

# PRESIDENZA DEL CONSIGLIO DEI MINISTRI DIPARTIMENTO DELLA PROTEZIONE CIVILE

# SCHEDA DI SINTESI DELLA VERIFICA SISMICA DI I PONTI STRATEGICI AI FINI DELLA PROTEZIONE CIVILE O RILEVANTI IN CASO DI COLLASSO A SEGUITO DI EVENTO SISMICO

(Ordinanza n. 3274/2003 - Articolo 2, commi 3 e 4, D.M.14/1/2008, circolare DPC/SISM n. 31471 del 21.4.2010)

1) Identificazione del ponte												Da	ta  _	_ _	_ /		/	_	_ _
								ogia fii	nanziame	nto  _	_  Cod	lice fin	anzia	ment	to				
Reg	ione  _	_	_	Cod	lice Ist	tat   _		minazi /ferrov	one rete iaria				_ _						
									o struttur	a O	Ponte/\	/iadott	)		(	Ca Ca	valca	ıvia	
Pro	/incia  _	_		_  Cod	lice Ist	tat    _	Codio	ce ope	a a	_	_ _ .		- _	_ _					
C = "		1 1 1		4a4	Identi	Identif. infrastruttura													
Con	nune  _	_		co	lice Ist	tat    _	Codio	e IOP											
Fraz	ione/Loc	calità (*)  _	_			_	_  Coord	dinate	geografic	he 🔾	ETRF2	000	O v	VGS8	4 (	<b>)</b> UT	M (F	uso 3	2-34)
	Pro	ogr. dal Km			al F	Km	Lat		<u>  _</u>	_  _	_	.	l_	_ _	]			Fus	00
L	_  _	_  +	_ _		l	+  _	Long		<u>  _</u>	_  _	_	-	l_	_ _	]				
Den	ominazio	one ponte		_  _	_				_	_  _			_ _	_	_	_		_	_
Pro	orietario	I.	_	_  _	_		<u>  _ </u>		_	_  _		_  _	_ _		_		<u>  </u>	_ _	_
Con	cessiona	ario (*)		_  _	_				_	_  _			_ _	_	_	_		_ _	
2)	Dati di	mensiona	li ed età c	ostruz	zione	/ristruttura	zione												
	erficie to conte [m		Numero tota di campate	le		nno i progettazion	e	_	di ultima costruzio			di pro enti di						eauit	ti (*)
A			B  _			c		D			E								- ( )
F	☐ Inter	venti struttur	rali eseguito	sulla s	truttura	a dopo la cos	truzione												
3)	Tipolog	jia struttui	rale e mat	eriale	princ	ipale delle	struttu	re											
	onte a travi oggiate	Ponte a trave continua	Ponte a Stampella / Travate		nte a aio	Ponte ad arco	Ponte stralla		Ponte sospeso			C	OAltro (specificare)						
	4 0	вО	Gerber C O	D	<b>O</b>	EO	FO		G O	н	_   _	_ll_ _ll_	_ _ _ _	.  . .  .	_  _	_l	.   .	_  _	_
Λ	lateriale	Ele	m. Strutt.	1		Spalle		2		Pile			3		In	npalc	ato		
Α	C.a.p.					0			1	O									
В	C.a.					•				O									
С	Acciaio					•				O									
D	Acciaio	- cls				•				O									
E	Muratui	ra				•				O						O			
F	Altro  _					O				O						O			
4)	Dati di	esposizio	ne																
	Nume		o <i>li transitant</i> eicoli/ora) – p			raffico intenso ali	o			<b>Νι</b> (n°	imero ti treni/go	reni/gi	orno · i por	<i>trans</i> nti feri	itant roviar	i i			
A		,					_	В					_ _						
5)	D-4:	Dati geomorfologici																	
3)	Dati ge	fologia del sito O Dirupo O Cresta O Pendio O Pianura Fenomeni franosi O Assenti O Presenti																	

6)	Geometria	a ge	enera	ale												
1	Lunghezza	tota	le por	nte (m)  _	_ _ _	_	Lunghe	zza max can	npata (m)			Larghe	zza pont	e (m)		
2	Altezza max	x pile	e <i>(m)</i>		.	Curve	sì 🔾	- NO O	Raggio (I	n)			Verso	O de	stra C	<b>)</b> sinistra
3								Lunghezz	a delle cam	pate			•			
	1 		2   _	_  3		4	_ _	5 _ _ _ _	6 	_	7 _	_	8 	9		10   _ _
	11 		12 	13	3 .l     1	14		15 _	16    _	_	17    _	_	18 	19    _		20   _ _
	21    _		22 	23	3 .      1	24    _		25 _	26 	_	27    _		28  _ _ _	29    _		30
L	31    _		32 	33	3 .l     1	34	_ _	35 _	36    _	_	37    _		38 	39    _	.l	40   _ _
	41    _		42   _	43		44		45 _	46 		47    _	1 1_1	48  _ _ _	49		50   _ _
	51    _		52 	53	3 .	54 	_ _	55 _	56 	_	57 _   _	1	58 _	59	, 	60 
7)	Descrizio	ne (	degli	eventual	li interv	venti s	truttu	rali esegu	iti	L						
A	Sostituzione	elen	nenti s	trutturali												
В	Riparazione	di el	ement	i strutturali												
С	Ampliamento	o di c	arreg	giata e delle	strutture	!										
D	Altro   _		_ _												_	
8)	Eventi sig	gnif	icativ	vi subiti d	lalla st	ruttura	a			9) Pe	erimet	razion	e ai ser	nsi del [	D.L. 1	80/1998
Tipo	o evento				Data	a		Tipologia	Intervento	NB:	: In cas	o afferma	Sì 🔾 – I		atrice	sottostante
1) (	Codice evento	-  _	_	_ / _	_ /			I_					Area R	4		Area R3
2) (	Codice evento	- <u> </u>		_ / _	/			I_	l	1) Fran	na					
3) (	Codice evento	o		_ / _	_ _ /			l_		2) Allu	vione					
10)	Impalcati															
1								М	orfologia							
	<b>A</b> ☐ A travat	a		<b>B</b> ( Soleti				ssone		D 🗆 Reticola	are			<b>E</b> Ad arco ir	O n murat	tura
2						'			Vincoli			'				
Α	Tipo		Ар	<b>1</b> ☐ parecchi in	Appar		gomma		hi in piombo	Struttu	4 🗖 ire conti	nue Al	tro   _	5 _  _		
В	Dispositiv		Isola	acciaio 1 <b>□</b> atori gomma	Isolato	armata 2 🗖 ori in gor	nma con		scorrimento	Disno	4 🗖	tipo A	tro	5		1 1 1 1
С	antisismic Distanze d			armata linima distan	nuc	leo in pi	ombo	con smorz	atori viscosi	ist	teretico		'	do spalla	(cm)	_!!  
D	bordo Presenza ritegni	9		rasversali	za appo;	9910 44 1		` ' !		Longitu		a appog	,.o da 50.	uo opuna		Sì O - NO O
E	Giunti long	git.	1 G	iunto su pila	(cm)				2	Giunto	di spalla	a (cm)				
11)	Pile															
1								Tipolo	gia d'insiem	e						
		1	□ Se	emplice		1	☐ Ser	nplice			1 [	] <u>                                    </u>	_  _		_	
	A 🗆	'	<b>-</b> 00	mplice	в□		☐ Inte	rconnesso		с□	2	<u> </u>	_  _		_	
Fı	isto unico	2	□ мі	ultiplo	Telai	о 3	☐ Spa	aziale		Altro	3 [	] <u>                                    </u>	_  _		_	
						4	☐ Dia	frammato			4	כ	_  _	_		
2								Dati o	limensionali							
Α	Altezza I	tota	ale Pil	a 1 (m)	В	Dimensi	one ma	ssima della :	sezione di b	ase (m)	С	Dimensi	one mini	ma della	sezioi	ne di base (m)

