



COMUNE DI CERCINO

Prov. Sondrio

**ANALISI DEL RISCHIO SISMICO**

*Piano per il governo del territorio  
direttiva l.r. 11 marzo 2005, n. 12.*

*Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio,  
in attuazione dell' art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12*

Marzo 2013

**STUDIO DI GEOLOGIA APPLICATA**

dr. Maurizio Azzola  
Via Gavazzeni, 6 23100 SONDRIO  
tel 0342- 214938 fax 0342-214938  
e-mail [maurizio@geologoazzola.it](mailto:maurizio@geologoazzola.it)

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

### INDICE

<b>1. PREMESSA .....</b>	<b>3</b>
<b>2. INQUADRAMENTO SISMICO DELLA VALTELLINA - COMUNE DI CERCINO .....</b>	<b>3</b>
2.1 Inquadramento generale sismicità in Valtellina	3
2.2 La sismicità delle Alpi Centrali	7
2.3 Quadro sismo tettonico	10
<b>3. ANALISI E VALUTAZIONI DEGLI EFFETTI SISMICI LOCALI FINALIZZATE ALLA DEFINIZIONE DELL'ASPETTO SISMICO DEL PIANO DI GOVERNO DEL TERRITORIO .....</b>	<b>13</b>
3.1 Normativa vigente	13
3.2 Analisi del rischio sismico	14
3.3 Metodologia di studio	16
3.4 1° livello	18
3.5 2° livello	20
3.6 3° Livello	26
<b>4. ANALISI SISMICA DEL TERRITORIO DEL COMUNE DI CERCINO .....</b>	<b>28</b>
4.1 Carta delle pericolosità sismica locale ( 1° livello)	28
4.2 Approfondimento sismico di 2° livello	30
4.2.1. Scenario Z4a (Depositi alluvionali)	30
4.2.2. Scenario Z4b (Depositi di conoide e falde di detrito)	34
4.2.3. Scenario Z4c (Depositi morenici)	37

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

### 1. PREMESSA

La Legge di Governo del Territorio, oltre a confermare la necessità di elaborare un'adeguata conoscenza geologica locale, evidenzia l'importanza di valutare la *risposta sismica locale*, in accordo con il D.M. 14.09.2005 "Norme Tecniche per le Costruzioni" ed il nuovo D.M. 14.01.2008 "Approvazione delle nuove Norme Tecniche per le Costruzioni", che prevede di tener conto dell'azione degli eventi sismici nell'ambito della progettazione di nuove strutture, in conseguenza del fatto che è stata eliminata la classe dei comuni "non sismici".

Il presente documento, parte integrante dello studio di definizione della componente geologica, idrogeologia e sismica dei PGT, si propone di approfondire lo studio geologico esistente ai sensi delle nuove direttive per quanto concerne la componente sismica e di recepire la valutazione della risposta sismica del territorio in campo urbanistico.

### 2. INQUADRAMENTO SISMICO DELLA VALTELLINA - COMUNE DI CERCINO

#### 2.1 Inquadramento generale sismicità in Valtellina

Dalla consultazione dei registi dei terremoti storici risulta che la Valtellina (specialmente la parte bassa) nel tempo è stata interessata da eventi sismici di basso magnitudo; un'attività maggiore si è avuta nella zona dell'alta Valtellina, sede anche di recenti eventi tellurici di media intensità.

In particolare l'alta Valtellina, a partire dalla fine dell'anno 1999 è stata interessata da numerosi terremoti, alcuni dei quali risentiti in aree abbastanza estese e che hanno destato paura e preoccupazione nella popolazione.

Data	Tempo (UTC)	Latitudine	Longitudine	Prof.	ML	Area epicentro
28Dec1999	01:38:11.2	46.5N	10.3E	15	2.4	Sta. Maria
29Dec1999	20:42:33.7	46.5N	10.4E	15	4.9	Bormio
30Dec1999	03:21:42.1	46.5N	10.3E	12	2.6	Bormio
30Dec1999	6:59:02:07	46.6N	10.3E	12	1.9	Sta. Maria
30Dec1999	11:02:48.7	46.6N	10.3E	12	1.6	Sta. Maria

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

30Dec1999	17:06:50.2	46.5N	10.3E	13	1.8	Sta. Maria
30Dec1999	17:50:34.5	46.6N	10.3E	14	1.6	Sta. Maria
30Dec1999	20:50:11.6	46.6N	10.3E	9	1.4	Sta. Maria
31Dec1999	02:41:24.9	46.6N	10.2E	6	0.9	Sta. Maria
31Dec1999	04:55:53.5	46.5N	10.4E	15	4.3	Sta. Maria
31Dec1999	5:23:01:02	46.6N	10.3E	11	1.2	Sta. Maria
31Dec1999	06:10:51.1	46.6N	10.3E	12	1.3	Sta. Maria
31Dec1999	8:06:03:03	46.6N	10.3E	12	1.5	Sta. Maria
31Dec1999	8:16:08:07	46.6N	10.3E	11	1.4	Sta. Maria
31Dec1999	09:55:56.3	46.5N	10.3E	7	0.7	Sta. Maria
31Dec1999	09:56:37.4	46.5N	10.3E	15	0.7	Sta. Maria
31Dec1999	10:19:07:01	46.5N	10.3E	11	1.2	Sta. Maria
31Dec1999	15:01:55.1	46.6N	10.3E	15	2.5	Sta. Maria
31Dec1999	15:45:22.1	46.6N	10.3E	12	1.1	Sta. Maria
31Dec1999	19:18:26.8	46.7N	10.3E	11	1.7	S-Charl
31Dec1999	19:59:06:02	46.6N	10.3E	12	0.9	Sta. Maria
31Dec1999	20:23:57.5	46.6N	10.3E	10	1.2	Sta. Maria
01Jan2000	02:02:46.5	46.6N	10.3E	9	0.9	Sta. Maria
01Jan2000	04:02:46.9	46.5N	10.3E	7	1.2	Sta. Maria
01Jan2000	18:24:18.1	46.6N	10.5E	5	1.7	Muestair
01Jan2000	21:31:47.7	46.6N	10.3E	9	1.1	Sta. Maria
02Jan2000	12:26:41.8	46.5N	10.5E	12	1.8	Ortles
03Jan2000	04:39:40.6	46.5N	10.4E	10	2.2	Sta. Maria

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

04Jan2000	05:13:24.0	46.5N	10.5E	14	2.3	Ortles
04Jan2000	12:58:30.9	46.5N	10.3E	3	1.8	Bormio
05Jan2000	11:44:42.4	46.6N	10.3E	4	1.4	Sta. Maria
08Jan2000	16:38:19.6	46.5N	10.2E	5	2.4	Bormio
08Jan2000	20:59:33.6	46.6N	10.2E	5	1.9	Sta. Maria
09Jan2000	12:20:05:07	46.6N	10.2E	5	2.3	Piz Quattervals
11Jan2000	20:33:31.2	46.5N	10.3E	3	2.2	Bormio
12Jan2000	21:40:46.9	46.6N	10.0E	5	1.6	Piz Quattervals
16Jan2000	13:03:36.9	46.6N	10.3E	8	2.3	Sta. Maria
16Jan2000	14:13:23.6	46.6N	10.3E	10	1.5	Sta. Maria
16Jan2000	16:01:02:00	46.6N	10.3E	13	1.7	Sta. Maria
16Jan2000	20:07:08:01	46.6N	10.3E	11	1.4	Sta. Maria
16Jan2000	22:21:16.3	46.6N	10.3E	13	2.5	Sta. Maria
17Jan2000	14:47:01.1	46.6N	10.3E	6	1.3	Sta. Maria
18Jan2000	21:46:50.7	46.6N	10.3E	11	1.3	Sta. Maria
19Jan2000	03:52:09.4	46.5N	10.3E	4	1.3	Sta. Maria
19Jan2000	01:04:15.4	46.6N	10.3E	10	1.2	Sta. Maria
22Jan2000	10:09:30.1	46.5N	10.4E	15	1.4	Bormio
02-feb-00	21:57:11.8	46.6N	10.3E	10	2.0	Sta. Maria
02-feb-00	20:14:50.0	46.6N	10.3E	10	1.2	Sta. Maria
04-feb-00	08:05:07.5	46.6N	10.3E	10	2.3	Sta. Maria
05-feb-00	06:05:11.5	46.5N	10.3E	8	1.1	Sta. Maria
09-feb-00	16:01:17.1	46.6N	10.3E	15	2.7	Sta. Maria

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

12-feb-00	13:14:24.2	46.6N	10.3E	10	2.0	Sta. Maria
15-feb-00	05:29:41.6	46.6N	10.3E	12	1.2	Sta. Maria
15-feb-00	04:15:51.1	46.6N	10.3E	12	1.9	Sta. Maria
19-feb-00	23:12:33.1	46.5N	10.3E	10	1.0	Sta. Maria
25-feb-00	11:44:52.6	46.6N	10.3E	15	1.6	Sta. Maria
27-feb-00	09:53:18.5	46.5N	10.4E	10	1.7	Bormio
28-feb-00	19:58:55.8	46.5N	10.4E	10	1.7	Bormio
29-feb-00	14:34:52.4	46.5N	10.3E	10	1.8	Bormio
05-mar-00	21:24:42.3	46.5N	10.4E	10	1.6	Bormio
16-mar-00	07:44:31.6	46.5N	10.4E	10	1.1	Bormio
18-mar-00	23:56:49.6	46.5N	10.3E	10	1.3	Sta. Maria
29-mar-00	00:58:20.8	46.4N	10.2E	11	1.8	Bormio
03-apr-00	00:28:05.1	46.6N	10.3E	13	2.9	Sta. Maria
05-apr-00	23:21:01.7	46.5N	10.3E	10	1.5	Bormio
06-apr-00	21:07:18.6	46.5N	10.3E	5	1.8	Sta. Maria
06-apr-00	17:40:36.9	46.5N	10.3E	13	4.3	Bormio
06-apr-00	10:00:30.6	46.6N	10.3E	12	0.9	Sta. Maria
08-apr-00	06:27:56.2	46.5N	10.5E	10	1.9	Ortles
09-apr-00	10:41:07.8	46.2N	9.8E	10	2.2	Sondrio

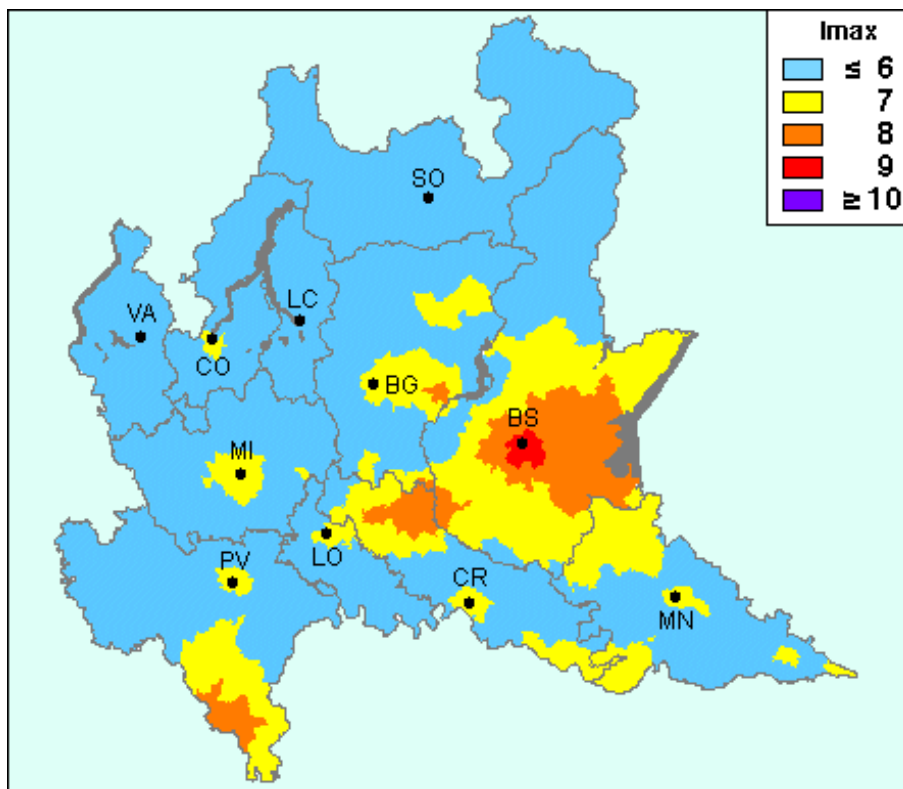
Si è trattato di eventi non particolarmente energetici, non frequenti nell'area ma che, al tempo stesso, hanno alcuni precedenti e sono di un livello tale da potere provocare lievi danni se generati in prossimità di centri abitati e a profondità non rilevanti.

