

NUOVA LINEA TORINO LIONE - NOUVELLE LIGNE LYON TURIN PARTE COMUNE ITALO-FRANCESE - PARTIE COMMUNE FRANCO-ITALIENNE

LOTTO COSTRUTTIVO 1 /LOT DE CONSTRUCTION 1 CANTIERE OPERATIVO 02C/CHANTIER DE CONSTRUCTION 02C RILOCALIZZAZIONE DELL'AUTOPORTO DI SUSA DEPLACEMENT DE L'AUTOPORTO DE SUSE PROGETTO ESECUTIVO - ETUDES D'EXECUTION CUP C11J05000030001 - CIG 682325367F

STUDIO GENERALE GEOLOGICO, GEOTECNICO, IDROGEOLOGICO E SISMICO RELAZIONE SISMICA

Indice	Date/ Data	Modifications / Modifiche	Etabli par / Concepito da	Vérifié par / Controllato da	Autorisé par / Autorizzato da
0	30/04/2017	Première diffusion / Prima emissione	M. CASALE (Studio CASALE)	L. BARBERIS (MUSINET Eng.)	F. D'AMBRA (MUSINET Eng.)
А	31/08/2017	Revisione a seguito commenti TELT Rèvision suite aux commentaires TELT	M. CASALE (Studio CASALE)	L. BARBERIS (MUSINET Eng.)	C. GIOVANNETTI (MUSINET Eng.)
В	30/04/2018	Recepimento istruttoria validazione RINA Check	L. PERRONE (MUSINET Eng.)	L. PERRONE (MUSINET Eng.)	L. BARBERIS (MUSINET Eng.)

1	0	2	С	O	1	6	1	6	7	0	0	Α	0	0	G
Lot Cos. Lot.Con.		ntiere opera er de const				Contratte	o/Contrat				Opera/	Oeuvre		Tratto Tronçon	Parte Partie

Е	G	Ε	R	Е	0	0	8	1	В
Fase Phase		cumento e de ment		getto ject			locumento e document		Indice Index



SCALA / ÉCHELLE

IL PROGETTISTA/LE DESIGNER



Dott. Arch. Corrado GIOVANNETTI Albo di Torino N° 2736 L'APPALTATORE/L'ENTREPRENEUR

IL DIRETTORE DEI LAVORI/LE MAÎTRE D'ŒUVRE



ELT sas-1091 Avenue de la Bosse EP 89631 - F-73006 CHAMBERY CEDEX (France) Tél.: +33 (0) 4.79.68.56.50 - Fax: +33 (0) 4.79.68.56.75 RCS Chambery 459.556.962 - TVA FR 03439569692 Promotific Fig. 17 vous deposit describe. Promotific Fig. 17 vous deposit describe. Promotific Fig. 17 vous deposit describe.



S. D.A STAF: Spa-Fr. San Olutano, 2 - 10099 Susar TO (Italia) Tel.: +99 (0) 0122-621-621 - Fax +99 (0) 0122-622-036 C.F. a P.N.A. 00613170019



SOMMAIRE / INDICE

Ι.	PREMESSA	4
2.	NORMATIVA DI RIFERIMENTO	4
3.	INQUADRAMENTO GEOLOGICO E GEOTECNICO	4
4.	CARATTERIZZAZIONE SISMICA DI SITO	5
5.	FATTORE DI AMPLIFICAZIONE TOPOGRAFICA	6
6.	VITA NOMINALE, CLASSE D'USO E PERIODO DI RIFERIMENTO	6
7.	STATI LIMITE	7
	7.1 Spettri di risposta eleastica allo Stato Limite di Salvaguardia della Vita (SLV) 7.1.1 Opere con vita di riferimento $V_R = 200$ anni	8
	7.1.2 Opere con vita di riferimento $V_R = 150$ anni	
	7.1.3 Opere con vita di riferimento $V_R = 100$ anni	
	7.2 Spettri di risposta eleastica allo Stato Limite di prevenzione del Collasso (SLC).	
	7.2.1 Opere con vita di riferimento $V_R = 200$ anni	
	7.2.2 Opere con vita di riferimento $V_R = 150$ anni	
	7.2.3 Opere con vita di riferimento $V_R = 100$ anni	
	7.3 Spettri di risposta eleastica allo Stato Limite di Operatività (SLO)	26
	7.3.1 Opere con vita di riferimento $V_R = 200$ anni	
	7.3.2 Opere con vita di riferimento $V_R = 150$ anni	
	7.3.3 Opere con vita di riferimento $V_R = 100$ anni	
	7.4 Spettri di risposta eleastica allo Stato Limite di Danno (SLD)	
	7.4.1 Opere con vita di riferimento $V_R = 200$ anni	
	7.4.2 Opere con vita di riferimento V _R = 150 anni	
	7.4.3 Opere con vita di riferimento $V_R = 100$ anni	41
8	CARTA DEL RISCHIO SISMICO	45

LISTE DES FIGURES / INDICE DELLE FIGURE

Figura 1	– Parametri e punti spettri di risposta orizzontale allo SLV (V _R =200 anni)	9
Figura 2	– Parametri e punti spettri di risposta verticale allo SLV (V _R =200 anni)	10
Figura 3	- Grafico spettri di risposta allo SLV (V _R =200 anni)	
Figura 4	– Parametri e punti spettri di risposta orizzontale allo SLV (V _R =150 anni)	
Figura 5	– Parametri e punti spettri di risposta verticale allo SLV (V _R =150 anni)	
Figura 6	- Grafico spettri di risposta allo SLV (V _R =150 anni)	
Figura 7	– Parametri e punti spettri di risposta orizzontale allo SLV (V _R =100 anni)	
Figura 8	- Parametri e punti spettri di risposta verticale allo SLV (V _R =100 anni)	
Figura 9	- Grafico spettri di risposta allo SLV (V _R =100 anni)	
	– Parametri e punti spettri di risposta orizzontale allo SLC (V _R =200 anni)	
	- Parametri e punti spettri di risposta verticale allo SLC (V _R =200 anni)	
_	- Grafico spettri di risposta allo SLC (V _R = 200 anni)	
	- Parametri e punti spettri di risposta orizzontale allo SLC (V _R =150 anni)	
_	- Parametri e punti spettri di risposta verticale allo SLC (V _R =150 anni)	
_	- Grafico spettri di risposta allo SLC (V _R = 150 anni)	
	- Parametri e punti spettri di risposta orizzontale allo SLC (V _R =100 anni)	
_	- Parametri e punti spettri di risposta verticale allo SLC (V _R =100 anni)	
	- Grafico spettri di risposta allo SLC (V _R = 100 anni)	
	– Parametri e punti spettri di risposta orizzontale allo SLO (V _R =200 anni)	
	- Parametri e punti spettri di risposta verticale allo SLO (V _R =200 anni)	
_	- Grafico spettri di risposta allo SLO (V _R = 200 anni)	
_	- Parametri e punti spettri di risposta orizzontale allo SLO (V _R =150 anni)	
_	- Parametri e punti spettri di risposta verticale allo SLO (V _R =150 anni)	
_	- Grafico spettri di risposta allo SLO (V _R = 150 anni)	
	- Parametri e punti spettri di risposta orizzontale allo SLO (V _R =100 anni)	
	- Parametri e punti spettri di risposta verticale allo SLO (V _R =100 anni)	
	- Grafico spettri di risposta allo SLO (V _R = 100 anni)	
	- Parametri e punti spettri di risposta orizzontale allo SLD (V _R =200 anni)	
_	- Parametri e punti spettri di risposta verticale allo SLD (V _R =200 anni)	
	- Grafico spettri di risposta allo SLD ($V_R = 200 \text{ anni}$)	
	- Parametri e punti spettri di risposta orizzontale allo SLD (V _R =150 anni)	
	- Parametri e punti spettri di risposta verticale allo SLD (V _R =150 anni)	
_	- Grafico spettri di risposta allo SLD (V _R = 150 anni)	41
_	- Parametri e punti spettri di risposta orizzontale allo SLD (V _R =100 anni)	
	- Parametri e punti spettri di risposta verticale allo SLD (V _R =100 anni)	
	- Grafico spettri di risposta allo SLD ($V_R = 100 \text{ anni}$)	
-8400	LISTE DES TABLEAUX / INDICE DELLE TABELLE	
Tabella 1	Coefficiente di amplificazione topografica	6
	Vita nominale delle opere	
	- Classe d'uso delle opere	
	Periodo di riferimento delle opere	
I abella T	1 011040 at the time the copere	/

1. Premessa

Il presente elaborato illustra la definizione delle azioni sismiche relativamente al Progetto di Delocalizzazione dell'area dell'Autoporto e dell'area di servizio dall'attuale ubicazione nel comune di Susa (TO). L'area individuata per la realizzazione del nuovo Autoporto ricade all'interno del territorio comunale di San Didero (TO).

Il documento è stato redatto in osservanza delle Norme Tecniche per le Costruzioni di cui al DM 14/01/2008, relativamente alla metodologia di verifica agli Stati Limite.

Nel seguito vengono quindi riportati i paramentri fondamentali caratterizzanti la "pericolosità sismica di base" del sito per le diverse tipologie di opere. Vengono dunque definiti gli spettri di risposta sismica con riferimento ai diversi Stati Limite presi in esame.

Per quanto riguarda la definizione del fattore di struttura, che permette di considerare la capacità dissipativa della struttura nelle verifiche agli Stati Limite Ultimi (SLU), si rimanda alla relazione di calcolo relativa a ciascuna delle opere in progetto.

2. Normativa di riferimento

Il presente documento è stato redatto in osservanza delle seguenti normative:

- Legge 5/11/1971, n. 1086 "Norme per la disciplina delle opere in conglomerato cementizio armato, normale e precompresso e da struttura metallica";
- Legge 2/2/1974, n. 64 "Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche";
- D.M. 14/1/2008 "Norme tecniche per le costruzioni"
- Circolare Min. 2/2/2009, n. 617 "Istruzioni per l'applicazione delle Norme tecniche per le costruzioni"

3. Inquadramento geologico e geotecnico

L'area di progetto è situata nella bassa Valle di Susa e ricade nel comune di San Didero (TO). L'intervento di Delocalizzazione dell'Autoporto nell'area di San Didero prevede, oltre alla realizzazione di due edifici destinati a posto di controllo ed area di servizio e la realizzazione di aree di sosta per mezzi pesanti, una serie di interventi di adeguamento del tracciato autostradale, con la realizzazione in viadotto delle rampe di ingresso e di uscita dall'autostrada A32 Torino-Bardonecchia.

Per una completa descrizione delle caratteristiche dell'area si rimanda alla Relazione geologico-geotecnica. In sintesi, l'area è impostata sui depositi quaternari della Dora Riparia che scorre nelle immediate vicinanze. Dalle analisi delle stratigrafie dei sondaggi realizzati si evince che si tratta di sedimenti prevalentemente medio-grossolani costituiti da ghiaie e ghiaie ciottolose in matrice sabbiosa o sabbioso-limosa, con subordinate passate sabbioso-limose con ghiaia e locali ciottoli. Il basamento roccioso, che non viene interessato dalle opere in progetto e non è stato raggiunto dalle indagini più profonde (30 m) effettuate sull'area, è costituito dai litotipi appartenenti all'Unità tettometamorfica del Dora-Maira.

In base alle unità litostratigrafiche individuate ed in base ai risultati delle prove in foro e di laboratorio realizzate, è stato possibile riconoscere nell'area di studio quattro unità geotecniche fondamentali:

- *unità geotecnica UG1*: comprende l'orizzonte di potenza variabile di terreno di riporto di tipo prevalentemente ghiaioso-ciottoloso con subordinata sabbia limosa;
- *unità geotecnica UG2*: corrispondente ai depositi prevalentemente costituiti da sabbia e sabbia limosa con ghiaia e rari ciottoli presenti localmente nei primi metri al di sotto dei terreni dell' UG1;
- unità geotecnica UG3: è l'unità dominante e comprende i depositi più grossolani rappresentati da ghiaie con ciottoli in matrice sabbiosa o sabbioso-limosa caratterizzati da un grado di addensamento da medio ad alto;
- unità geotecnica UG4: è costituita da depositi più fini limoso-sabbiosi con subordinata ghiaia. Tali terreni formano livelli discontinui di potenza ridotta (mediamente metrica) intercalati all'interno dei litotipi dell'unità sopradescritta a partire da circa 15m di profondità.

4. Caratterizzazione sismica di sito

Con riferimento al sottosuolo dell'area di progetto, la caratterizzazione per la valutazione della risposta sismica locale è stata effettuata, in fase di progettazione definitiva, mediante indagini geofisiche in grado di stimare la distribuzione delle onde di taglio nei primi 30 m. In particolare, come ampiamente descritto nelle Relazioni geologica e geotecnica, sono state effettuate indagini Down-hole sismiche e MASW che hanno permesso di classificare il sottosuolo nella **categoria B**, ossia "Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti con spessori superiori a 30m, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di $V_{s,30}$ compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero $N_{SPT,30} > 50$ nei terreni a grana grossa e $c_{u,30} > 250$ kPa nei terreni a grana fina)".

