,7	0,10		1,7	0,16		1,7	0,10			
	1,9	0,10		1,9	0,10		1,8	0,10		1,8	0,15		1,8	0,10			
	2,0	0,10		2,0	0,10		1,9	0,09		1,9	0,14		1,9	0,09			
	2,1	0,08		2,1	0,08		2,0	0,09		2,0	0,13		2,0	0,09			
	2,2	0,08		2,2	0,08		2,1	0,08		2,1	0,12		2,1	0,08			
	2,3	0,07		2,3	0,07		2,2	0,08		2,2	0,11		2,2	0,08			
	2,4	0,06		2,4	0,06		2,3	0,07		2,3	0,10		2,3	0,07			
	2,5	0,06		2,5	0,06		2,4	0,07		2,4	0,09		2,4	0,07			
	2,6	0,06		2,6	0,05		2,5	0,05		2,5	0,08		2,5	0,05			
	2,7	0,05		2,7	0,05		2,6	0,05		2,6	0,07		2,6	0,05			
	2,8	0,04		2,8	0,04		2,7	0,04		2,7	0,07		2,7	0,04			
	2,9	0,03		2,9	0,03		2,8	0,04		2,8	0,06		2,8	0,04			
	3,0	0,02		3,0	0,02		2,9	0,03		2,9	0,05		2,9	0,03			
	3,1	0,01		3,1	0,01		3,0	0,02		3,0	0,04		3,0	0,02			
	3,2	0,01		3,2	0,01		3,1	0,01		3,1	0,04		3,1	0,01			
	3,3	0,01		3,3	0,01		3,2	0,01		3,2	0,02		3,2	0,01			
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,02		3,3	0,01			

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 3

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	1,8	0,05	2	1,8	0,05	3	0,5	0,83	4	0,5	0,83	5	1,7	0,06	6	0,5	0,37
	1,9	0,05		1,9	0,05		0,6	0,82		0,6	0,82		1,8	0,06		0,6	0,37
	2,0	0,05		2,0	0,05		0,7	0,47		0,7	0,47		1,9	0,06		0,7	0,36
	2,1	0,05		2,1	0,05		0,8	0,37		0,8	0,37		2,0	0,06		0,8	0,25
	2,2	0,05		2,2	0,05		0,9	0,31		0,9	0,31		2,1	0,06		0,9	0,21
	2,3	0,05		2,3	0,05		1,0	0,27		1,0	0,27		2,2	0,06		1,0	0,19
	2,4	0,04		2,4	0,04		1,1	0,24		1,1	0,24		2,3	0,05		1,1	0,17
	2,5	0,04		2,5	0,04		1,2	0,21		1,2	0,21		2,4	0,04		1,2	0,16
	2,6	0,03		2,6	0,03		1,3	0,19		1,3	0,19		2,5	0,04		1,3	0,15
	2,7	0,02		2,7	0,02		1,4	0,18		1,4	0,18		2,6	0,03		1,4	0,14
	2,8	0,01		2,8	0,01		1,5	0,16		1,5	0,16		2,7	0,03		1,5	0,13
	2,9	0,01		2,9	0,01		1,6	0,15		1,6	0,15		2,8	0,01		1,6	0,12
	3,0	0,01		3,0	0,01		1,7	0,14		1,7	0,14		2,9	0,01		1,7	0,12
	3,1	0,00		3,1	0,00		1,8	0,13		1,8	0,13		3,0	0,01		1,8	0,11
	3,2	0,00		3,2	0,00		1,9	0,12		1,9	0,12		3,1	0,00		1,9	0,10
	3,3	0,00		3,3	0,00		2,0	0,11		2,0	0,11		3,2	0,00		2,0	0,10
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,1	0,10		2,1	0,10		3,3	0,00		2,1	0,09
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,2	0,09		2,2	0,09		0,0	0,00		2,2	0,08
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,3	0,08		2,3	0,08		0,0	0,00		2,3	0,08
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,4	0,07		2,4	0,07		0,0	0,00		2,4	0,07
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,5	0,07		2,5	0,07		0,0	0,00		2,5	0,06
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,6	0,06		2,6	0,06		0,0	0,00		2,6	0,06
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,7	0,06		2,7	0,06		0,0	0,00		2,7	0,05
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,8	0,05		2,8	0,05		0,0	0,00		2,8	0,03
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,9	0,04		2,9	0,04		0,0	0,00		2,9	0,03
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,0	0,04		3,0	0,04		0,0	0,00		3,0	0,03
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,1	0,03		3,1	0,03		0,0	0,00		3,1	0,02
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,2	0,01		3,2	0,01		0,0	0,00		3,2	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,01		0,0	0,00		3,3	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00
7	0,8	0,34	8	0,5	0,37	9	0,5	0,85	10	1,9	0,05	11	2,0	0,04	12	2,0	0,04
	0,9	0,27		0,6	0,37		0,6	0,82		2,0	0,05		2,1	0,03		2,1	0,03
	1,0	0,24		0,7	0,36		0,7	0,79		2,1	0,04		2,2	0,03		2,2	0,03
	1,1	0,22		0,8	0,25		0,8	0,51		2,2	0,04		2,3	0,03		2,3	0,03
	1,2	0,20		0,9	0,21		0,9	0,42		2,3	0,04		2,4	0,03		2,4	0,03
	1,3	0,19		1,0	0,19		1,0	0,35		2,4	0,04		2,5	0,03		2,5	0,03

ELEVATORE PALAZZO RICCA

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 3

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,4	0,17		1,1	0,17		1,1	0,31		2,5	0,03		2,6	0,03		2,6	0,03
	1,5	0,16		1,2	0,16		1,2	0,28		2,6	0,03		2,7	0,02		2,7	0,02
	1,6	0,15		1,3	0,15		1,3	0,25		2,7	0,02		2,8	0,02		2,8	0,02
	1,7	0,14		1,4	0,14		1,4	0,22		2,8	0,01		2,9	0,01		2,9	0,01
	1,8	0,13		1,5	0,13		1,5	0,20		2,9	0,00		3,0	0,00		3,0	0,00
	1,9	0,12		1,6	0,12		1,6	0,19		3,0	0,00		3,1	0,00		3,1	0,00
	2,0	0,12		1,7	0,12		1,7	0,17		3,1	0,00		3,2	0,00		3,2	0,00
	2,1	0,10		1,8	0,11		1,8	0,16		3,2	0,00		3,3	0,00		3,3	0,00
	2,2	0,10		1,9	0,10		1,9	0,14		3,3	0,00		3,1	0,00		1,9	0,10
	2,3	0,09		2,0	0,10		2,0	0,13		2,0	0,11		3,2	0,00		2,0	0,10
	2,4	0,08		2,1	0,09		2,1	0,12		2,1	0,10		3,3	0,00		2,1	0,09
	2,5	0,08		2,2	0,08		2,2	0,12		2,2	0,09		0,0	0,00		2,2	0,08
	2,6	0,07		2,3	0,08		2,3	0,11		2,3	0,08		0,0	0,00		2,3	0,08
	2,7	0,07		2,4	0,07		2,4	0,10		2,4	0,07		0,0	0,00		2,4	0,07
	2,8	0,05		2,5	0,06		2,5	0,09		2,5	0,07		0,0	0,00		2,5	0,06
	2,9	0,04		2,6	0,06		2,6	0,08		2,6	0,06		0,0	0,00		2,6	0,06
	3,0	0,04		2,7	0,05		2,7	0,08		2,7	0,06		0,0	0,00		2,7	0,05
	3,1	0,02		2,8	0,03		2,8	0,06		2,8	0,05		0,0	0,00		2,8	0,03
	3,2	0,01		2,9	0,03		2,9	0,06		2,9	0,04		0,0	0,00		2,9	0,03
	3,3	0,01		3,0	0,03		3,0	0,05		3,0	0,04		0,0	0,00		3,0	0,03
	0,0	0,00		3,1	0,02		3,1	0,04		3,1	0,03		0,0	0,00		3,1	0,02
	0,0	0,00		3,2	0,01		3,2	0,02		3,2	0,01		0,0	0,00		3,2	0,01
	0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,02		3,3	0,01		0,0	0,00		3,3	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00

13	0,5	1,03	14	0,5	1,03	15	0,4	0,56	16	0,4	1,37	17	0,4	0,56			
	0,6	0,44		0,6	0,44		0,5	0,56		0,5	1,36		0,5	0,56			
	0,7	0,34		0,7	0,34		0,6	0,31		0,6	0,70		0,6	0,31			
	0,8	0,28		0,8	0,28		0,7	0,24		0,7	0,54		0,7	0,24			
	0,9	0,23		0,9	0,23		0,8	0,20		0,8	0,43		0,8	0,20			
	1,0	0,20		1,0	0,20		0,9	0,17		0,9	0,36		0,9	0,17			
	1,1	0,18		1,1	0,18		1,0	0,15		1,0	0,31		1,0	0,15			
	1,2	0,16		1,2	0,16		1,1	0,14		1,1	0,28		1,1	0,14			
	1,3	0,15		1,3	0,15		1,2	0,13		1,2	0,25		1,2	0,13			
	1,4	0,14		1,4	0,14		1,3	0,12		1,3	0,22		1,3	0,12			
	1,5	0,13		1,5	0,13		1,4	0,12		1,4	0,20		1,4	0,12			
	1,6	0,12		1,6	0,12		1,5	0,11		1,5	0,19		1,5	0,11			
	1,7	0,11		1,7	0,11		1,6	0,11		1,6	0,17		1,6	0,11			
	1,8	0,11		1,8	0,11		1,7	0,10		1,7	0,16		1,7	0,10			
	1,9	0,10		1,9	0,10		1,8	0,10		1,8	0,15		1,8	0,10			
	2,0	0,09		2,0	0,09		1,9	0,09		1,9	0,14		1,9	0,09			
	2,1	0,08		2,1	0,08		2,0	0,09		2,0	0,13		2,0	0,09			
	2,2	0,07		2,2	0,07		2,1	0,08		2,1	0,11		2,1	0,08			
	2,3	0,07		2,3	0,07		2,2	0,07		2,2	0,11		2,2	0,07			
	2,4	0,06		2,4	0,06		2,3	0,07		2,3	0,10		2,3	0,07			
	2,5	0,06		2,5	0,06		2,4	0,06		2,4	0,09		2,4	0,06			
	2,6	0,05		2,6	0,05		2,5	0,05		2,5	0,08		2,5	0,05			
	2,7	0,05		2,7	0,05		2,6	0,04		2,6	0,07		2,6	0,04			
	2,8	0,04		2,8	0,04		2,7	0,04		2,7	0,07		2,7	0,04			
	2,9	0,03		2,9	0,03		2,8	0,03		2,8	0,06		2,8	0,03			
	3,0	0,02		3,0	0,02		2,9	0,03		2,9	0,05		2,9	0,03			
	3,1	0,01		3,1	0,01		3,0	0,02		3,0	0,04		3,0	0,02			
	3,2	0,01		3,2	0,01		3,1	0,01		3,1	0,04		3,1	0,01			
	3,3	0,01		3,3	0,01		3,2	0,01		3,2	0,02		3,2	0,01			
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,02		3,3	0,01			