In passato, comunque, i terremoti non hanno prodotto in Valtellina effetti superiori al 6 grado della scala MCS, (che corrisponde a lievi danni non strutturali).

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO



Distribuzione delle massime intensità macrosismiche osservate nei comuni lombardi

## 2.2 La sismicità delle Alpi Centrali

Gli epicentri dei terremoti che hanno interessato la regione delle Alpi Centrali nel periodo 1000 - 1975 sono di seguito rappresentati.

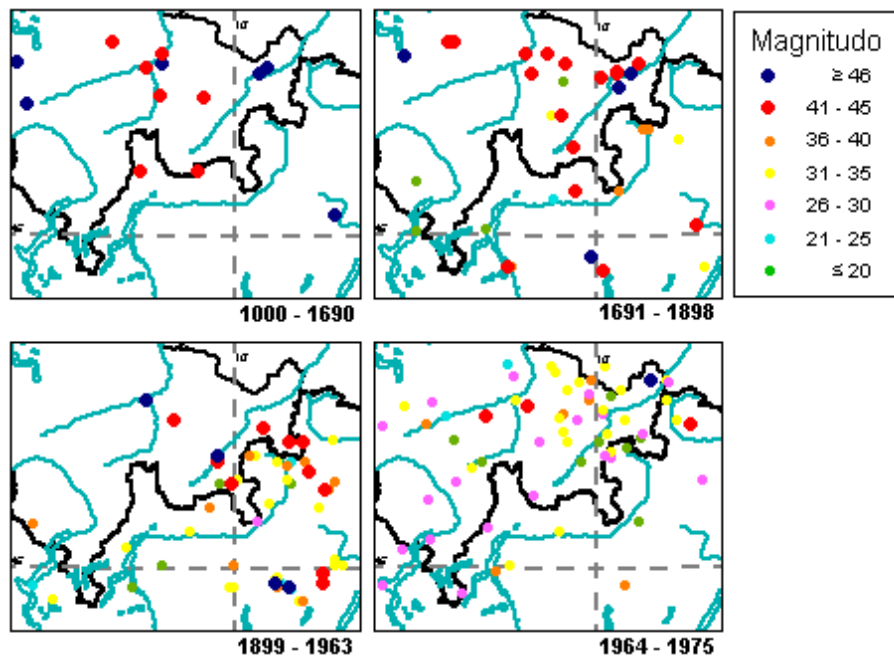
Come si può vedere, fino al secolo scorso sono segnalati solo i terremoti più forti, nessuno dei quali è localizzato nell'area degli eventi recenti o nella zona di studio .

A partire dall'inizio di questo secolo si sono registrati alcuni terremoti paragonabili per livello energetico a quello del 6 aprile, localizzati nella valle del Fuorn e nel gruppo dell'Ortles.

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO



Sismicità delle Alpi Centrali in 4 finestre temporali.

Alcuni terremoti simili, per livelli energetici e distribuzione degli effetti, a quelli del dicembre 1999, si sono verificati nel corso del XX secolo:

Data	Tempo (UTC)	Latitudine	Longitudine	ML	Area epicentro
20 Apr 1907	13:25	46.4N	10.5E	4.0	Gran Zebrù
21 May 1924	15:32	46.4N	10.5E	4.1	Val monastero
09 Aug 1961	13:04	46.4N	10.5E	4.2	Val monastero

Terremoti di entità inferiore sono segnalati il 12 dicembre 1887, 13 novembre 1895, 4 settembre 1897, 20 settembre 1910, 12 ottobre 1929.

Negli ultimi 25 anni l'installazione di numerose stazioni sismiche, in territorio sia italiano che svizzero, ha consentito la registrazione e la localizzazione di un discreto numero di terremoti di bassa energia, utili per segnalare le zone in cui la crosta è sottoposta a tensioni.

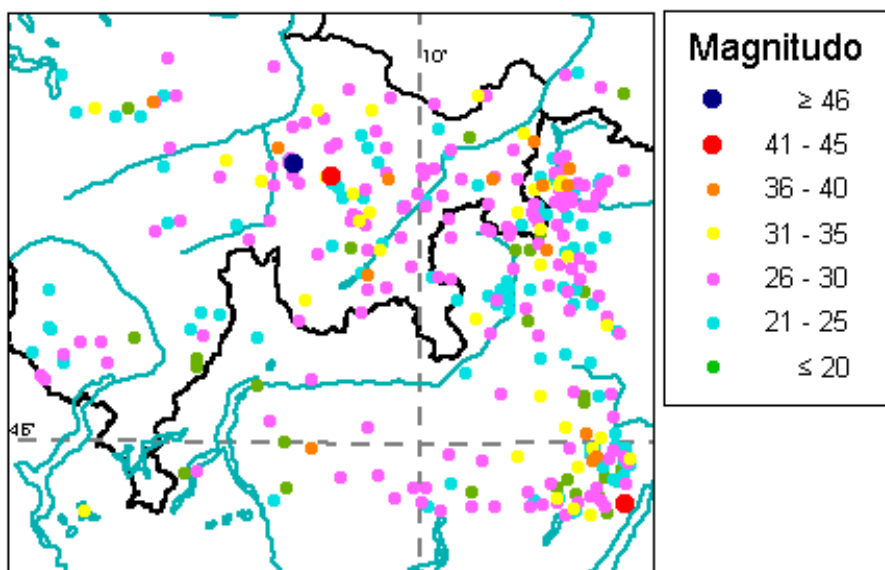
I terremoti registrati storicamente permettono di evidenziare una fascia di sismicità disposta in direzione NO - SE, parallela all'asse Gran Zebrù - Ortles, che interseca la fascia attiva dell'Engadina.



# COMUNE DI CERCINO

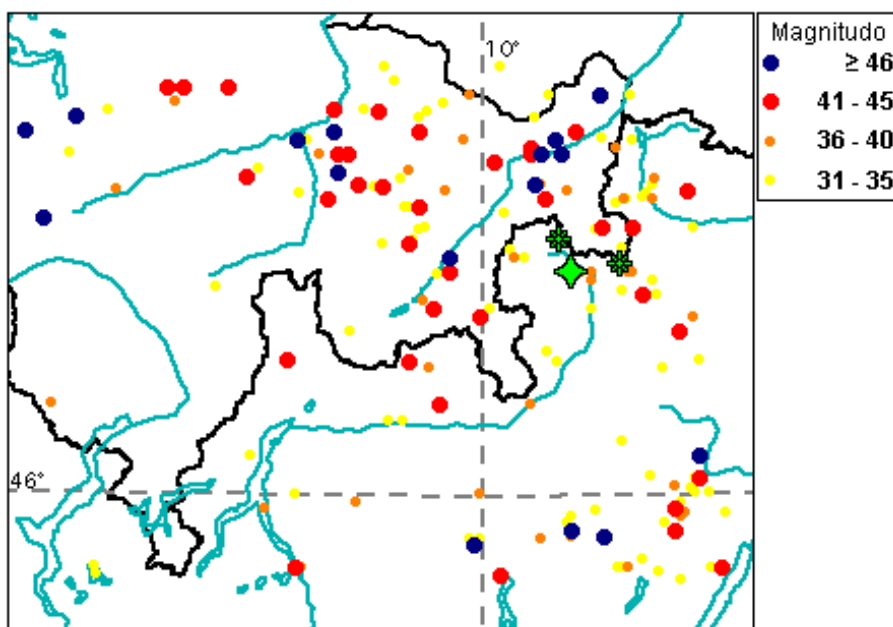
Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO



*Sismicità delle Alpi Centrali nel periodo 1976-1995.*

Riassumendo, nelle figure sottostanti è rappresentata la sismicità delle Alpi Centrali nel periodo 1000 - 1995, suddivisa in due livelli energetici. Le stelle in verde e rosso rappresentano i terremoti significativi del 29/31 dicembre 1999 e del 6 aprile 2000 che hanno avuto epicentro in Alta Valtellina.



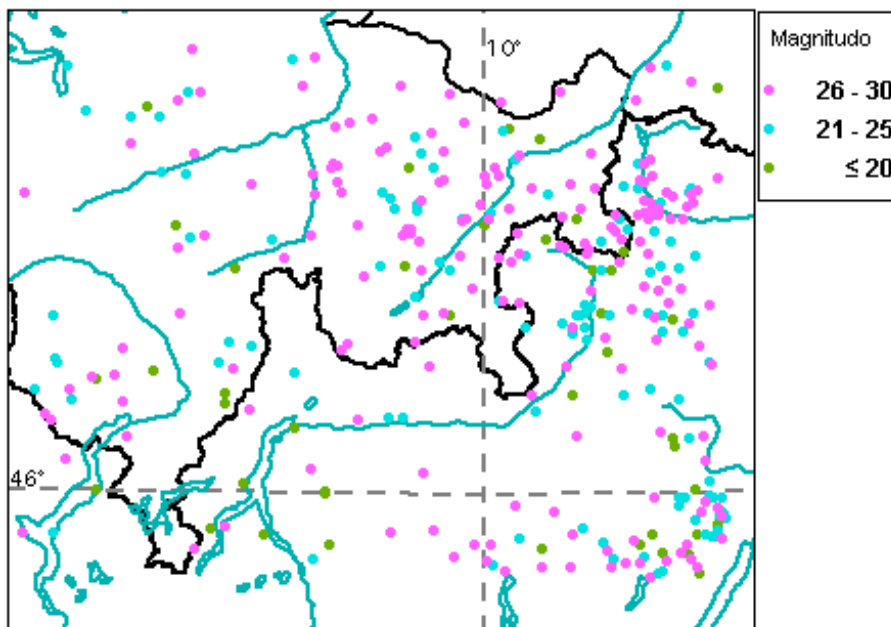
*Sismicità delle Alpi Centrali nel periodo 1000 - 1995. Magnitudo > 3.*

Le stelline rappresentano i terremoti del 29/31 dicembre 1999, mentre il rombo rappresenta il terremoto del 6 aprile 2000.

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO



Sismicità delle Alpi Centrali nel periodo 1000 - 1995. Magnitudo  $\leq 3$ .

Da tali tabelle si evince che l'area di Cercino ha generato storicamente alcuni terremoti con magnitudo massimo pari a 3.5.

### 2.3 Quadro sismo tettonico

Le cause della sismicità della Valtellina non sono note, si tratta infatti di terremoti troppo deboli per lasciare impronte nelle formazioni geologiche di superficie, impronte che sarebbero peraltro difficili da identificare a causa del contesto geomorfologico di montagna che rende difficile la registrazione ed il riconoscimento di tali impronte.

Il modello sismogenetico del Gruppo Nazionale per la Difesa dai Terremoti del CNR, che racchiude la maggior parte delle aree in cui possono originarsi eventi di livello paragonabile o superiore a quelli recenti dell'Alta Valtellina, colloca la zona origine dei terremoti in questione ai margini di una zona sismogenetica disegnata attorno all'Engadina.

