

R.T.P. "Marino": ABGroup s.n.c. (capogruppo), Vamirgeoind s.r.l. (mandante)
Via Maggiore Toselli n.10 - 90143 Palermo (PA) - Tel./Fax +39 091 2513514
Via Giuseppe Licata n.311 - 92019 Sciacca (AG) - Tel./Fax +39 0925 25144
www.abgroupweb.it email:info@abgroupweb.it

COMUNE DI MONTEVAGO

Provincia di Agrigento

Servizio di indagini, prove di laboratorio, verifica sismica al fine della vulnerabilità simica e definizione degli interventi strutturali della Scuola dell'infanzia "Biagio Marino"

CIG: Z9728B5ADC - CUP: C11G18000190006

	_		_
	~		•

Ing. Rosa Letizia Maria Sanzone

IL TECNICO:

R.T.P. "Marino": ABGroup s.n.c. (capogruppo)

Ing. Matteo Accardi



R05.6

OGGETTO: TABULATO DI CALCOLO CORPO C SISMICO

SCALE:///

DATA: 07/01/2020

Revisione:00 - Prima emissione

SPAZIO PER I VISTI:

SCUOLA MATERNA BIAGIO MARINO, CORPO C - ANALISI SISMICA (stato di fatto)

Sommario

INFORMAZIONI GENERALI	2
LIVELLO DI CONOSCENZA E FATTORE DI CONFIDENZA	2
MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO	2
MATERIALI ACCIAIO	2
TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI	3
TERRENI	3
SEZIONI ASTE	3
ANALISI CARICHI	3
TIPOLOGIE DI CARICO	4
SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche	4
SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche	4
COMBINAZIONI SISMICHE	4
SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)	5
SERVIZIO(SLE): Frequente	5
SERVIZIO(SLE): Quasi permanente	5
DATI GENERALI ANALISI SISMICA	6
DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI COMPORTAMENTO	6
PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA	7
RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONEMODI DI VIBRAZIONE N.15	7
LIVELLI O PIANI	9
NODI	9
TRAVI IN ELEVAZIONE	11
TRAVI DI FONDAZIONE	12
PILASTRI	13
SOLAI E BALCONI	14
EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE	14
VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)	15
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SU BEAM E SHELL	15
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SUI NODI	16
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER CARICO LIMITE	16
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER SPOSTAMENTI INTERPIANO	17

INFORMAZIONI GENERALI

Cemento Armato Costruzione Esistente Situazione di Fatto Intervento Comune

Provincia Oggetto Parte d'opera

Normativa di riferimento

Calcolo semplificato per siti a bassa sismicità (§ 7.0)

Analisi sismica Dinamica solo Orizzontale

LIVELLO DI CONOSCENZA E FATTORE DI CONFIDENZA

Livello di Conoscenza e Fat					
LC	FC				
LC2	1,2				

D.M. 17/01/2018

LEGENDA:

[LC1] = Conoscenza Limitata - [LC2] = Conoscenza Adeguata - [LC3] = Conoscenza Accurata.

Fattore di confidenza applicato alle proprietà dei materiali.

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

											Ci	aratteristic	ne caicest	ruzzo	armato
N _{id}	γk	αт, і	E	G	C _{Erid}	Stz	R _{ck}	R _{cm}	%R _{ck}	γc	f _{cd}	f _{ctd}	f _{cfm}	N	n Ac
	[N/m ³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		
Cls C1	Cls C17,70/21,30Fe32k - (C17,7/21,3)														
001	25 000	0,000010	30 200	12 583	60	F	21,30	-	0,85	1,50	8,35	0,79	2,04	15	002

LEGENDA:

Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali. Nid

Peso specifico. γk

Coefficiente di dilatazione termica. αT. i Modulo elastico normale. G Modulo elastico tangenziale.

Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [E_{sisma} = E·c_{Erid}]. CErid

Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo). Stz

Resistenza caratteristica cubica. R_{ck} Resistenza media cubica. Rcm %R_{ck} Percentuale di riduzione della R_{ck}

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale. Resistenza di calcolo a compressione. fcd

Resistenza di calcolo a trazione. f_{ctd} Resistenza media a trazione per flessione. fcfm

Identificativo, nella relativa tabella materiali, dell'acciaio utilizzato: [-] = parametro NON significativo per il materiale. n Ac

MATERIALI ACCIAIO

														Caratt	eristiche	e acciaio
Nid		~-·	_	e	C+-	f _{yk,1} /	f _{tk,1} /	£ / £	€			Ar		A f	γ	M7
Mid	γk	αт, і	_	G	Stz	f _{yk,2}	f _{tk,2}	fyd,1/ fyd,2	Ttd	γs	γм1	γм2	γмз,slv	γM3,SLE	NCnt	Cnt
	[N/m³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]							
Accia	Acciaio Fe32k - (Fe32k)															
002	70 500	0.000010	210 000	00.760	-	315,00		228,26		1.15						
002	78 500	0,000010	210 000	80 769	Г	-	-	-	-	1,15	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

Nid Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.

Peso specifico. γk

Coefficiente di dilatazione termica. αт, і Modulo elastico normale. Modulo elastico tangenziale.

Stz Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo). Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con $t \le 40$ mm). ftk,1

Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con 40 mm < t \leq 80 mm). ftk,2

Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni). f_{td}

Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale. γs Coefficiente parziale di sicurezza per instabilità. **γ**Μ1

Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite. γм2 Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni). γM3,SLV Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLE (Bulloni). YM3,SLE

Coefficiente parziale di sicurezza precarico di bulloni ad alta resistenza (Bulloni - NCnt = con serraggio NON controllato; Cnt = con serraggio controllato). [-] = γм7

parametro NON significativo per il materiale.

Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con $t \le 40$ mm). fyk,1 Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm). fyk,2

Resistenza di calcolo (per profili con $t \le 40$ mm). fyd,1

Resistenza di calcolo (per profili con 40 mm $< t \le 80$ mm).

NOTE [-] = Parametro non significativo per il materiale.

TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI

		Tensioni ammissibili	allo SLE dei vari materiali
Materiale	SL	Tensione di verifica	Od,amm
			[N/mm²]
Cls C17,70/21,30Fe32k	Caratteristica(RARA)	Compressione Calcestruzzo	8,84
	Quasi permanente	Compressione Calcestruzzo	6,63
Acciaio Fe32k	Caratteristica(RARA)	Trazione Acciaio	210,00

LEGENDA:

Stato limite di esercizio per cui si esegue la verifica.

Tensione ammissibile per la verifica. σd,aı

TERRENI

										Terreni	
N.			K1			_		_	_		
NTRN	γт	K _{1X}	K _{1Y}	K _{1Z}	φ	Cu	C	Ed	Ecu	A _{S-B}	
	[N/m ³]	[N/cm ³]	[N/cm³]	[N/cm ³]	[°]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		
Calcarenite di	Montevago										
T001	18 000	6	6	13	28	0,000	0,000	12	0	0,000	

LEGENDA:

N_{TRN} Numero identificativo del terreno.

Peso specifico del terreno.

γτ **Κ1** Valori della costante di Winkler riferita alla piastra Standard di lato b = 30 cm nelle direzioni degli assi del riferimento globale X (K_{1X}), Y (K_{1Y}), e Z (K_{1Z}).

Angolo di attrito del terreno. Coesione non drenata.

φ Cu C' Coesione efficace.

Ēď Modulo edometrico.

Modulo elastico in condizione non drenate. Ecu

Parametro "A" di Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali. As-F

SEZIONI ASTE

																				Sezi	oni aste
NI.	т	Labol					Dim	ensior	ni				١.,	A	Area pe	r Taglio		Inerzia		AOT	
N _{id}	ıp	Label	В	Н	Spw	Lw	Sp _{f,0}	L _{f,0}	Sp _{f,1}	L _{f,1}	L _{f,2}	L _{f,3}	v		A _{X,T}	A _{Y,T}	Ix	Ιτ	Ι _Υ	Ixy	$\Delta\Theta\mathbf{I}_{pr}$
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[°]
001	2002	30x70	30	70	-	-	-	-	-	-	-	-	4	2 100	1 750	1 750	857 500	458 010	157 500	0	0,00
002	2002	40x40	40	40	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1 600	1 333	1 333	213 333	359 936	213 333	0	0,00
		TR-																			
003	1	70/40x120/3	70	120	40	90	30	15	-	15	-	-	10	5 700	4 285	5 238	7 362 237	2 606 373	1 337 500	0	0,00
		0																			
		TR-																			
004	1	80/60x120/3	80	120	60	90	30	10	-	10	-	-	10	7 800	6 220	6 786	9 806 538	5 955 680	2 900 000	0	0,00
		0																			.,
005	7777	30x30	30	30	-	_	-	-	-	-	-	-	4	900	750	750	67 500	113 886	67 500	0	0,00
006	7777	30x60	30	60	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1 800	1 500	1 500	540 000	370 980	135 000	0	0,00

LEGENDA:

Numero identificativo della sezione. Nid

Tipo di sezione. Тp

Identificativo della sezione come indicato nelle carpenterie. Label

Base/Diametro/Raggio. В н Altezza/Lato/Altezza di colmo.

 Sp_w Spessore anima. Lunghezza anima. Spessore ala 0. $Sp_{f,0}$ Lunghezza ala 0. $L_{f,0}$ Sp_{f,1} Spessore ala 1. $L_{f,1}$ Lunghezza ala 1. $L_{f,2}$ Lunghezza ala 2.

L_{f,3} Lunghezza ala 3. Nel caso di sezioni poligonali, indica il numero dei vertici della sezione.

Α Area della sezione.

 $\Delta\Theta I_{pr}$ Rotazione degli assi principali d'inerzia rispetto agli assi X, Y, espresse in gradi sessadecimali.