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 4

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	1,8	0,05	2	1,8	0,05	3	0,5	0,84	4	0,5	0,84	5	1,6	0,06	6	0,5	0,39
	1,9	0,05		1,9	0,05		0,6	0,83		0,6	0,83		1,7	0,06		0,6	0,39
	2,0	0,05		2,0	0,05		0,7	0,48		0,7	0,48		1,8	0,06		0,7	0,38
	2,1	0,05		2,1	0,05		0,8	0,37		0,8	0,37		1,9	0,06		0,8	0,26
	2,2	0,05		2,2	0,05		0,9	0,31		0,9	0,31		2,0	0,06		0,9	0,22
	2,3	0,05		2,3	0,05		1,0	0,27		1,0	0,27		2,1	0,06		1,0	0,20
	2,4	0,04		2,4	0,04		1,1	0,24		1,1	0,24		2,2	0,06		1,1	0,18
	2,5	0,04		2,5	0,04		1,2	0,22		1,2	0,22		2,3	0,06		1,2	0,16
	2,6	0,03		2,6	0,03		1,3	0,20		1,3	0,20		2,4	0,05		1,3	0,15
	2,7	0,02		2,7	0,02		1,4	0,18		1,4	0,18		2,5	0,04		1,4	0,14
	2,8	0,01		2,8	0,01		1,5	0,17		1,5	0,17		2,6	0,03		1,5	0,13
	2,9	0,01		2,9	0,01		1,6	0,15		1,6	0,15		2,7	0,03		1,6	0,13
	3,0	0,01		3,0	0,01		1,7	0,14		1,7	0,14		2,8	0,01		1,7	0,12
	3,1	0,00		3,1	0,00		1,8	0,13		1,8	0,13		2,9	0,01		1,8	0,11

ELEVATORE PALAZZO RICCA

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE: Rare 4

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,2	0,00		3,2	0,00		1,9	0,12		1,9	0,12		3,0	0,01		1,9	0,11
	3,3	0,00		3,3	0,00		2,0	0,11		2,0	0,11		3,1	0,00		2,0	0,10
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,1	0,11		2,1	0,11		3,2	0,00		2,1	0,09
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,2	0,09		2,2	0,09		3,3	0,00		2,2	0,08
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,3	0,09		2,3	0,09		0,0	0,00		2,3	0,08
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,4	0,07		2,4	0,07		0,0	0,00		2,4	0,07
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,5	0,07		2,5	0,07		0,0	0,00		2,5	0,06
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,6	0,06		2,6	0,06		0,0	0,00		2,6	0,06
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,7	0,06		2,7	0,06		0,0	0,00		2,7	0,05
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,8	0,05		2,8	0,05		0,0	0,00		2,8	0,04
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,9	0,04		2,9	0,04		0,0	0,00		2,9	0,03
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,0	0,04		3,0	0,04		0,0	0,00		3,0	0,03
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,1	0,03		3,1	0,03		0,0	0,00		3,1	0,02
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,2	0,01		3,2	0,01		0,0	0,00		3,2	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,01		0,0	0,00		3,3	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00
7	0,8	0,36	8	0,5	0,39	9	0,5	0,87	10	1,9	0,05	11	2,0	0,04	12	2,0	0,04
	0,9	0,28		0,6	0,39		0,6	0,84		2,0	0,05		2,1	0,03		2,1	0,03
	1,0	0,25		0,7	0,38		0,7	0,81		2,1	0,04		2,2	0,03		2,2	0,03
	1,1	0,23		0,8	0,26		0,8	0,52		2,2	0,04		2,3	0,03		2,3	0,03
	1,2	0,21		0,9	0,22		0,9	0,43		2,3	0,04		2,4	0,03		2,4	0,03
	1,3	0,19		1,0	0,20		1,0	0,36		2,4	0,04		2,5	0,03		2,5	0,03
	1,4	0,18		1,1	0,18		1,1	0,32		2,5	0,03		2,6	0,03		2,6	0,03
	1,5	0,17		1,2	0,16		1,2	0,28		2,6	0,03		2,7	0,02		2,7	0,02
	1,6	0,16		1,3	0,15		1,3	0,25		2,7	0,02		2,8	0,02		2,8	0,02
	1,7	0,15		1,4	0,14		1,4	0,23		2,8	0,01		2,9	0,01		2,9	0,01
	1,8	0,14		1,5	0,13		1,5	0,21		2,9	0,00		3,0	0,00		3,0	0,00
	1,9	0,13		1,6	0,13		1,6	0,19		3,0	0,00		3,1	0,00		3,1	0,00
	2,0	0,12		1,7	0,12		1,7	0,17		3,1	0,00		3,2	0,00		3,2	0,00
	2,1	0,11		1,8	0,11		1,8	0,16		3,2	0,00		3,3	0,00		3,3	0,00
	2,2	0,10		1,9	0,11		1,9	0,15		3,3	0,00		3,0	0,01		1,9	0,11
	2,3	0,09		2,0	0,10		2,0	0,14		2,0	0,11		3,1	0,00		2,0	0,10
	2,4	0,09		2,1	0,09		2,1	0,13		2,1	0,11		3,2	0,00		2,1	0,09
	2,5	0,08		2,2	0,08		2,2	0,12		2,2	0,09		3,3	0,00		2,2	0,08
	2,6	0,08		2,3	0,08		2,3	0,11		2,3	0,09		0,0	0,00		2,3	0,08
	2,7	0,07		2,4	0,07		2,4	0,10		2,4	0,07		0,0	0,00		2,4	0,07
	2,8	0,05		2,5	0,06		2,5	0,09		2,5	0,07		0,0	0,00		2,5	0,06
	2,9	0,04		2,6	0,06		2,6	0,09		2,6	0,06		0,0	0,00		2,6	0,06
	3,0	0,04		2,7	0,05		2,7	0,08		2,7	0,06		0,0	0,00		2,7	0,05
	3,1	0,02		2,8	0,04		2,8	0,06		2,8	0,05		0,0	0,00		2,8	0,04
	3,2	0,01		2,9	0,03		2,9	0,06		2,9	0,04		0,0	0,00		2,9	0,03
	3,3	0,01		3,0	0,03		3,0	0,05		3,0	0,04		0,0	0,00		3,0	0,03
	0,0	0,00		3,1	0,02		3,1	0,04		3,1	0,03		0,0	0,00		3,1	0,02
	0,0	0,00		3,2	0,01		3,2	0,02		3,2	0,01		0,0	0,00		3,2	0,01
	0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,02		3,3	0,01		0,0	0,00		3,3	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00
13	0,5	1,03	14	0,5	1,03	15	0,4	0,59	16	0,4	1,39	17	0,4	0,59			
	0,6	0,44		0,6	0,44		0,5	0,59		0,5	1,38		0,5	0,59			
	0,7	0,34		0,7	0,34		0,6	0,33		0,6	0,71		0,6	0,33			
	0,8	0,28		0,8	0,28		0,7	0,25		0,7	0,55		0,7	0,25			
	0,9	0,24		0,9	0,24		0,8	0,21		0,8	0,44		0,8	0,21			
	1,0	0,21		1,0	0,21		0,9	0,18		0,9	0,37		0,9	0,18			
	1,1	0,18		1,1	0,18		1,0	0,16		1,0	0,32		1,0	0,16			
	1,2	0,17		1,2	0,17		1,1	0,15		1,1	0,28		1,1	0,15			
	1,3	0,15		1,3	0,15		1,2	0,14		1,2	0,25		1,2	0,14			
	1,4	0,14		1,4	0,14		1,3	0,13		1,3	0,23		1,3	0,13			
	1,5	0,13		1,5	0,13		1,4	0,12		1,4	0,21		1,4	0,12			
	1,6	0,12		1,6	0,12		1,5	0,12		1,5	0,19		1,5	0,12			
	1,7	0,11		1,7	0,11		1,6	0,11		1,6	0,18		1,6	0,11			
	1,8	0,11		1,8	0,11		1,7	0,10		1,7	0,16		1,7	0,10			
	1,9	0,10		1,9	0,10		1,8	0,10		1,8	0,15		1,8	0,10			
	2,0	0,10		2,0	0,10		1,9	0,09		1,9	0,14		1,9	0,09			
	2,1	0,08		2,1	0,08		2,0	0,09		2,0	0,13		2,0	0,09			
	2,2	0,08		2,2	0,08		2,1	0,08		2,1	0,12		2,1	0,08			
	2,3	0,07		2,3	0,07		2,2	0,08		2,2	0,11		2,2	0,08			
	2,4	0,06		2,4	0,06		2,3	0,07		2,3	0,10		2,3	0,07			
	2,5	0,06		2,5	0,06		2,4	0,07		2,4	0,09		2,4	0,07			
	2,6	0,05		2,6	0,05		2,5	0,05		2,5	0,08		2,5	0,05			
	2,7	0,05		2,7	0,05		2,6	0,05		2,6	0,07		2,6	0,05			
	2,8	0,04		2,8	0,04		2,7	0,04		2,7	0,07		2,7	0,04			
	2,9	0,03		2,9	0,03		2,8	0,04		2,8	0,06		2,8	0,04			
	3,0	0,02		3,0	0,02		2,9	0,03		2,9	0,05		2,9	0,03			

ELEVATORE PALAZZO RICCA

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 4

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	3,1	0,01		3,1	0,01		3,0	0,02		3,0	0,04		3,0	0,02
	3,2	0,01		3,2	0,01		3,1	0,01		3,1	0,04		3,1	0,01
	3,3	0,01		3,3	0,01		3,2	0,01		3,2	0,02		3,2	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,02		3,3	0,01