Secondo le NTC/2008 l'azione sismica è definita sulla base delle coordinate di ogni sito; in base a questo principio, le azioni sismiche vengono valutate in funzione della pericolosità in termini di accelerazione orizzontale massima attesa (a_g) in condizioni di campo libero su sito di riferimento rigido (su suolo di categoria A), con superficie topografica orizzontale e del corrispondente spettro di risposta elastico $S_c(T)$, con riferimento a prefissate probabilità di eccedenza P_{VR} nel periodo di riferimento V_R .

L'azione sismica viene poi adeguata alle condizioni specifiche del sito per mezzo dei fattori di amplificazione topografica St, che considera le condizioni morfologiche dell'area e stratigrafica Ss, che rispecchia la categoria di sottosuolo individuata nell'area in esame (in questo caso categoria B).

Le probabilità P_{VR} di superamento nel periodo di riferimento V_R al quale ci si deve riferire, allo scopo di individuare l'azione sismica agente in ciascuno degli stati limite, sono riportate nella Tab. 3.2.1. delle NTC/2008.

Il periodo V_R di riferimento viene determinato moltiplicando il fattore V_N , vita nominale della costruzione, (Tab 2.4.I. NTC/2008) con il coefficiente d'uso C_U (Tab. 2.4.II NTC/2008).

Le forme spettrali Se(T) per il periodo di ritorno T_R si ricavano con i parametri riferiti ad un sito di riferimento rigido orizzontale, definendo:

ag accelerazione orizzontale massima al sito;

- F_O valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;
- T_C* periodo d'inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

5. Fattore di amplificazione topografica

Con riferimento all'amplificazione dell'azione sismica per effetto della categoria topografica espressa dal coefficiente S_T , in base alla topografia del sito si adottano i seguenti coefficienti:

Opera	Categoria	Caratteristica della sup.	S _T
		topografica	
Sovrappasso rampa di ingresso, sovrappasso rampa di uscita, ponte canale Nie, muri di sostegno, cuspidi rampe di svincolo carreggiata A32,	T1	Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media ≤ 15°	1.0
adeguamento tombini e sottopassi Pk 24+358 e Pk 24+497, centrale antincendio, tombino faunistico, tombini idraulici, ecc			

Tabella 1 – Coefficiente di amplificazione topografica

6. Vita nominale, classe d'uso e periodo di riferimento

La vita nominale di una struttura V_N è intesa come il numero di anni durante i quali la struttura, purchè soggetta alla manutenzione ordinaria, deve poter essere usata per lo scopo al quale è destinata. Per quanto riguarda le opere in progetto, si stbilisce quanto segue:

Opera	Vita Nominale V _N (anni)
Sovrappasso rampa di ingresso, Sovrappasso rampa di uscita, Ponte canale Nie, Muri di sostegno, cuspidi rampe di svincolo carreggiata A32	100
Adeguamento tombini e sottopassi Pk 24+358 e Pk 24+497	75
Centrale antincendio, tombino faunistico, tombini idraulici, ecc	50

Tabella 2 – Vita nominale delle opere

Unitamente alla vita nominale, con riferimento alle conseguenze di una interruzione di operatività o di un eventuale collasso, vengono individuate le seguenti classi d'uso, con corrispondende coefficiente d'uso C_U:

Opera	Classe d'uso	C_{U}
Sovrappasso rampa di ingresso, sovrappasso rampa di uscita, ponte canale Nie, muri di sostegno, cuspidi rampe di svincolo carreggiata A32, adeguamento tombini e sottopassi Pk 24+358 e Pk 24+497, centrale antincendio, tombino faunistico, tombini idraulici, ecc	IV	2.0

Tabella 3 – Classe d'uso delle opere

Definite Vita nominale e Classe d'uso, la valutazione delle azioni sismiche sulle strutture è relazionata al periodo di riferimento V_R , definito come:

$$V_R = V_N \cdot C_U$$

Opera	Periodo di riferimento V _R
Sovrappasso rampa di ingresso, Sovrappasso rampa di uscita, Ponte canale Nie, Muri di sostegno, cuspidi rampe di svincolo carreggiata A32	200
Adeguamento tombini e sottopassi Pk 24+358 e Pk 24+497	150
Centrale antincendio, tombino faunistico, tombini idraulici, ecc	100

Tabella 4 – Periodo di riferimento delle opere

7. Stati limite

Con riferimento alle azioni sismiche, gli Stati limite utilizzati per il progetto delle opere sono i seguenti:

Stati Limite Ultimi

- Stato Limite di salvaguardia della Vita (SLV): a seguito del terremoto la costruzione subisce rotture e crolli dei componenti non strutturali ed impiantistici e significativi danni dei componenti strutturali cui si associa una perdita significativa di rigidezza nei confronti delle azioni orizzontali; la costruzione conserva invece una parte della resistenza e rigidezza per azioni verticali e un margine di sicurezza nei confronti del collasso per azioni sismiche orizzontali.
- Stato Limite di prevenzione del Collasso (SLC): a seguito del terremoto la costruzione subisce gravi rotture e crolli dei componenti non strutturali ed impiantistici e danni molto gravi dei componenti strutturali; la costruzione conserva ancora un margine di sicurezza per azioni verticali ed un esiguo margine di sicurezza nei confronti del collasso per azioni orizzontali.

- Stati Limite di Esercizio

- Stato Limite di Operatività (SLO): a seguito del terremoto la costruzione nel suo complesso, includendo gli elementi strutturali, quelli non strutturali, le apparecchiature rilevanti alla suafunzione, non deve subire danni ed interruzioni d'uso significativi;
- Stato Limite di Danno (SLD): a seguito del terremoto la costruzione nel suo complesso, includendo gli elementi strutturali, quelli non strutturali, le apparecchiature rilevanti alla sua funzione, subisce danni tali da non mettere a rischio gli utenti e da non compromettere significativamente la capacità di resistenza e di rigidezza nei confronti delle azioni verticali ed orizzontali, mantenendosi immediatamente utilizzabile pur nell'interruzione d'uso di parte delle apparecchiature.

Nella definizione degli spettri di risposta elastica che seguono si farà riferimento alle coordinate baricentriche dell'area di progetto: latitudine 45,12594996 – longitudine 7,20987439 espresse nel sistema WGS84.

7.1 Spettri di risposta eleastica allo Stato Limite di Salvaguardia della Vita (SLV)

7.1.1 Opere con vita di riferimento $V_R = 200$ anni

Di seguito si riportano i dati ed i grafici relativi agli spettri di risposta allo Stato Limite di Salvaguardia della Vita (SLV) utilizzati per il progetto delle opere cui è stato attribuito in precedenza una vita nominale V_N=100 anni e Cu=2.

Parametri e punti dello spettro di risposta orizzontale per lo stato limite: SLV

Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLV
a,	0.201 g
F _o	2.525
Tc [']	0.279 s
S _S	1.197
C _c	1.420
S _T	1.000
q	1.000

Parametri dipendenti

S	1.197
η	1.000
T _B	0.132 s
T _C	0.396 s
T _D	2.404 s

Espressioni dei parametri dipendenti

$$\begin{split} S = S_S \cdot S_T & \text{(NTC-08 Eq. 3.2.5)} \\ \eta = \sqrt{10/(5+\xi)} \ge 0,55; \ \eta = 1/q & \text{(NTC-08 Eq. 3.2.6; §. 3.2.3.5)} \\ T_B = T_C/3 & \text{(NTC-07 Eq. 3.2.8)} \\ T_C = C_C \cdot T_C^* & \text{(NTC-07 Eq. 3.2.7)} \\ T_D = 4,0 \cdot a_g/g + 1,6 & \text{(NTC-07 Eq. 3.2.9)} \end{split}$$

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.4)

$$\begin{split} 0 &\leq T < T_B & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B &\leq T < T_C & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \\ T_C &\leq T < T_D & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D &\leq T & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \end{split}$$

Lo spettro di progetto $S_d(T)$ per le verifiche agli Stati Limite Ultimi è ottenuto dalle espressioni dello spettro elastico $S_e(T)$ sostituendo η con 1/q, dove q è il fattore di struttura. (NTC-08 § 3.2.3.5)

	T [s]	Se [g]
	0.000	0.241
T _B ◀	0.132	0.608
T _c ◀	0.396	0.608
	0.492	0.490
	0.587	0.410
	0.683	0.352
	0.779	0.309
	0.874	0.275
	0.970	0.248
	1.065	0.226
	1.161	0.207
	1.257	0.192
	1.352	0.178
	1.448	0.166
	1.544	0.156
	1.639	0.147
	1.735	0.139
	1.831	0.131
	1.926	0.125
	2.022	0.119
	2.117	0.114
	2.213	0.109
L	2.309	0.104
T _D ←	2.404	0.100
	2.480	0.094
	2.556	0.089
	2.632	0.084
	2.708	0.079
	2.784	0.075
	2.860	0.071
	2.936	0.067
	3.012	0.064
	3.088	0.061
	3.164	0.058
	3.240	0.055
	3.316	0.053
	3.392	0.050
	3.468	0.048
	3.544	0.046
	3.620	0.044
	3.696	0.042
	3.772	0.041
	3.848	0.040
	3.924	0.040
	4.000	0.040

Figura 1 – Parametri e punti spettro di risposta orizzontale allo SLV (V_R =200 anni)

Parametri e punti dello spettro di risposta verticale per lo stato limite:

Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLV
a _{ov}	0.122 g
S₅	1.000
S _T	1.000
q	1.500
T _B	0.050 s
T _C	0.150 s
T _D	1.000 s

Parametri dipendenti

F _v	1.529
S	1.000
η	0.667

Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_S \cdot S_T$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.5)

$$\eta = 1/q$$
 (NTC-08 §. 3.2.3.5)

$$F_v = 1.35 \cdot F_o \cdot \left(\frac{a_g}{g}\right)^{0.5}$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.11)

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.10)

$$\begin{split} 0 &\leq T < T_B & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B &\leq T < T_C & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \\ T_C &\leq T < T_D & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D &\leq T & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \end{split}$$

