




COMUNE DI ROSOLINI



LAVORI DI MITIGAZIONE RISCHIO IDROGEOLOGICO AREA CENTRO URBANO REALIZZAZIONE DRENAGGIO DELLE ACQUE SUPERFICIALI E COLLETTAMENTO A VALLE DEL CENTRO ABITATO

PROGETTO ESECUTIVO



CAPITOLO 03		TITOLO FASCICOLO DEI CALCOLI			
CODIFICA 03 - 02		REVISIONE A			
SCALA -		COMMESSA CUP: J24H18000270001 - CIG: 89516639FD			
REVISIONE	DATA	DESCRIZIONE	REDAT.	CONTR.	APPR.
A	08/02/2022	PRIMA EMISSIONE	AC	MT	LP
Il Progettista ARCH. LAURA PLUCHINO 			Per l'amministrazione - Il Rup GEOM. GIUSEPPE ODDO		

1. MODELLAZIONE	2
1.1 AFFIDABILITA' DEI CODICI UTILIZZATI	2
1.2 PRESENTAZIONE DEI RISULTATI	3
2. DATI TABULATI	6
2.1 DATI GENERALI	6
2.2 IMPALCATI	6
2.3 PERCENTUALI SPOSTAMENTO MASSE IMPALCATI	6
2.4 COMBINAZIONI DEL SISMA IN X E Y E VERTICALE	6
2.5 SPETTRI DI RISPOSTA	6
2.6 CARATTERISTICHE DEL TERRENO	8
2.7 MATERIALI	8
2.8 NODI - GEOMETRIA E VINCOLI	8
2.9 PARETI - GEOMETRIA E VINCOLI	9
2.10 MURI - CARICHI	10
3. TABULATI DI VERIFICA	13
3.1 CENTRI DI RIGIDEZZA E CENTRI DI MASSA	13
3.2 RISULTATI ANALISI DINAMICA - BARICENTRI MASSE E MASSE	13
3.3 TAGLIANTI DI PIANO	14
3.4 VERIFICA DEGLI SPOSTAMENTI RELATIVI	23
3.5 PERIODI DI VIBRAZIONE E MASSE MODALI	23
3.6 RISULTATI ANALISI DINAMICA - SOLLECITAZIONI MASSIME - SIGMA TERRENO PLATEA	30
3.7 RISULTATI ANALISI DINAMICA - SPOSTAMENTI MASSIMI - NODI	33
3.8 RISULTATI ANALISI DINAMICA - REAZIONI MASSIME - NODI	34
3.9 RISULTATI ANALISI DINAMICA - SPOSTAMENTI MASSIMI - IMPALCATI	34
3.10 RISULTATI ANALISI DINAMICA - SPOSTAMENTI MASSIMI - IMPALCATI (SLD)	34
3.11 RISULTATI ANALISI DINAMICA - SOLLECITAZIONI MASSIME - MURI DISCRETIZZATI	34
4. VERIFICHE STATO LIMITE ULTIMO	45
4.1 VERIFICA DEI MURI IN CALCESTRUZZO	45
5. VERIFICHE STATO LIMITE DI ESERCIZIO	63
5.1 VERIFICA DEI MURI (STATI LIMITE ESERCIZIO)	63

1. MODELLAZIONE

La struttura è costituita da diversi elementi distinti, in base alla loro funzione, in

I livelli di sicurezza scelti dal Committente e dal Progettista in funzione del tipo e dell'uso della struttura, nonché in funzione delle conseguenze del danno, con riguardo a persone, beni, e possibile turbativa sociale, compreso il costo delle opere necessarie per la riduzione del rischio di danno o di collasso, hanno indirizzato al progetto di una struttura con i seguenti requisiti:

- ? sicurezza nei confronti degli Stati Limite Ultimi (SLU)
- ? sicurezza nei confronti degli Stati Limite di Esercizio (SLE)
- ? sicurezza nei confronti di deformazioni permanenti inaccettabili: Stato Limite di Danno (SLD).

La struttura è stata schematizzata con un modello spaziale agli elementi finiti che tengono conto dell'effettivo stato deformativo e di sollecitazione, secondo l'effettiva realizzazione. I vincoli esterni della struttura sono stati caratterizzati, a seconda degli elementi in fondazione se presenti, con: travi winkler, plinti diretti, plinti su pali, platee; ovvero con vincoli perfetti di incastro, appoggio, carrello, ecc. I vincoli interni sono stati schematizzati secondo le sollecitazioni mutuamente scambiate tra gli elementi strutturali, inserendo, ove opportuno, il rilascio di alcune caratteristiche della sollecitazione per schematizzare il comportamento di vincoli interni non iperstatici (cerniere, carrelli, ecc.). Il modello agli elementi finiti è stato calcolato tenendo conto dell'interazione tra strutture in fondazione e strutture in elevazione, consentendo un'accurata distribuzione delle azioni statiche e sismiche; il calcolo viene eseguito considerando il comportamento elastico lineare della struttura. I solai sono schematizzati come aree di carico, sulle quali vengono definiti i carichi permanenti (QP Solai), carichi fissi (QFissi Solai) e variabili (QV solai); tali carichi vengono assegnati alle aste in modo automatico in relazione all'influenza delle diverse aree di carico. Le masse corrispondenti ai carichi variabili sui solai nelle combinazioni sismiche vengono trattate in maniera automatica mediante un coefficiente moltiplicativo definito insieme alla tipologia del solaio.

Il modello utilizzato è stato valutato alla luce dei diversi scenari di carico a cui viene sottoposta la struttura durante la sua costruzione e la sua vita, atto a garantire la sicurezza e la durabilità della stessa. Per la tipologia strutturale affrontata non è stato necessario definire scenari di contingenza, quindi non è stata schematizzata la struttura durante le fasi costruttive, e si ritiene che non ci siano variazioni del modello di calcolo e degli schemi di vincolo, durante la vita dell'opera. Per il dettaglio degli scenari di calcolo si faccia riferimento alla "Relazione di Calcolo"

Il progetto e la verifica degli elementi strutturali è stato effettuato seguendo la teoria degli Stati limite. I parametri relativi alle verifiche effettuate sono riportati nella Relazione di Calcolo.

Il solutore agli elementi finiti impiegato nell'analisi è SpaceSolver, per il calcolo di strutture piane e spaziali schematizzabili da un insieme di elementi finiti tipo

- ? BEAM,
- ? PLATE-SHELL,
- ? WINK,
- ? BOUNDARY,

interagenti tra loro attraverso i nodi, con la possibilità di tenere in conto tutti i possibili disassamenti, mediante l'introduzione di concetti rigidi e traslazioni degli elementi bidimensionali. Il solutore lavora in campo elastico lineare, si basa sulle routines di Matlab ed è stato sviluppato in collaborazione con l'Università di Roma – Tor Vergata. Il solutore offre la possibilità di risolvere anche travi su suolo alla Winkler con molle spalmate sull'intera suola, anziché sul solo asse, plinti diretti e su pali, pali singoli, platee, piastre sottili e spesse con controllo delle rotazioni attorno all'asse normale alla piastra (drilling). Inoltre, per gli elementi BEAM considera il centro di taglio e non il baricentro.

L'affidabilità del solutore è stata testata su una serie di esempi campioni calcolati con altri procedimenti o con formule note, di cui si rende disponibile la documentazione.

1.1 Affidabilità dei codici utilizzati

Il programma è dotato di una serie di filtri di auto diagnostica che segnalano i seguenti eventi:

- ? labilità della struttura
- ? assenza di masse
- ? nodi collegati ad aste nulle
- ? mancanza di terreno sugli elementi in fondazione
- ? controllo sull'assegnazione dei nodi all'impalcato
- ? correttezza degli spettri di progetto
- ? fattori di partecipazione modali
- ? assegnazione dei criteri di verifica agli elementi
- ? numerazione degli elementi strutturali
- ? congruenza delle connessioni tra elementi shell
- ? congruenza delle aree di carico

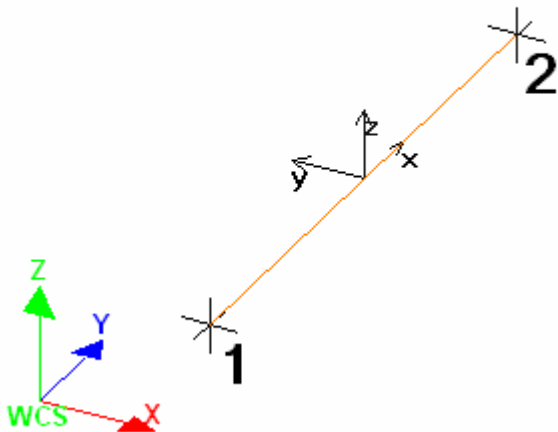
FASCICOLO DEI CALCOLI

- ? definizione delle caratteristiche d'inerzia delle sezioni
- ? presenza del magrone sotto la travi tipo wink
- ? elementi non verificati per semi progetto allo SLU, con inserimento automatico delle armature secondo i criteri di verifica.
- ? elementi non verificati allo SLU per armature già inserite nell'elemento strutturale
- ? elementi non verificati allo SLE per armature già inserite nell'elemento strutturale

1.2 PRESENTAZIONE DEI RISULTATI

I disegni dello schema statico adottato sono riportati nel fascicolo allegato alla presente relazione

E' stato impiegato il Sistema Internazionale per le unità di misura, con riferimento al daN per le forze.



Il sistema di riferimento globale rispetto al quale è stata riferita l'intera struttura è una terna di assi cartesiani sinistrorsa OXYZ (X e Z sono disposti e orientati rispettivamente secondo il pollice, l'indice ed il medio della mano destra, una volta posizionati questi ultimi a 90° tra loro).

La terna di riferimento locale per un'asta è pure una terna sinistrorsa O'xyz che ha l'asse x orientato dal nodo iniziale I dell'asta verso il nodo finale J e gli assi y e z diretti secondo gli assi geometrici di sezione con l'asse y orizzontale e orientato in modo da portarsi a coincidere con l'asse x a mezzo di una rotazione oraria di 90° e l'asse z di conseguenza.

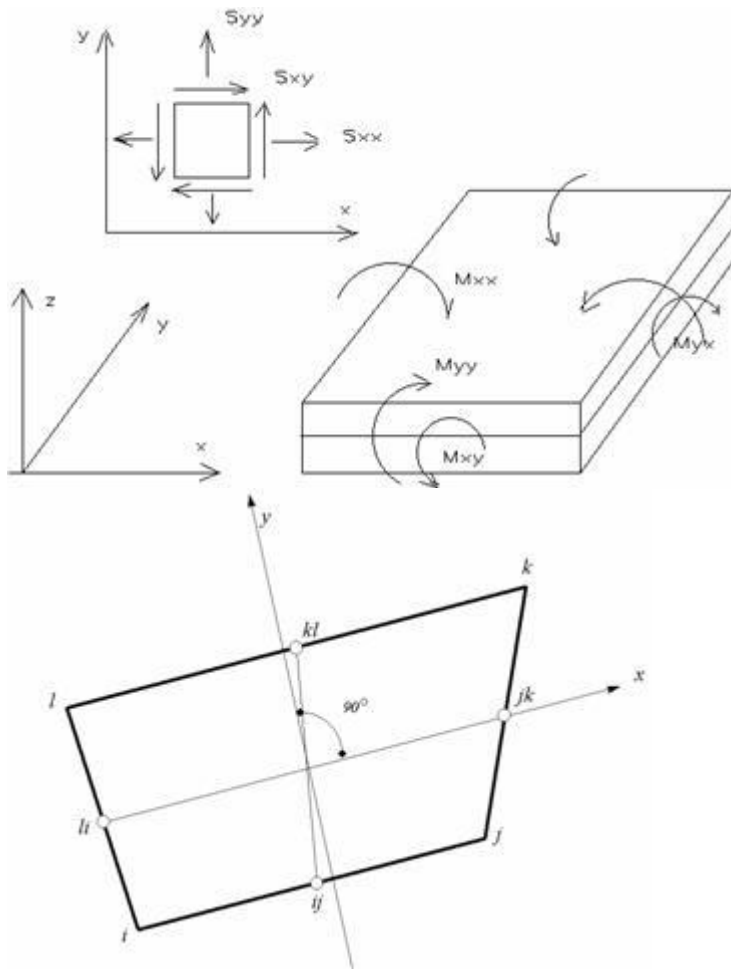
Per un'asta comunque disposta nello spazio la sua terna locale è orientata in modo tale da portarsi a coincidere con la terna globale a mezzo di rotazioni orarie degli assi locali inferiori a 180°.

- ? Le forze, sia sulle aste che sulle pareti o lastre, sono positive se opposte agli assi locali;
- ? Le forze nodali sono positive se opposte agli assi globali;
- ? Le coppie sono positive se sinistrorse.

Le caratteristiche di sollecitazione sono positive se sulla faccia di normale positiva sono rappresentate da vettori equiversi agli assi di riferimento locali; in particolare il vettore momento positivo rappresenta una coppia che ruota come le dita della mano destra che si chiudono quando il pollice è equi verso all'asse locale.

- ? Le traslazioni sono positive se concorde con gli assi globali;
- ? Le rotazioni sono positive se sinistrorse.

Il sistema di riferimento locale per gli elementi bidimensionali è quello riportato in figura



La terna locale per l'elemento shell è costituita dall'asse x locale che va dal nodo li al nodo jk, l'asse y è diretto secondo il piano dell'elemento e orientato verso il nodo l e l'asse z di conseguenza in modo da formare la solita terna sinistrorsa. L'asse z locale rappresenta la normale positiva all'elemento.

Le sollecitazioni dell'elemento sono:

a) sforzi membranali.

$$S_{xx} = s_x$$

$$S_{yy} = s_y$$

$$S_{xy} = t_{xy}$$

b) sforzi flessionali:

M_{xx} momento flettente che genera s_x , cioè intorno ad y.

M_{yy} momento flettente che genera s_y , cioè intorno ad x

M_{xy} momento torcente che genera t_{xy} .

Le sollecitazioni principali dell'elemento sono:

$$M_{1,2} = \frac{M_{xx} + M_{yy}}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{M_{xx} - M_{yy}}{2}\right)^2 + M_{xy}^2}$$

$$S_{1,2} = \frac{S_{xx} + S_{yy}}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{S_{xx} - S_{yy}}{2}\right)^2 + S_{xy}^2}$$

$$\tan 2\theta = \frac{M_{xy}}{M_{xx} - M_{yy}}$$

dove θ è l'angolo formato dagli assi principali di M1 e M2 con quelli di riferimento e

$$\tan 2\psi = \frac{S_{xy}}{S_{xx} - S_{yy}}$$

dove ψ è l'angolo formato dagli assi principali di S1 e S2 con quelli di riferimento

L'elemento shell usato come piastra dà i momenti flettenti e non i tagli in direzione ortogonale all'elemento che possono ottenersi come derivazione dei momenti flettenti;

$$T_{zx} = M_{xx,x} + M_{xy,y}$$

$$T_{zy} = M_{xy,y} + M_{yy,y}$$

quando invece viene usato come lastra ci restituisce una 's' costante ed una 't' costante non adatti a rappresentare momenti flettenti, ma solo sforzi normali e tagli nel piano della lastra.

I tabulati di calcolo contengono due sezioni principali: la descrizione del modello di calcolo e la presentazione dei risultati. La descrizione del modello di calcolo contiene:

- ? i dati generali (dimensioni)
- ? le coordinate nodali;
- ? i vincoli dei nodi e i vincoli interni delle aste, con le eventuali sconnessioni;
- ? le caratteristiche sezionali;
- ? le caratteristiche dei solai;
- ? le caratteristiche delle aste;
- ? i carichi sulle aste, sui nodi e sui muri (inclusa la distribuzione delle distorsioni impresse, e delle variazioni e dei gradienti di temperatura);
- ? configurazione di sistemi che introducono stati coattivi;
- ? le caratteristiche dei materiali;
- ? legami costitutivi e criteri di verifica;
- ? le condizioni di carico;

La stampa dei risultati contiene:

- ? le combinazioni dei carichi;
- ? le forze sismiche agenti sulla struttura;
- ? gli spostamenti d'impalcato, se l'impalcato è rigido;
- ? gli spostamenti nodali;
- ? le sollecitazioni sulle membrature per ogni combinazione di carico;
- ? la sollecitazione sul terreno sotto travi di fondazione o platee;
- ? deformate;
- ? diagrammi sollecitazioni;

2. DATI TABULATI

2.1 Dati generali

Nome struttura	
Numero di frequenze	45
% Filtro masse libere	0.1
% Coefficiente di smorzamento viscoso	5
Spostamenti modali con segno	Si
Spostamento ammissibile impalcati	0.0050*h

2.2 Impalcati

N°	Quota	Rigido	Incr.Soll.Pil	Inc.Soll.Par.
	mm	mm		
0	0	No	1.000	1.000
1	3000	Si	1.000	1.000

2.3 Percentuali Spostamento masse impalcati

Posizione	% Spostamento direzione X	% Spostamento direzione Y
1	0	-5
2	5	0
3	0	5
4	-5	0

2.4 Combinazioni del Sisma in X e Y e Verticale

Comb.	Pos. SismaX	Pos. SismaY	Fx	Fy	Fz
1	1	2	1	0.3	0
2	1	2	0.3	1	0
3	1	4	1	0.3	0
4	1	4	0.3	1	0
5	3	2	1	0.3	0
6	3	2	0.3	1	0
7	3	4	1	0.3	0
8	3	4	0.3	1	0

Comb.	Numero di combinazione dei sismi
Pos. SismaX	Posizione in cui viene scelto il sisma in direzione X
Pos. SismaY	Posizione in cui viene scelto il sisma in direzione Y
Fx	Fattore con cui il sisma X partecipa
Fy	Fattore con cui il sisma Y partecipa
Fz	Fattore con cui il sisma Verticale partecipa (quando richiesto)

Ogni combinazione genera al massimo 8 sotto-combinazioni in base a tutte le combinazioni possibili dei segni di Fx ed Fy ed Fz.

2.5 Spettri di risposta

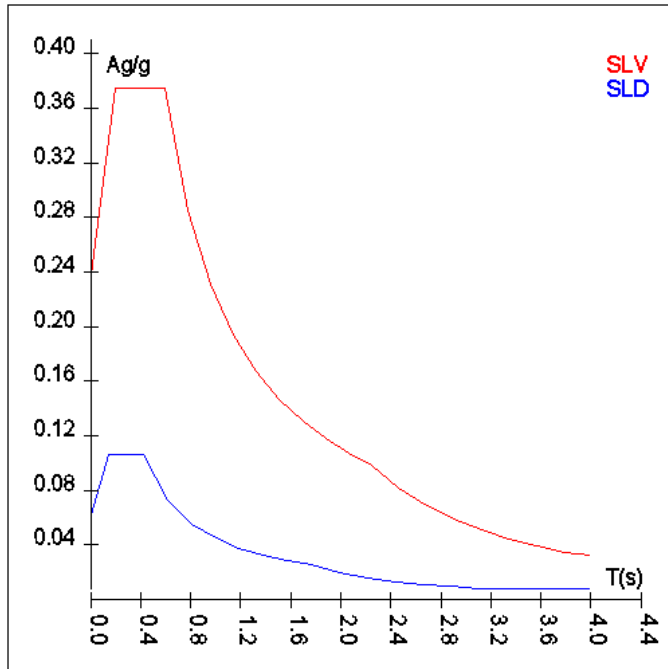
Spettro: **SpettroNT_ 2018**

Il calcolo degli spettri e del fattore di comportamento sono stati calcolati per la seguente tipologia di terreno e struttura.

Vita della struttura	
Tipo	Opere ordinarie (50-100)
Vita nominale VN [anni]	50.0
Classe d'uso	II
Coefficiente d'uso CU	1.000
Periodo di riferimento VR [anni]	50.000
Probabilità di superamento PVR allo Stato limite di esercizio - SLD	63.0%
Probabilità di superamento PVR allo Stato limite ultimo - SLV	10.0%
Periodo di ritorno TR SLD [anni]	50.0
Periodo di ritorno TR SLV [anni]	475.0
Parametri del sito	
Comune	Rosolini - (SR)
Longitudine	14.9557
Latitudine	36.8216
Id reticolo del sito	51195-50973-50972-51194
Valori di riferimento del sito	
Accelerazione orizzontale massima del sito A_g/g - SLD (TR=50.0)	0.0412
Fattore di amplificazione dello spettro F_o - SLD (TR=50.0)	2.5722
Periodo di riferimento di inizio del tratto a velocità costante T^*C [s] - SLD (TR=50.0)	0.257
Accelerazione orizzontale massima del sito A_g/g - SLV (TR=475.0)	0.1617
Fattore di amplificazione dello spettro F_o - SLV (TR=475.0)	2.3628
Periodo di riferimento di inizio del tratto a velocità costante T^*C [s] - SLV (TR=475.0)	0.423
Coefficiente Amplificazione Topografica S_t	1.000
Categoria terreno	C
Stato limite SLV	
Coefficiente di amplificazione stratigrafica S_s	1.47
Periodo di inizio del tratto ad accelerazione costante dello spettro T_B [s]	0.20
Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro T_C [s]	0.59
Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro T_D [s]	2.25
Stato limite SLD	
Coefficiente di amplificazione stratigrafica S_s	1.50
Periodo di inizio del tratto ad accelerazione costante dello spettro T_B [s]	0.14
Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro T_C [s]	0.42
Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro T_D [s]	1.76
Fattore di comportamento (SLV)	
Classe duttilità	B
Tipo struttura	Cemento armato
Fattore di riduzione per regolarità in altezza K_r - Struttura regolare	1.000000
Fattore di riduzione per rottura pareti K_w	0.500
Regolare in pianta	SI
Coefficiente moltiplicativo C_e - struttura a pareti non accoppiate	3.000
Fattore di comportamento $q = K_w \cdot K_r \cdot C_e$	1.500
Fattore di comportamento (SLD)	
q	1.500

T SLV [s]	Sd SLV[a/g]	T SLD [s]	Sd SLD[a/g]
0.00000	0.23785	0.00000	0.06183
0.19672	0.37465	0.14077	0.10603
0.59016	0.37465	0.42231	0.10603
0.77424	0.28558	0.61410	0.07291
0.95832	0.23072	0.80590	0.05556
1.14240	0.19354	0.99770	0.04488
1.32648	0.16668	1.18949	0.03764
1.51056	0.14637	1.38129	0.03242
1.69464	0.13047	1.57309	0.02846
1.87872	0.11769	1.76488	0.02537
2.06280	0.10719	1.98839	0.01999
2.24688	0.09840	2.21191	0.01615
2.46602	0.08169	2.43542	0.01332
2.68516	0.06890	2.65893	0.01118
2.90430	0.05890	2.88244	0.00951
3.12344	0.05092	3.10595	0.00824

T SLV [s]	Sd SLV[a/g]	T SLD [s]	Sd SLD[a/g]
3.34258	0.04446	3.32946	0.00824
3.56172	0.03916	3.55298	0.00824
3.78086	0.03475	3.77649	0.00824
4.00000	0.03234	4.00000	0.00824



2.6 Caratteristiche del terreno

Strato	Spessore cm	γ kg/mc	γ_{Sat} kg/mc	ϕ °	Addensato	OCR	Coesione kg/cm ²	C_u kg/cm ²	E kg/cm ²	ν
Terreno 1: Cost. Winkler=2.00 kg/cm ² - Falda assente										
1	100	1800	2600	30	No	--	1.20	0.00	3E02	0.30

2.7 Materiali

C25/30		
Peso specifico	kg/mc	2500
Modulo di Young E	kg/cm ²	3E05
Modulo di Poisson ν		0.13
Coefficiente di dilatazione termica λ	1/°C	1e-05

2.8 Nodi - Geometria e vincoli

Nodo	X	Y	Z	Tx	Ty	Tz	Rx	Ry	Rz	Impalcato
	Coordinate [mm]			Vincoli						
1	5500	0	0	1	1	0	0	0	1	0
2	0	0	0	1	1	0	0	0	1	0
3	0	3000	0	1	1	0	0	0	1	0
4	0	5500	0	1	1	0	0	0	1	0
5	5500	5500	0	1	1	0	0	0	1	0
6	5500	3000	0	1	1	0	0	0	1	0
7	6000	0	0	1	1	0	0	0	1	0
8	6000	5500	0	1	1	0	0	0	1	0
9	6000	3000	0	1	1	0	0	0	1	0
10	-500	0	0	1	1	0	0	0	1	0
11	-500	3000	0	1	1	0	0	0	1	0
12	-500	5500	0	1	1	0	0	0	1	0
13	0	6000	0	1	1	0	0	0	1	0
14	5500	6000	0	1	1	0	0	0	1	0

FASCICOLO DEI CALCOLI

Nodo	X	Y	Z	Tx	Ty	Tz	Rx	Ry	Rz	Impalcato
15	6000	6000	0	1	1	0	0	0	1	0
16	-500	6000	0	1	1	0	0	0	1	0
17	5500	-500	0	1	1	0	0	0	1	0
18	0	-500	0	1	1	0	0	0	1	0
19	6000	-500	0	1	1	0	0	0	1	0
20	-500	-500	0	1	1	0	0	0	1	0
101	0	0	500	0	0	0	0	0	0	1
102	5500	0	500	0	0	0	0	0	0	1
103	5500	3000	500	0	0	0	0	0	0	1
104	5500	5500	500	0	0	0	0	0	0	1
105	0	5500	500	0	0	0	0	0	0	1
106	0	0	1000	0	0	0	0	0	0	1
107	5500	0	1000	0	0	0	0	0	0	1
108	5500	3000	1000	0	0	0	0	0	0	1
109	5500	5500	1000	0	0	0	0	0	0	1
110	0	5500	1000	0	0	0	0	0	0	1
111	0	3000	500	0	0	0	0	0	0	1
112	0	3000	1000	0	0	0	0	0	0	1
113	5500	5500	1500	0	0	0	0	0	0	1
114	5500	3000	1500	0	0	0	0	0	0	1
115	5500	0	1500	0	0	0	0	0	0	1
116	0	0	1500	0	0	0	0	0	0	1
117	0	5500	1500	0	0	0	0	0	0	1
118	0	3000	1500	0	0	0	0	0	0	1
119	5500	5500	2000	0	0	0	0	0	0	1
120	5500	3000	2000	0	0	0	0	0	0	1
121	5500	0	2000	0	0	0	0	0	0	1
122	0	0	2000	0	0	0	0	0	0	1
123	0	5500	2000	0	0	0	0	0	0	1
124	0	3000	2000	0	0	0	0	0	0	1
125	5500	5500	2500	0	0	0	0	0	0	1
126	5500	3000	2500	0	0	0	0	0	0	1
127	5500	0	2500	0	0	0	0	0	0	1
128	0	0	2500	0	0	0	0	0	0	1
129	0	5500	2500	0	0	0	0	0	0	1
130	0	3000	2500	0	0	0	0	0	0	1
131	0	3000	3000	0	0	0	0	0	0	1
132	0	5500	3000	0	0	0	0	0	0	1
133	5500	5500	3000	0	0	0	0	0	0	1
134	5500	3000	3000	0	0	0	0	0	0	1
135	0	0	3000	0	0	0	0	0	0	1
136	5500	0	3000	0	0	0	0	0	0	1

2.9 Pareti - geometria e vincoli

Parete	Nodi	Tipo	Materiale	Criterio	N.P.	N.P.X	N.P.Y	Spess.
								cm
1	2-1-102-101	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
2	1-6-103-102	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
3	6-5-104-103	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
4	5-4-105-104	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
5	101-102-107-106	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
6	102-103-108-107	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
7	103-104-109-108	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
8	104-105-110-109	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
9	4-5-6-3	Platea	C25/30	CLS_Platee	16			40
10	3-6-1-2	Platea	C25/30	CLS_Platee	16			40
11	4-3-111-105	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
12	3-2-101-111	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
13	105-111-112-110	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
14	111-101-106-112	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
15	106-107-115-116	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
16	107-108-114-115	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
17	108-109-113-114	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
18	109-110-117-113	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
19	112-106-116-118	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
20	110-112-118-117	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
21	116-115-121-122	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
22	115-114-120-121	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
23	114-113-119-120	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25

FASCICOLO DEI CALCOLI

Parete	Nodi	Tipo	Materiale	Criterio	N.P.	N.P.X	N.P.Y	Spess.
24	113-117-123-119	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
25	118-116-122-124	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
26	117-118-124-123	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
27	122-121-127-128	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
28	121-120-126-127	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
29	120-119-125-126	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
30	119-123-129-125	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
31	124-122-128-130	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
32	123-124-130-129	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
33	129-130-131-132	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
34	126-125-133-134	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
35	130-128-135-131	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
36	127-126-134-136	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
37	125-129-132-133	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
38	128-127-136-135	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
39	17-1-7-19	Platea	C25/30	CLS_Platee	4			40
40	7-1-6-9	Platea	C25/30	CLS_Platee	8			40
41	9-6-5-8	Platea	C25/30	CLS_Platee	8			40
42	8-5-14-15	Platea	C25/30	CLS_Platee	4			40
43	14-5-4-13	Platea	C25/30	CLS_Platee	8			40
44	13-4-12-16	Platea	C25/30	CLS_Platee	4			40
45	12-4-3-11	Platea	C25/30	CLS_Platee	8			40
46	11-3-2-10	Platea	C25/30	CLS_Platee	8			40
47	10-2-18-20	Platea	C25/30	CLS_Platee	4			40
48	18-2-1-17	Platea	C25/30	CLS_Platee	8			40
49	132-135-136-133	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
51	3-6-103-111	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25
52	111-103-108-112	Discreto	C25/30	CLS_Muri	16	4	4	25

2.10 Muri - Carichi

Shell	Indice dello shell
Cond.	Condizione di carico
Tipo	Tipologia di spinta
γ	Peso specifico: terreno o acqua
Ht	Quota del piano di campagna
\emptyset	Angolo di attrito interno
c	Coesione
δ	Angolo di attrito terreno paramento shell
β	Angolo di inclinazione del piano di campagna
k0	Coefficiente di spinta a riposo (quando richiesto)
β_m	Coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito (quando richiesto)
Ag	Accelerazione del sito a meno di 'g': quando richiesto, rappresenta il valore della accelerazione dello spettro per T=0, quindi comprensiva dei coefficienti di amplificazione topografica (S_T) e stratigrafica (S_S)
Q	Valore del carico uniforme
Vert.1	Valore del carico nel primo vertice ⁽¹⁾
Vert.2	Valore del carico nel secondo vertice ⁽¹⁾
Vert.3	Valore del carico nel terzo vertice ⁽¹⁾
Vert.4	Valore del carico nel quarto vertice ⁽¹⁾
Hw	Altezza del pelo libero dell'acqua

⁽¹⁾: Per shell con numero di vertici maggiori 4, per carichi trapezoidali, il valore del carico nei vertici e' stampato a gruppi di 4 secondo l'ordine con cui i vertici sono stati definiti

Shell	Cond.	Tipo	Ht	γ	\emptyset	c	δ	β	k0	β_m	Ag
			cm	kg/mc	°	kg/cm	°	°			
1	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
2	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2	30	0.00	11	0	--	--	--
2	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
3	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
3	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2	30	0.00	11	0	--	--	--
4	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
5	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
6	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2	30	0.00	11	0	--	--	--
6	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
7	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2	30	0.00	11	0	--	--	--
7	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
8	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
11	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
12	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
13	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
14	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--

FASCICOLO DEI CALCOLI

Shell	Cond.	Tipo	Ht	γ	\emptyset	c	δ	β	k0	β_m	Ag
15	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
16	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2	30	0.00	11	0	--	--	--
16	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
17	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2	30	0.00	11	0	--	--	--
17	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
18	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
19	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
20	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
21	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
22	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2	30	0.00	11	0	--	--	--
22	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
23	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
23	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2	30	0.00	11	0	--	--	--
24	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
25	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
26	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
27	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
28	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
28	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2	30	0.00	11	0	--	--	--
29	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
29	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2	30	0.00	11	0	--	--	--
30	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
31	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
32	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
33	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
34	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2	30	0.00	11	0	--	--	--
34	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
35	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
36	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2	30	0.00	11	0	--	--	--
36	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	300	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
37	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--
38	Spinta terreno	Terreno - Attivo - Dir.Pos.	350	2100	30	0.00	20	0	--	--	--

Shell	Cond.	Tipo	Q	Vert.1	Vert.2	Vert.3	Vert.4	Hw	γ
			kg/mq	kg/mq	kg/mq	kg/mq	kg/mq	cm	kg/mc
1	Peso Proprio	Peso Proprio kg	1719						
1	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
2	Peso Proprio	Peso Proprio kg	938						
2	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
3	Peso Proprio	Peso Proprio kg	781						
3	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
4	Peso Proprio	Peso Proprio kg	1719						
4	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
4	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
5	Peso Proprio	Peso Proprio kg	1719						
5	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
6	Peso Proprio	Peso Proprio kg	938						
6	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
7	Peso Proprio	Peso Proprio kg	781						
7	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
8	Peso Proprio	Peso Proprio kg	1719						
8	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
9	Peso Proprio	Peso Proprio kg	13750						
10	Peso Proprio	Peso Proprio kg	16500						
11	Peso Proprio	Peso Proprio kg	781						
11	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
12	Peso Proprio	Peso Proprio kg	938						
12	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
13	Peso Proprio	Peso Proprio kg	781						
13	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
14	Peso Proprio	Peso Proprio kg	938						
14	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
15	Peso Proprio	Peso Proprio kg	1719						
15	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
16	Peso Proprio	Peso Proprio kg	938						
16	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
17	Peso Proprio	Peso Proprio kg	781						
17	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
18	Peso Proprio	Peso Proprio kg	859						
18	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
19	Peso Proprio	Peso Proprio kg	469						
19	CARICO STRADA	Uniforme	2000						

FASCICOLO DEI CALCOLI

Shell	Cond.	Tipo	Q	Vert.1	Vert.2	Vert.3	Vert.4	Hw	γ
20	Peso Proprio	Peso Proprio kg	781						
20	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
21	Peso Proprio	Peso Proprio kg	1719						
21	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
22	Peso Proprio	Peso Proprio kg	938						
22	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
23	Peso Proprio	Peso Proprio kg	781						
23	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
24	Peso Proprio	Peso Proprio kg	1719						
24	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
25	Peso Proprio	Peso Proprio kg	938						
25	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
26	Peso Proprio	Peso Proprio kg	781						
26	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
27	Peso Proprio	Peso Proprio kg	1719						
27	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
28	Peso Proprio	Peso Proprio kg	938						
28	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
29	Peso Proprio	Peso Proprio kg	781						
29	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
30	Peso Proprio	Peso Proprio kg	1719						
30	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
31	Peso Proprio	Peso Proprio kg	938						
31	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
32	Peso Proprio	Peso Proprio kg	781						
32	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
33	Peso Proprio	Peso Proprio kg	781						
33	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
34	Peso Proprio	Peso Proprio kg	781						
34	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
35	Peso Proprio	Peso Proprio kg	938						
35	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
36	Peso Proprio	Peso Proprio kg	938						
36	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
37	Peso Proprio	Peso Proprio kg	1719						
37	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
38	Peso Proprio	Peso Proprio kg	1719						
38	CARICO STRADA	Uniforme	2000						
39	Peso Proprio	Peso Proprio kg	250						
39	Spinta terreno	Uniforme_GLOBZ	5400						
40	Peso Proprio	Peso Proprio kg	1500						
40	Spinta terreno	Uniforme_GLOBZ	5400						
41	Peso Proprio	Peso Proprio kg	1250						
41	Spinta terreno	Uniforme_GLOBZ	5400						
42	Peso Proprio	Peso Proprio kg	250						
42	Spinta terreno	Uniforme_GLOBZ	5400						
43	Peso Proprio	Peso Proprio kg	2750						
43	Spinta terreno	Uniforme_GLOBZ	5400						
44	Peso Proprio	Peso Proprio kg	250						
44	Spinta terreno	Uniforme_GLOBZ	5400						
45	Peso Proprio	Peso Proprio kg	1250						
45	Spinta terreno	Uniforme_GLOBZ	5400						
46	Peso Proprio	Peso Proprio kg	1500						
46	Spinta terreno	Uniforme_GLOBZ	5400						
47	Peso Proprio	Peso Proprio kg	250						
47	Spinta terreno	Uniforme_GLOBZ	5400						
48	Peso Proprio	Peso Proprio kg	2750						
48	Spinta terreno	Uniforme_GLOBZ	5400						
49	Peso Proprio	Peso Proprio kg	18906						
49	CARICO STRADA	Uniforme_GLOBZ	2000						
51	Peso Proprio	Peso Proprio kg	1719						
52	Peso Proprio	Peso Proprio kg	1719						

3. Tabulati di verifica

L'esito di ogni elaborazione viene sintetizzato nei disegni e schemi grafici allegati, che evidenziano i valori numerici nei punti e/o nelle sezioni significative, ai fini della valutazione del comportamento complessivo della struttura, e quelli necessari ai fini delle verifiche di misura della sicurezza.

Di seguito si riportano le tabelle relative a:

Baricentri rigidezze e masse
Forze sismiche e masse
Taglienti di piano
Spostamenti Relativi dei nodi (SLD)
Fattori di partecipazione e masse modali
Massime tensioni sul terreno platee
Massimi spostamenti dei nodi
Massime reazioni vincolari
Massimi spostamenti degli impalcati
Massimi spostamenti degli impalcati (SLD)
Massime sollecitazioni muri Discretizzati

3.1 Centri di rigidezza e Centri di massa

Scenario di calcolo: Set_NT_SLV_SLD_A2_(STR/GEO)_2018

Centri rigidezze

Piano	Kx	Ky	Kxy	K ϕ	X	Y	r ² /Is ² >=1
	kg/cm	kg/cm	kg/cm	kg*cm/rad	cm	cm	
1	1.051756E05	1.051672E05	4.324230E-08	1.602340E12	150	150	1015.660

Ellissi delle rigidezze

Piano	K ξ	K η	alfa	r ξ	r η
	kg/cm	kg/cm	°	cm	cm
1	1.051756E05	1.051672E05	0	3903	3903

Baricentri masse per posizione masse

Piano	Pos.Masse	X	Y	Peso Sism.
		cm	cm	kg
0	1	0	0	0
0	2	0	0	0
0	3	0	0	0
0	4	0	0	0
1	1	150	135	41625
1	2	165	150	41625
1	3	150	165	41625
1	4	135	150	41625

3.2 Risultati Analisi Dinamica - Baricentri masse e masse

Scenario di calcolo: Set_NT_SLV_SLD_A2_(STR/GEO)_2018

Piano	Rigido	Massa	X	Y	Z
		kg	cm	cm	cm
0	No	0	0	0	0
1	Si	117395	276	246	255

Piano	Rigido	Massa	X	Y	Z
		kg	cm	cm	cm
0	No	0	0	0	0
1	Si	117395	304	274	255

Piano	Rigido	Massa	X	Y	Z
		kg	cm	cm	cm
0	No	0	0	0	0
1	Si	117395	276	301	255

Piano	Rigido	Massa	X	Y	Z
		kg	cm	cm	cm
0	No	0	0	0	0
1	Si	117395	249	274	255

3.3 Taglianti di piano

Scenario di calcolo: **Set_NT_SLV_SLD_A2_(STR/GEO)_2018**

I taglianti sono dati per combinazioni di calcolo C-S-Pm con C=Combinazione(1,2,...) S=Sisma(I,II) Pm=posizione masse(1,2,...). Le azioni, complessive, sono riferite al sistema di riferimento globale.