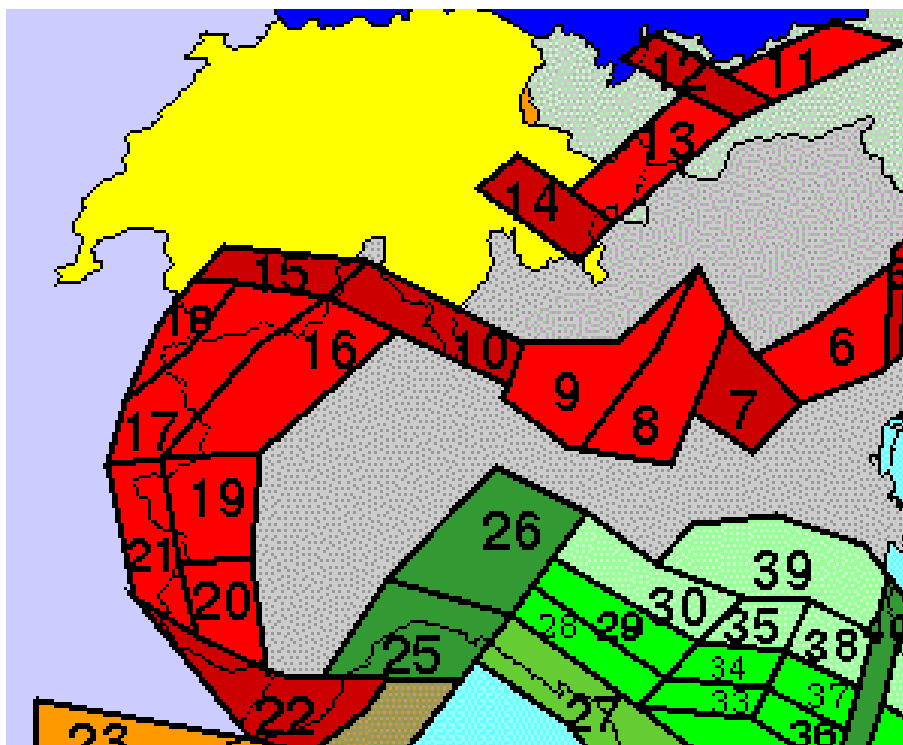
E' comunque assodato che la cosiddetta Linea Insubrica, una linea di discontinuità molto lunga che coincide per un buon tratto con l'asse delle Valtellina, non è oggi attiva e non può quindi essere responsabile della odierna sismicità.

## COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

### ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

La fascia di sismicità disposta in direzione NO-SE, parallela all'asse Gran Zebrù - Ortles, corre invece all'incirca parallelamente ad un'altra linea di discontinuità di importanza regionale, la cosiddetta Linea dello Zebrù.



*Zone sismogenetiche.*

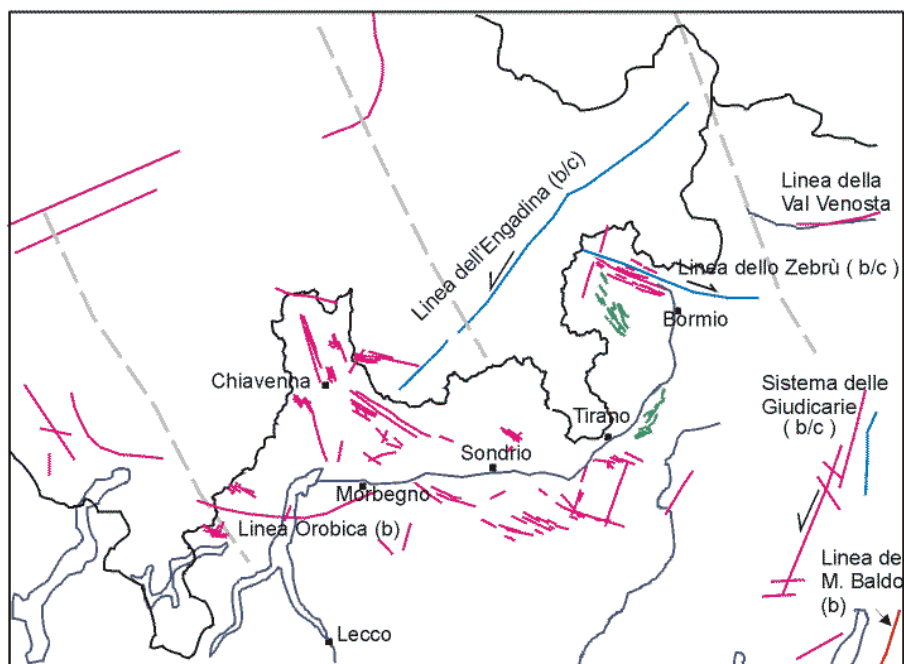
Essa è stata recentemente classificata, sulla base delle conoscenze geologiche, come una faglia ad attività quaternaria di cui tuttavia non sono evidenti espressioni superficiali dell'attività nel corso degli ultimi 50.000 anni.

Allo stato attuale delle conoscenze, dunque, le cause dell'odierna sismicità potrebbero esser collegate a questa fascia di discontinuità tettonica.






# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO



(La legenda segue, per le faglie, le indicazioni della legenda del GNDT (1999) per l'inventario delle faglie attive su scala nazionale).

-  Faglie per le cui espressioni superficiali sono disponibili dati sull'attività nel corso del Pleistocene superiore-Olocene.
  -  Faglie ad attività quaternaria per le cui espressioni superficiali non sono disponibili dati sull'attività nel corso del Pleistocene superiore-Olocene.
  -  Elementi strutturali fragili di incerta interpretazione (neotettonici o gravitativi)
  -  Superfici di taglio di origine gravitativa profonda attive nel Pleistocene sup. - Olocene
- (a: faglie normali; b: faglie inverse; c: faglie trascorrenti)
-  Direzione del vettore di massima compressione neotettonica; (da Pavoni e Mayer Rosa, 1978)

*Carta degli elementi strutturali delle Alpi Centrali significativi al fine della definizione della tettonica attiva.*

*(a cura di M. Onida)*

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

### 3. ANALISI E VALUTAZIONI DEGLI EFFETTI SISMICI LOCALI FINALIZZATE ALLA DEFINIZIONE DELL'ASPETTO SISMICO DEL PIANO DI GOVERNO DEL TERRITORIO

#### 3.1 Normativa vigente

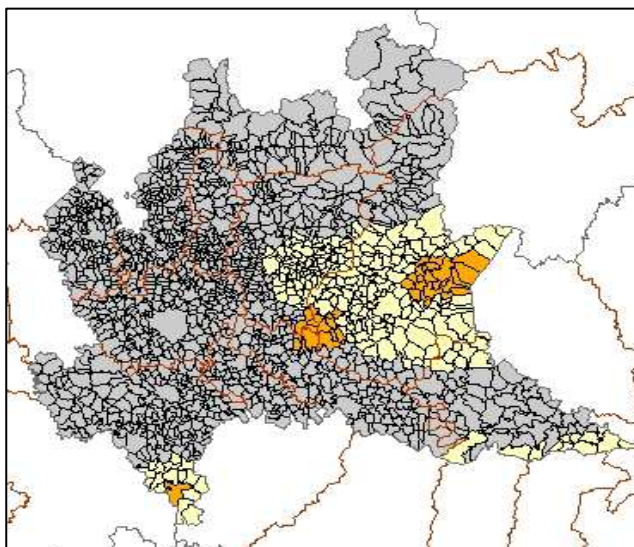
Con l'Ordinanza del Presidente del Consiglio dei Ministri n. 3274 del 20 marzo 2003 "Primi elementi in materia di criteri generali per la classificazione sismica del territorio nazionale e di normative tecniche per le costruzioni in zona sismica", pubblicata sulla G.U. n. 105 dell'8 maggio 2003 - Supplemento ordinario n. 72, vengono individuate in prima applicazione le zone sismiche sul territorio nazionale, e fornite le normative tecniche da adottare per le costruzioni nelle zone sismiche stesse.

Tale Ordinanza è entrata in vigore, per gli aspetti inerenti la classificazione sismica, il 23 ottobre 2005, data coincidente con l'entrata in vigore del D.M. 14 settembre 2005 "Norme tecniche per le costruzioni", pubblicato sulla G.U. n. 222 del 23 settembre 2005, Supplemento ordinario n. 159.

A far tempo da tale data è in vigore quindi la classificazione sismica del territorio nazionale così come deliberato dalle singole regioni.

La Regione Lombardia, con D.G.R. n. 14964 del 7 novembre 2003, ha preso atto della classificazione fornita in prima applicazione dalla citata Ordinanza n. 3274 del 20 marzo 2003.




Si è quindi passati dalla precedente classificazione sismica di cui al D.M. del 5 marzo 1984 in cui il **comune di Cercino** non risultava essere sismico, alla attuale classificazione che azzona il comune di Cercino in **Zona sismica 4** (ossia la minore).



# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

	ZONA SISMICA 4
	ZONA SISMICA 3
	ZONA SISMICA 2

La zona sismica 4 per il comune di Cercino è stata individuata secondo valori di accelerazione di picco orizzontale del suolo ( $a_g$ ), con probabilità di superamento del 10% in 50 anni secondo lo schema seguente :

Zona	Accelerazione orizzontale con probabilità di superamento pari al 10% in 50 anni ( $a_g/g$ )	Accelerazione orizzontale di ancoraggio dello spettro di risposta elastico (Norme Tecniche) ( $a_g/g$ )
1	$> 0,25$	0,35
2	0,15 – 0,25	0,25
3	0,05 – 0,15	0,15
4	$< 0,05$	0,05

### 3.2 *Analisi del rischio sismico*

Le particolari condizioni geologiche e geomorfologiche di una zona (condizioni locali), in occasione di eventi sismici, possono influenzare la pericolosità sismica di base, producendo effetti diversi da considerare nella valutazione generale della pericolosità sismica dell'area. Tali effetti vengono distinti in funzione del comportamento dinamico dei materiali coinvolti; pertanto gli studi finalizzati al riconoscimento delle aree potenzialmente pericolose dal punto di vista sismico sono basati, in primo luogo, sull'identificazione della categoria di terreno presente in una determinata area. In funzione, quindi, delle caratteristiche del terreno presente, si distinguono due grandi gruppi di effetti locali: quelli di sito o di amplificazione sismica locale e quelli dovuti ad instabilità.

**Effetti di sito o di amplificazione sismica locale:** interessano tutti i terreni che mostrano un comportamento stabile nei confronti delle sollecitazioni sismiche attese; tali effetti sono rappresentati dall'insieme delle modifiche in ampiezza, durata e contenuto in frequenza che un moto sismico (terremoto di riferimento), relativo ad una formazione rocciosa di base (bedrock), può subire durante

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

l'attraversamento degli strati di terreno sovrastanti il bedrock, a causa dell'interazione delle onde sismiche con le particolari condizioni locali.

Tali effetti si distinguono in due gruppi, che possono essere contemporaneamente presenti nello stesso sito:

- **effetti di amplificazione topografica:** si verificano quando le condizioni locali sono rappresentate da morfologie superficiali più o meno articolate e da irregolarità topografiche in generale; tali condizioni favoriscono la focalizzazione delle onde sismiche in prossimità della cresta del rilievo a seguito di fenomeni di riflessione sulla superficie libera e di interazione fra il campo d'onda incidente e quello diffratto; se l'irregolarità topografica è rappresentata da substrato roccioso (bedrock) si verifica un puro effetto di amplificazione topografica, mentre nel caso di rilievi costituiti da materiali non rocciosi l'effetto amplificatorio è la risultante dell'interazione (difficilmente separabile) tra l'effetto topografico e quello litologico;
- **effetti di amplificazione litologica:** si verificano quando le condizioni locali sono rappresentate da morfologie sepolte (bacini sedimentari, chiusure laterali, corpi lenticolari, eteropie ed interdigitazioni, gradini di faglia ecc.) e da particolari profili stratigrafici costituiti da litologie con determinate proprietà meccaniche; tali condizioni possono generare esaltazione locale delle azioni sismiche trasmesse dal terreno, fenomeni di risonanza fra onda sismica incidente e modi di vibrare del terreno, e fenomeni di doppia risonanza fra periodo fondamentale del moto sismico incidente e modi di vibrare del terreno e della sovrastruttura.