D	Alt	ezza 	totale	<i>Pila</i> _ . _	2 (n _	1)	E	Dimensione massima della sez			ma della sezio _  .	ne d	base	e (m)	F	Dimension	ne mini 	ma della se  _ .	zione di base (m) 
3							Ele	mei	nto Orizzon	tale (	pulvino o il tr	avers	io)			1		S	<b>O</b> ON – <b>O</b> í
Α	Mat	eria	le	1		Acciaic	)			2	☐ C.A.						,	3 🗖 C.A.P	
В	Sea	zion	е	1		Cava A	Aperta			2	☐ Cava Chi	usa					,	3 🗖 Piena	
4			'								Elemento V	/ertic	ale						
Α	Geo	meti	ria	1		Circola	re o Po	ligo	nale	2	☐ Rettangola	are	3	☐ Elli	ttica			4 🗖 Altra	
В	Sea	zion	e	1		Cava C	Chiusa			2	☐ Piena		3	☐ Altı	ro				
12)	Spalle																		
Α	Tipolog	jia s	palla i	inizio		О Мі	uro a pa	rete	e sottile	<b>O</b> 1	Γelaio <sup>(</sup>	О М	ıro a	gravità		O Altro		_  _	
В	Tipolog	jia s	palla i	fine		О М	uro a pa	rete	e sottile	<b>O</b> 1	Γelaio <sup>(</sup>	ом С	ıro a	gravità		O Altro			
13)	Fonda	azio	ni																
1											Spalla d'	inizio	,						
Α	Tipolog	gia	(	<b>O</b> Dir	etta	O Pro	ofonda												
В	Plinto							1	Area di ba	se (m	n²)  _	_	[.]		_  2	Altezza (m)			
С	Pali	1 I	Nume	ro			_	2	Diametro (		<u> </u>	_	_	_	3	Lunghezza		<u> </u>	
D	Pozzi	1	Profo	ndità	(m)		_ .	2	Dimension della sezio			_	.		3	Dimensione della sezior	e minin ne di ba	na nse (m)	_  .
2									Spalla	di fii	<b>ne</b> (solo se div	ersa	dalla	preced	ente)				
Α	Tipolog	gia	(	O Dir	etta	O Pro	ofonda												
В	Plinto							1	Area di ba	se (m	1²)  _	_	.		_  2	Altezza (m)			
С	Pali	1 I	Nume	ro			_	2	Diametro (	-		_	_	_	3	Lunghezza			
D	Pozzi	1	Profo	ndità	(m)		_ .	2	Dimension della sezio			_	.		3	Dimensione della sezior			
3											Pila tip	00 1							
Α	Tipolog	gia	(	<b>O</b> Dir	etta	O Pro	ofonda												
В	Plinto	1 1						1	Area di ba	se (m	n²)  _	_	[.	_	_  2	Altezza (m)			
С	Pali	1	Nume	ro			_l	2	Diametro (			_	_	_ _	3	Lunghezza	` '		
D	Pozzi	1	Profo	ndità	(m)		_ .	2	Dimension della sezio			_	اا		3	Dimensione della sezior			
4									Pila	tipo 2	<b>2</b> (solo se dive	rsa da	alla pr	eceder	nte)				
Α	Tipolog	gia	(	O Dir	etta	O Pro	ofonda												
В	Plinto							1	Area di ba	se (m	1²)  _	_	.	_	_  2	Altezza (m)			
С	Pali	1 I	Nume	ro			_l	2	Diametro (			_	_	_	3	Lunghezza			
D	Pozzi	1	Profo	ndità	(m)	<u>  _</u>	_ .	2	Dimension della sezio			_	.		3	Dimensione della sezior	e minin ne di ba	na nse (m)	_  .
14)	Period	lo d	li rife	rime	ento	)							_						
Α	VR = 75	5 anr	C in		В	VR = 1	100 ann	O i	С	VR =	150 anni <b>O</b>	E	VF	R = 200	) anni	i O E	Altro	O	
15)	Pericolosità sismica di base (NTC: 3.2.1, 3.2.3.2, Allegato A)																		
																STATI L	IMITE (	P <sub>VR</sub> )	
	metro re ategoria		vo a s	uolo	rigia	to e co	on supe	erfic	ie topograf	ica o	rızzontale	S	LO (8	1%)	,	SLD (63%)	SI	-V (10%)	SLC (5%)
1) Va	alore dell	'acc	eleraz	ione c	orizzo	ontale	massim	na <b>a</b>	<sub>g</sub> (g)			0.			0.		0. _	_  _	0.  _
									nassima, <b>Fo</b>				_ . _		L	_ .	<u> </u>	.	.
									eriodo di iniz orizzontale <b>T</b>				_ . _		L			  -	

16)	Categoria di sottosuolo e cor	ıdizi	oni topografiche	•								
		1) (	Carte geologiche dispo	onibili								
1	Base dati per l'attribuzione della categoria di sottosuolo	2) I	ndagini esistenti									
	<b>g</b>	3) F	Prove in situ effettuate	apposi	tamer	nte						
		1) 5	Sondaggi									
		2) F	Prova Standard Penetr	ration T	est (S	PT) o Co	ne Pe	netration Test	(CPT)			
		3) F	Prospezione sismica in	n foro (I	Down-	Hole o Cı	oss-H	ole)				
	Descrizione indagini effettuate	4) F	Prova sismica superfic	iale a r	ifrazio	ne						
2	o già disponibili	5) <i>A</i>	Analisi granulometrica									
		6) F	Prove triassiali									
		7) F	Prove di taglio diretto									
		8) <i>A</i>	Altro   _ _	_			_	_	_ _			
3	Eventuali anomalie	1) F	Presenza di cavità							O ON - O í8		
,	Eventuali anomane	2) F	Presenza di terreni di f	ondazi	one di	natura si	gnifica	itivamente dive	rsa	O ON - O í8		
4			С	ategor	ia di s	suolo 1						
			Metodi adottati per la determinazione	,		isure dire						
Α	Velocità equivalente onde di taglio V <sub>s30</sub>         m/s	В	delle velocità equival			orrelazion enetrome		riche di compre	ovata affidabilità co	n prove		
			onde di taglio V <sub>s30</sub> valutata mediante:			orrelazion ove	i empi	riche di compre	ovata affidabilità co	n altra tipologia di		
		1) Pr	rofondità della falda da	a piano	di can	npagna				Zw   _ .		
		2) Pr	rofondità della fondazio	one ris	oetto a	al piano d	i camp	oagna		$Z_g   \underline{} . \underline{} $		
	Suscettibilità alla liquefazione	3) Pr	resenza di terreni a gra	ana gro	ssa s	otto la qu	ota di	falda entro i pri	mi 15m di profondi	tà SÌ O – NO O		
С	Sì O - NO O	Cna	ssore	Dens	ità		scio	olte	medie	dense		
	NB: In caso affermativo compilare la	Ŀ	0.11.5.1					`	•	O		
	parte destra		0.111	m	<u>  </u> 				9	9		
		<u> </u>	0.111	m   m	<u>  </u> 				0	9		
		0.0)	<u> </u>		ii di amp	olificazio			e periodi T <sub>B</sub> , T <sub>C</sub> e	_		
									MITE (P <sub>VR</sub> )	2(000)		
	Categoria di sottosuolo (NTC: Tab. 3.2.II)			S	SLO (8	1%)	s	LO (81%)	SLO (81%)	SLO (81%)		
D	 	E	S <sub>s</sub>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>		<u> </u>	<u> </u>			
	<u>  </u>		T <sub>B</sub>		_ .	<u>                                     </u>	<u> </u>	<u> - - </u>	<u>                                      </u>	<u>                                     </u>		
			τ <sub>D</sub>	<u>                                     </u>	<u>_ · </u>  .	<u>-II</u>	<u> </u>	<u>-l·ll</u>  .	<u> </u>	<u>                                     </u>		
	Coefficiente di amplificazione					_!!	I—-		<u> </u>	11		
F	topografica S <sub>T</sub> (NTC: Tab. 3.2.V)		Categoria topografica	1 1	ı		Н		T <sub>B</sub> , T <sub>C</sub> , T <sub>D</sub> ed S <sub>T</sub> udi specifici di	Sì O – NO O		
	.		(NTC: Tab. 3.2.III)					RSL				
5	Categoria di suolo 2 (so	olo in	presenza di terreni di	fondaz	ione d	i natura s	ignific	⊥ ativamente div	ersa lungo l'asse d	el ponte)		
			Metodi adottati		O m	isure dire	ette		<u> </u>	· ,		
Α	Velocità equivalente onde di taglio	В	per la determinazion delle velocità equival					riche di compre	ovata affidabilità co	n prove		
	V <sub>s30</sub>     m/s		onde di taglio V <sub>s30</sub> valutata mediante:		O CC			riche di compre	ovata affidabilità co	n altra tipologia di		
		1) Pr	rofondità della falda da	a piano	pr	ove npagna				Z <sub>w</sub>      .		
	Suscettibilità alla liquefazione		rofondità della fondazio				i camr	pagna		Z <sub>g</sub>   _ .		
_	sì O – NO O								mi 15m di profondi			
С	NB: In caso affermativo compilare la	3) Presenza di terreni a grana grossa sotto la quota di falda entro i primi 15m di profo  Densità						•	dense			
	parte destra	Spe	ssore	_		sciolte medie			тпеате	E		
		3.1)	Sabbie fini	m		_  0			•	•		