Inerzia Inerzie della sezione rispetto agli assi.

ANALISI CARICHI

										i carich
N	т с	Descrizione del	Tipologie di	Peso Proprio		Permanente NON Strut	tturale	Sovraccarico Acciden	tale	Carico
N _{id}	T. C.	Carico	Carico	Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	Neve
										[N/m ²]
001	S	LatCem Cop.non acc. H20	Coperture accessibili solo per manutenzione	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 20 cm (16+4)	2 800	Manto di copertura, impermeabilizzazione e intonaco inferiore	1 360	Coperture accessibili per sola manutenzione (Cat. H – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	500	610

LEGENDA:

Numero identificativo dell'analisi di carico.

Identificativo del tipo di carico: [S] = Superficiale - [L] = Lineare - [C] = Concentrato.

Valori, rispettivamente, del Peso Proprio, del Sovraccarico Permanente NON strutturale, del Sovraccarico Accidentale. Secondo il tipo di carico indicato nella colonna "T.C." ("S" - "L" - "C"), i valori riportati nelle colonne "PP", "PNS" e "SA", sono espressi in [N/m²] per carichi Superficiali, [N/m] per carichi Lineari, PP, PNS, SA [N] per carichi Concentrati.

TIPOLOGIE DI CARICO

						Ti	pologie di carico
N _{id}	Descrizione	F+E	+/- F	CDC	Ψο	Ψ1	Ψ2
0004					1.00	1.00	1.00
0001	Carico Permanente	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0002	Permanenti NON Strutturali	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0003	Coperture accessibili solo per manutenzione	SI	NO	Media	0,00	0,00	0,00
0004	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	SI	NO	Breve	0,50	0,20	0,00
0005	Sisma X	-	-	-	-	-	-
0006	Sisma Y	-	-	-	-	-	-
0007	Sisma Z	-	-	-	-	-	-
8000	Sisma Ecc.X	-	-	-	-	-	-
0009	Sisma Ecc.Y	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo della Tipologia di Carico.

F+E Indica se la tipologia di carico considerata è AGENTE con il sisma.

+/- F Indica se la tipologia di carico è ALTERNATA (cioè considerata due volte con segno opposto) o meno.

CDC Indica la classe di durata del carico.

NOTA: dato significativo solo per elementi in materiale legnoso.

ψο Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLU e SLE (carichi rari).

ψ₁ Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti).

Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti e quasi permanenti).

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

0.0	ou accarate beniza e	900000		
		SLU: Non S	Sismica - Strutturale sen:	za azioni geotecniche
	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04
Id _{Comb}	Carico Permanente	Permanenti NON	Coperture accessibili	Carico da Neve <=
		Strutturali	solo per manutenzione	1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,00	0,00
02	1,00	1,00	0,00	0,75
03	1,00	1,00	1,50	0,00
04	1,00	1,00	1,50	0,75
05	1,00	1,00	0,00	1,50
06	1,30	1,30	0,00	0,00
07	1,30	1,30	0,00	0,75
08	1,30	1,30	1,50	0,00
09	1,30	1,30	1,50	0,75
10	1,30	1,30	0,00	1,50

LEGENDA:

Id_{Comb}

Numero identificativo della Combinazione di Carico.

Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

CC 01= Carico Permanente

CC 02= Permanenti NON Strutturali

CC 03= Coperture accessibili solo per manutenzione

CC 04= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

		SLU: S	Sismica - Strutturale sen:	za azioni geotecniche
	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04
Id_{Comb}	Carico Permanente	Permanenti NON	Coperture accessibili	Carico da Neve <=
		Strutturali	solo per manutenzione	1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,00	0,00

LEGENDA:

IdComb

Numero identificativo della Combinazione di Carico.

Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

CC 01= Carico Permanente

CC 02= Permanenti NON Strutturali

CC 03= Coperture accessibili solo per manutenzione

CC 04= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

COMBINAZIONI SISMICHE

Alle combinazioni riportate nella precedente tabella è stato aggiunto l'effetto del sisma. L'azione sismica è stata considerata come caratterizzata da tre componenti traslazionali lungo i tre assi globali X, Y e Z; la risposta della struttura è stata calcolata separatamente per i tre effetti e quindi combinata secondo la seguente espressione simbolica:

 $\alpha = \alpha_i + 0,3 \cdot \alpha_{ii} + 0,3 \cdot \alpha_{iii}$

con α effetto totale dell'azione sismica, α i, α ii e α iii azioni sismiche nelle tre direzioni. E' stata effettuata una rotazione degli indici e dei segni, per cui le combinazioni totali generate sono le:

(con α'_p sollecitazione dovuta alla combinazione delle condizioni statiche e α sollecitazione dovuta al sisma; in particolare α_x , α_y , α_z , α_{ex} , α_{ey} sono rispettivamente le sollecitazioni dovute al sisma agente in direzione x, in direzioni y, in direzione z, per eccentricità accidentale positiva in direzione x e per eccentricità accidentale positiva in direzione y)

- **3)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0, 3 \bullet (\alpha_y + \alpha_{ey}) 0, 3 \bullet \alpha_z;$ **4)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) 0, 3 \bullet (\alpha_y + \alpha_{ey}) 0, 3 \bullet \alpha_z;$
- **5)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 \cdot (\alpha_y \alpha_{ey}) + 0.3 \cdot \alpha_z$; **6)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) 0.3 \cdot (\alpha_y \alpha_{ey}) + 0.3 \cdot \alpha_z$;
- 7) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \bullet (\alpha_y \alpha_{ey}) 0,3 \bullet \alpha_z$; 8) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) 0,3 \bullet (\alpha_y \alpha_{ey}) 0,3 \bullet \alpha_z$;
- **9)** $\alpha'_p + (\alpha_x \alpha_{ex}) + 0, 3 \bullet (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0, 3 \bullet \alpha_z;$ **10)** $\alpha'_p + (\alpha_x \alpha_{ex}) 0, 3 \bullet (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0, 3 \bullet \alpha_z;$

```
11) \alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0, 3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0, 3 \cdot \alpha_z; 12) \alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0, 3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0, 3 \cdot \alpha_z;
13) \alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 \bullet (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0.3 \bullet \alpha_z; 14) \alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 \bullet (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0.3 \bullet \alpha_z;
15) \alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 \bullet (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0.3 \bullet \alpha_z; 16) \alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 \bullet (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0.3 \bullet \alpha_z;
17) \alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \bullet (\alpha_x + \alpha_{ex} + 0,3 \bullet \alpha_z; 18) \alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \bullet (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \bullet \alpha_z;
19) \alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0.3 \bullet (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 \bullet \alpha_z; 20) \alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0.3 \bullet (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 \bullet \alpha_z;
21) \alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0.3 \bullet (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 \bullet \alpha_z; 22) \alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0.3 \bullet (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 \bullet \alpha_z;
23) \alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0.3 \bullet (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 \bullet \alpha_z; 24) \alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0.3 \bullet (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 \bullet \alpha_z;
25) \alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0.3 \bullet (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 \bullet \alpha_z; 26) \alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0.3 \bullet (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 \bullet \alpha_z;
27) \alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0.3 \bullet (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 \bullet \alpha_z; 28) \alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0.3 \bullet (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 \bullet \alpha_z;
29) \alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0, 3 \bullet (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0, 3 \bullet \alpha_z; 30) \alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0, 3 \bullet (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0, 3 \bullet \alpha_z;
31) \alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \bullet (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \bullet \alpha_z; 32) \alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \bullet (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \bullet \alpha_z;
33) \alpha'_p + \alpha_z + 0.3 \bullet (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 \bullet (\alpha_y + \alpha_{ey}); 34) \alpha'_p + \alpha_z - 0.3 \bullet (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 \bullet (\alpha_y + \alpha_{ey});
35) \alpha'_p + \alpha_z + 0, 3 \bullet (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0, 3 \bullet (\alpha_y + \alpha_{ey}); 36) \alpha'_p + \alpha_z - 0, 3 \bullet (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0, 3 \bullet (\alpha_y + \alpha_{ey});
37) \alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \bullet (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \bullet (\alpha_y - \alpha_{ey}); 38) \alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \bullet (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \bullet (\alpha_y - \alpha_{ey});
39) \alpha'_p + \alpha_z + 0, 3 \bullet (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0, 3 \bullet (\alpha_y - \alpha_{ey}); 40) \alpha'_p + \alpha_z - 0, 3 \bullet (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0, 3 \bullet (\alpha_y - \alpha_{ey});
41) \alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \bullet (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \bullet (\alpha_y + \alpha_{ey}); 42) \alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \bullet (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \bullet (\alpha_y + \alpha_{ey});
43) \alpha'_p + \alpha_z + 0, 3 \bullet (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0, 3 \bullet (\alpha_y + \alpha_{ey}); 44) \alpha'_p + \alpha_z - 0, 3 \bullet (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0, 3 \bullet (\alpha_y + \alpha_{ey});
45) \alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \bullet (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \bullet (\alpha_y - \alpha_{ey}); 46) \alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \bullet (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \bullet (\alpha_y - \alpha_{ey});
47) \alpha'_p + \alpha_z + 0.3 \bullet (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 \bullet (\alpha_y - \alpha_{ey}); 48) \alpha'_p + \alpha_z - 0.3 \bullet (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 \bullet (\alpha_y - \alpha_{ey}).
Nel caso di verifiche effettuate con sollecitazioni composte, per tenere conto del fatto che le sollecitazioni sismiche sono state ricavate come
CQC delle sollecitazioni derivanti dai modi di vibrazione, dette N, Mx, My, Tx e Ty le sollecitazioni dovute al sisma, per ognuna delle
combinazioni precedenti, sono state ricavate 32 combinazioni di carico permutando nel seguente modo i segni delle sollecitazioni derivanti dal
```