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 5

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	1,8	0,05	2	1,8	0,05	3	0,5	0,82	4	0,5	0,82	5	1,7	0,06
	1,9	0,05		1,9	0,05		0,6	0,81		0,6	0,81		1,8	0,06
	2,0	0,05		2,0	0,05		0,7	0,47		0,7	0,47		1,9	0,06
	2,1	0,05		2,1	0,05		0,8	0,37		0,8	0,37		2,0	0,06
	2,2	0,05		2,2	0,05		0,9	0,31		0,9	0,31		2,1	0,06
	2,3	0,05		2,3	0,05		1,0	0,26		1,0	0,26		2,2	0,06
	2,4	0,04		2,4	0,04		1,1	0,23		1,1	0,23		2,3	0,05
	2,5	0,04		2,5	0,04		1,2	0,21		1,2	0,21		2,4	0,04
	2,6	0,03		2,6	0,03		1,3	0,19		1,3	0,19		2,5	0,04
	2,7	0,02		2,7	0,02		1,4	0,18		1,4	0,18		2,6	0,03
	2,8	0,01		2,8	0,01		1,5	0,16		1,5	0,16		2,7	0,03
	2,9	0,01		2,9	0,01		1,6	0,15		1,6	0,15		2,8	0,01
	3,0	0,01		3,0	0,01		1,7	0,14		1,7	0,14		2,9	0,01
	3,1	0,00		3,1	0,00		1,8	0,13		1,8	0,13		3,0	0,01
	3,2	0,00		3,2	0,00		1,9	0,12		1,9	0,12		3,1	0,00
	3,3	0,00		3,3	0,00		2,0	0,11		2,0	0,11		3,2	0,00
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,1	0,10		2,1	0,10		3,3	0,00
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,2	0,09		2,2	0,09		0,0	0,00
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,3	0,08		2,3	0,08		0,0	0,00
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,4	0,07		2,4	0,07		0,0	0,00
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,5	0,07		2,5	0,07		0,0	0,00
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,6	0,06		2,6	0,06		0,0	0,00
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,7	0,06		2,7	0,06		0,0	0,00
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,8	0,05		2,8	0,05		0,0	0,00
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,9	0,04		2,9	0,04		0,0	0,00
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,0	0,04		3,0	0,04		0,0	0,00
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,1	0,03		3,1	0,03		0,0	0,00
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,2	0,01		3,2	0,01		0,0	0,00
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,01		0,0	0,00
	0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00
7	0,8	0,35	8	0,5	0,38	9	0,5	0,85	10	1,9	0,05	11	2,0	0,04
	0,9	0,27		0,6	0,37		0,6	0,82		2,0	0,05		2,1	0,03
	1,0	0,24		0,7	0,37		0,7	0,79		2,1	0,04		2,2	0,03
	1,1	0,22		0,8	0,25		0,8	0,51		2,2	0,04		2,3	0,03
	1,2	0,20		0,9	0,21		0,9	0,42		2,3	0,04		2,4	0,03
	1,3	0,19		1,0	0,19		1,0	0,36		2,4	0,04		2,5	0,03
	1,4	0,18		1,1	0,17		1,1	0,31		2,5	0,03		2,6	0,03
	1,5	0,16		1,2	0,16		1,2	0,28		2,6	0,03		2,7	0,02
	1,6	0,15		1,3	0,15		1,3	0,25		2,7	0,02		2,8	0,02
	1,7	0,14		1,4	0,14		1,4	0,22		2,8	0,01		2,9	0,01
	1,8	0,13		1,5	0,13		1,5	0,20		2,9	0,00		3,0	0,00
	1,9	0,13		1,6	0,12		1,6	0,19		3,0	0,00		3,1	0,00
	2,0	0,12		1,7	0,12		1,7	0,17		3,1	0,00		3,2	0,00
	2,1	0,10		1,8	0,11		1,8	0,16		3,2	0,00		3,3	0,00
	2,2	0,10		1,9	0,10		1,9	0,15		3,3	0,00		1,9	0,10
	2,3	0,09		2,0	0,10		2,0	0,13		2,0	0,11		2,0	0,10
	2,4	0,08		2,1	0,09		2,1	0,12		2,1	0,10		2,1	0,09
	2,5	0,08		2,2	0,08		2,2	0,12		2,2	0,09		2,2	0,08
	2,6	0,07		2,3	0,08		2,3	0,11		2,3	0,08		2,3	0,08
	2,7	0,07		2,4	0,07		2,4	0,10		2,4	0,07		2,4	0,07
	2,8	0,05		2,5	0,06		2,5	0,09		2,5	0,07		2,5	0,06
	2,9	0,04		2,6	0,06		2,6	0,08		2,6	0,06		2,6	0,06
	3,0	0,04		2,7	0,05		2,7	0,08		2,7	0,06		2,7	0,05
	3,1	0,02		2,8	0,04		2,8	0,06		2,8	0,05		2,8	0,04
	3,2	0,01		2,9	0,03		2,9	0,06		2,9	0,04		2,9	0,03
	3,3	0,01		3,0	0,03		3,0	0,05		3,0	0,04		3,0	0,03
	0,0	0,00		3,1	0,02		3,1	0,04		3,1	0,03		3,1	0,02
	0,0	0,00		3,2	0,01		3,2	0,02		3,2	0,01		3,2	0,01
	0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,02		3,3	0,01		3,3	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00
13	0,5	1,02	14	0,5	1,02	15	0,4	0,57	16	0,4	1,37	17	0,4	0,57
	0,6	0,43		0,6	0,43		0,5	0,57		0,5	1,35		0,5	0,57

ELEVATORE PALAZZO RICCA

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Rare 5

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	0,7	0,34		0,7	0,34		0,6	0,32		0,6	0,70		0,6	0,32			
	0,8	0,27		0,8	0,27		0,7	0,25		0,7	0,54		0,7	0,25			
	0,9	0,23		0,9	0,23		0,8	0,20		0,8	0,43		0,8	0,20			
	1,0	0,20		1,0	0,20		0,9	0,18		0,9	0,36		0,9	0,18			
	1,1	0,18		1,1	0,18		1,0	0,16		1,0	0,31		1,0	0,16			
	1,2	0,16		1,2	0,16		1,1	0,14		1,1	0,28		1,1	0,14			
	1,3	0,15		1,3	0,15		1,2	0,13		1,2	0,25		1,2	0,13			
	1,4	0,14		1,4	0,14		1,3	0,13		1,3	0,22		1,3	0,13			
	1,5	0,13		1,5	0,13		1,4	0,12		1,4	0,20		1,4	0,12			
	1,6	0,12		1,6	0,12		1,5	0,11		1,5	0,19		1,5	0,11			
	1,7	0,11		1,7	0,11		1,6	0,11		1,6	0,17		1,6	0,11			
	1,8	0,11		1,8	0,11		1,7	0,10		1,7	0,16		1,7	0,10			
	1,9	0,10		1,9	0,10		1,8	0,10		1,8	0,15		1,8	0,10			
	2,0	0,09		2,0	0,09		1,9	0,09		1,9	0,14		1,9	0,09			
	2,1	0,08		2,1	0,08		2,0	0,09		2,0	0,13		2,0	0,09			
	2,2	0,07		2,2	0,07		2,1	0,08		2,1	0,11		2,1	0,08			
	2,3	0,07		2,3	0,07		2,2	0,08		2,2	0,11		2,2	0,08			
	2,4	0,06		2,4	0,06		2,3	0,07		2,3	0,10		2,3	0,07			
	2,5	0,06		2,5	0,06		2,4	0,06		2,4	0,09		2,4	0,06			
	2,6	0,05		2,6	0,05		2,5	0,05		2,5	0,08		2,5	0,05			
	2,7	0,05		2,7	0,05		2,6	0,05		2,6	0,07		2,6	0,05			
	2,8	0,04		2,8	0,04		2,7	0,04		2,7	0,07		2,7	0,04			
	2,9	0,03		2,9	0,03		2,8	0,04		2,8	0,06		2,8	0,04			
	3,0	0,02		3,0	0,02		2,9	0,03		2,9	0,05		2,9	0,03			
	3,1	0,01		3,1	0,01		3,0	0,02		3,0	0,04		3,0	0,02			
	3,2	0,01		3,2	0,01		3,1	0,01		3,1	0,04		3,1	0,01			
	3,3	0,01		3,3	0,01		3,2	0,01		3,2	0,02		3,2	0,01			
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,02		3,3	0,01			

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	1,8	0,05	2	1,8	0,05	3	0,5	0,83	4	0,5	0,82	5	1,7	0,06	6	0,5	0,38
	1,9	0,05		1,9	0,05		0,6	0,82		0,6	0,82		1,8	0,06		0,6	0,37
	2,0	0,05		2,0	0,05		0,7	0,47		0,7	0,47		1,9	0,06		0,7	0,36
	2,1	0,05		2,1	0,05		0,8	0,37		0,8	0,37		2,0	0,06		0,8	0,25
	2,2	0,05		2,2	0,05		0,9	0,31		0,9	0,31		2,1	0,06		0,9	0,21
	2,3	0,05		2,3	0,05		1,0	0,27		1,0	0,27		2,2	0,06		1,0	0,19
	2,4	0,04		2,4	0,04		1,1	0,24		1,1	0,24		2,3	0,05		1,1	0,17
	2,5	0,04		2,5	0,04		1,2	0,21		1,2	0,21		2,4	0,04		1,2	0,16
	2,6	0,03		2,6	0,03		1,3	0,19		1,3	0,19		2,5	0,04		1,3	0,15
	2,7	0,02		2,7	0,02		1,4	0,18		1,4	0,18		2,6	0,03		1,4	0,14
	2,8	0,01		2,8	0,01		1,5	0,16		1,5	0,16		2,7	0,03		1,5	0,13
	2,9	0,01		2,9	0,01		1,6	0,15		1,6	0,15		2,8	0,01		1,6	0,12
	3,0	0,01		3,0	0,01		1,7	0,14		1,7	0,14		2,9	0,01		1,7	0,12
	3,1	0,00		3,1	0,00		1,8	0,13		1,8	0,13		3,0	0,01		1,8	0,11
	3,2	0,00		3,2	0,00		1,9	0,12		1,9	0,12		3,1	0,00		1,9	0,10
	3,3	0,00		3,3	0,00		2,0	0,11		2,0	0,11		3,2	0,00		2,0	0,10
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,1	0,10		2,1	0,10		3,3	0,00		2,1	0,09
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,2	0,09		2,2	0,09		0,0	0,00		2,2	0,08
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,3	0,08		2,3	0,08		0,0	0,00		2,3	0,08
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,4	0,07		2,4	0,07		0,0	0,00		2,4	0,07
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,5	0,07		2,5	0,07		0,0	0,00		2,5	0,06
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,6	0,06		2,6	0,06		0,0	0,00		2,6	0,06
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,7	0,06		2,7	0,06		0,0	0,00		2,7	0,05
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,8	0,05		2,8	0,05		0,0	0,00		2,8	0,03
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,9	0,04		2,9	0,04		0,0	0,00		2,9	0,03
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,0	0,04		3,0	0,04		0,0	0,00		3,0	0,03
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,1	0,03		3,1	0,03		0,0	0,00		3,1	0,02
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,2	0,01		3,2	0,01		0,0	0,00		3,2	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,01		0,0	0,00		3,3	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00
7	0,8	0,35	8	0,5	0,38	9	0,5	0,85	10	1,9	0,05	11	2,0	0,04	12	2,0	0,04
	0,9	0,27		0,6	0,37		0,6	0,82		2,0	0,05		2,1	0,03		2,1	0,03
	1,0	0,24		0,7	0,36		0,7	0,79		2,1	0,04		2,2	0,03		2,2	0,03
	1,1	0,22		0,8	0,25		0,8	0,51		2,2	0,04		2,3	0,03		2,3	0,03
	1,2	0,20		0,9	0,21		0,9	0,42		2,3	0,04		2,4	0,03		2,4	0,03
	1,3	0,19		1,0	0,19		1,0	0,35		2,4	0,04		2,5	0,03		2,5	0,03
	1,4	0,17		1,1	0,17		1,1	0,31		2,5	0,03		2,6	0,03		2,6	0,03
	1,5	0,16		1,2	0,16		1,2	0,28		2,6	0,03		2,7	0,02		2,7	0,02
	1,6	0,15		1,3	0,15		1,3	0,25		2,7	0,02		2,8	0,02		2,8	0,02
	1,7	0,14		1,4	0,14		1,4	0,22		2,8	0,01		2,9	0,01		2,9	0,01