$\Theta = F_z \cdot dr / (F_h \cdot H)$ con:

Fz Forza verticale
 dr Spostamento medio del piano rispetto al piano inferiore
 Fh Tagliante
 H Altezza del piano
 dx spostamento medio di piano in direzione X
 dy spostamento medio di piano in direzione Y
 dr $((dx_s - dx_i)^2 + (dy_s - dy_i)^2)^{0.5}$ s=impalcato superiore i=impalcato inferiore

Nel caso di combinazioni sismiche l'aliquota dovuta al sisma di dx e dy è valutata secondo le indicazioni in 7.3.3, moltiplicando lo spostamento per μ_d

Combinazione: 1 (Solo Permanenti)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-7902	4933	171695	0.00	0.00	--
1	6786	3317	-160523	0.02	0.00	--

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-7902	4933	-7902	4933
1	0	0	0	0	6786	3317	6786	3317

Combinazione: 2 (AD QVSolai)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-7652	2871	141445	0.00	0.00	--
1	6536	2629	-130273	0.02	0.00	--

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-7652	2871	-7652	2871
1	0	0	0	0	6536	2629	6536	2629

Combinazione: 3 (AD NeveFalda1)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-7902	4933	171695	0.00	0.00	--
1	6786	3317	-160523	0.02	0.00	--

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-7902	4933	-7902	4933
1	0	0	0	0	6786	3317	6786	3317

Combinazione: 4 (AD NeveFalda2)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-7902	4933	171695	0.00	0.00	--
1	6786	3317	-160523	0.02	0.00	--

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-7902	4933	-7902	4933
1	0	0	0	0	6786	3317	6786	3317

Combinazione: 5 (AD Termici)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-7902	4933	171695	0.00	0.00	--
1	6786	3317	-160523	0.02	0.00	--

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-7902	4933	-7902	4933
1	0	0	0	0	6786	3317	6786	3317

Combinazione: 6-I-1 (SISMAX1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	

FASCICOLO DEI CALCOLI

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
0	18805	3169	122671	0.00	0.00	--
1	-19467	2486	-114087	0.12	0.00	0.000242

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	18805	3169	18805	3169
1	0	0	0	0	-19467	2486	-19467	2486

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 6-I-2 (SISMAX1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	18010	3244	118102	0.00	0.00	--
1	-18531	2338	-109382	0.12	0.00	0.000240

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	18010	3244	18010	3244
1	0	0	0	0	-18531	2338	-18531	2338

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 6-I-3 (SISMAX1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	18772	3162	122631	0.00	0.00	--
1	-19457	2586	-114048	0.13	0.00	0.000243

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	18772	3162	18772	3162
1	0	0	0	0	-19457	2586	-19457	2586

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 6-I-4 (SISMAX1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	18009	2545	127250	0.00	0.00	--
1	-18531	2476	-118759	0.12	0.00	0.000261

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	18009	2545	18009	2545
1	0	0	0	0	-18531	2476	-18531	2476

Percentuali assorbite in direzione X

FASCICOLO DEI CALCOLI

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 7-I-1 (SISMAY1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	Fy	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm		
0	-5921	29802	127036	0.00	0.00	--	
1	5097	-24165	-118440	0.01	0.12	0.000193	

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-5921	29802	-5921	29802
1	0	0	0	0	5097	-24165	5097	-24165

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 7-I-2 (SISMAY1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	Fy	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm		
0	-6026	30177	122719	0.00	0.00	--	
1	5144	-24597	-114111	0.01	0.12	0.000184	

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-6026	30177	-6026	30177
1	0	0	0	0	5144	-24597	5144	-24597

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 7-I-3 (SISMAY1_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	Fy	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm		
0	-5994	29823	118273	0.00	0.00	--	
1	5093	-24182	-109934	0.01	0.12	0.000179	

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-5994	29823	-5994	29823
1	0	0	0	0	5093	-24182	5093	-24182

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 7-I-4 (SISMAY1_SLV)

FASCICOLO DEI CALCOLI

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-5910	30035	122791	0.00	0.00	--
1	5071	-24415	-114158	0.01	0.12	0.000186

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-5910	30035	-5910	30035
1	0	0	0	0	5071	-24415	5071	-24415

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 8-I-1 (SISMAX2_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-30807	3151	122860	0.00	0.00	--
1	29753	2194	-114257	-0.10	0.00	0.000130

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-30807	3151	-30807	3151
1	0	0	0	0	29753	2194	29753	2194

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 8-I-2 (SISMAX2_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-30012	3076	127429	0.00	0.00	--
1	28817	2342	-118962	-0.10	0.00	0.000137

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-30012	3076	-30012	3076
1	0	0	0	0	28817	2342	28817	2342

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 8-I-3 (SISMAX2_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-30774	3159	122900	0.00	0.00	--
1	29743	2093	-114296	-0.10	0.00	0.000130

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-30774	3159	-30774	3159
1	0	0	0	0	29743	2093	29743	2093

FASCICOLO DEI CALCOLI

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 8-I-4 (SISMAX2_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-30012	3776	118282	0.00	0.00	--
1	28816	2204	-109584	-0.10	0.00	0.000126

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-30012	3776	-30012	3776
1	0	0	0	0	28816	2204	28816	2204

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 9-I-1 (SISMAY2_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-6082	-23482	118495	0.00	0.00	--
1	5189	28845	-109904	0.01	-0.12	0.000146

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-6082	-23482	-6082	-23482
1	0	0	0	0	5189	28845	5189	28845

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 9-I-2 (SISMAY2_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-5976	-23857	122813	0.00	0.00	--
1	5142	29277	-114233	0.01	-0.12	0.000151

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-5976	-23857	-5976	-23857
1	0	0	0	0	5142	29277	5142	29277

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

FASCICOLO DEI CALCOLI

Combinazione: 9-I-3 (SISMAY2_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-6009	-23503	127259	0.00	0.00	--
1	5193	28862	-118410	0.01	-0.12	0.000158

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-6009	-23503	-6009	-23503
1	0	0	0	0	5193	28862	5193	28862

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 9-I-4 (SISMAY2_SLV)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-6092	-23715	122741	0.00	0.00	--
1	5214	29095	-114186	0.01	-0.12	0.000152

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-6092	-23715	-6092	-23715
1	0	0	0	0	5214	29095	5214	29095

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 10 (AD QVSolai)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-6001	3160	122766	0.00	0.00	--
1	5143	2340	-114172	0.02	0.00	--

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-6001	3160	-6001	3160
1	0	0	0	0	5143	2340	5143	2340

Combinazione: 11 (AD NeveFalda1)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-6001	3160	122766	0.00	0.00	--
1	5143	2340	-114172	0.02	0.00	--

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-6001	3160	-6001	3160
1	0	0	0	0	5143	2340	5143	2340

Combinazione: 12 (AD NeveFalda2)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-6001	3160	122766	0.00	0.00	--
1	5143	2340	-114172	0.02	0.00	--

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-6001	3160	-6001	3160

FASCICOLO DEI CALCOLI

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
1	0	0	0	0	5143	2340	5143	2340

Combinazione: 13 (AD Termici)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-6001	3160	122766	0.00	0.00	--
1	5143	2340	-114172	0.02	0.00	--

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-6001	3160	-6001	3160
1	0	0	0	0	5143	2340	5143	2340

Combinazione: 14 (AD QVSolai)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-6001	3160	122766	0.00	0.00	--
1	5143	2340	-114172	0.02	0.00	--

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-6001	3160	-6001	3160
1	0	0	0	0	5143	2340	5143	2340

Combinazione: 15 (AD NeveFalda1)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-6001	3160	122766	0.00	0.00	--
1	5143	2340	-114172	0.02	0.00	--

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-6001	3160	-6001	3160
1	0	0	0	0	5143	2340	5143	2340

Combinazione: 16 (AD NeveFalda2)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-6001	3160	122766	0.00	0.00	--
1	5143	2340	-114172	0.02	0.00	--

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-6001	3160	-6001	3160
1	0	0	0	0	5143	2340	5143	2340

Combinazione: 17 (AD Termici)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-6001	3160	122766	0.00	0.00	--
1	5143	2340	-114172	0.02	0.00	--

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-6001	3160	-6001	3160
1	0	0	0	0	5143	2340	5143	2340

Combinazione: 18 (Quasi P1)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-6001	3160	122766	0.00	0.00	--
1	5143	2340	-114172	0.02	0.00	--

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-6001	3160	-6001	3160
1	0	0	0	0	5143	2340	5143	2340

Combinazione: 19-I-1 (SISMAX_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	1376	3164	122738	0.00	0.00	--

FASCICOLO DEI CALCOLI

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
1	-2179	2381	-114146	0.05	0.00	0.000536

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	1376	3164	1376	3164
1	0	0	0	0	-2179	2381	-2179	2381

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 19-I-2 (SISMAX_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	1136	3188	121382	0.00	0.00	--
1	-1886	2337	-112749	0.04	0.00	0.000561

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	1136	3188	1136	3188
1	0	0	0	0	-1886	2337	-1886	2337

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 19-I-3 (SISMAX_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	1368	3162	122725	0.00	0.00	--
1	-2177	2408	-114134	0.05	0.00	0.000534

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	1368	3162	1368	3162
1	0	0	0	0	-2177	2408	-2177	2408

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 19-I-4 (SISMAX_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	1137	2977	124096	0.00	0.00	--
1	-1897	2368	-115534	0.04	0.00	0.000570

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	1137	2977	1137	2977
1	0	0	0	0	-1897	2368	-1897	2368

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
-------	---------------	----------	------------

FASCICOLO DEI CALCOLI

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 20-I-1 (SISMAY_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-5976	11098	124039	0.00	0.00	--
1	5128	-5559	-115447	0.01	0.04	0.000199

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-5976	11098	-5976	11098
1	0	0	0	0	5128	-5559	5128	-5559

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 20-I-2 (SISMAY_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-6006	11161	122751	0.00	0.00	--
1	5141	-5635	-114155	0.01	0.04	0.000196

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-6006	11161	-6006	11161
1	0	0	0	0	5141	-5635	5141	-5635

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 20-I-3 (SISMAY_SLD)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-5998	11104	121425	0.00	0.00	--
1	5128	-5575	-112909	0.01	0.04	0.000194

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-5998	11104	-5998	11104
1	0	0	0	0	5128	-5575	5128	-5575

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Combinazione: 20-I-4 (SISMAY_SLD)

FASCICOLO DEI CALCOLI

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-5974	11168	122773	0.00	0.00	--
1	5121	-5634	-114170	0.01	0.04	0.000197

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	0	0	0	0	-5974	11168	-5974	11168
1	0	0	0	0	5121	-5634	5121	-5634

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	0.00	0.00	100.00
1	0.00	0.00	100.00

3.4 Verifica Degli Spostamenti Relativi

Scenario di calcolo: Set_NT_SLV_SLD_A2_(STR/GEO)_2018

Interp.	Comb.	ηXv	ηXh	ηYv	ηYh	Nodo1	Nodo2	η	ηAmm	Cs
		mm	mm	mm	mm			mm	mm	
0-1	(19+20)-III-3	0.09	0.49	0.04	0.16	1	136	0.58	15.00	26
0-1	(19+20)-III-4	0.10	0.49	0.05	0.16	2	135	0.59	15.00	26
0-1	(19+20)-VII-3	1.17	0.50	0.01	0.16	3	131	1.67	15.00	9.0
0-1	(19+20)-V-3	0.12	0.49	0.01	0.16	4	132	0.61	15.00	25
0-1	(19+20)-VII-4	0.09	0.49	0.00	0.15	5	133	0.58	15.00	26
0-1	(19+20)-VII-4	0.80	0.50	0.01	0.14	6	134	1.30	15.00	12
Minimo										
0-1	(19+20)-VII-3	1.17	0.50	0.01	0.16	3	131	1.67	15.00	9.0

3.5 Periodi di vibrazione e Masse modali

Scenario di calcolo: Set_NT_SLV_SLD_A2_(STR/GEO)_2018

Posizione masse 1

Numero di Frequenze calcolate =45, filtrate=34

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
	s			kgm*g			
		Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°
1(1)	0.1351	82.286	-9.125	66401	817	56.56	0.70
2(2)	0.1336	-8.785	-85.934	757	72420	0.64	61.69
3(3)	0.1032	0.060	-10.509	0	1083	0.00	0.92
4(4)	0.0610	-40.742	-0.059	16278	0	13.87	0.00
5(5)	0.0451	0.474	-9.661	2	915	0.00	0.78
6(7)	0.0312	0.016	29.323	0	8432	0.00	7.18
7(11)	0.0228	0.232	-4.178	1	171	0.00	0.15
8(12)	0.0226	-5.460	-0.372	292	1	0.25	0.00
9(13)	0.0181	2.822	11.159	78	1221	0.07	1.04
10(14)	0.0174	-4.616	-23.577	209	5451	0.18	4.64
11(15)	0.0174	-9.962	17.385	973	2964	0.83	2.52
12(16)	0.0169	7.020	0.678	483	5	0.41	0.00
13(17)	0.0167	0.138	-17.479	0	2996	0.00	2.55
14(20)	0.0125	-27.289	-0.136	7303	0	6.22	0.00
15(22)	0.0119	-0.765	-3.674	6	132	0.00	0.11
16(23)	0.0117	8.877	0.911	773	8	0.66	0.01
17(24)	0.0114	20.679	-1.001	4193	10	3.57	0.01
18(25)	0.0112	-0.326	-7.917	1	615	0.00	0.52
19(26)	0.0104	-0.126	8.046	0	635	0.00	0.54
20(28)	0.0102	8.114	-0.176	646	0	0.55	0.00
21(29)	0.0084	-9.041	1.236	802	15	0.68	0.01
22(30)	0.0082	4.363	-0.155	187	0	0.16	0.00
23(31)	0.0079	19.340	-0.515	3668	3	3.12	0.00
24(32)	0.0079	-0.084	5.416	0	288	0.00	0.25
25(33)	0.0077	-17.915	-4.356	3148	186	2.68	0.16

FASCICOLO DEI CALCOLI

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
26(34)	0.0075	-2.575	19.497	65	3728	0.06	3.18
27(35)	0.0074	-0.609	4.736	4	220	0.00	0.19
28(36)	0.0071	-5.996	-1.212	353	14	0.30	0.01
29(37)	0.0069	-0.563	4.280	3	180	0.00	0.15
30(38)	0.0069	-0.218	-9.105	0	813	0.00	0.69
31(39)	0.0067	1.223	12.047	15	1423	0.01	1.21
32(41)	0.0063	0.990	7.131	10	499	0.01	0.42
33(44)	0.0060	0.105	-4.190	0	172	0.00	0.15
34(45)	0.0060	-1.847	-9.480	33	881	0.03	0.75
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				106684	106298		
Masse strutturali libere [kgm*g]				117395	117395		
Percentuale				90.88	90.55	90.88	90.55

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
	s			kgm*g			
		Dir=180°	Dir=270°	Dir=180°	Dir=270°	Dir=180°	Dir=270°
1(1)	0.1351	-82.286	9.125	66401	817	56.56	0.70
2(2)	0.1336	8.785	85.934	757	72420	0.64	61.69
3(3)	0.1032	-0.060	10.509	0	1083	0.00	0.92
4(4)	0.0610	40.742	0.059	16278	0	13.87	0.00
5(5)	0.0451	-0.474	9.661	2	915	0.00	0.78
6(7)	0.0312	-0.016	-29.323	0	8432	0.00	7.18
7(11)	0.0228	-0.232	4.178	1	171	0.00	0.15
8(12)	0.0226	5.460	0.372	292	1	0.25	0.00
9(13)	0.0181	-2.822	-11.159	78	1221	0.07	1.04
10(14)	0.0174	4.616	23.577	209	5451	0.18	4.64
11(15)	0.0174	9.962	-17.385	973	2964	0.83	2.52
12(16)	0.0169	-7.020	-0.678	483	5	0.41	0.00
13(17)	0.0167	-0.138	17.479	0	2996	0.00	2.55
14(20)	0.0125	27.289	0.136	7303	0	6.22	0.00
15(22)	0.0119	0.765	3.674	6	132	0.00	0.11
16(23)	0.0117	-8.877	-0.911	773	8	0.66	0.01
17(24)	0.0114	-20.679	1.001	4193	10	3.57	0.01
18(25)	0.0112	0.326	7.917	1	615	0.00	0.52
19(26)	0.0104	0.126	-8.046	0	635	0.00	0.54
20(28)	0.0102	-8.114	0.176	646	0	0.55	0.00
21(29)	0.0084	9.041	-1.236	802	15	0.68	0.01
22(30)	0.0082	-4.363	0.155	187	0	0.16	0.00
23(31)	0.0079	-19.340	0.515	3668	3	3.12	0.00
24(32)	0.0079	0.084	-5.416	0	288	0.00	0.25
25(33)	0.0077	17.915	4.356	3148	186	2.68	0.16
26(34)	0.0075	2.575	-19.497	65	3728	0.06	3.18
27(35)	0.0074	0.609	-4.736	4	220	0.00	0.19
28(36)	0.0071	5.996	1.212	353	14	0.30	0.01
29(37)	0.0069	0.563	-4.280	3	180	0.00	0.15
30(38)	0.0069	0.218	9.105	0	813	0.00	0.69
31(39)	0.0067	-1.223	-12.047	15	1423	0.01	1.21
32(41)	0.0063	-0.990	-7.131	10	499	0.01	0.42
33(44)	0.0060	-0.105	4.190	0	172	0.00	0.15
34(45)	0.0060	1.847	9.480	33	881	0.03	0.75
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				106684	106298		
Masse strutturali libere [kgm*g]				117395	117395		
Percentuale				90.88	90.55	90.88	90.55

Masse e coefficienti di partecipazione rotazionali:

N	T(s)	Coeff. Partecipazione	Masse Modali	Percentuali
			kgm*g	
1(1)	0.1351	20.110	3966	0.48
2(2)	0.1336	-2.936	85	0.01
3(3)	0.1032	0.073	0	0.00
4(4)	0.0610	-9.736	930	0.11
5(5)	0.0451	0.448	2	0.00
6(7)	0.0312	-2.532	63	0.01
7(11)	0.0228	3.152	97	0.01
8(12)	0.0226	-48.205	22788	2.74
9(13)	0.0181	-104.466	107021	12.86
10(14)	0.0174	-0.001	0	0.00
11(15)	0.0174	41.335	16756	2.01

FASCICOLO DEI CALCOLI

N	T(s)	Coeff. Partecipazione	Masse Modali	Percentuali
12(16)	0.0169	29.397	8475	1.02
13(17)	0.0167	-13.159	1698	0.20
14(20)	0.0125	7.049	487	0.06
15(22)	0.0119	2.973	87	0.01
16(23)	0.0117	6.962	475	0.06
17(24)	0.0114	-14.894	2175	0.26
18(25)	0.0112	0.080	0	0.00
19(26)	0.0104	8.905	778	0.09
20(28)	0.0102	158.066	245017	29.43
21(29)	0.0084	3.429	115	0.01
22(30)	0.0082	-12.183	1456	0.17
23(31)	0.0079	-4.711	218	0.03
24(32)	0.0079	-2.113	44	0.01
25(33)	0.0077	-12.105	1437	0.17
26(34)	0.0075	-62.245	37996	4.56
27(35)	0.0074	-16.950	2817	0.34
28(36)	0.0071	-78.965	61149	7.35
29(37)	0.0069	52.639	27172	3.26
30(38)	0.0069	113.091	125424	15.07
31(39)	0.0067	79.856	62537	7.51
32(41)	0.0063	64.706	41059	4.93
33(44)	0.0060	-10.795	1143	0.14
34(45)	0.0060	-39.246	15105	1.81

Posizione masse 2

Numero di Frequenze calcolate =45, filtrate=33

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
	s			kgm*g			
		Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°
1(1)	0.1357	81.331	-4.498	64868	198	55.26	0.17
2(2)	0.1333	-4.141	-86.917	168	74085	0.14	63.11
3(3)	0.1030	17.374	0.447	2960	2	2.52	0.00
4(4)	0.0611	-38.635	-0.050	14638	0	12.47	0.00
5(5)	0.0449	11.405	-0.262	1276	1	1.09	0.00
6(7)	0.0322	0.059	26.803	0	7045	0.00	6.00
7(8)	0.0274	0.240	-14.158	1	1966	0.00	1.67
8(9)	0.0251	4.956	0.147	241	0	0.21	0.00
9(13)	0.0188	8.509	-1.987	710	39	0.60	0.03
10(14)	0.0181	-4.155	7.092	169	493	0.14	0.42
11(15)	0.0175	-1.709	-35.060	29	12054	0.02	10.27
12(17)	0.0154	11.347	-2.163	1263	46	1.08	0.04
13(20)	0.0128	-23.933	3.709	5617	135	4.78	0.11
14(21)	0.0123	16.786	0.695	2763	5	2.35	0.00
15(23)	0.0119	9.562	-1.146	897	13	0.76	0.01
16(24)	0.0113	-9.553	-4.066	895	162	0.76	0.14
17(25)	0.0109	7.104	8.367	495	686	0.42	0.58
18(26)	0.0104	-6.821	6.276	456	386	0.39	0.33
19(28)	0.0099	4.294	3.649	181	131	0.15	0.11
20(29)	0.0087	-12.189	-1.447	1457	21	1.24	0.02
21(30)	0.0084	16.966	-2.671	2823	70	2.40	0.06
22(31)	0.0080	0.286	4.726	1	219	0.00	0.19
23(33)	0.0075	-14.815	-6.853	2152	461	1.83	0.39
24(34)	0.0074	-3.932	-0.230	152	1	0.13	0.00
25(35)	0.0072	-0.070	19.015	0	3546	0.00	3.02
26(36)	0.0071	-5.430	12.345	289	1495	0.25	1.27
27(37)	0.0069	10.623	7.630	1107	571	0.94	0.49
28(38)	0.0069	0.550	-6.009	3	354	0.00	0.30
29(39)	0.0067	2.295	-9.593	52	902	0.04	0.77
30(41)	0.0065	4.202	-3.495	173	120	0.15	0.10
31(42)	0.0062	-4.178	5.222	171	267	0.15	0.23
32(44)	0.0060	-0.835	8.261	7	669	0.01	0.57
33(45)	0.0060	1.820	3.589	32	126	0.03	0.11
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				106045	106269		
Masse strutturali libere [kgm*g]				117395	117395		
Percentuale				90.33	90.52	90.33	90.52

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
	s			kgm*g			
		Dir=180°	Dir=270°	Dir=180°	Dir=270°	Dir=180°	Dir=270°

FASCICOLO DEI CALCOLI

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
1(1)	0.1357	-81.331	4.498	64868	198	55.26	0.17
2(2)	0.1333	4.141	86.917	168	74085	0.14	63.11
3(3)	0.1030	-17.374	-0.447	2960	2	2.52	0.00
4(4)	0.0611	38.635	0.050	14638	0	12.47	0.00
5(5)	0.0449	-11.405	0.262	1276	1	1.09	0.00
6(7)	0.0322	-0.059	-26.803	0	7045	0.00	6.00
7(8)	0.0274	-0.240	14.158	1	1966	0.00	1.67
8(9)	0.0251	-4.956	-0.147	241	0	0.21	0.00
9(13)	0.0188	-8.509	1.987	710	39	0.60	0.03
10(14)	0.0181	4.155	-7.092	169	493	0.14	0.42
11(15)	0.0175	1.709	35.060	29	12054	0.02	10.27
12(17)	0.0154	-11.347	2.163	1263	46	1.08	0.04
13(20)	0.0128	23.933	-3.709	5617	135	4.78	0.11
14(21)	0.0123	-16.786	-0.695	2763	5	2.35	0.00
15(23)	0.0119	-9.562	1.146	897	13	0.76	0.01
16(24)	0.0113	9.553	4.066	895	162	0.76	0.14
17(25)	0.0109	-7.104	-8.367	495	686	0.42	0.58
18(26)	0.0104	6.821	-6.276	456	386	0.39	0.33
19(28)	0.0099	-4.294	-3.649	181	131	0.15	0.11
20(29)	0.0087	12.189	1.447	1457	21	1.24	0.02
21(30)	0.0084	-16.966	2.671	2823	70	2.40	0.06
22(31)	0.0080	-0.286	-4.726	1	219	0.00	0.19
23(33)	0.0075	14.815	6.853	2152	461	1.83	0.39
24(34)	0.0074	3.932	0.230	152	1	0.13	0.00
25(35)	0.0072	0.070	-19.015	0	3546	0.00	3.02
26(36)	0.0071	5.430	-12.345	289	1495	0.25	1.27
27(37)	0.0069	-10.623	-7.630	1107	571	0.94	0.49
28(38)	0.0069	-0.550	6.009	3	354	0.00	0.30
29(39)	0.0067	-2.295	9.593	52	902	0.04	0.77
30(41)	0.0065	-4.202	3.495	173	120	0.15	0.10
31(42)	0.0062	4.178	-5.222	171	267	0.15	0.23
32(44)	0.0060	0.835	-8.261	7	669	0.01	0.57
33(45)	0.0060	-1.820	-3.589	32	126	0.03	0.11
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				106045	106269		
Masse strutturali libere [kgm*g]				117395	117395		
Percentuale				90.33	90.52	90.33	90.52

Masse e coefficienti di partecipazione rotazionali:

N	T(s)	Coeff. Partecipazione	Masse Modali	Percentuali
			kgm*g	
1(1)	0.1357	4.264	178	0.02
2(2)	0.1333	-16.580	2696	0.33
3(3)	0.1030	1.159	13	0.00
4(4)	0.0611	-1.270	16	0.00
5(5)	0.0449	0.205	0	0.00
6(7)	0.0322	-1.371	18	0.00
7(8)	0.0274	4.982	243	0.03
8(9)	0.0251	10.474	1076	0.13
9(13)	0.0188	-22.028	4758	0.58
10(14)	0.0181	107.517	113363	13.71
11(15)	0.0175	33.431	10960	1.33
12(17)	0.0154	7.206	509	0.06
13(20)	0.0128	3.640	130	0.02
14(21)	0.0123	-37.291	13637	1.65
15(23)	0.0119	-30.118	8896	1.08
16(24)	0.0113	-5.170	262	0.03
17(25)	0.0109	32.564	10399	1.26
18(26)	0.0104	-23.011	5193	0.63
19(28)	0.0099	147.244	212615	25.72
20(29)	0.0087	7.826	601	0.07
21(30)	0.0084	15.848	2463	0.30
22(31)	0.0080	-4.190	172	0.02
23(33)	0.0075	-14.308	2008	0.24
24(34)	0.0074	-2.334	53	0.01
25(35)	0.0072	58.580	33653	4.07
26(36)	0.0071	7.478	548	0.07
27(37)	0.0069	67.075	44120	5.34
28(38)	0.0069	-118.047	136657	16.53
29(39)	0.0067	69.261	47043	5.69
30(41)	0.0065	-4.893	235	0.03

FASCICOLO DEI CALCOLI

N	T(s)	Coeff. Partecipazione	Masse Modali	Percentuali
31(42)	0.0062	-17.929	3152	0.38
32(44)	0.0060	-27.577	7458	0.90
33(45)	0.0060	12.931	1640	0.20

Posizione masse 3

Numero di Frequenze calcolate =45, filtrate=32

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
	s			kgm*g			
		Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°
1(1)	0.1352	82.577	-6.238	66872	382	56.96	0.33
2(2)	0.1336	-5.975	-86.181	350	72835	0.30	62.04
3(3)	0.1032	0.259	11.246	1	1240	0.00	1.06
4(4)	0.0611	-40.850	-0.032	16365	0	13.94	0.00
5(5)	0.0452	0.501	9.294	2	847	0.00	0.72
6(7)	0.0312	-0.100	29.361	0	8454	0.00	7.20
7(11)	0.0229	0.083	3.948	0	153	0.00	0.13
8(12)	0.0226	5.005	0.176	246	0	0.21	0.00
9(13)	0.0184	10.115	10.724	1003	1128	0.85	0.96
10(14)	0.0178	5.101	-29.233	255	8380	0.22	7.14
11(16)	0.0170	10.622	1.312	1106	17	0.94	0.01
12(17)	0.0167	0.645	-15.534	4	2366	0.00	2.02
13(19)	0.0142	-0.949	4.836	9	229	0.01	0.20
14(20)	0.0132	-32.539	-0.339	10383	1	8.84	0.00
15(24)	0.0115	-6.528	3.243	418	103	0.36	0.09
16(25)	0.0114	-10.575	-1.413	1097	20	0.93	0.02
17(27)	0.0101	7.350	-0.375	530	1	0.45	0.00
18(28)	0.0096	-0.073	12.559	0	1547	0.00	1.32
19(29)	0.0087	0.265	-7.221	1	511	0.00	0.44
20(31)	0.0080	21.700	1.076	4618	11	3.93	0.01
21(32)	0.0080	5.860	-4.760	337	222	0.29	0.19
22(33)	0.0075	-0.943	-10.150	9	1010	0.01	0.86
23(35)	0.0072	0.706	-17.459	5	2989	0.00	2.55
24(37)	0.0069	10.357	4.763	1052	222	0.90	0.19
25(38)	0.0068	-7.458	2.706	545	72	0.46	0.06
26(39)	0.0067	-11.151	-0.864	1219	7	1.04	0.01
27(40)	0.0067	0.226	-8.914	0	779	0.00	0.66
28(41)	0.0063	3.622	10.402	129	1061	0.11	0.90
29(42)	0.0063	2.946	-8.005	85	628	0.07	0.54
30(43)	0.0062	-0.554	-7.058	3	489	0.00	0.42
31(44)	0.0061	-3.095	5.728	94	322	0.08	0.27
32(45)	0.0061	1.460	11.881	21	1384	0.02	1.18
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				106759	107413		
Masse strutturali libere [kgm*g]				117395	117395		
Percentuale				90.94	91.50	90.94	91.50

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
	s			kgm*g			
		Dir=180°	Dir=270°	Dir=180°	Dir=270°	Dir=180°	Dir=270°
1(1)	0.1352	-82.577	6.238	66872	382	56.96	0.33
2(2)	0.1336	5.975	86.181	350	72835	0.30	62.04
3(3)	0.1032	-0.259	-11.246	1	1240	0.00	1.06
4(4)	0.0611	40.850	0.032	16365	0	13.94	0.00
5(5)	0.0452	-0.501	-9.294	2	847	0.00	0.72
6(7)	0.0312	0.100	-29.361	0	8454	0.00	7.20
7(11)	0.0229	-0.083	-3.948	0	153	0.00	0.13
8(12)	0.0226	-5.005	-0.176	246	0	0.21	0.00
9(13)	0.0184	-10.115	-10.724	1003	1128	0.85	0.96
10(14)	0.0178	-5.101	29.233	255	8380	0.22	7.14
11(16)	0.0170	-10.622	-1.312	1106	17	0.94	0.01
12(17)	0.0167	-0.645	15.534	4	2366	0.00	2.02
13(19)	0.0142	0.949	-4.836	9	229	0.01	0.20
14(20)	0.0132	32.539	0.339	10383	1	8.84	0.00
15(24)	0.0115	6.528	-3.243	418	103	0.36	0.09
16(25)	0.0114	10.575	1.413	1097	20	0.93	0.02
17(27)	0.0101	-7.350	0.375	530	1	0.45	0.00
18(28)	0.0096	0.073	-12.559	0	1547	0.00	1.32
19(29)	0.0087	-0.265	7.221	1	511	0.00	0.44
20(31)	0.0080	-21.700	-1.076	4618	11	3.93	0.01
21(32)	0.0080	-5.860	4.760	337	222	0.29	0.19

FASCICOLO DEI CALCOLI

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
22(33)	0.0075	0.943	10.150	9	1010	0.01	0.86
23(35)	0.0072	-0.706	17.459	5	2989	0.00	2.55
24(37)	0.0069	-10.357	-4.763	1052	222	0.90	0.19
25(38)	0.0068	7.458	-2.706	545	72	0.46	0.06
26(39)	0.0067	11.151	0.864	1219	7	1.04	0.01
27(40)	0.0067	-0.226	8.914	0	779	0.00	0.66
28(41)	0.0063	-3.622	-10.402	129	1061	0.11	0.90
29(42)	0.0063	-2.946	8.005	85	628	0.07	0.54
30(43)	0.0062	0.554	7.058	3	489	0.00	0.42
31(44)	0.0061	3.095	-5.728	94	322	0.08	0.27
32(45)	0.0061	-1.460	-11.881	21	1384	0.02	1.18
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				106759	107413		
Masse strutturali libere [kgm*g]				117395	117395		
Percentuale				90.94	91.50	90.94	91.50

Masse e coefficienti di partecipazione rotazionali:

N	T(s)	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
				kgm*g			
1(1)	0.1352	-9.941		969		0.12	
2(2)	0.1336	-0.019		0		0.00	
3(3)	0.1032	0.178		0		0.00	
4(4)	0.0611	7.034		485		0.06	
5(5)	0.0452	-0.123		0		0.00	
6(7)	0.0312	-2.660		69		0.01	
7(11)	0.0229	-1.520		23		0.00	
8(12)	0.0226	-10.007		982		0.12	
9(13)	0.0184	-105.566		109287		13.32	
10(14)	0.0178	-25.369		6311		0.77	
11(16)	0.0170	25.933		6595		0.80	
12(17)	0.0167	-7.179		505		0.06	
13(19)	0.0142	0.208		0		0.00	
14(20)	0.0132	24.522		5897		0.72	
15(24)	0.0115	25.049		6153		0.75	
16(25)	0.0114	40.740		16277		1.98	
17(27)	0.0101	143.809		202811		24.72	
18(28)	0.0096	-0.808		6		0.00	
19(29)	0.0087	12.723		1587		0.19	
20(31)	0.0080	-1.044		11		0.00	
21(32)	0.0080	4.280		180		0.02	
22(33)	0.0075	19.837		3859		0.47	
23(35)	0.0072	48.160		22745		2.77	
24(37)	0.0069	138.289		187541		22.86	
25(38)	0.0068	-49.261		23798		2.90	
26(39)	0.0067	50.146		24660		3.01	
27(40)	0.0067	-5.979		351		0.04	
28(41)	0.0063	-42.049		17339		2.11	
29(42)	0.0063	-74.766		54819		6.68	
30(43)	0.0062	2.399		56		0.01	
31(44)	0.0061	98.506		95158		11.60	
32(45)	0.0061	-26.761		7023		0.86	

Posizione masse 4

Numero di Frequenze calcolate =45, filtrate=34

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
	s			kgm*g			
		Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°
1(1)	0.1358	81.368	-5.408	64927	287	55.31	0.24
2(2)	0.1334	-5.171	-86.916	262	74083	0.22	63.11
3(3)	0.1031	-17.073	0.288	2859	1	2.44	0.00
4(4)	0.0612	-38.850	-0.048	14802	0	12.61	0.00
5(5)	0.0449	-10.427	-0.254	1066	1	0.91	0.00
6(7)	0.0324	-0.116	27.022	0	7161	0.00	6.10
7(8)	0.0273	-0.176	-14.030	0	1930	0.00	1.64
8(9)	0.0256	4.621	0.061	209	0	0.18	0.00
9(13)	0.0189	8.739	6.326	749	392	0.64	0.33
10(14)	0.0185	-0.654	-19.458	4	3713	0.00	3.16
11(15)	0.0173	-4.724	29.493	219	8530	0.19	7.27
12(16)	0.0171	3.166	-4.323	98	183	0.08	0.16
13(17)	0.0154	10.944	3.160	1175	98	1.00	0.08

FASCICOLO DEI CALCOLI

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
14(20)	0.0129	21.222	4.105	4417	165	3.76	0.14
15(21)	0.0124	20.848	-0.699	4262	5	3.63	0.00
16(23)	0.0120	-8.893	-1.036	776	11	0.66	0.01
17(24)	0.0113	-9.876	3.842	957	145	0.81	0.12
18(25)	0.0109	7.220	-8.940	511	784	0.44	0.67
19(26)	0.0104	6.142	5.659	370	314	0.32	0.27
20(28)	0.0099	4.048	-3.610	161	128	0.14	0.11
21(29)	0.0088	-11.456	1.538	1287	23	1.10	0.02
22(30)	0.0084	-16.585	-2.680	2697	70	2.30	0.06
23(31)	0.0081	0.651	9.835	4	949	0.00	0.81
24(32)	0.0076	6.045	-7.387	358	535	0.31	0.46
25(33)	0.0075	6.557	-16.199	422	2573	0.36	2.19
26(34)	0.0074	12.549	11.191	1544	1228	1.32	1.05
27(35)	0.0074	-1.661	6.012	27	354	0.02	0.30
28(36)	0.0072	5.914	4.988	343	244	0.29	0.21
29(37)	0.0070	5.607	-0.145	308	0	0.26	0.00
30(38)	0.0069	-8.793	5.862	758	337	0.65	0.29
31(39)	0.0067	-2.621	-3.497	67	120	0.06	0.10
32(40)	0.0066	6.180	4.946	374	240	0.32	0.20
33(42)	0.0063	-4.343	-5.019	185	247	0.16	0.21
34(45)	0.0060	-0.667	-5.177	4	263	0.00	0.22
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				106204	105115		
Masse strutturali libere [kgm*g]				117395	117395		
Percentuale				90.47	89.54	90.47	89.54