1) N, Mx, My, Tx e Ty; 2) N, Mx, -My, Tx e Ty; 3) N, -Mx, My, Tx e Ty; 4) N, -Mx, -My, Tx e Ty; 5) -N, Mx, My, Tx e Ty; 6) -N, Mx, -My, Tx e Ty; 7) -N, -Mx, My, Tx e Ty; 8) -N, -Mx, -My, Tx e Ty; 9) N, Mx, My, Tx e -Ty; 10) N, Mx, -My, Tx e -Ty; 11) N, -Mx, My, Tx e -Ty; 12) N, -Mx, -My, Tx e -Ty; 13) -N, Mx, My, Tx e -Ty; 14) -N, Mx, -My, Tx e -Ty; 15) -N, -Mx, My, Tx e -Ty; 16) -N, -Mx, -My, Tx e -Ty; 17) N, Mx, My, -Tx e Ty; 18) N, Mx, -My, -Tx e Ty; 19) N, -Mx, My, -Tx e Ty; 20) N, -Mx, -My, -Tx e Ty; 21) -N, Mx, My, -Tx e Ty; 22) - N, Mx, -My, -Tx e Ty; 23) -N, -Mx, My, -Tx e Ty; 24) -N, -Mx, -My, -Tx e Ty; 25) N, Mx, My, -Tx e Ty; 26) N, Mx, -My, -Tx e Ty; 27) N, -Tx e T Mx, My, -Tx e -Ty; 28) N, -Mx, -My, -Tx e -Ty; 29) -N, Mx, My, -Tx e -Ty; 30) -N, Mx, -My, -Tx e -Ty; 31) -N, -Mx, My, -Tx e -Ty; 32) -N, -Mx, -My, -Tx e -Ty.

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)

			SERVIZIO(SLE):	Caratteristica(RARA)
	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04
Id _{Comb}	Carico Permanente	Permanenti NON	Coperture accessibili	Carico da Neve <=
		Strutturali	solo per manutenzione	1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	1,00	0,50
02	1,00	1,00	0,00	1,00

LEGENDA:

IdComb Numero identificativo della Combinazione di Carico.

Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

CC 01= Carico Permanente

CC 02= Permanenti NON Strutturali

CC 03= Coperture accessibili solo per manutenzione

CC 04= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

SERVIZIO(SLE): Frequente

			SERV	ZIO(SLE): Frequente
	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04
Id _{Comb}	Carico Permanente	Permanenti NON Strutturali	Coperture accessibili solo per manutenzione	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,00	0,20

LEGENDA:

IdComb Numero identificativo della Combinazione di Carico. CC

Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

CC 01 = Carico Permanente

CC 02= Permanenti NON Strutturali

CC 03= Coperture accessibili solo per manutenzione

CC 04= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente

, .	шот роттинот		SERVIZIO(SLI	E): Quasi permanente
Id _{Comb}	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Coperture accessibili solo per manutenzione	CC 04 Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,00	0,00

LEGENDA:

Numero identificativo della Combinazione di Carico. **Id**Comb CC

Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

CC 01= Carico Permanente

CC 02= Permanenti NON Strutturali

CC 03= Coperture accessibili solo per manutenzione

CC 04= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

									Dati	generali ana	alisi sismica
Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	Ir _{Tmp}	C.S.T.	RP	RH	ξ
[°]											[%]
	15	В	caOld	X	-		N	_	NO	CT	_
(15	В	CaOlu	Υ	-	5	IN	C	NO	51	5

LEGENDA:

Direzione di una componente dell'azione sismica rispetto all'asse X (sistema di riferimento globale); la seconda componente dell'azione sismica e' assunta con direzione ruotata di 90 gradi rispetto alla prima.

Nel caso di analisi dinamica, indica il numero di modi di vibrazione considerati. NV

CD Classe di duttilità: [A] = Alta - [B] = Media - [ND] = Non Dissipativa - [-] = Nessuna.

MΡ Tipo di struttura sismo-resistente prevalente: [ca] = calcestruzzo armato - [caOld] = calcestruzzo armato esistente - [muOld] = muratura esistente - [muNew] = muratura nuova - [muArm] = muratura armata - [ac] = acciaio.

Direzione del sisma. Dir

Tipologia della struttura:

Cemento armato: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [P] = Pareti accoppiate o miste equivalenti a pareti- [2P NC] = Due pareti per direzione non accoppiate - [P NC] = Pareti non accoppiate - [DT] = Deformabili torsionalmente - [PI] = Pendolo inverso - [PM] = Pendolo inverso intelaiate

Muratura: [P] = un solo piano - [PP] = più di un piano - [C-P/MP] = muratura in pietra e/o mattoni pieni - [C-BAS] = muratura in blocchi artificiali con percentuale di foratura > 15%;

Acciaio: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [CT] = controventi concentrici diagonale tesa - [CV] = controventi concentrici a V -[M] = mensola o pendolo inverso - [TT] = telaio con tamponature.

Eccentricità accidentale: [S] = considerata come condizione di carico statica aggiuntiva - [N] = Considerata come incremento delle sollecitazioni.

Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Irtmp Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.

C.S.T. Categoria di sottosuolo: [A] = Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi - [B] = Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti - [C] = Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti - [E] = Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D.

Regolarità in pianta: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare. RP

Regolarità in altezza: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare. RH

Coefficiente viscoso equivalente.

NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.

DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI COMPORTAMENTO

					Fattori	di comportamento
Dir	q'	q	q 0	k _R	αu/α1	K _w
X	-	3,000	1,00	-	1,00	-
Υ	-	3,000	1,00	-	1,00	-
Z	-	1,500	-	-	-	-

I FGFNDA:

Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU ridotto (Fattore di comportamento ridotto - relazione C7.3.1 circolare NTC). a'

q Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di comportamento).

Valore di base (comprensivo di Kw). q٥

Fattore riduttivo funzione della regolarità in altezza kκ

Rapporto di sovraresistenza. α_u/α_1 Fattore di riduzione di qo.

Stato Limite	T 2/0	Amplif. Stratigrafica		E.	- *	-	т.	T-	
Stato Limite	1r	a _g /g	Ss	Cc	c F0	1 0	I B	IC	ID
	[t]					[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	45	0,0455	1,500	1,701	2,294	0,232	0,131	0,394	1,782
SLD	75	0,0633	1,500	1,658	2,314	0,251	0,138	0,415	1,853
SLV	712	0,1953	1,413	1,578	2,448	0,291	0,153	0,459	2,381
SLC	1462	0.2604	1 311	1 541	2 489	0.313	0 161	0.482	2 642

LEGENDA:

Periodo di ritorno dell'azione sismica. [t] = anni.

Coefficiente di accelerazione al suolo. a_g/g

Coefficienti di Amplificazione Stratigrafica allo SLO/SLD/SLV/SLC. S

 \mathbf{C}_{C} Coefficienti di Amplificazione di Tc allo SLO/SLD/SLV/SLC.

Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.

 \mathbf{T}^*c Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

 T_B Periodo di inizio del tratto accelerazione costante dello spettro di progetto. Tc

Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro di progetto. Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro di progetto.

CI Ed	V _N	V _R	Lat.	Long.	\mathbf{Q}_{g}	СТор	ST
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
2	50	75	37.7020	12.9899	380	T1	1,00

LEGENDA:

Classe dell'edificio CI Ed

Latitudine geografica del sito. Lat. Long Longitudine geografica del sito. Altitudine geografica del sito. Categoria topografica (Vedi NOTE). СТор Coefficiente di amplificazione topografica.

NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.

CI Ed	V _N	V _R	Lat.	Long.	\mathbf{Q}_{g}	СТор	S _T
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
2	50	75	37,7020	12.9899	380	T1	1,00

Categoria topografica.

- T1: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i <= 15°. T2: Pendii con inclinazione media i > 15°.
- T3: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media 15° <= i <= 30°. T4: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media i > 30°.

PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA

Dir	Mstr	M _{SLU}	M _{Ecc,SLU}	M _{SLD}	M _{Ecc,SLD}	%T.M _{Ecc}	$\Sigma V_{\text{Ed,SLU}}$
	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[%]	[N]
Χ	284 200	159 016	156 813	159 016	156 813	98,61	351 283
Υ	284 200	159 016	157 053	159 016	157 053	98,77	351 283
Z	284 200	0	0	0	0	100,00	0

LEGENDA:

Dir

Direzione del sisma.

Massa complessiva della struttura.

Massa eccitabile allo SLU.