Punti dello spettro di risposta

SLV

T [s] Se [g] 0.000 0.122 T _B ◆ 0.050 0.205 T _C ◆ 0.150 0.205 0.235 0.131 0.320 0.096 0.405 0.076 0.490 0.063 0.575 0.053 0.660 0.047 0.745 0.041 0.830 0.037 0.915 0.034 T _D ◆ 1.000 0.031 1.094 0.026 1.188 0.022 1.281 0.019 1.375 0.016 1.469 0.014 1.563 0.013 1.656 0.011 1.750 0.010 1.844 0.009 1.938 0.008 2.031 0.007 2.125 0.007 2.219 0.006 2.313 0.006 2.406 0.005
T _B ← 0.050 0.205 T _C ← 0.150 0.205 0.235 0.131 0.320 0.096 0.405 0.076 0.490 0.063 0.575 0.053 0.660 0.047 0.745 0.041 0.830 0.037 0.915 0.034 T _D ← 1.000 0.031 1.094 0.026 1.188 0.022 1.281 0.019 1.375 0.016 1.469 0.014 1.563 0.013 1.656 0.011 1.750 0.010 1.844 0.009 1.938 0.008 2.031 0.007 2.125 0.007 2.219 0.006 2.313 0.006
T _c ← 0.150 0.205 0.235 0.131 0.320 0.096 0.405 0.076 0.490 0.063 0.575 0.053 0.660 0.047 0.745 0.041 0.830 0.037 0.915 0.034 T _c ← 1.000 0.031 1.094 0.026 1.188 0.022 1.281 0.019 1.375 0.016 1.469 0.014 1.563 0.013 1.656 0.011 1.750 0.010 1.844 0.009 1.938 0.008 2.031 0.007 2.125 0.006 2.313 0.006
0.235 0.131 0.320 0.096 0.405 0.076 0.490 0.063 0.575 0.053 0.660 0.047 0.745 0.041 0.830 0.037 0.915 0.034 1.000 0.031 1.094 0.026 1.188 0.022 1.281 0.019 1.375 0.016 1.469 0.014 1.563 0.013 1.656 0.011 1.750 0.010 1.844 0.009 1.938 0.008 2.031 0.007 2.125 0.006 2.313 0.006
0.320 0.096 0.405 0.076 0.490 0.063 0.575 0.053 0.660 0.047 0.745 0.041 0.830 0.037 0.915 0.034 1.000 0.031 1.094 0.026 1.188 0.022 1.281 0.019 1.375 0.016 1.469 0.014 1.563 0.013 1.656 0.011 1.750 0.010 1.844 0.009 1.938 0.008 2.031 0.007 2.125 0.006 2.313 0.006
0.405 0.076 0.490 0.063 0.575 0.053 0.660 0.047 0.745 0.041 0.830 0.037 0.915 0.034 1.094 0.026 1.188 0.022 1.281 0.019 1.375 0.016 1.469 0.014 1.563 0.013 1.656 0.011 1.750 0.010 1.844 0.009 1.938 0.008 2.031 0.007 2.125 0.007 2.219 0.006
0.490 0.063 0.575 0.053 0.660 0.047 0.745 0.041 0.830 0.037 0.915 0.034 1.094 0.026 1.188 0.022 1.281 0.019 1.375 0.016 1.469 0.014 1.563 0.013 1.656 0.011 1.750 0.010 1.844 0.009 1.938 0.008 2.031 0.007 2.125 0.006 2.313 0.006
0.575 0.053 0.660 0.047 0.745 0.041 0.830 0.037 0.915 0.034 1.000 0.031 1.094 0.026 1.188 0.022 1.281 0.019 1.375 0.016 1.469 0.014 1.563 0.013 1.656 0.011 1.750 0.010 1.844 0.009 1.938 0.008 2.031 0.007 2.125 0.006 2.313 0.006
0.660 0.047 0.745 0.041 0.830 0.037 0.915 0.034 1.000 0.031 1.094 0.026 1.188 0.022 1.281 0.019 1.375 0.016 1.469 0.014 1.563 0.013 1.656 0.011 1.750 0.010 1.844 0.009 1.938 0.008 2.031 0.007 2.125 0.006 2.313 0.006
0.745 0.041 0.830 0.037 0.915 0.034 1.000 0.031 1.094 0.026 1.188 0.022 1.281 0.019 1.375 0.016 1.469 0.014 1.563 0.013 1.656 0.011 1.750 0.010 1.844 0.009 1.938 0.008 2.031 0.007 2.125 0.007 2.219 0.006 2.313 0.006
0.830 0.037 0.915 0.034 1.000 0.031 1.094 0.026 1.188 0.022 1.281 0.019 1.375 0.016 1.469 0.014 1.563 0.013 1.656 0.011 1.750 0.010 1.844 0.009 1.938 0.008 2.031 0.007 2.125 0.007 2.219 0.006 2.313 0.006
T _D 1.000
T₀
1.094 0.026 1.188 0.022 1.281 0.019 1.375 0.016 1.469 0.014 1.563 0.013 1.656 0.011 1.750 0.010 1.844 0.009 1.938 0.008 2.031 0.007 2.125 0.007 2.219 0.006 2.313 0.006
1.188 0.022 1.281 0.019 1.375 0.016 1.469 0.014 1.563 0.013 1.656 0.011 1.750 0.010 1.844 0.009 1.938 0.008 2.031 0.007 2.125 0.007 2.219 0.006 2.313 0.006
1.281 0.019 1.375 0.016 1.469 0.014 1.563 0.013 1.656 0.011 1.750 0.010 1.844 0.009 1.938 0.008 2.031 0.007 2.125 0.007 2.219 0.006 2.313 0.006
1.375 0.016 1.469 0.014 1.563 0.013 1.656 0.011 1.750 0.010 1.844 0.009 1.938 0.008 2.031 0.007 2.125 0.007 2.219 0.006 2.313 0.006
1.469 0.014 1.563 0.013 1.656 0.011 1.750 0.010 1.844 0.009 1.938 0.008 2.031 0.007 2.125 0.007 2.219 0.006 2.313 0.006
1.563 0.013 1.656 0.011 1.750 0.010 1.844 0.009 1.938 0.008 2.031 0.007 2.125 0.007 2.219 0.006 2.313 0.006
1.656 0.011 1.750 0.010 1.844 0.009 1.938 0.008 2.031 0.007 2.125 0.007 2.219 0.006 2.313 0.006
1.750 0.010 1.844 0.009 1.938 0.008 2.031 0.007 2.125 0.007 2.219 0.006 2.313 0.006
1.844 0.009 1.938 0.008 2.031 0.007 2.125 0.007 2.219 0.006 2.313 0.006
1.938 0.008 2.031 0.007 2.125 0.007 2.219 0.006 2.313 0.006
2.031 0.007 2.125 0.007 2.219 0.006 2.313 0.006
2.125 0.007 2.219 0.006 2.313 0.006
2.219 0.006 2.313 0.006
2.313 0.006
2.406 0.005
2.500 0.005
2.594 0.005
2.688 0.004
2.781 0.004
2.875 0.004
2.969 0.003
3.063 0.003
3.156 0.003
3.250 0.003
3.344 0.003
3.438 0.003
3.531 0.002
3.625 0.002
3.719 0.002
3.813 0.002
3.906 0.002
4.000 0.002

Figura 2 – Parametri e punti spettro di risposta verticale allo SLV (V_R=200 anni)

Spettri di risposta (componenti orizz. e vert.) per lo stato limite: SLV

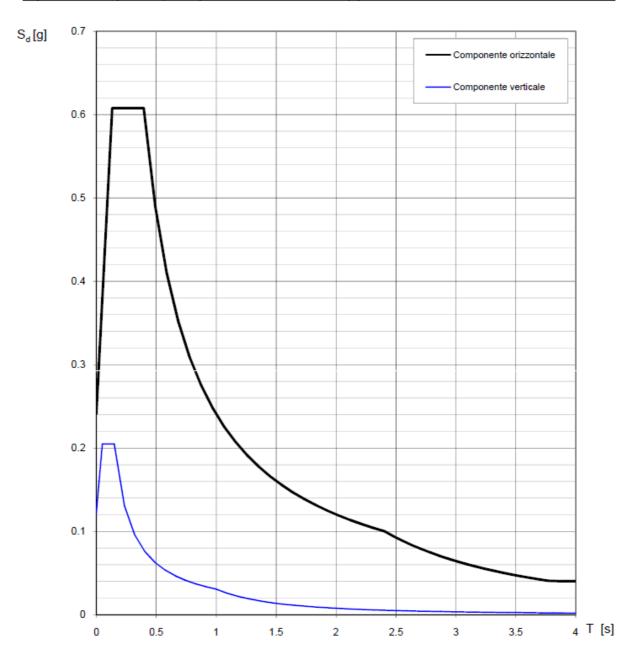


Figura 3 – Grafico spettri di risposta allo SLV (V_R =200 anni)

7.1.2 Opere con vita di riferimento $V_R = 150$ anni

Di seguito si riportano i dati ed i grafici relativi agli spettri di risposta allo Stato Limite di Salvaguardia della Vita (SLV) utilizzati per il progetto delle opere cui è stato attribuito in precedenza una vita nominale $V_N=75$ anni e Cu=2.

Parametri e punti dello spettro di risposta orizzontale per lo stato limite: SLV

Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLV
a _o	0.185 g
F,	2.509
T.	0.275 s
Ss	1.200
Cc	1.424
S _T	1.000
q	1.000

Parametri dipendenti

 $T_c = C_c \cdot T_c^*$

S	1.200
η	1.000
T _B	0.131 s
T _C	0.392 s
T _D	2.342 s

Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_s \cdot S_T$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.5)
 $\eta = \sqrt{10/(5+\xi)} \ge 0,55; \ \eta = 1/q$ (NTC-08 Eq. 3.2.6; §. 3.2.3.5)

$$T_B = T_C / 3$$
 (NTC-07 Eq. 3.2.8)

$$T_D = 4.0 \cdot a_g / g + 1.6$$
 (NTC-07 Eq. 3.2.9)

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.4)

$$\begin{split} 0 \leq T < T_B & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B \leq T < T_C & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \\ T_C \leq T < T_D & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D \leq T & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_e \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \end{split}$$

Lo spettro di progetto $S_{\alpha}(T)$ per le verifiche agli Stati Limite Ultimi è ottenuto dalle espressioni dello spettro elastico $S_{\alpha}(T)$ sostituendo η con 1/q, dove q è il fattore di struttura. (NTC-08 § 3.2.3.5)

Punti dello spettro di risposta

	T [s]	Se [g]
	0.000	0.223
в ◆	0.131	0.558
•	0.392	0.558
	0.484	0.451
	0.577	0.379
	0.670	0.326
	0.763	0.286
	0.856	0.255
	0.949	0.230
	1.042	0.210
	1.134	0.193
	1.227	0.178
	1.320	0.166
	1.413	0.155
	1.506	0.145
	1.599	0.137
	1.692	0.129
	1.784	0.122
	1.877	0.116
	1.970	0.111
	2.063	0.106
	2.156	0.101
	2.249	0.097
∘ ←	2.342	0.093
	2.421	0.087
	2.500	0.082
	2.579	0.077
	2.658	0.072
	2.737	0.068
	2.815	0.065
	2.894	0.061
	2.973	0.058
	3.052	0.055
	3.131	0.052
	3.210	0.050
	3.289	0.047
	3.368	0.045
	3.447	0.043
	3.526	0.041
	3.605	0.039
	3.684	0.038
	3.763	0.037
	3.842	0.037
	3.921	0.037
	4.000	0.037

Figura 4 – Parametri e punti spettro di risposta orizzontale allo SLV (V_R =150 anni)

(NTC-07 Eq. 3.2.7)

Parametri e punti dello spettro di risposta verticale per lo stato limite:

SLV

Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLV
a _{ov}	0.108 g
Ss	1.000
S _T	1.000
q	1.500
TB	0.050 s
T _C	0.150 s
TD	1.000 s

Parametri dipendenti

F	1.458
S	1.000
η	0.667

Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_s \cdot S_T$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.5)
 $\eta = 1/q$ (NTC-08 §. 3.2.3.5)
 $F_v = 1,35 \cdot F_o \cdot \left(\frac{a_f}{g}\right)^{0.5}$ (NTC-08 Eq. 3.2.11)

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.10)

$$\begin{split} 0 &\leq T < T_B & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B &\leq T < T_C & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \\ T_C &\leq T < T_D & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D &\leq T & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \end{split}$$

- unic	dello s petti	
	T [s]	Se [g]
	0.000	0.108
T ₈ ◆	0.050	0.180
Τ₀ ←	0.150	0.180
	0.235	0.115
	0.320	0.084
	0.405	0.067
	0.490	0.055
	0.575	0.047
-	0.660	0.041
	0.745	0.036
ļ	0.830	0.033
	0.915	0.030
T₀ ←	1.000	0.027
	1.094	0.023
	1.188	0.019
	1.281	0.016
	1.375	0.014
	1.469	0.013
,	1.563	0.011
	1.656	0.010
	1.750	0.009
-	1.844	0.008
	1.938	0.007
	2.031	0.007
	2.125	0.006
	2.219	0.005
	2.313	0.005
	2.406	0.005
	2.500	0.004
	2.594	0.004
1	2.688	0.004
	2.781	0.003
	2.875	0.003
1	2.969	0.003
-	3.063	0.003
	3.156	0.003
	3.250	0.003
	3.344	0.002
1	3.438	0.002
	3.531	0.002
-	3.625	0.002
-	3.719	0.002
-	3.813	0.002
	3.906	0.002
- 1	4.000	0.002

Figura 5 – Parametri e punti spettro di risposta verticale allo SLV (V_R =150 anni)

Spettri di risposta (componenti orizz. e vert.) per lo stato limite: SLV

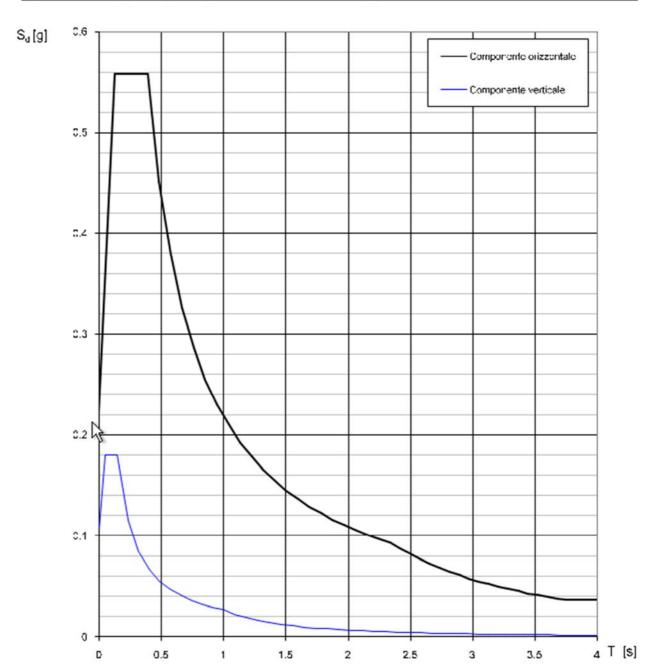


Figura 6 – *Grafico spettri di risposta allo SLV* (V_R =150 anni)

7.1.3 Opere con vita di riferimento $V_R = 100$ anni

Di seguito si riportano i dati ed i grafici relativi agli spettri di risposta allo Stato Limite di Salvaguardia della Vita (SLV) utilizzati per il progetto delle opere cui è stato attribuito in precedenza una vita nominale V_N =50 anni e Cu=2.