		3.2)	Sabbie medie	m   _		•	O	0				
		3.3)	Sabbie grosse	m   _		•	O	0				
			Coeffic	iente di amp	lificazio	ne stratigrafica (S <sub>s</sub> )	e periodi T <sub>B</sub> , T <sub>C</sub> e	T <sub>D</sub> (sec.)				
	Catagoria di cottocuala					STATI LII	MITE (P <sub>VR</sub> )					
	Categoria di sottosuolo (NTC: Tab. 3.2.II)			SLO (8	1%)	SLO (81%)	SLO (81%)	SLO (81%)				
D		E	S <sub>s</sub>	_ . _			<u> </u>	.				
			T <sub>B</sub>	_ . _	<u>  </u>							
			<i>T<sub>C</sub></i>	<u>                                     </u>	<u> </u>	_ . _	<u> </u>					
			T <sub>D</sub>	_ . _	<u>.  </u>	_ . _	.	_ .				
F	Coefficiente di amplificazione topografica S <sub>T</sub> (NTC: Tab. 3.2.V)		Categoria topografica (NTC: Tab. 3.2.III)				$T_B$ , $T_C$ , $T_D$ ed $S_T$ udi specifici di	Sì O - NO O				
	.											
6	Categoria di suolo	3 (solo in	presenza di terreni di	fondazione di	natura s	significativamente div	ersa lungo l'asse de	el ponte)				
A	Velocità equivalente onde di tag V <sub>s30</sub>     m/s	glio B	Metodi adottati per la determinazion delle velocità equiva onde di taglio V <sub>s30</sub> valutata mediante:	e lente O co	netrome	ni empiriche di compr						
		1) Profondità della falda da piano di campagna $Z_{w}$        . _										
		2) Profondità della fondazione rispetto al piano di campagna Z <sub>g</sub>										
	Suscettibilità alla liquefazione											
С	Sì O – NO O	Spes	ssore	Densità	<u> </u>	sciolte	medie	dense				
	<b>NB:</b> In caso affermativo compilare parte destra		Sabbie fini	m   _		•	O	O				
		3.2)	Sabbie medie	m   _		O	O	•				
		3.3)	Sabbie grosse	m		•	O	O				
			Coeffic	iente di amp	lificazio	ne stratigrafica (S <sub>S</sub> )	e periodi T <sub>B</sub> , T <sub>C</sub> e	T <sub>D</sub> (sec.)				
							MITE (P <sub>VR</sub> )	, ,				
	Categoria di sottosuolo (NTC: Tab. 3.2.II)			SLO (8	1%)	SLO (81%)	SLO (81%)	SLO (81%)				
D	(	E	S <sub>s</sub>	_ . _		.	.	_ . _ _				
			T <sub>B</sub>	. _		.	.	_ . _				
			T <sub>C</sub>	_ . _		.	.	.				
			T <sub>D</sub>	.	<u>.  </u>	_ . _	<u> </u>	.				
F	Coefficiente di amplificazione topografica S <sub>↑</sub> (NTC: Tab. 3.2.V)	G	Categoria topografica (NTC: Tab. 3.2.III)				$T_B$ , $T_C$ , $T_D$ ed $S_T$ udi specifici di	Sì O – NO O				
17)	Regolarità del ponte											
		to 5.5. OD(	CM n. 3274 All. 3	Altro Riferin		1 1 1 1 1	1 1 1 1 1	1 1 1 1 1				
		10 0.0 01 0	7W 11. 527 + All. 5	7 Auto Palerin	'''   _		<u>     </u>					
18)	Fattore di confidenza	onfidenza										
Α	A O LC1: Conoscenza Limitata (FC 1.35) O LC2: Conoscenza Adeguata (FC 1.20) O LC3: Conoscenza Accurata (FC 1.00)											
19)	Livello di conoscenza (*)											
	Geometria (Carpenteria) 1) Dise	egni di carp	enteria originali con ri	lievo visivo a	campion	e		O				
Α	(comente armate	Rilievo completo ex-novo										
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	Progetto simulato in accordo alle norme dell'epoca e indagini limitate in-situ										
		borati progettuali costruttivi incompleti con indagini limitate in situ										
В	(cemento armato, acciaio) 3) Inda	igini estese	e in-situ					0				
			ttuali completi con ind	agini limitate i	n situ			0				

		5) Indagini esaustive in-situ		O
		Valori usuali per la pratica costruttiva dell'epoca e prove limitate in-situ		<b>O</b>
		2) Dalle specifiche originali di progetto o dai certificati di prova originali con prove lim	tate in-situ	<b>O</b>
С	Proprietà dei materiali (cemento armato,	3) Prove estese in-situ		•
	acciaio)	4) Dai certificati di prova originali o dalle specifiche originali di progetto con prove est	ese in situ	0
		5) Prove esaustive in-situ		O
		1) Elemento primario trave		_ %
		2) Elemento primario pilastro		_ %
D	Quantità di rilievi dei dettagli costruttivi	3) Elemento primario parete		_ %
	(cemento armato)	4) Elemento primario nodo		_ %
		5) Elemento primario altro (specificare)		_ %
		1) Elemento primario trave	1 -Provini cls 2 -Provini acciaio	   _
		2) Elemento primario pilastro	1 -Provini cls 2 -Provini acciaio	_ _
	Quantità prove svolte	3) Elemento primario parete	1 -Provini cls 2 -Provini acciaio	_ _
E	sui materiali (cemento armato)	4) Elemento primario nodo	1 -Provini cls 2 -Provini acciaio	_ _   _ _
		5) Elemento primario altro (specificare)   _   _   _   _   _   _   _   _	1 -Provini cls 2 -Provini acciaio	_ _   _ _
		6) Eventuali prove non distruttive svolte (elencare): a)		
		1) Elemento primario trave		_ %
	Quantità di rilievi	2) Elemento primario pilastro		%
F	dei collegamenti (acciaio)	3) Elemento primario nodo		%
	(addiand)			11
		4) Elemento primario altro (specificare)   _   _   _   _   _   _   _   _		_ %
		1) Elemento primario trave	1 -Provini acciaio 2 -Provini bulloni/chiod	i  _ _
G	Quantità prove svolte sui materiali	2) Elemento primario pilastro	1 -Provini acciaio 2 -Provini bulloni/chiod	li
	(acciaio)		1 -Provini acciaio 2 -Provini bulloni/chiod	  i   <u> _</u>
·			1 -Provini acciaio 2 -Provini bulloni/chiod	_ _   i  _ _
	Geometria	1) Disegni di carpenteria originali con rilievo visivo a campione per ciascun piano		
Н	(Carpenteria) (muratura)	2) Rilievo strutturale		
	(maratara)	3) Rilievo del quadro fessurativo		
		1) Indagini limitate in-situ		O
		2) Indagini estese ed esaustive in-situ		O
		3) Buona qualità del collegamento tra pareti verticali?	5	C ON – C ÍS
,	Dettagli strutturali	4) Buona qualità del collegamento tra orizzontamenti e pareti?	5	C ON – C ÍS
•	(muratura)	5) Presenza di cordoli di piano o di altri dispositivi di collegamento?	5	C ON – C ÍS
		6) Esistenza di architravi strutturalmente efficienti al di sopra delle aperture?	5	C ON – C ÍS
		7) Presenza di elementi strutturalmente efficienti atti ad eliminare le spinte eventualm	ente presenti?	O ON - O ÍS
		8) Presenza di elementi, anche non strutturali, ad elevata vulnerabilità?	5	C ON – C ÍS
L	Proprietà dei materiali	1) Indagini limitate in-situ		O
-	(muratura)	2) Indagini estese indagini in-situ		O

			3) Indag	jini esaustive	indagini in-	situ								O
20)	Resiste	enza di pr	ogetto dei	materiali										
/		•	1		2	3		4		5	6	;	7	8
			CIs fondazio	C ne eleva	ls zione	Acciaio in barre		Acciaio Profilati		lloni iodi	Murat	ura 1	Muratura 2	Altro
Α	Resister Compres (N/mm²)		_ .	_	1.		•				<u> </u>	-     <sub> -</sub>	.	
В	Resister Trazione	nza a e (N/mm²)	.	_      _	_ .	_  .				_ .		.l·     <sub> </sub>	.	
С	Resister (N/mm²)	nza a taglio		_	_ .							_ - -	.	
D	Modulo ( Normale	di elasticità (GPa)		_	_ .	_  .	<u></u>			_ .		.l·ll	.	
E		di elasticità iale (GPa)		_	J.    _	_  .			<u> </u>	_ .	<u> </u>	.l. l	.	.
21)	Metodo	o di analis	i											
Α	Analisi lir	neare statica				9	attor		~ 1	11		Fattor		1 11 1 1
В	Analisi lir	neare dinamid	ca					ortamento udinale	q	. _	_	2 comp trasve	ortamento q ersale	·
С	Analisi no	on lineare sta	tica			O								
D	Analisi no	on lineare din	amica			<b>O</b>								
22)	Modell	azione de	lla struttu	ra										
Α	Due mod	elli piani sepa	arati, uno per	ciascuna dire	ezione princ	ipale								O
В	Modello t	ridimensional	e											<b>O</b>
С	Periodi fo	ndamentali				Direzio	ne l	ongit.	<u>  . _</u>	_   s	D	irezione tı	rasv.	.  _ s
D	Masse pa	artecipanti				Direzio	ne l			%		irezione ti	rasv.	_ %
Rigi	dezza fle	ssionale e a	taglio					Non fes		Fess	urata r	con una iduzione d (*)	del legam	3 rminata dal e costitutivo lizzato (*)
E	Elementi	trave						O	)		)	( <i>)</i>		O
F	Elementi	pilastro						O	)		)	_ %	6	<b>O</b>
G	Muratura							C	)	(	)	_%	6	O
Н	Altro elen	nento 1 (spec	cificare)					O	)		)	_%	6	<b>O</b>
I	Altro elen	nento 2 (spec	cificare)					O	)	(	)	_%	o l	O
23	) Risult	ati dell'an	alisi: capa	ıcità in ter	mini di a	ccelerazio	one	al suole	o e per	iodo	di ritorr	o per di	iversi SL (	(*)
							Tipo	di rottur						
				nto armato, a					Muratu	ıra			Tutti 10	11
		1	2	3	4	5		6	7		8	9	10	- 11
		Verifiche a taglio	Verifiche dei nodi	Verfiche di deformazione o di resistenza a flessione o pressoflessione	Collasso di un appoggio	Impalcato	Verifiche di	deformazione nel piano o globali per analisi statica non lineare	Verifiche fuori dal piano		Verifiche di resistenza nel piano	Capacità limite del terreno di fondazione	Capacità limite fondazioni	Deformazione di danno
	PGA <sub>CLC</sub>	_ . _ _	_ . _ _	_ . _ _	_ : _ _ _		I L	J.  _	_ . _ _		. _ _	_ . . _	_   _ .	
	PGA <sub>CLV</sub>	_ . _ _	_ . _ _	_ . _ _	_ . _ _			J:	_ . _ _	. _   _	1.		.	
	PGA <sub>CLD</sub>													
D F	PGA <sub>CLO</sub>	1 11 1 1 1	1 11 1 1 1	1 11 1 1 1	1 11 1 1			11 1 1 1	1 11 1		11 1 1 1	1 11 1 1	1 1 11 1	