**Effetti di instabilità:** interessano tutti i terreni che mostrano un comportamento instabile o potenzialmente instabile nei confronti delle sollecitazioni sismiche attese; sono rappresentati da fenomeni di instabilità consistenti in veri e propri collassi, e talora movimenti di grandi masse di terreno incompatibili con la stabilità delle strutture; tali instabilità sono rappresentate da fenomeni diversi a seconda delle condizioni presenti nel sito:

- nel caso di versanti in equilibrio precario (di materiale sciolto o in roccia) si possono avere fenomeni di riattivazione o neoformazione di movimenti franosi (crolli, scivolamenti rotazionali e/o traslazionali e colamenti), per cui il sisma rappresenta un fattore d'innescio del movimento, sia direttamente a causa dell'accelerazione esercitata sul suolo, sia indirettamente a causa dell'aumento delle pressioni interstiziali;

# COMUNE DI CERCINO

*Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12*

## **ANALISI DEL RISCHIO SISMICO**

- nel caso di aree interessate da particolari strutture geologiche sepolte e/o affioranti in superficie tipo contatti stratigrafici o tettonici, quali faglie sismogenetiche, si possono verificare movimenti relativi verticali ed orizzontali tra diversi settori areali che conducono a scorrimenti e cedimenti differenziali interessanti le sovrastrutture;
- nel caso di terreni particolarmente scadenti dal punto di vista delle proprietà fisico-meccaniche si possono verificare fenomeni di scivolamento e rottura connessi a deformazioni permanenti del suolo; per terreni granulari sopra falda sono possibili cedimenti a causa di fenomeni di densificazione ed addensamento del materiale, mentre per terreni granulari fini (sabbiosi) saturi di acqua sono possibili fluimenti e colamenti parziali o generalizzati a causa dei fenomeni di liquefazione;
- nel caso di siti interessati da carsismo sotterraneo o da particolari strutture vacuolari presenti nel sottosuolo si possono verificare fenomeni di subsidenza più o meno accentuati in relazione al crollo parziale o totale di cavità sotterranee.

### **3.3 Metodologia di studio**

La metodologia per la valutazione dell'amplificazione sismica locale è riportata nell'allegato 5 della D.G.R. del 22 dicembre 2005 n. 8/1566 "*Criteri ed indirizzi per la definizione della componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, in attuazione dell'art. 57, comma 1, della l.r. 11 marzo 2005, n. 12*" aggiornata con D.G.R. del 28 maggio 2008 n. 8/7374 "*Aggiornamento dei criteri ed indirizzi per la definizione della componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, in attuazione dell'art. 57, comma 1, della l.r. 11 marzo 2005, n. 12*".

L'allegato 5 riporta le procedure per l' "Analisi e valutazione degli effetti sismici di sito in Lombardia finalizzate alla definizione dell'aspetto sismico nei P.G.T.", in adempimento a quanto previsto dal D.M. n 159 del 14 settembre 2005 "Norme tecniche per le costruzioni", dall'Ordinanza del Presidente del Consiglio dei Ministri n. 3274 del 20 marzo 2003, e della d.g.r. n. 14964 del 7 novembre 2003 e del d.d.u.o. n. 19904 del 21 novembre 2003.

La procedura di valutazione prevede tre livelli successivi di approfondimento, da applicarsi in funzione della zona sismica di appartenenza.



# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

Il **1° livello**: consiste nell'individuazione delle aree soggette ad effetti sismici locali a partire dalla cartografia di inquadramento e dai dati esistenti

Prevede la realizzazione di una carta che illustri le aree suscettibili di effetti di sismici quali instabilità, cedimenti e liquefazioni, amplificazioni topografiche, litologiche e geometriche, cedimenti differenziali.

Il **2° livello**: consiste nella caratterizzazione semi - quantitativa del fattore di amplificazione (Fa) nelle aree individuate con l'analisi di 1° livello, e il confronto con i valori di riferimento.

Il **3° livello**: prevede la definizione degli effetti di amplificazione tramite indagini e analisi più approfondite.

Per comuni come Cercino ricadenti nella zona sismica 4, secondo la normativa vigente, è obbligatoria la realizzazione del primo livello di approfondimento sismico a scopo pianificatorio; sempre a tale scopo per le sole zone classificate nella carta di Pericolosità sismica locale come Z3 (zone di scarpata o cresta potenzialmente soggette a amplificazione topografica) e Z4 (terreni potenzialmente soggetti a amplificazioni litologiche e geometriche) in cui è prevista la realizzazione di opere strategiche (elenco tipologico di cui al d.d.u.o. n19904/03) è obbligatoria la realizzazione del secondo livello di approfondimento.

	Livelli di approfondimento e fasi di applicazione		
	1° livello fase pianificatoria	2° livello fase pianificatoria	3° livello fase progettuale
Zona sismica 2 - 3	obbligatorio	Nelle zone PSL Z3 e Z4 se inerenti con urbanizzato e urbanizzabile, ad esclusione delle aree già inedificabili	Nelle aree indagate con il 2° livello quando Fa calcolato > valore soglia comunale. Nelle zone PSL Z1, Z2 e Z5
Zona sismica 4	obbligatorio	Nelle zone PSL Z3 e Z4 solo per edifici strategici e rilevanti	Nelle aree indagate con il 2° livello quando Fa calcolato >

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

		(elenco tipologico di cui al d.d.u.o. n. 19904/03)	valore soglia comunale. Nelle zone PSL Z1, Z2 e Z5 per edifici strategici e rilevanti.
--	--	--	---

Non è stato eseguito nessun approfondimento di terzo livello in quanto lo stesso si adotta esclusivamente in fase progettuale.

### 3.4 1° livello

Consiste in un approccio di tipo qualitativo e costituisce lo studio propedeutico ai successivi livelli di approfondimento; è un metodo empirico che trova le basi nella continua e sistematica osservazione diretta degli effetti prodotti dai terremoti.

Il metodo permette l'individuazione delle zone ove i diversi effetti prodotti dall'azione sismica sono, con buona attendibilità, prevedibili, sulla base di osservazioni geologiche e sulla raccolta dei dati disponibili per una determinata area, quali la cartografia topografica di dettaglio, la cartografia geologica e dei dissesti e i risultati di indagini geognostiche, geofisiche e geotecniche che saranno oggetto di un'analisi mirata alla definizione delle condizioni locali (spessore delle coperture e condizioni stratigrafiche generali, posizione e regime di falda, proprietà indice, caratteristiche di consistenza, grado di sovra consolidazione, plasticità e proprietà geotecniche nelle condizioni naturali, ecc.).

Perciò, salvo per quei casi in cui non siano disponibili informazioni geotecniche di alcun tipo, nell'ambito degli studi di 1° livello non sono necessarie nuove indagini geotecniche.

Lo studio è composto nell'analisi dei dati esistenti già inseriti nella cartografia di analisi e inquadramento (carta geologica, carta geomorfologica, ecc.) e nella redazione di un'apposita cartografia in scala 1 : 5.000 rappresentata dalla Carta di pericolosità sismica locale, derivata dalle precedenti carte di base, in cui viene riportata la perimetrazione areale delle diverse situazioni tipo in grado di determinare gli effetti sismici locali.

La cartografia (PSL) individuerà gli scenari di pericolosità sismica locale riportati nella tabella seguente.

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

Sigla	SCENARIO PERICOLOSITA' SISMICA LOCALE	EFFETTI
Z1a	Zona caratterizzata da movimenti franosi attivi	Instabilità
Z1b	Zona caratterizzata da movimenti franosi quiescenti	
Z1c	Zona potenzialmente franosa o esposta a rischio frana	
Z2	Zona con terreni di fondazioni particolarmente scadenti (riporti poco addensati, terreni granulari fini con falda superficiale)	Cedimenti e/o liquefazioni
Z3a	Zona di ciglio H > 10m (scarpata con parete subverticale, bordo di cava, nicchia di distacco, orlo di terrazzo fluviale o di natura antropica)	Amplificazioni topografiche
Z3b	Zona di cresta rocciosa e/o cucuzzolo: appuntite-arrotondate	
Z4a	Zona di fondovalle con presenza di depositi alluvionali e/o fluvio-glaciali granulari e/o coesivi	Amplificazioni litologiche e geometriche
Z4b	Zona pedemontana di falda di detrito, conoide alluvionale e conoide deltizio-lacustre	
Z4c	Zona morenica con presenza di depositi granulari e/o coesivi (compresi le coltri loessiche)	
Z4d	Zone con presenza di argille residuali e terre rosse di origine pluvio-colluviale	
Z5	Zona di contatto stratigrafico e/o tettonico tra litotipi con caratteristiche fisico-meccaniche molto diverse	Comportamenti differenziali

La Carta PSL rappresenta il riferimento per l'applicazione dei successivi livelli di approfondimento:

- il 2° livello permetterà la caratterizzazione semiquantitativa degli effetti di amplificazione sismica attesi e l'individuazione, nell'ambito degli scenari qualitativi suscettibili di amplificazione (zone Z3 e Z4), di aree in cui la normativa nazionale risulta sufficiente o insufficiente a tenere in considerazione gli effetti sismici;
- il 3° livello permetterà sia la caratterizzazione quantitativa degli effetti di amplificazione sismica attesi per le sole aree in cui la normativa nazionale risulta inadeguata, sia la quantificazione degli effetti di instabilità dei versanti (zone Z1) e dei cedimenti e/o liquefazioni (zone Z2).

Non è necessaria la valutazione quantitativa a livelli di approfondimento maggiore dello scenario inerente le zone di contatto stratigrafico e/o tettonico tra litotipi con caratteristiche fisico-meccaniche

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

molto diverse (zone Z5), in quanto tale scenario esclude la possibilità di costruzione a cavallo dei due litotipi. In fase progettuale tale limitazione può essere rimossa qualora si operi in modo tale da avere un terreno di fondazione omogeneo.

### 3.5 2° livello

Ricadendo il territorio comunale di Cercino in zona 4, l'approfondimento di 2° livello andrà condotto nelle aree Z3 (amplificazione morfologica) e Z4 (amplificazione litologica), per le aree cui è in previsione la realizzazione di edifici strategici e rilevanti (elenco tipologico di cui alla d.d.u.o. n. 19904/03), con facoltà dei comuni di estendere tale approfondimento anche ad altre aree e categorie di edifici.

Specificatamente il d.d.u.o. n. 19904/03 definisce come strategici e rilevanti le seguenti tipologie di edifici:

- a) Categorie di edifici e di opere infrastrutturali di interesse strategico di competenza regionale, la cui funzionalità durante gli eventi sismici assume rilievo fondamentale per le finalità di protezione civile.

Edifici destinati a sedi dell'Amministrazione regionale, provinciale e comunale, e di Comunità Montane.

Strutture non di competenza statale individuate come sedi di sale operative per la gestione delle emergenze (COM, COC, ec.).

Centri funzionali di protezione civile.

Edifici ed opere individuate nei piani d'emergenza o in altre disposizioni per la gestione dell'emergenza.

Ospedali e strutture sanitarie, anche accreditate, dotati di Pronto Soccorso o dipartimenti d'emergenza, urgenza e accettazione.

Sedi aziende Unità Sanitarie Locali.

Centrali operative 118.

- b) Categorie di edifici e di opere infrastrutturali di interesse strategico di competenza regionale che possono assumere rilevanza in relazione alle conseguenze di un eventuale collasso

Asili nido e scuole, dalle materne alle superiori.

Strutture ricreative, sportive e culturali, locali di spettacolo e di intrattenimento in genere.

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

Edifici aperti al culto non rientranti tra quelli di cui all'allegato 1, elenco B, punto 1.3 del decreto del Capo del Dipartimento della Protezione Civile, n. 3685 del 21 ottobre 2003.

Strutture sanitarie e/o socio assistenziali con ospiti non autosufficienti (ospizi, orfanotrofi, ecc.).

Edifici e strutture aperti al pubblico destinate alla erogazione di servizi, adibiti al commercio suscettibili di grande affollamento.