Massa Eccitata dal sisma allo SLU. M_{Str} M_{SLU} $M_{\text{Ecc,SLU}}$

Massa eccitabile della struttura allo SLD, nelle direzioni X, Y, Z. Massa Eccitata dal sima allo SLD. M_{SLD}

 $M_{\text{Ecc,SLD}}$

%T.M_{Ecc} Percentuale Totale di Masse Eccitate dal sisma. Tagliante totale, alla base, per sisma allo SLU. $\Sigma \textbf{V}_{\text{Ed,SLU}}$

RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE MODI DI VIBRAZIONE N.15

Sptr	Т	a _{g,0}	a _{g,V}	Г	СМ	%M.M	M _{Ecc}
Эрсі	[s]	[m/s ²]	[m/s ²]	_	CI-I	[%]	[N·s²/m]
Modo Vibrazion							
SLU-X	0,302	2,209	0,000	-282,652	-0,6522	50,24	79 892
SLU-Y	0,302	2,209	0,000	-199,053	-0,4593	24,92	39 622
SLU-Z	0,000	0,000	1,143	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,302	2,157	0,000	-282,652	-0,6522	50,24	79 892
SLD-Y	0,302	2,157	0,000	-199,053	-0,4593	24,92	39 622
SLD-Z	0,000	0,000	0,211	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,157	0,000	-	-	-	_
Elast-Y	-	2,157	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	_	0,000	1,143	_	_	_	_
Modo Vibrazior	ne n. 2	-,					
SLU-X	0,329	2,209	0,000	-196,338	-0,5381	24,24	38 549
SLU-Y	0,329	2,209	0,000	148,216	0,4062	13,82	21 968
SLU-Z	0,000	0,000	1,143	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,329	2,157	0,000	-196,338	-0,5381	24,24	38 549
SLD-Y	0,329	2,157	0,000	148,216	0,4062	13,82	21 968
SLD-Z	0,000	0,000	0,211	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,157	0,000	-	-	-	_
Elast-Y	-	2,157	0,000	-	_	_	_
Elast-Z	_	0,000	1,143	_	_	_	_
Modo Vibrazion	ne n. 3	0,000	2/2 .5				
SLU-X	0,171	2,209	0,000	-46,649	-0,0344	1,37	2 176
SLU-Y	0,171	2,209	0,000	182,761	0,1346	21,01	33 402
SLU-Z							
	0,000	0,000	1,143	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,171	2,157	0,000	-46,649	-0,0344	1,37	2 176
SLD-Y	0,171	2,157	0,000	182,761	0,1346	21,01	33 402
SLD-Z	0,000	0,000	0,211	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,157	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,157	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,143	_	-	_	_
Modo Vibrazion	ne n. 4		,				
SLU-X	0,238	2,209	0,000	86,581	0,1239	4,71	7 496
SLU-Y	0,238	2,209	0,000	-169,970	-0,2431	18,17	28 890
SLU-Z	0,000	0,000	1,143	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,238	2,157	0,000	86,581	0,1239	4,71	7 496
SLD-X SLD-Y	0,236				-0,2431		28 890
	0,238	2,157	0,000	-169,970		18,17	
SLD-Z	0,000	0,000	0,211	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,157	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,157	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,143	-	-	-	-
Modo Vibrazion							
SLU-X	0,161	2,209	0,000	130,094	0,0857	10,64	16 925
SLU-Y	0,161	2,209	0,000	38,214	0,0252	0,92	1 460
SLU-Z	0,000	0,000	1,143	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,161	2,157	0,000	130,094	0,0857	10,64	16 925
SLD-Y	0,161	2,157	0,000	38,214	0,0252	0,92	1 460
SLD-T SLD-Z	0,000	0,000	0,000	0,000	0,0232	0,92	0
	0,000			0,000	0,0000	0,00	U
Elast-X	-	2,157	0,000	_	_	_	_
Elast-Y	-	2,157	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,143	-	-	-	-
Modo Vibrazior							
SLU-X	0,192	2,209	0,000	-16,635	-0,0155	0,17	277
SLU-Y	0,192	2,209	0,000	111,812	0,1044	7,86	12 502
SLU-Z	0,000	0,000	1,143	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,192	2,157	0,000	-16,635	-0,0155	0,17	277
	0,192	2,157	0,000	111,812	0,1044	7,86	12 502
SLD-Y							

Sptr	T	a _{g,0}	a _{g,} v	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLD-Z	0,000	0,000	0,211	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,157	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,157	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,143	-	-	-	-
Modo Vibrazio							
SLU-X	0,124	2,304	0,000	27,059	0,0105	0,46	732
SLU-Y	0,124	2,304	0,000	-88,704	-0,0345	4,95	7 868
SLU-Z	0,000	0,000	1,143	0,000	0,000	0,00	0
SLD-X	0,124	2,027	0,000	27,059	0,0105	0,46	732
SLD-Y	0,124	2,027	0,000	-88,704	-0,0345	4,95	7 868
SLD-Z	0,000	0,000	0,211	0,000	0,000	0,00	0
Elast-X	-	2,027	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	_	2,027	0,000	_	_	_	_
Elast-Z	_	0,000	1,143	_	_	_	_
Modo Vibrazio	no n S	0,000	1,113				
SLU-X	0,126	2,299	0,000	-7,590	-0,0030	0,04	58
SLU-Y	0,126	2,299	0,000	61,270	0,0245	2,36	3 754
SLU-Z	0,000	0,000	1,143	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,126	2,043	0,000	-7,590	-0,0030	0,04	58
							3 754
SLD-Y	0,126	2,043	0,000	61,270	0,0245	2,36	
SLD-Z	0,000	0,000	0,211	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,043	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,043	0,000	-	-	-	-
Elast-Z		0,000	1,143	-	-	-	-
Modo Vibrazio							
SLU-X	0,234	2,209	0,000	-59,462	-0,0826	2,22	3 536
SLU-Y	0,234	2,209	0,000	33,011	0,0459	0,69	1 090
SLU-Z	0,000	0,000	1,143	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,234	2,157	0,000	-59,462	-0,0826	2,22	3 536
SLD-Y	0,234	2,157	0,000	33,011	0,0459	0,69	1 090
SLD-Z	0,000	0,000	0,211	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,157	0,000	-	· -	-	-
Elast-Y	_	2,157	0,000	_	_	_	-
Elast-Z	-	0,000	1,143	_	_	_	-
Modo Vibrazio	ne n. 10						
SLU-X	0,201	2,209	0,000	43,595	0,0446	1,20	1 901
SLU-Y	0,201	2,209	0,000	-53,054	-0,0542	1,77	2 815
SLU-Z	0,000	0,000	1,143	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,201	2,157	0,000	43,595	0,0446	1,20	1 901
SLD-Y	0,201	2,157	0,000	-53,054	-0,0542	1,77	2 815
SLD-Z	0,000	0,000	0,211	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,157	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	_	2,157	0,000	_	_	_	_
Elast-Z	_	0,000	1,143	-	_	_	_
Modo Vibrazio	no n 11	0,000	1,143	-	-	-	-
SLU-X	0,154	2,215	0,000	0,629	0,0004	0,00	0
SLU-Y	0,154	2,215	0,000	49,493	0,0297	1,54	2 450
SLU-Z	0,000	0,000	1,143	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,154	2,157	0,000	0,629	0,0004	0,00	0
SLD-X		2,157	0,000	49,493	0,0004	1,54	2 450
	0,154				0,0297	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,211	0,000	0,0000	0,00	U
Elast-X	-	2,157	0,000	-	-	-	-
Elast-Y Elast-Z	-	2,157 0,000	0,000	-	-	-	-
Modo Vibrazio	- 	0,000	1,143	-	-	-	-
		2.462	0.000	A7 E71	0.0069	1.42	2 262
SLU-X	0,075	2,463	0,000	47,571	0,0068	1,42	2 263
SLU-Y	0,075	2,463	0,000	-1,239	-0,0002	0,00	2
SLU-Z	0,000	0,000	1,143	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,075	1,596	0,000	47,571	0,0068	1,42	2 263
SLD-Y	0,075	1,596	0,000	-1,239	-0,0002	0,00	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,211	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,596	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,596	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	- 12	0,000	1,143	-	-	-	-
Modo Vibrazio		2 200	0.000	42.426	0.0360	4.42	1 000
SLU-X	0,185	2,209	0,000	-42,426	-0,0368	1,13	1 800
SLU-Y	0,185	2,209	0,000	6,657	0,0058	0,03	44
SLU-Z	0,000	0,000	1,143	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,185	2,157	0,000	-42,426	-0,0368	1,13	1 800
SLD-Y	0,185	2,157	0,000	6,657	0,0058	0,03	44
SLD-Z	0,000	0,000	0,211	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,157	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,157	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,143	-	-	-	-
Modo Vibrazio		2.267	0.000	17.010	0.0040	0.20	247
SLU-X	0,104	2,367	0,000	-17,810	-0,0049	0,20	317
SLU-Y	0,104	2,367	0,000	34,443	0,0095	0,75	1 186
SLU-Z	0,000	0,000	1,143	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,104	1,856	0,000	-17,810	-0,0049	0,20	317
SLD-Y	0,104	1,856	0,000	34,443	0,0095	0,75	1 186
SLD-Z	0,000	0,000	0,211	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,856	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,856	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,143	-	-	-	-
Modo Vibrazio							
SLU-X	0,059	2,514	0,000	29,854	0,0027	0,56	891
SLU-Y	0,059	2,514	0,000	-0,576	-0,0001	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,143	0,000	0,0000	0,00	0

Sptr	Т	a g,o	a _{g,} v	Γ	СМ	%M.M	M _{Ecc}
SLD-X	0,059	1,458	0,000	29,854	0,0027	0,56	891
SLD-Y	0,059	1,458	0,000	-0,576	-0,0001	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,211	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,458	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,458	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,143	-	-	-	-

Spettro di risposta considerato. Periodo del Modo di vibrazione.

Valore dell'Accelerazione Spettrale Orizzontale, riferita al corrispondente periodo. $a_{g,0}$ Valore dell'Accelerazione Spettrale Verticale, riferita al corrispondente periodo. a_{a,v}

Coefficiente di partecipazione.

СМ Coefficiente modale del modo di vibrazione.

%M.M Percentuale di mobilitazione delle masse nel modo di vibrazione.

Massa Eccitata nel modo di vibrazione. M_{Ecc}

SLU-X Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione X. SLU-Y Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione Y. SLU-Z Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione Z. SLD-X Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione X. SLD-Y Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione Y. SLD-Z Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione Z.