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
	s			kgm*g			
		Dir=180°	Dir=270°	Dir=180°	Dir=270°	Dir=180°	Dir=270°
1(1)	0.1358	-81.368	5.408	64927	287	55.31	0.24
2(2)	0.1334	5.171	86.916	262	74083	0.22	63.11
3(3)	0.1031	17.073	-0.288	2859	1	2.44	0.00
4(4)	0.0612	38.850	0.048	14802	0	12.61	0.00
5(5)	0.0449	10.427	0.254	1066	1	0.91	0.00
6(7)	0.0324	0.116	-27.022	0	7161	0.00	6.10
7(8)	0.0273	0.176	14.030	0	1930	0.00	1.64
8(9)	0.0256	-4.621	-0.061	209	0	0.18	0.00
9(13)	0.0189	-8.739	-6.326	749	392	0.64	0.33
10(14)	0.0185	0.654	19.458	4	3713	0.00	3.16
11(15)	0.0173	4.724	-29.493	219	8530	0.19	7.27
12(16)	0.0171	-3.166	4.323	98	183	0.08	0.16
13(17)	0.0154	-10.944	-3.160	1175	98	1.00	0.08
14(20)	0.0129	-21.222	-4.105	4417	165	3.76	0.14
15(21)	0.0124	-20.848	0.699	4262	5	3.63	0.00
16(23)	0.0120	8.893	1.036	776	11	0.66	0.01
17(24)	0.0113	9.876	-3.842	957	145	0.81	0.12
18(25)	0.0109	-7.220	8.940	511	784	0.44	0.67
19(26)	0.0104	-6.142	-5.659	370	314	0.32	0.27
20(28)	0.0099	-4.048	3.610	161	128	0.14	0.11
21(29)	0.0088	11.456	-1.538	1287	23	1.10	0.02
22(30)	0.0084	16.585	2.680	2697	70	2.30	0.06
23(31)	0.0081	-0.651	-9.835	4	949	0.00	0.81
24(32)	0.0076	-6.045	7.387	358	535	0.31	0.46
25(33)	0.0075	-6.557	16.199	422	2573	0.36	2.19
26(34)	0.0074	-12.549	-11.191	1544	1228	1.32	1.05
27(35)	0.0074	1.661	-6.012	27	354	0.02	0.30
28(36)	0.0072	-5.914	-4.988	343	244	0.29	0.21
29(37)	0.0070	-5.607	0.145	308	0	0.26	0.00
30(38)	0.0069	8.793	-5.862	758	337	0.65	0.29
31(39)	0.0067	2.621	3.497	67	120	0.06	0.10
32(40)	0.0066	-6.180	-4.946	374	240	0.32	0.20
33(42)	0.0063	4.343	5.019	185	247	0.16	0.21
34(45)	0.0060	0.667	5.177	4	263	0.00	0.22
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				106204	105115		
Masse strutturali libere [kgm*g]				117395	117395		
Percentuale				90.47	89.54	90.47	89.54

Masse e coefficienti di partecipazione rotazionali:

N	T(s)	Coeff. Partecipazione	Masse Modali	Percentuali
---	------	-----------------------	--------------	-------------

FASCICOLO DEI CALCOLI

N	T(s)	Coeff. Partecipazione	Masse Modali	Percentuali
			kgm*g	
1(1)	0.1358	6.048	359	0.04
2(2)	0.1334	14.451	2048	0.25
3(3)	0.1031	-0.839	7	0.00
4(4)	0.0612	-1.333	17	0.00
5(5)	0.0449	0.134	0	0.00
6(7)	0.0324	-3.029	90	0.01
7(8)	0.0273	-1.385	19	0.00
8(9)	0.0256	9.202	830	0.10
9(13)	0.0189	-36.781	13267	1.61
10(14)	0.0185	88.673	77109	9.33
11(15)	0.0173	58.117	33122	4.01
12(16)	0.0171	-40.286	15916	1.93
13(17)	0.0154	7.818	599	0.07
14(20)	0.0129	1.398	19	0.00
15(21)	0.0124	-36.824	13298	1.61
16(23)	0.0120	24.290	5786	0.70
17(24)	0.0113	-2.599	66	0.01
18(25)	0.0109	41.388	16798	2.03
19(26)	0.0104	36.645	13169	1.59
20(28)	0.0099	147.013	211949	25.65
21(29)	0.0088	-0.974	9	0.00
22(30)	0.0084	-2.937	85	0.01
23(31)	0.0081	-37.817	14024	1.70
24(32)	0.0076	32.440	10320	1.25
25(33)	0.0075	85.774	72150	8.73
26(34)	0.0074	-67.261	44366	5.37
27(35)	0.0074	-37.483	13778	1.67
28(36)	0.0072	15.937	2491	0.30
29(37)	0.0070	68.991	46678	5.65
30(38)	0.0069	9.490	883	0.11
31(39)	0.0067	-71.010	49449	5.98
32(40)	0.0066	60.453	35839	4.34
33(42)	0.0063	-27.094	7199	0.87
34(45)	0.0060	4.103	165	0.02

3.6 Risultati Analisi Dinamica - Sollecitazioni massime - Sigma terreno platea

Scenario di calcolo: Set_NT_SLV_SLD_A2_(STR/GEO)_2018

Muro	Cx	Cy	Cz	Sigma
	mm	mm	mm	kg/cmq
9	0	5500	0	0.75(7-I-3)
9	0	4875	0	0.74(6-II-4)
9	0	4250	0	0.73(6-II-4)
9	0	3625	0	0.73(6-II-4)
9	0	3000	0	0.72(6-II-4)
9	1375	5500	0	0.76(7-I-3)
9	1375	4875	0	0.73(3)
9	1375	4250	0	0.72(3)
9	1375	3625	0	0.71(3)
9	1375	3000	0	0.71(3)
9	2750	5500	0	0.76(7-I-3)
9	2750	4875	0	0.73(3)
9	2750	4250	0	0.72(3)
9	2750	3625	0	0.72(3)
9	2750	3000	0	0.71(3)
9	4125	5500	0	0.77(7-I-3)
9	4125	4875	0	0.75(3)
9	4125	4250	0	0.74(3)
9	4125	3625	0	0.74(3)
9	4125	3000	0	0.74(3)
9	5500	5500	0	0.79(7-I-3)
9	5500	4875	0	0.78(3)
9	5500	4250	0	0.77(3)
9	5500	3625	0	0.77(6-I-2)
9	5500	3000	0	0.76(6-I-2)
10	0	3000	0	0.72(6-II-4)
10	0	2250	0	0.72(6-II-4)
10	0	1500	0	0.73(6-II-4)

FASCICOLO DEI CALCOLI

Muro	Cx	Cy	Cz	Sigma
10	0	750	0	0.73(6-II-4)
10	0	0	0	0.74(7-II-1)
10	1375	3000	0	0.71(3)
10	1375	2250	0	0.71(3)
10	1375	1500	0	0.71(3)
10	1375	750	0	0.72(3)
10	1375	0	0	0.75(7-II-1)
10	2750	3000	0	0.71(3)
10	2750	2250	0	0.71(3)
10	2750	1500	0	0.71(3)
10	2750	750	0	0.73(3)
10	2750	0	0	0.76(7-II-1)
10	4125	3000	0	0.74(3)
10	4125	2250	0	0.73(3)
10	4125	1500	0	0.73(3)
10	4125	750	0	0.75(3)
10	4125	0	0	0.77(7-II-1)
10	5500	3000	0	0.76(6-I-2)
10	5500	2250	0	0.76(6-I-2)
10	5500	1500	0	0.77(6-I-2)
10	5500	750	0	0.77(6-I-2)
10	5500	0	0	0.78(7-II-1)
39	5500	-500	0	0.82(7-II-1)
39	5750	-500	0	0.82(7-II-1)
39	6000	-500	0	0.82(7-II-1)
39	5500	-250	0	0.80(7-II-1)
39	5750	-250	0	0.80(7-II-1)
39	6000	-250	0	0.81(6-I-2)
39	5500	0	0	0.78(7-II-1)
39	5750	0	0	0.79(6-I-2)
39	6000	0	0	0.81(6-I-2)
40	6000	0	0	0.81(6-I-2)
40	6000	750	0	0.81(6-I-2)
40	6000	1500	0	0.80(6-I-2)
40	6000	2250	0	0.80(6-I-2)
40	6000	3000	0	0.80(6-I-2)
40	5750	0	0	0.79(6-I-2)
40	5750	750	0	0.79(6-I-2)
40	5750	1500	0	0.79(6-I-2)
40	5750	2250	0	0.78(6-I-2)
40	5750	3000	0	0.78(6-I-2)
40	5500	0	0	0.78(7-II-1)
40	5500	750	0	0.77(6-I-2)
40	5500	1500	0	0.77(6-I-2)
40	5500	2250	0	0.76(6-I-2)
40	5500	3000	0	0.76(6-I-2)
41	6000	3000	0	0.80(6-I-2)
41	6000	3625	0	0.81(6-I-2)
41	6000	4250	0	0.81(6-I-2)
41	6000	4875	0	0.81(6-I-2)
41	6000	5500	0	0.82(6-I-2)
41	5750	3000	0	0.78(6-I-2)
41	5750	3625	0	0.79(6-I-2)
41	5750	4250	0	0.79(6-I-2)
41	5750	4875	0	0.79(6-I-2)
41	5750	5500	0	0.80(6-I-2)
41	5500	3000	0	0.76(6-I-2)
41	5500	3625	0	0.77(6-I-2)
41	5500	4250	0	0.77(3)
41	5500	4875	0	0.78(3)
41	5500	5500	0	0.79(7-I-3)
42	6000	5500	0	0.82(6-I-2)
42	6000	5750	0	0.82(6-I-2)
42	6000	6000	0	0.83(7-I-3)
42	5750	5500	0	0.80(6-I-2)
42	5750	5750	0	0.81(7-I-3)
42	5750	6000	0	0.83(7-I-3)
42	5500	5500	0	0.79(7-I-3)
42	5500	5750	0	0.81(7-I-3)
42	5500	6000	0	0.83(7-I-3)
43	5500	6000	0	0.83(7-I-3)
43	4125	6000	0	0.81(7-I-3)

FASCICOLO DEI CALCOLI

Muro	Cx	Cy	Cz	Sigma
43	2750	6000	0	0.80(7-I-3)
43	1375	6000	0	0.80(7-I-3)
43	0	6000	0	0.79(7-I-3)
43	5500	5750	0	0.81(7-I-3)
43	4125	5750	0	0.79(7-I-3)
43	2750	5750	0	0.78(7-I-3)
43	1375	5750	0	0.78(7-I-3)
43	0	5750	0	0.77(7-I-3)
43	5500	5500	0	0.79(7-I-3)
43	4125	5500	0	0.77(7-I-3)
43	2750	5500	0	0.76(7-I-3)
43	1375	5500	0	0.76(7-I-3)
43	0	5500	0	0.75(7-I-3)
44	0	6000	0	0.79(7-I-3)
44	-250	6000	0	0.79(7-I-3)
44	-500	6000	0	0.79(7-I-3)
44	0	5750	0	0.77(7-I-3)
44	-250	5750	0	0.77(7-I-3)
44	-500	5750	0	0.77(6-II-4)
44	0	5500	0	0.75(7-I-3)
44	-250	5500	0	0.76(6-II-4)
44	-500	5500	0	0.77(6-II-4)
45	-500	5500	0	0.77(6-II-4)
45	-500	4875	0	0.77(6-II-4)
45	-500	4250	0	0.76(6-II-4)
45	-500	3625	0	0.76(6-II-4)
45	-500	3000	0	0.76(6-II-4)
45	-250	5500	0	0.76(6-II-4)
45	-250	4875	0	0.75(6-II-4)
45	-250	4250	0	0.75(6-II-4)
45	-250	3625	0	0.74(6-II-4)
45	-250	3000	0	0.74(6-II-4)
45	0	5500	0	0.75(7-I-3)
45	0	4875	0	0.74(6-II-4)
45	0	4250	0	0.73(6-II-4)
45	0	3625	0	0.73(6-II-4)
45	0	3000	0	0.72(6-II-4)
46	-500	3000	0	0.76(6-II-4)
46	-500	2250	0	0.76(6-II-4)
46	-500	1500	0	0.76(6-II-4)
46	-500	750	0	0.76(6-II-4)
46	-500	0	0	0.77(6-II-4)
46	-250	3000	0	0.74(6-II-4)
46	-250	2250	0	0.74(6-II-4)
46	-250	1500	0	0.74(6-II-4)
46	-250	750	0	0.75(6-II-4)
46	-250	0	0	0.75(6-II-4)
46	0	3000	0	0.72(6-II-4)
46	0	2250	0	0.72(6-II-4)
46	0	1500	0	0.73(6-II-4)
46	0	750	0	0.73(6-II-4)
46	0	0	0	0.74(7-II-1)
47	-500	0	0	0.77(6-II-4)
47	-500	-250	0	0.77(6-II-4)
47	-500	-500	0	0.78(7-II-1)
47	-250	0	0	0.75(6-II-4)
47	-250	-250	0	0.76(7-II-1)
47	-250	-500	0	0.78(7-II-1)
47	0	0	0	0.74(7-II-1)
47	0	-250	0	0.76(7-II-1)
47	0	-500	0	0.78(7-II-1)
48	0	-500	0	0.78(7-II-1)
48	1375	-500	0	0.79(7-II-1)
48	2750	-500	0	0.80(7-II-1)
48	4125	-500	0	0.81(7-II-1)
48	5500	-500	0	0.82(7-II-1)
48	0	-250	0	0.76(7-II-1)
48	1375	-250	0	0.77(7-II-1)
48	2750	-250	0	0.78(7-II-1)
48	4125	-250	0	0.79(7-II-1)
48	5500	-250	0	0.80(7-II-1)
48	0	0	0	0.74(7-II-1)

FASCICOLO DEI CALCOLI

Muro	Cx	Cy	Cz	Sigma
48	1375	0	0	0.75(7-II-1)
48	2750	0	0	0.76(7-II-1)
48	4125	0	0	0.77(7-II-1)
48	5500	0	0	0.78(7-II-1)
Massimo assoluto				
42	6000	6000	0	0.83(7-I-3)
Minimo assoluto				
10	1375	2250	0	0.71(3)

3.7 Risultati Analisi Dinamica - Spostamenti massimi - Nodi

Scenario di calcolo: Set_NT_SLV_SLD_A2_(STR/GEO)_2018

la tripletta (Cb [-SubC-Cbm]) indica la Combinazione - SottoCombinazione sismica - Posizione Masse, nel caso non sismico mancano SubC-Cbm

Nodo	Trasl. X	Trasl. Y	Trasl. Z	Rotaz. X	Rotaz. Y	Rotaz. Z
	mm	mm	mm	mrad	mrad	mrad
1	0.00(1)	0.00(1)	-3.90(7-II-1)	0.38(7-II-2)	0.38(6-I-1)	0.00(1)
2	0.00(1)	0.00(1)	-3.72(7-II-1)	0.38(7-II-4)	0.38(6-I-1)	0.00(1)
3	0.00(1)	0.00(1)	-3.62(6-II-4)	-0.38(7-I-4)	0.36(6-I-3)	0.00(1)
4	0.00(1)	0.00(1)	-3.76(7-I-3)	-0.39(7-I-4)	0.37(6-I-3)	0.00(1)
5	0.00(1)	0.00(1)	-3.95(7-I-3)	-0.39(7-I-2)	0.40(6-I-3)	0.00(1)
6	0.00(1)	0.00(1)	-3.82(6-I-2)	-0.38(7-I-2)	0.41(6-I-3)	0.00(1)
7	0.00(1)	0.00(1)	-4.05(6-I-2)	0.38(7-II-2)	0.38(6-I-1)	0.00(1)
8	0.00(1)	0.00(1)	-4.08(6-I-2)	-0.39(7-I-2)	0.40(6-I-3)	0.00(1)
9	0.00(1)	0.00(1)	-4.02(6-I-2)	-0.37(7-I-2)	0.41(6-I-3)	0.00(1)
10	0.00(1)	0.00(1)	-3.84(6-II-4)	0.39(7-II-4)	0.38(6-I-1)	0.00(1)
11	0.00(1)	0.00(1)	-3.79(6-II-4)	-0.38(7-I-4)	0.36(6-I-3)	0.00(1)
12	0.00(1)	0.00(1)	-3.86(6-II-4)	-0.40(7-I-4)	0.37(6-I-3)	0.00(1)
13	0.00(1)	0.00(1)	-3.95(7-I-3)	-0.40(7-I-4)	0.37(6-I-3)	0.00(1)
14	0.00(1)	0.00(1)	-4.14(7-I-3)	-0.39(7-I-2)	0.40(6-I-3)	0.00(1)
15	0.00(1)	0.00(1)	-4.17(7-I-3)	-0.39(7-I-2)	0.40(6-I-3)	0.00(1)
16	0.00(1)	0.00(1)	-3.94(7-I-3)	-0.40(7-I-4)	0.37(6-I-3)	0.00(1)
17	0.00(1)	0.00(1)	-4.09(7-II-1)	0.38(7-II-2)	0.38(6-I-1)	0.00(1)
18	0.00(1)	0.00(1)	-3.91(7-II-1)	0.39(7-II-4)	0.38(6-I-1)	0.00(1)
19	0.00(1)	0.00(1)	-4.11(7-II-1)	0.38(7-II-2)	0.38(6-I-1)	0.00(1)
20	0.00(1)	0.00(1)	-3.90(7-II-1)	0.39(7-II-4)	0.38(6-I-1)	0.00(1)
101	0.19(6-I-1)	0.19(7-I-4)	-3.72(7-II-1)	-0.38(7-I-4)	0.39(6-I-1)	-0.03(1)
102	0.20(6-I-1)	0.19(7-I-2)	-3.90(7-II-1)	-0.38(7-I-2)	0.40(6-I-1)	0.03(1)
103	0.19(6-I-3)	-0.19(7-II-2)	-3.81(6-I-2)	0.38(7-II-2)	-0.37(6-II-3)	-0.05(1)
104	0.21(6-I-3)	0.19(7-I-2)	-3.95(7-I-3)	-0.38(7-I-2)	0.42(6-I-3)	-0.03(1)
105	0.19(6-I-3)	0.19(7-I-4)	-3.76(7-I-3)	-0.38(7-I-4)	0.39(6-I-3)	0.03(1)
106	0.39(6-I-1)	0.39(7-I-4)	-3.72(7-II-1)	-0.40(7-I-4)	0.39(6-I-1)	-0.11(1)
107	0.40(6-I-1)	0.39(7-I-2)	-3.91(7-II-1)	-0.38(7-I-2)	0.40(6-I-1)	0.10(1)
108	-0.38(6-II-3)	-0.38(7-II-2)	-3.79(6-I-2)	0.38(7-II-2)	-0.60(6-II-3)	-0.17(1)
109	0.42(6-I-3)	-0.37(7-II-2)	-3.94(7-I-3)	-0.39(7-I-2)	0.41(6-I-3)	-0.10(1)
110	0.39(6-I-3)	-0.38(7-II-4)	-3.75(7-I-3)	-0.39(7-I-4)	0.41(6-I-3)	0.10(1)
111	0.20(6-I-3)	-0.19(7-II-4)	-3.61(6-II-4)	0.38(7-II-4)	0.45(6-I-3)	0.05(1)
112	0.46(6-I-3)	-0.39(7-II-4)	-3.59(6-II-4)	-0.38(7-I-4)	0.74(6-I-3)	0.18(1)
113	0.62(6-I-3)	-0.56(7-II-2)	-3.95(7-I-3)	-0.38(7-I-2)	0.42(6-I-3)	-0.16(1)
114	-0.76(6-II-3)	-0.56(7-II-2)	-3.78(6-I-2)	0.37(7-II-2)	-0.81(6-II-3)	-0.12(1)
115	0.60(6-I-1)	0.58(7-I-2)	-3.91(7-II-1)	0.38(7-II-2)	0.40(6-I-1)	0.19(1)
116	0.58(6-I-1)	0.59(7-I-4)	-3.73(7-II-1)	-0.40(7-I-4)	0.39(6-I-1)	-0.19(1)
117	0.58(6-I-3)	-0.57(7-II-4)	-3.76(7-I-3)	-0.39(7-I-4)	0.40(6-I-3)	0.17(1)
118	0.92(6-I-3)	0.57(7-I-4)	-3.57(6-II-4)	0.38(7-II-4)	0.96(6-I-3)	0.11(1)
119	0.82(6-I-3)	0.75(7-I-2)	-3.95(7-I-3)	-0.41(7-I-2)	0.40(6-I-3)	-0.26(1)
120	-1.16(6-II-3)	0.75(7-I-2)	-3.78(6-I-2)	-0.39(7-I-2)	-0.79(6-II-3)	-0.13(1)
121	0.80(6-I-1)	0.77(7-I-2)	-3.92(7-II-1)	0.39(7-II-2)	0.40(6-I-1)	0.28(1)
122	0.77(6-I-1)	0.79(7-I-4)	-3.74(7-II-1)	0.39(7-II-4)	0.39(6-I-1)	-0.30(1)
123	0.78(6-I-3)	-0.75(7-II-4)	-3.76(7-I-3)	-0.42(7-I-4)	0.41(6-I-3)	0.29(1)
124	1.40(6-I-3)	0.76(7-I-4)	-3.58(6-II-4)	-0.39(7-I-4)	0.94(6-I-3)	0.14(1)
125	1.01(6-I-3)	0.95(7-I-2)	-3.95(7-I-3)	-0.40(7-I-2)	0.39(6-I-3)	-0.27(1)
126	-1.54(6-II-3)	0.94(7-I-2)	-3.79(6-I-2)	-0.39(7-I-2)	-0.75(6-II-3)	-0.14(1)
127	0.99(6-I-1)	0.96(7-I-2)	-3.92(7-II-1)	-0.42(7-I-2)	0.40(6-I-1)	0.28(1)
128	0.97(6-I-1)	0.98(7-I-4)	-3.74(7-II-1)	-0.41(7-I-4)	0.39(6-I-1)	-0.30(1)
129	0.99(6-I-3)	0.96(7-I-4)	-3.77(7-I-3)	-0.41(7-I-4)	0.41(6-I-3)	0.30(1)
130	1.85(6-I-3)	0.95(7-I-4)	-3.59(6-II-4)	-0.39(7-I-4)	0.88(6-I-3)	0.16(1)
131	2.29(6-I-3)	1.13(7-I-4)	-3.59(6-II-4)	-0.36(7-I-4)	0.88(6-I-3)	0.17(1)
132	1.21(6-I-3)	1.16(7-I-4)	-3.73(7-I-3)	0.76(7-II-1)	0.45(6-I-3)	0.08(1)
133	1.18(6-I-3)	1.15(7-I-2)	-3.92(7-I-3)	0.76(7-II-1)	-0.38(6-II-3)	-0.08(7-I-4)
134	-1.91(6-II-3)	1.13(7-I-2)	-3.79(6-I-2)	-0.37(7-I-2)	-0.75(6-II-3)	-0.16(1)

FASCICOLO DEI CALCOLI

Nodo	Trasl. X	Trasl. Y	Trasl. Z	Rotaz. X	Rotaz. Y	Rotaz. Z
135	1.18(6-I-1)	1.20(7-I-4)	-3.71(7-II-1)	-0.77(7-I-3)	0.43(6-I-1)	-0.09(1)
136	1.17(6-I-1)	1.18(7-I-2)	-3.89(7-II-1)	-0.77(7-I-3)	-0.37(6-II-1)	0.08(7-II-4)

3.8 Risultati Analisi Dinamica - Reazioni massime - Nodi

Scenario di calcolo: Set_NT_SLV_SLD_A2_(STR/GEO)_2018

Nodo	Rx	Ry	Rz	Mx	My	Mz
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m
1	-2345(6-I-1)	-3619(1)	0	0	0	376(7-I-2)
2	2269(6-II-1)	-2890(1)	0	0	0	-267(7-I-4)
3	-7253(1)	2469(7-II-4)	0	0	0	319(7-II-1)
4	1772(6-II-3)	5017(1)	0	0	0	700(7-II-4)
5	-1973(6-I-3)	4960(1)	0	0	0	-716(1)
6	6142(1)	-2654(7-I-2)	0	0	0	-304(7-II-1)
7	-180(6-II-2)	-189(2)	0	0	0	20(6-II-1)
8	-152(6-II-2)	139(2)	0	0	0	-11(6-II-3)
9	170(6-I-2)	-396(1)	0	0	0	-8(6-II-2)
10	189(6-I-4)	-116(2)	0	0	0	-21(6-I-1)
11	170(6-I-4)	-335(1)	0	0	0	8(7-I-1)
12	164(6-I-4)	87(2)	0	0	0	12(6-I-4)
13	-396(2)	-286(7-II-3)	0	0	0	-76(7-II-3)
14	415(2)	-259(7-II-3)	0	0	0	70(7-II-3)
15	-44(7-II-3)	-41(6-II-3)	0	0	0	0
16	46(7-II-3)	-47(7-II-3)	0	0	0	0
17	727(1)	291(7-I-1)	0	0	0	-83(7-I-2)
18	-515(1)	292(7-I-1)	0	0	0	82(7-I-4)
19	-43(7-I-1)	48(6-II-1)	0	0	0	0
20	46(7-I-1)	50(6-I-1)	0	0	0	0

3.9 Risultati Analisi Dinamica - Spostamenti massimi - Impalcati

Scenario di calcolo: Set_NT_SLV_SLD_A2_(STR/GEO)_2018

la tripletta (Cb [-SubC-Cbm]) indica la Combinazione - SottoCombinazione sismica - Posizione Masse, nel caso non sismico mancano SubC-Cbm

Piano	Trasl. X	Trasl. Y	Trasl. Z	Rotaz. X	Rotaz. Y	Rotaz. Z
	mm	mm	mm	mrad	mrad	mrad
1	0.68(6-I-3)	0.65(7-I-4)	-3.73(1-I)	0.00(1-I)	0.00(1-I)	-0.00(7-II-2)

3.10 Risultati Analisi Dinamica - Spostamenti massimi - Impalcati (SLD)

Scenario di calcolo: Set_NT_SLV_SLD_A2_(STR/GEO)_2018

la tripletta (Cb [-SubC-Cbm]) indica la Combinazione - SottoCombinazione sismica - Posizione Masse, nel caso non sismico mancano SubC-Cbm

Piano	Trasl. X	Trasl. Y	Trasl. Z	Rotaz. X	Rotaz. Y	Rotaz. Z
	mm	mm	mm	mrad	mrad	mrad
1	0.25(19-I-3)	0.20(20-I-4)	-2.78(20-I-3)	0.00(10-I)	0.00(10-I)	-0.00(20-II-2)

3.11 Risultati Analisi Dinamica - Sollecitazioni Massime - Muri discretizzati

Scenario di calcolo: Set_NT_SLV_SLD_A2_(STR/GEO)_2018

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
		kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg*m/m	kg*m/m	kg*m/m
1	1	-0.27(6-II-4)	-1.97(7-II-1)	-1.15(6-II-1)	107(1)	714(1)	-33(7-II-1)
1	2	-0.43(6-II-1)	-2.24(7-II-1)	-1.28(6-II-1)	105(1)	457(7-I-1)	-28(7-II-1)
1	3	-0.52(6-II-1)	-2.33(7-II-1)	-1.31(6-II-1)	116(1)	271(7-I-1)	-32(7-II-1)
1	4	-0.61(1)	-2.38(7-II-1)	-1.33(6-II-1)	142(1)	136(7-I-1)	-50(7-II-1)
1	5	-0.43(7-II-1)	-3.42(7-II-1)	0.96(6-I-1)	168(1)	1404(1)	44(6-II-2)
1	6	-0.45(1)	-3.71(7-II-1)	0.94(6-I-1)	82(7-I-1)	826(7-I-1)	77(1)
1	7	-0.50(1)	-3.77(7-II-1)	0.92(6-I-1)	19(7-I-1)	437(7-I-1)	100(1)
1	8	-0.55(1)	-3.79(7-II-1)	0.92(6-I-1)	-69(1)	-198(7-II-1)	110(1)
1	9	-0.43(7-II-1)	-3.47(7-II-1)	1.03(6-I-1)	168(1)	1397(1)	-34(6-I-4)
1	10	-0.47(1)	-3.78(7-II-1)	1.01(6-I-1)	82(7-I-1)	813(7-I-1)	-64(1)
1	11	-0.52(1)	-3.83(7-II-1)	1.03(6-I-1)	20(7-I-1)	424(7-I-1)	-89(1)

FASCICOLO DEI CALCOLI

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
1	12	-0.58(1)	-3.84(7-II-1)	1.05(6-I-1)	-65(1)	-200(7-II-1)	-101(1)
1	13	-0.28(6-I-2)	-1.99(7-II-1)	1.26(6-I-1)	109(1)	733(1)	41(7-II-1)
1	14	-0.43(6-I-1)	-2.34(7-II-1)	1.38(6-I-1)	104(1)	440(7-I-1)	37(6-I-2)
1	15	-0.51(6-I-1)	-2.45(7-II-1)	1.41(6-I-1)	111(1)	223(7-I-1)	39(7-II-1)
1	16	-0.58(1)	-2.51(7-II-1)	1.41(6-I-1)	132(1)	-105(7-II-1)	54(7-II-1)
2	1	0.29(7-I-2)	-1.94(7-II-1)	3.32(1)	101(1)	680(1)	206(1)
2	2	0.39(7-I-2)	-1.49(7-II-2)	3.46(1)	129(1)	571(1)	364(1)
2	3	-0.45(7-II-2)	-1.40(7-II-2)	3.48(1)	179(1)	448(1)	497(1)
2	4	-0.68(7-II-3)	-1.43(7-II-1)	3.42(1)	254(1)	343(1)	601(1)
2	5	-0.36(6-I-2)	-3.18(6-I-2)	3.26(1)	284(1)	2523(1)	140(1)
2	6	-0.33(7-II-2)	-3.03(6-I-2)	3.22(1)	135(1)	1898(1)	300(1)
2	7	-0.34(7-II-3)	-2.90(6-I-2)	3.23(1)	-18(6-I-2)	1405(1)	451(1)
2	8	-0.37(7-II-3)	-2.73(6-I-2)	3.24(1)	-163(1)	1017(1)	578(1)
2	9	-0.39(6-I-2)	-3.72(6-I-2)	2.76(7-I-3)	326(1)	2986(1)	-166(1)
2	10	-0.24(6-I-3)	-3.72(6-I-2)	2.74(7-I-3)	148(1)	2383(1)	-216(1)
2	11	-0.16(7-II-3)	-3.54(6-I-2)	2.70(7-I-3)	-38(1)	1920(1)	-236(1)
2	12	-0.14(7-II-3)	-3.29(6-I-2)	2.68(7-I-3)	-240(1)	1584(1)	-214(1)
2	13	-0.28(6-I-2)	-3.35(6-I-2)	2.12(7-I-2)	238(1)	1723(1)	-241(1)
2	14	-0.08(6-I-1)	-3.28(6-I-2)	2.31(7-I-2)	254(1)	1514(1)	-399(1)
2	15	0.18(7-II-1)	-3.19(6-I-2)	2.43(7-I-2)	282(1)	1426(1)	-545(1)
2	16	0.24(7-II-1)	-3.17(6-I-2)	2.50(7-I-2)	322(1)	1456(1)	-654(1)
3	1	-0.41(6-I-2)	-2.85(6-I-2)	-2.58(7-II-2)	185(1)	978(1)	28(6-II-3)
3	2	-0.50(1)	-2.59(6-I-2)	-2.90(7-II-2)	322(1)	965(1)	46(1)
3	3	-0.45(1)	-2.42(6-I-2)	-3.23(7-II-1)	508(1)	1051(1)	72(1)
3	4	-0.27(1)	-2.43(6-I-2)	-3.54(7-II-1)	750(1)	1254(1)	93(1)
3	5	-0.30(6-I-2)	-3.04(6-I-2)	-3.34(1)	162(1)	1557(1)	163(1)
3	6	-0.12(6-I-4)	-3.15(6-I-2)	-3.31(7-II-1)	58(1)	1305(1)	237(1)
3	7	0.12(6-II-4)	-3.01(6-I-2)	-3.30(7-II-1)	-54(1)	1164(1)	272(1)
3	8	0.19(7-I-1)	-2.81(6-I-2)	-3.29(7-II-1)	-190(1)	1131(1)	261(1)
3	9	-0.26(6-I-2)	-2.45(6-I-2)	-3.75(1)	156(1)	1568(1)	-81(1)
3	10	-0.21(7-I-1)	-2.48(6-I-2)	-3.75(1)	22(6-II-2)	1161(1)	-188(1)
3	11	-0.21(7-I-1)	-2.41(6-I-2)	-3.79(1)	-126(1)	891(1)	-293(1)
3	12	-0.26(7-I-1)	-2.24(6-I-2)	-3.78(1)	-264(1)	712(1)	-392(1)
3	13	0.41(7-II-2)	1.14(7-II-2)	-3.83(1)	68(6-II-3)	466(6-II-3)	-175(1)
3	14	0.42(7-II-2)	1.61(7-II-2)	-3.89(1)	94(1)	396(6-II-3)	-315(1)
3	15	-0.54(7-I-1)	1.62(7-II-2)	-3.84(1)	142(1)	332(6-II-3)	-420(1)
3	16	-0.78(1)	1.46(7-II-2)	-3.69(1)	204(1)	288(1)	-501(1)
4	1	-0.21(7-I-2)	-3.13(7-I-3)	-0.74(7-II-2)	114(1)	781(1)	-24(6-I-2)
4	2	0.13(2)	-4.09(7-I-3)	-0.86(7-II-2)	98(1)	425(7-II-3)	-25(6-I-2)
4	3	0.38(6-I-2)	-4.76(7-I-3)	-1.01(6-I-3)	102(1)	178(7-II-3)	-30(6-I-2)
4	4	0.62(6-I-2)	-5.42(7-I-3)	-1.21(6-I-3)	126(1)	-167(7-I-3)	-44(6-I-2)
4	5	-0.11(6-II-3)	-1.57(7-I-2)	2.31(6-II-3)	176(1)	1458(1)	40(1)
4	6	0.44(6-I-2)	-1.73(7-I-3)	2.28(6-II-3)	84(1)	831(1)	81(1)
4	7	0.88(6-I-2)	-1.52(7-I-2)	2.24(6-II-3)	25(7-II-3)	413(7-II-3)	120(1)
4	8	1.42(6-I-2)	-1.20(7-I-2)	2.17(6-II-3)	-53(1)	148(7-II-3)	157(1)
4	9	-0.15(6-I-3)	-1.66(7-I-4)	-2.74(6-I-3)	179(1)	1504(1)	-33(1)
4	10	0.35(6-II-4)	-1.82(7-I-4)	-2.69(6-I-3)	81(1)	868(1)	-70(1)
4	11	0.74(6-II-4)	-1.62(7-I-4)	-2.63(6-I-3)	19(7-II-3)	434(7-II-3)	-104(1)
4	12	1.20(6-II-4)	-1.31(7-I-4)	-2.54(6-I-3)	-68(1)	164(7-II-3)	-137(1)
4	13	-0.23(7-I-4)	-3.12(7-I-3)	0.62(7-II-4)	122(1)	832(1)	20(6-II-4)
4	14	0.05(2)	-4.07(7-I-3)	0.71(7-II-4)	108(1)	460(7-II-3)	-23(6-I-4)
4	15	0.25(6-II-4)	-4.73(7-I-3)	0.83(6-II-3)	113(1)	208(7-II-3)	-33(6-I-4)
4	16	0.41(6-II-4)	-5.39(7-I-3)	0.99(6-II-3)	137(1)	-146(7-I-3)	34(6-II-4)
5	1	-0.79(1)	-2.41(7-II-1)	-1.36(6-II-1)	180(1)	-158(7-II-4)	-79(7-II-1)
5	2	-0.98(1)	-2.43(7-II-1)	-1.41(6-II-1)	231(1)	-201(7-II-4)	-120(7-II-1)
5	3	-1.16(1)	-2.51(6-II-4)	-1.49(6-II-1)	292(1)	-224(7-II-4)	-187(1)
5	4	-1.30(1)	-2.65(6-II-4)	-1.63(6-II-1)	363(1)	-269(1)	-267(1)
5	5	-0.61(1)	-3.78(7-II-1)	-0.93(6-II-1)	-126(1)	-418(1)	109(1)
5	6	-0.68(1)	-3.81(1)	-0.94(6-II-1)	-173(1)	-658(1)	100(6-II-2)
5	7	-0.76(1)	-3.80(1)	-0.96(6-II-1)	-206(1)	-818(1)	91(6-II-2)
5	8	-0.84(1)	-3.58(1)	-0.97(6-II-1)	-227(1)	-899(1)	86(6-II-2)
5	9	-0.64(1)	-3.82(1)	1.08(6-I-1)	-122(1)	-428(1)	-103(1)
5	10	-0.71(1)	-3.82(1)	1.10(6-I-1)	-168(1)	-665(1)	-97(6-I-4)
5	11	-0.79(1)	-3.74(1)	1.11(6-I-1)	-203(1)	-824(1)	-88(7-I-1)
5	12	-0.84(1)	-3.39(1)	1.12(6-I-1)	-226(1)	-914(1)	-72(6-I-4)
5	13	-0.75(1)	-2.52(7-II-1)	1.42(6-I-1)	165(1)	-191(1)	79(7-II-1)
5	14	-0.93(1)	-2.51(7-II-1)	1.44(6-I-1)	209(1)	-285(1)	111(7-II-1)
5	15	-1.11(1)	-2.45(7-II-1)	1.47(6-I-1)	263(1)	-339(1)	150(7-II-1)
5	16	-1.26(1)	-2.28(6-I-2)	1.53(6-I-1)	325(1)	-351(1)	204(1)
6	1	-1.01(1)	-1.51(7-II-1)	3.30(1)	347(1)	263(1)	680(1)
6	2	-1.32(1)	-1.58(7-II-1)	3.14(1)	448(1)	205(1)	740(1)
6	3	-1.53(1)	-1.68(7-II-1)	2.98(1)	549(1)	161(1)	783(1)