L'approfondimento di 2° livello consiste in un approccio di tipo semiquantitativo e fornisce la stima quantitativa della risposta sismica dei terreni in termini di valore di Fattore di amplificazione (Fa); gli studi sono condotti con metodi quantitativi semplificati, validi per la valutazione delle amplificazioni litologiche e morfologiche e sono utilizzati per zonare l'area di studio in funzione del valore di Fa.

Il Valore di Fa si riferisce agli intervalli di periodo tra 0.1 - 0,5 s e 0.5 -1.5 s: i due intervalli di periodo nei quali viene calcolato il valore di Fa sono stati scelti in funzione del periodo proprio delle tipologie edilizie presenti più frequentemente nel territorio; in particolare l'intervallo tra 0,1 -0,5 s si riferisce a strutture relativamente basse, regolari e piuttosto rigide, mentre l'intervallo tra 0,5 e 1,5 s si riferisce a strutture più alte e più flessibili.

La procedura di 2° livello fornisce, per gli effetti litologici, valori di Fa per entrambi gli intervalli di periodo considerati, mentre per gli effetti morfologici solo per l'intervallo 0.1-0.5 s: questa limitazione è causata dall'impiego, per la messa a punto della scheda di valutazione, di codici di calcolo di tipo bidimensionale ad elementi di contorno che sono risultati più sensibili all'influenza del moto di input nell'intervallo di periodo 0.5-1.5 s.

Nel comune di Cercino lo studio di 2° Livello è stato redatto per 8 aree per le quali il piano prevede la realizzazione di infrastrutture di interesse strategico e/o la realizzazione di infrastrutture di fruizione pubblica; in tali aree ricadenti nella Classe Z4 della carta della pericolosità sismica locale si è valutata unicamente l'amplificazione litologica essendo aree pianeggianti o sub-pianeggianti.

**Effetti litologici:** la procedura semplificata richiede la conoscenza dei seguenti parametri:

- litologia prevalente dei terreni presenti in sito;
- stratigrafia del sito;
- andamento della Vs con la profondità fino a valori pari o superiori a 800 m/s;
- spessore velocità di ciascun strato;

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

- sezioni geologiche, conseguente modello geofisico- geotecnico.

Sulla base delle conoscenze bibliografiche dei terreni in oggetto si individuano le litologie prevalenti e per esse si scelgono le schede che più si avvicinano alla granulometria dei depositi in loco.

Attualmente le Regione fornisce sei schede:

- una scheda per le litologie prevalentemente ghiaiose;
- due schede per le litologie prevalentemente limoso-argillose (tipo 1 e tipo 2);
- due schede per le litologie prevalentemente limoso-sabbiose (tipo 1 e tipo 2);
- una scheda per litologie prevalentemente sabbiose.

Una volta individuata la scheda di riferimento in base alla granulometria dei depositi in posto è necessario verificarne la validità in base all'andamento dei valori di Vs con la profondità; in particolare si dovrà verificare l'andamento delle Vs con la profondità partendo dalla scheda tipo 1, nel caso in cui non fosse verificata la validità per valori di Vs inferiori a 600m/s si passerà all'utilizzo della scheda tipo 2.

In presenza di una litologia non contemplata dalle schede di valutazione si potrà utilizzare la scheda di valutazione che presenta l'andamento delle Vs con la profondità più simile a quella riscontrata nell'indagine.

Nel caso esista la scheda di valutazione per la litologia esaminata ma l'andamento delle Vs con la profondità non ricade nel campo di validità della scheda, potrà esser scelta una altra scheda che presenti l'andamento della Vs con la profondità più simile a quella riscontrata nell'indagine.

Nel caso di presenza di alternanze litologiche, che non presentano inversioni di velocità con la profondità, si potranno utilizzare le schede a disposizione solo se l'andamento dei valori di Vs con la profondità, nel caso da esaminare, risulta compatibile con le schede proposte.

In presenza di alternanze litologiche con inversioni simili di velocità con la profondità si potrà utilizzare la scheda di valutazione che presenta l'andamento delle Vs con la profondità più simile a quella riscontrata nell'indagine e si accerteranno anche i casi in cui i valori di Vs escano dal campo di validità solo a causa dell'inversione.

All'interno della scheda di valutazione si sceglie, in funzione della profondità e della Vs dello strato superficiale, utilizzando la matrice della scheda di valutazione, la curva più appropriata (indicata con il

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

numero e il colore di riferimento) per la valutazione del valore di Fa nell'intervallo 0,1-0,5 s e nell'intervallo 0,5-1,5 s, in base al valore del periodo proprio del sito definito T.

Il periodo proprio del sito T necessario per l'utilizzo della scheda di valutazione è calcolato considerando tutta la stratigrafia fino alla profondità in cui il valore della Vs è uguale o superiore a 800 m/s ed utilizzando la seguente equazione:

$$T = \frac{4 * \sum_{i=1, N} h_i}{\frac{\sum_{i=1, N} V_s * h_i}{\sum_{i=1, N} h_i}}$$

ove  $h_i$  e  $V_{si}$  sono lo spessore e la velocità dello strato i-esimo del modello.

Il valore di Fa individuato dovrà essere approssimato alla prima cifra decimale e dovrà essere utilizzato per valutare il grado di protezione raggiunto dal sito dall'applicazione della normativa sismica vigente.

La valutazione è effettuata in termini di contenuti energetici, confrontando il Fa ottenuto dalle schede di valutazione con un parametro di analogo significato calcolato per ciascun comune e per le diverse categorie di suolo (NTC) soggette ad amplificazioni litologiche (B,C,D,E) e per i due intervalli 0,1 - 0,5 e 0,5 - 1,5 s.

Il parametro calcolato per ciascun Comune e fornito dalla Regione Lombardia (consultabile in un data base online), rappresenta il valore soglia oltre il quale lo spettro proposto dalla normativa risulta insufficiente a tenere in considerazione la reale amplificazione presente nel sito.

La procedura prevede pertanto di valutare il valore di Fa con le schede di valutazione e di confrontarlo con il corrispondente valore di soglia, considerando una variabilità di + 0,1 che tiene in conto la variabilità del fattore di Fa ottenuto.

Si possono quindi presentare due situazioni:

- il valore di Fa è inferiore al valore soglia corrispondente: la normativa è da considerarsi sufficiente a tenere in considerazione anche i possibili effetti di amplificazione litologica del sito e quindi si applica lo spettro previsto per normativa;

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

- il valore di  $F_a$  è superiore al valore di soglia corrispondente: la normativa è insufficiente a tenere in considerazione i possibili effetti di amplificazione litologica e quindi è necessario, in fase di progettazione edilizia, o effettuare analisi più approfondite (3° livello) o utilizzare lo spettro di norma caratteristico della categoria di suolo superiore, con il seguente schema:

- anziché lo spettro della categoria di suolo B si utilizzerà quello della categoria di suolo C; nel caso in cui la soglia non fosse ancora sufficiente si utilizzerà lo spettro della categoria di suolo D;
- anziché lo spettro della categoria di suolo C si utilizzerà quello della categoria di suolo D;
- anziché lo spettro della categoria di suolo D si utilizzerà quello della categoria di suolo E.

Le categorie di profilo stratigrafico del suolo di fondazione ai fini della definizione dell'azione sismica sono così definite nell'O.P.C.M. 3274/2003:

- *A - Formazioni litoidi o suoli omogenei molto rigidi* caratterizzati da valori di  $V_{s30}$  superiori a 800 m/s, comprendenti eventuali strati di alterazione superficiale di spessore massimo pari a 5 m.
- *B - Depositi di sabbie o ghiaie molto addensate o argille molto consistenti*, con spessori di diverse decine di metri, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di  $V_{s30}$  compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero resistenza penetrometrica NSPT >50, o coesione nondrenata  $c_u > 250$  kPa).
- *C - Depositi di sabbie e ghiaie mediamente addensate, o di argille a media consistenza*, con spessori variabili da diverse decine fino a centinaia di metri, caratterizzati da valori di  $V_{s30}$  compresi tra 180 e 360 m/s ( $15 < NSPT < 50$ ,  $70 < c_u < 250$  kPa).
- *D - Depositi di terreni granulari da sciolti a poco addensati oppure coesivi da poco a mediamente consistenti*, caratterizzati da valori  $V_{s30} < 180$  (NSPT <15,  $c_u < 70$  kPa).
- *E - Profili di terreno costituiti da starti superficiali alluvionali*, con valori di  $V_{s30}$  simili a quelli dei tipi C o D e spessore compreso tra 5 e 20 m, giacenti su di un substrato di materiale più rigido con  $V_{s30} > 800$  m/s.



# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

**Effetti morfologici:** l'amplificazione degli effetti sismici di un determinato sito può verificarsi in particolari condizioni morfologiche, quali la presenza di scarpate e/ o di creste. Il riconoscimento di tali ambiti (scenari Z3a e Z3b) è oggetto dello studio di 1° livello.

Per quanto riguarda la valutazione degli effetti di amplificazione delle creste, si distingue dapprima la tipologia (appuntita o arrotondata); per le creste appuntite occorre determinare il fattore di forma H/L (H: dislivello massimo; L: larghezza della base del rilievo) , quindi si sceglie la curva di correlazione più appropriata tra quelle proposte nelle schede di valutazione in funzione del valore di L, quindi si calcola il valore di Fa. Nel caso, invece di creste arrotondate, il valore di fa dipende solo dal fattore di forma H/L.

Per quanto riguarda l'analisi dello scenario di scarpata, dapprima si definisce la tipologia di scarpata (in pendenza, ideale, in controtendenza), e poi, sulla base dei caratteri morfologici si valuta il valore di Fa, come indicato nella tabella riportata qui di seguito.

Classe altimetrica	Classe di inclinazione	Valore di Fa <sub>0.1-0.5</sub>	Area di influenza
$10m \leq H \leq 20m$	$10^\circ \leq \alpha \leq 90^\circ$	1.1	$A_i = H$
$20m \leq H \leq 40m$	$10^\circ \leq \alpha \leq 90^\circ$	1.2	$A_i = 3/4 H$
H > 40m	$10^\circ \leq \alpha \leq 20^\circ$	1.1	$A_i = 2/3 H$
	$20^\circ \leq \alpha \leq 40^\circ$	1.2	
	$40^\circ \leq \alpha \leq 60^\circ$	1.3	
	$60^\circ \leq \alpha \leq 70^\circ$	1.2	
	$\alpha > 70^\circ$	1.1	

H: distanza verticale dal piede al ciglio del fronte principale della scarpata

$\alpha$ : inclinazione del fronte principale della scarpata

In questo modo, sia per lo scenario di cresta che di scarpata si ottiene una zonazione del territorio compreso nell'area di influenza sulla base del valore di Fa.

Il passo successivo è quello di confrontare il valore di Fa ottenuto con il corrispondente valore di soglia riportato nella scheda di valutazione della normativa nazionale; in questo modo, analogamente alla procedura descritta per la valutazione degli effetti di amplificazione litologica, si verifica se il

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

valore di  $F_a$  calcolato è minore o maggiore rispetto al valore di soglia comunale: nel primo caso non è necessaria nessuna prescrizione aggiuntiva, mentre nel secondo caso l'area in cui si registra un valore di  $F_a$  maggiore di quello di soglia deve essere indicato con un sovrassegno sulla Carta di Fattibilità geologica: in tale ambito si prescrive, in fase progettuale, di effettuare il 3° livello di approfondimento.

### 3.6 3° Livello

Il terzo livello si applica in fase progettuale agli scenari qualitativi suscettibili di instabilità (Z1b e Z1c), cedimenti e/o liquefazioni (Z2), per le aree suscettibili di amplificazioni sismiche (morfologiche Z3 e litologiche Z4) che sono caratterizzate da un valore di  $F_a$  superiore al valore di soglia corrispondenze così come ricavato dall'applicazione del 2° livello.