Elast-X Spettro Elastico per sisma in direzione X. Elast-Y Spettro Elastico per sisma in direzione Y. Spettro Elastico per sisma in direzione Z. Elast-Z

LIVELLI O PIANI

													Livel	li o piani
7.4	Danaviniana	_			DD	D.J	Mas	ssa del pi	ano	D:				
Id _{Lv}	Descrizione	Z _{Lv}	H _{Lv}	Q _{ex,lv}	PR	Rd _{Tmp}	M _{L,Str}	M _{L,SLU}	M _{L,SLD}	Dir	Gst	G _{SLU}	G _{SLD}	R _{SLU}
		[m]	[m]	[m]			[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]		[m]	[m]	[m]	[m]
01	Piano Terra	0,00	3,60	3,60	NO	NO	165 760	158 662	158 662	Χ	200,97	201,05	201,05	200,04
01	Fiano Terra	0,00	3,00	3,00	INO	INO	103 700	130 002	136 002	Υ	23,30	23,05	23,05	24,87
02	Fondazione	0,00		0,00	NO	NO	118 438	118 438	118 438	Χ	200,32	200,32	200,32	-
02	Fortuazione	0,00		0,00	INO	INU	110 430	110 430	110 436	Υ	25,97	25,97	25,97	-

LEGENDA:

 Id_{Lv} Numero identificativo del livello o piano.

Quota di calpestio del livello o piano, relativa al sistema di riferimento globale X, Y, Z. Z_{Lv}

Altezza del livello o piano. HLv

Ouota dell'estradosso dell'impalcato del livello o piano. Q_{ex,lv}

Indica se l'impalcato (orizzontale) è considerato rigido nel calcolo: [SI] = Piano Rigido - [NO] = Piano non Rigido.

In alternativa vedere tabella "Solai e Balconi" in quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello.

Per i piani con riduzione dei tamponamenti, sono state incrementate le azioni di calcolo per gli elementi verticali (pilastri e pareti) di un fattore 1,4: [SI] = Piano Rd_{Tmp}

con riduzione dei tamponamenti - [NO] = Piano senza riduzione dei tamponamenti. Massa del piano valutata in condizioni statiche.

M_L,Str

Massa del piano valutata allo SLU. $M_{\text{L,SLU}}$ Massa del piano valutata allo SLD. $M_{\text{L,SLD}}$

Coordinate del baricentro delle masse, valutate in condizioni statiche. Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLU. G_{st}

GSLU Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLD. GSLD Coordinate del baricentro delle rigidezze, valutate per SLU. Rslu

NODI

	1							N
Id _{Nd}	Dir	X, Y, Z		Vincolo Esterno			i Impressi	Clc Fnd
			V. ex	Rs	Re	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N·m/rad]	[cm]	[rad]	
00001	X	199,47	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	39,69		infinita		-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00002	X	199,47	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	39,69		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00003	X	199,47	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	37,09		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00004	X	199,47	nessuno	-	-	-	-	NO
	Υ	37,09		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00005	Х	196,22	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	37,09		infinita	_	_	_	
	Z	0,00			infinita	_	_	
00006	Х	196,22	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	37,09		_	_	_	_	
	ž	3,60		_	_	_	_	
00007	X	199,47	Winkler	infinita	_	_	_	NO
,	Ŷ	33,89	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	infinita	_	_	_	
	ż	0,00		-	infinita	_	_	
80000	X	199,47	nessuno	_	-	_	_	NO
00000	Ŷ	33,89	Hessurio	_		_	_	140
	Ż	3,60						
00009	X	196,22	Winkler	infinita	_	_		NO
00009	Ŷ		WIIIKICI	infinita	_	_	_	INU
	Z Y	33,89 0,00		IIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIII	infinita	_	_	
00010				-		-	-	NC
00010	X	196,22	nessuno	-	-	-	-	NO

		w		Vincolo Esterno)	Cediment	i Impressi	
Id _{Nd}	Dir	X, Y, Z	V. ex	Rs	Re	S	Θ	Clc Fn
		[m]		[N/cm]	[N·m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	33,89		-	-	-	-	
00011	Z	3,60	\A61-1	-	-	-	-	NO
00011	X Y	196,22 30,69	Winkler	infinita		-	-	NO
	Z	0,00		infinita -	infinita	_	_	
00012	X	196,22	nessuno	-	IIIIIIIII.a			NO
00012	Ŷ	30,69	ricssurio	_	_	_	_	140
	Z	3,60		_	_	_	_	
00013	X	199,47	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Υ	30,69		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00014	Χ	199,47	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	30,69		-	-	-	-	
00015	Z	3,60		-	-	-	-	NO
00015	X Y	204,26 26,08	nessuno	-	-	-	-	NO
	Z	3,60				_		
00016	X	206,87	Winkler	infinita	-	_	_	NO
00010	Ŷ	24,28	WIIIICI	infinita	_	_	_	140
	Z	0,00		-	infinita	_	_	
00017	Х	206,87	nessuno	-	-	-	-	NO
	Υ	24,28		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00018	X	206,87	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	15,49		infinita		-	-	
00010	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00019	X	206,87	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y Z	15,49		-	[-	_	
00020	Z	3,60 204,26	Winkler	infinita	-	-	-	NO
00020	Ŷ	13,69	WIIIKICI	infinita	_	_	_	140
	Z	0,00		-	infinita	_	_	
00021	X	204,26	nessuno	-	-	-	-	NO
	Υ	13,69		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00022	Χ	201,11	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Υ	13,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00023	X	201,11	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y Z	13,31		-	-	-	-	
00024	X	3,60	Winklor		-	-	-	NO
00024	Ϋ́	198,14 14,43	Winkler	infinita infinita		_	_	INO
	Ž	0,00		-	infinita	_	_	
00025	X	198,14	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	14,43		_	-	_	_	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00026	Χ	196,04	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Υ	16,81		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00027	X	196,04	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y Z	16,81 3,60			-	-	-	
00028	X	195,28	Winkler	infinita	-		_	NO
00020	Ŷ	19,89	WIIIKICI	infinita	_	_	_	140
	z. Z	0,00		-	infinita	_	_	
00029	X	195,28	nessuno	-		-	-	NO
	Υ	19,89	-	-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00030	X	196,04	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	22,97		infinita		-	-	
00001	Z	0,00		-	infinita	-	-	N.C
00031	X	196,04	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y Z	22,97 3,60		-		_	_	
00032	X	198,11	nessuno	-	-	-	-	NO
000JZ	Ϋ́	25,53	HCSSUHU	_		-	_	INU
	Ž	3,60		_	_	_	_	
00033	X	201,01	nessuno	-	-	-	-	NO
-	Ŷ	26,63		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00034	X	208,54	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	21,43		-	-	-	-	
20077	Z	3,60	14.7	-	-	-	-	
00035	X	208,53	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	18,33		infinita	- : e u	-	-	
00026	Z	0,00	nessure	-	infinita	-	-	NO
00036	X Y	208,53 18,33	nessuno	-		_		NO
	Y Z	3,60				_	_	
00037	X	196,07	Winkler	infinita	-	-	-	NO
55557	Ŷ	39,69	· · ii iidCi	infinita	_	_	_	140
					1		I .	1

								No
Tal .	Dir	V V 7	,	Vincolo Esterno)	Cedimen	ti Impressi	Clc Fnd
Id _{Nd}	DIF	X, Y, Z	V. ex	Rs	Rθ	S	0	CIC FNa
		[m]		[N/cm]	[N·m/rad]	[cm]	[rad]	
00038	X	196,07	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	39,69		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00039	Χ	204,26	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Υ	26,08		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00040	X	208,54	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Υ	21,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00041	Χ	195,44	nessuno	-	-	-	-	NO
	Υ	39,69		-	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00042	X	201,01	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Υ	26,63		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00043	X	198,11	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Υ	25,53		infinita	-	_	-	
	Z	0,00		_	infinita	_	_	

Identificativo del nodo.

Id_{Nd} X, Y, Z V. ex Coordinate del nodo rispetto al riferimento globale X, Y, Z. Descrizione del tipo di vincolo esterno presente sul nodo.

Valori di rigidezza del vincolo riferiti agli assi globali: R₅ indica i valori di rigidezza alla traslazione lungo gli assi X, Y e Z, mentre R⊖ indica i Rs, Re

valori di rigidezza alla rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.

Valori di spostamenti/rotazioni del nodo riferiti agli assi globali: S indica i valori di spostamento lungo gli assi X, Y, e Z, mentre ⊖ indica i

valori di rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.

Clc Fnd [Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento

progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).