Parametri e punti dello spettro di risposta orizzontale per lo stato limite: SLV

Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLV
a _o	0.165 g
F _o	2.486
Tc'	0.270 s
S _S	1.200
C _c	1.430
S _T	1.000
q	1.000

Parametri dipendenti

S	1.200
η	1.000
T _B	0.128 s
T _C	0.385 s
T _D	2.261 s

Espressioni dei parametri dipendenti

$$\begin{split} S &= S_S \cdot S_T & \text{(NTC-08 Eq. 3.2.5)} \\ \eta &= \sqrt{10/(5+\xi)} \geq 0,55; \; \eta = 1/q & \text{(NTC-08 Eq. 3.2.6; §. 3.2.3.5)} \\ T_B &= T_C \, / 3 & \text{(NTC-07 Eq. 3.2.8)} \\ T_C &= C_C \cdot T_C^* & \text{(NTC-07 Eq. 3.2.7)} \\ T_D &= 4,0 \cdot a_g \, / g + 1,6 & \text{(NTC-07 Eq. 3.2.9)} \end{split}$$

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.4)

$$\begin{split} 0 &\leq T < T_B & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B &\leq T < T_C & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \\ T_C &\leq T < T_D & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D &\leq T & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \end{split}$$

Lo spettro di progetto $S_d(T)$ per le verifiche agli Stati Limite Ultimi è ottenuto dalle espressioni dello spettro elastico $S_e(T)$ sostituendo η con 1/q, dove q è il fattore di struttura. (NTC-08 § 3.2.3.5)

	T [s]	Se [g]
	0.000	0.198
T _B ◀	0.128	0.493
T _c ←	0.385	0.493
	0.475	0.400
	0.564	0.337
	0.653	0.291
	0.743	0.256
	0.832	0.228
	0.921	0.206
	1.011	0.188
	1.100	0.173
	1.189	0.160
	1.278	0.149
	1.368	0.139
	1.457	0.130
	1.546	0.123
	1.636	0.116
	1.725	0.110
	1.814	0.105
	1.904	0.100
	1.993	0.095
	2.082	0.091
	2.171	0.087
T _D ←	2.261	0.084
	2.344	0.078
	2.426	0.073
	2.509	0.068
	2.592	0.064
	2.675	0.060
	2.758	0.056
	2.841	0.053
	2.923	0.050
	3.006	0.048
	3.089	0.045
	3.172	0.043
	3.255	0.041
	3.337	0.039
	3.420	0.037
	3.503	0.035
	3.586	0.033
	3.669	0.033
	3.752	0.033
	3.834	0.033
	3.917	0.033
	4.000	0.033

 $\textbf{\textit{Figura 7}} - \textit{Parametri e punti spettri di risposta orizzontale allo SLV} (\textit{V}_{\textit{R}} = 100 \ \textit{anni})$

Parametri e punti dello spettro di risposta verticale per lo stato limite:

SLV

Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLV
a _{ov}	0.091 g
S₅	1.000
S _T	1.000
р	1.500
T _B	0.050 s
T _C	0.150 s
T _D	1.000 s

Parametri dipendenti

F _v	1.364
S	1.000
η	0.667

Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_S \cdot S_T$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.5)
$$\eta = 1/q$$
 (NTC-08 §. 3.2.3.5)

$$F_v = 1,35 \cdot F_o \cdot \left(\frac{a_g}{g}\right)^{0.5}$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.11)

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.10)

$$\begin{split} 0 &\leq T < T_B & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B &\leq T < T_C & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \\ T_C &\leq T < T_D & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D &\leq T & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \end{split}$$

Punti dello spettro di risposta

Punt	i dello speπr	
	T [s]	Se [g]
	0.000	0.091
T _B ◀	0.050	0.150
T _c ←	0.150	0.150
	0.235	0.096
	0.320	0.070
	0.405	0.056
	0.490	0.046
	0.575	0.039
	0.660	0.034
	0.745	0.030
	0.830	0.027
	0.915	0.025
T _D ←	1.000	0.023
	1.094	0.019
	1.188	0.016
	1.281	0.014
	1.375	0.012
	1.469	0.010
	1.563	0.009
	1.656	0.008
	1.750	0.007
	1.844	0.007
	1.938	0.006
	2.031	0.005
	2.125	0.005
	2.219	0.005
	2.313	0.004
	2.406	0.004
	2.500	0.004
	2.594	0.003
	2.688	0.003
	2.781	0.003
	2.875	0.003
	2.969	0.003
	3.063	0.002
	3.156	0.002
	3.250	0.002
	3.344	0.002
	3.438	0.002
	3.531	0.002
	3.625	0.002
	3.719	0.002
	3.813	0.002
	3.906	0.001
	4.000	0.001

Figura 8 – Parametri e punti spettri di risposta verticale allo SLV (V_R =100 anni)

Spettri di risposta (componenti orizz. e vert.) per lo stato limite: SLV

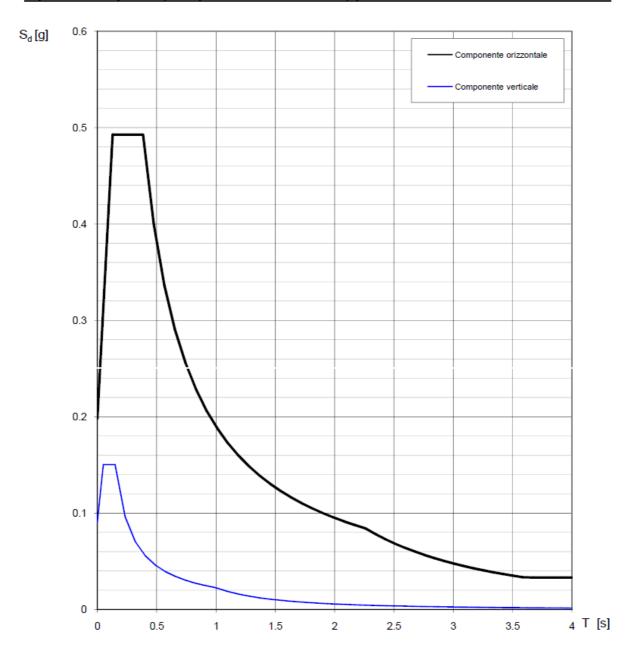


Figura 9 – *Grafico spettri di risposta allo SLV* (V_R =100 anni)

7.2 Spettri di risposta eleastica allo Stato Limite di prevenzione del Collasso (SLC)

7.2.1 Opere con vita di riferimento $V_R = 200$ anni

Di seguito si riportano i dati ed i grafici relativi agli spettri di risposta allo Stato Limite di prevenzione del Collasso utilizzati per il progetto delle opere cui è stato attribuito in precedenza una vita nominale $V_N=100$ anni e Cu=2.

Parametri e punti dello spettro di risposta orizzontale per lo stato limite: SLC

Parametri in dip endenti

STATO LIMITE	SLC
a _o	0.217 g
F.	2.541
T.	0.282 s
Ss	1.180
Cc	1.416
S⊤	1.000
q	1.000

Parametri dipendenti

S	1.180
η	1.000
T _B	0.133 s
T _C	0.400 s
T _D	2.467 s

Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_s \cdot S_T$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.5)

$$\eta = \sqrt{10/(5+\xi)} \ge 0,55$$
; $\eta = 1/q$ (NTC-08 Eq. 3.2.6; §. 3.2.3.5)

$$T_B = T_C/3$$
 (NTC-07 Eq. 3.2.8)

$$T_c = C_c \cdot T_c^*$$
 (NTC-07 Eq. 3.2.7)

$$T_D = 4.0 \cdot a_f/g + 1.6$$
 (NTC-07 Eq. 3.2.9)

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.4)

$$\begin{split} 0 \leq T < T_B & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B \leq T < T_C & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \\ T_C \leq T < T_D & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D \leq T & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T} \right) \end{split}$$

Lo spettro di progetto $S_{\sigma}(T)$ per le verifiche agli Stati Limite Ultimi è ottenuto dalle espressioni dello spettro elastico $S_{e}(T)$ sostituendo η con 1/q, dove q è il fattore di struttura. (NTC-08 § 3.2.3.5)

	T [s]	Se [g]
	0.000	0.256
. 4	0.133	0.650
•	0.400	0.650
	0.499	0.521
	0.597	0.435
	0.695	0.374
	0.794	0.327
	0.892	0.291
	0.991	0.262
	1.089	0.239
	1.187	0.219
	1.286	0.202
	1.384	0.188
	1.483	0.175
	1.581	0.164
	1.680	0.155
	1.778	0.146
	1.876	0.139
	1.975	0.132
	2.073	0.125
	2.172	0.120
	2.270	0.114
	2.369	0.110
• 🗲	2.467	0.105
	2.540	0.099
	2.613	0.094
	2.686	0.089
	2.759	0.084
	2.832	0.080
	2.905	0.076
	2.978	0.072
	3.051	0.069
	3.124	0.066
	3.197	0.063
	3.270	0.060
	3.343	0.057
	3.416	0.055
	3.489	0.053
	3.562	0.051
	3.635	0.049
	3.708	0.047
	3.781	0.045
	3.854	0.043
	3.927	0.043
	4.000	0.043

Figura 10 – Parametri e punti spettro di risposta orizzontale allo SLC (V_R=200 anni)

Parametri e punti dello spettro di risposta verticale per lo stato limite: SLC

Parametri in dipendenti

STATO LIMITE	SLC
a _{ov}	0.136 g
Ss	1.000
S _T	1.000
q	1.500
T _B	0.050 s
To	0.150 s
T _D	1.000 s

Parametri dipendenti

F _v	1.597
S	1.000
η	0.667

Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_s \cdot S_T$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.5)

$$\eta = 1/q$$
 (NTC-08 §. 3.2.3.5)

$$F_v = 1,35 \cdot F_o \cdot \left(\frac{a_f}{g}\right)^{0.5}$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.11)

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.10)

$$\begin{split} 0 &\leq T < T_B & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B &\leq T < T_C & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \\ T_C &\leq T < T_D & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D &\leq T & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \end{split}$$

Punti dello spettro di risposta

unic	dello spetti	
	T [s]	Se [g]
	0.000	0.136
•	0.050	0.231
•	0.150	0.231
ļ	0.235	0.147
	0.320	0.108
ļ	0.405	0.085
	0.490	0.071
	0.575	0.060
	0.660	0.052
	0.745	0.046
	0.830	0.042
	0.915	0.038
•	1.000	0.035
	1.094	0.029
	1.188	0.025
	1.281	0.021
	1.375	0.018
	1.469	0.016
	1.563	0.014
	1.656	0.013
	1.750	0.011
	1.844	0.010
	1.938	0.009
	2.031	0.008
Ì	2.125	0.008
	2.219	0.007
Ì	2.313	0.006
	2.406	0.006
	2.500	0.006
	2.594	0.005
	2.688	0.005
Ì	2.781	0.004
	2.875	0.004
	2.969	0.004
	3.063	0.004
	3.156	0.003
	3.250	0.003
	3.344	0.003
	3.438	0.003
	3.531	0.003
	3.625	0.003
	3.719	0.003
1	3.813	0.003
	3.906	0.002
	4.000	
ı	4.000	0.002

T_o

Figura 11 – Parametri e punti spettro di risposta verticale allo SLC (V_R =200 anni)

Spettri di risposta (componenti orizz. e vert.) per lo stato limite: SLC

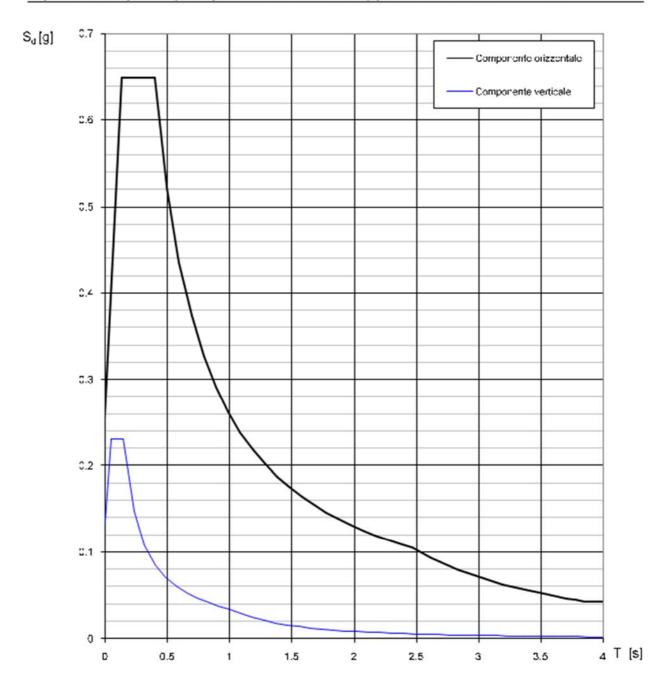


Figura 12 – *Grafico spettri di risposta allo SLC* (V_R =200 anni)

7.2.2 Opere con vita di riferimento $V_R = 150$ anni

Di seguito si riportano i dati ed i grafici relativi agli spettri di risposta allo Stato Limite di prevenzione del Collasso utilizzati per il progetto delle opere cui è stato attribuito in precedenza una vita nominale V_N =75 anni e Cu=2.