FASCICOLO DEI CALCOLI

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
6	4	-1.69(1)	-2.09(6-I-2)	2.84(1)	637(1)	104(1)	809(1)
6	5	-0.42(7-II-3)	-2.53(6-I-2)	3.20(1)	-307(1)	712(1)	679(1)
6	6	-0.47(7-II-3)	-2.34(6-I-2)	3.15(7-I-3)	-443(1)	473(1)	757(1)
6	7	-0.52(1)	-2.20(6-I-2)	3.09(7-I-3)	-564(1)	295(1)	817(1)
6	8	-0.59(1)	-2.43(6-I-2)	3.00(7-I-3)	-657(1)	183(1)	881(1)
6	9	-0.14(7-II-3)	-3.06(6-I-2)	2.67(7-I-3)	-451(1)	1349(1)	-146(1)
6	10	-0.17(6-II-2)	-2.87(6-I-2)	2.69(7-I-3)	-658(1)	1173(1)	-43(2)
6	11	-0.19(6-II-2)	-2.74(6-I-2)	2.73(7-I-3)	-838(1)	1003(1)	148(1)
6	12	-0.20(6-II-2)	-2.60(6-I-2)	2.67(7-I-3)	-969(1)	756(1)	386(1)
6	13	0.23(7-II-1)	-3.30(1)	2.52(7-I-2)	364(1)	1609(1)	-719(1)
6	14	0.15(6-I-2)	-3.45(1)	2.49(7-I-2)	390(1)	1887(1)	-730(1)
6	15	-0.32(6-II-2)	-3.26(1)	2.44(7-I-2)	362(1)	2312(1)	-669(1)
6	16	-0.41(6-II-2)	-2.09(6-I-2)	2.46(7-I-2)	202(1)	2960(1)	-525(1)
7	1	0.12(7-I-3)	-2.62(6-I-2)	-3.81(7-II-1)	1040(1)	1594(1)	102(1)
7	2	0.56(1)	-3.05(1)	-4.00(7-II-1)	1364(1)	2090(1)	76(1)
7	3	1.17(1)	-3.63(1)	-3.98(7-II-1)	1696(1)	2757(1)	-55(1)
7	4	1.63(1)	-2.90(6-I-2)	-3.45(7-II-1)	1993(1)	3593(1)	-512(1)
7	5	0.24(7-II-1)	-2.62(6-I-2)	-3.26(7-II-1)	-349(1)	1185(1)	192(1)
7	6	0.26(7-II-1)	-2.48(6-I-2)	-3.22(7-II-1)	-524(1)	1292(1)	68(6-II-4)
7	7	0.25(6-I-2)	-2.40(6-I-2)	-3.18(7-II-1)	-680(1)	1382(1)	-187(1)
7	8	0.26(6-I-2)	-2.34(6-I-2)	-3.11(7-II-1)	-716(1)	1312(1)	-567(1)
7	9	-0.33(7-I-1)	-2.04(6-I-2)	-3.71(1)	-387(1)	586(1)	-488(1)
7	10	-0.41(7-I-1)	-1.84(6-I-2)	-3.60(1)	-489(1)	487(1)	-579(1)
7	11	-0.47(7-I-1)	-1.75(6-I-2)	-3.45(1)	-570(1)	401(1)	-661(1)
7	12	-0.53(1)	-2.15(6-I-2)	-3.24(1)	-645(1)	358(1)	-715(1)
7	13	-1.11(1)	1.28(6-II-3)	-3.49(1)	271(1)	285(1)	-563(1)
7	14	-1.37(1)	1.02(6-II-2)	-3.25(1)	337(1)	298(1)	-606(1)
7	15	-1.60(1)	-1.29(7-I-3)	-2.93(6-I-3)	398(1)	305(1)	-631(1)
7	16	-1.73(1)	-2.84(7-I-3)	-2.56(6-I-3)	439(1)	226(1)	-656(1)
8	1	0.76(6-I-3)	-6.16(7-I-3)	-1.44(6-I-3)	170(1)	-275(1)	-70(6-I-2)
8	2	-0.81(6-II-3)	-7.03(7-I-3)	-1.71(6-I-3)	227(1)	-373(1)	-105(6-I-2)
8	3	-1.58(6-II-3)	-8.04(1)	-2.01(6-I-3)	290(1)	-442(1)	-161(1)
8	4	-2.68(6-II-3)	-8.79(1)	-2.35(6-I-3)	352(1)	-474(1)	-269(1)
8	5	2.07(6-I-2)	-0.82(7-I-2)	2.06(6-II-3)	-101(1)	-197(7-I-3)	194(1)
8	6	2.91(6-I-2)	-0.44(6-II-3)	1.86(6-II-3)	-137(1)	-283(1)	232(1)
8	7	3.98(6-I-2)	0.45(1)	1.54(6-II-3)	-159(1)	-299(1)	269(1)
8	8	5.44(6-I-2)	1.78(1)	1.03(6-II-3)	-161(1)	-246(1)	282(1)
8	9	1.77(6-II-4)	-0.93(7-I-4)	-2.39(6-I-3)	-121(1)	-188(7-I-3)	-171(1)
8	10	2.50(6-II-4)	-0.54(6-I-3)	-2.15(6-I-3)	-163(1)	-278(1)	-208(1)
8	11	3.44(6-II-4)	0.40(1)	-1.77(6-I-3)	-191(1)	-308(1)	-248(1)
8	12	4.72(6-II-4)	1.88(1)	-1.20(6-I-3)	-196(1)	-274(1)	-279(1)
8	13	-0.60(6-I-4)	-6.13(7-I-3)	1.20(6-II-3)	180(1)	-251(1)	59(6-II-4)
8	14	-1.20(6-I-3)	-6.97(7-I-3)	1.44(6-II-3)	234(1)	-364(1)	94(6-II-4)
8	15	-2.08(6-I-3)	-7.88(1)	1.72(6-II-3)	293(1)	-457(1)	144(1)
8	16	-3.26(6-I-3)	-8.51(1)	2.03(6-II-3)	351(1)	-525(1)	252(1)
9	1	0.13(7-I-4)	-0.56(2)	0.20(7-II-1)	299(1)	668(1)	507(1)
9	2	-0.49(2)	-0.50(2)	0.34(7-II-1)	339(1)	-413(1)	486(2)
9	3	-0.55(2)	-0.55(2)	0.51(7-II-1)	383(1)	-568(1)	160(7-II-1)
9	4	0.26(1)	-0.73(7-I-3)	0.79(1)	344(1)	-107(2)	-231(7-I-4)
9	5	-0.98(7-I-3)	-0.83(2)	-0.15(7-I-4)	-258(6-II-4)	1421(1)	168(6-I-2)
9	6	-0.81(2)	-0.87(7-I-3)	0.16(7-II-4)	-723(7-I-3)	-1033(7-I-3)	207(2)
9	7	-1.07(2)	-0.75(7-I-3)	0.27(6-I-3)	-895(1)	-1375(1)	125(7-II-4)
9	8	-1.72(2)	-0.62(7-I-3)	0.66(1)	-656(2)	197(1)	136(7-II-4)
9	9	-1.07(7-I-3)	-0.86(2)	-0.16(7-II-2)	-295(6-I-2)	1418(1)	-160(6-II-4)
9	10	-0.87(2)	-0.89(7-I-3)	-0.19(2)	-776(1)	-1055(7-I-3)	-203(6-II-4)
9	11	-1.13(2)	-0.77(7-I-3)	-0.25(6-II-3)	-967(1)	-1399(1)	-124(7-II-2)
9	12	-1.84(2)	-0.61(7-I-3)	-0.57(6-II-4)	-715(2)	202(1)	-140(7-II-2)
9	13	-0.25(2)	-0.61(2)	-0.26(7-II-1)	256(7-I-3)	670(1)	-520(1)
9	14	-0.66(2)	-0.54(2)	-0.38(2)	257(1)	-455(1)	-503(2)
9	15	-0.74(2)	-0.58(2)	-0.49(7-II-1)	302(1)	-602(1)	-165(7-II-1)
9	16	-0.21(2)	-0.73(1)	-0.74(1)	290(1)	-96(7-II-1)	203(7-I-2)
10	1	-0.16(2)	-1.56(1)	-0.32(7-I-3)	424(1)	-447(7-I-3)	403(7-II-4)
10	2	-0.74(2)	-1.40(1)	-0.18(6-I-1)	620(1)	-901(1)	-124(7-I-3)
10	3	-0.58(2)	-1.21(1)	-0.21(6-I-2)	528(1)	-559(7-II-1)	-656(1)
10	4	-0.32(2)	-1.14(1)	-0.27(6-I-2)	316(1)	728(1)	-769(1)
10	5	-1.73(2)	-1.69(1)	-0.49(6-I-1)	-829(1)	-567(7-I-3)	83(7-II-4)
10	6	-0.85(2)	-1.84(1)	-0.13(6-I-1)	-1200(1)	-2168(1)	-78(7-I-4)
10	7	-0.47(2)	-1.91(1)	-0.13(6-I-1)	-850(1)	-1482(1)	-395(6-I-2)
10	8	-0.30(2)	-2.00(1)	-0.19(6-I-1)	81(7-I-1)	1911(1)	-393(6-I-2)
10	9	-1.82(2)	-1.63(1)	0.54(6-II-1)	-899(1)	-554(7-I-3)	-104(7-II-2)
10	10	-0.88(2)	-1.76(1)	0.21(6-II-1)	-1274(1)	-2132(1)	114(7-I-3)
10	11	-0.49(2)	-1.87(1)	0.22(6-II-1)	-902(1)	-1475(1)	430(1)

FASCICOLO DEI CALCOLI

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
10	12	-0.33(2)	-1.96(1)	0.29(6-II-1)	65(7-I-1)	1909(1)	425(6-II-4)
10	13	-0.29(2)	-1.30(1)	0.49(7-I-3)	422(1)	-373(1)	-397(7-II-2)
10	14	-0.79(2)	-1.16(1)	0.32(7-I-3)	673(1)	-766(1)	218(7-I-3)
10	15	-0.63(2)	-1.09(1)	0.34(6-II-4)	562(1)	-530(1)	776(1)
10	16	-0.35(2)	-1.10(2)	0.43(2)	323(1)	714(1)	828(1)
11	1	0.43(7-II-4)	1.32(7-II-4)	3.80(1)	88(6-I-3)	568(6-I-3)	217(1)
11	2	0.42(7-II-4)	1.77(7-II-4)	3.85(1)	141(1)	484(6-I-3)	379(1)
11	3	-0.61(7-I-4)	1.76(7-II-4)	3.80(1)	216(1)	414(1)	505(1)
11	4	-0.94(1)	1.57(7-II-4)	3.66(1)	314(1)	373(1)	602(1)
11	5	-0.27(6-II-4)	-2.32(6-II-4)	3.78(1)	195(1)	1950(1)	127(1)
11	6	-0.25(7-I-1)	-2.37(6-II-4)	3.80(1)	29(6-I-4)	1464(1)	263(1)
11	7	-0.30(7-I-1)	-2.32(6-II-4)	3.84(1)	-149(1)	1130(1)	397(1)
11	8	-0.39(7-I-1)	-2.16(6-II-4)	3.83(1)	-321(1)	896(1)	522(1)
11	9	-0.30(6-II-4)	-2.96(6-II-4)	3.52(1)	200(1)	1972(1)	-195(1)
11	10	-0.13(6-II-3)	-3.11(6-II-4)	3.46(1)	60(1)	1652(1)	-286(1)
11	11	0.10(6-I-2)	-3.00(6-II-4)	3.38(1)	-94(1)	1461(1)	-333(1)
11	12	0.13(7-I-3)	-2.83(6-II-4)	3.33(7-II-1)	-278(1)	1393(1)	-324(1)
11	13	-0.34(6-II-4)	-2.87(6-II-4)	2.79(7-II-1)	220(1)	1194(1)	-70(1)
11	14	-0.42(7-II-4)	-2.70(6-II-4)	3.13(7-II-1)	376(1)	1183(1)	-108(1)
11	15	-0.40(7-II-4)	-2.62(6-II-4)	3.44(7-II-1)	588(1)	1286(1)	-154(1)
11	16	0.46(7-I-3)	-2.72(6-II-4)	3.73(1)	865(1)	1525(1)	-187(1)
12	1	0.09(7-I-4)	-2.87(6-II-4)	-1.47(7-I-4)	234(1)	1733(1)	195(1)
12	2	0.59(1)	-2.92(6-II-4)	-1.63(7-I-4)	241(1)	1556(1)	333(1)
12	3	1.10(1)	-2.96(6-II-4)	-1.72(7-I-4)	255(1)	1516(1)	456(1)
12	4	1.57(7-I-3)	-3.13(6-II-4)	-1.77(7-I-4)	274(1)	1616(1)	542(1)
12	5	-0.25(7-II-4)	-2.30(7-II-1)	-3.20(7-I-4)	312(1)	2807(1)	134(1)
12	6	0.14(7-I-3)	-2.09(7-II-1)	-3.11(7-I-4)	155(1)	2232(1)	164(1)
12	7	0.40(7-I-3)	-1.73(7-II-1)	-2.99(7-I-4)	-9(7-I-1)	1796(1)	155(1)
12	8	0.77(7-I-3)	-1.33(7-II-4)	-2.83(7-I-4)	-171(1)	1486(1)	92(1)
12	9	-0.30(1)	-3.33(6-II-4)	-4.10(1)	263(1)	2345(1)	-133(1)
12	10	-0.23(7-II-3)	-3.18(6-II-4)	-4.07(1)	120(1)	1717(1)	-277(1)
12	11	-0.21(7-II-3)	-3.06(6-II-4)	-4.12(1)	-23(6-II-4)	1219(1)	-411(1)
12	12	-0.23(6-I-4)	-2.87(6-II-4)	-4.13(1)	-151(1)	819(1)	-516(1)
12	13	0.25(7-I-4)	-2.17(7-II-1)	-3.12(1)	98(1)	664(6-I-1)	-195(1)
12	14	0.41(7-I-3)	-1.81(6-II-4)	-3.20(1)	122(1)	536(1)	-339(1)
12	15	-0.29(7-II-3)	-1.94(6-II-4)	-3.17(1)	164(1)	409(1)	-455(1)
12	16	-0.54(1)	-2.26(6-II-4)	-3.06(1)	223(1)	307(1)	-543(1)
13	1	-1.37(1)	1.31(7-II-4)	3.47(1)	424(1)	355(1)	676(1)
13	2	-1.76(1)	1.01(7-II-4)	3.24(1)	538(1)	350(1)	727(1)
13	3	-2.13(1)	-1.44(7-I-4)	2.91(1)	651(1)	331(1)	758(1)
13	4	-2.42(1)	-3.16(7-I-3)	2.55(6-II-3)	741(1)	212(1)	790(1)
13	5	-0.56(1)	-1.95(6-II-4)	3.76(1)	-480(1)	717(1)	641(1)
13	6	-0.77(1)	-1.75(6-II-4)	3.63(1)	-618(1)	561(1)	752(1)
13	7	-0.96(1)	-1.68(6-II-4)	3.47(1)	-737(1)	410(1)	847(1)
13	8	-1.14(1)	-2.08(6-II-4)	3.22(1)	-853(1)	295(1)	902(1)
13	9	0.14(7-I-3)	-2.65(6-II-4)	3.29(7-II-1)	-492(1)	1420(1)	-246(1)
13	10	-0.09(7-II-3)	-2.51(6-II-4)	3.24(7-II-1)	-725(1)	1499(1)	-89(2)
13	11	-0.19(6-I-4)	-2.44(6-II-4)	3.17(7-II-1)	-933(1)	1546(1)	203(1)
13	12	-0.30(1)	-2.41(6-II-4)	3.09(7-II-1)	-993(1)	1388(1)	656(1)
13	13	0.77(7-I-3)	-2.99(6-II-4)	3.97(7-II-1)	1197(1)	1919(1)	-198(1)
13	14	1.12(7-I-3)	-3.46(1)	4.12(7-II-4)	1567(1)	2485(1)	-160(1)
13	15	1.45(7-I-3)	-4.05(1)	4.05(7-II-4)	1943(1)	3230(1)	19(7-II-3)
13	16	1.63(1)	-3.37(6-II-4)	3.46(7-II-4)	2273(1)	4138(1)	569(1)
14	1	2.05(7-I-3)	-3.48(6-II-4)	-1.79(7-I-4)	285(1)	1864(1)	586(1)
14	2	2.44(7-I-3)	-3.92(6-II-4)	-1.85(7-I-4)	263(1)	2265(1)	582(1)
14	3	2.72(7-I-3)	-4.30(6-II-4)	-2.01(7-I-4)	174(1)	2833(1)	529(1)
14	4	2.90(7-I-3)	-4.23(6-II-4)	-2.49(7-I-4)	-51(7-II-3)	3608(1)	503(1)
14	5	1.33(7-I-3)	-0.93(7-II-4)	-2.63(7-I-4)	-338(1)	1272(1)	-36(1)
14	6	2.24(7-I-3)	0.90(7-I-4)	-2.37(7-I-4)	-486(1)	1114(1)	-234(1)
14	7	3.77(7-I-3)	0.73(7-I-4)	-2.03(7-I-4)	-586(1)	951(1)	-481(1)
14	8	6.32(7-I-3)	-0.44(7-I-4)	-1.50(7-I-4)	-604(1)	693(1)	-631(1)
14	9	-0.48(1)	-2.61(1)	-4.05(1)	-269(1)	492(1)	-585(1)
14	10	-1.11(7-I-1)	-2.18(1)	-3.81(1)	-369(1)	220(1)	-612(1)
14	11	-2.24(7-I-4)	-1.42(1)	-3.32(1)	-457(1)	13(6-I-2)	-576(1)
14	12	-4.14(7-I-4)	-0.40(6-I-1)	-2.48(1)	-561(1)	-110(1)	-403(1)
14	13	-1.14(1)	-2.69(6-II-4)	-2.92(1)	291(1)	235(1)	-609(1)
14	14	-1.96(1)	-3.18(6-II-4)	-2.79(1)	351(1)	189(1)	-663(1)
14	15	-3.10(1)	-3.66(6-II-4)	-2.70(1)	392(1)	152(1)	-711(1)
14	16	-4.69(1)	-3.98(6-II-4)	-2.68(1)	387(1)	91(1)	-748(1)
15	1	-1.35(1)	-2.28(7-II-1)	-1.58(6-II-1)	413(1)	-419(1)	-252(1)
15	2	-1.50(1)	-2.70(7-II-1)	-1.63(6-II-1)	486(1)	-280(1)	-321(1)
15	3	-1.55(1)	-2.78(7-II-1)	-1.67(6-II-1)	554(1)	-239(1)	-371(1)

FASCICOLO DEI CALCOLI

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
15	4	-1.64(1)	-3.03(6-II-4)	-1.63(6-II-1)	625(1)	-151(7-II-3)	-388(1)
15	5	-1.04(1)	-4.44(1)	-0.99(6-II-1)	-231(1)	-883(1)	53(6-II-2)
15	6	-1.10(1)	-3.92(1)	-0.96(6-II-1)	-229(1)	-869(1)	36(6-II-2)
15	7	-1.23(1)	-3.90(1)	-0.97(6-II-1)	-211(1)	-758(1)	-34(6-I-2)
15	8	-1.34(1)	-3.70(1)	-1.01(6-II-1)	-191(6-I-4)	-590(1)	-44(6-I-2)
15	9	-1.11(1)	-4.93(1)	1.14(6-I-1)	-235(1)	-929(1)	-65(7-I-1)
15	10	-1.10(1)	-3.83(1)	1.15(6-I-1)	-230(1)	-871(1)	-46(6-I-4)
15	11	-1.22(1)	-3.90(1)	1.16(6-I-1)	-213(1)	-751(1)	-31(6-I-4)
15	12	-1.31(1)	-3.54(1)	1.17(6-I-1)	-192(6-II-2)	-568(1)	37(6-II-4)
15	13	-1.57(1)	-3.41(1)	1.56(6-I-1)	387(1)	-378(1)	257(1)
15	14	-1.60(1)	-2.51(7-II-1)	1.60(6-I-1)	461(1)	-328(1)	309(1)
15	15	-1.74(1)	-2.59(6-I-2)	1.65(6-I-1)	536(1)	-272(1)	355(1)
15	16	-1.80(1)	-2.63(7-II-1)	1.71(6-I-1)	616(1)	-180(1)	390(1)
16	1	-1.73(1)	-1.83(7-II-1)	2.66(1)	725(1)	91(1)	848(1)
16	2	-1.71(1)	-1.77(6-I-2)	2.45(6-I-1)	806(1)	84(1)	853(1)
16	3	-1.61(1)	-1.96(6-I-2)	2.29(6-I-1)	871(1)	67(1)	857(1)
16	4	-1.43(1)	-2.02(6-I-2)	2.17(6-I-1)	925(1)	56(6-II-2)	855(1)
16	5	-0.52(1)	-1.65(6-I-2)	2.90(7-I-3)	-742(1)	82(6-II-2)	916(1)
16	6	-0.51(6-II-2)	-1.65(6-I-2)	2.78(7-I-3)	-816(1)	-74(6-I-2)	962(1)
16	7	-0.48(6-II-2)	-1.67(6-I-2)	2.66(7-I-3)	-860(1)	-125(6-I-2)	982(1)
16	8	-0.43(6-II-2)	-1.89(6-I-2)	2.56(7-I-3)	-888(1)	-173(1)	1001(1)
16	9	0.27(6-I-2)	-2.00(1)	2.57(7-I-2)	-1114(1)	595(1)	317(1)
16	10	0.35(6-I-2)	-1.95(6-I-2)	2.62(7-I-2)	-1259(1)	543(1)	577(1)
16	11	0.51(6-I-2)	-1.79(6-I-2)	2.61(7-I-2)	-1342(1)	386(1)	750(1)
16	12	0.69(6-I-2)	-2.20(6-I-2)	2.59(7-I-3)	-1396(1)	196(1)	870(1)
16	13	-0.26(6-II-2)	-2.95(1)	2.62(7-I-2)	154(1)	2846(1)	327(1)
16	14	0.64(6-I-2)	-3.14(1)	2.35(7-I-2)	170(1)	1873(1)	423(1)
16	15	0.96(6-I-2)	-2.96(1)	2.14(7-I-2)	56(6-II-4)	1191(1)	485(1)
16	16	1.18(6-I-2)	-3.65(1)	1.99(7-I-2)	-171(1)	672(1)	499(1)
17	1	1.59(1)	-4.74(1)	-2.64(7-II-2)	1923(1)	3491(1)	-165(1)
17	2	1.38(1)	-3.64(1)	-2.43(7-II-2)	1495(1)	2359(1)	-677(1)
17	3	1.35(6-I-2)	-3.08(1)	-2.31(7-II-2)	1072(1)	1503(1)	-776(1)
17	4	1.42(6-I-2)	-3.96(1)	-2.20(7-II-2)	672(1)	865(1)	-769(1)
17	5	0.36(6-I-2)	-3.27(1)	-3.06(7-II-1)	-797(1)	1205(1)	-576(1)
17	6	0.54(6-I-2)	-2.00(6-I-2)	-2.95(7-II-1)	-900(1)	1124(1)	-963(1)
17	7	0.68(6-I-2)	-1.73(6-I-2)	-2.84(7-II-1)	-874(1)	862(1)	-1162(1)
17	8	0.83(6-I-2)	-2.76(1)	-2.74(7-II-1)	-843(1)	553(1)	-1270(1)
17	9	-0.62(1)	-2.24(6-I-2)	-3.05(1)	-674(1)	346(1)	-881(1)
17	10	-0.58(1)	-1.62(6-I-2)	-2.85(7-II-1)	-674(1)	242(1)	-913(1)
17	11	-0.52(6-II-2)	-1.65(6-I-2)	-2.64(7-II-1)	-673(1)	209(1)	-996(1)
17	12	-0.47(6-II-2)	-1.80(6-I-2)	-2.58(7-II-1)	-654(1)	240(1)	-1063(1)
17	13	-1.70(1)	-2.00(6-I-3)	-2.28(6-I-3)	496(1)	187(6-I-3)	-656(1)
17	14	-1.59(1)	-2.76(7-I-3)	-2.27(6-I-3)	625(1)	239(1)	-684(1)
17	15	-1.60(1)	-2.67(6-I-2)	-2.19(6-I-3)	725(1)	198(1)	-703(1)
17	16	-1.35(1)	1.00(7-II-2)	-2.21(6-I-3)	810(1)	-260(6-I-3)	-738(1)
18	1	-2.11(6-II-3)	6.87(6-II-3)	-2.73(6-I-3)	368(1)	-529(1)	-396(1)
18	2	-3.22(1)	-5.28(6-I-2)	-2.80(6-I-3)	363(1)	-427(1)	-498(1)
18	3	-3.57(1)	-4.12(7-I-3)	-2.92(6-I-3)	369(1)	-227(1)	-545(1)
18	4	-2.52(6-I-3)	10.40(6-I-3)	-3.00(6-I-3)	373(1)	105(6-I-2)	-591(1)
18	5	0	0	0	0	0	0
18	6	0	0	0	0	0	0
18	7	0	0	0	0	0	0
18	8	0	0	0	0	0	0
18	9	0	0	0	0	0	0
18	10	0	0	0	0	0	0
18	11	0	0	0	0	0	0
18	12	0	0	0	0	0	0
18	13	-2.60(1)	8.18(6-I-3)	2.25(6-II-3)	377(1)	-653(1)	370(1)
18	14	-3.73(1)	-4.99(6-II-4)	2.36(6-II-3)	394(1)	-586(1)	500(1)
18	15	-3.83(1)	-4.12(7-I-3)	2.51(6-II-3)	415(1)	-377(1)	572(1)
18	16	-2.74(1)	8.88(6-II-3)	2.64(6-II-3)	426(1)	-102(6-I-4)	636(1)
19	1	2.16(7-I-3)	-5.49(7-I-3)	-4.58(7-I-4)	178(1)	3943(1)	-77(7-I-4)
19	2	0.71(7-I-3)	-4.47(1)	-4.32(7-I-4)	429(1)	2628(1)	-287(1)
19	3	-1.03(7-I-4)	-4.12(1)	-4.21(7-I-4)	263(1)	1507(1)	-378(1)
19	4	-2.68(7-I-4)	-2.60(7-II-4)	-4.17(7-I-4)	-78(1)	511(1)	-519(1)
19	5	0	0	0	0	0	0
19	6	0	0	0	0	0	0
19	7	0	0	0	0	0	0
19	8	0	0	0	0	0	0
19	9	0	0	0	0	0	0
19	10	0	0	0	0	0	0
19	11	0	0	0	0	0	0

FASCICOLO DEI CALCOLI

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
19	12	0	0	0	0	0	0
19	13	-4.40(1)	5.94(7-I-4)	-4.85(7-I-3)	546(1)	255(1)	-1058(1)
19	14	-2.74(1)	-3.05(6-II-4)	-4.51(7-I-3)	790(1)	198(1)	-1016(1)
19	15	-0.88(7-II-3)	-3.66(6-II-4)	-4.21(7-I-3)	1000(1)	225(1)	-1075(1)
19	16	1.73(7-I-3)	-6.24(6-II-4)	-4.03(7-I-3)	1265(1)	214(1)	-1213(1)
20	1	-2.61(1)	-1.73(6-II-3)	2.34(6-II-3)	827(1)	-159(6-I-3)	817(1)
20	2	-2.68(1)	-2.79(7-I-3)	2.24(6-II-3)	979(1)	213(1)	828(1)
20	3	-2.69(1)	-2.47(6-II-4)	2.07(6-II-3)	1101(1)	196(1)	820(1)
20	4	-2.31(1)	-1.21(7-I-4)	1.99(6-II-3)	1210(1)	-229(6-II-3)	820(1)
20	5	-1.29(1)	-1.85(6-II-4)	3.02(7-II-1)	-908(1)	208(1)	1084(1)
20	6	-1.29(1)	-1.39(6-II-4)	2.84(7-II-1)	-917(1)	69(6-I-4)	1093(1)
20	7	-1.19(1)	-1.36(6-II-4)	2.62(7-II-1)	-916(1)	34(6-I-4)	1166(1)
20	8	-1.06(1)	-1.88(6-II-4)	2.54(7-II-1)	-884(1)	60(1)	1222(1)
20	9	-0.33(6-I-4)	-2.96(1)	3.03(7-II-4)	-1112(1)	1192(1)	661(1)
20	10	-0.31(6-I-4)	-1.86(6-II-4)	2.90(7-II-1)	-1252(1)	1031(1)	1138(1)
20	11	-0.32(6-I-4)	-1.66(6-II-4)	2.80(7-II-1)	-1225(1)	708(1)	1372(1)
20	12	-0.34(6-I-4)	-2.47(6-II-4)	2.68(7-II-4)	-1180(1)	379(1)	1510(1)
20	13	1.35(1)	-4.97(1)	2.55(7-II-4)	2131(1)	3876(1)	81(1)
20	14	0.90(1)	-3.82(1)	2.29(7-II-4)	1584(1)	2549(1)	773(1)
20	15	0.66(6-II-4)	-3.60(1)	2.22(7-II-4)	1103(1)	1580(1)	940(1)
20	16	0.67(6-II-4)	-3.16(1)	2.14(7-II-4)	673(1)	896(1)	972(1)
21	1	-1.68(1)	-2.96(1)	-1.74(6-II-1)	701(1)	-119(1)	-498(1)
21	2	-1.74(1)	-3.11(1)	-1.65(6-II-1)	801(1)	-44(6-II-2)	-467(1)
21	3	-1.85(1)	-3.24(1)	-1.61(6-II-1)	899(1)	179(1)	-424(1)
21	4	-1.96(1)	-3.37(1)	-1.59(6-II-1)	993(1)	427(1)	-353(1)
21	5	-1.51(1)	-3.99(1)	-1.01(6-II-1)	-169(6-I-4)	-328(1)	-45(6-I-2)
21	6	-1.65(1)	-3.99(1)	-1.03(6-II-1)	-140(6-I-4)	-120(6-II-4)	-48(6-I-3)
21	7	-1.78(1)	-3.93(1)	-1.04(6-II-1)	-106(6-I-4)	362(1)	-49(6-I-4)
21	8	-1.91(1)	-3.86(1)	-1.05(6-II-1)	93(6-II-4)	802(1)	-46(6-I-4)
21	9	-1.49(1)	-4.05(1)	1.17(6-I-1)	-171(6-II-2)	-324(1)	50(6-II-4)
21	10	-1.62(1)	-4.04(1)	1.18(6-I-1)	-144(7-I-1)	-123(6-I-2)	49(6-II-3)
21	11	-1.75(1)	-3.97(1)	1.19(6-I-1)	-110(7-I-1)	351(1)	48(6-II-2)
21	12	-1.88(1)	-3.88(1)	1.19(6-I-1)	90(7-II-1)	786(1)	45(6-II-2)
21	13	-1.92(1)	-2.93(1)	1.75(6-I-1)	696(1)	-98(7-II-3)	410(1)
21	14	-1.96(1)	-3.06(1)	1.78(6-I-1)	777(1)	73(7-I-3)	408(1)
21	15	-2.00(1)	-3.18(1)	1.80(6-I-1)	860(1)	246(1)	383(1)
21	16	-2.03(1)	-3.31(1)	1.82(6-I-1)	941(1)	476(1)	328(1)
22	1	-1.15(1)	-1.81(6-I-2)	2.02(6-I-1)	975(1)	49(6-II-2)	840(1)
22	2	-0.85(6-II-2)	-1.65(7-II-1)	1.84(6-I-1)	1024(1)	44(6-II-2)	817(1)
22	3	-0.60(6-II-2)	-1.55(6-I-2)	1.66(6-I-1)	1078(1)	44(7-I-1)	783(1)
22	4	0.72(6-I-2)	-1.45(6-I-2)	1.49(6-I-1)	1149(1)	49(7-I-1)	737(1)
22	5	0.44(6-I-2)	-1.39(6-I-2)	2.47(7-I-3)	-901(1)	-218(1)	1021(1)
22	6	0.71(6-I-2)	-1.40(6-I-2)	2.39(7-I-3)	-899(1)	-255(1)	1039(1)
22	7	1.01(6-I-2)	-1.45(6-I-2)	2.35(7-I-3)	-885(1)	-284(1)	1055(1)
22	8	1.33(6-I-2)	-1.51(6-I-2)	2.36(7-I-3)	-864(1)	-302(1)	1071(1)
22	9	0.95(6-I-2)	-1.21(6-I-2)	2.55(7-I-3)	-1441(1)	57(6-II-2)	946(1)
22	10	1.18(6-I-2)	-1.22(6-I-2)	2.47(7-I-3)	-1486(1)	-152(6-I-2)	988(1)
22	11	1.42(6-I-2)	-1.13(6-I-2)	2.38(7-I-3)	-1537(1)	-269(1)	1005(1)
22	12	1.67(6-I-2)	-1.04(1)	2.28(7-I-3)	-1593(1)	-358(1)	1002(1)
22	13	1.47(6-I-2)	-1.96(1)	1.86(7-I-2)	-380(1)	269(1)	486(1)
22	14	1.69(6-I-2)	-2.01(1)	1.74(7-I-2)	-592(1)	-86(6-I-2)	461(1)
22	15	1.94(6-I-2)	-1.76(1)	1.62(7-I-2)	-798(1)	-276(1)	431(1)
22	16	2.20(6-I-2)	-1.51(1)	1.51(7-I-2)	-996(1)	-442(1)	399(1)
23	1	1.58(6-I-2)	-1.80(1)	-2.11(7-II-2)	303(1)	379(1)	-739(1)
23	2	1.74(6-I-2)	-2.00(1)	-2.02(7-II-2)	-37(6-I-4)	61(6-II-2)	-702(1)
23	3	1.94(6-I-2)	-1.78(1)	-1.93(7-II-2)	-328(1)	-234(1)	-667(1)
23	4	2.17(6-I-2)	-1.52(1)	-1.82(7-II-2)	-593(1)	-413(1)	-633(1)
23	5	1.06(6-I-2)	-1.02(6-I-2)	-2.67(7-II-1)	-829(1)	306(1)	-1313(1)
23	6	1.26(6-I-2)	-1.30(6-I-2)	-2.58(7-II-1)	-841(1)	95(6-II-2)	-1313(1)
23	7	1.49(6-I-2)	-1.29(6-I-2)	-2.50(7-II-1)	-875(1)	-102(6-I-2)	-1289(1)
23	8	1.72(6-I-2)	-1.22(1)	-2.43(7-II-1)	-924(1)	-221(1)	-1251(1)
23	9	0.37(6-I-2)	-1.36(6-I-2)	-2.42(7-II-1)	-625(1)	112(6-II-2)	-1085(1)
23	10	0.72(6-I-2)	-1.31(6-I-2)	-2.25(7-II-1)	-567(1)	66(6-II-2)	-1135(1)
23	11	1.10(6-I-2)	-1.46(6-I-2)	-2.18(7-II-1)	-502(1)	-37(6-I-2)	-1155(1)
23	12	1.49(6-I-2)	-1.61(6-I-2)	-2.18(7-II-1)	-430(1)	-65(6-I-2)	-1161(1)
23	13	-0.87(1)	-3.23(6-I-2)	-2.56(6-I-3)	931(1)	224(1)	-863(1)
23	14	-0.74(6-II-2)	-1.90(6-I-2)	-2.29(6-I-3)	970(1)	292(1)	-847(1)
23	15	-0.54(6-II-2)	-1.41(7-I-3)	-1.96(6-I-3)	1009(1)	271(1)	-801(1)
23	16	0.72(6-I-2)	-1.19(7-I-3)	-1.66(6-I-3)	1063(1)	227(1)	-744(1)
24	1	-3.67(6-I-3)	-8.99(1)	-1.77(6-I-3)	371(1)	48(7-II-1)	-497(1)
24	2	-2.48(6-I-3)	-8.57(1)	-1.80(6-I-3)	466(1)	185(1)	-410(1)
24	3	-1.70(6-I-4)	-7.80(1)	-1.82(6-I-3)	576(1)	365(1)	-333(1)