TRAVI IN ELEVAZIONE

																ravi in	eleva	zione
Tal				Sezione		V. :	Int.	Stz	Note	Mt	AA	Nd	Nd	Dis _{i-}	_	LLI	Clc	Pr/
Id₁	LLI	Idsz	Тр	Label	Rtz	Iniz.	Fin.	StZ	Note	rl	/C IS	i	f	j	Iniz	Fin.	Fnd	Sc
	[m]				[°ssdc]		_							[m]	[m]	[m]		
Piano Terra						a: Trave 14-				00	PC	00	00					
Trave 14-15	2,95	002	71112	40x40	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		1	A	12	14	3,25	3,40	3,40	NO	-
Piano Terra					Travat	a: Trave 20-	21											
Trave 20-21	2,95	001	7772	30x70	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		00	PC A	00 38	00	3,40	3,25	3,25	NO	-
Piano Terra					Travat	a: Trave 2-1	-3-5-7-9-11-	13		1		30	02					
Trave 1-2	2,81	001	7772	30x70	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		00	PC	00	00	3,17	3,25	3,25	NO	_
								_		00	A PC	23	21 00			,		
Trave 1-3	2,81	001	71112	30x70	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		1	Α	23	25	3,17	3,25	3,25	NO	-
Trave 3-5	2,81	001	2002	30x70	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		00	PC	00	00 27	3,17	3,25	3,25	NO	-
								_		00	A PC	25	00					
Trave 5-7	2,81	001	7000	30x70	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		1	Α	27	29	3,17	3,25	3,25	NO	-
Trave 7-9	2,81	001	7000	30x70	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		00	PC A	00 29	00 31	3,17	3,25	3,25	NO	-
Trava 0 11	2.02	001	7000	2070	0.00	C.C.C.C.C.C	C.C.C.C.C.C	_		00	PC	00	00	2 20	2.25	2.25	NO	_
Trave 9-11	2,83	001	W///2	30x70	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		1	A	31	32	3,29	3,25	3,25	NO	-
Trave 11-13	2,81	001	<i>1111</i> 2	30x70	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		00	PC A	00 32	33	3,11	3,25	3,25	NO	-
Piano Terra					Travat	a: Trave 2-4	-6-8-10-12-:	L3										
Trave 2-4	2,81	001	7///	30x70	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		00	PC A	00	00 19	3,17	3,25	3,25	NO	-
T 4.6	2.02	001		2070	0.00	6.6.6.6.6.6	6.6.6.6.6.6	_		00	PC	00	00	2.20	2.25	2.25	NO	
Trave 4-6	2,83	001		30x70	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		1	Α	19	36	3,29	3,25	3,25	NO	-
Trave 6-8	2,81	001	71112	30x70	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		00	PC A	36	00 34	3,11	3,25	3,25	NO	-
Trave 8-10	2,84	001	2002	30x70	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		00	PC	00	00	3,30	3,25	3,25	NO	_
Trave 6-10	2,04	001	W.Z.	30x70	0,00	3,3,3,3,3,3	3,3,3,3,3,3			1	A	34	17	3,30	3,23	3,23	NO	_
Trave 10-12	2,81	001	2002	30x70	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		00	PC A	00 17	00 15	3,17	3,25	3,25	NO	-
Trave 12-13	2,83	001	7000	30x70	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		00	PC	00	00	3,29	3,25	3,25	NO	_
Piano Terra	2,03	001	"""	30270	,					1	Α	15	33	3,23	3,23	3,23	110	
	F 00	001		2070		ĺ	14-16-18-20			00	PC	00	00	F 40	2.25	2.25	NO	
Trave 11-14	5,00	001	<i>1112</i> 2	30x70	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		1	Α	32	12	5,49	3,25	3,25	NO	-
Trave 14-16	2,90	001	2002	30x70	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		00	PC A	00 12	10	3,20	3,25	3,25	NO	-
Trave 16 10	2.00	001	, ppp	2070	0.00	c.c.c.c.c.	C.C.C.C.C.C	F		00	PC	00	00	2 20	2 25	2 25	NO	_
Trave 16-18	2,90	001	71112	30x70	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S			1	A	10	06	3,20	3,25	3,25	NO	-
Trave 18-20	2,30	001	71112	30x70	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		00	PC A	00	00 38	2,60	3,25	3,25	NO	-
Piano Terra					Travat	a: Trave 13-	15-17-19-21											
Trave 13-15	3,84	001	7000	30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		00	PC	00	00	4,34	3,25	3,25	NO	-
	'									00	A PC	33	14 00	,	,	,		
Trave 15-17	2,90	001	71112	30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		1	A	14	08	3,20	3,25	3,25	NO	-

															Т	ravi in	eleva	zione
				Sezione		V. 1	Int.			Mt	AA	Nd	Nd	Dis _{i-}	Q	LLI	Clc	Pr/
Id _{Tr}	L _{LI}	Id _{Sz}	Тр	Label	Rtz	Iniz.	Fin.	Stz	Note	rl	/C IS	i	f	j	Iniz	Fin.	Fnd	Sc
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]	[m]		
Trave 17-19	2,90	001	W/A	30x70	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		00 1	PC A	00 08	00 04	3,20	3,25	3,25	NO	-
Trave 19-21	2,30	001	<i>3111</i> 2	30x70	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	F		00	PC A	00 04	00 02	2,60	3,25	3,25	NO	-

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

Lunghezza libera d'Inflessione.

Id_{Sz} Identificativo della sezione, nella relativa tabella.

Tp Tipo di sezione.

Label Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.

Rtz Angolo di rotazione della sezione.

V. Int. Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere "S" o "N" indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.

Stz Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).

Note Nota relativa alla verifica di deformabilità delle travi in acciaio e in legno.

Se presente "elemento a sbalzo" = la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave a mensola; altrimenti la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave appoggiata-

Mtrl Identificativo del materiale.

AA/CIS Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio:

Aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo";

Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.

Nd_i Identificativo del nodo iniziale, nella relativa tabella.

Nd_f Identificativo del nodo finale, nella relativa tabella.

Disi-j Distanza tra il nodo iniziale e finale.

Quota agli estremi iniziale e finale del tratto di trave libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.

Clc Fnd [Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).

Pr/Sc Indica se l'elemento strutturale è incluso nel modello per il calcolo delle azioni sismiche. [1] = non incluso; [-] = incluso.

TRAVI DI FONDAZIONE

																Trav	i di fond	lazione
Id₁r	Lıı	Idsz	Sezi Tp	one Label	Rtz	V. I	int. Fin.	B _{beam}	Mtrl	Id _{Ter}	AA	Ndi	Ndf	Dis _{i-j}	Q _{LLI,i}	Clc Fnd	C _{rid,v}	Crid,h
Fondazio	[m]				[°ssdc]	a: Trave	1 <i>1</i> _1E							[m]	[m]			
	one			TR-	IIavat													
Trave 14-15	2,95	003	T	70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0011	0013	3,25	-0,67	NO	0,405	1,000
Fondazio	one				Travat	a: Trave	1b-20-	21										
Trave 1b-20	0,33	003	1	TR- 70/40x1 20/30 TR-	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0041	0037	0,63	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 20-21	2,95	003	Т	70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0037	0001	3,40	-0,67	NO	0,405	1,000
Fondazio	one				Travat	a: Trave	2-1-3-	5-7-9-11	l-13									
Trave 1-	2,81	003	1	TR- 70/40x1 20/30 TR-	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0022	0020	3,17	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 1-	2,81	003	T	70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0022	0024	3,17	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 3- 5	2,81	003	1	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0024	0026	3,17	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 5-	2,81	003	1	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0026	0028	3,17	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 7- 9	2,81	003	1	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0028	0030	3,17	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 9- 11	2,83	003	1	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0030	0043	3,29	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 11-13	2,81	003	1	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0043	0042	3,11	-0,67	NO	0,405	1,000
Fondazio	one				Travat	a: Trave	2-4-6-	8-10-12	-13									
Trave 2-	2,81	003	1	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0020	0018	3,17	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 4-	2,84	003	1	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0018	0035	3,29	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 6-	2,81	004	T	TR- 80/60x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0035	0040	3,11	-0,63	NO	0,391	1,000
Trave 8- 10	2,84	003	1	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0040	0016	3,30	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave	2,81	003	T	TR-	0,00	S;S;S;	S;S;S;	NO	001	T001	PCA	0016	0039	3,17	-0,67	NO	0,405	1,000

																Trav	i di fonc	lazione
7.4			Sezi	one		V. 1	Int.	D.	Mtri	Tal	AA	Ndi	Nd.	Dia		Clc	C	C
Idτr	LLI	Idsz	Тр	Label	Rtz	Iniz.	Fin.	B _{beam}	MILTI	Id _{Ter}	AA	Nai	Ndf	Dis _{i-j}	Q _{LLI,i}	Fnd	C _{rid,v}	Crid,h
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]			
10-12				70/40x1 20/30 TR-		S;S;S	S;S;S											
Trave 12-13	2,83	003	T	70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0039	0042	3,29	-0,67	NO	0,405	1,000
Fondazio	one				Travat	a: Trave	11-14-	16-18-2	0									
Trave 11-14	5,00	003	1	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0043	0011	5,49	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 14-16	2,90	003	1	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0011	0009	3,20	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 16-18	2,90	003	1	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0009	0005	3,20	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 18-20	2,30	003	1	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0005	0037	2,60	-0,67	NO	0,405	1,000
Fondazio	one				Travat	a: Trave	13-15-	17-19-2	1									
Trave 13-15	3,85	003	1	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0042	0013	4,34	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 15-17	2,90	003	T	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0013	0007	3,20	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 17-19	2,90	003	T	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0007	0003	3,20	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 19-21	2,30	003	1	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0003	0001	2,60	-0,67	NO	0,405	1,000

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

LLI Lunghezza libera d'Inflessione.

Idsz Identificativo della sezione, nella relativa tabella.

Tp Tipo di sezione.

Label Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.

Rtz Angolo di rotazione della sezione.

V. Int. Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere "S" o "N" indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.

B_{beam} [SI] = Nella valutazione della superficie di contatto con il terreno della trave di fondazione, non si considera la presenza del "magrone" aggettante rispetto alla base della sezione

Mtrl Identificativo del materiale.

Id_{Ter} Identificativo del terreno, nella relativa tabella.

AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".

Ndi Identificativo del nodo iniziale, nella relativa tabella.
 Ndf Identificativo del nodo finale, nella relativa tabella.

Disi-j Distanza tra il nodo iniziale e finale.

Quuta dell'estremo iniziale del tratto di trave libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.

Clc Fnd [Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).