Parametri e punti dello spettro di risposta orizzontale per lo stato limite: SLC

D			
Parametr	I Ind	menc	lenti
I didilicti		ID CITE	CITC

STATO LIMITE	SLC
a _o	0.217 g
F.	2.541
T.	0.282 s
Ss	1.180
Co	1.416
S⊤	1.000
q	1.000

Parametri dipendenti

S	1.180
η	1.000
T _B	0.133 s
T _C	0.400 s
T _D	2.467 s

Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_x \cdot S_x$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.5)

$$\eta = \sqrt{10/(5+\xi)} \ge 0.55$$
; $\eta = 1/q$ (NTC-08 Eq. 3.2.6; §. 3.2.3.5)

$$T_B = T_C/3$$
 (NTC-07 Eq. 3.2.8)

$$T_c = C_c \cdot T_c^*$$
 (NTC-07 Eq. 3.2.7)

$$T_D = 4.0 \cdot a_f / g + 1.6$$
 (NTC-07 Eq. 3.2.9)

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.4)

$$\begin{split} 0 \leq T < T_B & \quad \mathbb{S}_e(T) = a_g \cdot \mathbb{S} \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B \leq T < T_C & \quad \mathbb{S}_e(T) = a_g \cdot \mathbb{S} \cdot \eta \cdot F_o \\ T_C \leq T < T_D & \quad \mathbb{S}_e(T) = a_g \cdot \mathbb{S} \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D \leq T & \quad \mathbb{S}_e(T) = a_g \cdot \mathbb{S} \cdot \eta \cdot F_e \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \end{split}$$

Lo spettro di progetto $S_{\sigma}(T)$ per le verifiche agli Stati Limite Ultimi è ottenuto dalle espressioni dello spettro elastico $S_{\sigma}(T)$ sostituendo η con 1/q, dove q è il fattore di struttura. (NTC-08 § 3.2.3.5)

	T [s]	Se [g]
	0.000	0.256
В .	0.133	0.650
	● 0.400	0.650
	0.499	0.521
	0.597	0.435
	0.695	0.374
	0.794	0.327
	0.892	0.291
	0.991	0.262
	1.089	0.239
	1.187	0.219
	1.286	0.202
	1.384	0.188
	1.483	0.175
	1.581	0.164
	1.680	0.155
	1.778	0.146
	1.876	0.139
	1.975	0.132
	2.073	0.125
	2.172	0.120
	2.270	0.114
	2.369	0.110
0 .	2.467	0.105
	2.540	0.099
	2.613	0.094
	2.686	0.089
	2.759	0.084
	2.832	0.080
	2.905	0.076
	2.978	0.072
	3.051	0.069
	3.124	0.066
	3.197	0.063
	3.270	0.060
	3.343	0.057
	3.416	0.055
	3.489	0.053
	3.562	0.051
	3.635	0.049
	3.708	0.047
	3.781	0.045
	3.854	0.043
	3.927	0.043
	4.000	0.043

Figura 13 – Parametri e punti spettro di risposta orizzontale allo SLC (V_R =150 anni)

Parametri e punti dello spettro di risposta verticale per lo stato limite:

Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLC
a _{ov}	0.136 g
Ss	1.000
S _T	1.000
q	1.500
T _B	0.050 s
T _C	0.150 s
Tp	1.000 s

Parametri dipendenti

F _v	1.597
S	1.000
η	0.667

Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_s \cdot S_T$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.5)

$$\eta = 1/q$$
 (NTC-08 §. 3.2.3.5)

$$F_v = 1,35 \cdot F_o \cdot \left(\frac{a_f}{g}\right)^{0.5}$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.11)

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.10)

$$\begin{split} 0 &\leq T < T_B & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B &\leq T < T_C & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \\ T_C &\leq T < T_D & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D &\leq T & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \end{split}$$

Punti dello spettro di risposta

SLC

unu	dello s pettr	
	T [s]	Se [g]
	0.000	0.136
+	0.050	0.231
•	0.150	0.231
	0.235	0.147
	0.320	0.108
	0.405	0.085
	0.490	0.071
	0.575	0.060
	0.660	0.052
	0.745	0.046
-	0.830	0.042
	0.915	0.038
•	1.000	0.035
	1.094	0.029
	1.188	0.025
-	1.281	0.021
	1.375	0.018
	1.469	0.016
	1.563	0.014
- 1	1.656	0.013
	1.750	0.011
	1.844	0.010
1	1.938	0.009
	2.031 2.125	0.008
	2.219	0.007
	2.313	0.007
-	2.406	0.006
	2.500	0.006
	2.594	0.005
	2.688	0.005
1	2.781	0.003
	2.875	0.004
	2.969	0.004
	3.063	0.004
	3.156	0.003
	3.250	0.003
	3.344	0.003
	3.438	0.003
1	3.531	0.003
	3.625	0.003
	3.719	0.003
1	3.813	0.002
	3.906	0.002
	4.000	0.002
-		

T_o

Figura 14 – Parametri e punti spettro di risposta verticale allo SLC (V_R =150 anni)

Spettri di risposta (componenti orizz. e vert.) per lo stato limite: SLC

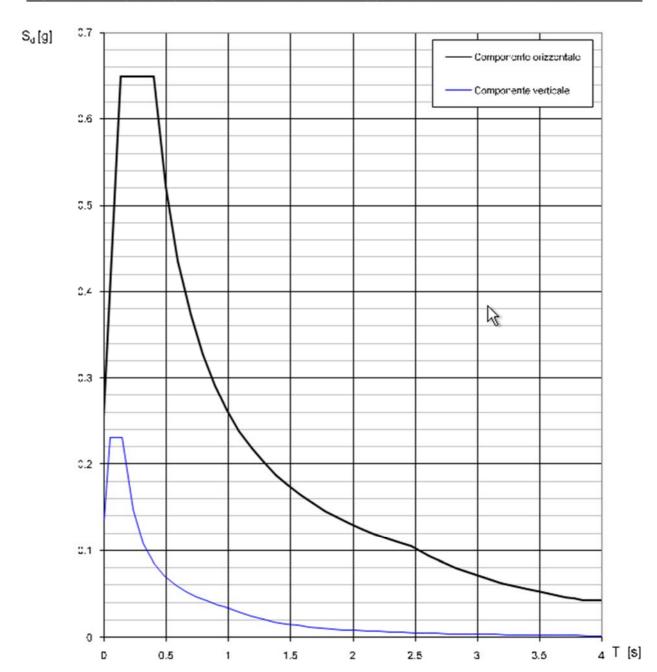


Figura 15 – *Grafico spettri di risposta allo SLC* (V_R =150 anni)

7.2.3 Opere con vita di riferimento $V_R = 100$ anni

Di seguito si riportano i dati ed i grafici relativi agli spettri di risposta allo Stato Limite di prevenzione del Collasso utilizzati per il progetto delle opere cui è stato attribuito in precedenza una vita nominale $V_N=50$ anni e Cu=2.

Parametri e punti dello spettro di risposta orizzontale per lo stato limite: SLC

Parametri in dip endenti

STATO LIMITE	SLC
a _o	0.203 g
F,	2.527
T.	0.279 s
Ss	1.195
Cc	1.420
S _T	1.000
q	1.000

Parametri dipendenti

S	1.195
η	1.000
T _B	0.132 s
T _C	0.396 s
T _D	2.410 s

Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_x \cdot S_T$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.5)

$$\eta = \sqrt{10/(5+\xi)} \ge 0.55$$
; $\eta = 1/q$ (NTC-08 Eq. 3.2.6; §. 3.2.3.5)

$$T_B = T_C / 3$$
 (NTC-07 Eq. 3.2.8)

$$T_{c} = C_{c} \cdot T_{c}^{\star} \qquad \qquad (\text{NTC-07 Eq. 3.2.7})$$

$$T_D = 4.0 \cdot a_f /g + 1.6$$
 (NTC-07 Eq. 3.2.9)

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.4)

$$\begin{split} 0 \leq T < T_B & \quad \mathbb{S}_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B \leq T < T_C & \quad \mathbb{S}_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \\ T_C \leq T < T_D & \quad \mathbb{S}_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D \leq T & \quad \mathbb{S}_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_e \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \end{split}$$

Lo spettro di progetto $S_{\sigma}(T)$ per le verifiche agli Stati Limite Ultimi è ottenuto dalle espressioni dello spettro elastico $S_{\sigma}(T)$ sostituendo η con 1/q, dove q è il fattore di struttura. (NTC-08 § 3.2.3.5)

	T [s]	So [a]
		Se [g]
. ←	0.000	0.242
•	0.396	0.612
•	0.492	0.493
	0.492	0.493
	0.684	0.355
	0.780	0.311
	0.876	0.277
	0.972	0.250
	1.068	0.227
	1.164	0.208
	1.260	0.193
	1.355	0.179
	1.451	0.167
	1.547	0.157
	1.643	0.148
	1.739	0.139
	1.835	0.132
	1.931	0.126
	2.027	0.120
	2.123	0.114
	2.219	0.109
	2.315	0.105
•	2.410	0.101
	2.486	0.095
	2.562	0.089
	2.638	0.084
	2.713	0.079
	2.789	0.075
	2.865	0.071
	2.940	0.068
	3.016	0.064
	3.092	0.061
	3.167 3.243	0.058 0.056
	3.319	0.053
	3.394	0.053
	3.470	0.031
	3.546	0.047
	3.622	0.045
	3.697	0.043
	3.773	0.043
	3.849	0.041
	3.924	0.041
	4.000	0.041
	4.000	0.041

Figura 16 – Parametri e punti spettro di risposta orizzontale allo SLC (V_R =100 anni)

Parametri e punti dello spettro di risposta verticale per lo stato limite: SLC

Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLC
a _{ov}	0.123 g
Ss	1.000
S _T	1.000
q	1.500
TB	0.050 s
T _C	0.150 s
Tp	1.000 s

Parametri dipendenti

F _v	1.536
S	1.000
η	0.667

Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_S \cdot S_T$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.5)

$$\eta = 1/q$$
 (NTC-08 §. 3.2.3.5)

$$F_v = 1,35 \cdot F_o \cdot \left(\frac{a_f}{g}\right)^{0.5}$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.11)

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.10)

$$\begin{split} 0 \leq T < T_B & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B \leq T < T_C & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \\ T_C \leq T < T_D & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D \leq T & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T} \right) \end{split}$$

Punti dello spettro di risposta

unc	T C	
	T [s]	Se [g]
	0.000	0.123
•	0.050	0.207
+	0.150	0.207
	0.235	0.132
	0.320	0.097
	0.405	0.077
	0.490	0.063
	0.575	0.054
	0.660	0.047
	0.745	0.042
	0.830	0.037
	0.915	0.034
•	1.000	0.031
	1.094	0.026
	1.188	0.022
	1.281	0.019
	1.375	0.016
	1.469	0.014
	1.563	0.013
	1.656	0.011
	1.750	0.010
	1.844	0.009
	1.938	0.008
	2.031	0.008
	2.125	0.007
	2.219	0.006
	2.313	0.006
	2.406	0.005
	2.500	0.005
	2.594	0.005
	2.688	0.004
	2.781	0.004
	2.875	0.004
	2.969	0.004
	3.063	0.003
	3.156	0.003
	3.250	0.003
	3.344	0.003
	3.438	0.003
	3.531	0.002
	3.625	0.002
	3.719	0.002
	3.813	0.002
	3.906	0.002
	4.000	0.002

T_o

Figura 17 – Parametri e punti spettro di risposta verticale allo SLC (V_R =100 anni)

Spettri di risposta (componenti orizz. e vert.) per lo stato limite: SLC

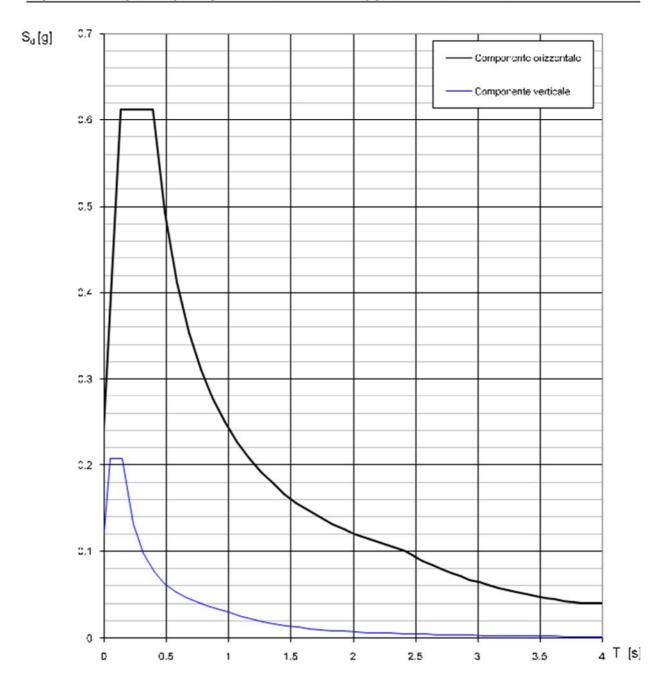


Figura 18 – *Grafico spettri di risposta allo SLC* (V_R =100 anni)

7.3 Spettri di risposta eleastica allo Stato Limite di Operatività (SLO)

7.3.1 Opere con vita di riferimento $V_R = 200$ anni

Di seguito si riportano i dati ed i grafici relativi agli spettri di risposta allo Stato Limite di Operatività utilizzati per il progetto delle opere cui è stato attribuito in precedenza una vita nominale $V_N=100$ anni e Cu=2.