	_		T	I		I		Ι					
F	T <sub>RCLV</sub>	_ . _ _	_ . _ _		_ . .  _				· <u> _ _ </u>	_ . _ _	_ . . _ _		
G	T <sub>RCLD</sub>												
Н	T <sub>RCLO</sub>												
24)	Domar	nda: valori	di riferim	ento delle	accelera	zioni e de	i periodi d	li rit	torno d	ell'azione	sismica (	*)	
Stat	o limite					Accelera	azione (g)				T <sub>RD</sub> (	anni)	
Α	Stato lim	nite di collass	o (SLC)			PGA <sub>DLC</sub>	.  _				TR <sub>DLC</sub>		
В	Stato lim	nite di salvagu	uardia (SLV)			PGA <sub>DLV</sub>	.  _				TR <sub>DLV</sub>		
С	Stato lim	nite di danno	(SLD)			PGA <sub>DLD</sub>	.  _				TR <sub>DLD</sub>		
D	Stato lim	nite di operati	vità (SLO)			PGA <sub>DLO</sub>	.  _	]			TR <sub>DLO</sub>		
25)	Indicat	ori di risc	hio										
								Α	Valore a	assunto per il	coefficiente	"1/η"  _	
Sta	to limite			R	apporto fra	le accelerazi	ioni		Rap	oorto fra i pe	eriodi di ritor	no elevato a	<b>β</b>
В	di collas	sso (α <sub>uc</sub> )		.		= (PGA <sub>CLC</sub> /F	PGA <sub>DLC</sub> )			.  _	= (TR <sub>CL</sub>	C/TR <sub>DLC</sub> ) 1/ $\eta$	
С	salvagu	ardia della vit	ta (α <sub>uv</sub> ) = ζ <sub>e</sub>	.		= (PGA <sub>CLV</sub> /F	PGA <sub>DLV</sub> )				= (TR <sub>Cl</sub>	_v/TR <sub>DLV</sub> ) <sup>1/η</sup>	
D	di danno	ο (α <sub>ed</sub> )		.		= (PGA <sub>CLD</sub> /P	PGA <sub>DLD</sub> )			.	= (TR <sub>CL</sub>	_D/TR <sub>DLD</sub> ) <sup>1/η</sup>	
E	di opera	atività (α <sub>eo</sub> )		.		= (PGA <sub>CLO</sub> /P	PGA <sub>DLO</sub> )			.	= (TR <sub>CL</sub>	_o/TR <sub>DLO</sub> ) <sup>1/η</sup>	
26)	Previs	ione di ma	assima di	possibili i	nterventi	di miglior	amento						
	Criticit		1 <b>□</b> for	ıdazioni		3 🗖	spalle			5 🗖 v	rincoli		
Α		ormente la	2 🗖 pile	Э			impalcato	6 □ altro					
	capacit	la	1 🗖 inte	erventi in fond	dazione	4 🗆	aumento res	ister	nza muri	7 □ €	eliminazione	spinte	
В	Interve miglior		2 <b>□</b> au	mento resist/	duttil sezioni	5 🗖	aumento pre	ecom	pr. imp.		ppoggi/vinco	•	
	preved	ibili (*)	3 <b>□</b> no	di		6 □	inser. isolato	ori o	dissipat.	9 <b>□</b> a			
	Stima	tensione	Codice i	ntervento 1			% perce	ntua	le volume	etrica dell'eler	nento interes	sato	
С	degli in	nterventi in	Codice i	ntervento 2			% perce	ntua	le volume	etrica dell'eler	nento interes	sato	
	relazione alla volumetria totale della struttura (*)  Codice intervento 3			ntervento 3	_		% perce	ntua	le volume	etrica dell'eler	nento interes	sato	
			1 🗖 SL	.C Codice	intervento 1		A 1    .	1	l g	approssimaz	ione ±    .		
	1	remento di	2 🖵 SL		intervento 2	    PG	A 2   .		•	approssimaz		g	
D		juibile con g	ii 3 🗖 SL	D Codice	intervento 3	PG	A 3   . _						
	conseguibile con gli 3 ☐ SLD interventi (*) 4 ☐ SLC		O Codice	intervento 4	PG	_  PGA 4   .  g approssimazione ±   .					g		
	4 <b>山</b> SL												

27) Note (*)	
Proprietario	Firma
Codice fiscale	
Tecnico incarico della verifica sismica	Firma
Nome	
Cognome   _   _   _   _   _   _   _   _   _	

#### ISTRUZIONI PER LA COMPILAZIONE DELLA SCHEDA

La scheda riporta una sintesi della valutazione della sicurezza sismica secondo quanto previsto dal decreto CDPC 3865 del 21/10/2003.

## Nell'ambito di una rete viaria, deve essere compilata una scheda per ogni ponte/viadotto presente lungo il percorso.

La scheda è divisa in **27 sezioni**. Le informazioni sono generalmente acquisite richiedendo di segnare le caselle corrispondenti. In alcune sezioni le caselle quadrate ( $\square$ ) indicano la possibilità di multi-scelta: in questi casi si possono fornire più indicazioni; viceversa, le caselle tonde ( $\bigcirc$ ) indicano la possibilità di una singola scelta. Dove sono presenti le caselle  $|\_|$ , si deve scrivere in stampatello, iniziando a scrivere il testo da sinistra. I numeri, invece, vanno incolonnati a destra. La compilazione delle sezioni o dei campi segnalati con (\*) è facoltativa.

La scheda deve essere firmata per presa visione dal proprietario, nonché firmata e timbrata dal tecnico incaricato della verifica.

Nel seguito delle note esplicative si farà riferimento al Decreto Ministeriale 17 gennaio 2018 "Approvazione dell'aggiornamento delle norme tecniche per le costruzioni", pubblicato sul Supplemento Ordinario n. 42 della Gazzetta Ufficiale del 20.02.2018 e alla Circolare esplicativa n.7 del 21 febbraio 2019 del Consiglio Superiore dei Lavori Pubblici "Istruzioni per l'applicazione dell' «Aggiornamento delle "Norme tecniche per le costruzioni"» di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018, pubblicata sul supplemento ordinario alla Gazzetta Ufficiale n.35 del 11 febbraio 2019 nel seguito come "NTC18" e come "Circolare n.7" o in via generica come "Norma".

#### La procedura preliminare alla compilazione:

Il Proprietario deve individuare l'oggetto a cui si riferisce la scheda e assegnargli un Codice Opera di 7 caratteri alfanumerici, composto da:

- a. Codice identificativo di 2 caratteri, composto da:
  - Tipologia: strategico nazionale (A) / strategico regionale (C) rilevante nazionale (B) / rilevante regionale (D)
  - Tipo opera: infrastruttura (2)
- b. **Categoria**: codice di 2 caratteri che identifica la tipologia di opera (tabella 1 per gli edifici di competenza statale per gli edifici di competenza regionale tale tipologia è desumibile dagli elenchi approvati con le rispettive Delibere di Giunta Regionale)
- c. n. progressivo di 3 caratteri: definisce quante opere della stessa categoria sono presenti in un Comune

Tabella 1 – Elenco opere di competenza statale (estratto da allegato 1, OPCM 3685/2003)

STRATEGICI	01 02 03	Autostrade, strade statali e opere d'arte annesse Stazioni aeroportuali, eliporti, porti e stazioni marittime previste nei piani di emergenza, nonché impianti classificati come grandi stazioni Strutture connesse con il funzionamento di acquedotti interregionali, la produzione e il trasporto e la distribuzione di energia elettrica fino ad impianti di media tensione, la produzione, il trasporto e la distribuzione di materiali combustibili (quali oleodotti, gasdotti, ecc.), il funzionamento di servizi di comunicazione a diffusione nazionale (radio, telefonia fissa e mobile, televisione)
RILEVANTI	01	Opere d'arte relative al sistema di grande viabilità stradale e ferroviaria, il cui collasso può determinare gravi conseguenze in termini di perdite di vita umane, ovvero interruzioni prolungate del traffico Grandi dighe

Ogni scheda deve riportare la data della compilazione (campo "data").

## Sezione 1 - Identificazione del ponte

"Regione", "Provincia", "Comune", "Frazione/Località" - inserire la denominazione Istat (ad esempio LAZIO, ROMA, SANTA MARINELLA). Analogamente si devono compilare i relativi codici Istat nei campi "Istat Reg.", "Istat Prov.", "Istat Comune".

"Tipologia del finanziamento", "Codice finanziamento" - Se l'infrastruttura è compresa in programmi di verifiche finanziati dallo Stato o da una Regione, compilare il campo "Tipologia del finanziamento" inserendo le seguenti decodifiche: S - Statale, R - Regionale, A- Altro. Riportare nel campo "Codice finanziamento" il codice identificativo del finanziamento.

"Denominazione rete viaria/ferrov" - indicare la denominazione della rete viaria o ferroviaria cui appartiene l'opera censita (ad esempio AUTOSTRADA A24, oppure STRADA STATALE 18). Nel campo "Identificativo struttura" indicare se l'opera censita appartenente direttamente alla rete viaria strategica o rilevante è un ponte/viadotto (struttura utilizzata per superare un ostacolo - corso d'acqua/vallata/discontinuità orografica, naturale o artificiale - che si antepone alla continuità di una via di comunicazione) cavalcavia (struttura utilizzata per superare un ostacolo rappresentato da un'altra via di comunicazione)

"Codice Opera" - riportare l'identificativo dell'Opera, come definito nella procedura preliminare.