FASCICOLO DEI CALCOLI

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
24	4	-1.25(6-I-4)	-7.06(1)	-1.84(6-I-3)	688(1)	576(1)	-245(1)
24	5	4.49(6-II-4)	1.64(6-I-2)	-1.62(6-I-3)	226(7-I-3)	145(1)	127(1)
24	6	3.09(6-II-4)	0.35(7-I-3)	-2.16(6-I-3)	251(7-I-3)	339(1)	136(6-I-2)
24	7	1.99(6-II-4)	-0.64(6-I-3)	-2.51(6-I-3)	270(7-I-3)	623(1)	129(6-I-2)
24	8	1.10(6-II-4)	-1.14(6-I-3)	-2.72(6-I-3)	289(7-I-3)	987(1)	121(6-I-2)
24	9	4.78(6-I-2)	1.54(6-II-4)	1.51(6-II-3)	176(7-I-3)	129(1)	-158(1)
24	10	3.29(6-I-2)	0.34(7-I-3)	2.04(6-II-3)	203(7-I-3)	345(1)	-180(1)
24	11	2.12(6-I-2)	-0.60(6-II-3)	2.38(6-II-3)	225(7-I-3)	646(1)	-173(1)
24	12	1.17(6-I-2)	-1.07(6-II-3)	2.58(6-II-3)	248(7-I-3)	1022(1)	-161(1)
24	13	-3.67(6-II-3)	-9.06(1)	1.58(6-II-3)	441(1)	-50(7-I-1)	543(1)
24	14	-2.55(6-II-3)	-8.51(1)	1.67(6-II-3)	552(1)	210(1)	450(1)
24	15	-1.83(6-II-2)	-7.71(1)	1.73(6-II-3)	678(1)	416(1)	370(1)
24	16	-1.43(6-II-2)	-6.98(1)	1.78(6-II-3)	803(1)	644(1)	277(1)
25	1	-3.10(7-I-4)	-3.22(1)	-1.69(7-I-4)	-369(1)	-100(6-II-4)	-393(1)
25	2	-2.01(7-I-4)	-3.61(1)	-1.52(7-I-4)	-610(1)	-371(1)	-520(1)
25	3	-1.11(7-I-1)	-3.26(1)	-1.40(7-I-4)	-889(1)	-568(1)	-530(1)
25	4	1.29(7-II-1)	-2.80(1)	-1.31(7-I-4)	-1153(1)	-692(1)	-504(1)
25	5	-3.93(7-I-4)	1.81(1)	-2.10(7-I-3)	-2125(1)	-241(1)	-984(1)
25	6	-2.24(7-I-1)	-0.72(7-I-4)	-2.71(7-I-3)	-2060(1)	-341(1)	-1226(1)
25	7	-1.23(7-I-1)	-1.44(7-I-4)	-3.07(7-I-3)	-2044(1)	-419(1)	-1227(1)
25	8	1.18(7-II-1)	-1.57(7-I-3)	-3.23(7-I-3)	-2051(1)	-478(1)	-1187(1)
25	9	5.48(7-I-3)	0.61(6-II-4)	-1.56(7-I-3)	-660(1)	59(1)	-728(1)
25	10	3.35(6-II-4)	0.92(7-I-3)	-1.95(7-I-3)	-739(1)	-73(1)	-1026(1)
25	11	2.40(6-II-4)	0.96(7-I-3)	-2.29(7-I-4)	-755(1)	-191(1)	-1115(1)
25	12	1.90(6-II-4)	0.71(7-I-4)	-2.56(7-I-3)	-756(1)	-270(1)	-1161(1)
25	13	2.35(7-I-3)	-3.25(6-II-4)	-2.12(6-II-1)	1391(1)	194(1)	-910(1)
25	14	1.67(7-I-3)	-2.18(6-II-4)	-1.50(6-II-1)	1359(1)	112(1)	-952(1)
25	15	1.32(6-II-4)	-1.76(7-II-1)	-1.03(6-II-1)	1393(1)	70(7-I-1)	-924(1)
25	16	1.31(6-II-4)	-1.49(7-II-1)	-0.68(6-II-1)	1463(1)	53(7-I-1)	-872(1)
26	1	-1.66(1)	-3.26(6-II-4)	2.35(6-II-3)	1336(1)	231(1)	938(1)
26	2	-1.26(1)	-2.00(6-II-4)	2.11(6-II-3)	1373(1)	302(1)	917(1)
26	3	-0.92(6-I-4)	-1.53(7-I-3)	1.82(6-II-3)	1410(1)	288(1)	869(1)
26	4	-0.55(6-I-4)	-1.31(7-I-4)	1.56(6-II-3)	1463(1)	250(1)	811(1)
26	5	-0.81(6-I-4)	-1.30(6-II-4)	2.34(7-II-1)	-827(1)	-47(6-II-4)	1238(1)
26	6	-0.61(6-I-4)	-1.12(6-II-4)	2.17(7-II-1)	-737(1)	-60(6-II-4)	1280(1)
26	7	0.61(6-II-4)	-1.28(6-II-4)	2.09(7-II-1)	-641(1)	-73(6-II-4)	1296(1)
26	8	1.06(6-II-4)	-1.44(6-II-4)	2.08(7-II-1)	-539(1)	-92(1)	1303(1)
26	9	0.40(6-II-4)	-1.21(6-II-4)	2.63(7-II-1)	-1148(1)	159(1)	1549(1)
26	10	0.64(6-II-4)	-1.09(6-II-4)	2.54(7-II-1)	-1145(1)	-69(6-II-4)	1557(1)
26	11	0.88(6-II-4)	-1.04(6-II-4)	2.46(7-II-1)	-1162(1)	-192(1)	1526(1)
26	12	1.16(6-II-4)	-1.00(7-II-1)	2.39(7-II-1)	-1198(1)	-307(1)	1478(1)
26	13	0.67(6-II-4)	-2.64(1)	1.96(7-II-4)	269(1)	337(1)	945(1)
26	14	0.63(6-II-4)	-2.00(1)	1.96(7-II-4)	-102(1)	-119(6-II-4)	919(1)
26	15	0.83(6-II-4)	-1.56(1)	1.91(7-II-4)	-437(1)	-389(1)	867(1)
26	16	1.19(6-II-4)	-1.29(1)	1.81(7-II-4)	-740(1)	-586(1)	809(1)
27	1	-2.09(1)	-3.51(1)	-1.58(6-II-1)	1082(1)	740(1)	-250(1)
27	2	-2.22(1)	-3.66(1)	-1.56(6-II-1)	1162(1)	1131(1)	-134(7-II-3)
27	3	-2.36(1)	-3.81(1)	-1.55(6-II-1)	1230(1)	1618(1)	88(7-I-3)
27	4	-2.50(1)	-3.94(1)	-1.55(6-II-1)	1283(1)	2227(1)	263(1)
27	5	-2.04(1)	-3.78(1)	-1.06(6-II-1)	143(6-II-4)	1307(1)	-40(6-I-4)
27	6	-2.18(1)	-3.70(1)	-1.08(6-II-1)	195(6-II-4)	1877(1)	-34(6-I-4)
27	7	-2.32(1)	-3.62(1)	-1.10(6-II-1)	249(6-II-4)	2512(1)	-36(7-I-1)
27	8	-2.51(7-I-4)	-3.60(1)	-1.14(6-II-1)	327(1)	3208(1)	-50(7-I-1)
27	9	-2.02(1)	-3.78(1)	1.20(6-I-1)	142(7-II-1)	1288(1)	37(6-II-2)
27	10	-2.15(1)	-3.69(1)	1.22(6-I-1)	196(7-II-1)	1855(1)	28(6-II-2)
27	11	-2.29(1)	-3.60(1)	1.24(6-I-1)	251(6-I-2)	2488(1)	28(7-I-1)
27	12	-2.48(7-I-2)	-3.58(1)	1.26(6-I-1)	333(1)	3186(1)	39(7-I-1)
27	13	-2.07(1)	-3.47(1)	1.82(6-I-1)	1018(1)	764(1)	239(1)
27	14	-2.12(1)	-3.63(1)	1.81(6-I-1)	1089(1)	1129(1)	130(7-II-3)
27	15	-2.20(1)	-3.79(1)	1.80(6-I-1)	1152(1)	1593(1)	-73(7-I-3)
27	16	-2.30(1)	-3.95(1)	1.79(6-I-1)	1202(1)	2185(1)	-248(1)
28	1	1.39(6-I-2)	-1.35(6-I-2)	1.33(6-I-1)	1246(1)	60(7-I-1)	680(1)
28	2	2.19(6-I-2)	-1.33(6-I-2)	1.20(6-I-1)	1384(1)	80(7-I-1)	611(1)
28	3	3.06(6-I-2)	-1.50(6-I-2)	1.23(7-I-3)	1579(1)	109(7-I-1)	532(1)
28	4	3.83(6-I-2)	-2.04(6-I-2)	1.44(7-I-3)	1847(1)	151(7-I-1)	445(1)
28	5	1.63(6-I-2)	-1.55(1)	2.42(7-I-3)	-841(1)	-306(1)	1087(1)
28	6	1.95(7-II-1)	-1.54(1)	2.54(7-I-3)	-819(1)	-292(1)	1106(1)
28	7	2.35(7-II-1)	-1.37(1)	2.71(7-I-3)	-805(1)	-259(1)	1126(1)
28	8	2.69(7-II-1)	-0.96(1)	2.87(7-I-3)	-804(1)	-211(1)	1148(1)
28	9	1.94(6-I-2)	-0.95(1)	2.15(7-I-3)	-1653(1)	-411(1)	985(1)
28	10	2.22(6-I-2)	-0.88(1)	1.97(7-I-3)	-1718(1)	-431(1)	960(1)
28	11	2.54(6-I-2)	-0.85(1)	1.75(7-I-3)	-1784(1)	-422(1)	929(1)

FASCICOLO DEI CALCOLI

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
28	12	2.91(6-I-2)	-0.87(1)	1.47(7-I-3)	-1853(1)	-386(1)	897(1)
28	13	2.50(6-I-2)	-1.28(1)	1.38(7-I-2)	-1183(1)	-547(1)	367(1)
28	14	2.83(6-I-2)	-1.11(1)	1.25(7-I-2)	-1358(1)	-599(1)	337(1)
28	15	3.20(6-I-2)	-1.00(1)	1.10(7-I-2)	-1520(1)	-601(1)	309(1)
28	16	3.61(6-I-2)	-0.97(1)	0.94(7-I-2)	-1671(1)	-557(1)	284(1)
29	1	2.44(6-I-2)	-1.29(1)	-1.70(7-II-2)	-830(1)	-526(1)	-601(1)
29	2	2.74(6-I-2)	-1.11(1)	-1.55(7-II-2)	-1041(1)	-581(1)	-571(1)
29	3	3.08(6-I-2)	-1.00(1)	-1.38(7-II-2)	-1229(1)	-587(1)	-544(1)
29	4	3.47(6-I-2)	-0.97(1)	-1.19(7-II-2)	-1399(1)	-546(1)	-521(1)
29	5	1.95(6-I-2)	-1.13(1)	-2.34(7-II-1)	-985(1)	-303(1)	-1205(1)
29	6	2.25(7-I-3)	-1.05(1)	-2.23(7-II-1)	-1051(1)	-344(1)	-1155(1)
29	7	2.60(7-I-3)	-0.99(1)	-2.05(7-II-1)	-1121(1)	-351(1)	-1105(1)
29	8	2.99(7-I-3)	-1.00(1)	-1.80(7-II-1)	-1190(1)	-329(1)	-1057(1)
29	9	1.87(6-I-2)	-1.76(1)	-2.25(7-II-1)	-356(1)	-95(1)	-1164(1)
29	10	2.19(7-I-3)	-1.91(1)	-2.41(7-II-1)	-288(1)	-114(1)	-1167(1)
29	11	2.64(7-I-3)	-1.95(1)	-2.67(7-II-1)	-232(1)	-111(1)	-1173(1)
29	12	3.01(7-I-3)	-1.73(1)	-2.99(7-II-1)	-205(7-I-3)	-87(1)	-1181(1)
29	13	1.42(6-I-2)	-1.00(7-I-2)	-1.41(6-I-3)	1150(1)	185(1)	-679(1)
29	14	2.30(6-I-2)	-0.79(7-I-2)	-1.23(6-I-3)	1289(1)	161(1)	-605(1)
29	15	3.31(6-I-2)	-0.74(6-I-2)	-1.19(7-II-1)	1501(1)	166(7-II-2)	-521(1)
29	16	4.38(1)	-1.09(6-I-2)	-1.38(7-II-1)	1805(1)	192(7-II-2)	-431(1)
30	1	-1.03(6-I-4)	-6.44(1)	-1.86(6-I-3)	796(1)	839(1)	-148(7-I-1)
30	2	-1.09(7-II-3)	-5.95(1)	-1.88(6-I-3)	896(1)	1177(1)	-52(7-I-1)
30	3	-1.28(7-II-3)	-5.57(1)	-1.97(1)	984(1)	1617(1)	175(1)
30	4	-1.55(1)	-5.27(1)	-2.04(1)	1058(1)	2192(1)	374(1)
30	5	-1.16(7-II-2)	-1.51(1)	-2.83(6-I-3)	310(7-I-3)	1424(1)	117(1)
30	6	-1.61(7-II-2)	-1.86(1)	-2.87(6-I-3)	342(1)	1933(1)	120(7-I-3)
30	7	-2.05(7-II-2)	-2.16(1)	-2.86(6-I-3)	386(1)	2509(1)	126(7-I-3)
30	8	-2.50(7-II-2)	-2.48(1)	-2.82(6-I-3)	435(1)	3149(1)	128(7-I-3)
30	9	-1.13(7-II-4)	-1.41(6-II-3)	2.69(6-II-3)	272(7-I-3)	1467(1)	-153(1)
30	10	-1.61(7-II-4)	-1.76(1)	2.74(6-II-3)	300(7-I-3)	1980(1)	-146(1)
30	11	-2.07(7-II-4)	-2.08(1)	2.74(6-II-3)	343(1)	2558(1)	-140(7-I-3)
30	12	-2.54(7-II-4)	-2.42(1)	2.72(6-II-3)	397(1)	3197(1)	-136(7-I-3)
30	13	-1.24(6-II-2)	-6.37(1)	1.83(6-II-3)	920(1)	915(1)	163(7-I-1)
30	14	-1.32(7-II-3)	-5.90(1)	1.88(6-II-3)	1026(1)	1255(1)	62(7-I-1)
30	15	-1.56(1)	-5.52(1)	1.98(1)	1116(1)	1691(1)	-166(1)
30	16	-1.86(1)	-5.21(1)	2.08(1)	1187(1)	2258(1)	-374(1)
31	1	1.70(6-II-4)	-2.36(1)	-1.24(7-I-4)	-1396(1)	-761(1)	-465(1)
31	2	2.30(6-II-4)	-1.97(1)	-1.16(7-I-4)	-1615(1)	-779(1)	-422(1)
31	3	2.89(6-II-4)	-1.67(1)	-1.06(7-I-4)	-1814(1)	-751(1)	-382(1)
31	4	3.50(6-II-4)	-1.45(1)	-0.94(7-I-4)	-1994(1)	-678(1)	-345(1)
31	5	1.47(7-II-1)	-1.48(7-I-3)	-3.23(7-I-3)	-2075(1)	-513(1)	-1141(1)
31	6	1.75(7-II-1)	-1.31(7-I-3)	-3.11(7-I-3)	-2112(1)	-520(1)	-1096(1)
31	7	2.09(6-II-4)	-1.15(7-I-3)	-2.88(7-I-3)	-2160(1)	-499(1)	-1053(1)
31	8	2.47(6-II-4)	-1.04(1)	-2.53(7-I-3)	-2216(1)	-452(1)	-1014(1)
31	9	1.67(6-II-4)	0.37(7-I-4)	-2.77(7-I-3)	-753(1)	-310(1)	-1197(1)
31	10	1.69(7-II-1)	-0.27(7-II-4)	-2.96(7-I-3)	-751(1)	-315(1)	-1229(1)
31	11	1.94(7-II-1)	-0.32(6-I-4)	-3.15(7-I-3)	-755(1)	-289(1)	-1260(1)
31	12	2.14(7-II-1)	-0.23(7-II-4)	-3.30(7-I-3)	-770(1)	-239(1)	-1290(1)
31	13	1.58(6-II-4)	-1.29(6-II-4)	-0.44(6-II-1)	1574(1)	56(7-I-1)	-804(1)
31	14	2.09(6-II-4)	-1.27(6-II-4)	0.33(6-I-1)	1736(1)	75(7-I-1)	-725(1)
31	15	2.75(6-II-4)	-1.46(6-II-4)	0.40(7-II-4)	1961(1)	109(7-I-1)	-636(1)
31	16	3.35(6-II-4)	-2.02(6-II-4)	-0.64(7-I-4)	2264(1)	158(7-I-1)	-540(1)
32	1	1.16(6-II-4)	-1.10(7-I-4)	1.35(6-II-3)	1554(1)	213(1)	743(1)
32	2	2.07(6-II-4)	-0.87(7-I-4)	1.19(6-II-3)	1704(1)	194(1)	667(1)
32	3	3.12(6-II-4)	-0.79(6-II-4)	1.16(7-II-1)	1934(1)	199(1)	580(1)
32	4	4.16(1)	-1.10(6-II-4)	1.34(7-II-1)	2264(1)	234(1)	486(1)
32	5	1.51(6-II-4)	-1.59(6-II-4)	2.15(7-II-1)	-439(1)	-118(1)	1306(1)
32	6	1.90(6-II-4)	-1.75(1)	2.30(7-II-1)	-348(1)	-128(1)	1311(1)
32	7	2.40(7-I-3)	-1.82(1)	2.56(7-II-1)	-273(1)	-118(1)	1319(1)
32	8	2.86(7-I-3)	-1.63(1)	2.87(7-II-1)	-222(7-I-3)	-89(1)	1330(1)
32	9	1.47(6-II-4)	-0.95(7-II-1)	2.31(7-II-1)	-1249(1)	-380(1)	1419(1)
32	10	1.80(6-II-4)	-0.88(7-II-1)	2.20(7-II-1)	-1310(1)	-414(1)	1355(1)
32	11	2.24(7-I-3)	-0.83(7-II-1)	2.03(7-II-1)	-1376(1)	-412(1)	1291(1)
32	12	2.76(7-I-3)	-0.87(1)	1.78(7-II-1)	-1445(1)	-380(1)	1232(1)
32	13	1.63(6-II-4)	-1.12(1)	1.69(7-II-1)	-1014(1)	-699(1)	753(1)
32	14	2.14(6-II-4)	-1.00(1)	1.54(7-II-1)	-1260(1)	-745(1)	703(1)
32	15	2.70(6-II-4)	-0.93(1)	1.37(7-II-1)	-1482(1)	-732(1)	660(1)
32	16	3.32(6-II-4)	-0.94(1)	1.18(7-II-1)	-1682(1)	-669(1)	624(1)
33	1	4.88(7-I-3)	-2.08(6-II-4)	1.80(7-II-1)	2713(1)	306(1)	387(1)
33	2	5.43(7-I-3)	-4.36(1)	2.69(7-II-1)	3288(1)	429(1)	277(1)
33	3	-5.26(7-II-4)	-8.50(1)	4.21(7-II-1)	3966(1)	649(1)	132(6-I-4)

FASCICOLO DEI CALCOLI

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
33	4	-18.09(7-II-1)	-15.73(1)	6.78(1)	4601(1)	1079(1)	-280(1)
33	5	3.17(7-I-3)	-1.01(1)	3.13(7-II-1)	-208(7-I-3)	-57(7-I-4)	1340(1)
33	6	3.34(7-I-3)	0.10(6-I-3)	3.02(7-II-1)	-218(7-I-3)	-34(7-I-4)	1338(1)
33	7	3.65(7-I-3)	0.95(1)	1.91(7-II-1)	-246(7-I-3)	-74(1)	1275(1)
33	8	5.10(7-I-3)	-2.10(1)	-1.91(1)	-281(7-I-3)	-261(1)	887(1)
33	9	3.34(7-I-3)	-0.99(1)	1.44(7-II-1)	-1512(1)	-323(1)	1180(1)
33	10	4.00(7-I-3)	-1.08(1)	1.04(7-II-1)	-1576(1)	-240(1)	1134(1)
33	11	4.69(7-I-3)	-0.68(1)	0.68(7-II-1)	-1636(1)	-126(1)	1051(1)
33	12	5.16(7-I-3)	2.17(1)	0.53(7-II-1)	-1664(1)	25(6-II-4)	661(1)
33	13	3.98(6-II-4)	-1.03(1)	0.98(7-II-1)	-1862(1)	-559(1)	595(1)
33	14	4.71(6-II-4)	-1.11(1)	0.77(7-II-1)	-2024(1)	-407(1)	568(1)
33	15	5.50(6-II-4)	-0.54(1)	0.51(7-II-1)	-2158(1)	-224(1)	521(1)
33	16	6.49(6-II-4)	4.28(1)	-0.07(7-I-4)	-2204(1)	-59(1)	334(1)
34	1	3.91(6-I-2)	-1.04(1)	-0.99(7-II-2)	-1552(1)	-463(1)	-502(1)
34	2	4.40(6-I-2)	-1.10(1)	-0.77(7-II-2)	-1690(1)	-341(1)	-482(1)
34	3	4.95(6-I-2)	-0.52(1)	-0.50(7-II-1)	-1805(1)	-188(1)	-443(1)
34	4	5.71(6-I-2)	4.14(1)	0.14(7-I-2)	-1845(1)	-51(1)	-284(1)
34	5	3.44(7-I-3)	-1.06(1)	-1.45(7-II-1)	-1255(1)	-282(1)	-1016(1)
34	6	3.97(7-I-3)	-1.11(1)	-1.04(7-II-1)	-1317(1)	-212(1)	-978(1)
34	7	4.56(7-I-3)	-0.69(1)	-0.68(7-II-1)	-1372(1)	-111(1)	-907(1)
34	8	4.94(7-I-3)	2.05(1)	-0.54(7-II-1)	-1399(1)	27(6-I-2)	-569(1)
34	9	3.23(7-I-3)	-1.06(1)	-3.25(7-II-1)	-199(7-I-3)	-58(7-I-2)	-1188(1)
34	10	3.30(7-I-3)	0.11(6-II-3)	-3.14(7-II-1)	-214(7-I-3)	-36(7-I-2)	-1183(1)
34	11	3.53(7-I-3)	0.98(1)	-1.98(7-II-1)	-245(7-I-3)	-74(1)	-1125(1)
34	12	4.95(7-I-3)	-2.13(1)	1.94(1)	-279(7-I-3)	-250(1)	-781(1)
34	13	5.00(7-I-3)	-2.14(6-I-2)	-1.86(7-II-1)	2219(1)	258(1)	-336(1)
34	14	5.43(7-I-3)	-4.54(1)	-2.79(7-II-1)	2749(1)	377(1)	-232(1)
34	15	-5.66(7-II-2)	-8.77(1)	-4.38(7-II-1)	3371(1)	592(1)	-108(6-II-2)
34	16	-19.04(7-II-1)	-15.80(1)	-7.10(1)	3948(1)	1024(1)	265(1)
35	1	4.15(6-II-4)	-1.33(1)	-0.79(7-I-4)	-2156(1)	-562(1)	-313(1)
35	2	4.87(6-II-4)	-1.18(1)	-0.62(7-I-3)	-2302(1)	-406(1)	-283(1)
35	3	5.74(6-II-4)	-0.49(1)	-0.39(7-I-3)	-2421(1)	-222(1)	-246(1)
35	4	6.98(6-II-4)	3.50(1)	0.20(1)	-2465(1)	-56(1)	-148(1)
35	5	2.92(6-II-4)	-1.06(1)	-2.10(7-I-3)	-2279(1)	-380(1)	-981(1)
35	6	3.47(6-II-4)	-1.02(1)	-1.61(7-I-3)	-2347(1)	-282(1)	-951(1)
35	7	4.03(6-II-4)	-0.69(1)	-1.15(7-I-3)	-2417(1)	-152(1)	-887(1)
35	8	4.28(6-II-4)	0.61(7-II-4)	-0.75(7-I-3)	-2452(1)	14(6-II-4)	-565(1)
35	9	2.27(7-II-1)	0.32(7-I-3)	-3.28(7-I-3)	-799(1)	-177(1)	-1316(1)
35	10	-2.91(7-I-1)	0.92(1)	-2.82(7-I-3)	-843(1)	-127(1)	-1325(1)
35	11	-3.44(7-I-1)	0.80(1)	-1.44(7-I-3)	-891(1)	-133(1)	-1270(1)
35	12	3.70(7-II-1)	-4.10(1)	2.19(1)	-928(1)	-264(1)	-889(1)
35	13	4.07(7-II-1)	-3.34(1)	-1.23(7-I-3)	2660(1)	242(1)	-439(1)
35	14	4.25(7-II-1)	-5.76(1)	-2.28(7-I-3)	3155(1)	385(1)	-323(1)
35	15	-7.12(7-I-4)	-9.69(1)	-3.99(7-I-3)	3729(1)	616(1)	-152(6-I-4)
35	16	-18.42(7-I-3)	-16.64(1)	-6.99(1)	4271(1)	1014(1)	265(1)
36	1	4.50(7-II-1)	-3.34(1)	1.92(7-I-3)	2204(1)	220(1)	352(1)
36	2	4.79(7-II-1)	-5.71(1)	2.84(7-I-3)	2656(1)	355(1)	244(1)
36	3	-5.97(7-I-2)	-9.57(1)	4.38(7-I-3)	3188(1)	583(1)	101(6-II-2)
36	4	-16.95(7-I-3)	-16.31(1)	7.14(1)	3691(1)	995(1)	-286(1)
36	5	2.95(7-II-1)	-0.23(6-I-2)	2.89(7-I-3)	-820(1)	-155(1)	1167(1)
36	6	3.20(7-II-1)	0.67(1)	2.50(7-I-3)	-853(1)	-112(1)	1173(1)
36	7	3.68(7-II-1)	0.75(1)	1.22(7-I-3)	-893(1)	-125(1)	1123(1)
36	8	5.03(7-II-1)	-3.93(1)	-2.23(1)	-925(1)	-260(1)	785(1)
36	9	3.38(6-I-2)	-0.93(1)	1.15(7-I-2)	-1921(1)	-327(1)	867(1)
36	10	3.94(6-I-2)	-0.94(1)	0.83(7-I-2)	-1990(1)	-244(1)	839(1)
36	11	4.51(6-I-2)	-0.63(1)	0.60(7-I-3)	-2057(1)	-129(1)	781(1)
36	12	4.74(6-I-2)	0.66(7-II-2)	0.53(7-I-3)	-2091(1)	20(6-I-2)	497(1)
36	13	4.05(6-I-2)	-1.00(1)	0.78(7-I-2)	-1808(1)	-471(1)	261(1)
36	14	4.54(6-I-2)	-1.00(1)	0.61(7-I-2)	-1933(1)	-344(1)	239(1)
36	15	5.12(6-I-2)	-0.41(1)	0.39(7-I-2)	-2035(1)	-190(1)	210(1)
36	16	5.97(6-I-2)	3.41(1)	-0.21(7-II-1)	-2073(1)	-50(1)	126(1)
37	1	-1.87(1)	-5.08(1)	-2.10(1)	1112(1)	2944(1)	586(1)
37	2	-2.15(1)	-5.15(1)	-2.13(1)	1143(1)	3916(1)	777(1)
37	3	-2.49(7-II-4)	-5.96(1)	-2.09(1)	1145(1)	5147(1)	883(1)
37	4	-2.96(7-II-1)	-8.60(1)	-1.83(1)	1115(1)	6652(1)	779(1)
37	5	-3.08(1)	-2.90(1)	-2.76(6-I-3)	492(1)	3846(1)	120(6-II-4)
37	6	-3.76(1)	-3.67(1)	-2.65(6-I-3)	562(1)	4588(1)	112(6-II-4)
37	7	-4.57(1)	-5.28(1)	-2.51(6-I-3)	655(1)	5356(1)	-140(6-I-4)
37	8	-5.60(1)	-8.62(1)	-2.35(6-I-3)	791(1)	6113(1)	-276(6-I-3)
37	9	-3.15(1)	-2.87(1)	2.66(6-II-3)	459(1)	3890(1)	-122(6-I-2)
37	10	-3.84(1)	-3.65(1)	2.57(6-II-3)	533(1)	4623(1)	-109(6-I-2)
37	11	-4.67(1)	-5.28(1)	2.43(6-II-3)	630(1)	5375(1)	148(6-II-3)

FASCICOLO DEI CALCOLI

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
37	12	-5.76(1)	-8.66(1)	2.26(6-II-3)	769(1)	6107(1)	300(6-II-3)
37	13	-2.16(1)	-4.99(1)	2.16(1)	1236(1)	2997(1)	-597(1)
37	14	-2.41(1)	-5.03(1)	2.22(1)	1255(1)	3954(1)	-801(1)
37	15	-2.62(7-II-2)	-5.82(1)	2.23(1)	1240(1)	5170(1)	-921(1)
37	16	-2.98(7-II-1)	-8.60(1)	2.06(1)	1183(1)	6669(1)	-831(1)
38	1	-2.64(1)	-4.11(1)	-1.55(6-II-1)	1315(1)	2992(1)	483(1)
38	2	-2.74(1)	-4.47(1)	-1.56(6-II-1)	1321(1)	3952(1)	690(1)
38	3	-2.80(1)	-5.48(1)	-1.55(6-II-1)	1292(1)	5146(1)	830(1)
38	4	-3.10(7-I-4)	-8.13(1)	-1.46(6-II-1)	1217(1)	6621(1)	784(1)
38	5	-2.73(7-I-4)	-3.74(1)	-1.16(6-II-1)	414(1)	3960(1)	-76(6-II-2)
38	6	-2.99(7-I-4)	-4.29(1)	-1.18(6-II-1)	512(1)	4758(1)	-124(6-II-2)
38	7	-3.33(7-I-4)	-5.76(1)	-1.16(6-II-1)	630(1)	5581(1)	-202(6-II-1)
38	8	-3.80(7-I-3)	-8.86(1)	-1.10(6-II-1)	792(1)	6390(1)	-345(6-II-1)
38	9	-2.70(7-I-2)	-3.71(1)	1.28(6-I-1)	422(1)	3942(1)	62(6-I-4)
38	10	-2.97(7-I-2)	-4.26(1)	1.29(6-I-1)	521(1)	4749(1)	108(6-I-4)
38	11	-3.30(7-I-2)	-5.72(1)	1.28(6-I-1)	641(1)	5587(1)	186(6-I-1)
38	12	-3.75(7-I-3)	-8.79(1)	1.23(6-I-1)	803(1)	6416(1)	334(6-I-1)
38	13	-2.40(1)	-4.15(1)	1.77(6-I-1)	1237(1)	2941(1)	-465(1)
38	14	-2.49(1)	-4.54(1)	1.75(6-I-1)	1249(1)	3903(1)	-671(1)
38	15	-2.61(7-I-2)	-5.56(1)	1.69(6-I-1)	1232(1)	5114(1)	-806(1)
38	16	-2.99(7-I-2)	-8.06(1)	1.50(6-I-1)	1176(1)	6628(1)	-740(1)
39	1	-0.07(7-I-1)	-0.19(7-I-1)	-0.09(6-II-1)	35(6-II-1)	-86(7-I-1)	-19(6-II-1)
39	2	-0.11(6-II-1)	-0.10(7-I-2)	0.02(1)	29(7-I-2)	21(6-II-2)	-41(6-II-1)
39	3	-0.44(6-II-4)	-0.36(6-II-4)	-0.30(6-II-1)	-176(6-II-1)	-140(6-II-1)	-84(6-II-1)
39	4	-0.23(6-II-1)	-0.06(6-II-1)	-0.10(7-I-3)	-109(6-II-1)	16(6-II-2)	-38(7-I-3)
40	1	-0.20(6-II-1)	-0.50(6-II-1)	0.21(2)	45(6-II-2)	-151(6-II-1)	64(6-I-2)
40	2	-0.15(6-II-1)	-0.56(1)	0.35(2)	74(6-II-2)	-162(1)	81(6-I-2)
40	3	0.11(6-I-2)	-0.84(1)	0.36(1)	57(6-II-2)	-217(6-I-2)	80(1)
40	4	0.11(6-I-2)	-1.37(1)	0.22(1)	-30(6-I-2)	-351(1)	66(1)
40	5	-0.17(6-II-1)	-0.60(6-II-1)	0.24(2)	-152(6-II-1)	-195(6-II-1)	100(2)
40	6	-0.20(6-II-2)	-0.55(1)	0.36(2)	-167(6-II-2)	-172(1)	179(2)
40	7	-0.14(6-II-2)	-0.74(1)	0.51(1)	-104(6-II-2)	-189(1)	185(2)
40	8	0.10(6-I-2)	-1.34(1)	0.42(1)	88(6-I-2)	-344(1)	150(1)
41	1	0.11(6-I-2)	-1.35(1)	0.08(7-I-1)	-37(6-I-2)	-395(1)	-23(7-II-1)
41	2	0.16(6-I-2)	-0.83(1)	-0.20(2)	-47(6-I-2)	-187(6-I-2)	-59(1)
41	3	-0.12(6-II-3)	-0.46(2)	-0.28(2)	64(6-II-2)	-130(1)	-71(7-I-3)
41	4	-0.19(6-II-3)	-0.41(6-II-3)	-0.19(2)	44(6-II-2)	-132(6-II-3)	-63(6-I-2)
41	5	0.18(6-I-2)	-1.46(1)	0.05(7-I-1)	108(6-I-2)	-418(1)	23(7-I-1)
41	6	0.16(6-I-2)	-0.68(1)	-0.42(2)	137(6-I-2)	-138(6-I-2)	-114(2)
41	7	-0.15(6-II-3)	-0.42(2)	-0.32(2)	-133(6-II-2)	-127(2)	-133(2)
41	8	-0.18(6-II-3)	-0.50(6-II-3)	-0.23(2)	-151(6-II-3)	-170(6-II-3)	-95(2)
42	1	-0.07(6-II-3)	-0.19(6-II-3)	-0.09(6-II-3)	-17(6-I-2)	-91(6-II-3)	-34(7-II-1)
42	2	-0.10(6-II-3)	-0.10(6-II-3)	0.03(6-I-3)	21(7-II-3)	28(7-II-2)	-38(6-II-3)
42	3	-0.33(6-II-3)	-0.37(6-II-3)	-0.13(6-II-3)	-134(6-II-3)	-153(6-II-3)	-61(6-II-3)
42	4	-0.19(6-II-3)	-0.07(7-II-4)	-0.09(6-II-3)	-86(6-II-2)	28(6-II-3)	-24(6-II-3)
43	1	-0.18(7-II-2)	0.32(7-I-2)	0.14(2)	-35(7-I-3)	94(7-I-2)	52(6-I-2)
43	2	0.09(7-I-3)	-1.13(7-I-3)	0.20(2)	66(7-II-3)	-324(7-I-3)	78(7-I-3)
43	3	0.08(7-I-3)	-1.01(7-I-3)	-0.18(2)	68(7-II-3)	-290(7-I-3)	-87(7-I-3)
43	4	-0.20(7-II-4)	0.43(7-I-4)	-0.12(7-II-1)	-33(7-I-3)	125(7-I-4)	-46(6-II-4)
43	5	-0.11(7-II-3)	0.36(7-I-2)	0.34(6-I-2)	-108(7-II-3)	116(7-I-2)	76(2)
43	6	-0.14(7-II-3)	-1.14(7-I-3)	0.31(1)	-104(7-II-3)	-317(7-I-4)	116(2)
43	7	-0.14(7-II-3)	-1.03(7-I-3)	-0.33(1)	-106(7-II-3)	-282(6-II-4)	-105(2)
43	8	-0.11(7-II-3)	0.46(7-I-4)	-0.29(6-II-4)	-116(7-II-3)	146(7-I-4)	-62(7-II-1)
44	1	-0.08(7-II-2)	-0.19(6-I-4)	-0.09(6-I-3)	32(6-I-3)	-88(6-I-3)	-25(6-I-3)
44	2	-0.11(6-I-3)	-0.11(7-II-3)	0.03(1)	31(7-II-4)	24(7-II-3)	-41(6-I-3)
44	3	-0.39(7-II-1)	-0.32(6-I-3)	-0.22(6-I-3)	-166(7-II-4)	-133(6-I-3)	-59(6-I-3)
44	4	-0.21(6-I-3)	-0.06(6-I-3)	-0.09(6-I-3)	-102(6-I-3)	18(6-I-4)	-33(7-II-1)
45	1	-0.19(6-I-3)	-0.43(6-I-3)	0.14(2)	49(6-I-4)	-132(6-I-3)	53(7-I-3)
45	2	-0.14(6-I-3)	-0.40(2)	0.23(2)	74(6-I-4)	-107(2)	66(7-I-3)
45	3	0.13(6-II-4)	-0.78(1)	0.19(2)	51(6-I-4)	-166(6-II-4)	69(1)
45	4	0.08(6-II-4)	-1.46(1)	-0.05(6-II-3)	-35(6-II-4)	-433(1)	41(1)
45	5	-0.20(6-I-3)	-0.52(6-I-3)	0.15(2)	-159(6-I-3)	-174(6-I-3)	68(2)
45	6	-0.19(6-I-4)	-0.36(2)	0.25(2)	-160(6-I-4)	-111(2)	106(2)
45	7	0.12(6-II-4)	-0.64(1)	0.44(2)	113(6-II-4)	-124(1)	105(2)
45	8	0.14(6-II-4)	-1.59(1)	0.11(6-I-3)	84(6-II-4)	-465(1)	29(7-II-1)
46	1	-0.07(6-I-4)	-1.79(1)	-0.12(6-I-1)	37(6-I-4)	-471(1)	-34(1)
46	2	0.07(6-II-4)	-1.36(6-II-4)	-0.24(2)	70(6-I-4)	-392(6-II-4)	-87(7-I-3)
46	3	-0.13(6-I-1)	-0.67(1)	-0.23(2)	76(6-I-4)	-192(6-II-4)	-115(6-II-4)
46	4	-0.20(6-I-1)	-0.43(6-I-1)	-0.13(2)	43(6-I-4)	-127(6-I-1)	-63(6-II-4)
46	5	-0.10(6-I-4)	-1.74(1)	-0.24(6-I-1)	-84(6-I-4)	-464(1)	-79(1)
46	6	-0.16(6-I-4)	-1.31(6-II-4)	-0.42(7-I-3)	-128(6-I-4)	-374(6-II-4)	-119(2)
46	7	-0.19(6-I-4)	-0.64(1)	-0.36(6-II-4)	-160(6-I-4)	-182(7-II-1)	-131(2)