Parametri e punti dello spettro di risposta orizzontale per lo stato limite: SLO

Parametri indipendenti

OTATO LINET	
STATO LIMITE	SLO
a。	0.077 g
F _o	2.425
T.	0.242 s
Ss	1.200
Cc	1.460
S _T	1.000
q	1.000

Parametri dipendenti

S	1.200
η	1.000
T _B	0.118 s
T _C	0.354 s
T _D	1.910 s

Espressioni dei parametri dipendenti

$$\begin{split} S = & S_s \cdot S_T & \text{(NTC-08 Eq. 3.2.5)} \\ \eta = & \sqrt{10 \, I (5 + \xi)} \geq 0,55; \; \eta = 1/q & \text{(NTC-08 Eq. 3.2.6; \S. 3.2.3.5)} \\ T_B = & T_C \, I 3 & \text{(NTC-07 Eq. 3.2.8)} \\ T_C = & C_C \cdot T_C & \text{(NTC-07 Eq. 3.2.7)} \\ T_D = & 4,0 \cdot a_T \, I_S + 1,6 & \text{(NTC-07 Eq. 3.2.9)} \end{split}$$

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.4)

$$\begin{split} 0 \leq T < T_B & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B \leq T < T_C & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \\ T_C \leq T < T_D & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D \leq T & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_e \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \end{split}$$

Lo spettro di progetto $S_{\sigma}(T)$ per le verifiche agli Stati Limite Ultimi è ottenuto dalle espressioni dello spettro elasti ∞ $S_{e}(T)$ sostituendo η ∞ n 1/q, dove q è il fattore di struttura. (NTC-08 § 3.2.3.5)

Punu	dello s pettr	
	T [s]	Se [g]
	0.000	0.093
T _B ◀	0.118	0.225
Τ₀ ◀	0.354	0.225
	0.428	0.186
	0.502	0.159
[0.576	0.138
	0.650	0.123
	0.724	0.110
	0.799	0.100
	0.873	0.091
	0.947	0.084
	1.021	0.078
	1.095	0.073
	1.169	0.068
	1.243	0.064
	1.317	0.061
	1.391	0.057
	1.465	0.054
	1.539	0.052
	1.613	0.049
	1.688	0.047
	1.762	0.045
	1.836	0.043
Τ₀ ◀-	1.910	0.042
	2.009	0.038
	2.109	0.034
	2.208	0.031
- 1	2.308	0.029
	2.407	0.026
- 1	2.507	0.024
	2.607	0.022
	2.706	0.021
	2.806	0.019
	2.905	0.018
	3.005	0.017
	3.104	0.016
	3.204	0.015
	3.303	0.014
	3.403	0.013
	3.502	0.012
	3.602	0.012
ļ	3.701	0.011
	3.801	0.011
	3.900	0.010
- 1	4.000	0.010

Figura 19 – Parametri e punti spettro di risposta orizzontale allo SLO (V_R =200 anni)

Parametri e punti dello spettro di risposta verticale per lo stato limite:

Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLO
a _{ov}	0.029 g
Ss	1.000
S _T	1.000
q	1.500
T _B	0.050 s
T _C	0.150 s
T _D	1.000 s

Parametri dipendenti

F _v	0.911
S	1.000
η	0.667

Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_s \cdot S_T$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.5)
 $\eta = 1/q$ (NTC-08 §. 3.2.3.5)
 $F_v = 1,35 \cdot F_o \cdot \left(\frac{a_f}{g}\right)^{0.5}$ (NTC-08 Eq. 3.2.11)

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.10)

$$\begin{split} 0 \leq T < T_B & \qquad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B \leq T < T_C & \qquad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \\ T_C \leq T < T_D & \qquad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D \leq T & \qquad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \end{split}$$

Punti dello spettro di risposta

SLO

unc	dello spetti	
	T [s]	Se [g]
	0.000	0.029
•	0.050	0.047
•	0.150	0.047
	0.235	0.030
	0.320	0.022
	0.405	0.017
	0.490	0.014
	0.575	0.012
	0.660	0.011
	0.745	0.009
	0.830	0.009
	0.915	0.008
•	1.000	0.007
	1.094	0.006
	1.188	0.005
	1.281	0.004
	1.375	0.004
	1.469	0.003
	1.563	0.003
	1.656	0.003
	1.750	0.002
	1.844	0.002
	1.938	0.002
	2.031	0.002
	2.125	0.002
	2.219	0.001
	2.313	0.001
	2.406	0.001
	2.500	0.001
	2.594	0.001
	2.688	0.001
	2.781	0.001
	2.875	0.001
	2.969	0.001
	3.063	0.001
	3.156	0.001
	3.250	0.001
	3.344	0.001
	3.438	0.001
	3.531	0.001
	3.625	0.001
	3.719	0.001
	3.813	0.000
	3.906	0.000
	4.000	0.000

To

Figura 20 – Parametri e punti spettro di risposta verticale allo SLO (V_R =200 anni)

Spettri di risposta (componenti orizz. e vert.) per lo stato limite: SLO

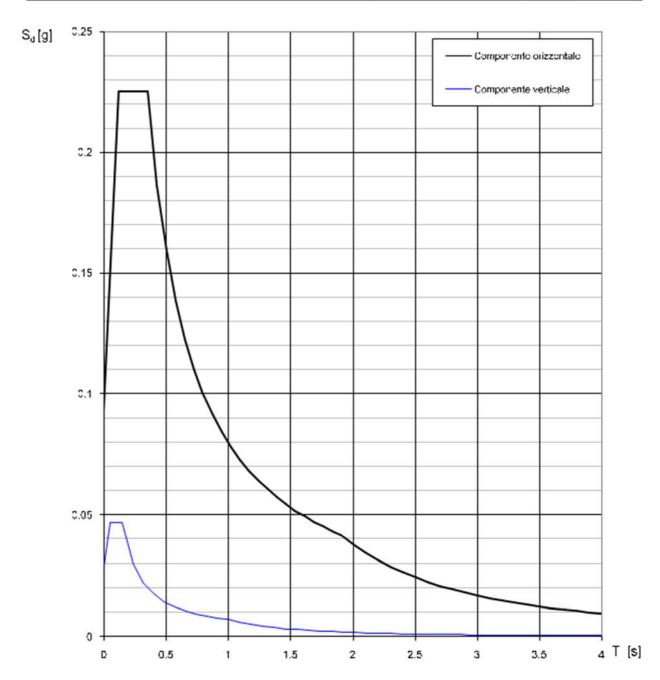


Figura 21 – *Grafico spettri di risposta allo SLO* (V_R =200 anni)

7.3.2 Opere con vita di riferimento $V_R = 150$ anni

Di seguito si riportano i dati ed i grafici relativi agli spettri di risposta allo Stato Limite di Operatività utilizzati per il progetto delle opere cui è stato attribuito in precedenza una vita nominale $V_N=75$ anni e Cu=2.

Parametri e punti dello spettro di risposta orizzontale per lo stato limite: SLO

D	ara	ma	tri	in	lin	one	enti
	CII C	HILLE	uı	1111	A III	eniu	CIIII

STATO LIMITE	SLO
a _a	0.068 g
F _o	2.426
T.	0.237 s
Ss	1.200
Cc	1.467
S _T	1.000
q	1.000

Parametri dipendenti

S	1.200
η	1.000
T _B	0.116 s
Tc	0.348 s
T _D	1.872 s

Espressioni dei parametri dipendenti

$$\begin{split} S = & S_s \cdot S_T & \text{(NTC-08 Eq. 3.2.5)} \\ \eta = & \sqrt{10 \, / (5 + \xi)} \geq 0,55; \; \eta = 1 \, / \, q & \text{(NTC-08 Eq. 3.2.6; §. 3.2.3.5)} \\ T_B = & T_C \, / \, 3 & \text{(NTC-07 Eq. 3.2.8)} \\ T_C = & C_C \cdot T_C^* & \text{(NTC-07 Eq. 3.2.7)} \\ T_D = & 4,0 \cdot a_f \, / \, g + 1,6 & \text{(NTC-07 Eq. 3.2.9)} \end{split}$$

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.4)

$$\begin{split} 0 \leq T < T_B & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B \leq T < T_C & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \\ T_C \leq T < T_D & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D \leq T & \quad S_o(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \end{split}$$

Lo spettro di progetto $S_d(T)$ per le verifiche agli Stati Limite Ultimi è ottenuto dalle espressioni dello spettro elastico $S_e(T)$ sostituendo η con 1/q, dove q è il fattore di struttura. (NTC-08 § 3.2.3.5)

T [s] Se [g] 0.000 0.081 T _B ← 0.116 0.198 T _C ← 0.348 0.198
T _c ← 0.348 0.198
T _c ← 0.348 0.198
0.420 0.164
0.493 0.140
0.566 0.122
0.638 0.108
0.711 0.097
0.783 0.088
0.856 0.080
0.928 0.074
1.001 0.069
1.074 0.064
1.146 0.060
1.219 0.056
1.291 0.053
1.364 0.050
1.436 0.048
1.509 0.046
1.581 0.044
1.654 0.042
1.727 0.040
1.799 0.038
T ₀ ◆ 1.872 0.037
1.973 0.033
2.074 0.030
2.176 0.027
2.277 0.025
2.378 0.023
2.480 0.021
2.581 0.019
2.682 0.018
2.784 0.017
2.885 0.015
2.987 0.014 3.088 0.014
3.189 0.013
3.291 0.012
3.392 0.011
3.493 0.011
3.595 0.010
3.696 0.009
3.797 0.009
3.899 0.008
4.000 0.008

Figura 22 – Parametri e punti spettro di risposta orizzontale allo SLO (V_R =150 anni)

Parametri e punti dello spettro di risposta verticale per lo stato limite:

Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLO
a _{ov}	0.024 g
S ₈	1.000
S _T	1.000
q	1.500
T _B	0.050 s
T _C	0.150 s
T _D	1.000 s

Parametri dipendenti

F,	0.854
S	1.000
η	0.667

Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_s \cdot S_T$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.5)
 $\eta = 1/q$ (NTC-08 §. 3.2.3.5)
 $F_v = 1,35 \cdot F_o \cdot \left(\frac{a_f}{g}\right)^{0.5}$ (NTC-08 Eq. 3.2.11)

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.10)

$$\begin{split} 0 \leq T < T_B & \qquad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B \leq T < T_C & \qquad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \\ T_C \leq T < T_D & \qquad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D \leq T & \qquad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \end{split}$$

Punti dello spettro di risposta

SLO

		Se [g]
	0.000	0.024
т .	0.050	0.024
T _B ←	0.150	0.039
.0	0.130	0.039
	0.320	0.018
	0.405	0.014
	0.490	0.012
	0.575	0.010
	0.660	0.009
	0.745	0.008
	0.830	0.007
	0.915	0.006
T₀ ←	1.000	0.006
	1.094	0.005
	1.188	0.004
	1.281	0.004
	1.375	0.003
	1.469	0.003
	1.563	0.002
	1.656	0.002
	1.750	0.002
	1.844	0.002
	1.938	0.002
	2.031	0.001
	2.125	0.001
	2.219	0.001
	2.313	0.001
	2.406	0.001
	2.500	0.001
	2.594	0.001
	2.688	0.001
	2.781	0.001
	2.875	0.001
	2.969	0.001
	3.063	0.001
	3.156	0.001
	3.250	0.001
	3.344	0.001
	3.438	0.000
	3.531	0.000
	3.625	0.000
	3.719	0.000
	3.813	0.000
	3.906	0.000
	4.000	0.000

Figura 23 – Parametri e punti spettro di risposta verticale allo SLO (V_R =150 anni)

Spettri di risposta (componenti orizz. e vert.) per lo stato limite: SLO

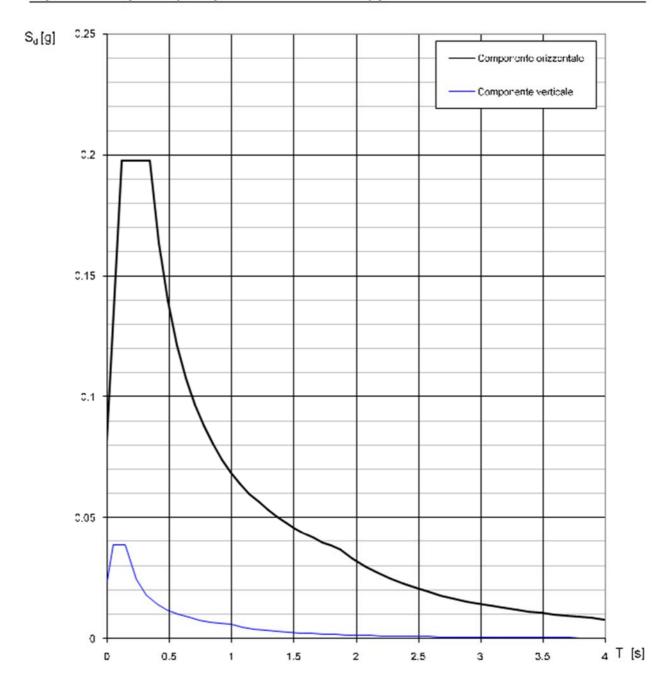


Figura 24 – Grafico spettri di risposta allo SLO (V_R =150 anni)

7.3.3 Opere con vita di riferimento $V_R = 100$ anni

Di seguito si riportano i dati ed i grafici relativi agli spettri di risposta allo Stato Limite di Operatività utilizzati per il progetto delle opere cui è stato attribuito in precedenza una vita nominale V_N =50 anni e Cu=2.