ELEVATORE PALAZZO RICCA

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,8	0,13		1,5	0,13		1,5	0,20		2,9	0,00		3,0	0,00		3,0	0,00
	1,9	0,12		1,6	0,12		1,6	0,19		3,0	0,00		3,1	0,00		3,1	0,00
	2,0	0,12		1,7	0,12		1,7	0,17		3,1	0,00		3,2	0,00		3,2	0,00
	2,1	0,10		1,8	0,11		1,8	0,16		3,2	0,00		3,3	0,00		3,3	0,00
	2,2	0,10		1,9	0,10		1,9	0,15		3,3	0,00		3,1	0,00		1,9	0,10
	2,3	0,09		2,0	0,10		2,0	0,13		2,0	0,11		3,2	0,00		2,0	0,10
	2,4	0,08		2,1	0,09		2,1	0,12		2,1	0,10		3,3	0,00		2,1	0,09
	2,5	0,08		2,2	0,08		2,2	0,12		2,2	0,09		0,0	0,00		2,2	0,08
	2,6	0,07		2,3	0,08		2,3	0,11		2,3	0,08		0,0	0,00		2,3	0,08
	2,7	0,07		2,4	0,07		2,4	0,10		2,4	0,07		0,0	0,00		2,4	0,07
	2,8	0,05		2,5	0,06		2,5	0,09		2,5	0,07		0,0	0,00		2,5	0,06
	2,9	0,04		2,6	0,06		2,6	0,08		2,6	0,06		0,0	0,00		2,6	0,06
	3,0	0,04		2,7	0,05		2,7	0,08		2,7	0,06		0,0	0,00		2,7	0,05
	3,1	0,02		2,8	0,03		2,8	0,06		2,8	0,05		0,0	0,00		2,8	0,03
	3,2	0,01		2,9	0,03		2,9	0,06		2,9	0,04		0,0	0,00		2,9	0,03
	3,3	0,01		3,0	0,03		3,0	0,05		3,0	0,04		0,0	0,00		3,0	0,03
	0,0	0,00		3,1	0,02		3,1	0,04		3,1	0,03		0,0	0,00		3,1	0,02
	0,0	0,00		3,2	0,01		3,2	0,02		3,2	0,01		0,0	0,00		3,2	0,01
	0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,02		3,3	0,01		0,0	0,00		3,3	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00

13	0,5	1,03	14	0,5	1,03	15	0,4	0,57	16	0,4	1,37	17	0,4	0,57			
	0,6	0,44		0,6	0,44		0,5	0,56		0,5	1,35		0,5	0,56			
	0,7	0,34		0,7	0,34		0,6	0,31		0,6	0,70		0,6	0,31			
	0,8	0,28		0,8	0,28		0,7	0,24		0,7	0,54		0,7	0,24			
	0,9	0,23		0,9	0,23		0,8	0,20		0,8	0,43		0,8	0,20			
	1,0	0,20		1,0	0,20		0,9	0,17		0,9	0,36		0,9	0,17			
	1,1	0,18		1,1	0,18		1,0	0,16		1,0	0,31		1,0	0,16			
	1,2	0,16		1,2	0,16		1,1	0,14		1,1	0,28		1,1	0,14			
	1,3	0,15		1,3	0,15		1,2	0,13		1,2	0,25		1,2	0,13			
	1,4	0,14		1,4	0,14		1,3	0,13		1,3	0,22		1,3	0,13			
	1,5	0,13		1,5	0,13		1,4	0,12		1,4	0,20		1,4	0,12			
	1,6	0,12		1,6	0,12		1,5	0,11		1,5	0,19		1,5	0,11			
	1,7	0,11		1,7	0,11		1,6	0,11		1,6	0,17		1,6	0,11			
	1,8	0,11		1,8	0,11		1,7	0,10		1,7	0,16		1,7	0,10			
	1,9	0,10		1,9	0,10		1,8	0,10		1,8	0,15		1,8	0,10			
	2,0	0,09		2,0	0,09		1,9	0,09		1,9	0,14		1,9	0,09			
	2,1	0,08		2,1	0,08		2,0	0,09		2,0	0,13		2,0	0,09			
	2,2	0,07		2,2	0,07		2,1	0,08		2,1	0,11		2,1	0,08			
	2,3	0,07		2,3	0,07		2,2	0,08		2,2	0,11		2,2	0,08			
	2,4	0,06		2,4	0,06		2,3	0,07		2,3	0,10		2,3	0,07			
	2,5	0,06		2,5	0,06		2,4	0,06		2,4	0,09		2,4	0,06			
	2,6	0,05		2,6	0,05		2,5	0,05		2,5	0,08		2,5	0,05			
	2,7	0,05		2,7	0,05		2,6	0,05		2,6	0,07		2,6	0,05			
	2,8	0,04		2,8	0,04		2,7	0,04		2,7	0,07		2,7	0,04			
	2,9	0,03		2,9	0,03		2,8	0,04		2,8	0,06		2,8	0,04			
	3,0	0,02		3,0	0,02		2,9	0,03		2,9	0,05		2,9	0,03			
	3,1	0,01		3,1	0,01		3,0	0,02		3,0	0,04		3,0	0,02			
	3,2	0,01		3,2	0,01		3,1	0,01		3,1	0,04		3,1	0,01			
	3,3	0,01		3,3	0,01		3,2	0,01		3,2	0,02		3,2	0,01			
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,02		3,3	0,01			

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	1,8	0,05	2	1,8	0,05	3	0,5	0,82	4	0,5	0,82	5	1,7	0,06	6	0,5	0,37
	1,9	0,05		1,9	0,05		0,6	0,81		0,6	0,81		1,8	0,06		0,6	0,36
	2,0	0,05		2,0	0,05		0,7	0,47		0,7	0,47		1,9	0,06		0,7	0,36
	2,1	0,05		2,1	0,05		0,8	0,37		0,8	0,37		2,0	0,06		0,8	0,25
	2,2	0,05		2,2	0,05		0,9	0,31		0,9	0,31		2,1	0,06		0,9	0,21
	2,3	0,05		2,3	0,05		1,0	0,26		1,0	0,26		2,2	0,06		1,0	0,19
	2,4	0,04		2,4	0,04		1,1	0,23		1,1	0,23		2,3	0,05		1,1	0,17
	2,5	0,04		2,5	0,04		1,2	0,21		1,2	0,21		2,4	0,04		1,2	0,16
	2,6	0,03		2,6	0,03		1,3	0,19		1,3	0,19		2,5	0,04		1,3	0,15
	2,7	0,02		2,7	0,02		1,4	0,17		1,4	0,17		2,6	0,03		1,4	0,14
	2,8	0,01		2,8	0,01		1,5	0,16		1,5	0,16		2,7	0,03		1,5	0,13
	2,9	0,01		2,9	0,01		1,6	0,15		1,6	0,15		2,8	0,01		1,6	0,12
	3,0	0,01		3,0	0,01		1,7	0,14		1,7	0,14		2,9	0,01		1,7	0,11
	3,1	0,00		3,1	0,00		1,8	0,13		1,8	0,13		3,0	0,01		1,8	0,11
	3,2	0,00		3,2	0,00		1,9	0,12		1,9	0,12		3,1	0,00		1,9	0,10
	3,3	0,00		3,3	0,00		2,0	0,11		2,0	0,11		3,2	0,00		2,0	0,10
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,1	0,10		2,1	0,10		3,3	0,00		2,1	0,09
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,2	0,09		2,2	0,09		0,0	0,00		2,2	0,08