"Identificativo infrastruttura" - riportare, nelle prime 10 caselle, l'identificativo univoco dell'infrastruttura di cui fa parte il ponte/viadotto in esame, eventualmente desunto dalla Carta Tecnica Regionale (CTR), e, nelle ultime tre caselle, l'identificativo dell'oggetto a cui si riferisce la scheda.

"Codice IOP" - inserire il codice implementato nell'Archivio Informatico Nazionale delle Opere Pubbliche (AINOP) per l'infrastruttura in esame. Tale codice contraddistingue e identifica in maniera univoca l'opera medesima, come prevede l'art. 13 comma 4 del decreto-legge n° 109 del 28 settembre 2018, convertito con legge n.130 del 16 novembre 2018. L'IOP è unico per tutta la vita dell'opera pubblica ed è generato automaticamente mediante un algoritmo che elabora le caratteristiche essenziali e distintive dell'opera stessa.

"Progr. dal Km" e "al Km" - indicare la progressiva chilometrica di inizio e fine ponte, calcolata in riferimento alla posizione del ponte lungo la rete viaria (ad esempio dal Km 600+450 al Km 600+750).

"Coordinate geografiche" - si devono riportare le coordinaté della progressiva iniziale del ponte, indicate nel sistema European Datum ED 50 proiezione Universale Trasversa di Mercatore (UTM), fuso 32-33. Nei campi "E" e "N" vanno rispettivamente indicate le coordinate chilometriche Est e Nord. Nel campo "Fuso" va indicato il numero del fuso di appartenenza della proiezione Universale Trasversa di Mercatore che per l'Italia vale 32 o 33. I dati possono essere acquisiti con un sistema GPS.

"Denominazione ponte" - riportare la denominazione estesa, senza abbreviazioni, del ponte (es. PONTE SERENO).

"Proprietario" e "Concessionario" - riportare rispettivamente il nome del proprietario o del legale rappresentante dell'Ente proprietario del ponte e, se diverso dal precedente il nome del concessionario.

#### Sezione 2 - Dati dimensionali ed età di costruzione/ristrutturazione

- "Superficie totale del ponte" indicare la superficie (in metri quadri) del ponte, conteggiata fra i giunti di spalla.
- "Numero totale di campate" indicare il numero totale di campate che compongono il ponte.
- "Anno di progettazione" indicare l'anno in cui il progetto esecutivo è stato approvato dall'Ente appaltante.
- "Anno di ultimazione della costruzione" indicare l'anno di ultimazione dei lavori.
- "Anno di progettazione dell'ultimo intervento di modifica sostanziale eseguito" indicare, se presente, l'anno di progettazione degli interventi di miglioramento/adeguamento sismico effettivamente realizzati.
- "Interventi strutturali eseguiti sulla struttura dopo la costruzione" annerire la casella "F", qualora, dopo la costruzione della struttura, siano stati eseguiti interventi di retrofit sismico sulla struttura (adeguamento sismico, miglioramento sismico o rafforzamento locale) o di riparazione di danni indotti da calamità naturali. In tal caso, indicare, al campo H, l'anno di progettazione dell'ultimo intervento realizzato sulla struttura.

## Sezione 3 - Tipologia strutturale e materiale principale delle strutture

Nella prima parte della sezione indicare la tipologia strutturale dell'infrastruttura scegliendo tra le categorie presenti (ponte a travi appoggiate, ponti a trave continue, etc.) oppure utilizzando il campo "Altro".

Nella seconda parte della sezione 3indicare il materiale principale delle strutture costituenti l'infrastruttura (spalle, pile, impalcato).

## Sezione 4 - Dati di esposizione

Indicare il numero di autoveicoli transitanti nelle ore di traffico intenso per le infrastrutture stradali ed il numero di treni transitanti per giorno per le infrastrutture ferroviarie. Il primo valore è dato dal rapporto del numero complessivo medio di autoveicoli transitanti nelle ore di traffico intenso per il numero di ore che si considerano di traffico intenso (ad esempio per un ponte stradale che ha mediamente 16 ore di traffico intenso, sul quale transitano complessivamente una media di 3000 autoveicoli, il valore da riportare è pari a 188, ottenuto come il rapporto di 3000 su 16).

## Sezione 5 - Dati geomorfologici

"Morfologia" - indicare la morfologia del sito su cui insiste l'opera, in coerenza con la tab. 3.2.III delle NTC 2018 (Categorie topografiche).

La dizione "dirupo" corrisponde a "Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media i > 30°

"cresta" corrisponde a "Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media 15° ≤ i ≤ 30°"

"pendio" corrisponde a "Pendii con inclinazione media i > 15°

"pianura corrisponde a "Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i ≤ 15°"

"Fenomeni franosi" - indicare la presenza di eventuali fenomeni franosi che potrebbero coinvolgere l'opera.

## Sezione 6 - Geometria generale

Indicare la luce delle campate seguendo una numerazione progressiva, nel verso della progressiva chilometrica crescente. Per campata si intende l'intervallo tra due pile, o pila e spalla, o due spalle, entrambe che spiccano dalla fondazione. Una campata può essere composta da più di un impalcato, come nel caso degli impalcati tipo gerber.

La luce è misurata tra gli assi di due pile o dall'asse di un appoggio su di una spalla.

Indicare se sono presenti curve; se il ponte è in curva indicare il raggio della curva e se questa è destra o sinistra (rispetto al verso della progressiva chilometrica crescente); lasciare bianco se il ponte è rettilineo.

## Sezione 7 – Descrizione degli eventuali interventi strutturali eseguiti

Indicare la tipologia degli eventuali interventi eseguiti sulla struttura che hanno modificato in maniera significativa il comportamento strutturale. Qualora i suddetti interventi abbiano anche comportato il miglioramento o l'adeguamento sismico o siano stati effettuati interventi di retrofit sismico diversi da quelli riportati ai campi A, B e C, segnalarlo nella riga "altro" e dettagliare nelle note.

## Sezione 8 - Eventi significativi subiti dalla struttura

- "Tipo di evento" indicare la tipologia di evento che ha danneggiato la struttura in maniera evidente. I codici che descrivono la tipologia di evento sono: T = Terremoto, F = Frana, A = Alluvione, I = Incendio o scoppio, C = cedimento fondale.
- "Data" indicare la data in cui si è verificato l'evento in formato gg/mm/aaaa.
- "Tipologia di intervento" indicare la tipologia di intervento realizzato a seguito dell'evento in esame. I codici che descrivono la tipologia di intervento sono quelli riportati nella Sezione 2, al punto L, ovvero A = Adeguamento sismico, M = Miglioramento sismico, R = Rafforzamento locale, D = Riparazione.

## Sezione 9 - Perimetrazione ai sensi del D.L. 180/1998

Indicare se la struttura è situata in una area soggetta a rischio idrogeologico perimetrata, ai sensi del D.L. 11 giugno 1998 n.180 al fine di valutare la presenza o meno del rischio legato ad alluvioni e frane. In caso affermativo compilare i campi "Frana" e/o "Alluvione" indicando se si ricade in zona R3 e/o R4.

## Sezione 10 - Impalcati

Nella sottosezione 1 indicare la morfologia dell'impalcato e nella sottosezione 2 le informazioni sui vincoli (vedi le figure di seguito). In dettaglio, per quanto concerne i vincoli:

- "Tipo" descrivere il tipo di appoggio utilizzato;
- "Dispositivi antisismici" indicare la presenza eventuale di dispositivi antisismici. Le descrizioni predefinite si riferiscono principalmente agli isolatori (dispositivi che innalzano il periodo fondamentale), aggiungendo una capacità dissipativa più o meno pronunciata. Altri tipi di dispositivo possono essere indicati in "Altro". Nel caso in cui uno stesso vincolo riunisca in sé le funzioni di appoggio e di dispositivo antisismico (p. es. HDRB-LRB) vanno compilate entrambi i campi;
- "Distanze dal bordo" indicare le distanze degli assi di appoggio dal limite della zona di appoggio offerta dall'elemento verticale.
   L'informazione è utile ai fini del confronto fra gli spostamenti attesi in caso di sisma severo o di collasso e la disponibilità di spazio per evitare la perdita di supporto (dimensione "a" in figura);
- "Presenza ritegni" indicare la presenza di ritegni in grado di esercitare la funzione di fine corsa in senso longitudinale o trasversale al ponte nel caso in cui il dispositivo si rompa o si deformi più di quanto progettato. Non vanno quindi segnalate velette disposte con funzione estetica o di protezione da agenti atmosferici che non possano assolvere una significativa funzione strutturale;

• "Giunti longit." - indicare le dimensioni dei giunti in corrispondenza di vincoli mobili.