FASCICOLO DEI CALCOLI

Muro	Pann.	Sxx	Syy	Sxy	Mxx	Myy	Mxy
46	8	-0.16(6-I-1)	-0.54(6-I-1)	-0.20(7-II-1)	-145(6-I-1)	-172(6-I-1)	-52(2)
47	1	-0.06(6-I-1)	-0.23(6-I-1)	-0.09(6-I-1)	23(7-I-1)	-108(6-I-1)	-31(6-I-1)
47	2	-0.11(7-I-1)	-0.11(6-I-1)	0.03(1)	25(7-I-1)	28(7-I-4)	-42(6-I-1)
47	3	-0.35(6-I-1)	-0.42(6-I-1)	-0.28(6-I-1)	-144(6-I-1)	-172(6-I-1)	-77(6-I-1)
47	4	-0.19(7-I-1)	-0.07(7-I-1)	-0.09(6-I-1)	-91(7-I-1)	34(6-I-1)	-21(6-I-1)
48	1	-0.23(6-I-1)	0.22(6-II-1)	0.22(2)	35(7-I-1)	-59(6-I-1)	46(7-II-1)
48	2	0.17(7-II-1)	0.23(7-I-2)	0.26(6-I-2)	64(7-I-1)	94(7-I-3)	44(7-II-1)
48	3	0.17(7-II-1)	0.23(7-I-4)	-0.33(6-II-4)	61(7-I-1)	91(7-I-3)	-48(7-II-1)
48	4	-0.24(6-II-1)	0.20(6-I-1)	-0.30(1)	32(7-I-1)	-60(6-II-1)	-54(7-II-1)
48	5	-0.14(7-I-1)	0.24(6-II-1)	0.32(7-II-1)	-130(7-I-1)	-71(6-I-1)	113(2)
48	6	0.13(7-II-1)	0.20(7-I-2)	0.22(6-I-2)	126(7-II-1)	70(7-I-3)	113(6-I-2)
48	7	0.13(7-II-1)	0.18(7-I-4)	-0.29(6-II-4)	131(7-II-1)	66(7-I-3)	-156(6-II-4)
48	8	-0.13(7-I-1)	0.23(6-I-1)	-0.43(1)	-134(7-I-2)	-73(6-II-1)	-160(1)
49	1	-2.14(7-I-4)	-2.66(1)	-1.49(7-I-2)	2819(1)	401(6-II-4)	472(6-I-4)
49	2	-3.33(1)	-2.88(1)	-1.02(6-II-1)	2139(1)	96(6-II-4)	374(6-I-4)
49	3	-3.15(1)	-2.89(1)	1.03(6-I-1)	2142(1)	101(6-I-2)	-374(6-II-2)
49	4	-2.28(7-I-2)	-2.26(1)	1.37(7-I-4)	2802(1)	397(6-I-2)	-471(6-II-2)
49	5	-2.31(1)	0.23(6-II-4)	0.52(7-II-2)	-4743(1)	-256(6-I-4)	-396(6-II-4)
49	6	-3.31(1)	-0.81(1)	-0.53(7-I-2)	-4637(1)	-693(1)	-241(6-II-4)
49	7	-3.32(1)	-0.75(1)	0.45(7-I-4)	-4639(1)	-689(1)	234(6-I-2)
49	8	-2.27(1)	0.20(6-I-2)	-0.56(7-II-4)	-4744(1)	-253(6-II-2)	387(6-I-2)
49	9	-2.22(1)	0.22(6-II-4)	-0.50(7-I-2)	-4705(1)	-254(6-I-4)	348(6-II-4)
49	10	-3.29(1)	-0.54(1)	0.50(7-II-2)	-4598(1)	-653(1)	209(6-II-4)
49	11	-3.31(1)	-0.54(1)	-0.58(7-II-4)	-4596(1)	-650(1)	-213(6-I-2)
49	12	-2.28(1)	0.20(6-I-2)	-0.53(7-II-4)	-4698(1)	-251(6-II-2)	-351(6-I-2)
49	13	-1.96(7-II-4)	-2.56(1)	1.15(7-II-2)	2855(1)	394(6-II-4)	-471(6-I-4)
49	14	-3.38(1)	-1.72(7-I-3)	0.77(6-II-3)	2326(1)	196(1)	-384(6-I-4)
49	15	-3.31(1)	-1.74(7-I-3)	-0.87(6-I-3)	2342(1)	201(1)	385(6-II-2)
49	16	-2.18(7-II-1)	-2.36(1)	-1.17(7-II-4)	2880(1)	394(6-I-2)	468(6-II-2)
51	1	-0.53(1)	-6.59(1)	5.66(1)	17(7-I-4)	209(7-I-4)	74(7-II-4)
51	2	-0.54(1)	-7.00(1)	6.16(1)	-31(1)	148(7-I-4)	121(1)
51	3	-1.32(1)	-7.73(1)	6.70(1)	-76(1)	94(7-I-4)	165(1)
51	4	-3.01(1)	-8.68(1)	7.30(1)	-132(1)	46(7-I-4)	204(1)
51	5	-0.47(1)	-3.74(1)	5.63(1)	34(7-I-3)	242(7-I-3)	-27(7-I-4)
51	6	-0.32(1)	-2.71(1)	5.30(1)	37(1)	213(1)	-42(7-I-4)
51	7	0.64(2)	-1.89(1)	4.89(1)	40(1)	185(1)	-52(7-I-4)
51	8	1.30(2)	-1.29(1)	4.29(1)	44(7-I-4)	152(1)	-59(7-I-4)
51	9	-0.38(1)	-3.80(1)	-4.82(1)	34(1)	241(7-I-2)	26(7-I-2)
51	10	0.38(2)	-2.89(1)	-4.53(1)	37(1)	210(7-I-2)	41(7-I-2)
51	11	1.03(2)	-2.15(1)	-4.18(1)	40(1)	178(1)	51(7-I-2)
51	12	1.83(2)	-1.60(1)	-3.67(1)	43(7-I-1)	144(1)	56(7-I-2)
51	13	-0.45(1)	-5.91(1)	-5.48(1)	17(7-I-2)	219(7-I-2)	-77(7-II-2)
51	14	-0.39(1)	-6.31(1)	-5.90(1)	-34(1)	142(7-I-2)	-124(1)
51	15	-1.00(1)	-6.94(1)	-6.34(1)	-84(1)	78(7-I-2)	-168(1)
51	16	-2.38(1)	-7.74(1)	-6.80(1)	-143(1)	-32(7-II-2)	-206(1)
52	1	-5.88(1)	-9.78(1)	8.01(1)	-198(1)	-46(7-II-4)	243(1)
52	2	-10.30(1)	-10.94(1)	8.88(1)	-273(1)	-51(1)	289(1)
52	3	-16.80(1)	-12.13(1)	9.97(1)	-355(1)	-15(6-II-4)	365(1)
52	4	-26.09(1)	-13.50(1)	11.26(1)	-456(1)	173(1)	572(1)
52	5	2.19(2)	-1.11(1)	3.36(1)	47(7-I-1)	114(1)	-62(1)
52	6	3.40(2)	-1.74(1)	1.92(1)	48(7-I-1)	69(1)	-60(1)
52	7	5.07(2)	-4.02(1)	-0.25(6-II-2)	45(7-I-1)	19(7-I-1)	-45(7-I-4)
52	8	7.31(2)	-9.59(1)	-3.21(1)	28(7-I-1)	-44(1)	19(6-II-1)
52	9	2.83(2)	-1.42(1)	-2.86(1)	47(7-I-1)	107(1)	58(1)
52	10	4.11(2)	-2.01(1)	-1.61(1)	49(7-I-1)	66(1)	55(1)
52	11	5.77(2)	-4.10(1)	0.30(6-I-4)	48(7-I-1)	22(7-I-1)	41(7-I-2)
52	12	7.86(2)	-9.25(1)	2.94(1)	35(7-I-1)	-22(1)	-26(7-II-1)
52	13	-4.76(1)	-8.67(1)	-7.34(1)	-210(1)	-51(7-II-2)	-242(1)
52	14	-8.46(1)	-9.67(1)	-8.03(1)	-283(1)	-72(1)	-283(1)
52	15	-13.94(1)	-10.73(1)	-8.90(1)	-361(1)	-37(1)	-349(1)
52	16	-21.79(1)	-11.94(1)	-9.94(1)	-453(1)	114(1)	-527(1)

4. Verifiche stato limite ultimo

4.1 Verifica dei Muri in calcestruzzo

Scenario di calcolo: **Set_NT_SLV_SLD_A2_(STR/GEO)_2018**

Simbologia:

Muro Indice del muro in verifica
 Nodi [n1-n2-n3-n4...] Indici dei nodi di attacco del muro
 Pann.X Numero di pannelli in direzione locale X del muro(per muri a pannelli)
 Pann.Y Numero di pannelli in direzione locale Y del muro(per muri a pannelli)
 Pann Numero totale di pannelli (per muri a mesh)
 Spess [cm] Spessore del muro
 Criterio Criterio di verifica adottato per la verifica
 Pannello Indice del pannello
 Nx [kg] Sforzo in direzione x locale per metro lineare ($N_x = s_{xx} \cdot \text{spessore}$)
 Ny [kg] Sforzo in direzione y locale per metro lineare ($N_y = s_{yy} \cdot \text{spessore}$)
 Nxy [kg] Sforzo tagliante locale per metro lineare ($N_{xy} = s_{xy} \cdot \text{spessore}$)
 Mx [kg*m] Momento in direzione x locale per metro lineare
 My [kg*m] Momento in direzione y locale per metro lineare
 Mxy [kg*m] Momento torcente locale per metro lineare
 Ax [mq] Armatura totale pannello in direzione x locale ⁽¹⁾
 Ay [mq] Armatura totale pannello in direzione y locale ⁽¹⁾
 ϵ_c Deformazione nel cls ⁽²⁾
 ϵ_f Deformazione nell'acciaio ⁽²⁾
 Massimi Armature massime riscontrate nel muro
 Massimo massima sigma ideale riscontrata nel muro
 $\sigma_{id+}, \sigma_{id-}$ [kg/cmq] $(\sigma_x^2 + \sigma_y^2 - \sigma_x \cdot \sigma_y + 3 \cdot \tau_{xy}^2)^{1/2}$ Tensioni ideali ai lembi della lastra (Acciaio)
 $\sigma_{id+}, \sigma_{id-}$ [kg/cmq] $(\sigma_x^2 + \sigma_y^2 - \sigma_x \cdot \sigma_y + 3 \cdot \tau_{xy}^2)^{1/2}$ Tensioni ideali ai lembi della lastra (Legno)
 Fatt.Ampl.Sisma Fattore moltiplicativo di gruppo per le azioni sismiche (solo se diverso da 1.0)
 Cs Coefficiente di sicurezza definito dal rapporto $|M_r(N)|/|M_d|$ ($M_r(N)$ =Momento resistente corrispondente allo sforzo normale N, M_d =momento agente), quando richiesto dal criterio di verifica
 ζ_E Livello di sicurezza sismico definito come rapporto tra l'accelerazione sopportabile e l'accelerazione di progetto, quando richiesto dal criterio di verifica
 Note Verifica muri:
⁽¹⁾: Le armature Ax ed Ay vanno intese come a metro lineare di pannello.
⁽²⁾: Le deformazioni sono stampate a meno del fattore 10^{-3} ; esse si riferiscono alla verifica considerando quali sollecitazioni di progetto $M_{x,d} = M_x \pm |M_{xy}|$, $M_{y,d} = M_y \pm |M_{xy}|$ scegliendo il segno in modo tale da rendere massimo in valore assoluto il relativo momento flettente, le sollecitazioni stampate si riferiscono alle sollecitazioni in una data combinazione riferite al sistema locale del pannello

Muro : 1 - Nodi: [2-1-102-101], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-210	-680	-2867	101	715	1	12.32	12.32	(6+7)-IV-3	7.3
2	-462	-1323	-3067	98	462	14	12.32	12.32	(6+7)-IV-3	11
3	-683	-1602	-3125	104	275	22	12.32	12.32	(6+7)-IV-3	18
4	-1523	-4972	-1771	142	15	-25	12.32	12.32	1	32
5	-992	-7567	5	168	1404	41	12.32	12.32	1	4.1
6	-535	-3764	-1436	80	802	69	12.32	12.32	(6+7)-VIII-3	6.3
7	-656	-4125	-1462	19	419	87	12.32	12.32	(6+7)-VIII-3	11
8	-1125	-9471	188	-51	-178	71	12.32	12.32	(6+7)-IV-4	24
9	-1020	-7758	403	168	1397	-29	12.32	12.32	1	4.1
10	-549	-3474	490	79	789	-51	12.32	12.32	(6+7)-VI-3	6.5
11	-671	-3793	232	20	403	-73	12.32	12.32	(6+7)-VIII-3	12
12	-1142	-9597	168	-52	-187	-62	12.32	12.32	(6+7)-II-2	24
13	-102	-630	2092	105	731	20	12.32	12.32	(6+7)-VI-3	6.9
14	-202	-1026	2116	96	443	10	12.32	12.32	(6+7)-II-3	12
15	-363	-1129	2074	97	224	-5	12.32	12.32	(6+7)-II-3	23
16	-1456	-5591	2045	132	-53	37	12.32	12.32	1	31
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
5										4.1

Muro : 2 - Nodi: [1-6-103-102], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		

FASCICOLO DEI CALCOLI

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
1	141	-3268	8302	101	680	206	12.32	12.32	1	6.2
2	150	-1681	8652	129	571	364	12.32	12.32	1	5.7
3	-619	-1383	8710	179	448	497	12.32	12.32	1	5.6
4	-1602	-1576	8551	254	343	601	12.32	12.32	1	5.6
5	-882	-7446	8154	284	2523	140	12.32	12.32	1	2.2
6	-780	-7018	8042	135	1898	300	12.32	12.32	1	2.7
7	-739	-6680	8086	-13	1405	451	12.32	12.32	1	3.1
8	-803	-6253	8095	-163	1017	578	12.32	12.32	1	3.6
9	-934	-8917	5720	326	2986	-166	12.32	12.32	1	1.9
10	-583	-9080	5644	148	2383	-216	12.32	12.32	1	2.3
11	-375	-8618	5521	-38	1920	-236	12.32	12.32	1	2.8
12	-287	-8017	5397	-240	1584	-214	12.32	12.32	1	3.3
13	-599	-7750	3417	238	1723	-241	12.32	12.32	1	3.0
14	-63	-7734	3752	254	1514	-399	12.32	12.32	1	3.1
15	329	-7626	4000	282	1426	-545	12.32	12.32	1	3.0
16	517	-7813	4146	322	1456	-654	12.32	12.32	1	2.8
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
9										1.9

Muro : 3 - Nodi: [6-5-104-103], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-981	-6247	-5413	185	978	27	12.32	12.32	1	5.7
2	-1239	-5571	-6427	322	965	46	12.32	12.32	1	5.6
3	-1132	-5149	-7450	508	1051	72	12.32	12.32	1	5.0
4	-678	-5336	-8454	750	1254	93	12.32	12.32	1	4.2
5	-655	-6911	-8345	162	1557	163	12.32	12.32	1	3.4
6	-170	-7361	-8250	58	1305	237	12.32	12.32	1	3.8
7	146	-7015	-8148	-54	1164	272	12.32	12.32	1	4.1
8	357	-6515	-8024	-190	1131	261	12.32	12.32	1	4.2
9	-553	-5220	-9368	156	1568	-81	12.32	12.32	1	3.4
10	-324	-5280	-9383	15	1161	-188	12.32	12.32	1	4.2
11	-257	-5072	-9473	-126	891	-293	12.32	12.32	1	4.8
12	-385	-4608	-9450	-264	712	-392	12.32	12.32	1	5.1
13	805	3122	-5468	69	476	-101	12.32	12.32	(6+7)-VII-4	8.4
14	116	1650	-9729	94	350	-315	12.32	12.32	1	7.5
15	-911	1691	-9591	142	314	-420	12.32	12.32	1	6.8
16	-1941	1296	-9218	204	288	-501	12.32	12.32	1	6.4
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
5										3.4

Muro : 4 - Nodi: [5-4-105-104], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-47	-2307	-1577	107	766	-1	12.32	12.32	(6+7)-II-4	7.0
2	240	-3413	-1796	88	414	8	12.32	12.32	(6+7)-II-4	13
3	430	-4193	-1951	83	167	14	12.32	12.32	(6+7)-II-4	31
4	596	-12673	513	76	-165	-22	12.32	12.32	(6+7)-VI-3	34
5	-27	-2556	3720	176	1458	40	12.32	12.32	1	3.6
6	699	-3304	3788	84	831	81	12.32	12.32	1	6.0
7	1133	-289	3	24	395	82	12.32	12.32	(6+7)-VI-2	11
8	1791	-30	60	-21	134	106	12.32	12.32	(6+7)-VI-2	21
9	-148	-2872	-5152	179	1504	-33	12.32	12.32	1	3.5
10	400	-3600	-5168	81	868	-70	12.32	12.32	1	5.9
11	768	-518	-934	18	404	-70	12.32	12.32	(6+7)-VIII-4	11
12	1257	-281	-927	-31	140	-91	12.32	12.32	(6+7)-VIII-4	22
13	-84	-2306	1238	114	806	-2	12.32	12.32	(6+7)-VIII-2	6.7
14	89	-3341	1394	96	460	-14	12.32	12.32	(6+7)-VIII-2	12
15	114	-4108	1522	92	206	-20	12.32	12.32	(6+7)-IV-2	25
16	227	-13116	1338	137	-106	7	12.32	12.32	1	35

FASCICOLO DEI CALCOLI

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
9										3.5

Muro : 5 - Nodi: [101-102-107-106], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-1969	-5110	-1840	180	-94	-62	12.32	12.32	1	22
2	-2445	-5285	-2000	231	-163	-117	12.32	12.32	1	16
3	-2898	-5586	-2272	292	-212	-187	12.32	12.32	1	11
4	-3239	-6028	-2737	363	-269	-267	12.32	12.32	1	8.7
5	-1525	-9442	-121	-126	-418	109	12.32	12.32	1	12
6	-1703	-9534	-146	-173	-658	99	12.32	12.32	1	8.0
7	-1903	-9499	-164	-206	-818	84	12.32	12.32	1	6.7
8	-2101	-8962	-171	-227	-899	73	12.32	12.32	1	6.2
9	-1603	-9547	585	-122	-428	-103	12.32	12.32	1	11
10	-1783	-9558	624	-168	-665	-96	12.32	12.32	1	8.0
11	-1969	-9360	647	-203	-824	-82	12.32	12.32	1	6.7
12	-2112	-8478	632	-226	-914	-57	12.32	12.32	1	6.2
13	-1285	-5503	-774	95	-189	70	12.32	12.32	(6+7)-VI-4	22
14	-2327	-5537	2091	209	-285	101	12.32	12.32	1	15
15	-2785	-5323	2207	263	-339	149	12.32	12.32	1	12
16	-3155	-4729	2462	325	-351	204	12.32	12.32	1	10
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
12										6.2

Muro : 6 - Nodi: [102-103-108-107], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-2533	-1950	8249	347	263	680	12.32	12.32	1	5.3
2	-3289	-2342	7860	448	205	740	12.32	12.32	1	4.6
3	-3828	-2810	7438	549	161	783	12.32	12.32	1	4.1
4	-4232	-4474	7109	637	104	809	12.32	12.32	1	3.9
5	-945	-5751	8009	-307	712	679	12.32	12.32	1	4.1
6	-1120	-5236	7826	-443	473	757	12.32	12.32	1	4.4
7	-1299	-4937	7568	-564	295	817	12.32	12.32	1	3.8
8	-1480	-5990	7240	-657	183	881	12.32	12.32	1	3.4
9	-279	-7451	5325	-451	1349	-146	12.32	12.32	1	3.9
10	-282	-7030	5341	-658	1173	-26	12.32	12.32	1	4.9
11	-220	-6815	5402	-838	1003	148	12.32	12.32	1	5.1
12	-115	-6476	5155	-969	756	386	12.32	12.32	1	3.8
13	436	-8244	4163	364	1609	-719	12.32	12.32	1	2.6
14	28	-8624	4037	390	1887	-730	12.32	12.32	1	2.3
15	-623	-8154	3837	362	2312	-669	12.32	12.32	1	2.0
16	-836	-4480	3903	202	2960	-525	12.32	12.32	1	1.6
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
16										1.6

Muro : 7 - Nodi: [103-104-109-108], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	154	-6172	-9361	1040	1594	102	12.32	12.32	1	3.4
2	1391	-7623	-9976	1364	2090	76	12.32	12.32	1	2.7
3	2922	-9069	-9829	1696	2757	-55	12.32	12.32	1	2.1
4	4079	-7250	-7830	1993	3593	-512	12.32	12.32	1	1.4
5	479	-6034	-7862	-349	1185	192	12.32	12.32	1	4.2

FASCICOLO DEI CALCOLI

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
6	491	-5699	-7653	-524	1292	51	12.32	12.32	1	4.3
7	376	-5649	-7412	-680	1382	-187	12.32	12.32	1	3.6
8	274	-5625	-7111	-716	1312	-567	12.32	12.32	1	3.0
9	-636	-4018	-9279	-387	586	-488	12.32	12.32	1	5.2
10	-912	-3465	-8989	-489	487	-579	12.32	12.32	1	4.9
11	-1135	-3360	-8626	-570	401	-661	12.32	12.32	1	4.3
12	-1336	-5186	-8095	-645	358	-715	12.32	12.32	1	3.9
13	-2769	697	-8724	271	285	-563	12.32	12.32	1	6.0
14	-3436	-56	-8124	337	298	-606	12.32	12.32	1	5.7
15	-4001	-1489	-7293	398	305	-631	12.32	12.32	1	5.4
16	-4335	-6124	-6011	439	226	-656	12.32	12.32	1	5.1
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
4										1.4

Muro : 8 - Nodi: [104-105-110-109], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	689	-15196	-2541	170	-275	-53	12.32	12.32	1	20
2	-186	-17539	-3093	227	-373	-98	12.32	12.32	1	15
3	-1972	-20099	-3676	290	-442	-161	12.32	12.32	1	12
4	-5003	-21985	-4344	352	-474	-269	12.32	12.32	1	9.1
5	4001	-1396	3639	-101	-183	194	12.32	12.32	1	14
6	5619	-370	3320	-137	-283	232	12.32	12.32	1	10
7	7726	1134	2645	-159	-299	269	12.32	12.32	1	8.9
8	10659	4453	1405	-161	-246	282	12.32	12.32	1	8.9
9	2978	-1747	-4742	-121	-168	-171	12.32	12.32	1	16
10	4237	-666	-4278	-163	-278	-208	12.32	12.32	1	11
11	5883	1002	-3428	-191	-308	-248	12.32	12.32	1	9.1
12	8215	4690	-1987	-196	-274	-279	12.32	12.32	1	8.5
13	-321	-15056	1727	180	-251	37	12.32	12.32	1	23
14	-1535	-17309	2184	234	-364	81	12.32	12.32	1	15
15	-3662	-19710	2679	293	-457	144	12.32	12.32	1	12
16	-6988	-21283	3270	351	-525	252	12.32	12.32	1	9.3
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
12										8.5

Muro [Platea]: 9 - Nodi: [4-5-6-3]Pann=16Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	501	-1737	32	299	668	507	12.32	12.32	1	7.3
2	-1172	-1653	800	339	-413	480	12.32	12.32	1	9.6
3	-1303	-2127	1667	383	-568	64	12.32	12.32	1	14
4	1027	-2847	3141	344	-66	-182	12.32	12.32	1	15
5	-3410	-2867	-262	-177	1421	144	12.32	12.32	1	5.6
6	-2829	-2840	526	-711	-1022	199	12.32	12.32	1	7.2
7	-3816	-2112	1003	-895	-1375	85	12.32	12.32	1	5.9
8	-6876	-1586	2507	-656	59	88	12.32	12.32	2	13
9	-3887	-2977	-124	-227	1418	-132	12.32	12.32	1	5.7
10	-3078	-3015	-667	-776	-1050	-195	12.32	12.32	1	7.1
11	-4076	-2262	-908	-967	-1399	-95	12.32	12.32	1	5.8
12	-7066	-1428	-2282	-702	202	-104	12.32	12.32	1	12
13	-89	-1970	-431	248	670	-520	12.32	12.32	1	7.3
14	-1948	-1853	-1096	257	-455	-497	12.32	12.32	1	9.0
15	-2158	-2249	-1697	302	-602	-78	12.32	12.32	1	13
16	325	-2900	-2968	290	-42	154	12.32	12.32	1	19
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
5										5.6

FASCICOLO DEI CALCOLI

Muro [Platea]: 10 - Nodi: [3-6-1-2]Pann=16Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	513	-6248	-1001	424	-427	402	12.32	12.32	1	10.0
2	-2020	-5619	-74	620	-901	-53	12.32	12.32	1	9.7
3	-1482	-4837	-202	528	-554	-656	12.32	12.32	1	7.2
4	-432	-4565	-703	316	728	-769	12.32	12.32	1	6.1
5	-6552	-6776	-1815	-829	-509	31	12.32	12.32	1	11
6	-2683	-7358	-147	-1200	-2168	-50	12.32	12.32	1	4.3
7	-1120	-7641	-190	-850	-1482	-383	12.32	12.32	1	5.1
8	-649	-7996	-278	45	1911	-362	12.32	12.32	1	4.2
9	-6918	-6510	2147	-899	-513	-44	12.32	12.32	1	10
10	-2783	-7041	608	-1274	-2132	71	12.32	12.32	1	4.3
11	-1166	-7500	695	-902	-1475	430	12.32	12.32	1	5.0
12	-743	-7851	872	22	1909	414	12.32	12.32	1	4.1
13	59	-5186	1637	422	-373	-392	12.32	12.32	1	10
14	-2134	-4647	877	673	-766	132	12.32	12.32	1	10
15	-1638	-4353	1060	562	-530	776	12.32	12.32	1	6.4
16	-557	-4386	1456	323	714	828	12.32	12.32	1	5.9
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
12										4.1

Muro : 11 - Nodi: [4-3-111-105], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	855	3525	5534	87	561	132	12.32	12.32	(6+7)-VII-2	6.9
2	48	2088	9634	141	467	379	12.32	12.32	1	5.8
3	-1124	2026	9502	216	414	505	12.32	12.32	1	5.4
4	-2352	1510	9148	314	373	602	12.32	12.32	1	5.1
5	-579	-4768	9460	195	1950	127	12.32	12.32	1	2.7
6	-502	-4923	9492	24	1464	263	12.32	12.32	1	3.3
7	-608	-4765	9593	-149	1130	397	12.32	12.32	1	3.7
8	-934	-4318	9571	-321	896	522	12.32	12.32	1	3.9
9	-630	-6562	8798	200	1972	-195	12.32	12.32	1	2.7
10	-191	-7125	8656	60	1652	-286	12.32	12.32	1	3.0
11	53	-6864	8462	-94	1461	-333	12.32	12.32	1	3.2
12	151	-6429	8210	-278	1393	-324	12.32	12.32	1	3.4
13	-791	-6080	6671	220	1194	-70	12.32	12.32	1	4.5
14	-747	-5640	7644	376	1183	-108	12.32	12.32	1	4.4
15	-381	-5461	8538	588	1286	-154	12.32	12.32	1	3.9
16	255	-5915	9322	865	1525	-187	12.32	12.32	1	3.3
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
9										2.7

Muro : 12 - Nodi: [3-2-101-111], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	54	-6140	-1546	234	1733	195	12.32	12.32	1	3.0
2	1467	-6440	-1858	241	1556	333	12.32	12.32	1	3.1
3	2739	-6629	-2073	255	1516	456	12.32	12.32	1	2.9
4	3848	-7258	-2224	274	1616	542	12.32	12.32	1	2.7
5	-514	-5066	-5956	312	2807	134	12.32	12.32	1	1.9
6	10	-4562	-5734	155	2232	164	12.32	12.32	1	2.3
7	663	-3341	-5393	-4	1796	155	12.32	12.32	1	2.8
8	1528	-1898	-4949	-171	1486	92	12.32	12.32	1	3.4
9	-751	-8132	-10243	263	2345	-133	12.32	12.32	1	2.4
10	-389	-7735	-10176	120	1717	-277	12.32	12.32	1	3.0
11	-288	-7497	-10289	-19	1219	-411	12.32	12.32	1	3.6
12	-533	-7134	-10326	-151	819	-516	12.32	12.32	1	4.4

FASCICOLO DEI CALCOLI

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
13	125	-4441	-7797	98	657	-195	12.32	12.32	1	6.6
14	359	-3130	-8007	122	536	-339	12.32	12.32	1	6.2
15	-267	-3260	-7919	164	409	-455	12.32	12.32	1	6.3
16	-1361	-3992	-7643	223	307	-543	12.32	12.32	1	6.5
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
5										1.9

Muro : 13 - Nodi: [105-111-112-110], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-3433	767	8677	424	355	676	12.32	12.32	1	4.9
2	-4408	-166	8099	538	350	727	12.32	12.32	1	4.4
3	-5325	-1858	7285	651	331	758	12.32	12.32	1	4.0
4	-6054	-6853	6045	741	212	790	12.32	12.32	1	3.8
5	-1408	-3725	9389	-480	717	641	12.32	12.32	1	4.1
6	-1926	-3172	9075	-618	561	752	12.32	12.32	1	3.9
7	-2400	-3124	8663	-737	410	847	12.32	12.32	1	3.4
8	-2850	-5143	8038	-853	295	902	12.32	12.32	1	3.1
9	111	-5988	7898	-492	1420	-246	12.32	12.32	1	3.4
10	-85	-5678	7533	-725	1499	-80	12.32	12.32	1	3.6
11	-436	-5660	7147	-933	1546	203	12.32	12.32	1	3.3
12	-750	-5742	6737	-993	1388	656	12.32	12.32	1	2.8
13	1154	-7016	9910	1197	1919	-198	12.32	12.32	1	2.8
14	2302	-8661	10096	1567	2485	-160	12.32	12.32	1	2.3
15	3534	-10116	9397	1943	3230	8	12.32	12.32	1	1.9
16	4079	-8048	6713	2273	4138	569	12.32	12.32	1	1.3
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
16										1.3

Muro : 14 - Nodi: [111-101-106-112], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	4710	-8346	-2348	285	1864	586	12.32	12.32	1	2.4
2	5172	-9641	-2540	263	2265	582	12.32	12.32	1	2.1
3	5096	-10426	-3056	174	2833	529	12.32	12.32	1	1.8
4	4735	-8830	-4566	-35	3608	503	12.32	12.32	1	1.5
5	2822	-476	-4429	-338	1272	-36	12.32	12.32	1	4.0
6	4956	619	-3849	-486	1114	-234	12.32	12.32	1	3.8
7	8595	852	-3174	-586	951	-481	12.32	12.32	1	3.5
8	14699	-625	-2122	-604	693	-631	12.32	12.32	1	3.0
9	-1204	-6522	-10123	-269	492	-585	12.32	12.32	1	5.4
10	-2449	-5447	-9513	-369	220	-612	12.32	12.32	1	5.5
11	-4550	-3543	-8291	-457	5	-576	12.32	12.32	1	5.4
12	-8027	-520	-6192	-561	-110	-403	12.32	12.32	1	6.2
13	-2855	-5034	-7293	291	235	-609	12.32	12.32	1	6.0
14	-4891	-6192	-6968	351	189	-663	12.32	12.32	1	5.5
15	-7739	-7303	-6745	392	152	-711	12.32	12.32	1	5.4
16	-11735	-8569	-6690	387	91	-748	12.32	12.32	1	5.5
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
4										1.5

Muro : 15 - Nodi: [106-107-115-116], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-3372	-4651	-2598	413	-419	-252	12.32	12.32	1	8.2

FASCICOLO DEI CALCOLI

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
2	-3759	-6490	-2860	486	-280	-321	12.32	12.32	1	6.8
3	-3869	-6785	-2983	554	-239	-371	12.32	12.32	1	6.0
4	-4091	-7503	-2834	625	-141	-388	12.32	12.32	1	5.5
5	-2596	-11093	-223	-231	-883	30	12.32	12.32	1	6.8
6	-2755	-9800	-126	-229	-869	7	12.32	12.32	1	7.0
7	-3082	-9744	-172	-211	-758	-9	12.32	12.32	1	7.9
8	-3352	-9242	-312	-184	-590	-25	12.32	12.32	1	9.8
9	-2767	-12317	714	-235	-929	-46	12.32	12.32	1	6.5
10	-2758	-9567	750	-230	-871	-20	12.32	12.32	1	6.8
11	-3058	-9743	772	-213	-751	0	12.32	12.32	1	8.1
12	-3274	-8848	812	-184	-568	11	12.32	12.32	1	10
13	-3927	-8527	2560	387	-378	257	12.32	12.32	1	8.6
14	-3998	-5757	2700	461	-328	309	12.32	12.32	1	7.2
15	-4347	-6332	2900	536	-272	355	12.32	12.32	1	6.3
16	-4494	-5737	3115	616	-180	390	12.32	12.32	1	5.6
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
4										5.5

Muro : 16 - Nodi: [107-108-114-115], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-4331	-3968	6640	725	91	848	12.32	12.32	1	3.5
2	-4276	-3393	6045	806	84	853	12.32	12.32	1	3.4
3	-4035	-4092	5552	871	67	857	12.32	12.32	1	3.2
4	-3563	-4131	5139	925	51	855	12.32	12.32	1	3.1
5	-1309	-3653	6861	-742	72	916	12.32	12.32	1	3.2
6	-1141	-3559	6413	-816	-45	962	12.32	12.32	1	3.0
7	-863	-3690	5991	-860	-120	982	12.32	12.32	1	2.8
8	-454	-4312	5606	-888	-173	1001	12.32	12.32	1	2.8
9	39	-4989	4772	-1114	595	317	12.32	12.32	1	3.6
10	184	-4751	4881	-1259	543	577	12.32	12.32	1	2.8
11	569	-4331	4842	-1342	386	750	12.32	12.32	1	2.4
12	1004	-5487	4759	-1396	196	870	12.32	12.32	1	2.2
13	-117	-7370	4371	154	2846	327	12.32	12.32	1	1.9
14	1128	-7848	3506	170	1873	423	12.32	12.32	1	2.6
15	2009	-7394	2839	25	1191	485	12.32	12.32	1	3.5
16	2584	-9125	2388	-171	672	499	12.32	12.32	1	5.2
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
13										1.9

Muro : 17 - Nodi: [108-109-113-114], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	3985	-11838	-4882	1923	3491	-165	12.32	12.32	1	1.7
2	3458	-9093	-4123	1495	2359	-677	12.32	12.32	1	2.0
3	3344	-7707	-3700	1072	1503	-776	12.32	12.32	1	2.6
4	3414	-9902	-3360	672	865	-769	12.32	12.32	1	3.3
5	476	-8182	-6880	-797	1205	-576	12.32	12.32	1	3.3
6	923	-4781	-6436	-900	1124	-963	12.32	12.32	1	2.7
7	1245	-4122	-6016	-874	862	-1162	12.32	12.32	1	2.5
8	1573	-6912	-5630	-843	553	-1270	12.32	12.32	1	2.4
9	-1560	-5328	-7618	-674	346	-881	12.32	12.32	1	3.4
10	-1461	-3446	-7062	-674	242	-913	12.32	12.32	1	3.3
11	-1126	-3464	-6264	-673	209	-996	12.32	12.32	1	3.2
12	-762	-3896	-6073	-654	240	-1063	12.32	12.32	1	3.0
13	-4243	-2602	-5339	496	60	-656	12.32	12.32	1	4.8
14	-3970	-6209	-5584	625	239	-684	12.32	12.32	1	4.2
15	-4008	-6161	-5309	725	198	-703	12.32	12.32	1	3.9
16	-3377	717	-5047	810	-103	-738	12.32	12.32	1	3.5
Massimi/minimi										

FASCICOLO DEI CALCOLI

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
1							12.32			
1								12.32		
1										1.7

Muro : 18 - Nodi: [109-110-117-113], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-5530	19024	2902	272	-334	-314	12.32	12.32	(6+7)-V-3	5.1
2	-8047	-13042	-3566	363	-427	-498	12.32	12.32	1	6.9
3	-8920	-9441	-3975	369	-227	-545	12.32	12.32	1	6.6
4	-6298	20919	-4291	373	78	-591	12.32	12.32	1	4.6
13	-6511	8792	1691	377	-653	370	12.32	12.32	1	4.2
14	-9326	-12264	2088	394	-586	500	12.32	12.32	1	5.8
15	-9563	-9696	2631	415	-377	572	12.32	12.32	1	6.2
16	-6852	16005	3110	426	-36	636	12.32	12.32	1	5.3
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
13										4.2

Muro : 19 - Nodi: [112-106-116-118], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	3304	-12390	-8268	178	3943	-69	12.32	12.32	1	1.6
2	868	-11168	-7463	429	2628	-287	12.32	12.32	1	2.1
3	-2018	-10305	-7139	263	1507	-378	12.32	12.32	1	3.3
4	-4888	-3035	-6978	-78	511	-519	12.32	12.32	1	5.3
13	-10997	12273	-11706	546	255	-1058	12.32	12.32	1	3.0
14	-6859	-6660	-10608	790	198	-1016	12.32	12.32	1	3.2
15	-1614	-8314	-9515	1000	225	-1075	12.32	12.32	1	2.6
16	2296	-14918	-8786	1265	214	-1213	12.32	12.32	1	2.0
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
1										1.6

Muro : 20 - Nodi: [110-112-118-117], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-6528	-1785	5625	827	1	817	12.32	12.32	1	3.5
2	-6705	-6107	5528	979	213	828	12.32	12.32	1	3.2
3	-6734	-5681	4903	1101	196	820	12.32	12.32	1	3.0
4	-5783	-968	4291	1210	-62	820	12.32	12.32	1	2.8
5	-3233	-4211	7431	-908	208	1084	12.32	12.32	1	2.7
6	-3228	-2784	6824	-917	51	1093	12.32	12.32	1	2.7
7	-2972	-2629	5989	-916	9	1166	12.32	12.32	1	2.6
8	-2647	-3990	5732	-884	60	1222	12.32	12.32	1	2.6
9	-762	-7396	6344	-1112	1192	661	12.32	12.32	1	2.9
10	-551	-4172	5880	-1252	1031	1138	12.32	12.32	1	2.2
11	-412	-3871	5449	-1225	708	1372	12.32	12.32	1	2.0
12	-317	-5920	4922	-1180	379	1510	12.32	12.32	1	1.9
13	3383	-12421	3753	2131	3876	81	12.32	12.32	1	1.6
14	2261	-9560	2756	1584	2549	773	12.32	12.32	1	1.8
15	1539	-9012	2518	1103	1580	940	12.32	12.32	1	2.4
16	1427	-7898	2374	673	896	972	12.32	12.32	1	3.0
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
13										1.6

FASCICOLO DEI CALCOLI

Muro : 21 - Nodi: [116-115-121-122], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-4211	-7410	-3230	701	-119	-498	12.32	12.32	1	4.6
2	-4355	-7778	-2952	801	-4	-467	12.32	12.32	1	4.4
3	-4614	-8091	-2850	899	179	-424	12.32	12.32	1	4.2
4	-4910	-8417	-2823	993	427	-353	12.32	12.32	1	4.2
5	-3765	-9966	-289	-142	-328	-26	12.32	12.32	1	17
6	-2973	-6154	1901	-127	1	-45	12.32	12.32	(6+7)-VII-1	32
7	-4445	-9833	-439	-35	362	-35	12.32	12.32	1	15
8	-4769	-9652	-486	28	802	-30	12.32	12.32	1	7.3
9	-3727	-10128	816	-145	-324	33	12.32	12.32	1	17
10	-3023	-6306	-1611	-134	-34	44	12.32	12.32	(6+7)-I-3	31
11	-4380	-9918	925	-41	351	32	12.32	12.32	1	16
12	-4709	-9690	973	23	786	26	12.32	12.32	1	7.5
13	-4789	-7331	3315	696	-82	410	12.32	12.32	1	5.1
14	-4905	-7655	3431	777	63	408	12.32	12.32	1	4.7
15	-4990	-7947	3531	860	246	383	12.32	12.32	1	4.5
16	-5071	-8285	3609	941	476	328	12.32	12.32	1	4.5
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
4										4.2