ELEVATORE PALAZZO RICCA

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,3	0,08		2,3	0,08		0,0	0,00		2,3	0,08
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,4	0,07		2,4	0,07		0,0	0,00		2,4	0,07
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,5	0,07		2,5	0,07		0,0	0,00		2,5	0,06
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,6	0,06		2,6	0,06		0,0	0,00		2,6	0,06
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,7	0,06		2,7	0,06		0,0	0,00		2,7	0,05
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,8	0,05		2,8	0,05		0,0	0,00		2,8	0,03
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,9	0,04		2,9	0,04		0,0	0,00		2,9	0,03
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,0	0,04		3,0	0,04		0,0	0,00		3,0	0,03
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,1	0,03		3,1	0,03		0,0	0,00		3,1	0,02
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,2	0,01		3,2	0,01		0,0	0,00		3,2	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,01		0,0	0,00		3,3	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00
7	0,8	0,34	8	0,5	0,37	9	0,5	0,85	10	1,9	0,05	11	2,0	0,04	12	2,0	0,04
	0,9	0,27		0,6	0,36		0,6	0,82		2,0	0,05		2,1	0,03		2,1	0,03
	1,0	0,24		0,7	0,36		0,7	0,79		2,1	0,04		2,2	0,03		2,2	0,03
	1,1	0,22		0,8	0,25		0,8	0,51		2,2	0,04		2,3	0,03		2,3	0,03
	1,2	0,20		0,9	0,21		0,9	0,42		2,3	0,04		2,4	0,03		2,4	0,03
	1,3	0,19		1,0	0,19		1,0	0,35		2,4	0,04		2,5	0,03		2,5	0,03
	1,4	0,17		1,1	0,17		1,1	0,31		2,5	0,03		2,6	0,03		2,6	0,03
	1,5	0,16		1,2	0,16		1,2	0,27		2,6	0,03		2,7	0,02		2,7	0,02
	1,6	0,15		1,3	0,15		1,3	0,25		2,7	0,02		2,8	0,02		2,8	0,02
	1,7	0,14		1,4	0,14		1,4	0,22		2,8	0,01		2,9	0,01		2,9	0,01
	1,8	0,13		1,5	0,13		1,5	0,20		2,9	0,00		3,0	0,00		3,0	0,00
	1,9	0,12		1,6	0,12		1,6	0,19		3,0	0,00		3,1	0,00		3,1	0,00
	2,0	0,12		1,7	0,11		1,7	0,17		3,1	0,00		3,2	0,00		3,2	0,00
	2,1	0,10		1,8	0,11		1,8	0,16		3,2	0,00		3,3	0,00		3,3	0,00
	2,2	0,09		1,9	0,10		1,9	0,14		3,3	0,00		3,1	0,00		1,9	0,10
	2,3	0,09		2,0	0,10		2,0	0,13		2,0	0,11		3,2	0,00		2,0	0,10
	2,4	0,08		2,1	0,09		2,1	0,12		2,1	0,10		3,3	0,00		2,1	0,09
	2,5	0,08		2,2	0,08		2,2	0,11		2,2	0,09		0,0	0,00		2,2	0,08
	2,6	0,07		2,3	0,08		2,3	0,11		2,3	0,08		0,0	0,00		2,3	0,08
	2,7	0,07		2,4	0,07		2,4	0,10		2,4	0,07		0,0	0,00		2,4	0,07
	2,8	0,05		2,5	0,06		2,5	0,09		2,5	0,07		0,0	0,00		2,5	0,06
	2,9	0,04		2,6	0,06		2,6	0,08		2,6	0,06		0,0	0,00		2,6	0,06
	3,0	0,04		2,7	0,05		2,7	0,08		2,7	0,06		0,0	0,00		2,7	0,05
	3,1	0,02		2,8	0,03		2,8	0,06		2,8	0,05		0,0	0,00		2,8	0,03
	3,2	0,01		2,9	0,03		2,9	0,06		2,9	0,04		0,0	0,00		2,9	0,03
	3,3	0,01		3,0	0,03		3,0	0,05		3,0	0,04		0,0	0,00		3,0	0,03
	0,0	0,00		3,1	0,02		3,1	0,04		3,1	0,03		0,0	0,00		3,1	0,02
	0,0	0,00		3,2	0,01		3,2	0,02		3,2	0,01		0,0	0,00		3,2	0,01
	0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,02		3,3	0,01		0,0	0,00		3,3	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00
13	0,5	1,03	14	0,5	1,02	15	0,4	0,56	16	0,4	1,36	17	0,4	0,56			
	0,6	0,44		0,6	0,44		0,5	0,55		0,5	1,35		0,5	0,55			
	0,7	0,34		0,7	0,34		0,6	0,31		0,6	0,69		0,6	0,31			
	0,8	0,28		0,8	0,28		0,7	0,24		0,7	0,53		0,7	0,24			
	0,9	0,23		0,9	0,23		0,8	0,20		0,8	0,43		0,8	0,20			
	1,0	0,20		1,0	0,20		0,9	0,17		0,9	0,36		0,9	0,17			
	1,1	0,18		1,1	0,18		1,0	0,15		1,0	0,31		1,0	0,15			
	1,2	0,16		1,2	0,16		1,1	0,14		1,1	0,28		1,1	0,14			
	1,3	0,15		1,3	0,15		1,2	0,13		1,2	0,25		1,2	0,13			
	1,4	0,14		1,4	0,14		1,3	0,12		1,3	0,22		1,3	0,12			
	1,5	0,13		1,5	0,13		1,4	0,12		1,4	0,20		1,4	0,12			
	1,6	0,12		1,6	0,12		1,5	0,11		1,5	0,19		1,5	0,11			
	1,7	0,11		1,7	0,11		1,6	0,11		1,6	0,17		1,6	0,11			
	1,8	0,10		1,8	0,10		1,7	0,10		1,7	0,16		1,7	0,10			
	1,9	0,10		1,9	0,10		1,8	0,09		1,8	0,15		1,8	0,09			
	2,0	0,09		2,0	0,09		1,9	0,09		1,9	0,13		1,9	0,09			
	2,1	0,08		2,1	0,08		2,0	0,09		2,0	0,12		2,0	0,09			
	2,2	0,07		2,2	0,07		2,1	0,08		2,1	0,11		2,1	0,08			
	2,3	0,07		2,3	0,07		2,2	0,07		2,2	0,11		2,2	0,07			
	2,4	0,06		2,4	0,06		2,3	0,07		2,3	0,10		2,3	0,07			
	2,5	0,06		2,5	0,06		2,4	0,06		2,4	0,09		2,4	0,06			
	2,6	0,05		2,6	0,05		2,5	0,05		2,5	0,07		2,5	0,05			
	2,7	0,05		2,7	0,05		2,6	0,04		2,6	0,07		2,6	0,04			
	2,8	0,04		2,8	0,04		2,7	0,04		2,7	0,07		2,7	0,04			
	2,9	0,03		2,9	0,03		2,8	0,03		2,8	0,06		2,8	0,03			
	3,0	0,02		3,0	0,02		2,9	0,03		2,9	0,05		2,9	0,03			
	3,1	0,01		3,1	0,01		3,0	0,02		3,0	0,04		3,0	0,02			
	3,2	0,01		3,2	0,01		3,1	0,01		3,1	0,04		3,1	0,01			
	3,3	0,01		3,3	0,01		3,2	0,01		3,2	0,02		3,2	0,01			
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,02		3,3	0,01			

ELEVATORE PALAZZO RICCA

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 2

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
--------------	------------	-----------------	--------------	------------	-----------------	--------------	------------	-----------------	--------------	------------	-----------------	--------------	------------	-----------------	--------------	------------	-----------------

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 3

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	1,8	0,05	2	1,8	0,05	3	0,5	0,82	4	0,5	0,82	5	1,7	0,06	6	0,5	0,37
	1,9	0,05		1,9	0,05		0,6	0,81		0,6	0,81		1,8	0,06		0,6	0,37
	2,0	0,05		2,0	0,05		0,7	0,47		0,7	0,47		1,9	0,06		0,7	0,36
	2,1	0,05		2,1	0,05		0,8	0,37		0,8	0,37		2,0	0,06		0,8	0,25
	2,2	0,05		2,2	0,05		0,9	0,30		0,9	0,30		2,1	0,06		0,9	0,21
	2,3	0,05		2,3	0,05		1,0	0,26		1,0	0,26		2,2	0,06		1,0	0,19
	2,4	0,04		2,4	0,04		1,1	0,23		1,1	0,23		2,3	0,05		1,1	0,17
	2,5	0,04		2,5	0,04		1,2	0,21		1,2	0,21		2,4	0,04		1,2	0,16
	2,6	0,03		2,6	0,03		1,3	0,19		1,3	0,19		2,5	0,04		1,3	0,15
	2,7	0,02		2,7	0,02		1,4	0,17		1,4	0,17		2,6	0,03		1,4	0,14
	2,8	0,01		2,8	0,01		1,5	0,16		1,5	0,16		2,7	0,03		1,5	0,13
	2,9	0,01		2,9	0,01		1,6	0,15		1,6	0,15		2,8	0,01		1,6	0,12
	3,0	0,01		3,0	0,01		1,7	0,14		1,7	0,14		2,9	0,01		1,7	0,12
	3,1	0,00		3,1	0,00		1,8	0,13		1,8	0,13		3,0	0,01		1,8	0,11
	3,2	0,00		3,2	0,00		1,9	0,12		1,9	0,12		3,1	0,00		1,9	0,10
	3,3	0,00		3,3	0,00		2,0	0,11		2,0	0,11		3,2	0,00		2,0	0,10
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,1	0,10		2,1	0,10		3,3	0,00		2,1	0,09
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,2	0,09		2,2	0,09		0,0	0,00		2,2	0,08
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,3	0,08		2,3	0,08		0,0	0,00		2,3	0,08
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,4	0,07		2,4	0,07		0,0	0,00		2,4	0,07
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,5	0,07		2,5	0,07		0,0	0,00		2,5	0,06
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,6	0,06		2,6	0,06		0,0	0,00		2,6	0,06
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,7	0,06		2,7	0,06		0,0	0,00		2,7	0,05
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,8	0,05		2,8	0,05		0,0	0,00		2,8	0,03
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,9	0,04		2,9	0,04		0,0	0,00		2,9	0,03
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,0	0,04		3,0	0,04		0,0	0,00		3,0	0,03
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,1	0,03		3,1	0,03		0,0	0,00		3,1	0,02
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,2	0,01		3,2	0,01		0,0	0,00		3,2	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,01		0,0	0,00		3,3	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00
7	0,8	0,34	8	0,5	0,37	9	0,5	0,85	10	1,9	0,05	11	2,0	0,04	12	2,0	0,04
	0,9	0,27		0,6	0,37		0,6	0,82		2,0	0,05		2,1	0,03		2,1	0,03
	1,0	0,24		0,7	0,36		0,7	0,79		2,1	0,04		2,2	0,03		2,2	0,03
	1,1	0,22		0,8	0,25		0,8	0,51		2,2	0,04		2,3	0,03		2,3	0,03
	1,2	0,20		0,9	0,21		0,9	0,42		2,3	0,04		2,4	0,03		2,4	0,03
	1,3	0,19		1,0	0,19		1,0	0,35		2,4	0,04		2,5	0,03		2,5	0,03
	1,4	0,17		1,1	0,17		1,1	0,31		2,5	0,03		2,6	0,03		2,6	0,03
	1,5	0,16		1,2	0,16		1,2	0,27		2,6	0,03		2,7	0,02		2,7	0,02
	1,6	0,15		1,3	0,15		1,3	0,25		2,7	0,02		2,8	0,02		2,8	0,02
	1,7	0,14		1,4	0,14		1,4	0,22		2,8	0,01		2,9	0,01		2,9	0,01
	1,8	0,13		1,5	0,13		1,5	0,20		2,9	0,00		3,0	0,00		3,0	0,00
	1,9	0,12		1,6	0,12		1,6	0,19		3,0	0,00		3,1	0,00		3,1	0,00
	2,0	0,12		1,7	0,12		1,7	0,17		3,1	0,00		3,2	0,00		3,2	0,00
	2,1	0,10		1,8	0,11		1,8	0,16		3,2	0,00		3,3	0,00		3,3	0,00
	2,2	0,10		1,9	0,10		1,9	0,14		3,3	0,00		3,1	0,00		1,9	0,10
	2,3	0,09		2,0	0,10		2,0	0,13		2,0	0,11		3,2	0,00		2,0	0,10
	2,4	0,08		2,1	0,09		2,1	0,12		2,1	0,10		3,3	0,00		2,1	0,09
	2,5	0,08		2,2	0,08		2,2	0,11		2,2	0,09		0,0	0,00		2,2	0,08
	2,6	0,07		2,3	0,08		2,3	0,11		2,3	0,08		0,0	0,00		2,3	0,08
	2,7	0,07		2,4	0,07		2,4	0,10		2,4	0,07		0,0	0,00		2,4	0,07
	2,8	0,05		2,5	0,06		2,5	0,09		2,5	0,07		0,0	0,00		2,5	0,06
	2,9	0,04		2,6	0,06		2,6	0,08		2,6	0,06		0,0	0,00		2,6	0,06
	3,0	0,04		2,7	0,05		2,7	0,08		2,7	0,06		0,0	0,00		2,7	0,05
	3,1	0,02		2,8	0,03		2,8	0,06		2,8	0,05		0,0	0,00		2,8	0,03
	3,2	0,01		2,9	0,03		2,9	0,06		2,9	0,04		0,0	0,00		2,9	0,03
	3,3	0,01		3,0	0,03		3,0	0,05		3,0	0,04		0,0	0,00		3,0	0,03
	0,0	0,00		3,1	0,02		3,1	0,04		3,1	0,03		0,0	0,00		3,1	0,02
	0,0	0,00		3,2	0,01		3,2	0,02		3,2	0,01		0,0	0,00		3,2	0,01
	0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,02		3,3	0,01		0,0	0,00		3,3	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00
13	0,5	1,02	14	0,5	1,02	15	0,4	0,56	16	0,4	1,36	17	0,4	0,56			
	0,6	0,43		0,6	0,43		0,5	0,56		0,5	1,35		0,5	0,56			
	0,7	0,34		0,7	0,34		0,6	0,31		0,6	0,69		0,6	0,31			
	0,8	0,27		0,8	0,27		0,7	0,24		0,7	0,53		0,7	0,24			
	0,9	0,23		0,9	0,23		0,8	0,20		0,8	0,43		0,8	0,20			
	1,0	0,20		1,0	0,20		0,9	0,17		0,9	0,36		0,9	0,17			