Per le zone di contatto stratigrafico e/o tettonico tra litotipi con caratteristiche fisico meccaniche molto diverse (Z5) non necessaria la valutazione quantitativa, in quanto è da escludere la costruzione su entrambe i litotipi. In fase progettuale tale limitazione può essere rimossa qualora si operi in modo tale da avere un terreno di fondazione omogeneo. Nell'impossibilità di ottenere tale condizione, si dovranno prevedere opportuni accorgimenti progettuali atti a garantire la sicurezza delle'edificio.

Il 3° livello si applica anche nel caso in cui si stia progettando costruzioni in cui uso prevede affollamenti significativi, industrie con attività pericolose per l'ambiente, reti viarie e ferroviarie la cui interruzione provochi situazioni di emergenza e costruzioni con funzioni pubbliche o strategiche importanti, sociali essenziali.

I risultati delle analisi di 3°livello saranno utilizzati in fase di progettazione al fine di ottimizzare l'opera e gli eventuali interventi di mitigazione della pericolosità.

**Effetti di amplificazione morfologica e litologica:** l'analisi prevede un approccio di tipo quantitativo e costituisce lo studio di maggior dettaglio, in cui la valutazione della pericolosità sismica locale è effettuata ricorrendo a metodologie che possono essere classificate come strumentali e numeriche.

La *metodologia strumentale* richiede l'acquisizione di dati strumentali attraverso campagne di registrazione eseguite in sito con l'utilizzo di strumentazioni specifiche, variabili a seconda del parametro di acquisizione scelto (velocimetri ed accelerometri). Le caratteristiche strumentali, il tipo di acquisizione e la disposizione logistica variano in funzione della complessità geologica dell'area di studio, del metodo di elaborazione scelto e del tipo di risultato a cui si vuole pervenire. Le

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

registrazioni eseguite in un'area di studio possono riguardare rumore di fondo (microtremore di origine naturale o artificiale) o eventi sismici di

magnitudo variabile; i dati acquisiti devono essere opportunamente selezionati (ripuliti da tutti i disturbi presenti) e qualificati tramite informazioni sismologiche dell'area in esame e permettono di definire la direzionalità del segnale sismico e la geometria della zona sismogenetica-sorgente. Le tracce dei segnali di registrazione devono essere in seguito processate tenendo conto delle diverse condizioni di installazione degli strumenti e delle diverse condizioni di acquisizione dei dati.

Inoltre, nel caso siano utilizzate stazioni equipaggiate con strumentazioni con frequenza propria diversa (caso più frequente) occorre rendere omogenei tra loro i vari segnali attraverso una deconvoluzione per le rispettive risposte spettrali.

L'analisi sperimentale può presentare diversi gradi di approfondimento ed affidabilità, in funzione del tipo di strumentazione impiegata, del tipo di elaborazione del dato di registrazione e, soprattutto, in funzione dell'intervallo di tempo dedicato alle misurazioni in sito. I metodi di analisi strumentale più diffusi ed utilizzati sono il metodo di Nakamura (1989)<sup>1</sup> e il metodo dei rapporti spettrali (Kanai e Tanaka, 1981)<sup>2</sup>.

La *metodologia numerica* consiste nella modellazione di situazioni reali mediante un'appropriata e dettagliata caratterizzazione geometrica e meccanica del sito e nella valutazione della risposta sismica locale tramite codici di calcolo matematico più o meno sofisticati, basati su opportune semplificazioni e riduzioni del problema, necessarie ma comunque di influenza abbastanza trascurabile sul risultato finale. I concetti fondamentali su cui si basano i codici di calcolo numerico riguardano la teoria della propagazione delle onde sismiche nel sottosuolo e la teoria del comportamento non lineare e dissipativo dei terreni in condizioni dinamiche. La valutazione della risposta sismica deve tener conto non solo delle variazioni di ampiezza massima del moto sismico di riferimento, ma anche dell'effetto di filtraggio esercitato su di esso dal terreno, cioè delle modifiche nel contenuto in frequenza.

L'applicazione della metodologia numerica richiede una caratterizzazione geometrica di dettaglio del sottosuolo, tramite rilievi specifici, e una caratterizzazione meccanica, tramite accurate indagini geologiche e geotecniche, in grado di determinare i parametri geotecnici statici e dinamici specifici su campioni indisturbati o comunque di alta qualità e in condizioni tali per cui vengano simulate il meglio possibile le condizioni di sito del terreno durante i terremoti attesi. Perciò viene richiesto un programma di indagini geotecniche specifico, i cui risultati saranno da aggiungere a quelli esistenti (1° e 2° livello). E' inoltre necessaria l'individuazione di uno o più input sismici sotto forma di spettri di risposta e/o di accelerogrammi.

---

<sup>1</sup> Nakamura Y., 1989. A method for dynamic characteristics estimation of subsurface using microtremor on the round surface. QR Railway Tech. Res. Inst., 30, 1

<sup>2</sup> Kanai, K., Tanaka, T., 1961. On Microtremors. VIII, Bull. Earthquake res. Inst., University of Tokyo, Vol. 39

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

Le analisi strumentali e numeriche rappresentano due approcci diversi per la valutazione quantitativa dell'amplificazione locale; essi sono tra loro coerenti ma presentano le seguenti differenze:

- l'analisi numerica ha il vantaggio di essere facilmente applicabile con tempi veloci ma ha lo svantaggio di richiedere alti costi di realizzazione, di considerare modelli semplificati della situazione reale (soprattutto per i codici di calcolo 1D e 2D) e di trascurare l'effetto delle onde superficiali, sottostimando gli effetti ad alti periodi;
- l'analisi strumentale ha il vantaggio di considerare l'effetto della sollecitazione sismica nelle tre dimensioni spaziali ma ha lo svantaggio di considerare eventi di bassa magnitudo, valutando il comportamento dei materiali solo per basse deformazioni in campo elastico, di richiedere, oltre alle analisi sismologiche di registrazione strumentale, analisi geotecniche dinamiche integrative atte a rilevare il comportamento del bedrock sotto sollecitazione, di effettuare le registrazioni per periodi di tempo che dipendono dalla sismicità dell'area e che possono variare da un minimo di 1 mese ad un massimo di 2 anni.

Per compensare i limiti di un metodo con i vantaggi dell'altro è da valutare la possibilità di integrazione delle due metodologie: in questo modo è possibile effettuare un'analisi quantitativa completa che considera sia l'effetto della tridimensionalità del sito sia il comportamento non lineare dei materiali soggetti a sollecitazioni sismiche.

Al fine di poter effettuare l'analisi di 3° livello sono stati predisposti dalla Regione Lombardia due db (lo-acc e curve-lomb.xls).

## 4. ANALISI SISMICA DEL TERRITORIO DEL COMUNE DI CERCINO

### 4.1 Carta delle pericolosità sismica locale (1° livello)

Per la definizione delle differenti aree di possibile amplificazione sismica e degli elementi lineari di amplificazione ci si è basati sulla documentazione cartografica esistente quali la Cartografia geo - ambientale, il P.R.G. Comunale vigente, il P.T.C.P. di Sondrio, sulla documentazione della Regione Lombardia consultabile nella banca dati S.I.T. nonché su dati noti dallo scrivente derivanti da indagini geognostiche sia dirette che indirette effettuate sul territorio in esame.

Nella Carta P.S.L. sono state individuate le seguenti zone:

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

- *Z1a - Zona caratterizzata da movimenti franosi attivi.* L'individuazione delle zone Z1a è stata condotta con riferimento alla carta dei dissesti comunale vigente (adeguamento P.A.I.), inoltre al fine di aggiornare la cartografia si è fatto riferimento alla carta inventario delle frane e dei dissesti della Regione Lombardia.
- *Z1b – Zona caratterizzata da movimenti franosi quiescenti.* E' stata condotta la medesima metodologia di cui al punto precedente.
- *Z1c - Zona potenzialmente franosa o esposta a rischio frana.* E' stata condotta la medesima metodologia di cui al punto precedente.
- *Z3a – Zona di ciglio  $H > 10$  m* (scarpata con parete subverticale, bordo di cava, nicchia di distacco, orlo di terrazzo di natura antropica). I criteri utilizzati sono quelli riportati nell'Allegato 5 dei “*Criteri ed Indirizzi per la definizione della componente geologica, idrogeologica e sismica del piano di governo del Territorio, in attuazione dell'art. 57 della L.R. 1272005*” e ss.mm.ii. e l'analisi è stata condotta sulla base della C.T.R.. Sono stati individuati scenari di scarpata sono stati individuati in corrispondenza del terrazzo morfologico ad Est di Cercino, del terrazzo morfologico sul quale insiste l'abitato di Siro e dell'area in rilevato in località Piussoigno al confine con il comune di Traona. In cartografia graficamente è stato riportato il ciglio superiore della scarpata.
- *Z3b – Zona di cresta rocciosa e/o cucuzzolo* (appuntita – arrotondata). La parte di analisi è stata condotta secondo i criteri di cui al punto precedente sempre sulla C.T.R... Gli scenari di cresta rocciosa sono stati individuati in corrispondenza dei versanti della Valle di Siro, della Valle Coper e del settore sommitale del territorio comunale.
- *Z4a - Zona di fondovalle con presenza di depositi alluvionali e/o fluvioglaciali granulari e/o coesivi.* Individuata con riferimento prevalente alle zonizzazioni riportate sulle Carte litologiche - geologiche geoambientali ed ai dati desunti da indagini geognostiche e ai dati esistenti in bibliografia corrisponde alle aree di fondovalle caratterizzate dalla presenza dei depositi alluvionali del F. Adda e suoi affluenti laterali.
- *Z4b – Zona pedemontana di falda di detrito, conoide alluvionale e conoide deltiziolacustre.* La metodologia condotta è la medesima di cui sopra e le zone individuate comprendono le conoidi pedemontane delle Valli Belenasco, Ciabattina, Valle di Siro, Valle dei Mulini, Valle dei Piazzi e Valle Valletta. Sono individuate inoltre le falde detritiche localizzate in corrispondenza dei versanti.
- *Z4c – Zona morenica con presenza di depositi granulari e/o coesivi.* Si presentano in forma estesa in corrispondenza dei versanti con spessori variabili tra pochi metri e alcune decine di metri tutto il versante del territorio comunale. Lo spessore è stato stimato sulla base dei dati desunti dalle indagini geognostiche, dalla conoscenza dei luoghi e dalla bibliografia esistente.

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

Non sono state individuate zone specifiche appartenenti agli scenari Z2 e Z5.

Gli scenari Z1 e Z4 sono suscettibili di registrare effetti di amplificazione litologica, mentre gli scenari Z3 effetti di amplificazione morfologica.

### 4.2 Approfondimento sismico di 2° livello

Allo stato attuale l'Amministrazione Comunale di Cercino non ha fornito indicazione / localizzazione in riferimento ad aree ove è in previsione la realizzazione di infrastrutture di interesse strategico e/o la realizzazione di infrastrutture di fruizione pubblica.

Premesso quanto sopra, è stato sviluppato un approfondimento sismico di 2° livello di carattere preliminare per le aree attualmente urbanizzate, le quali ricadono in zona Z4a, Z4b e Z4c (amplificazione litologica) mentre risultano esterne alle zona Z3a e Z3b (amplificazione morfologica).

I dati necessari per la valutazione sismica di 2° livello sono desunti da indagini geognostiche svolte precedentemente in diversi ambiti del territorio comunale e dai dati geotecnici esistenti in bibliografia e nello studio geologico di supporto al P.R.G..