Muro : 22 - Nodi: [115-114-120-121], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-2875	-3829	4674	975	38	840	12.32	12.32	1	3.0
2	-1936	-3452	4119	1024	27	817	12.32	12.32	1	2.9
3	-719	-3262	3566	1078	18	783	12.32	12.32	1	2.8
4	828	-3034	3051	1149	16	737	12.32	12.32	1	2.7
5	187	-3077	5235	-901	-218	1021	12.32	12.32	1	2.7
6	906	-3190	4875	-899	-255	1039	12.32	12.32	1	2.6
7	1708	-3464	4628	-885	-284	1055	12.32	12.32	1	2.6
8	2545	-3712	4508	-864	-302	1071	12.32	12.32	1	2.5
9	1662	-2850	4600	-1441	13	946	12.32	12.32	1	2.1
10	2240	-2994	4361	-1486	-145	988	12.32	12.32	1	2.0
11	2851	-2831	4130	-1537	-269	1005	12.32	12.32	1	1.9
12	3480	-2600	3876	-1593	-358	1002	12.32	12.32	1	1.9
13	3320	-4889	2031	-380	269	486	12.32	12.32	1	5.6
14	3843	-5019	1715	-592	-43	461	12.32	12.32	1	4.5
15	4423	-4412	1482	-798	-276	431	12.32	12.32	1	3.8
16	5058	-3771	1284	-996	-442	399	12.32	12.32	1	3.3
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
12										1.9

Muro : 23 - Nodi: [114-113-119-120], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	3721	-4507	-3066	303	379	-739	12.32	12.32	1	4.6
2	4066	-5008	-2853	-30	23	-702	12.32	12.32	1	6.5
3	4510	-4445	-2640	-328	-234	-667	12.32	12.32	1	4.7
4	5037	-3801	-2427	-593	-413	-633	12.32	12.32	1	3.8
5	2141	-2251	-5349	-829	306	-1313	12.32	12.32	1	2.3
6	2625	-3173	-5001	-841	82	-1313	12.32	12.32	1	2.3
7	3178	-3217	-4735	-875	-94	-1289	12.32	12.32	1	2.2
8	3754	-3048	-4499	-924	-221	-1251	12.32	12.32	1	2.2
9	56	-2795	-5435	-625	110	-1085	12.32	12.32	1	3.0
10	1011	-2851	-4765	-567	46	-1135	12.32	12.32	1	3.0
11	2046	-3400	-4446	-502	-9	-1155	12.32	12.32	1	3.0
12	3099	-3915	-4273	-430	-58	-1161	12.32	12.32	1	3.0

FASCICOLO DEI CALCOLI

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
13	-2178	-7739	-6086	931	224	-863	12.32	12.32	1	3.0
14	-1526	-4077	-5256	970	292	-847	12.32	12.32	1	2.9
15	-588	-2821	-4277	1009	271	-801	12.32	12.32	1	2.9
16	903	-2177	-3427	1063	227	-744	12.32	12.32	1	2.8
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
8										2.2

Muro : 24 - Nodi: [113-117-123-119], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-8352	-22477	-2369	371	19	-497	12.32	12.32	1	6.9
2	-5106	-21421	-2993	466	185	-410	12.32	12.32	1	6.4
3	-3233	-19510	-3502	576	365	-333	12.32	12.32	1	6.0
4	-2368	-17651	-3955	688	576	-245	12.32	12.32	1	5.8
5	10479	3220	-1808	217	110	109	12.32	12.32	(6+7)-VI-3	13
6	5025	556	-5001	216	339	134	12.32	12.32	1	11
7	2485	-1370	-5793	242	623	126	12.32	12.32	1	7.1
8	388	-2720	-6164	271	987	119	12.32	12.32	1	4.9
9	9251	3579	3215	111	129	-158	12.32	12.32	1	16
10	5697	530	4583	147	345	-180	12.32	12.32	1	9.7
11	2920	-1215	5350	178	646	-173	12.32	12.32	1	6.4
12	635	-2483	5717	211	1022	-161	12.32	12.32	1	4.6
13	-8402	-22642	1765	441	3	543	12.32	12.32	1	6.1
14	-5405	-21271	2562	552	210	450	12.32	12.32	1	5.7
15	-3723	-19278	3217	678	416	370	12.32	12.32	1	5.3
16	-2996	-17441	3786	803	644	277	12.32	12.32	1	5.0
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
12										4.6

Muro : 25 - Nodi: [118-116-122-124], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-5174	-8041	-1859	-369	-53	-393	12.32	12.32	1	7.4
2	-2482	-9014	-1647	-610	-371	-520	12.32	12.32	1	4.8
3	-242	-8139	-1494	-889	-568	-530	12.32	12.32	1	3.6
4	1640	-6989	-1412	-1153	-692	-504	12.32	12.32	1	3.0
5	-6252	4513	-4138	-2125	-241	-984	12.32	12.32	1	1.9
6	-2874	-1066	-5407	-2060	-341	-1226	12.32	12.32	1	1.7
7	-575	-2816	-6104	-2044	-419	-1227	12.32	12.32	1	1.6
8	1039	-3214	-6376	-2051	-478	-1187	12.32	12.32	1	1.6
9	11595	1209	-3069	-660	59	-728	12.32	12.32	1	2.9
10	7298	2054	-3575	-739	-73	-1026	12.32	12.32	1	2.5
11	4934	1861	-4116	-755	-191	-1115	12.32	12.32	1	2.5
12	3727	1161	-4559	-756	-270	-1161	12.32	12.32	1	2.5
13	3812	-6688	-4755	1391	194	-910	12.32	12.32	1	2.1
14	2812	-4164	-3161	1359	112	-952	12.32	12.32	1	2.1
15	2154	-3109	-1904	1393	53	-924	12.32	12.32	1	2.1
16	2215	-2618	-971	1463	24	-872	12.32	12.32	1	2.1
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
8										1.6

Muro : 26 - Nodi: [117-118-124-123], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-4142	-7888	5343	1336	231	938	12.32	12.32	1	2.4

FASCICOLO DEI CALCOLI

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
2	-3143	-4516	4623	1373	302	917	12.32	12.32	1	2.4
3	-1916	-3320	3751	1410	288	869	12.32	12.32	1	2.3
4	-196	-2654	3017	1463	250	811	12.32	12.32	1	2.3
5	-1789	-2508	4951	-827	-9	1238	12.32	12.32	1	2.6
6	-748	-2276	4328	-737	-32	1280	12.32	12.32	1	2.6
7	441	-2871	4010	-641	-60	1296	12.32	12.32	1	2.6
8	1682	-3435	3848	-539	-92	1303	12.32	12.32	1	2.7
9	207	-2615	4873	-1148	159	1549	12.32	12.32	1	1.9
10	781	-2521	4573	-1145	-35	1557	12.32	12.32	1	1.9
11	1385	-2477	4379	-1162	-192	1526	12.32	12.32	1	1.9
12	2073	-2355	4245	-1198	-307	1478	12.32	12.32	1	1.8
13	1288	-6601	1123	269	337	945	12.32	12.32	1	4.1
14	1019	-4993	1776	-102	-90	919	12.32	12.32	1	4.9
15	1421	-3895	2223	-437	-389	867	12.32	12.32	1	3.8
16	2229	-3235	2444	-740	-586	809	12.32	12.32	1	3.2
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
12										1.8

Muro : 27 - Nodi: [122-121-127-128], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-5223	-8777	-2831	1082	740	-250	12.32	12.32	1	4.3
2	-5552	-9153	-2851	1162	1131	-113	12.32	12.32	1	4.5
3	-5902	-9516	-2879	1230	1618	60	12.32	12.32	1	3.6
4	-6262	-9857	-2929	1283	2227	263	12.32	12.32	1	2.5
5	-5102	-9450	-545	96	1307	-23	12.32	12.32	1	4.6
6	-5443	-9238	-627	169	1877	-15	12.32	12.32	1	3.2
7	-5793	-9051	-732	246	2512	-12	12.32	12.32	1	2.4
8	-6163	-8998	-851	327	3208	-16	12.32	12.32	1	1.9
9	-5044	-9453	1032	94	1288	17	12.32	12.32	1	4.7
10	-5383	-9215	1107	170	1855	7	12.32	12.32	1	3.3
11	-5730	-9009	1201	249	2488	0	12.32	12.32	1	2.4
12	-6097	-8940	1302	333	3186	1	12.32	12.32	1	1.9
13	-5169	-8670	3659	1018	764	239	12.32	12.32	1	4.5
14	-5307	-9078	3681	1089	1129	113	12.32	12.32	1	4.7
15	-5500	-9483	3684	1152	1593	-51	12.32	12.32	1	3.7
16	-5743	-9882	3689	1202	2185	-248	12.32	12.32	1	2.5
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
8										1.9

Muro : 28 - Nodi: [121-120-126-127], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	2731	-2845	2598	1246	23	680	12.32	12.32	1	2.5
2	4970	-2874	2265	1384	42	611	12.32	12.32	1	2.3
3	7389	-3434	2165	1579	77	532	12.32	12.32	1	2.1
4	9518	-5024	2496	1847	133	445	12.32	12.32	1	1.8
5	3329	-3879	4556	-841	-306	1087	12.32	12.32	1	2.5
6	3938	-3850	4809	-819	-292	1106	12.32	12.32	1	2.5
7	4219	-3435	5260	-805	-259	1126	12.32	12.32	1	2.5
8	4035	-2388	5806	-804	-211	1148	12.32	12.32	1	2.4
9	4128	-2368	3582	-1653	-411	985	12.32	12.32	1	1.8
10	4815	-2189	3229	-1718	-431	960	12.32	12.32	1	1.7
11	5584	-2114	2790	-1784	-422	929	12.32	12.32	1	1.7
12	6506	-2177	2256	-1853	-386	897	12.32	12.32	1	1.6
13	5768	-3209	1108	-1183	-547	367	12.32	12.32	1	3.0
14	6569	-2770	950	-1358	-599	337	12.32	12.32	1	2.7
15	7474	-2495	807	-1520	-601	309	12.32	12.32	1	2.4
16	8483	-2416	688	-1671	-557	284	12.32	12.32	1	2.2
Massimi/minimi										

FASCICOLO DEI CALCOLI

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
1							12.32			
1								12.32		
12										1.6

Muro : 29 - Nodi: [120-119-125-126], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	5652	-3233	-2211	-830	-526	-601	12.32	12.32	1	3.2
2	6369	-2782	-1984	-1041	-581	-571	12.32	12.32	1	2.8
3	7204	-2494	-1743	-1229	-587	-544	12.32	12.32	1	2.5
4	8170	-2428	-1495	-1399	-546	-521	12.32	12.32	1	2.3
5	4315	-2829	-4270	-985	-303	-1205	12.32	12.32	1	2.2
6	4851	-2623	-4008	-1051	-344	-1155	12.32	12.32	1	2.1
7	5389	-2487	-3653	-1121	-351	-1105	12.32	12.32	1	2.1
8	6011	-2489	-3141	-1190	-329	-1057	12.32	12.32	1	2.0
9	4113	-4390	-4285	-356	-95	-1164	12.32	12.32	1	3.1
10	4951	-4776	-4567	-288	-114	-1167	12.32	12.32	1	3.2
11	5383	-4874	-5184	-232	-111	-1173	12.32	12.32	1	3.3
12	5112	-4317	-6101	-194	-87	-1181	12.32	12.32	1	3.4
13	2916	-1686	-2755	1150	185	-679	12.32	12.32	1	2.7
14	5396	-1339	-2286	1289	161	-605	12.32	12.32	1	2.4
15	8212	-1398	-2100	1501	161	-521	12.32	12.32	1	2.1
16	10944	-2418	-2376	1805	191	-431	12.32	12.32	1	1.8
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
16										1.8

Muro : 30 - Nodi: [119-123-129-125], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-2202	-16099	-4346	796	839	-135	12.32	12.32	1	5.8
2	-2506	-14877	-4665	896	1177	4	12.32	12.32	1	5.6
3	-3109	-13923	-4913	984	1617	175	12.32	12.32	1	3.6
4	-3875	-13183	-5101	1058	2192	374	12.32	12.32	1	2.5
5	-1428	-3771	-6272	304	1424	117	12.32	12.32	1	3.6
6	-3073	-4639	-6225	342	1933	118	12.32	12.32	1	2.7
7	-4622	-5407	-6092	386	2509	117	12.32	12.32	1	2.2
8	-6139	-6197	-5903	435	3149	108	12.32	12.32	1	1.8
9	-1327	-3510	5839	250	1467	-153	12.32	12.32	1	3.4
10	-3078	-4392	5821	294	1980	-146	12.32	12.32	1	2.6
11	-4701	-5199	5725	343	2558	-137	12.32	12.32	1	2.1
12	-6269	-6045	5578	397	3197	-121	12.32	12.32	1	1.7
13	-2921	-15936	4264	920	915	160	12.32	12.32	1	5.0
14	-3278	-14746	4651	1026	1255	14	12.32	12.32	1	5.2
15	-3903	-13796	4953	1116	1691	-166	12.32	12.32	1	3.5
16	-4659	-13024	5193	1187	2258	-374	12.32	12.32	1	2.4
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
12										1.7

Muro : 31 - Nodi: [124-122-128-130], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	3293	-5890	-1364	-1396	-761	-465	12.32	12.32	1	2.6
2	4830	-4933	-1316	-1615	-779	-422	12.32	12.32	1	2.3
3	6341	-4168	-1246	-1814	-751	-382	12.32	12.32	1	2.1
4	7897	-3635	-1149	-1994	-678	-345	12.32	12.32	1	1.9
5	2242	-3116	-6335	-2075	-513	-1141	12.32	12.32	1	1.5
6	3224	-2878	-6046	-2112	-520	-1096	12.32	12.32	1	1.5

FASCICOLO DEI CALCOLI

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
7	4138	-2680	-5535	-2160	-499	-1053	12.32	12.32	1	1.5
8	5121	-2607	-4817	-2216	-452	-1014	12.32	12.32	1	1.4
9	3162	303	-4961	-753	-310	-1197	12.32	12.32	1	2.5
10	2848	-441	-5409	-751	-315	-1229	12.32	12.32	1	2.5
11	2452	-803	-5947	-755	-289	-1260	12.32	12.32	1	2.4
12	1701	-495	-6503	-770	-239	-1290	12.32	12.32	1	2.4
13	3040	-2409	-326	1574	20	-804	12.32	12.32	1	2.0
14	4518	-2513	31	1736	39	-725	12.32	12.32	1	1.9
15	6379	-3182	32	1961	80	-636	12.32	12.32	1	1.7
16	8042	-4893	-488	2264	145	-540	12.32	12.32	1	1.6
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
8										1.4

Muro : 32 - Nodi: [123-124-130-129], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	1990	-2108	2452	1554	213	743	12.32	12.32	1	2.2
2	4598	-1681	2069	1704	194	667	12.32	12.32	1	2.0
3	7527	-1625	1934	1934	199	580	12.32	12.32	1	1.8
4	10403	-2479	2214	2264	234	486	12.32	12.32	1	1.5
5	2911	-3950	3880	-439	-118	1306	12.32	12.32	1	2.8
6	3992	-4381	4179	-348	-128	1311	12.32	12.32	1	2.9
7	4704	-4541	4802	-273	-118	1319	12.32	12.32	1	2.9
8	4757	-4073	5713	-220	-89	1330	12.32	12.32	1	3.0
9	2830	-2211	4127	-1249	-380	1419	12.32	12.32	1	1.8
10	3638	-2097	3969	-1310	-414	1355	12.32	12.32	1	1.8
11	4504	-2067	3700	-1376	-412	1291	12.32	12.32	1	1.8
12	5487	-2183	3251	-1445	-380	1232	12.32	12.32	1	1.7
13	3293	-2798	2492	-1014	-699	753	12.32	12.32	1	2.7
14	4537	-2493	2416	-1260	-745	703	12.32	12.32	1	2.4
15	5933	-2323	2250	-1482	-732	660	12.32	12.32	1	2.1
16	7475	-2341	2027	-1682	-669	624	12.32	12.32	1	1.9
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
4										1.5

Muro : 33 - Nodi: [129-130-131-132], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	12122	-5147	3223	2713	306	387	12.32	12.32	1	1.3
2	9997	-10893	5464	3288	429	277	12.32	12.32	1	1.2
3	-1803	-21253	9673	3966	649	113	12.32	12.32	1	1.3
4	-1291	-23081	6196	3090	800	-236	12.32	12.32	(6+7)-VIII-1	1.6
5	3915	-2529	6641	-195	-50	1340	12.32	12.32	1	3.1
6	2360	211	6790	-201	-29	1338	12.32	12.32	1	3.2
7	1569	2370	4308	-230	-74	1275	12.32	12.32	1	3.3
8	6194	-5259	-4772	-273	-261	887	12.32	12.32	1	3.9
9	6704	-2468	2591	-1512	-323	1180	12.32	12.32	1	1.7
10	8273	-2698	1816	-1576	-240	1134	12.32	12.32	1	1.6
11	10049	-1711	1247	-1636	-126	1051	12.32	12.32	1	1.6
12	10864	5430	1211	-1664	24	661	12.32	12.32	1	1.8
13	9161	-2575	1773	-1862	-559	595	12.32	12.32	1	1.7
14	10984	-2787	1490	-2024	-407	568	12.32	12.32	1	1.6
15	12987	-1350	1055	-2158	-224	521	12.32	12.32	1	1.4
16	15561	10711	-139	-2204	-59	334	12.32	12.32	1	1.4
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
2										1.2

FASCICOLO DEI CALCOLI

Muro : 34 - Nodi: [126-125-133-134], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	9270	-2599	-1259	-1552	-463	-502	12.32	12.32	1	2.1
2	10501	-2758	-1039	-1690	-341	-482	12.32	12.32	1	1.9
3	11908	-1303	-725	-1805	-188	-443	12.32	12.32	1	1.8
4	13910	10338	274	-1845	-51	-284	12.32	12.32	1	1.8
5	6862	-2656	-2444	-1255	-282	-1016	12.32	12.32	1	2.0
6	8088	-2780	-1661	-1317	-212	-978	12.32	12.32	1	1.9
7	9559	-1734	-1129	-1372	-111	-907	12.32	12.32	1	1.8
8	10090	5133	-1217	-1399	26	-569	12.32	12.32	1	2.1
9	3905	-2653	-7032	-181	-53	-1188	12.32	12.32	1	3.5
10	1967	221	-7142	-194	-32	-1183	12.32	12.32	1	3.6
11	847	2449	-4519	-227	-74	-1125	12.32	12.32	1	3.7
12	5371	-5327	4855	-268	-250	-781	12.32	12.32	1	4.4
13	12408	-5316	-3442	2219	258	-336	12.32	12.32	1	1.5
14	9787	-11346	-5809	2749	377	-232	12.32	12.32	1	1.4
15	-2952	-21920	-10214	3371	592	-83	12.32	12.32	1	1.6
16	-2906	-23181	-6716	2594	760	225	12.32	12.32	(6+7)-VI-3	1.9
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
14										1.4

Muro : 35 - Nodi: [130-128-135-131], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	9558	-3318	-1031	-2156	-562	-313	12.32	12.32	1	1.7
2	11406	-2961	-891	-2302	-406	-283	12.32	12.32	1	1.6
3	13645	-1221	-611	-2421	-222	-246	12.32	12.32	1	1.4
4	16958	8760	494	-2465	-56	-148	12.32	12.32	1	1.3
5	6300	-2641	-3937	-2279	-380	-981	12.32	12.32	1	1.4
6	7730	-2552	-3013	-2347	-282	-951	12.32	12.32	1	1.3
7	9210	-1716	-2265	-2417	-152	-887	12.32	12.32	1	1.3
8	9830	1199	-1714	-2452	8	-565	12.32	12.32	1	1.4
9	477	664	-6776	-799	-177	-1316	12.32	12.32	1	2.4
10	-935	2301	-6050	-843	-127	-1325	12.32	12.32	1	2.4
11	-1353	1988	-2882	-891	-133	-1270	12.32	12.32	1	2.4
12	2130	-10239	5472	-928	-264	-889	12.32	12.32	1	2.7
13	8291	-8343	-1839	2660	242	-439	12.32	12.32	1	1.4
14	4678	-14404	-4521	3155	385	-323	12.32	12.32	1	1.3
15	-7460	-24216	-9300	3729	616	-145	12.32	12.32	1	1.5
16	-3261	-24591	-6824	2869	641	228	12.32	12.32	(6+7)-IV-2	1.8
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
7										1.3

Muro : 36 - Nodi: [127-126-134-136], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	10228	-8350	3582	2204	220	352	12.32	12.32	1	1.6
2	7144	-14285	5925	2656	355	244	12.32	12.32	1	1.5
3	-4350	-23930	10275	3188	583	80	12.32	12.32	1	1.7
4	-1524	-27867	9206	2390	737	-217	12.32	12.32	(6+7)-II-2	2.0
5	3379	-551	6128	-820	-155	1167	12.32	12.32	1	2.4
6	2639	1681	5506	-853	-112	1173	12.32	12.32	1	2.4
7	3111	1864	2509	-893	-125	1123	12.32	12.32	1	2.4
8	7842	-9827	-5565	-925	-260	785	12.32	12.32	1	2.6
9	7664	-2337	1664	-1921	-327	867	12.32	12.32	1	1.6
10	9081	-2350	1147	-1990	-244	839	12.32	12.32	1	1.5
11	10523	-1580	959	-2057	-129	781	12.32	12.32	1	1.5
12	11039	1289	1197	-2091	16	497	12.32	12.32	1	1.6
13	9595	-2508	604	-1808	-471	261	12.32	12.32	1	2.0

FASCICOLO DEI CALCOLI

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
14	10826	-2498	553	-1933	-344	239	12.32	12.32	1	1.9
15	12306	-1033	412	-2035	-190	210	12.32	12.32	1	1.8
16	14611	8531	-508	-2073	-50	126	12.32	12.32	1	1.7
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
11										1.5

Muro : 37 - Nodi: [125-129-132-133], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-4674	-12705	-5246	1112	2944	586	12.32	12.32	1	1.8
2	-5387	-12876	-5335	1143	3916	777	12.32	12.32	1	1.4
3	-5978	-14896	-5234	1145	5147	883	12.32	12.32	1	1.1
4	-6680	-21509	-4581	1115	6652	779	12.32	13.00	1	1.0
5	-7697	-7260	-5656	492	3846	85	12.32	12.32	1	1.5
6	-9398	-9167	-5324	562	4588	40	12.32	12.32	1	1.3
7	-11419	-13192	-4886	655	5356	-32	12.32	12.32	1	1.2
8	-14002	-21555	-4402	791	6113	-139	12.32	12.32	1	1.2
9	-7863	-7171	5370	459	3890	-90	12.32	12.32	1	1.5
10	-9603	-9136	5066	533	4623	-39	12.32	12.32	1	1.3
11	-11686	-13207	4640	630	5375	42	12.32	12.32	1	1.2
12	-14407	-21660	4143	769	6107	170	12.32	12.32	1	1.2
13	-5408	-12480	5395	1236	2997	-597	12.32	12.32	1	1.8
14	-6013	-12566	5560	1255	3954	-801	12.32	12.32	1	1.3
15	-6406	-14555	5581	1240	5170	-921	12.32	15.00	1	1.2
16	-6774	-21505	5156	1183	6669	-831	12.32	15.00	1	1.1
Massimi/minimi										
1							12.32			
15								15.00		
4										1.0

Muro : 38 - Nodi: [128-127-136-135], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-6598	-10272	-3021	1315	2992	483	12.32	12.32	1	1.8
2	-6850	-11174	-3159	1321	3952	690	12.32	12.32	1	1.3
3	-6989	-13710	-3274	1292	5146	830	12.32	12.32	1	1.1
4	-7079	-20315	-3298	1217	6621	784	12.32	15.00	1	1.1
5	-6585	-9345	-955	414	3960	-34	12.32	12.32	1	1.5
6	-7140	-10716	-1001	512	4758	-71	12.32	12.32	1	1.3
7	-7988	-14399	-942	630	5581	-133	12.32	12.32	1	1.1
8	-9352	-22154	-740	792	6390	-237	12.32	12.32	1	1.1
9	-6518	-9276	1388	422	3942	16	12.32	12.32	1	1.5
10	-7071	-10639	1420	521	4749	49	12.32	12.32	1	1.3
11	-7902	-14309	1359	641	5587	110	12.32	12.32	1	1.1
12	-9193	-21987	1185	803	6416	222	12.32	12.32	1	1.1
13	-6004	-10375	3715	1237	2941	-465	12.32	12.32	1	1.8
14	-6237	-11360	3756	1249	3903	-671	12.32	12.32	1	1.4
15	-6435	-13910	3710	1232	5114	-806	12.32	12.32	1	1.1
16	-6719	-20152	3405	1176	6628	-740	12.32	15.00	1	1.1
Massimi/minimi										
1							12.32			
4								15.00		
3										1.1

Muro [Platea]: 39 - Nodi: [17-1-7-19]Pann=4Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-265	-886	-430	39	-100	-23	12.32	12.32	(6+7)-I-3	68
2	-490	-485	58	32	25	-47	12.32	12.32	(6+7)-II-3	>100

FASCICOLO DEI CALCOLI

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
3	-1927	-1584	-1357	-197	-159	-94	12.32	12.32	(6+7)-I-3	30
4	-1096	-266	-438	-126	20	-39	12.32	12.32	(6+7)-I-3	51
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
3										30

Muro [Platea]: 40 - Nodi: [7-1-6-9]Pann=8Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-903	-2209	562	51	-170	19	12.32	12.32	(6+7)-I-3	46
2	62	-1913	774	-34	-158	83	12.32	12.32	(6+7)-VII-2	36
3	149	-3364	1457	9	-213	80	12.32	12.32	1	30
4	222	-5461	897	-5	-351	66	12.32	12.32	1	22
5	-773	-2657	461	-171	-219	68	12.32	12.32	(6+7)-I-3	31
6	-866	-1484	830	-184	-115	148	12.32	12.32	(6+7)-I-3	26
7	-141	-2950	2056	-6	-189	181	12.32	12.32	1	24
8	96	-5363	1683	29	-344	150	12.32	12.32	1	19
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
8										19

Muro [Platea]: 41 - Nodi: [9-6-5-8]Pann=8Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	258	-5407	309	-18	-395	-15	12.32	12.32	1	22
2	621	-3050	-308	-48	-191	-49	12.32	12.32	(6+7)-III-1	37
3	200	-1208	-437	-44	-117	-74	12.32	12.32	(6+7)-I-1	44
4	-860	-1919	-580	51	-155	-28	12.32	12.32	(6+7)-VII-4	47
5	556	-5823	112	65	-418	16	12.32	12.32	1	21
6	263	-2379	-1672	50	-118	-114	12.32	12.32	2	38
7	-675	-1425	-713	-152	-106	-114	12.32	12.32	(6+7)-VII-4	32
8	-822	-2345	-499	-171	-199	-72	12.32	12.32	(6+7)-VII-4	32
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
5										21

Muro [Platea]: 42 - Nodi: [8-5-14-15]Pann=4Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-303	-945	-442	20	-110	-38	12.32	12.32	(6+7)-VII-4	57
2	-487	-443	58	25	31	-45	12.32	12.32	(6+7)-VIII-4	>100
3	-1495	-1695	-1105	-154	-176	-75	12.32	12.32	(6+7)-VII-4	34
4	-935	-277	-426	-106	32	-29	12.32	12.32	(6+7)-VII-4	63
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
3										34

Muro [Platea]: 43 - Nodi: [14-5-4-13]Pann=8Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	302	1228	219	-38	90	50	12.32	12.32	(6+7)-II-1	58
2	337	-4885	508	-34	-355	70	12.32	12.32	(6+7)-VIII-1	21
3	315	-4425	-392	-32	-320	-79	12.32	12.32	(6+7)-VI-3	23

FASCICOLO DEI CALCOLI

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
4	256	1656	-77	-35	121	-43	12.32	12.32	(6+7)-IV-3	49
5	-459	-157	838	-120	-29	67	12.32	12.32	(6+7)-VI-4	45
6	-135	-4736	844	15	-339	95	12.32	12.32	(6+7)-III-1	21
7	183	-4475	-1140	61	-312	-66	12.32	12.32	(6+7)-II-3	24
8	-453	194	-795	-128	-20	-56	12.32	12.32	(6+7)-VIII-2	46
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
6										21

Muro [Platea]: 44 - Nodi: [13-4-12-16]Pann=4Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-297	-936	-446	37	-108	-29	12.32	12.32	(6+7)-V-2	62
2	-493	-502	62	33	27	-48	12.32	12.32	(6+7)-VI-2	>100
3	-1767	-1442	-1085	-187	-153	-73	12.32	12.32	(6+7)-V-2	33
4	-1040	-297	-414	-122	22	-37	12.32	12.32	(6+7)-V-2	53
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
3										33

Muro [Platea]: 45 - Nodi: [12-4-3-11]Pann=8Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-857	-1979	431	56	-156	18	12.32	12.32	(6+7)-VII-2	50
2	122	-989	238	-35	-98	67	12.32	12.32	(6+7)-III-3	51
3	521	-2903	201	-40	-173	57	12.32	12.32	(6+7)-I-3	38
4	90	-5839	-130	-13	-433	41	12.32	12.32	1	20
5	-871	-2440	247	-180	-205	52	12.32	12.32	(6+7)-V-2	34
6	-847	-1241	514	-180	-95	97	12.32	12.32	(6+7)-VII-2	31
7	42	-2224	1770	16	-105	105	12.32	12.32	2	41
8	296	-6357	296	28	-465	7	12.32	12.32	1	20
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
4										20

Muro [Platea]: 46 - Nodi: [11-3-2-10]Pann=8Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-29	-7175	-451	13	-471	-34	12.32	12.32	1	19
2	196	-5429	-487	-7	-391	-74	12.32	12.32	(6+7)-III-3	20
3	64	-2678	-381	-28	-201	-113	12.32	12.32	(6+7)-V-4	28
4	-884	-1841	-343	48	-138	-10	12.32	12.32	(6+7)-III-1	59
5	-138	-6978	-956	-23	-464	-79	12.32	12.32	1	17
6	-274	-5165	-1666	-57	-372	-100	12.32	12.32	1	19
7	-467	-2402	-1420	-97	-164	-131	12.32	12.32	2	30
8	-719	-2334	-228	-161	-188	-31	12.32	12.32	(6+7)-III-1	40
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
5										17

Muro [Platea]: 47 - Nodi: [10-2-18-20]Pann=4Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		

FASCICOLO DEI CALCOLI

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
1	-266	-1080	-401	26	-124	-34	12.32	12.32	(6+7)-III-1	54
2	-493	-524	57	29	31	-49	12.32	12.32	(6+7)-III-1	>100
3	-1536	-1820	-1246	-161	-190	-85	12.32	12.32	(6+7)-III-1	31
4	-917	-258	-412	-108	38	-25	12.32	12.32	(6+7)-III-1	64
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
3										31

Muro [Platea]: 48 - Nodi: [18-2-1-17]Pann=8Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	54	1031	573	-22	61	37	12.32	12.32	(6+7)-III-4	83
2	43	968	612	66	98	12	12.32	12.32	(6+7)-VI-1	75
3	36	935	-1094	63	95	-19	12.32	12.32	(6+7)-VIII-3	72
4	5	977	-868	-26	51	-49	12.32	12.32	(6+7)-I-2	82
5	-404	-762	897	-135	-86	95	12.32	12.32	(6+7)-III-1	36
6	467	-296	895	110	3	94	12.32	12.32	(6+7)-II-2	40
7	489	-373	-1074	114	-3	-116	12.32	12.32	(6+7)-IV-4	36
8	-553	-613	-1143	-151	-82	-129	12.32	12.32	(6+7)-II-3	30
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
8										30

Muro : 49 - Nodi: [132-135-136-133], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-4343	-6650	-3179	2819	392	52	12.32	12.32	1	1.9
2	-8328	-7206	-1011	2139	87	44	12.32	12.32	1	2.7
3	-7884	-7232	1034	2142	95	-46	12.32	12.32	1	2.7
4	-4737	-5652	2731	2802	386	-52	12.32	12.32	1	2.0
5	-5778	186	75	-4743	-240	-216	12.32	12.32	1	1.2
6	-8273	-2021	-356	-4637	-693	-61	12.32	12.32	1	1.3
7	-8292	-1885	62	-4639	-689	52	12.32	12.32	1	1.3
8	-5669	113	-206	-4744	-237	206	12.32	12.32	1	1.2
9	-5558	179	-10	-4705	-239	150	12.32	12.32	1	1.2
10	-8213	-1362	230	-4598	-653	21	12.32	12.32	1	1.3
11	-8283	-1338	-504	-4596	-650	-28	12.32	12.32	1	1.3
12	-5712	132	-140	-4698	-236	-157	12.32	12.32	1	1.2
13	-3587	-6398	2070	2855	386	-48	12.32	12.32	1	1.9
14	-8446	-4083	189	2326	196	-68	12.32	12.32	1	2.5
15	-8280	-4143	-519	2342	201	72	12.32	12.32	1	2.5
16	-4384	-5908	-2164	2880	387	44	12.32	12.32	1	1.9
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
8										1.2

Muro : 51 - Nodi: [3-6-103-111], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-967	-12128	10553	18	216	28	12.32	12.32	(6+7)-VIII-1	26
2	-1341	-17508	15408	-31	108	121	12.32	12.32	1	30
3	-3291	-19320	16745	-76	61	165	12.32	12.32	1	23
4	-7533	-21695	18241	-132	14	204	12.32	12.32	1	18
5	-748	-6929	10680	34	243	-26	12.32	12.32	(6+7)-IV-1	22
6	-201	-4907	10051	37	214	-42	12.32	12.32	(6+7)-IV-1	22
7	580	-3358	9274	40	182	-53	12.32	12.32	(6+7)-IV-1	23
8	1122	-3230	10729	43	152	-58	12.32	12.32	1	26
9	-578	-6998	-9194	34	246	26	12.32	12.32	(6+7)-II-3	21

FASCICOLO DEI CALCOLI

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
10	281	-5226	-8649	37	213	42	12.32	12.32	(6+7)-II-3	22
11	1349	-3834	-7984	40	178	52	12.32	12.32	(6+7)-II-3	24
12	2729	-2837	-7012	44	140	58	12.32	12.32	(6+7)-II-3	27
13	-818	-10774	-10259	18	228	-31	12.32	12.32	(6+7)-VI-3	24
14	-987	-15782	-14758	-34	108	-124	12.32	12.32	1	29
15	-2493	-17348	-15838	-84	50	-168	12.32	12.32	1	21
16	-5951	-19356	-17000	-143	-4	-206	12.32	12.32	1	16
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
16										16

Muro : 52 - Nodi: [111-103-108-112], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30: **Verificato**

Armatura a maglia doppia

Pannello	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Ax	Ay	C	Cs
	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m	cmq	cmq		
1	-14697	-24442	20015	-198	-29	243	12.32	12.32	1	15
2	-25743	-27353	22203	-273	-51	289	12.32	12.32	1	14
3	-42012	-30337	24922	-355	-10	365	12.32	12.32	1	13
4	-65233	-33745	28141	-456	173	572	12.32	12.32	1	11
5	3013	-2766	8396	44	114	-62	12.32	12.32	1	31
6	5657	-3076	3764	49	64	-61	12.32	12.32	(6+7)-IV-1	42
7	8987	-7161	-115	45	18	-47	12.32	12.32	(6+7)-IV-1	46
8	14631	-16933	-5506	26	-26	19	12.32	12.32	(6+7)-II-3	81
9	4736	-3561	-7156	45	107	58	12.32	12.32	1	33
10	7015	-3600	-3188	50	62	56	12.32	12.32	(6+7)-II-3	42
11	10306	-7386	249	49	22	43	12.32	12.32	(6+7)-II-3	45
12	17663	-23118	7355	25	-22	-18	12.32	12.32	1	81
13	-11894	-21684	-18361	-210	-50	-242	12.32	12.32	1	14
14	-21143	-24187	-20063	-283	-72	-283	12.32	12.32	1	13
15	-34852	-26813	-22239	-361	-37	-349	12.32	12.32	1	12
16	-54481	-29842	-24851	-453	114	-527	12.32	12.32	1	10
Massimi/minimi										
1							12.32			
1								12.32		
16										10

5. Verifiche stato limite di esercizio

5.1 Verifica dei Muri (Stati limite esercizio)

Scenario di calcolo: Set_NT_SLV_SLD_A2_(STR/GEO)_2018

Simbologia

P. Numero pannello
Nx [kg/cmq] Sforzo normale in direzione x
Ny [kg/cmq] Sforzo normale in direzione y
Nxy [kg/cmq] Sforzo tagliante in direzione xy
Mx [kg] Momento flettente in direzione x
My [kg] Momento flettente in direzione y
Mxy [kg] Momento torcente
Afx [cmq/m] Area acciaio in direzione x per metro lineare
Afy [cmq/m] Area acciaio in direzione y per metro lineare
σ_{max} [kg/cmq] Tensione massima nel calcestruzzo
σ_{smax} [kg/cmq] Tensione massima nell'acciaio
σ_{sc} [kg/cmq] Tensione nel calcestruzzo compresso
σ_{sct} [kg/cmq] Tensione nel calcestruzzo teso (quando richiesto dalla verifica)
σ_{sca} [kg/cmq] Tensione ammissibile nel calcestruzzo
σ_{sfa} [kg/cmq] Tensione ammissibile nell'acciaio
σ_{scta} [kg/cmq] Tensione ammissibile nel calcestruzzo teso
C_{bc} Combinazione generatore tensione massima cls
C_{bf} Combinazione generatore tensione massima acciaio
C_b Combinazione
σ_{smed} [kg/cmq] Tensione media dell'acciaio
W_d [mm] Apertura delle fessure

FASCICOLO DEI CALCOLI

Wk [mm] Apertura caratteristica delle fessure

Wamm_Freq [mm] Apertura ammissibile delle fessure per combinazione Frequente

Wamm_Qp [mm] Apertura ammissibile delle fessure per combinazione Quasi Permanente

Wamm_Rara [mm] Apertura ammissibile delle fessure per combinazione Rara

Cs Coefficiente di sicurezza definito come minimo di σ_{Amm}/σ tra acciaio e calcestruzzo oppure Wamm/Wk

Muro : 1 - Nodi: [2-1-102-101], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=149$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
5	-0.29	-2.24	0.03	125	1041	28	12.32	12.32	-17	421	10	13	Si	8.5

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=112$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
5	-0.29	-2.24	0.03	125	1041	28	12.32	12.32	-17	421	18	18	Si	6.5

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
5	-0.29	-2.24	0.03	125	1041	28	421	0.040	0.040	18(Qp)	Si	7.6
5	-0.29	-2.24	0.03	125	1041	28	421	0.040	0.040	14(Fr)	Si	10

Muro : 2 - Nodi: [1-6-103-102], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=149$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
9	-0.27	-2.60	1.63	228	2086	-119	12.32	12.32	-35	1181	10	13	Si	3.0