ELEVATORE PALAZZO RICCA

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Freq 3

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	1,1	0,18		1,1	0,18		1,0	0,15		1,0	0,31		1,0	0,15			
	1,2	0,16		1,2	0,16		1,1	0,14		1,1	0,28		1,1	0,14			
	1,3	0,15		1,3	0,15		1,2	0,13		1,2	0,25		1,2	0,13			
	1,4	0,14		1,4	0,14		1,3	0,12		1,3	0,22		1,3	0,12			
	1,5	0,13		1,5	0,13		1,4	0,12		1,4	0,20		1,4	0,12			
	1,6	0,12		1,6	0,12		1,5	0,11		1,5	0,19		1,5	0,11			
	1,7	0,11		1,7	0,11		1,6	0,11		1,6	0,17		1,6	0,11			
	1,8	0,10		1,8	0,10		1,7	0,10		1,7	0,16		1,7	0,10			
	1,9	0,10		1,9	0,10		1,8	0,10		1,8	0,15		1,8	0,10			
	2,0	0,09		2,0	0,09		1,9	0,09		1,9	0,13		1,9	0,09			
	2,1	0,08		2,1	0,08		2,0	0,09		2,0	0,12		2,0	0,09			
	2,2	0,07		2,2	0,07		2,1	0,08		2,1	0,11		2,1	0,08			
	2,3	0,07		2,3	0,07		2,2	0,07		2,2	0,11		2,2	0,07			
	2,4	0,06		2,4	0,06		2,3	0,07		2,3	0,10		2,3	0,07			
	2,5	0,06		2,5	0,06		2,4	0,06		2,4	0,09		2,4	0,06			
	2,6	0,05		2,6	0,05		2,5	0,05		2,5	0,07		2,5	0,05			
	2,7	0,05		2,7	0,05		2,6	0,04		2,6	0,07		2,6	0,04			
	2,8	0,04		2,8	0,04		2,7	0,04		2,7	0,06		2,7	0,04			
	2,9	0,03		2,9	0,03		2,8	0,03		2,8	0,06		2,8	0,03			
	3,0	0,02		3,0	0,02		2,9	0,03		2,9	0,05		2,9	0,03			
	3,1	0,01		3,1	0,01		3,0	0,02		3,0	0,04		3,0	0,02			
	3,2	0,01		3,2	0,01		3,1	0,01		3,1	0,04		3,1	0,01			
	3,3	0,01		3,3	0,01		3,2	0,01		3,2	0,02		3,2	0,01			
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,02		3,3	0,01			

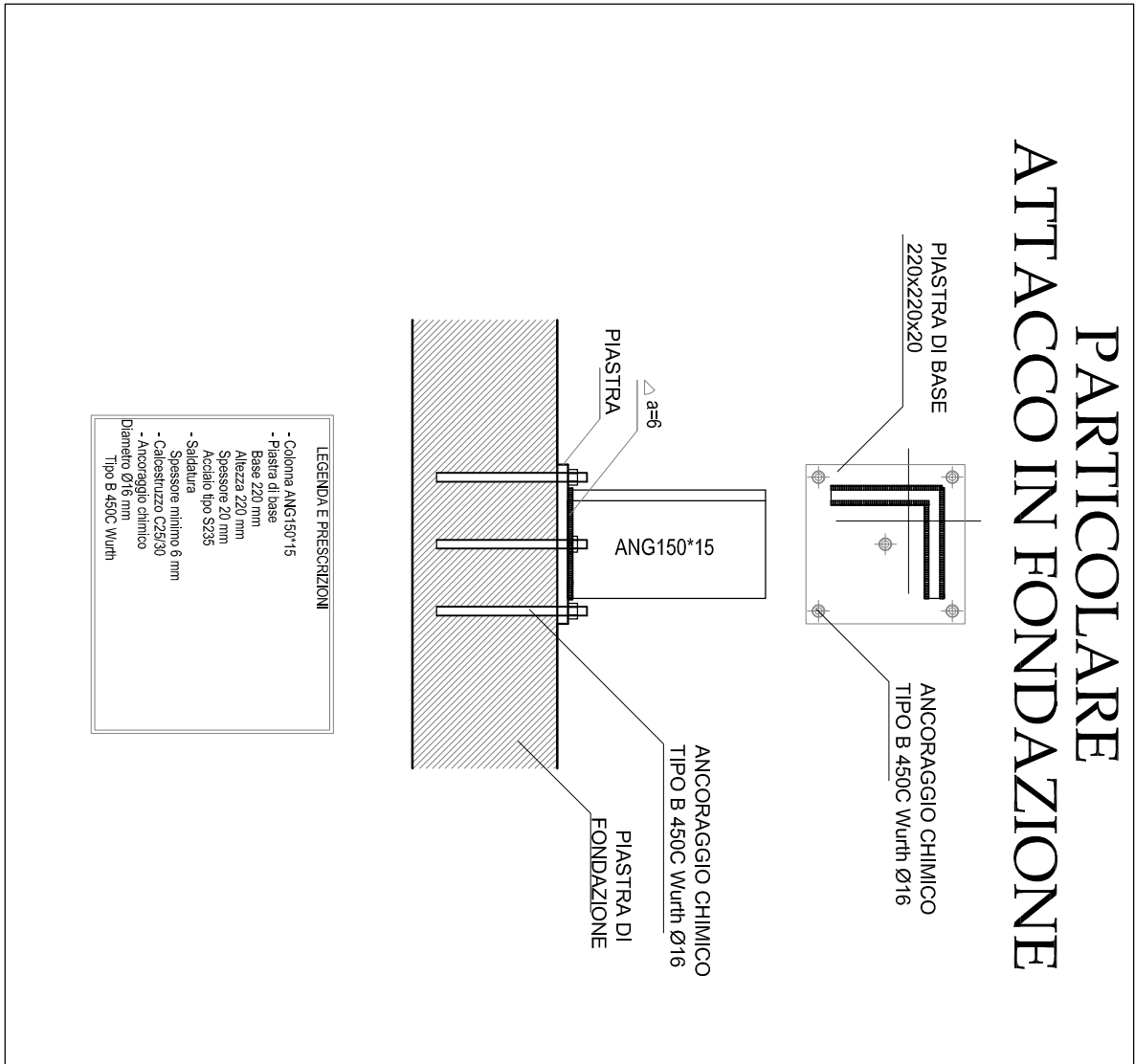
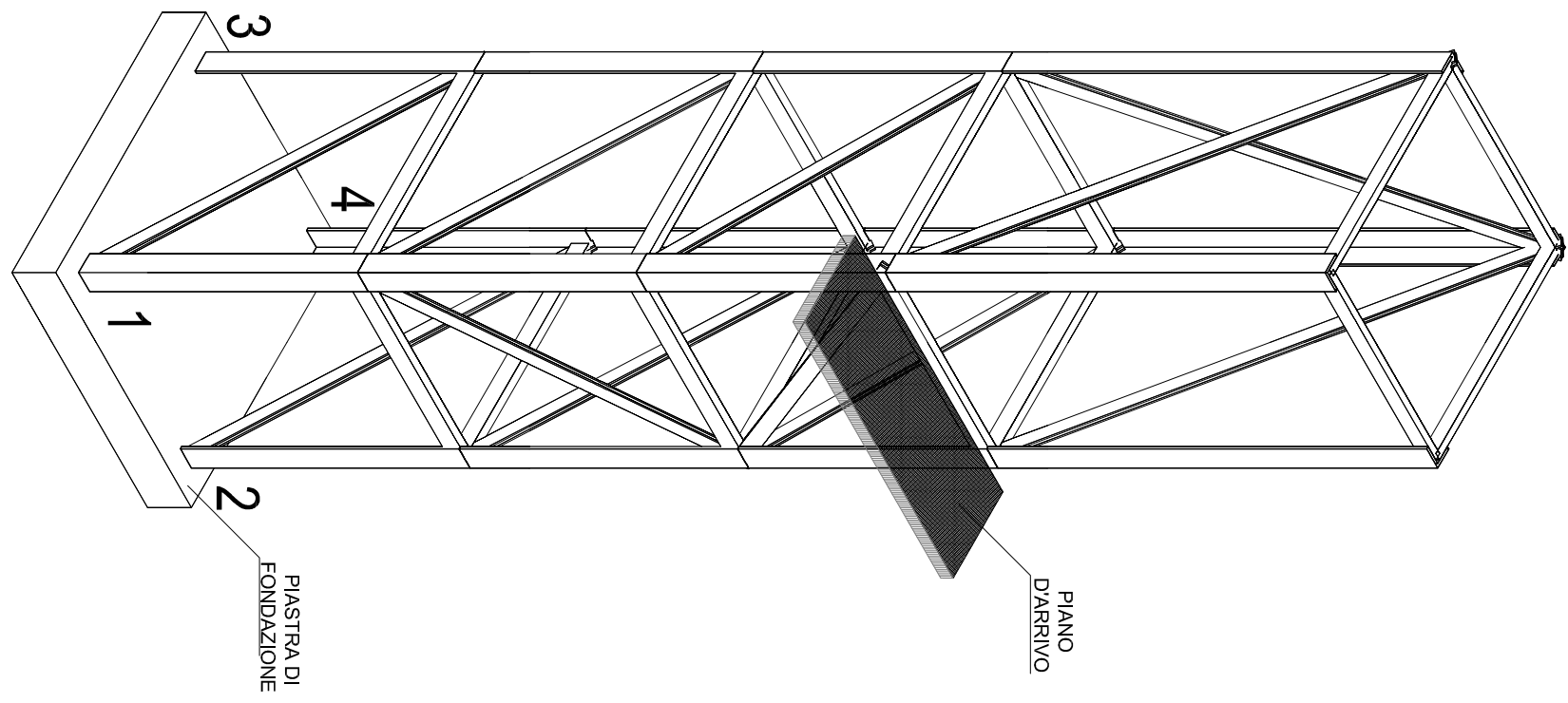
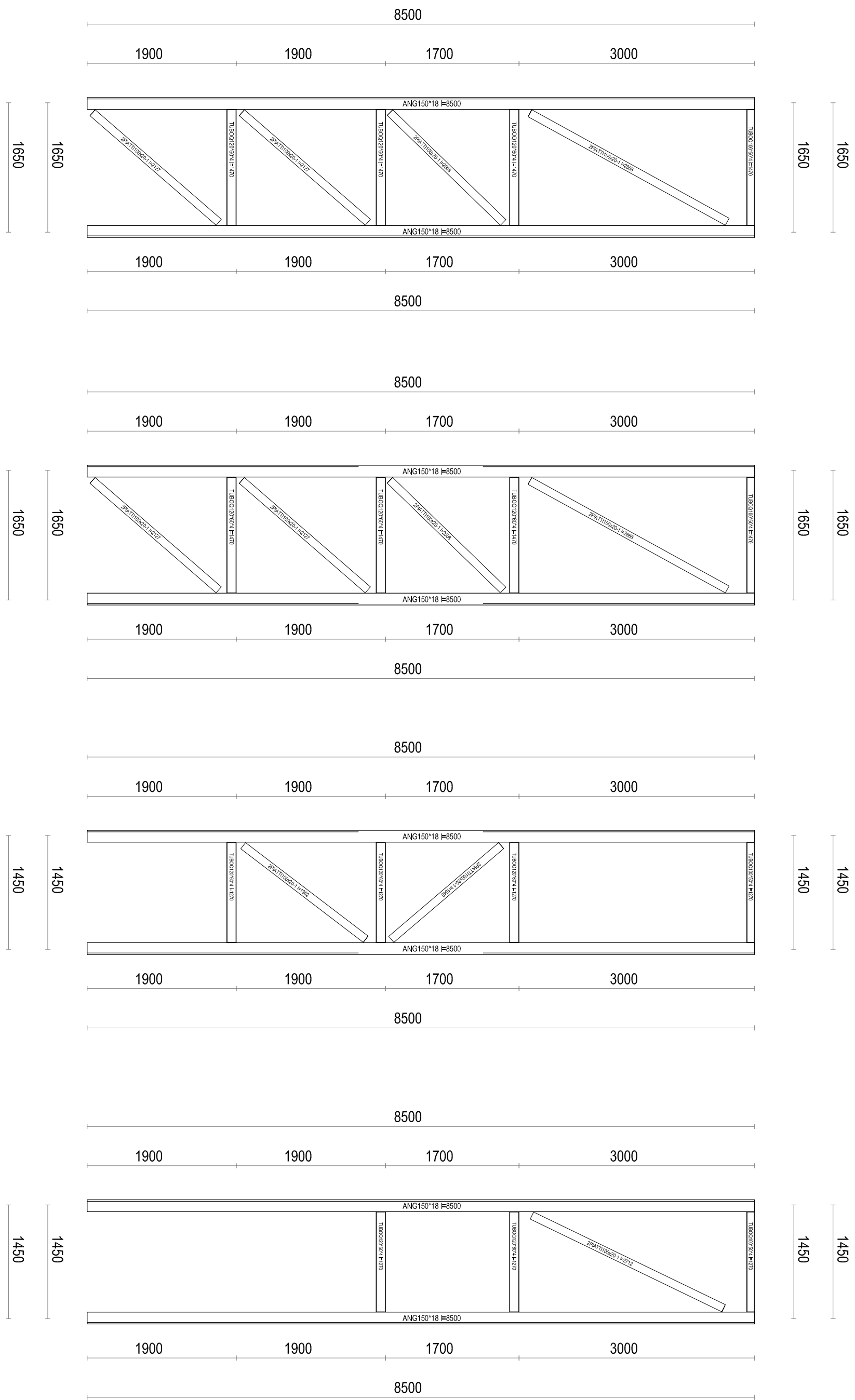
STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
1	1,8	0,05	2	1,8	0,05	3	0,5	0,82	4	0,5	0,82	5	1,7	0,06	6	0,5	0,37
	1,9	0,05		1,9	0,05		0,6	0,81		0,6	0,81		1,8	0,06		0,6	0,37
	2,0	0,05		2,0	0,05		0,7	0,47		0,7	0,47		1,9	0,06		0,7	0,36
	2,1	0,05		2,1	0,05		0,8	0,37		0,8	0,37		2,0	0,06		0,8	0,25
	2,2	0,05		2,2	0,05		0,9	0,31		0,9	0,31		2,1	0,06		0,9	0,21
	2,3	0,05		2,3	0,05		1,0	0,26		1,0	0,26		2,2	0,06		1,0	0,19
	2,4	0,04		2,4	0,04		1,1	0,23		1,1	0,23		2,3	0,05		1,1	0,17
	2,5	0,04		2,5	0,04		1,2	0,21		1,2	0,21		2,4	0,04		1,2	0,16
	2,6	0,03		2,6	0,03		1,3	0,19		1,3	0,19		2,5	0,04		1,3	0,15
	2,7	0,02		2,7	0,02		1,4	0,17		1,4	0,17		2,6	0,03		1,4	0,14
	2,8	0,01		2,8	0,01		1,5	0,16		1,5	0,16		2,7	0,03		1,5	0,13
	2,9	0,01		2,9	0,01		1,6	0,15		1,6	0,15		2,8	0,01		1,6	0,12
	3,0	0,01		3,0	0,01		1,7	0,14		1,7	0,14		2,9	0,01		1,7	0,11
	3,1	0,00		3,1	0,00		1,8	0,13		1,8	0,13		3,0	0,01		1,8	0,11
	3,2	0,00		3,2	0,00		1,9	0,12		1,9	0,12		3,1	0,00		1,9	0,10
	3,3	0,00		3,3	0,00		2,0	0,11		2,0	0,11		3,2	0,00		2,0	0,10
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,1	0,10		2,1	0,10		3,3	0,00		2,1	0,09
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,2	0,09		2,2	0,09		0,0	0,00		2,2	0,08
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,3	0,08		2,3	0,08		0,0	0,00		2,3	0,08
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,4	0,07		2,4	0,07		0,0	0,00		2,4	0,07
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,5	0,07		2,5	0,07		0,0	0,00		2,5	0,06
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,6	0,06		2,6	0,06		0,0	0,00		2,6	0,06
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,7	0,06		2,7	0,06		0,0	0,00		2,7	0,05
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,8	0,05		2,8	0,05		0,0	0,00		2,8	0,03
	0,0	0,00		0,0	0,00		2,9	0,04		2,9	0,04		0,0	0,00		2,9	0,03
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,0	0,04		3,0	0,04		0,0	0,00		3,0	0,03
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,1	0,03		3,1	0,03		0,0	0,00		3,1	0,02
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,2	0,01		3,2	0,01		0,0	0,00		3,2	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,01		0,0	0,00		3,3	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00
7	0,8	0,34	8	0,5	0,37	9	0,5	0,85	10	1,9	0,05	11	2,0	0,04	12	2,0	0,04
	0,9	0,27		0,6	0,37		0,6	0,82		2,0	0,05		2,1	0,03		2,1	0,03
	1,0	0,24		0,7	0,36		0,7	0,79		2,1	0,04		2,2	0,03		2,2	0,03
	1,1	0,22		0,8	0,25		0,8	0,51		2,2	0,04		2,3	0,03		2,3	0,03
	1,2	0,20		0,9	0,21		0,9	0,42		2,3	0,04		2,4	0,03		2,4	0,03
	1,3	0,19		1,0	0,19		1,0	0,35		2,4	0,04		2,5	0,03		2,5	0,03
	1,4	0,17		1,1	0,17		1,1	0,31		2,5	0,03		2,6	0,03		2,6	0,03
	1,5	0,16		1,2	0,16		1,2	0,27		2,6	0,03		2,7	0,02		2,7	0,02
	1,6	0,15		1,3	0,15		1,3	0,25		2,7	0,02		2,8	0,02		2,8	0,02
	1,7	0,14		1,4	0,14		1,4	0,22		2,8	0,01		2,9	0,01		2,9	0,01
	1,8	0,13		1,5	0,13		1,5	0,20		2,9	0,00		3,0	0,00		3,0	0,00
	1,9	0,12		1,6	0,12		1,6	0,19		3,0	0,00		3,1	0,00		3,1	0,00
	2,0	0,12		1,7	0,11		1,7	0,17		3,1	0,00		3,2	0,00		3,2	0,00
	2,1	0,10		1,8	0,11		1,8	0,16		3,2	0,00		3,3	0,00		3,3	0,00