#### 4.2.1. Scenario Z4a (Depositi alluvionali)

In riferimento ai dati disponibili, i depositi in esame rientrano nella categoria di profilo stratigrafico del suolo di fondazione definita nell'O.P.C.M. 3274/2003 – **B : Depositi di sabbie o ghiaie molto addensate.**

La scheda litologica di riferimento per la determinazione del valore del fattore di amplificazione per tale scenario è **litologia ghiaiosa.**

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

### PARAMETRI INDICATIVI

#### GRANULOMETRIA:

Da ghiaie e ciottoli con blocchi a ghiaie e sabbie limose debolmente argillose passando per ghiaie con sabbie limose, ghiaie sabbiose, ghiaie con limo debolmente sabbiose e sabbie con ghiaie

#### NOTE:

Comportamento granulare

Struttura granulo-sostenuta

Frazione ghiaiosa superiore al 35%

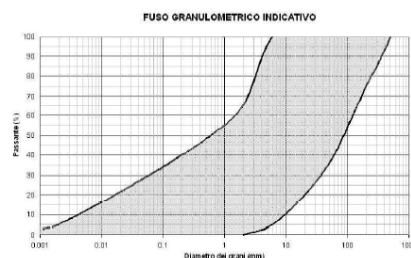
Frequenti clasti con  $D_{max} > 20$  cm

Frazione sabbiosa fino ad un massimo del 65%

Matrice limoso - argillosa fino ad un massimo del 30% con frazione argillosa subordinata (fino al 5%)

Presenza di eventuali trovanti con  $D > 50$  cm

Presenza di eventuali orizzonti localmente cementati



Il gradiente delle Vs con la profondità può essere schematizzato come segue (tabella):

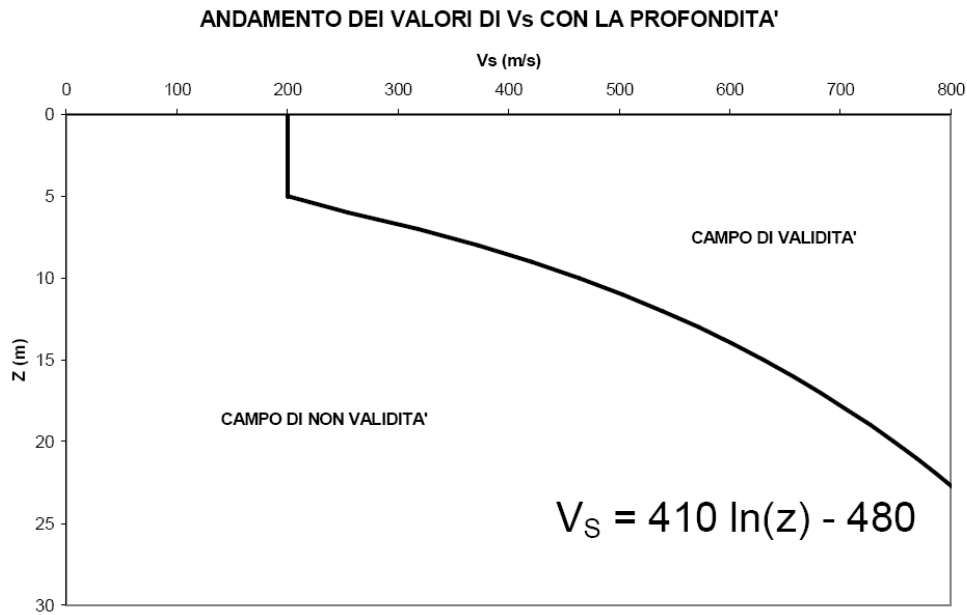
Profondità (m)	Vs (m/s)
0 - 4	250
4 - 8	350
8 - 14	600
14 - 20	800

Ricostruito il gradiente Vs / profondità si verifica che lo stesso rientri nel campo di validità delle analisi numeriche condotte per la litologia ghiaiosa (in caso di non validità si rende necessario il passaggio ad una scheda che presenti l'andamento Vs / profondità più simile al gradiente schematizzato per lo scenario in esame).

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO



All'interno della scheda per la valutazione degli effetti litologici, si sceglie in funzione della profondità e della velocità  $V_s$  dello strato superficiale, la curva più appropriata per la valutazione di  $F_a$  (nell'abaco a seguire le caselle barrate indicano il campo di spessori in cui l'influenza dello strato sulla risposta sismica in superficie è trascurabile, le caselle grigie indicano il campo di non validità, con i colori rosso, verde e blu sono evidenziati i campi di validità).

Profondità primo strato (m)

	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	12	14	16	18
200				1	1									
250				2	2	2								
300				3	3	3	3							
350				3	3	3	3	3						
400				3	3	3	3	3	3					
450				3	3	3	3	3	3					
500				3	3	3	3	3	3	3				
600				3	3	3	3	3	3	3	3	3		
700				3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3

Velocità primo strato (m/s)

Il periodo proprio del sito –  $T$ , valutato secondo la formula riportata ai precedenti capitoli è pari a **0,15s**.

Curva adottata nelle tabelle  $F_a$  (0.1-0.5 s) –  $T(s)$  – **curva verde**

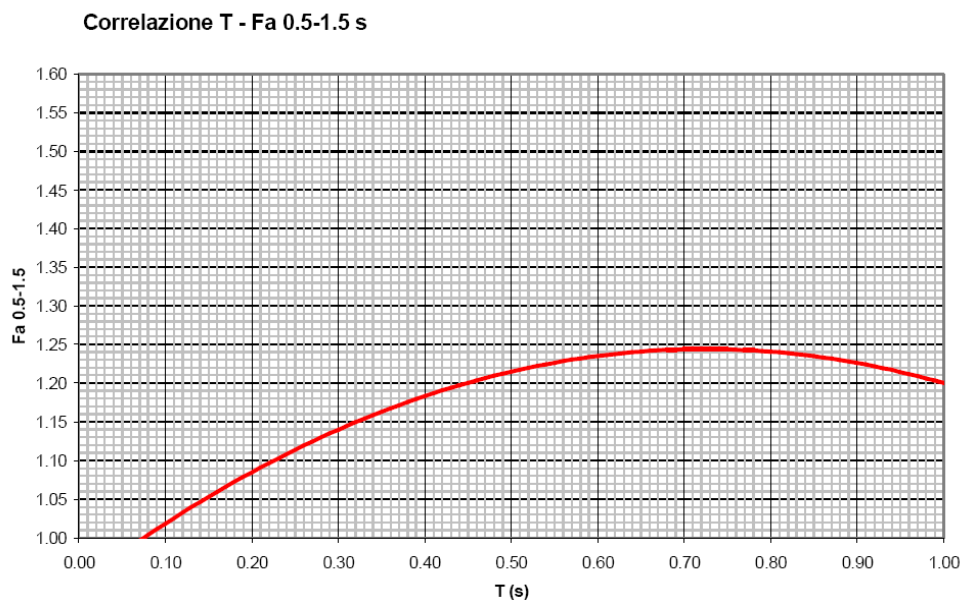
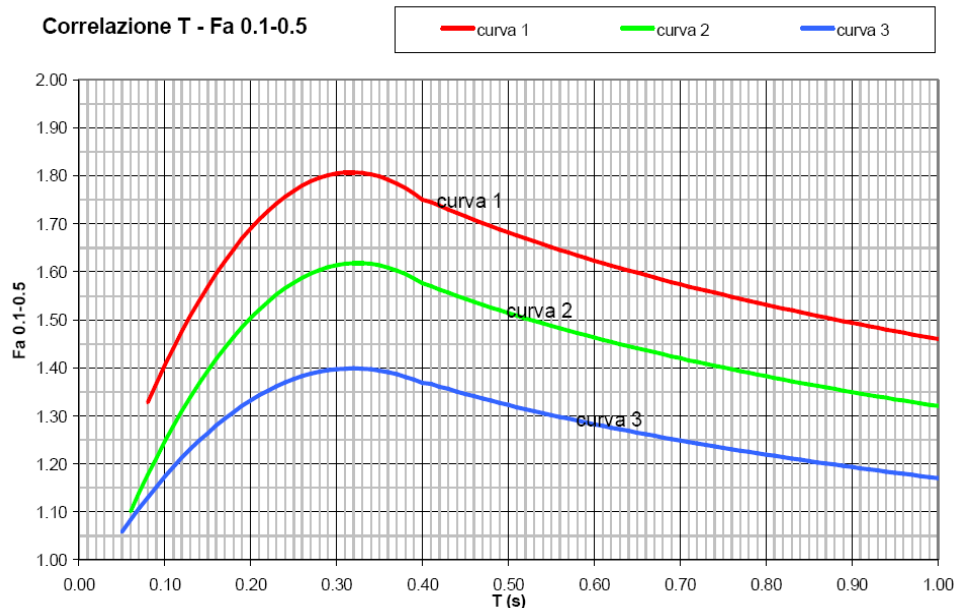
Curva adottata nelle tabelle  $F_a$  (0.5-1.5 s) –  $T(s)$  – **curva rossa**



# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO



Le formule utilizzate per il calcolo del Fa sono:

$$Fa (0.1-0.5 s) = - 7,4 T^2 + 4,8 T + 0,84 = \mathbf{1.37}$$

$$Fa (0.5-1.5 s) = - 0,58 T^2 + 0,84 T + 0,94 = \mathbf{1.05}$$

Soglia Regionale per Cercino: Terreni in classe B – Fa (0.1-0.5s)= **1.5**

Soglia Regionale per Cercino: Terreni in classe B – Fa (0.1-0.5s)= **1.7**

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

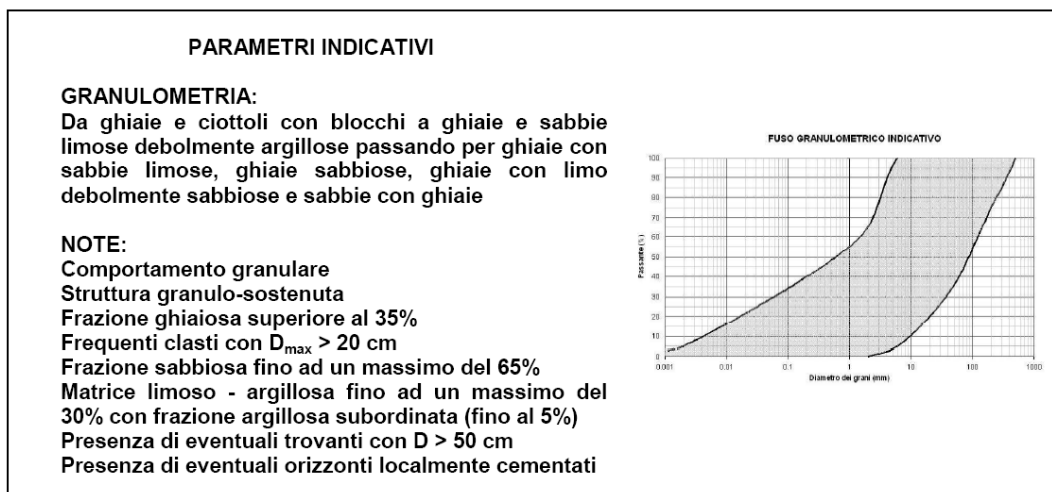
## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

I valori di  $F_a$  calcolati sono inferiori a quelli di soglia comunale per terreni di classe B, quindi la norma è sufficiente a tenere in considerazione i possibili effetti di amplificazione sismica.

### 4.2.2. Scenario Z4b (Depositi di conoide e falde di detrito)

In riferimento ai dati disponibili, i depositi in esame rientrano nella categoria di profilo stratigrafico del suolo di fondazione definita nell'O.P.C.M. 3274/2003 – **B** : *Depositi di sabbie o ghiaie molto addensate*.

La scheda litologica di riferimento per la determinazione del valore del fattore di amplificazione per tale scenario è **litologia ghiaiosa**.