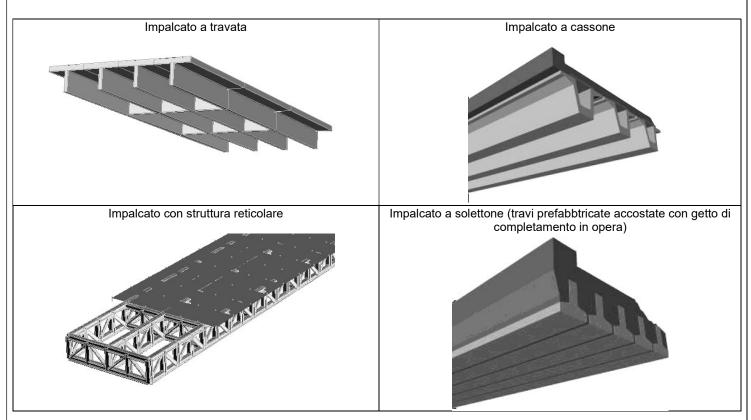


Figura 1 - Esempi di morfologia dell'impalcato (Adattato da Giannini e Pinto)

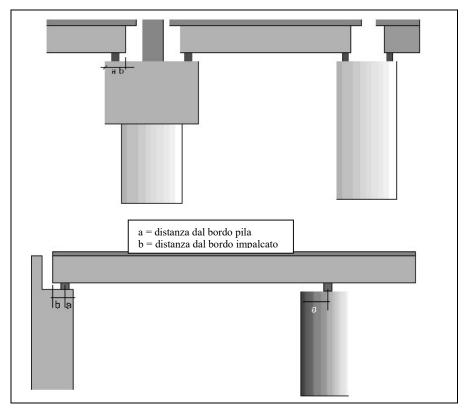


Figura 2 - Vincoli (Adattato da Giannini e Pinto)

## Sezione 11 - Pile

Nella sottosezione 1 "Tipologia d'insieme" indicare il tipo di pila, se a fusto unico o a telaio, e la successiva sottospecifica. Se la tipologia non è classificabile tra le due precedenti indicare altro e inserire la relativa descrizione. Per "Fusto unico" si intendono comprese anche le pile a setto; la specifica multiplo si riferisce ad esempio a pile formate da due setti affiancati e collegati in testa da un unico pulvino. Per "Telaio" si intende una pila composta da due o più pilastri allineati secondo l'asse maggiore della pila e collegati tra loro in sommità dal pulvino ed eventualmente anche a quote intermedie dai traversi. Per Telaio spaziale si intende una pila composta da più telai piani affiancati.

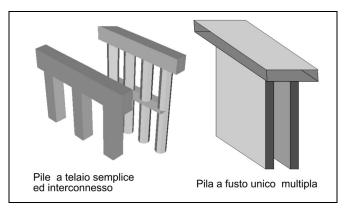


Figura 3 - Telaio diaframmato

Nella sottosezione 2 "Dati dimensionali" indicare le dimensioni delle pile: sono disponibili due righe da utilizzare o per identificare le dimensioni delle pile che hanno maggiore rilevanza ai fini delle verifiche (quelle che determinano il valore della capacità). Nel caso di ponti con pile di altezze simili indicare le dimensioni delle tipologie più diffuse, nel caso di altezze molto diverse e di presenza di pile tozze e snelle indicare le dimensioni delle pile alle quali si riferiscono le capacità più basse.

Nella sottosezione 3 "Elemento Orizzontale (pulvino o il traverso)" indicare se è presente l'elemento orizzontale delle pile (pulvino o traverso). Se presente, indicare il materiale costituente (campo A) e la tipologia della sezione (campo B).

Nella sottosezione 4 "Elemento verticale" indicare geometria (campo A) e sezione (campo B) dell'elemento verticale (fusto delle pile a fusto unico o il pilastro delle pile a telaio).

#### Sezione 12 - Spalle

Indicare se la spalla è realizzata mediante una parete sottile (generalmente in c.a.), un telaio (spalla con terra passante) o un muro a gravità. Se la spalla non è classificabile in uno degli schemi previsti, segnare altro e fornire una descrizione. Tali informazioni vanno indicate sia per la spalla d'inizio (campo A), che per la spalla di fine (campo B).

#### Sezione 13 - Fondazioni

Indicare le caratteristiche delle fondazioni per spalle ("Spalla d'inizio" e "Spalla di fine") e pile ("Pila Tipo 1" e "Pila Tipo 2").

Se le spalle d'inizio e di fine sono diverse è necessario compilare sia "Spalla d'inizio" che "Spalla di fine"; se sono uguali compilare solo "Spalla d'inizio". Analogamente se "Pila Tipo 1" e "Pila Tipo 2" sono diverse è necessario compilare sia "Pila Tipo 1" e "Pila Tipo 2"; se sono uguali compilare solo "Pila Tipo 1".

Sia per spalle che per pile compilare:

- "Tipologia" indicando la tipologia di fondazione;
- "Plinto" indicando i dati dimensionali del plinto;
- "Pali" indicando numero, diametro e lunghezza media dei pali in caso di fondazioni indirette;
- "Pozzi" indicare dimensioni massima e minima del pozzo e profondità dello stesso dal piano campagna qualora presenti.

## Sezione 14 - Periodo di riferimento

Indicare il periodo di riferimento secondo i criteri descritti al capitolo 3 delle NTC 2018.

Le azioni sismiche sulle costruzioni sono valutate in relazione a un periodo di riferimento  $V_R$ . Tale periodo si ricava, per ciascun tipo di costruzione, moltiplicandone la vita nominale di progetto  $V_N$  per il coefficiente d'uso  $C_U$ :

La vita nominale di progetto, V<sub>N</sub>, di un'opera è per convenzione definita come il numero di anni nel quale è previsto che l'opera, purché soggetta alla necessaria manutenzione, mantenga specifici livelli prestazionali. I valori minimi di V<sub>N</sub> da adottare per i diversi tipi di costruzione sono riportati nella Tab. 2.4.I del capitolo 2 delle NTC 2018. Tali valori possono essere anche impiegati per definire le azioni dipendenti dal tempo. Il valore del coefficiente d'uso C<sub>U</sub> è definito, al variare della classe d'uso, come mostrato in Tab. 2.4.Il del capitolo 2 delle NTC 2018

Nella tabella seguente sono riportati i periodi di riferimento per i vari tipi di costruzione e classi d'uso. Le situazioni in cui è prevista la verifica obbligatoria ai sensi dell'OPCM 3274 non ricadono in generale nella categoria delle opere temporanee e provvisorie o in fase costruttiva, né nelle classi d'uso I e II.

		Classe d'uso →	I	Ш	III	IV
		Coeff. C <sub>U</sub> →	0,7	1,0	1,5	2,0
		V <sub>N</sub>		٧	R	
1	Costruzioni temporanee e provvisorie	10	35	35	35	35
2	Costruzioni con livelli di prestazioni ordinari	50	35	50	75	100
3	Costruzioni con livelli di prestazioni elevati	100	70	100	150	200

#### Sezione 15 - Pericolosità sismica di base

Riportare i valori dei parametri  $a_g$ ,  $F_o$  e  $T^*_C$  relativi ai periodi di ritorno di riferimento per gli Stati Limite considerati nella verifica. Viene richiesta, per tutte le opere in classe III e IV, la verifica nei confronti di uno stato limite ultimo (SLV o SLC) e dei due stati limite di esercizio (SLO e SLD) (NTC 2018 Par. 7.1). I periodi di ritorno ( $T_R$ ) associati ai diversi stati limite dipendono dalla probabilità di superamento di ciascuno di essi nel periodo di riferimento  $V_R$  dell'opera secondo la legge  $T_R$  = -  $V_R$  /ln(1- $P_{VR}$ ). Per valori inferiori a 30 anni, si assume 30 anni, per valori superiori a 2475 anni si assume 2475 anni.

Le NTC 2018 al paragrafo 3.2 forniscono i dati necessari per definire la pericolosità sismica in condizioni ideali di sito rigido e con superficie topografica orizzontale per tutto il territorio nazionale e per diversi periodi di ritorno.

Nelle due tabelle seguenti si riportano per ciascuno Stato Limite le probabilità ( $P_{VR}$ ) di superamento in  $V_R$ , le espressioni di  $T_R$  derivanti dalla legge sopra riportata, l'espressione della funzione  $T_R$  ( $V_R$ ) e i valori di  $T_R$  corrispondenti a diversi  $V_R$ .

Stati L	imite	P <sub>VR</sub>	T <sub>R</sub>
SLE	SLO	81%	0.6 V <sub>R</sub> <sup>(1)</sup>
SLE	SLD	63%	V <sub>R</sub>
SLU	SLV	10%	9,50 V <sub>R</sub>
SLU	SLC	5%	19,50 V <sub>R</sub> <sup>(2)</sup>

Valori di $T_R$ (anni) per $V_R$ relativi alle $V_N$ 50 e 100 anni			
e alle classi d'uso III e IV			
V <sub>R</sub> =75	V <sub>R</sub> =100	V <sub>R</sub> =150	V <sub>R</sub> =200
45	60	90	120
75	100	150	200
712	949	1424	1898
1462	1950	2475	2475

<sup>(1)</sup> non inferiore a 30 anni; (2) non superiore a 2475 anni

#### Sezione 16 - Categoria di suolo di fondazione e condizioni topografiche

Nella sottosezione 1 "Base dati per l'attribuzione della categoria di sottosuolo" indicare la metodologia utilizzata per l'attribuzione della categoria di suolo di fondazione necessaria per la definizione della azione sismica di progetto.

Nella sottosezione 2 "Descrizione indagini effettuate o già disponibili" indicare il tipo di indagini effettuate o già disponibili.

Nella sottosezione 3 "Eventuali anomalie" indicare la presenza di eventuali anomalie nel terreno di fondazione, quali cavità e/o la presenza di terreni di fondazione di natura significativamente diversa.