ELEVATORE PALAZZO RICCA

STATO TENSIONALE NEL TERRENO - COMBINAZIONE:Perm 1

Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq	Filo N.ro	Quota m	Tens. kg/cmq
	2,2	0,09		1,9	0,10		1,9	0,14		3,3	0,00		3,1	0,00		1,9	0,10
	2,3	0,09		2,0	0,10		2,0	0,13		2,0	0,11		3,2	0,00		2,0	0,10
	2,4	0,08		2,1	0,09		2,1	0,12		2,1	0,10		3,3	0,00		2,1	0,09
	2,5	0,08		2,2	0,08		2,2	0,11		2,2	0,09		0,0	0,00		2,2	0,08
	2,6	0,07		2,3	0,08		2,3	0,11		2,3	0,08		0,0	0,00		2,3	0,08
	2,7	0,07		2,4	0,07		2,4	0,10		2,4	0,07		0,0	0,00		2,4	0,07
	2,8	0,05		2,5	0,06		2,5	0,09		2,5	0,07		0,0	0,00		2,5	0,06
	2,9	0,04		2,6	0,06		2,6	0,08		2,6	0,06		0,0	0,00		2,6	0,06
	3,0	0,04		2,7	0,05		2,7	0,08		2,7	0,06		0,0	0,00		2,7	0,05
	3,1	0,02		2,8	0,03		2,8	0,06		2,8	0,05		0,0	0,00		2,8	0,03
	3,2	0,01		2,9	0,03		2,9	0,06		2,9	0,04		0,0	0,00		2,9	0,03
	3,3	0,01		3,0	0,03		3,0	0,05		3,0	0,04		0,0	0,00		3,0	0,03
	0,0	0,00		3,1	0,02		3,1	0,04		3,1	0,03		0,0	0,00		3,1	0,02
	0,0	0,00		3,2	0,01		3,2	0,02		3,2	0,01		0,0	0,00		3,2	0,01
	0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,02		3,3	0,01		0,0	0,00		3,3	0,01
	0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00		0,0	0,00
13	0,5	1,02	14	0,5	1,02	15	0,4	0,56	16	0,4	1,36	17	0,4	0,56			
	0,6	0,43		0,6	0,43		0,5	0,56		0,5	1,35		0,5	0,56			
	0,7	0,34		0,7	0,34		0,6	0,31		0,6	0,69		0,6	0,31			
	0,8	0,27		0,8	0,27		0,7	0,24		0,7	0,53		0,7	0,24			
	0,9	0,23		0,9	0,23		0,8	0,20		0,8	0,43		0,8	0,20			
	1,0	0,20		1,0	0,20		0,9	0,17		0,9	0,36		0,9	0,17			
	1,1	0,18		1,1	0,18		1,0	0,15		1,0	0,31		1,0	0,15			
	1,2	0,16		1,2	0,16		1,1	0,14		1,1	0,28		1,1	0,14			
	1,3	0,15		1,3	0,15		1,2	0,13		1,2	0,25		1,2	0,13			
	1,4	0,14		1,4	0,14		1,3	0,12		1,3	0,22		1,3	0,12			
	1,5	0,13		1,5	0,13		1,4	0,12		1,4	0,20		1,4	0,12			
	1,6	0,12		1,6	0,12		1,5	0,11		1,5	0,19		1,5	0,11			
	1,7	0,11		1,7	0,11		1,6	0,11		1,6	0,17		1,6	0,11			
	1,8	0,10		1,8	0,10		1,7	0,10		1,7	0,16		1,7	0,10			
	1,9	0,10		1,9	0,10		1,8	0,10		1,8	0,15		1,8	0,10			
	2,0	0,09		2,0	0,09		1,9	0,09		1,9	0,13		1,9	0,09			
	2,1	0,08		2,1	0,08		2,0	0,09		2,0	0,12		2,0	0,09			
	2,2	0,07		2,2	0,07		2,1	0,08		2,1	0,11		2,1	0,08			
	2,3	0,07		2,3	0,07		2,2	0,07		2,2	0,11		2,2	0,07			
	2,4	0,06		2,4	0,06		2,3	0,07		2,3	0,10		2,3	0,07			
	2,5	0,06		2,5	0,06		2,4	0,06		2,4	0,09		2,4	0,06			
	2,6	0,05		2,6	0,05		2,5	0,05		2,5	0,07		2,5	0,05			
	2,7	0,05		2,7	0,05		2,6	0,04		2,6	0,07		2,6	0,04			
	2,8	0,04		2,8	0,04		2,7	0,04		2,7	0,07		2,7	0,04			
	2,9	0,03		2,9	0,03		2,8	0,03		2,8	0,06		2,8	0,03			
	3,0	0,02		3,0	0,02		2,9	0,03		2,9	0,05		2,9	0,03			
	3,1	0,01		3,1	0,01		3,0	0,02		3,0	0,04		3,0	0,02			
	3,2	0,01		3,2	0,01		3,1	0,01		3,1	0,04		3,1	0,01			
	3,3	0,01		3,3	0,01		3,2	0,01		3,2	0,02		3,2	0,01			
	0,0	0,00		0,0	0,00		3,3	0,01		3,3	0,02		3,3	0,01			