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=112$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
9	-0.27	-2.60	1.63	228	2086	-119	12.32	12.32	-35	1181	18	18	Si	3.0

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
9	-0.27	-2.60	1.63	228	2086	-119	1181	0.118	0.118	18(Qp)	Si	2.5
9	-0.27	-2.60	1.63	228	2086	-119	1181	0.118	0.118	14(Fr)	Si	3.4

Muro : 3 - Nodi: [6-5-104-103], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=149$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
9	-0.15	-1.50	-2.66	111	1107	-50	12.32	12.32	-19	603	10	13	Si	6.0

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=112$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
9	-0.15	-1.50	-2.66	111	1107	-50	12.32	12.32	-19	603	18	18	Si	6.0

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
9	-0.15	-1.50	-2.66	111	1107	-50	603	0.060	0.060	18(Qp)	Si	5.0
9	-0.15	-1.50	-2.66	111	1107	-50	603	0.060	0.060	14(Fr)	Si	6.7

Muro : 4 - Nodi: [5-4-105-104], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=149$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
9	-0.05	-0.91	-1.50	131	1097	-22	12.32	12.32	-19	708	10	13	Si	5.1

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=112$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

FASCICOLO DEI CALCOLI

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ _{cmax}	σ _{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
9	-0.05	-0.91	-1.50	131	1097	-22	12.32	12.32	-19	708	18	18	Si	5.1

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ _{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
9	-0.05	-0.91	-1.50	131	1097	-22	708	0.072	0.072	18(Qp)	Si	4.1
9	-0.05	-0.91	-1.50	131	1097	-22	708	0.072	0.072	14(Fr)	Si	5.5

Muro : 5 - Nodi: [101-102-107-106], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σ_{ca}[kg/cmq]=149 σ_{fa}[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ _{cmax}	σ _{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
12	-0.56	-2.42	0.16	-160	-640	-42	12.32	12.32	-10	114	10	13	Si	15

Combinazione QP: σ_{ca}[kg/cmq]=112 σ_{fa}[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ _{cmax}	σ _{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
12	-0.56	-2.42	0.16	-160	-640	-42	12.32	12.32	-10	114	18	18	Si	11

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ _{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
12	-0.56	-2.42	0.16	-160	-640	-42	114	0.009	0.009	18(Qp)	Si	34
12	-0.56	-2.42	0.16	-160	-640	-42	114	0.009	0.009	14(Fr)	Si	45

Muro : 6 - Nodi: [102-103-108-107], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σ_{ca}[kg/cmq]=149 σ_{fa}[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ _{cmax}	σ _{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
16	-0.22	-1.36	1.11	145	2043	-366	12.32	12.32	-34	1381	10	13	Si	2.6

Combinazione QP: σ_{ca}[kg/cmq]=112 σ_{fa}[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ _{cmax}	σ _{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
16	-0.22	-1.36	1.11	145	2043	-366	12.32	12.32	-34	1381	18	18	Si	2.6

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ _{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
16	-0.22	-1.36	1.11	145	2043	-366	1381	0.143	0.143	18(Qp)	Si	2.1
16	-0.22	-1.36	1.11	145	2043	-366	1381	0.143	0.143	14(Fr)	Si	2.8

Muro : 7 - Nodi: [103-104-109-108], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σ_{ca}[kg/cmq]=149 σ_{fa}[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ _{cmax}	σ _{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
4	1.17	-2.12	-2.24	1390	2484	-351	12.32	12.32	-42	1589	10	13	Si	2.3

Combinazione QP: σ_{ca}[kg/cmq]=112 σ_{fa}[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ _{cmax}	σ _{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
4	1.17	-2.12	-2.24	1390	2484	-351	12.32	12.32	-42	1589	18	18	Si	2.3

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ _{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
4	1.17	-2.12	-2.24	1390	2484	-351	1589	0.163	0.163	18(Qp)	Si	1.8
4	1.17	-2.12	-2.24	1390	2484	-351	1589	0.163	0.163	14(Fr)	Si	2.5

Muro : 8 - Nodi: [104-105-110-109], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σ_{ca}[kg/cmq]=149 σ_{fa}[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ _{cmax}	σ _{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				

FASCICOLO DEI CALCOLI

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
16	-1.99	-5.97	0.87	237	-367	166	12.32	12.32	-9	-48	10	10	Si	17
8	3.11	1.26	0.42	-111	-168	194	12.32	12.32	0	727	10	13	Si	5.0

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
16	-1.99	-5.97	0.87	237	-367	166	12.32	12.32	-9	-48	18	18	Si	13
8	3.11	1.26	0.42	-111	-168	194	12.32	12.32	0	727	18	18	Si	5.0

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
8	3.11	1.26	0.42	-111	-168	194	727	0.128	0.128	18(Qp)	Si	2.4
8	3.11	1.26	0.42	-111	-168	194	727	0.128	0.128	14(Fr)	Si	3.1

Muro [Platea]: 9 - Nodi: [4-5-6-3]Pann=16Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=149 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
5	-0.66	-0.59	-0.03	-133	1051	114	12.32	12.32	-8	317	10	13	Si	11
11	-0.82	-0.45	-0.18	-732	-1042	-76	12.32	12.32	-8	352	10	13	Si	10

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
5	-0.66	-0.59	-0.03	-133	1051	114	12.32	12.32	-8	317	18	18	Si	11
11	-0.82	-0.45	-0.18	-732	-1042	-76	12.32	12.32	-8	352	18	18	Si	10

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
11	-0.82	-0.45	-0.18	-732	-1042	-76	352	0.041	0.041	18(Qp)	Si	7.3
11	-0.82	-0.45	-0.18	-732	-1042	-76	352	0.041	0.041	14(Fr)	Si	9.7

Muro [Platea]: 10 - Nodi: [3-6-1-2]Pann=16Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=149 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
6	-0.57	-1.37	-0.03	-901	-1597	-42	12.32	12.32	-11	352	10	13	Si	10
10	-0.59	-1.31	0.11	-957	-1573	56	12.32	12.32	-11	356	10	13	Si	10

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
6	-0.57	-1.37	-0.03	-901	-1597	-42	12.32	12.32	-11	352	18	18	Si	9.9
10	-0.59	-1.31	0.11	-957	-1573	56	12.32	12.32	-11	356	18	18	Si	10.0

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
10	-0.59	-1.31	0.11	-957	-1573	56	356	0.042	0.042	18(Qp)	Si	7.2
10	-0.59	-1.31	0.11	-957	-1573	56	356	0.042	0.042	14(Fr)	Si	9.6

Muro : 11 - Nodi: [4-3-111-105], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=149 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
9	-0.18	-1.91	2.50	142	1397	-141	12.32	12.32	-24	759	10	13	Si	4.7
5	-0.16	-1.36	2.68	139	1386	83	12.32	12.32	-23	852	10	13	Si	4.2

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
9	-0.18	-1.91	2.50	142	1397	-141	12.32	12.32	-24	759	18	18	Si	4.7
5	-0.16	-1.36	2.68	139	1386	83	12.32	12.32	-23	852	18	18	Si	4.2

FASCICOLO DEI CALCOLI

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
5	-0.16	-1.36	2.68	139	1386	83	852	0.087	0.087	18(Qp)	Si	3.5
5	-0.16	-1.36	2.68	139	1386	83	852	0.087	0.087	14(Fr)	Si	4.6

Muro : 12 - Nodi: [3-2-101-111], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=149 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
5	-0.15	-1.47	-1.70	220	1980	97	12.32	12.32	-33	1309	10	13	Si	2.8

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
5	-0.15	-1.47	-1.70	220	1980	97	12.32	12.32	-33	1309	18	18	Si	2.8

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
5	-0.15	-1.47	-1.70	220	1980	97	1309	0.135	0.135	18(Qp)	Si	2.2
5	-0.15	-1.47	-1.70	220	1980	97	1309	0.135	0.135	14(Fr)	Si	3.0

Muro : 13 - Nodi: [105-111-112-110], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=149 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
16	1.17	-2.35	1.93	1600	2888	394	12.32	12.32	-49	1870	10	13	Si	1.9

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
16	1.17	-2.35	1.93	1600	2888	394	12.32	12.32	-49	1870	18	18	Si	1.9

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
16	1.17	-2.35	1.93	1600	2888	394	1870	0.192	0.192	18(Qp)	Si	1.6
16	1.17	-2.35	1.93	1600	2888	394	1870	0.192	0.192	14(Fr)	Si	2.1

Muro : 14 - Nodi: [111-101-106-112], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=149 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
4	1.37	-2.62	-1.31	-21	2513	352	12.32	12.32	-42	1518	10	13	Si	2.4

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
4	1.37	-2.62	-1.31	-21	2513	352	12.32	12.32	-42	1518	18	18	Si	2.4

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
8	4.25	-0.18	-0.61	-421	480	-435	1223	0.174	0.174	18(Qp)	Si	1.7
8	4.25	-0.18	-0.61	-421	480	-435	1223	0.174	0.174	14(Fr)	Si	2.3

Muro : 15 - Nodi: [106-107-115-116], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=149 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
9	-0.74	-3.51	0.18	-167	-654	-34	12.32	12.32	-10	40	10	13	Si	16
4	-1.14	-2.07	-0.75	430	-102	-267	12.32	12.32	-7	140	10	13	Si	21

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

FASCICOLO DEI CALCOLI

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
9	-0.74	-3.51	0.18	-167	-654	-34	12.32	12.32	-10	40	18	18	Si	12
4	-1.14	-2.07	-0.75	430	-102	-267	12.32	12.32	-7	140	18	18	Si	16

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
4	-1.14	-2.07	-0.75	430	-102	-267	140	0.013	0.013	18(Qp)	Si	24
4	-1.14	-2.07	-0.75	430	-102	-267	140	0.013	0.013	14(Fr)	Si	32

Muro : 16 - Nodi: [107-108-114-115], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σ_{ca} [kg/cmq]=149 σ_{fa} [kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
13	-0.01	-2.13	1.25	113	1963	226	12.32	12.32	-33	1171	10	13	Si	3.1

Combinazione QP: σ_{ca} [kg/cmq]=112 σ_{fa} [kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
13	-0.01	-2.13	1.25	113	1963	226	12.32	12.32	-33	1171	18	18	Si	3.1

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
13	-0.01	-2.13	1.25	113	1963	226	1171	0.118	0.118	18(Qp)	Si	2.5
13	-0.01	-2.13	1.25	113	1963	226	1171	0.118	0.118	14(Fr)	Si	3.4

Muro : 17 - Nodi: [108-109-113-114], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σ_{ca} [kg/cmq]=149 σ_{fa} [kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	1.15	-3.42	-1.40	1343	2413	-109	12.32	12.32	-41	1320	10	13	Si	2.7

Combinazione QP: σ_{ca} [kg/cmq]=112 σ_{fa} [kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	1.15	-3.42	-1.40	1343	2413	-109	12.32	12.32	-41	1320	18	18	Si	2.7

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
1	1.15	-3.42	-1.40	1343	2413	-109	1320	0.145	0.145	18(Qp)	Si	2.1
1	1.15	-3.42	-1.40	1343	2413	-109	1320	0.145	0.145	14(Fr)	Si	2.8

Muro : 18 - Nodi: [109-110-117-113], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σ_{ca} [kg/cmq]=149 σ_{fa} [kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
14	-2.64	-3.36	0.52	271	-414	338	12.32	12.32	-7	-11	10	10	Si	22
4	-1.76	5.87	-1.17	254	41	-404	12.32	12.32	-4	1226	10	13	Si	2.9

Combinazione QP: σ_{ca} [kg/cmq]=112 σ_{fa} [kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
14	-2.64	-3.36	0.52	271	-414	338	12.32	12.32	-7	-11	18	18	Si	17
4	-1.76	5.87	-1.17	254	41	-404	12.32	12.32	-4	1226	18	18	Si	2.9

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
4	-1.76	5.87	-1.17	254	41	-404	1226	0.243	0.243	18(Qp)	Si	1.2
4	-1.76	5.87	-1.17	254	41	-404	1226	0.243	0.243	14(Fr)	Si	1.6

Muro : 19 - Nodi: [112-106-116-118], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

FASCICOLO DEI CALCOLI

Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=149$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	0.95	-3.56	-2.37	129	2743	-50	12.32	12.32	-46	1526	10	13	Si	2.4

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=112$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	0.95	-3.56	-2.37	129	2743	-50	12.32	12.32	-46	1526	18	18	Si	2.4

Verifica aperture fessure: Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
1	0.95	-3.56	-2.37	129	2743	-50	1526	0.152	0.152	18(Qp)	Si	2.0
1	0.95	-3.56	-2.37	129	2743	-50	1526	0.152	0.152	14(Fr)	Si	2.6

Muro : 20 - Nodi: [110-112-118-117], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=149$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
13	0.98	-3.59	1.08	1501	2704	51	12.32	12.32	-46	1489	10	13	Si	2.4

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=112$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
13	0.98	-3.59	1.08	1501	2704	51	12.32	12.32	-46	1489	18	18	Si	2.4

Verifica aperture fessure: Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
13	0.98	-3.59	1.08	1501	2704	51	1412	0.154	0.154	18(Qp)	Si	2.0
13	0.98	-3.59	1.08	1501	2704	51	1412	0.154	0.154	14(Fr)	Si	2.6

Muro : 21 - Nodi: [116-115-121-122], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=149$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
4	-1.36	-2.32	-0.76	684	287	-246	12.32	12.32	-11	295	10	13	Si	12

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=112$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
4	-1.36	-2.32	-0.76	684	287	-246	12.32	12.32	-11	295	18	18	Si	9.9

Verifica aperture fessure: Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
4	-1.36	-2.32	-0.76	684	287	-246	295	0.028	0.028	18(Qp)	Si	11
4	-1.36	-2.32	-0.76	684	287	-246	295	0.028	0.028	14(Fr)	Si	14

Muro : 22 - Nodi: [115-114-120-121], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=149$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
12	0.99	-0.76	1.11	-1089	-249	684	12.32	12.32	-17	1082	10	13	Si	3.3

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=112$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
12	0.99	-0.76	1.11	-1089	-249	684	12.32	12.32	-17	1082	18	18	Si	3.3

Verifica aperture fessure: Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
12	0.99	-0.76	1.11	-1089	-249	684	1082	0.119	0.119	18(Qp)	Si	2.5
12	0.99	-0.76	1.11	-1089	-249	684	1082	0.119	0.119	14(Fr)	Si	3.4

FASCICOLO DEI CALCOLI

Muro : 23 - Nodi: [114-113-119-120], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[kg/cmq]=149$ $\sigma_{fa}[kg/cmq]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
16	0.24	-0.59	-0.97	726	158	-506	12.32	12.32	-12	635	10	13	Si	5.7
8	1.07	-0.88	-1.29	-628	-154	-854	12.32	12.32	-9	728	10	13	Si	4.9

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[kg/cmq]=112$ $\sigma_{fa}[kg/cmq]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
16	0.24	-0.59	-0.97	726	158	-506	12.32	12.32	-12	635	18	18	Si	5.7
8	1.07	-0.88	-1.29	-628	-154	-854	12.32	12.32	-9	728	18	18	Si	4.9

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
8	1.07	-0.88	-1.29	-628	-154	-854	728	0.082	0.082	18(Qp)	Si	3.7
8	1.07	-0.88	-1.29	-628	-154	-854	728	0.082	0.082	14(Fr)	Si	4.9

Muro : 24 - Nodi: [113-117-123-119], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[kg/cmq]=149$ $\sigma_{fa}[kg/cmq]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
12	0.24	-0.68	1.59	139	698	-107	12.32	12.32	-12	432	10	13	Si	8.3
9	2.68	1.00	0.88	68	84	-104	12.32	12.32	0	602	10	13	Si	6.0

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[kg/cmq]=112$ $\sigma_{fa}[kg/cmq]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
12	0.24	-0.68	1.59	139	698	-107	12.32	12.32	-12	432	18	18	Si	8.3
9	2.68	1.00	0.88	68	84	-104	12.32	12.32	0	602	18	18	Si	6.0

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
9	2.68	1.00	0.88	68	84	-104	602	0.110	0.110	18(Qp)	Si	2.7
9	2.68	1.00	0.88	68	84	-104	602	0.110	0.110	14(Fr)	Si	3.6

Muro : 25 - Nodi: [118-116-122-124], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[kg/cmq]=149$ $\sigma_{fa}[kg/cmq]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
5	-1.77	1.29	-1.19	-1472	-168	-682	12.32	12.32	-25	845	10	13	Si	4.3
8	0.29	-0.92	-1.83	-1418	-334	-821	12.32	12.32	-23	1204	10	13	Si	3.0

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[kg/cmq]=112$ $\sigma_{fa}[kg/cmq]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
5	-1.77	1.29	-1.19	-1472	-168	-682	12.32	12.32	-25	845	18	18	Si	4.3
8	0.29	-0.92	-1.83	-1418	-334	-821	12.32	12.32	-23	1204	18	18	Si	3.0

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
9	3.33	0.34	-0.88	-460	40	-500	1069	0.137	0.137	18(Qp)	Si	2.2
9	3.33	0.34	-0.88	-460	40	-500	1069	0.137	0.137	14(Fr)	Si	2.9

Muro : 26 - Nodi: [117-118-124-123], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[kg/cmq]=149$ $\sigma_{fa}[kg/cmq]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
4	-0.07	-0.72	0.85	1017	174	556	12.32	12.32	-17	807	10	13	Si	4.5

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[kg/cmq]=112$ $\sigma_{fa}[kg/cmq]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
----	----	----	-----	----	----	-----	-----	-----	-----------------	-----------------	-----	-----	-----	----

FASCICOLO DEI CALCOLI

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ _{cmax}	σ _{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
4	-0.07	-0.72	0.85	1017	174	556	12.32	12.32	-17	807	18	18	Si	4.5

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ _{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
12	0.58	-0.68	1.22	-829	-217	1022	788	0.086	0.086	18(Qp)	Si	3.5
12	0.58	-0.68	1.22	-829	-217	1022	788	0.086	0.086	14(Fr)	Si	4.6

Muro : 27 - Nodi: [122-121-127-128], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σ_{ca}[kg/cmq]=149 σ_{fa}[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ _{cmax}	σ _{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
8	-1.68	-2.50	-0.22	222	2205	-15	12.32	12.32	-37	1293	10	13	Si	2.8

Combinazione QP: σ_{ca}[kg/cmq]=112 σ_{fa}[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ _{cmax}	σ _{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
8	-1.68	-2.50	-0.22	222	2205	-15	12.32	12.32	-37	1293	18	18	Si	2.8

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ _{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
8	-1.68	-2.50	-0.22	222	2205	-15	1293	0.130	0.130	18(Qp)	Si	2.3
8	-1.68	-2.50	-0.22	222	2205	-15	1293	0.130	0.130	14(Fr)	Si	3.1

Muro : 28 - Nodi: [121-120-126-127], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σ_{ca}[kg/cmq]=149 σ_{fa}[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ _{cmax}	σ _{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
12	1.84	-0.62	0.65	-1262	-265	611	12.32	12.32	-19	1398	10	13	Si	2.6
4	2.62	-1.40	0.70	1256	91	301	12.32	12.32	-18	1559	10	13	Si	2.3

Combinazione QP: σ_{ca}[kg/cmq]=112 σ_{fa}[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ _{cmax}	σ _{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
12	1.84	-0.62	0.65	-1262	-265	611	12.32	12.32	-19	1398	18	18	Si	2.6
4	2.62	-1.40	0.70	1256	91	301	12.32	12.32	-18	1559	18	18	Si	2.3

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ _{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
4	2.62	-1.40	0.70	1256	91	301	1559	0.178	0.178	18(Qp)	Si	1.7
4	2.62	-1.40	0.70	1256	91	301	1559	0.178	0.178	14(Fr)	Si	2.3

Muro : 29 - Nodi: [120-119-125-126], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σ_{ca}[kg/cmq]=149 σ_{fa}[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ _{cmax}	σ _{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
16	3.02	-0.67	-0.67	1223	130	-291	12.32	12.32	-17	1617	10	13	Si	2.2

Combinazione QP: σ_{ca}[kg/cmq]=112 σ_{fa}[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ _{cmax}	σ _{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
16	3.02	-0.67	-0.67	1223	130	-291	12.32	12.32	-17	1617	18	18	Si	2.2

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ _{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
15	2.27	-0.38	-0.59	1018	110	-353	1293	0.148	0.148	18(Qp)	Si	2.0
15	2.27	-0.38	-0.59	1018	110	-353	1293	0.148	0.148	14(Fr)	Si	2.7

Muro : 30 - Nodi: [119-123-129-125], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σ_{ca}[kg/cmq]=149 σ_{fa}[kg/cmq]=3600

FASCICOLO DEI CALCOLI

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
12	-1.71	-1.66	1.55	270	2201	-79	12.32	12.32	-37	1450	10	13	Si	2.5

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
12	-1.71	-1.66	1.55	270	2201	-79	12.32	12.32	-37	1450	18	18	Si	2.5

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
12	-1.71	-1.66	1.55	270	2201	-79	1450	0.149	0.149	18(Qp)	Si	2.0
12	-1.71	-1.66	1.55	270	2201	-79	1450	0.149	0.149	14(Fr)	Si	2.7

Muro : 31 - Nodi: [124-122-128-130], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=149 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
8	1.44	-0.74	-1.38	-1528	-313	-700	12.32	12.32	-24	1528	10	13	Si	2.4
16	2.20	-1.36	-0.13	1564	100	-371	12.32	12.32	-24	1715	10	13	Si	2.1

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
8	1.44	-0.74	-1.38	-1528	-313	-700	12.32	12.32	-24	1528	18	18	Si	2.4
16	2.20	-1.36	-0.13	1564	100	-371	12.32	12.32	-24	1715	18	18	Si	2.1

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
16	2.20	-1.36	-0.13	1564	100	-371	1715	0.192	0.192	18(Qp)	Si	1.6
16	2.20	-1.36	-0.13	1564	100	-371	1715	0.192	0.192	14(Fr)	Si	2.1

Muro : 32 - Nodi: [123-124-130-129], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=149 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
4	2.86	-0.69	0.62	1564	162	334	12.32	12.32	-23	1854	10	13	Si	1.9

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
4	2.86	-0.69	0.62	1564	162	334	12.32	12.32	-23	1854	18	18	Si	1.9

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
4	2.86	-0.69	0.62	1564	162	334	1854	0.210	0.210	18(Qp)	Si	1.4
4	2.86	-0.69	0.62	1564	162	334	1854	0.210	0.210	14(Fr)	Si	1.9

Muro : 33 - Nodi: [129-130-131-132], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=149 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
4	-9.67	-10.83	4.68	3166	741	-193	12.32	12.32	-50	846	10	13	Si	3.0
2	2.74	-3.01	1.51	2265	296	190	12.32	12.32	-35	2392	10	13	Si	1.5

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
4	-9.67	-10.83	4.68	3166	741	-193	12.32	12.32	-50	846	18	18	Si	2.2
2	2.74	-3.01	1.51	2265	296	190	12.32	12.32	-35	2392	18	18	Si	1.5

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			

FASCICOLO DEI CALCOLI

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
2	2.74	-3.01	1.51	2265	296	190	2392	0.266	0.266	18(Qp)	Si	1.1
2	2.74	-3.01	1.51	2265	296	190	2392	0.266	0.266	14(Fr)	Si	1.5

Muro : 34 - Nodi: [126-125-133-134], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=149 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
16	-10.46	-10.88	-4.90	2678	701	183	12.32	12.32	-41	444	10	13	Si	3.7
14	2.69	-3.14	-1.61	1863	256	-155	12.32	12.32	-29	2059	10	13	Si	1.7

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
16	-10.46	-10.88	-4.90	2678	701	183	12.32	12.32	-41	444	18	18	Si	2.7
14	2.69	-3.14	-1.61	1863	256	-155	12.32	12.32	-29	2059	18	18	Si	1.7

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
14	2.69	-3.14	-1.61	1863	256	-155	2059	0.230	0.230	18(Qp)	Si	1.3
14	2.69	-3.14	-1.61	1863	256	-155	2059	0.230	0.230	14(Fr)	Si	1.7

Muro : 35 - Nodi: [130-128-135-131], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=149 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
16	-10.19	-11.46	-4.82	2941	696	183	12.32	12.32	-46	630	10	13	Si	3.3
4	4.79	2.42	0.13	-1695	-38	-102	12.32	12.32	-22	2371	10	13	Si	1.5

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
16	-10.19	-11.46	-4.82	2941	696	183	12.32	12.32	-46	630	18	18	Si	2.4
4	4.79	2.42	0.13	-1695	-38	-102	12.32	12.32	-22	2371	18	18	Si	1.5

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
3	3.86	-0.34	-0.17	-1665	-153	-171	2147	0.246	0.246	18(Qp)	Si	1.2
3	3.86	-0.34	-0.17	-1665	-153	-171	2147	0.246	0.246	14(Fr)	Si	1.6

Muro : 36 - Nodi: [127-126-134-136], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=149 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
4	-9.08	-11.23	4.94	2509	681	-197	12.32	12.32	-39	492	10	13	Si	3.9
16	4.13	2.35	-0.14	-1405	-34	86	12.32	12.32	-18	1998	10	13	Si	1.8

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
4	-9.08	-11.23	4.94	2509	681	-197	12.32	12.32	-39	492	18	18	Si	2.9
16	4.13	2.35	-0.14	-1405	-34	86	12.32	12.32	-18	1998	18	18	Si	1.8

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
2	1.96	-3.95	1.65	1805	242	163	1859	0.206	0.206	18(Qp)	Si	1.5
2	1.96	-3.95	1.65	1805	242	163	1859	0.206	0.206	14(Fr)	Si	1.9

Muro : 37 - Nodi: [125-129-132-133], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=149 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				

FASCICOLO DEI CALCOLI

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
4	-1.83	-5.92	-1.25	764	4580	529	12.32	13.00	-75	2426	10	13	Si	1.5

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
4	-1.83	-5.92	-1.25	764	4580	529	12.32	13.00	-75	2426	18	18	Si	1.5

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
4	-1.83	-5.92	-1.25	764	4580	529	2426	0.232	0.232	18(Qp)	Si	1.3
4	-1.83	-5.92	-1.25	764	4580	529	2426	0.232	0.232	14(Fr)	Si	1.7

Muro : 38 - Nodi: [128-127-136-135], Pann.X=4, Pann.Y=4Spess.=25 cm, Terreno=--,Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=149 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
12	-2.51	-6.04	0.32	554	4425	153	12.32	12.32	-75	2406	10	13	Si	1.5

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
12	-2.51	-6.04	0.32	554	4425	153	12.32	12.32	-75	2406	18	18	Si	1.5

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
12	-2.51	-6.04	0.32	554	4425	153	2406	0.239	0.239	18(Qp)	Si	1.3
12	-2.51	-6.04	0.32	554	4425	153	2406	0.239	0.239	14(Fr)	Si	1.7

Muro [Platea]: 39 - Nodi: [17-1-7-19]Pann=4Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=149 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
3	-0.28	-0.21	-0.15	-106	-72	-44	12.32	12.32	-1	1	10	13	Si	>100
4	-0.07	-0.03	-0.05	-43	0	-24	12.32	12.32	-0	3	10	13	Si	>100

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
3	-0.28	-0.21	-0.15	-106	-72	-44	12.32	12.32	-1	1	18	18	Si	>100
4	-0.07	-0.03	-0.05	-43	0	-24	12.32	12.32	-0	3	18	18	Si	>100

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
4	-0.07	-0.03	-0.05	-43	0	-24	3	0.000	0.000	18(Qp)	Si	>100
4	-0.07	-0.03	-0.05	-43	0	-24	3	0.000	0.000	14(Fr)	Si	>100

Muro [Platea]: 40 - Nodi: [7-1-6-9]Pann=8Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=149 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
4	0.04	-0.98	0.16	-2	-251	46	12.32	12.32	-2	13	10	13	Si	83
8	0.02	-0.96	0.30	19	-246	108	12.32	12.32	-2	15	10	13	Si	85

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
4	0.04	-0.98	0.16	-2	-251	46	12.32	12.32	-2	13	18	18	Si	63
8	0.02	-0.96	0.30	19	-246	108	12.32	12.32	-2	15	18	18	Si	64

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
4	0.04	-0.98	0.16	-2	-251	46	13	0.003	0.003	18(Qp)	Si	>100

FASCICOLO DEI CALCOLI

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
4	0.04	-0.98	0.16	-2	-251	46	13	0.003	0.003	14(Fr)	Si	>100

Muro [Platea]: 41 - Nodi: [9-6-5-8]Pann=8Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=149 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
5	0.10	-1.05	0.00	44	-300	4	12.32	12.32	-2	53	10	13	Si	68

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
5	0.10	-1.05	0.00	44	-300	4	12.32	12.32	-2	53	18	18	Si	55

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	mm	mm			
5	0.10	-1.05	0.00	44	-300	4	53	0.007	0.007	18(Qp)	Si	44
5	0.10	-1.05	0.00	44	-300	4	53	0.007	0.007	14(Fr)	Si	59

Muro [Platea]: 42 - Nodi: [8-5-14-15]Pann=4Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=149 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
3	-0.18	-0.20	-0.03	-61	-78	-9	12.32	12.32	-0	1	10	13	Si	>100
1	-0.03	-0.00	-0.04	-0	-19	-19	12.32	12.32	-0	9	10	13	Si	>100

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
3	-0.18	-0.20	-0.03	-61	-78	-9	12.32	12.32	-0	1	18	18	Si	>100
1	-0.03	-0.00	-0.04	-0	-19	-19	12.32	12.32	-0	9	18	18	Si	>100

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
1	-0.03	-0.00	-0.04	-0	-19	-19	9	0.001	0.001	18(Qp)	Si	>100
1	-0.03	-0.00	-0.04	-0	-19	-19	9	0.001	0.001	14(Fr)	Si	>100

Muro [Platea]: 43 - Nodi: [14-5-4-13]Pann=8Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=149 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
6	-0.04	-0.75	0.24	-18	-206	87	12.32	12.32	-1	-2	10	10	Si	>100
8	-0.02	0.24	-0.20	-25	66	-32	12.32	12.32	-0	111	10	13	Si	32

Combinazione QP: σca[kg/cmq]=112 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
6	-0.04	-0.75	0.24	-18	-206	87	12.32	12.32	-1	-2	18	18	Si	79
8	-0.02	0.24	-0.20	-25	66	-32	12.32	12.32	-0	111	18	18	Si	32

Verifica aperture fessure:Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σfmed	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
8	-0.02	0.24	-0.20	-25	66	-32	111	0.017	0.017	18(Qp)	Si	18
8	-0.02	0.24	-0.20	-25	66	-32	111	0.017	0.017	14(Fr)	Si	24

Muro [Platea]: 44 - Nodi: [13-4-12-16]Pann=4Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: σca[kg/cmq]=149 σfa[kg/cmq]=3600

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σcmax	σfmax	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
3	-0.21	-0.16	-0.02	-87	-59	-6	12.32	12.32	-1	1	10	13	Si	>100
4	-0.02	-0.03	-0.03	-30	1	-17	12.32	12.32	-0	7	10	13	Si	>100

FASCICOLO DEI CALCOLI

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=112$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
3	-0.21	-0.16	-0.02	-87	-59	-6	12.32	12.32	-1	1	18	18	Si	>100
4	-0.02	-0.03	-0.03	-30	1	-17	12.32	12.32	-0	7	18	18	Si	>100

Verifica aperture fessure: Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
4	-0.02	-0.03	-0.03	-30	1	-17	7	0.001	0.001	18(Qp)	Si	>100
4	-0.02	-0.03	-0.03	-30	1	-17	7	0.001	0.001	14(Fr)	Si	>100

Muro [Platea]: 45 - Nodi: [12-4-3-11]Pann=8Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=149$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
8	0.05	-1.15	0.07	17	-333	12	12.32	12.32	-2	25	10	13	Si	67

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=112$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
8	0.05	-1.15	0.07	17	-333	12	12.32	12.32	-2	25	18	18	Si	50

Verifica aperture fessure: Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
3	0.06	-0.57	0.11	6	-115	51	22	0.004	0.004	18(Qp)	Si	78
3	0.06	-0.57	0.11	6	-115	51	22	0.004	0.004	14(Fr)	Si	>100

Muro [Platea]: 46 - Nodi: [11-3-2-10]Pann=8Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=149$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	-0.01	-1.29	-0.08	12	-336	-23	12.32	12.32	-2	-4	10	10	Si	63
2	0.00	-0.98	-0.17	28	-268	-63	12.32	12.32	-2	13	10	13	Si	81

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=112$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
1	-0.01	-1.29	-0.08	12	-336	-23	12.32	12.32	-2	-4	18	18	Si	47
2	0.00	-0.98	-0.17	28	-268	-63	12.32	12.32	-2	13	18	18	Si	61

Verifica aperture fessure: Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
2	0.00	-0.98	-0.17	28	-268	-63	13	0.002	0.002	18(Qp)	Si	>100
2	0.00	-0.98	-0.17	28	-268	-63	13	0.002	0.002	14(Fr)	Si	>100

Muro [Platea]: 47 - Nodi: [10-2-18-20]Pann=4Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, ,Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi

Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=149$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
3	-0.19	-0.24	-0.10	-71	-95	-31	12.32	12.32	-1	1	10	13	Si	>100
1	-0.03	-0.05	-0.04	6	-38	-18	12.32	12.32	-0	4	10	13	Si	>100

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[kg/cm^2]=112$ $\sigma_{fa}[kg/cm^2]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
3	-0.19	-0.24	-0.10	-71	-95	-31	12.32	12.32	-1	1	18	18	Si	>100
1	-0.03	-0.05	-0.04	6	-38	-18	12.32	12.32	-0	4	18	18	Si	>100

Verifica aperture fessure: Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
1	-0.03	-0.05	-0.04	6	-38	-18	4	0.000	0.000	18(Qp)	Si	>100
1	-0.03	-0.05	-0.04	6	-38	-18	4	0.000	0.000	14(Fr)	Si	>100

FASCICOLO DEI CALCOLI

Muro [Platea]: 48 - Nodi: [18-2-1-17] Pann=8 Spess.=40 cm, Terreno=Terreno1, , Criterio=CLS_Platee, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[kg/cmq]=149$ $\sigma_{fa}[kg/cmq]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
8	-0.05	0.05	-0.32	-58	-12	-122	12.32	12.32	-0	20	10	13	Si	>100
2	0.09	0.08	0.16	10	39	26	12.32	12.32	0	45	10	13	Si	80

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[kg/cmq]=112$ $\sigma_{fa}[kg/cmq]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
8	-0.05	0.05	-0.32	-58	-12	-122	12.32	12.32	-0	20	18	18	Si	>100
2	0.09	0.08	0.16	10	39	26	12.32	12.32	0	45	18	18	Si	80

Verifica aperture fessure: Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
3	0.09	0.07	-0.24	8	35	-32	34	0.006	0.006	18(Qp)	Si	49
3	0.09	0.07	-0.24	8	35	-32	34	0.006	0.006	14(Fr)	Si	65

Muro : 49 - Nodi: [132-135-136-133], Pann.X=4, Pann.Y=4 Spess.=25 cm, Terreno=--, Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[kg/cmq]=149$ $\sigma_{fa}[kg/cmq]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
8	-1.55	0.03	-0.06	-3264	-163	142	12.32	12.32	-55	2328	10	13	Si	1.5

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[kg/cmq]=112$ $\sigma_{fa}[kg/cmq]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
8	-1.55	0.03	-0.06	-3264	-163	142	12.32	12.32	-55	2328	18	18	Si	1.5

Verifica aperture fessure: Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
8	-1.55	0.03	-0.06	-3264	-163	142	2328	0.243	0.243	18(Qp)	Si	1.2
8	-1.55	0.03	-0.06	-3264	-163	142	2328	0.243	0.243	14(Fr)	Si	1.6

Muro : 51 - Nodi: [3-6-103-111], Pann.X=4, Pann.Y=4 Spess.=25 cm, Terreno=--, Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[kg/cmq]=149$ $\sigma_{fa}[kg/cmq]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
4	-2.01	-6.09	5.28	-92	9	145	12.32	12.32	-6	-84	10	10	Si	26
12	1.03	-1.17	-2.62	29	99	36	12.32	12.32	-2	234	10	13	Si	15

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[kg/cmq]=112$ $\sigma_{fa}[kg/cmq]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
4	-2.01	-6.09	5.28	-92	9	145	12.32	12.32	-6	-84	18	18	Si	19
12	1.03	-1.17	-2.62	29	99	36	12.32	12.32	-2	234	18	18	Si	15

Verifica aperture fessure: Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
12	1.03	-1.17	-2.62	29	99	36	234	0.042	0.042	18(Qp)	Si	7.1
12	1.03	-1.17	-2.62	29	99	36	234	0.042	0.042	14(Fr)	Si	9.4

Muro : 52 - Nodi: [111-103-108-112], Pann.X=4, Pann.Y=4 Spess.=25 cm, Terreno=--, Criterio=CLS_Muri, Materiale=C25/30

Armatura a maglia doppia, Stampa elementi piu' gravosi
Combinazione Rara: $\sigma_{ca}[kg/cmq]=149$ $\sigma_{fa}[kg/cmq]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				
4	-18.03	-9.40	7.92	-317	120	403	12.32	12.32	-19	-221	10	10	Si	7.7
12	5.68	-6.45	2.03	15	-15	-15	12.32	12.32	-6	1166	10	13	Si	3.1

Combinazione QP: $\sigma_{ca}[kg/cmq]=112$ $\sigma_{fa}[kg/cmq]=3600$

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	cmq/m	cmq/m	kg/cmq	kg/cmq				

FASCICOLO DEI CALCOLI

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	Afx	Afy	σ_{cmax}	σ_{fmax}	Cbc	Cbf	Ver	Cs
4	-18.03	-9.40	7.92	-317	120	403	12.32	12.32	-19	-221	18	18	Si	5.8
12	5.68	-6.45	2.03	15	-15	-15	12.32	12.32	-6	1166	18	18	Si	3.1

Verifica aperture fessure: Wamm_Freq[mm]=0.400 Wamm_Qp[mm]=0.300

P.	Nx	Ny	Nxy	Mx	My	Mxy	σ_{fmed}	Wd	Wk	Cb	Ver	Cs
	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg	kg	kg	kg/cmq	mm	mm			
12	5.68	-6.45	2.03	15	-15	-15	1166	0.236	0.236	18(Qp)	Si	1.3
12	5.68	-6.45	2.03	15	-15	-15	1166	0.236	0.236	14(Fr)	Si	1.7