Nella sottosezione 4 "Velocità equivalente onde di taglio  $V_{s30}$ " indicare i valori delle onde di taglio  $V_s$ , mentre nella sottosezione 5 "Metodi adottati per la determinazione delle velocità equivalente onde di taglio  $V_{s30}$ " specificare la metodologia adottata per la determinazione delle stesse. In dettaglio, come specificato al paragrafo 3.2.2 delle NTC 2018 i valori di  $V_{s,30}$  si possono ottenere mediante specifiche prove (misure dirette) oppure, con giustificata motivazione e limitatamente all'approccio semplificato, tramite relazioni empiriche di comprovata affidabilità con i risultati di altre prove in sito, quali ad esempio le prove penetrometriche dinamiche per i terreni a grana grossa e le prove penetrometriche statiche o ancora mediante altre tipologie di prove.

Nella sottosezione 6 "Suscettibilità alla liquefazione" riportare informazioni circa la suscettibilità alla liquefazione, da compilare solo quando sussistono contemporaneamente le condizioni previste dalle NTC 2018 in termini di accelerazione al suolo superiore ad una soglia minima (Sa<sub>g</sub> >0.10) e assenza di significative frazioni di terreno fine. Devono essere riportate: la profondità (in m) della falda e della fondazione rispetto al piano di campagna (nel caso di fondazioni a quote diverse fornire quella relativa all'estensione massima); l'indicazione della presenza o meno di terreni a grana grossa sotto la quota di falda entro i primi 15 m di profondità; lo spessore (in m) e la relativa densità dei terreni incoerenti suddivisi in sabbie fini, medie e grosse.

Nella sottosezione 7 "Categoria di sottosuolo" indicare la categoria di sottosuolo di fondazione così come indicata in Tab 3.2.II delle NTC 2018.

Nella sottosezione 8 "Coefficiente di amplificazione stratigrafica (S<sub>S</sub>) e periodi T<sub>B</sub>, T<sub>C</sub> e T<sub>D</sub> (sec.)" fornire i valori dei parametri che modificano lo spettro di risposta per tener conto dell'influenza delle condizioni stratigrafiche locali: il fattore di amplificazione S<sub>S</sub>, il periodo T<sub>B</sub> corrispondente all'inizio del tratto dello spettro ad accelerazione costante, il periodo T<sub>C</sub> corrispondente all'inizio del tratto a velocità costante dello spettro. Si assume che il fattore di amplificazione S<sub>S</sub> sia dedotto dalle espressioni riportate nella Tab. 3.2.IV e i periodi dalle espressioni riportate al paragrafo 3.2.3.2.1 delle NTC 2018; nel caso in cui i suddetti parametri derivino da più approfonditi studi di risposta sismica locale (RSL) ciò va segnalato nella sottosezione 12. Nelle sottosezioni 9, 10 e 11 inserire il valore del coefficiente di amplificazione topografica (Tab. 3.2.IV delle NTC 2018), la categoria topografica (Tab. 3.2.III delle NTC 2018) ed il rapporto h/H: si evidenzia che nel caso di studi specifici di risposta sismica locale effettuati con modelli 2D o 3D, gli effetti dei due fenomeni (topografia e stratigrafia) sono tenuti in conto complessivamente.

## Sezione 17 - Regolarità del ponte

Indicare se la struttura è regolare. Una possibile definizione di geometria regolare è data al par. 5.5 dell'Allegato 3 all'OPCM 3274 e riguarda i ponti a travata con pile a fusto unico. Per altre tipologie occorre riferirsi ad indicazioni reperibili in letteratura. Per applicare la definizione riportata nell'Allegato 3 occorre calcolare per tutte le pile il rapporto (r) fra il momento alla base prodotto dalla combinazione sismica di progetto ed il momento resistente. Il ponte si considera regolare se il rapporto fra il massimo ed il minimo valore di r calcolati per le pile facenti parte del sistema resistente della direzione considerata risulta inferiore a 2.

## Sezione 18 - Fattori di confidenza

Il fattore di confidenza FC si determina secondo quanto indicato al paragrafo C8.5.4 della Circolare n. 7.

## Sezione 19 - Livello di conoscenza

La compilazione della sezione 19 è facoltativa ed è finalizzata a raccogliere informazioni relative agli aspetti che entrano in gioco nella definizione del livello di conoscenza se determinato secondo Circolare al paragrafo C8.5.4, ovvero:

- geometria, ossia le caratteristiche geometriche degli elementi strutturali;
- dettagli strutturali, ossia la quantità e disposizione delle armature, compreso il passo delle staffe e la loro chiusura, per il c.a., i collegamenti per l'acciaio, i collegamenti tra elementi strutturali diversi, la consistenza degli elementi non strutturali collaboranti;
- materiali, ossia le proprietà meccaniche dei materiali.

In dettaglio i campi da A a E concorrono alla definizione del *LC* relativo a opere in c.a., i campi da A a C e da F a G concorrono alla definizione del *LC* relativo a opere in acciaio e i campi da H a L concorrono alla definizione del *LC* relativo a opere in muratura.

## Sezione 20 - Resistenza di progetto dei materiali

Indicare la resistenza a compressione (campo A), a trazione (campo B) e a taglio (campo C) in N/mm² nonché il modulo di elasticità normale (campo D) e di elasticità tangenziale (campo E) in GPa dei materiali strutturali utilizzati nelle analisi, quindi già affetti dal coefficiente parziale sulle resistenze e, ove necessario, dal fattore di confidenza. Per il calcestruzzo è possibile indicare le caratteristiche di quello usato in fondazione e di quello usato in elevazione. Per l'acciaio in barre per il c.a., l'acciaio in profilati e per i bulloni e chiodi indicare i valori medi del materiale prevalente nella struttura. Nel caso delle murature è possibile indicare due qualità di materiali, se significativamente diversi tra loro. In caso di materiali non ricompresi nei precedenti casi, ma di rilevanza strutturale (es. fibre), utilizzare la voce "Altro".

#### Sezione 21 - Metodo di analisi

Indicare il metodo di analisi utilizzato in accordo a quanto previsto nel paragrafo 7.3 delle NTC 2018. Nel caso in cui si esegua l'analisi lineare, statica o dinamica, con il metodo del fattore di comportamento q (definito fattore di struttura nelle NTC 2008), vanno indicati i valori dei fattori di comportamento q, sia in direzione trasversale che longitudinale utilizzati.

#### Sezione 22 - Modellazione della struttura

Il modello strutturale deve poter descrivere tutti i gradi di libertà significativi caratterizzanti la risposta dinamica e riprodurre le caratteristiche di inerzia e di rigidezza della struttura e di vincolo degli impalcati. Nei modelli a comportamento non lineare, dovranno essere messi in conto anche gli effetti dell'attrito degli apparecchi di appoggio e il comportamento di eventuali dispositivi di fine corsa.

La deformabilità del terreno di fondazione, e più in generale gli effetti di interazione terreno-struttura, devono essere considerati quando il contributo di tale deformabilità allo spostamento massimo eguaglia o supera il 30% del totale. Questa valutazione può essere eseguita in modo speditivo confrontando, ad esempio, lo spostamento prodotto in testa alle pile da moti rigidi delle fondazioni determinati su modelli semplificati soggetti alle sollecitazioni relative allo SL considerato.

Indicare il tipo di modello utilizzato selezionando il campo A "Due modelli piani separati, uno per ciascuna direzione principale, considerando l'eccentricità accidentale" o il campo B "Modello tridimensionale con combinazione dei valori massimi". Il modello della struttura su cui verrà effettuata l'analisi deve rappresentare in modo adeguato la distribuzione di massa e rigidezza effettiva considerando, laddove appropriato (come da indicazioni specifiche per ogni tipo strutturale), il contributo degli elementi non strutturali.

Nel campo C "Periodi fondamentali", indicare i periodi fondamentali della struttura espressi in secondi. Nel caso di analisi statica lineare e dinamica modale tali periodi sono intesi come quelli dei modi fondamentali (approssimati, nel caso di analisi statica). Nel caso di analisi statica non lineare i periodi sono quelli dell'oscillatore equivalente ad un grado di libertà. Sono anche richieste le masse partecipanti espresse come percentuale della massa totale della struttura. Nel caso di analisi dinamica modale fornire i valori corrispondenti ai periodi fondamentali. Nel caso di analisi statica non lineare fornire le masse efficaci nelle due direzioni compilando il campo D "Masse partecipanti".

Infine, nella sottosezione "Rigidezza flessionale ed a taglio" viene richiesta la rigidezza flessionale e a taglio degli elementi trave (campo E), pilastro (campo F), muratura (campo G) o altro elemento strutturale (campi H ed I). In caso d'utilizzo della rigidezza fessurata indicare anche la riduzione percentuale adottata nell'analisi.

## Sezione 23 - Risultati dell'analisi: Capacità in termini di accelerazione al suolo e periodo di ritorno per diversi SL

La valutazione della sicurezza consiste nel determinare l'entità massima delle azioni, considerate nelle combinazioni di progetto previste, che la struttura è capace di sostenere con i margini di sicurezza richiesti dalle NTC, definiti dai coefficienti parziali di sicurezza sulle azioni e sui materiali. L'entità dell'azione sismica sostenibile è denominata Capacità, l'entità dell'azione sismica attesa è denominata Domanda. Entrambe vanno determinate per gli stati limite considerati (SLO ed SLV, oppure SLD ed SLV etc..).

Un modo sintetico ed esaustivo di esprimere l'entità dell'azione sismica, e quindi di Capacità e Domanda è il relativo periodo di ritorno T<sub>R</sub>, tuttavia è opportuno riportare i risultati della valutazione anche in termini di accelerazione massima orizzontale al suolo, anche se questa grandezza, da sola, non descrive l'intero spettro ma solo un punto di esso.