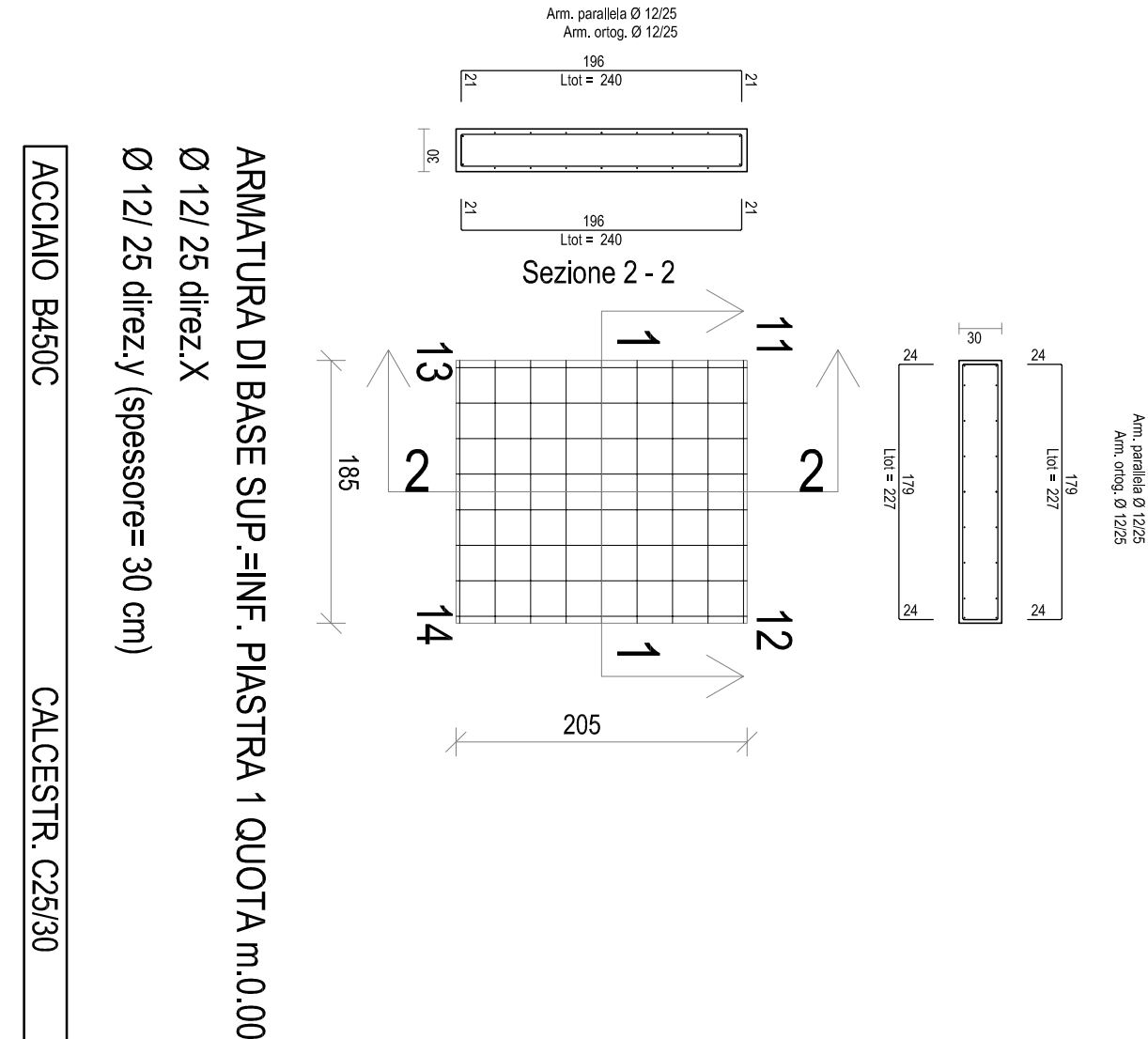
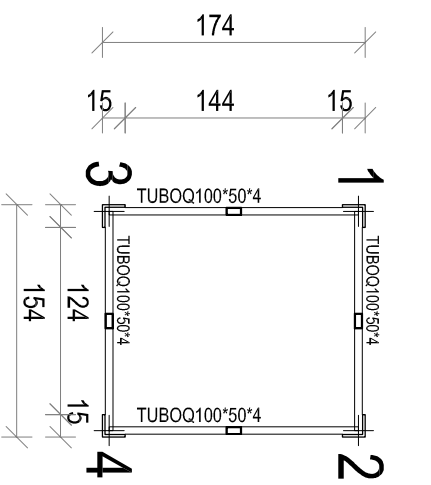
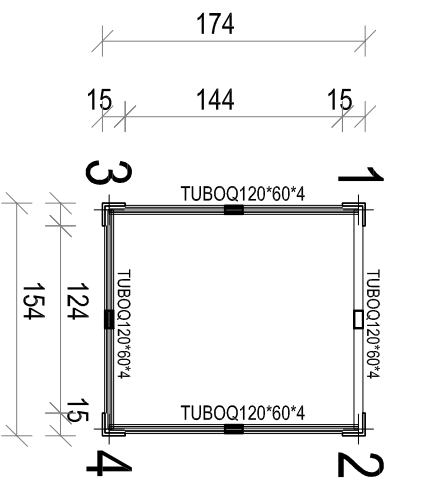
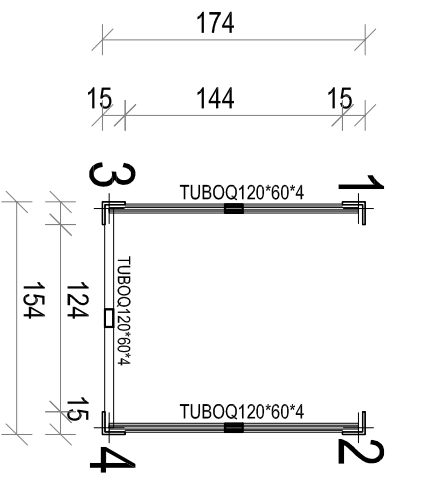
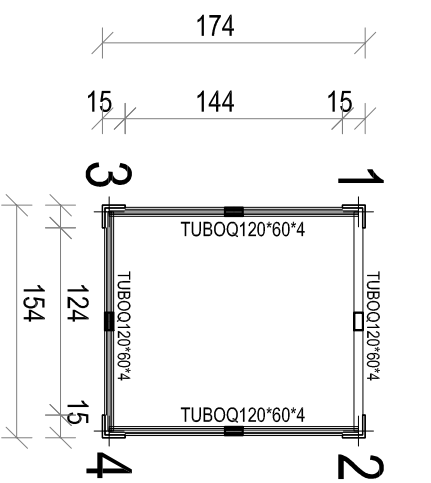
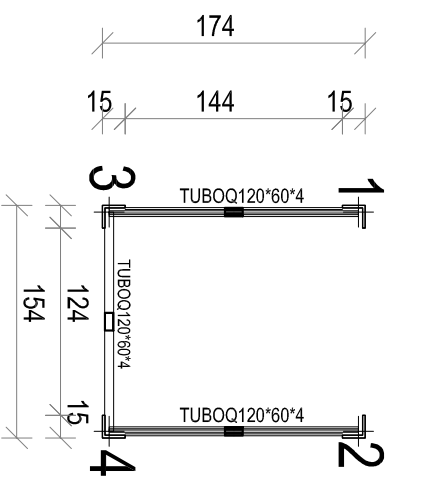
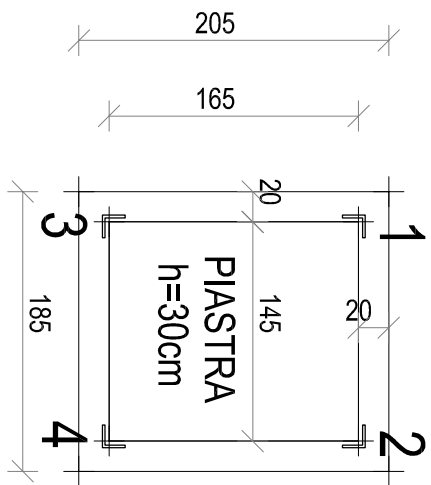


ESECUTIVO TELAIO N.1

ESECUTIVO TELAIO N.2

ESECUTIVO TELAIO N.3

ESECUTIVO TELAIO N.4



ACCIAIO BA50C CALCESTR. C25/30

Punto 7)

Relazione sulla demolizione della tamponatura riportata in giallo nella tavola T5.

Quanto alla Tavola T5 si relaziona in appresso.

In corrispondenza della cucina ubicata a piano primo, è presente una sorta di soppalco chiuso da un tamponamento, a quota superiore. La campitura in giallo identifica l'intervento di demolizione del citato tamponamento che, a quota inferiore, risulta essere in falso, senza alcuna corrispondenza a piano terra. Per maggior chiarezza, si rimanda alla sezione J – J della Tavola T10, nella quale è ben visibile la campitura gialla relativa all'intervento di demolizione nella sua completezza.