Parametri e punti dello spettro di risposta orizzontale per lo stato limite: SLO

D		And the second	
Paramet	nacii	nana	onti
I didilie	II UI	Della	CIILL

STATO LIMITE	SLO
a _o	0.056 g
F.	2.426
T.	0.228 s
Ss	1.200
Cc	1.478
S⊤	1.000
q	1.000

Parametri dipendenti

S	1.200
η	1.000
T _B	0.112 s
T _C	0.337 s
T _D	1.823 s

Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_s \cdot S_T$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.5)
 $\eta = \sqrt{10/(5+\xi)} \ge 0,55; \ \eta = 1/q$ (NTC-08 Eq. 3.2.6; §. 3.2.3.5)

$$T_B = T_C/3$$
 (NTC-07 Eq. 3.2.8)

$$T_c = C_c \cdot T_c^*$$
 (NTC-07 Eq. 3.2.7)

$$T_D = 4.0 \cdot a_f / g + 1.6$$
 (NTC-07 Eq. 3.2.9)

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.4)

$$\begin{split} 0 \leq T < T_B & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B \leq T < T_C & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \\ T_C \leq T < T_D & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D \leq T & \quad S_o(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \end{split}$$

Lo spettro di progetto $S_{\sigma}(T)$ per le verifiche agli Stati Limite Ultimi è ottenuto dalle espressioni dello spettro elastico $S_{\sigma}(T)$ sostituendo η con 1/q, dove q è il fattore di struttura. (NTC-08 § 3.2.3.5)

	T [s]	Se [g]
	0.000	0.067
в ◆	0.112	0.163
•	0.337	0.163
	0.408	0.134
	0.479	0.115
	0.550	0.100
	0.620	0.088
	0.691	0.079
	0.762	0.072
	0.833	0.066
	0.903	0.061
	0.974	0.056
	1.045	0.052
	1.116	0.049
	1.187	0.046
	1.257	0.044
	1.328	0.041
	1.399	0.039
	1.470	0.037
	1.540	0.036
	1.611	0.034
	1.682	0.033
71	1.753	0.031
• 🗲	1.823	0.030
	1.927	0.027
	2.031	0.024
	2.134	0.022
	2.238	0.020
	2.342	0.018
	2.445	0.017
	2.549	0.015
	2.653	0.014
	2.756	0.013
	2.860	0.012
	2.964	0.011
	3.067	0.011
	3.171 3.274	0.010
	3.378	0.009
	3.482	0.009
	3.585	0.008
	3.689	0.008
	3.793	0.007
	3.896	0.007
	4.000	0.007
	4.000	0.006

Figura 25 – Parametri e punti spettro di risposta orizzontale allo SLO (V_R =100 anni)

Parametri e punti dello spettro di risposta verticale per lo stato limite: SLO

Parametri in dip endenti

STATO LIMITE	SLO
a _{ov}	0.018 g
Ss	1.000
S _T	1.000
q	1.500
T _B	0.050 s
T _C	0.150 s
T _D	1.000 s

Parametri dipendenti

F,	0.774
S	1.000
η	0.667

Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_s \cdot S_T$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.5)

$$\eta = 1/q$$
 (NTC-08 §. 3.2.3.5)

$$F_v = 1,35 \cdot F_o \cdot \left(\frac{a_f}{g}\right)^{0.5}$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.11)

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.10)

$$\begin{split} 0 &\leq T < T_B & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B &\leq T < T_C & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \\ T_C &\leq T < T_D & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D &\leq T & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \end{split}$$

Punti dello spettro di risposta

unic	deno spetti	
	T [s]	Se [g]
	0.000	0.018
•	0.050	0.029
•	0.150	0.029
	0.235	0.018
	0.320	0.014
	0.405	0.011
	0.490	0.009
	0.575	0.008
	0.660	0.007
	0.745	0.006
	0.830	0.005
	0.915	0.005
•	1.000	0.004
	1.094	0.004
	1.188	0.003
	1.281	0.003
	1.375	0.002
	1.469	0.002
	1.563	0.002
	1.656	0.002
	1.750	0.001
	1.844	0.001
	1.938	0.001
	2.031	0.001
	2.125	0.001
	2.219	0.001
		0.001
	2.406 2.500	0.001
	2.594	0.001
	2.688	0.001
	2.781	0.001
	2.875	0.001
	2.969	0.000
	3.063	0.000
	3.156	0.000
	3.250	0.000
	3.344	0.000
	3.438	0.000
	3.531	0.000
	3.625	0.000
	3.719	0.000
	3.813	0.000
	3.906	0.000
	4.000	0.000
'	7.5.5.5	

To

Figura 26 – Parametri e punti spettro di risposta verticale allo SLO (V_R =100 anni)

Spettri di risposta (componenti orizz. e vert.) per lo stato limite: SLO

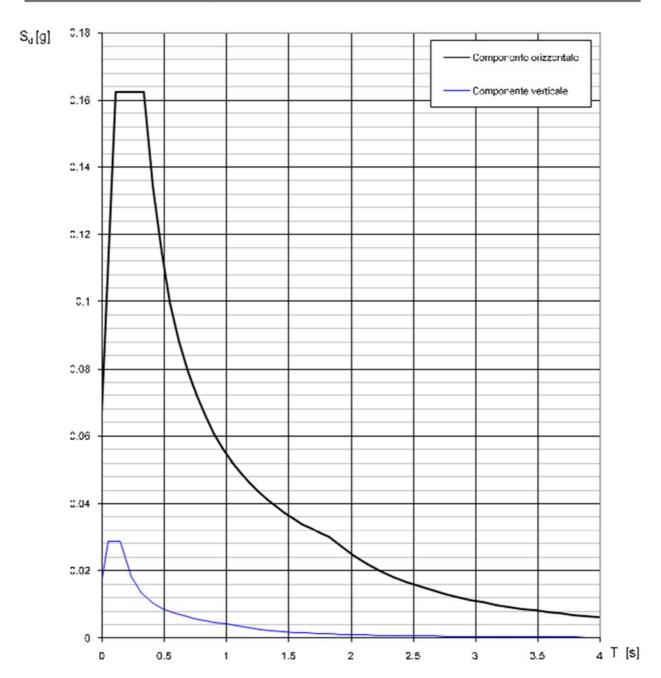


Figura 27 – Grafico spettri di risposta allo SLO (V_R =100 anni)

7.4 Spettri di risposta eleastica allo Stato Limite di Danno (SLD)

7.4.1 Opere con vita di riferimento $V_R = 200$ anni

Di seguito si riportano i dati ed i grafici relativi agli spettri di risposta allo Stato Limite di Danno utilizzati per il progetto delle opere cui è stato attribuito in precedenza una vita nominale V_N =100 anni e Cu=2.

Parametri e punti dello spettro di risposta orizzontale per lo stato limite: SLD

Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLD
ag	0,096 g
F _o	2,428
Tc.	0,251 €
S ₈	1,200
Cc	1,451
S _T	1,000
q	1,000

Parametri dipendenti

S	1,200
η	1,000
T _B	0,121 s
Tc	0,364 s
Tp	1,985 s

Espressioni dei parametri dipendenti

$$\begin{split} S = S_s \cdot S_T & \text{(NTC-08 Eq. 3.2.5)} \\ \eta = \sqrt{10/(5+\xi)} \ge 0.55; \ \eta = 1/q & \text{(NTC-08 Eq. 3.2.6; \S. 3.2.3.5)} \\ T_B = T_C/3 & \text{(NTC-07 Eq. 3.2.8)} \\ T_C = C_C \cdot T_C^* & \text{(NTC-07 Eq. 3.2.7)} \\ T_D = 4.0 \cdot a_g/g + 1.6 & \text{(NTC-07 Eq. 3.2.9)} \end{split}$$

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.4)

$$\begin{split} 0 &\leq T < T_B & \left[\begin{array}{c} S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B &\leq T < T_C & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \\ T_C &\leq T < T_D & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D &\leq T & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \\ \end{split}$$

Lo spettro di progetto $S_d(T)$ per le verifiche agii Stati Limite Ultimi è ottenuto dalle espressioni dello spettro elastico $S_w(T)$ sostituendo η con 1/q, dove q è il fattore di struttura. (NTC-08 § 3.2.3.5)

	T [s]	Se [g]
	0,000	0,116
T _B →	0,121	0,281
T _c ←	0,364	0,281
	0,441	0,231
	0,518	0,197
	0,595	0,171
	0,672	0,152
	0,750	0,136
	0,827	0,123
	0,904	0,113
	0,981	0,104
	1,059	0,096
	1,136	0,090
	1,213	0,084
	1,290	0,079
	1,367	0,075
	1,445	0,071
	1,522	0,067
	1,599	0,064
	1,676	0,061
	1,754	0,058
	1,831	0,056
_	1,908	0,053
T _D ◀	1,985	0,051
	2,081	0,047
	2,177	0,043
	2,273	0,039
	2,369	0,036
	2,465	0,033
	2,561	0,031
	2,657	0,029
	2,753	0,027
	2,849	0,025
	2,945	0,023
	3,041	0,022
	3,137 3,232	0,021 0,019
	3,328	0,019
	3,424	0,010
	3,424	0,017
	3,616	0,015
	3,712	0,015
	3,808	0,013
	3,904	0,014
	4,000	0,013
	4,000	0,010

Figura 28 – Parametri e punti spettro di risposta orizzontale allo SLD (V_R =200 anni)

Parametri e punti dello spettro di risposta verticale per lo stato limite:

Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLD
STATULIMITE	360
agv	0,040 g
Ss	1,000
S _T	1,000
q	1,500
T _B	0,050 €
Tc	0,150 s
Tp	1,000 s

Parametri dipendenti

F _v	1,017	
S	1,000	
η	0,667	

Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_s \cdot S_T$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.5)
 $\eta = 1/q$ (NTC-08 §. 3.2.3.5)
 $F_v = 1.35 \cdot F_o \cdot \left(\frac{a_g}{g}\right)^{0.5}$ (NTC-08 Eq. 3.2.11)

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.10)

$$\begin{split} 0 &\leq T < T_B & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B &\leq T < T_C & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \\ T_C &\leq T < T_D & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D &\leq T & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \end{split}$$

Punti dello spettro di risposta

SLD

	dello spetti	o di fisposta
	T [s]	Se [g]
	0,000	0,040
T _B →	0,050	0,065
T _C ←	0,150	0,065
	0,235	0,042
	0,320	0,031
	0,405	0,024
	0,490	0,020
	0,575	0,017
	0,660	0,015
	0,745	0,013
	0,830	0,012
	0,915	0,011
T _D →	1,000	0,010
	1,094	0,008
	1,188	0,007
	1,281	0,006
	1,375	0,005
	1,469	0,005
	1,563	0,004
	1,656	0,004
	1,750	0,003
	1,844	0,003
	1,938	0,003
	2,031	0,002
	2,125	0,002
	2,219	0,002
	2,313	0,002
	2,406	0,002
	2,500	0,002
	2,594	0,001
	2,688	0,001
	2,781	0,001
	2,875	0,001
	2,969	0,001
	3,063	0,001
	3,156	0,001
	3,250	0,001
	3,344	0,001
	3,438	0,001
	3,531	0,001
	3,625	0,001
	3,719	0,001
	3,813	0,001
	3,906	0,001
	4,000	0,001

Figura 29 – Parametri e punti spettro di risposta verticale allo SLD (V_R =200 anni)

Spettri di risposta (componenti orizz. e vert.) per lo stato limite: SLD

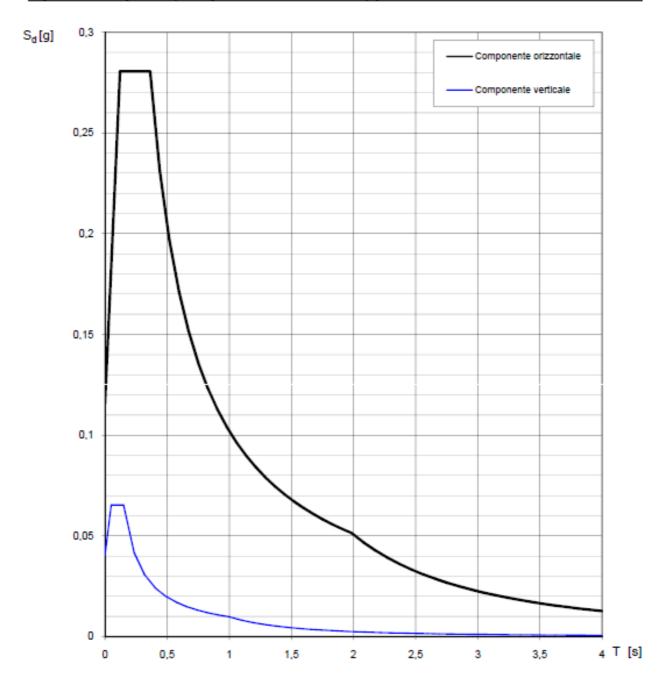


Figura 30 – Grafico spettri di risposta allo SLD (V_R =200 anni)

7.4.2 Opere con vita di riferimento $V_R = 150$ anni

Di seguito si riportano i dati ed i grafici relativi agli spettri di risposta allo Stato Limite di Danno utilizzati per il progetto delle opere cui è stato attribuito in precedenza una vita nominale $V_N=75$ anni e Cu=2.