Viene quindi richiesto di riportare i valori di accelerazione al suolo (PGAc) e di periodo di ritorno (TRC) corrispondenti al raggiungimento dei diversi stati limite:

campo A "PGAcLc" = capacità per lo stato limite di collasso (SLC) – la struttura subisce gravi rotture e crolli dei componenti non strutturali ed impiantistici e danni molto gravi dei componenti strutturali; conserva ancora un margine di sicurezza per azioni verticali ed un esiguo margine di sicurezza nei confronti del collasso per azioni orizzontali.

campo B "PGA<sub>CLV</sub>" = capacità per lo stato limite di salvaguardia della vita (SLV) - la struttura 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; conserva invece una parte della resistenza e rigidezza per azioni verticali e un margine di sicurezza nei confronti del collasso per azioni sismiche orizzontali

campo C "PGA<sub>CLD</sub>" = capacità per lo stato limite di danno (SLD) - la struttura 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 e orizzontali, mantenendosi immediatamente utilizzabile pur nell'interruzione d'uso di parte delle apparecchiature.

campo D "PGA<sub>CLO</sub>" = capacità per lo stato limite di operatività (SLO) la struttura nel suo complesso, includendo gli elementi strutturali, quelli non strutturali, le apparecchiature rilevanti alla sua funzione, non deve subire danni ed interruzioni d'uso significativi.

Analogamente per i periodi di ritorno T<sub>RC</sub>, i cui indici diventano T<sub>RCLC</sub> (campo E), T<sub>RCLV</sub> (campo F), T<sub>RCLD</sub> (campo G) e T<sub>RCLO</sub> (campo H), rispettivamente per gli stati limite SLC, SLV, SLD ed SLO. Ovviamente vanno compilati i soli valori relativi agli stati limite considerati nell'analisi. Si ricorda che la verifica per lo SLO è richiesta per le opere in classe IV, quella per lo SLD per le opere in classe III. La verifica per lo SLU può essere effettuata nei confronti dello SLV o SLC.

I diversi stati limite possono essere raggiunti per differenti elementi o meccanismi: ad esempio il superamento della resistenza di elementi fragili (taglio o nodi) o il superamento della capacità di deformazione di elementi duttili (rotazione rispetto alla corda), In tabella vanno riportati i valori di PGAc e TRc corrispondenti all'attivazione dei diversi SL per diversi elementi o meccanismi.

La PGA che viene riportata comprende gli effetti eventuali di amplificazione locale determinabili nel metodo semplificato mediante i parametri  $S_s$  ed  $S_T$ ,

Il professionista è incoraggiato a non fermare l'analisi all'attivazione del primo meccanismo ma a portarla avanti in modo da poter valutare cosa accadrebbe se quel meccanismo venisse disattivato grazie ad un opportuno intervento (ad esempio se il primo meccanismo è un collasso a taglio, spingere comunque oltre l'analisi per vedere se, eliminato quel meccanismo, aumenta in modo significativo la capacità e da quale meccanismo è determinata. In questo modo il professionista potrà anche fornire una proiezione di estensione di possibili interventi e degli aumenti di capacità che ne conseguirebbero.

Le analisi lineari statiche e dinamiche e quelle non lineari statiche consentono di eseguire in modo più agevole questo tipo di valutazioni.

## Sezione 24 - Domanda: valori di riferimento delle accelerazioni e dei periodi di ritorno dell'azione sismica

Indicare i valori che caratterizzano la domanda per i diversi stati limite, in termini sia di accelerazioni al suolo sia di periodi di ritorno dell'azione sismica di riferimento.

Le grandezze di interesse si determinano come riportato nel capitolo 3 della Circolare n. 7 sulla base di quanto specificato nell'allegato A alle NTC 2008 e s.m.i. tenendo conto dei periodi di riferimento (vedi Sezione 15), degli effetti di modifica locale dell'azione sismica (vedi Sezione 16) e dello stato limite considerato.

Si determina la Domanda in termini di PGA definendo, per gli stati limite considerati nella verifica, i valori delle accelerazioni di picco al suolo comprendenti gli effetti eventuali di amplificazione locale determinabili nel metodo semplificato mediante i parametri  $S_s$  e  $S_T$ : PGA<sub>DLC</sub>, PGA<sub>DLD</sub>, PGA<sub>DLD</sub>, PGA<sub>DLD</sub>, PGA<sub>DLD</sub> e i valori dei periodi di ritorno associati all'azione sismica:  $T_{RDLC}$ ,  $T_{RDLD}$ ,  $T_{RDLD}$  e  $T_{RDLD}$  rispettivamente per gli stati limite SLC, SLV, SLD ed SLO.

#### Sezione 25 - Indicatori di rischio

Riportare il valore degli indicatori di rischio espressi sia come rapporto fra capacità e domanda in termini di PGA (rapporti tra accelerazioni) che come rapporto fra capacità e domanda in termini di periodi di ritorno dell'azione sismica.

Il primo rapporto è concettualmente lo stesso utilizzato come indicatore di rischio per le verifiche sismiche effettuate fino a tutto il 2007, quindi in coerenza con gli Allegati all'Ordinanza 3274 e s.m.i. e con il Decreto del Capo Dipartimento n. 3685 del 2003 ed alle linee guida del Ministero delle infrastrutture sulla classificazione sismica emanate con DM n.51 del 28/02/1017. Tale indicatore, nel nuovo quadro normativo di riferimento determinatosi con le NTC, non è sufficiente a descrivere compiutamente il rapporto fra le azioni sismiche, vista la maggiore articolazione della definizione di queste ultime. Esso, tuttavia, continua a rappresentare una "scala di percezione" del rischio, ormai largamente utilizzata e con la quale è bene mantenere una affinità.

Viene introdotto un secondo rapporto, fra i periodi di ritorno di Capacità e Domanda. Quest'ultimo, però, darebbe luogo ad una scala di rischio molto diversa a causa della conformazione delle curve di pericolosità (accelerazione o ordinata spettrale in funzione del periodo di ritorno), che sono tipicamente concave. Al fine di ottenere una scala di rischio simile alla precedente, quindi, il rapporto fra i periodi di ritorno viene elevato ad un coefficiente " $1/\eta$ ". In assenza di valutazioni specifiche è possibile assegnare ad " $1/\eta$ " il valore 0.41 ottenuto dall'analisi statistica delle curve di pericolosità a livello nazionale. Tale valore va riportato al campo A "*Valore assunto per il coefficiente* " $1/\eta$ ".

In dettaglio al campo B riportare il valore dell'indicatore del rischio per lo stato limite di collasso,  $\alpha_{uc}$ , al campo C riportare il valore dell'indicatore del rischio per lo stato limite di salvaguardia della vita,  $\alpha_{uv}$  equivalente allo  $\zeta_e$  delle NTC 2018, al campo D riportare il valore dell'indicatore del rischio per lo stato limite di danno,  $\alpha_{eD}$  e al campo E riportare l'indicatore di rischio per lo stato limite di operatività,  $\alpha_{eO}$ . Valori prossimi o superiori all'unità caratterizzano casi in cui il livello di rischio è prossimo a quello richiesto dalle norme; valori bassi, prossimi a zero, caratterizzano casi ad elevato rischio.

Gli indicatori di rischio, nel caso di finanziamento delle verifiche o degli interventi con programmi statali (OPCM 3362, OPCM3376 E Ordinanze Attuative art. 11) sono utilizzati per determinare l'importo del contributo attribuibile alla struttura per il quale è stata condotta l'analisi. Per quanto riguarda lo SLO una analisi accurata richiede la verifica di elementi non strutturali ed impianti che condizionano la funzione.

## Sezione 26 - Previsione di massima di possibili interventi di miglioramento

In questa sezione è richiesta una stima di massima degli interventi migliorativi della capacità della struttura. Il giudizio si articola in tre passi sintetizzati nelle sottosezioni A "Criticità che condizionano maggiormente la capacità", B "Interventi migliorativi prevedibili" e C "Stima dell'estensione degli interventi in relazione alla volumetria totale della struttura" e parte dai risultati dell'analisi effettuata, che consentono di individuare gli elementi critici per la struttura. In dettaglio nella sottosezione A si deve indicare quali elementi o sistemi condizionano maggiormente il valore della capacità. Segnalarne orientativamente non più di 3; nella sottosezione B indicare qualitativamente quali tipi di intervento potrebbero porre rimedio alle carenze più gravi evidenziate in A): i 3 più importanti; nella sottosezione C stimare orientativamente la percentuale del volume della struttura che potrebbe essere interessata da ciascuna delle tipologie di intervento segnalate nella sottosezione B.

Infine nella sottosezione D "Stima dell'incremento di capacità conseguibile con gli interventi" si procede con una stima orientativa del valore finale di capacità potrebbe essere ottenuto avendo eseguito gli interventi indicati in B e C: nei campi da 1 a 3 va indicato a quale SL si riferisce la stima (in genere SL<sub>DS</sub>), nei campi 4, 5 e 6 va riportata la stima del valore finale di capacità in termini di PGA ottenibile dopo l'esecuzione degli interventi ed una stima della approssimazione (p.es ±0.05 g). e non si è in grado di stabilire l'incidenza di ciascun intervento non barrare il codice di intervento e fornire solo i valori di PGA e approssimazione.

# Sezione 27 - Note

In questo paragrafo è possibile riportare qualsiasi informazione ritenuta utile e non codificata nelle sezioni precedenti.