Crid,v
 Coefficiente di riduzione della costante di sottofondo verticale
 Crid,h
 Coefficiente di riduzione della costante di sottofondo orizzontale

PII ASTRI

																	Pilastri
Nid	Lv	١. ١			Sezione		V. 1	Int.	Mtri	AA/CI	N	od	Dis _{i-j}	Q	LLI	Clc	Pr/Sc
Nid	LV	LLI	Id_{Sz}	Тр	Label	Rtz	Inf.	Sup.	МСП	S	Inf.	Sup.	DISi-j	Inf.	Sup.	Fnd	PI/SC
		[m]				[°ssdc							[m]	[m]	[m]		
001	01	2,90	005	2002	30x30	82,9 1	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0022	0023	3,60	0,00	2,90	NO	-
002	01	2,90	005		30x30	20,7 5	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0020	0021	3,60	0,00	2,90	NO	-
003	01	2,90	005		30x30	55,3 0	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0024	0025	3,60	0,00	2,90	NO	-
004	01	2,90	005		30x30	48,4 4	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0018	0019	3,60	0,00	2,90	NO	-
005	01	2,90	005		30x30	27,6 7	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0026	0027	3,60	0,00	2,90	NO	-
006	01	2,90	006		30x60	90,0	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0035	0036	3,60	0,00	2,90	NO	-
007	01	2,90	005	/////	30x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0028	0029	3,60	0,00	2,90	NO	-
800	01	2,90	006	71112	30x60	90,0	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0040	0034	3,60	0,00	2,90	NO	-
009	01	2,90	005	2002	30x30	152, 29	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0030	0031	3,60	0,00	2,90	NO	-
010	01	2,90	005		30x30	41,5 2	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0016	0017	3,60	0,00	2,90	NO	-
011	01	2,90	006		30x60	20,7 5	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0043	0032	3,60	0,00	2,90	NO	-
12 (a)	01	2,90	005		30x30	69,2 1	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0039	0015	3,60	0,00	2,90	NO	-

																	Pilastri
					Sezione		V. 1	Int.	Mtrl	AA/CI	No	od	D:-	Q	LLI	Clc	D::/C=
Nid	Lv	LLI	Idsz	Тр	Label	Rtz	Inf.	Sup.	MITTI	Ś	Inf.	Sup.	Dis _{i-j}	Inf.	Sup.	Fnd	Pr/Sc
		[m]				[°ssdc							[m]	[m]	[m]		
13 (a)	01	2,90	006	2002	30x60	20,7 5	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0042	0033	3,60	0,00	2,90	NO	-
014	01	2,90	005		30x30	90,0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0011	0012	3,60	0,00	2,90	NO	-
015	01	2,90	005	2002	30x30	90,0	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0013	0014	3,60	0,00	2,90	NO	-
016	01	2,90	005	2000	30x30	90,0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0009	0010	3,60	0,00	2,90	NO	-
017	01	2,90	005	2000	30x30	90,0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0007	0008	3,60	0,00	2,90	NO	-
018	01	2,90	005		30x30	90,0	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0005	0006	3,60	0,00	2,90	NO	-
019	01	2,90	005	2000	30x30	90,0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0003	0004	3,60	0,00	2,90	NO	-
020	01	2,90	006	<i>1111</i> 2	30x60	90,0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0037	0038	3,60	0,00	2,90	NO	-
021	01	2,90	005	<i>1111</i> 2	30x30	90,0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0001	0002	3,60	0,00	2,90	NO	-

Numero identificativo della pilastrata. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.

Lv Identificativo del livello, nella relativa tabella.

Lunghezza libera d'Inflessione. LLI

Identificativo della sezione, nella relativa tabella. Id_{Sz}

Τp Tipo di sezione.

Label Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.

Rtz Angolo di rotazione della sezione.

V. Int. Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere "S" o "N" indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.

Mtrl Identificativo del materiale.

AA/CIS Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio:

Aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo";

Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.

Nod Identificativo del nodo nella relativa tabella.

Distanza tra il nodo iniziale e finale. Dis_{i-i}

 Q_{LLI} Quota agli estremi inferiore e superiore del tratto di elemento libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.

Clc Fnd [Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).

Pr/Sc Indica se l'elemento strutturale è incluso nel modello per il calcolo delle azioni sismiche. [1] = non incluso; [-] = incluso.

SOLAT F BALCONT

	JEAT E DALCON	T											
											Solai	i e Balco	oni
Ide	Vertici del solaio		C	Tipologia	В	TA	В	Sp _{s,s}	Sp _{s,i}	F	₹pt	PR	
m	vertici dei solalo	AEI	Sp	ripologia	B _{tr}	IA	B _{pg}	up	nf	N	b	PK	
		[m²]	[cm]		[cm]		[cm]	[cm]	[cm]		[cm]		
Piano	Terra												
001	15-17-19-21-20-18- 16-14	25,52	20,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	0	0	SI	0
002	14-11-13-15	13,11	20,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	0	0	SI	0
Fonda	azione												
Piano	Terra												
Fonda	azione												

LEGENDA:

Identificativo dell'elemento strutturale. Idelm

Superficie elemento. AFI Sp Spessore dell'elemento

 \mathbf{B}_{tr} Larghezza dell'anima del travetto.

[SI] = Solaio realizzato con travetti accoppiati. TΑ

 \mathbf{B}_{pg} Larghezza della Pignatta. Spessore della soletta superiore. Sp_{s,sup} Spessore della soletta inferiore. Sp_{s,inf}

PR Indica se l'impalcato (orizzontale) è considerato rigido nel calcolo: [SI] = Piano Rigido - [NO] = Piano non Rigido.

In alternativa vedere tabella "Solai e Balconi" in quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello.

[O]: Solaio orizzontale; [I]: Solaio inclinato.

Rpt/n Numero di rompitratta. Rpt/b Larghezza rompitratta.

EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE

					Edificio - Verif	iche di ripartizione d	delle forze sismiche
Dir	V _{T,tot}	V T,Pil	%T,Pil	V _{T,Set}	%T,Set	V _{T,atr}	%T,atr
	[N]	[N]	[%]	[N]	[%]	[N]	[%]
X	336 422	336 422	100,0	0	0,0	0	0,0
Y	340 996	340 996	100,0	0	0,0	0	0,0

LEGENDA:

Taglio totale alla quota Zero Sismico (nella direzione X o Y). V_{T,tot}

Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y). $V_{T,Pil}$

Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y). **%**т,Рі

Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y). $V_{T,Set}$

Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y). %T,Set

					Edificio - Verif	iche di ripartizione	delle forze sismiche
Dir	V _{T,tot}	V _{T,Pil}	% _{T,Pil}	V _{T,Set}	% _{T,Set}	V _{T,atr}	% _{T,atr}
	[N]	[N]	[%]	[N]	[%]	[N]	[%]

Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y). **V**_{T,atr}

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)

					Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU					SLU						
Id _{Fnd}	cs	Lx	Ly	Rtz	Z _{P.cmp}	Z _{Fld}	Cmp T			C. Terza	_			Q Ed	Q _{Rd}	Rf
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]		per N _q	per N _c	per N _y	Nq	Nc	N _γ	[N/mm ²]	[N/mm²]	
Trave 19-21	7,82	2,60	1,10	0,00	1,40	-	NON Coesivo	1,56	0,00	0,76	14,72	25,80	16,72	0,039	0,307	NO
Trave 20-21	11,03	3,40	1,10	0,00	1,40	-	NON Coesivo	1,41	0,00	0,78	14,72	25,80	16,72	0,026	0,284	NO
Trave 11-14	8,10	5,49	1,10	0,00	1,40	-	NON Coesivo	1,39	0,00	0,88	14,72	25,80	16,72	0,036	0,288	NO
Trave 18-20	7,46	2,60	1,10	0,00	1,40	-	NON Coesivo	1,59	0,00	0,75	14,72	25,80	16,72	0,042	0,311	NO
Trave 16-18	8,75	3,20	1,10	0,00	1,40	-	NON Coesivo	1,45	0,00	0,82	14,72	25,80	16,72	0,033	0,293	NO
Trave 17-19	8,57	3,20	1,10	0,00	1,40	-	NON Coesivo	1,45	0,00	0,81	14,72	25,80	16,72	0,034	0,293	NO
Trave 13-15	7,58	4,34	1,10	0,00	1,40	-	NON Coesivo	1,43	0,00	0,85	14,72	25,80	16,72	0,039	0,293	NO
Trave 14-16	8,93	3,20	1,10	0,00	1,40	-	NON Coesivo	1,43	0,00	0,80	14,72	25,80	16,72	0,032	0,289	NO
Trave 15-17	8,58	3,20	1,10	0,00	1,40	-	NON Coesivo	1,44	0,00	0,80	14,72	25,80	16,72	0,034	0,290	NO
Trave 8-10	5,60	3,30	1,10	0,00	1,40	-	NON Coesivo	1,45	0,00	0,83	14,72	25,80	16,72	0,052	0,294	NO
Trave 10-12	5,79	3,17	1,10	0,00	1,40	-	NON Coesivo NON	1,50	0,00	0,85	14,72	25,80	16,72	0,052	0,303	NO
Trave 2-4	5,62	3,17	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo	1,50	0,00	0,84	14,72	25,80	16,72	0,054	0,302	NO
Trave 1-2	5,78	3,17	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo	1,50	0,00	0,85	14,72	25,80	16,72	0,052	0,303	NO
Trave 1-3	5,70	3,17	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo	1,49	0,00	0,84	14,72	25,80	16,72	0,053	0,301	NO
Trave 3-5	5,63	3,17	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo	1,48	0,00	0,83	14,72	25,80	16,72	0,053	0,299	NO
Trave 5-7	5,75	3,17	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo	1,48	0,00	0,84	14,72	25,80	16,72	0,052	0,299	NO
Trave 7-9	6,00	3,17	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo	1,50	0,00	0,86	14,72	25,80	16,72	0,051	0,304	NO
Trave 4-6	5,69	3,29	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo	1,46	0,00	0,83	14,72	25,80	16,72	0,052	0,295	NO
Trave 6-8	5,26	3,11	1,20	0,00	1,40	-	Coesivo	1,47	0,00	0,81	14,72	25,80	16,72	0,057	0,301	NO
Trave 14-15	8,88	3,25	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo	1,41	0,00	0,79	14,72	25,80	16,72	0,032	0,284	NO
Trave 11-13	5,07	3,11	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo	1,45	0,00	0,78	14,72	25,80	16,72	0,057	0,290	NO
Trave 9-11	5,56	3,29	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo	1,45	0,00	0,81	14,72	25,80	16,72	0,053	0,292	NO
Trave 12-13	6,00	3,29	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo	1,45	0,00	0,82	14,72	25,80	16,72	0,049	0,294	NO

LEGENDA:

 Id_{Fnd}

Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica. Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se $CS \ge 100$; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] =

eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

Dimensioni dell'elemento di fondazione. Lx/y

Rtz Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.

Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna. **Z**P.cmp

Profondità della falda dal piano campagna. Z_{Fld}

Cmp T Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.

Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.

Terzaghi

Carico di progetto sul terreno. $\boldsymbol{Q}_{\text{Ed}}$ Resistenza di progetto del terreno. \mathbf{Q}_{Rd}

[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo. Rf

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SU BEAM E SHELL

				Accelerazioni Sis	miche di Collasso	su Beam e Shell		
Id _{Elm}		FLESSIONE			TAGLIO			
	%LLI/Shell	PGA _{PF/RC}	PGA _C /PGA _D	%LLI/Shell	PGA⊤	PGA _C /PGA _D		
			[%]			[%]		
Piano Terra								
Pilastro 21	0.00 %	1,384	200	0.00 %	0,716	200		
Pilastro 19	0.00 %	1,488	200	0.00 %	0,682	200		
Pilastro 18	0.00 %	1,366	200	0.00 %	0,776	200		
Pilastro 17	0.00 %	1,364	200	0.00 %	0,668	200		
Pilastro 16	0.00 %	1,515	200	0.00 %	0,750	200		
Pilastro 14	0.00 %	0,855	200	0.00 %	0,562	200		
Pilastro 15	0.00 %	0,888	200	0.00 %	0,555	200		
Pilastro 12	0.00 %	0.276	100	0.00 %	0.356	129		

Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y). %_{T,atr}

Acceler					niche di Collasso :	su Beam e Shell	
Id _{Elm}	FL	ESSIONE		TAGLIO			
IUEIM	%LLI/Shell	PGA _{PF/RC}	PGA _C /PGA _D	%LLI/Shell	PGA⊤	PGA _C /PGA _D	
Dile above 10	0.00.0/	0.202	[%]	0.00.0/	0.422	[%]	
Pilastro 10	0.00 %	0,282	102	0.00 %	0,432	156	
Pilastro 4	0.00 %	0,241	87	0.00 %	0,337	122	
Pilastro 2	0.00 %	0,204	74	0.00 %	0,456	165	
Pilastro 1	0.00 %	0,232	84	0.00 %	0,235	85	
Pilastro 3	0.00 %	0,246	89	0.00 %	0,244	89	
Pilastro 5	0.00 %	0,260	94	0.00 %	0,278	101	
Pilastro 7	0.00 %	0,273	99	0.00 %	0,332	120	
Pilastro 9	0.00 %	0,275	100		0,373	135	
Pilastro 11	0.00 %	0,401	145		0,166	60	
Pilastro 13	0.00 %	0,398	144		0,165	60	
Pilastro 8	0.00 %	0,459		0.00 %	0,186	67	
Pilastro 6	0.00 %	0,418	152		0,170	62	
Pilastro 20	0.00 %	1,060	200		0,428	155	
Trave 20-21	0.00 %	0,368	133	100.00 %	0,652	200	
Trave 18-20	25.00 %	0,605	200		0,784	200	
Trave 19-21	25.00 %	0,874	200		0,976	200	
Trave 16-18	25.00 %	0,974	200		1,264	200	
Trave 17-19	25.00 %	1,015	200		1,242	200	
Trave 15-17	25.00 %	0,641	200		0,940	200	
Trave 14-16	25.00 %	0,663	200		1,160	200	
Trave 11-14	12.50 %	0,236	85	0.00 %	0,711	200	
Trave 13-15	25.00 %	0,251	91	100.00 %	0,496	180	
Trave 10-12	25.00 %	0,398	144	100.00 %	0,505	183	
Trave 6-8	75.00 %	0,332	120	100.00 %	0,236	86	
Trave 8-10	25.00 %	0,377	137	100.00 %	0,307	111	
Trave 4-6	75.00 %	0,328	119		0,268	97	
Trave 2-4	75.00 %	0,343	124	0.00 %	0,358	130	
Trave 1-2	75.00 %	0,304	110	0.00 %	0,260	94	
Trave 1-3	75.00 %	0,308	112	0.00 %	0,253	92	
Trave 3-5	75.00 %	0,298	108	0.00 %	0,302	109	
Trave 5-7	75.00 %	0,322	117	0.00 %	0,314	114	
Trave 7-9	25.00 %	0,342	124	100.00 %	0,403	146	
Trave 11-13	25.00 %	0,276	100	0.00 %	0,208	76	
Trave 9-11	75.00 %	0,331	120	100.00 %	0,248	90	
Trave 12-13	75.00 %	0,316	115	100.00 %	0,215	78	
Trave 14-15	87.50 %	0,374	136	100.00 %	0,361	131	

Identificativo dell'elemento strutturale.

%LLI/Shell Nel caso di elementi Beam: %LLI = Posizione della sezione per la quale si registra la minima PGA, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione dell'elemento (LLI), a partire dal suo estremo iniziale (0% = estremo iniziale, 100% = estremo finale).

Nel caso di elementi Shell: Shell = identificativo dei nodi della shell per la quale si registra la minima PGA.

Accelerazione sismica di collasso per PRESSOFLESSIONE o FLESSIONE/ROTAZIONE ALLA CORDA. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi PGA_{PF/RC}

verticali presenti nella combinazione sismica $[G_k + \Sigma_i(\psi_{2,i}, Q_{k,i})]$.

N.B.: per gli elementi beam (travi e pilastri), nel caso di calcolo Non Lineare, la PGA è quella relativa al meccanismo di collasso per verifica di rotazione alla corda.

PGA_T Accelerazione sismica di collasso per TAGLIO. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica $[G_k+\Sigma_i(\psi_2)\cdot O_k)].$

Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" (PGA_D = $S_S \cdot S_T \cdot a_g/g$). [200] = PGA_C > 2·PGA_D. PGA_C/PGA_D

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SUI NODI

	Accelerazioni Sismich	e di Collasso sui Nodi
Id _{Nd}	PGA _{Conf}	PGAc/PGA _D
		[%]
Nodo 2	0,211	76
Nodo 4	0,221	80
Nodo 6	0,220	80
Nodo 8	0,197	72
Nodo 10	0,241	87
Nodo 12	0,139	50
Nodo 14	0,122	44
Nodo 32	0,081	29
Nodo 33	0,091	33
Nodo 34	0,113	41
Nodo 36	0,123	44
Nodo 38	0,351	127

LEGENDA:

 Id_{Nd} Identificativo del nodo strutturale su cui viene eseguita la verifica a confinamento.

Accelerazione sismica di collasso per ROTTURA a confinamento del Nodo. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella **PGA**Conf

combinazione sismica $[G_k+\Sigma_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})]$

Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGAc) dell'elemento e quella di "domanda" (PGAb = $S_S \cdot S_T \cdot a_g/g$). [200] = PGAc > 2·PGAb. PGAc/PGAD

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER CARICO LIMITE

		Accelerazioni Sismiche di Colla	sso per Carico Limite
	Id _{Elm}	PGA _{QI}	PGA _C /PGA _D
			[%]
Fondazione			
Trave 19-21		0,532	193
Trave 20-21		0,531	193
Trave 11-14		0,532	193
Trave 18-20		0,532	193
Trave 16-18		0,532	193
Trave 17-19		0,532	193

	Accelerazioni Sismiche di Collasso per Carico Limite			
Id _{Elm}	PGA _{QI}	PGA _C /PGA _D		
		[%]		
Trave 13-15	0,532	193		
Trave 14-16	0,531	192		
Trave 15-17	0,532	193		
Trave 8-10	0,531	192		
Trave 10-12	0,531	192		
Trave 2-4	0,531	192		
Trave 1-2	0,531	192		
Trave 1-3	0,530	192		
Trave 3-5	0,531	192		
Trave 5-7	0,531	192		
Trave 7-9	0,531	192		
Trave 4-6	0,530	192		
Trave 6-8	0,531	192		
Trave 14-15	0,531	192		
Trave 11-13	0,530	192		
Trave 9-11	0,530	192		
Trave 12-13	0,531	193		

Identificativo dell'elemento strutturale. Id_{Elm}

Accelerazione sismica di collasso per CAPACITA' LIMITE del TERRENO di FONDAZIONE. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica $[G_k+\Sigma_i(\psi_{Z_i}\cdot Q_{k_i})]$. Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" (PGA_D = $S_S\cdot S_T\cdot a_g/g$). [200] = PGA_C > 2·PGA_D. **PGA**_{QI}

 PGA_{C}/PGA_{D}

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER SPOSTAMENTI INTERPIANO

Accelerazioni Sismiche di Collasso per Spostamenti Interpiano

74	SLE		SLO		
Id _{Piano}	PGA _{Int}	PGAc/PGA _D	PGA _{Int}	PGA _C /PGA _D	
		[%]		[%]	
Fondazione					
Piano Terra					
Piano Terra	0,250	200	-	-	

LEGENDA:

Identificativo del livello o piano.

 $\begin{array}{c} Id_{Piano} \\ PGA_{Int} \end{array}$ Accelerazione sismica di collasso minima per SPOSTAMENTO D'INTERPIANO. [NS] = Non significativo per valori di $PGA_{int} >= 1000$. Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_{C}) dell'elemento e quella di "domanda" ($PGA_{C} = S_{S} \cdot S_{T} \cdot a_{g}/g$). [200] = $PGA_{C} > 2 \cdot PGA_{D}$. PGA_C/PGA_D