Parametri e punti dello spettro di risposta orizzontale per lo stato limite: SLD

n .			_		٠
Parametr	 ורוו	CHIP	anc	lont	
I didilie ti		u II		CIII	

STATO LIMITE	SLD
a _o	0.085 g
F,	2.429
T.	0.245 s
Ss	1.200
Co	1.457
S _T	1.000
q	1.000

Parametri dipendenti

 $T_D = 4.0 \cdot a_f / g + 1.6$

S	1.200
η	1.000
T _B	0.119 s
T _C	0.357 s
T _D	1.941 s

Espressioni dei parametri dipendenti

$$\begin{split} S = & S_s \cdot S_T & \text{(NTC-08 Eq. 3.2.5)} \\ \eta = & \sqrt{10 \, / (5 + \xi)} \geq 0,55; \; \eta = 1/q & \text{(NTC-08 Eq. 3.2.6; §. 3.2.3.5)} \\ T_B = & T_C \, / 3 & \text{(NTC-07 Eq. 3.2.8)} \\ T_C = & C_C \cdot T_C^* & \text{(NTC-07 Eq. 3.2.7)} \end{split}$$

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.4)

$$\begin{split} 0 \leq T < T_B & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B \leq T < T_C & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \\ T_C \leq T < T_D & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D \leq T & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_e \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \end{split}$$

Lo spettro di progetto $S_{o}(T)$ per le verifiche agli Stati Limite Ultimi è ottenuto dalle espressioni dello spettro elastico $S_{e}(T)$ sostituendo η con 1/q, dove q è il fattore di struttura. (NTC-08 § 3.2.3.5)

Punti dello spettro di risposta

	T (-1	Co [el
	T [s]	Se [g]
_	0.000	0.102
T _B ←	0.119	0.249
Τ₀ ←	0.357	0.249
	0.433	0.205
	0.508	0.175
	0.584	0.152
	0.659	0.135
	0.735	0.121
	0.810	0.110
	0.885	0.100
	0.961	0.093
	1.036	0.086
	1.112	0.080
	1.187	0.075
	1.263	0.070
	1.338	0.066
	1.413	0.063
	1.489	0.060
	1.564	0.057
	1.640	0.054
	1.715	0.052
	1.791	0.050
	1.866	0.048
Τ₀ ←	1.941	0.046
	2.039	0.042
	2.137	0.038
	2.236	0.035
	2.334	0.032
	2.432	0.029
	2.530	0.027
	2.628	0.025
	2.726	0.023
	2.824	0.022
	2.922	0.020
	3.020	0.019
	3.118	0.018
	3.216	0.017
	3.314	0.016
	3.412	0.015
	3.510	0.014
	3.608	0.013
	3.706	0.013
	3.804	0.012
	3.902	0.011
	4.000	0.011

Figura 31 – Parametri e punti spettro di risposta orizzontale allo SLD (V_R =150 anni)

(NTC-07 Eq. 3.2.9)

Parametri e punti dello spettro di risposta verticale per lo stato limite:

Parametri in dipendenti

STATO LIMITE	SLD
a _{ov}	0.034 g
Ss	1.000
S _T	1.000
q	1.500
T _B	0.050 s
T _C	0.150 s
T _D	1.000 s

Parametri dipendenti

F _v	0.958
S	1.000
η	0.667

Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_s \cdot S_T$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.5)

$$\eta = 1/q$$
 (NTC-08 §. 3.2.3.5)

$$F_v = 1,35 \cdot F_o \cdot \left(\frac{a_r}{g}\right)^{0.5}$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.11)

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.10)

$$\begin{split} 0 \leq T < T_B & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B \leq T < T_C & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \\ T_C \leq T < T_D & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D \leq T & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \end{split}$$

Punti dello spettro di risposta

SLD

· unic	dello s pettr	
	T [s]	Se [g]
	0.000	0.034
T _B ◀	0.050	0.055
Τ₀ ←	0.150	0.055
	0.235	0.035
	0.320	0.026
	0.405	0.020
	0.490	0.017
ļ	0.575	0.014
	0.660	0.012
	0.745	0.011
	0.830	0.010
	0.915	0.009
T₀ ←	1.000	0.008
	1.094	0.007
	1.188	0.006
	1.281	0.005
	1.375	0.004
	1.469	0.004
	1.563	0.003
	1.656	0.003
	1.750	0.003
	1.844	0.002
	1.938	0.002
	2.031	0.002
	2.125	0.002
	2.219	0.002
	2.313	0.002
	2.406	0.001
	2.500	0.001
	2.594	0.001
ļ	2.688	0.001
	2.781	0.001
	2.875	0.001
	2.969	0.001
	3.063	0.001
	3.156	0.001
	3.250	0.001
	3.344	0.001
	3.438	0.001
	3.531	0.001
	3.625	0.001
	3.719	0.001
ĺ	3.813	0.001
ĺ	3.906	0.001
	4.000	0.001

Figura 32 – Parametri e punti spettro di risposta verticale allo SLD (V_R =150 anni)

Spettri di risposta (componenti orizz. e vert.) per lo stato limite: SLD

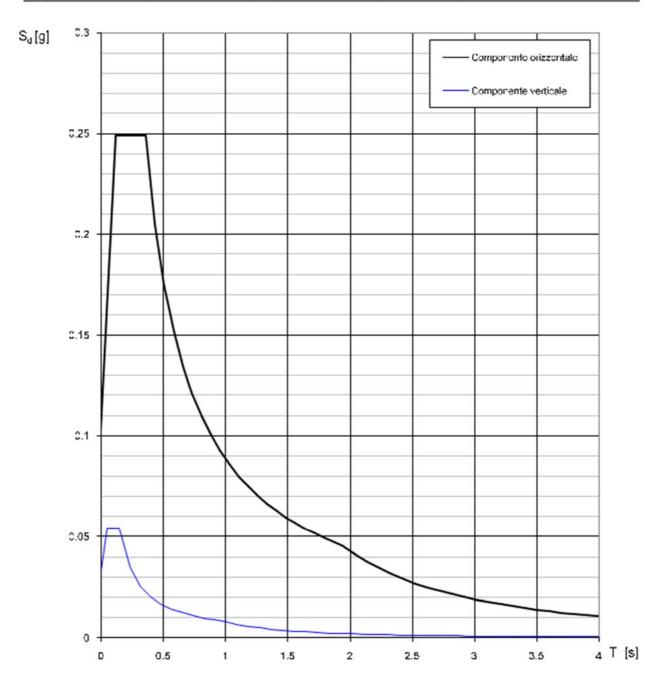


Figura 33 – Grafico spettri di risposta allo SLD (V_R =150 anni)

7.4.3 Opere con vita di riferimento $V_R = 100$ anni

Di seguito si riportano i dati ed i grafici relativi agli spettri di risposta allo Stato Limite di Danno utilizzati per il progetto delle opere cui è stato attribuito in precedenza una vita nominale V_N =50 anni e Cu=2.

Parametri e punti dello spettro di risposta orizzontale per lo stato limite: SLD

Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLD		
ag	0,072 g		
F _o	2,422		
Tc.	0,241 s		
Ss	1,200		
Cc	1,463		
S _T	1,000		
q	1,000		

Parametri dipendenti

S	1,200
η	1,000
T _B	0,117 s
Tc	0,352 €
Tp	1,886 s

Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_S \cdot S_T$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.5)
 $\eta = \sqrt{10/(5+\xi)} \ge 0.55; \ \eta = 1/q$ (NTC-08 Eq. 3.2.6; §. 3.2.3.5)

$$T_{\rm B} = T_{\rm C}/3$$
 (NTC-07 Eq. 3.2.8)

$$T_c = C_c \cdot T_c^*$$
 (NTC-07 Eq. 3.2.7)

$$T_D = 4,0 \cdot a_g / g + 1,6$$
 (NTC-07 Eq. 3.2.9)

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.4)

$$\begin{split} 0 &\leq T < T_B & \left[\begin{array}{c} S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B &\leq T < T_C & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \\ T_C &\leq T < T_D & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D &\leq T & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_o \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \\ \end{split}$$

Lo spettro di progetto $S_d(T)$ per le verifiche agii Stati Limite Ultimi è ottenuto dalle espressioni dello spettro elastico $S_*(T)$ sostituendo η con 1/q, dove q è il fattore di struttura. (NTC-08 § 3.2.3.5)

Punt<u>i dello spettro di risposta</u>

	T [s]	Se [g]
	0,000	0,086
T _B ←	0,117	0,208
T _c ←	0,352	0,208
	0,425	0,172
	0,498	0,147
	0,571	0,128
	0,644	0,114
	0,717	0,102
	0,790	0,093
L	0,863	0,085
oxdot	0,936	0,078
	1,009	0,072
	1,083	0,068
	1,156	0,063
oxdot	1,229	0,060
	1,302	0,056
	1,375	0,053
	1,448	0,051
\vdash	1,521	0,048
	1,594	0,046
\vdash	1,667	0,044
\vdash	1,740	0,042
	1,813	0,040
T _D ◆	1,886	0,039
\vdash	1,987	0,035
\vdash	2,088	0,032
\vdash	2,188	0,029
\vdash	2,289	0,026
\vdash	2,390	0,024
\vdash	2,490	0,022
\vdash	2,591	0,021
\vdash	2,692	0,019
\vdash	2,792	0,018
\vdash	2,893	0,016
\vdash	2,993	0,015
\vdash	3,094	0,014
\vdash	3,195	0,014
\vdash	3,295	0,013
\vdash	3,396	0,012
\vdash	3,497	0,011
\vdash	3,597	0,011
\vdash	3,698	0,010
\vdash	3,799 3,899	0,010
		11 1 1 1 1 M
	4,000	0,009

Figura 34 – Parametri e punti spettro di risposta orizzontale allo SLD (V_R =100 anni)

Parametri e punti dello spettro di risposta verticale per lo stato limite: SLD

Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLD
a _{gv}	0,026 g
S ₈	1,000
S _T	1,000
q	1,500
T _B	0,050 s
Tc	0,150 s
T _D	1,000 s

Parametri dipendenti

F _v	0,875
S	1,000
η	0,667

Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_s \cdot S_T$$
 (NTC-08 Eq. 3.2.5)
 $\eta = 1/q$ (NTC-08 §. 3.2.3.5)
 $F_v = 1,35 \cdot F_o \cdot \left(\frac{a_g}{g}\right)^{0.5}$ (NTC-08 Eq. 3.2.11)

Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.10)

$$\begin{split} 0 &\leq T < T_B & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_o} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\ T_B &\leq T < T_C & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \\ T_C &\leq T < T_D & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\ T_D &\leq T & S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right) \end{split}$$

Funu	i dello spettr	
	T [s]	Se [g]
	0,000	0,026
T _B ←	0,050	0,042
T _C ←	0,150	0,042
	0,235	0,027
	0,320	0,020
	0,405	0,015
	0,490	0,013
	0,575	0,011
	0,660	0,009
	0,745	0,008
	0,830	0,008
	0,915	0,007
T _D ←	1,000	0,006
	1,094	0,005
	1,188	0,004
	1,281	0,004
	1,375	0,003
	1,469	0,003
	1,563	0,003
	1,656	0,002
	1,750	0,002
	1,844	0,002
	1,938	0,002
	2,031	0,002
	2,125	0,001
	2,219	0,001
	2,313	0,001
	2,406	0,001
	2,500	0,001
	2,594	0,001
	2,688	0,001
	2,781	0,001
	2,875	0,001
	2,969	0,001
	3,063	0,001
	3,156	0,001
	3,250	0,001
	3,344	0,001
	3,438	0,001
	3,531	0,001
	3,625	0,000
	3,719	0,000
	3,813	0,000
	3,906	0,000
	4,000	0,000

Figura 35 – Parametri e punti spettro di risposta verticale allo SLD (V_R =100 anni)

Spettri di risposta (componenti orizz. e vert.) per lo stato limite: SLD

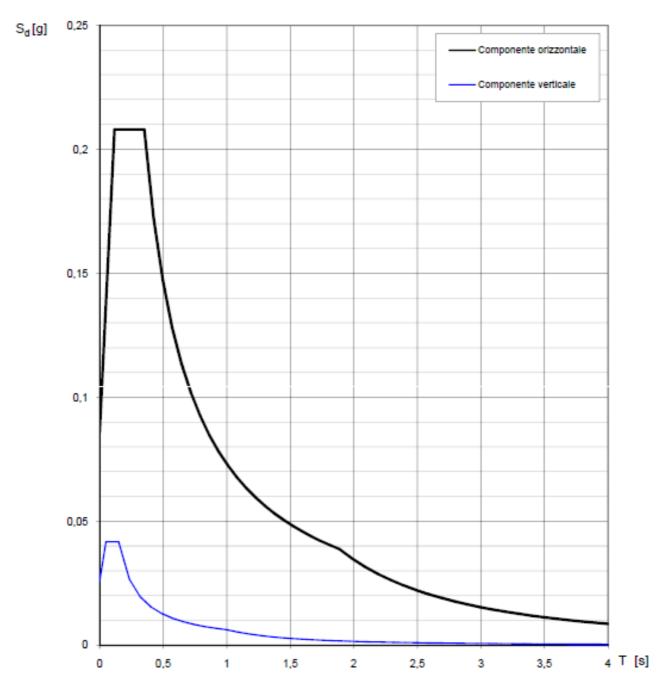


Figura 36 – Grafico spettri di risposta allo SLD (V_R =100 anni)

8. Carta del rischio sismico

In questa fase progettuale non è stato possibile rielaborare la Carta del Rischio Sismico, così come prescritto dalla Delibera del CIPE del 20.02.2015 a pag. 42.

L'articolo 166 del documento prescrive di effettuare misure geofisiche in sito:

"166) Che lo studio nel suo complesso sia integrato con misure HVSR distribuite in modo tale da fornire elementi di valutazione utili nella predisposizione della Carta del rischio sismico, e da fornire elementi conoscitivi di riferimento per la progettazione delle opere ed infrastrutture significative".

Come noto, così come condiviso con SITAF e TELT, non è stato possibile eseguire una campagna di indagini mirata per il progetto esecutivo; per tale motivo il progetto esecutivo prevede una campagna di indagini integrative cui sarà dato corso nelle fasi preliminari della realizzazione dell'opera.

In tale ambito potrà essere attuata anche una campagna diindagine integrativa che potrà consentire la rielaborazione della Carta del Rischio Sismico.