Il gradiente delle  $V_s$  con la profondità può essere schematizzato come segue (tabella):

Profondità (m)	$V_s$ (m/s)
0 – 4	300
4 – 6.5	420
6,5 – 12	630
12 – 20	800

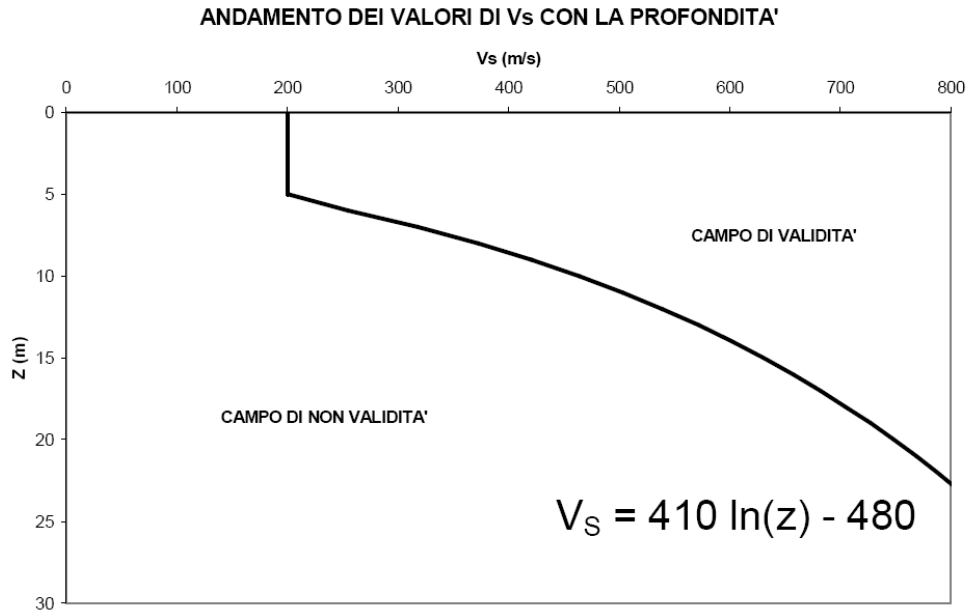
Ricostruito il gradiente  $V_s$  / profondità si verifica che lo stesso rientri nel campo di validità delle analisi numeriche condotte per la litologia ghiaiosa (in caso di non validità si rende necessario il

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

passaggio ad una scheda che presenti l'andamento  $V_s$  / profondità più simile al gradiente schematizzato per lo scenario in esame).



All'interno della scheda per la valutazione degli effetti litologici, si sceglie in funzione della profondità e della velocità  $V_s$  dello strato superficiale, la curva più appropriata per la valutazione di  $F_a$  (nell'abaco a seguire le caselle barrate indicano il campo di spessori in cui l'influenza dello strato sulla risposta sismica in superficie è trascurabile, le caselle grigie indicano il campo di non validità, con i colori rosso, verde e blu sono evidenziati i campi di validità).

Profondità primo strato (m)

	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	12	14	16	18
200				1	1									
250				2	2	2								
300				3	3	3	3							
350				3	3	3	3	3						
400				3	3	3	3	3	3					
450				3	3	3	3	3	3					
500				3	3	3	3	3	3	3				
600				3	3	3	3	3	3	3	3	3		
700				3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3

Velocità primo strato (m/s)

Il periodo proprio del sito –  $T$ , valutato secondo la formula riportata ai precedenti capitoli è pari a **0,13s**.

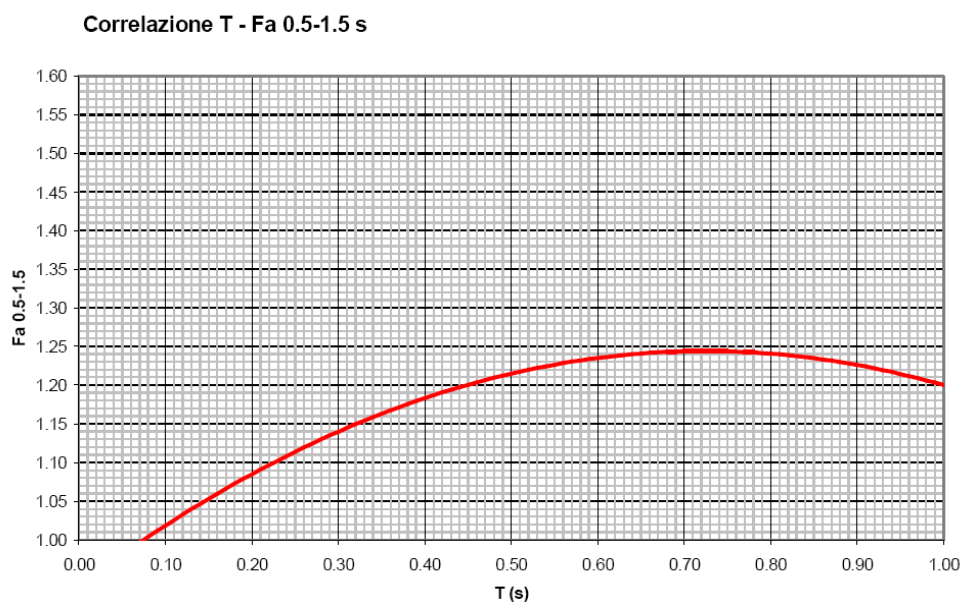
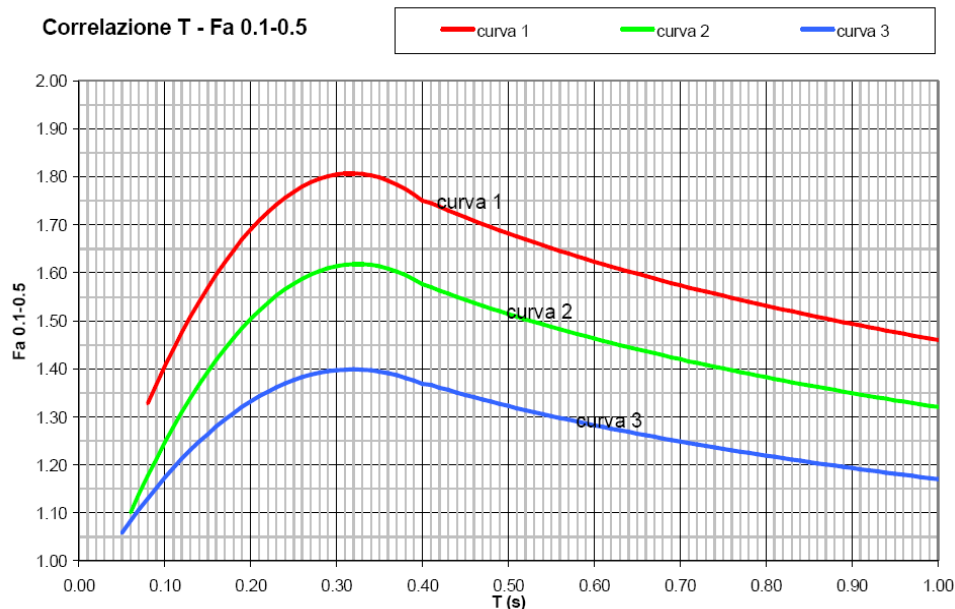
# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

Curva adottata nelle tabelle Fa (0.1-0.5 s) – T(s) – **curva blu**

Curva adottata nelle tabelle Fa (0.5-1.5 s)– T(s) – **curva rossa**



Le formule utilizzate per il calcolo del Fa sono:

$$Fa (0.1-0.5 s) = - 7,4 T^2 + 4,8 T + 0,84 = \mathbf{1.25}$$

$$Fa (0.5-1.5 s) = - 0,58 T^2 + 0,84 T + 0,94 = \mathbf{1.04}$$

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

Soglia Regionale per Cercino: Terreni in classe B – Fa (0.1-0.5s)= **1.5**

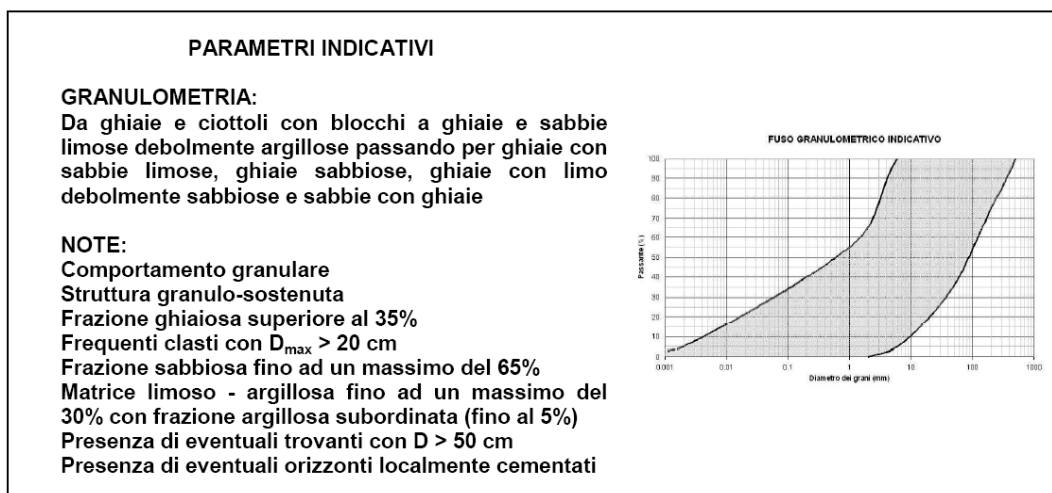
Soglia Regionale per Cercino: Terreni in classe B – Fa (0.1-0.5s)= **1.7**

I valori di Fa calcolati sono inferiori a quelli di soglia comunale per terreni di classe B, quindi la norma è sufficiente a tenere in considerazione i possibili effetti di amplificazione sismica.

### 4.2.3. Scenario Z4c (Depositi morenici)

In riferimento ai dati disponibili, i depositi in esame rientrano nella categoria di profilo stratigrafico del suolo di fondazione definita nell'O.P.C.M. 3274/2003 – **B** : *Depositi di sabbie o ghiaie molto addensate.*

La scheda litologica di riferimento per la determinazione del valore del fattore di amplificazione per tale scenario è **litologia ghiaiosa**.



Il gradiente delle Vs con la profondità può essere schematizzato come segue (tabella):

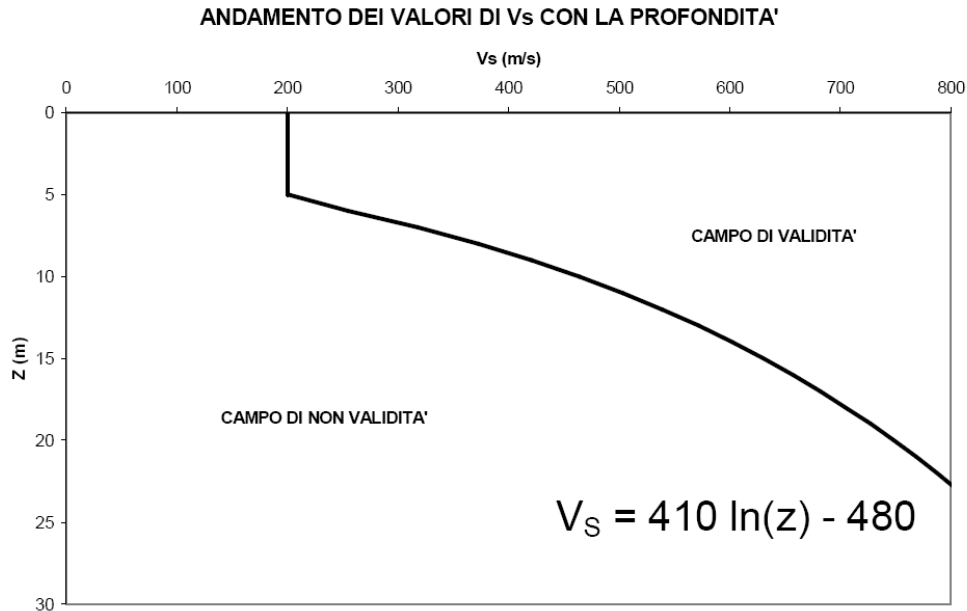
Profondità (m)	Vs (m/s)
0 – 7	410
7 – 11	580
11 – 14	800

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

Ricostruito il gradiente  $V_s$  / profondità si verifica che lo stesso rientri nel campo di validità delle analisi numeriche condotte per la litologia ghiaiosa (in caso di non validità si rende necessario il passaggio ad una scheda che presenti l'andamento  $V_s$  / profondità più simile al gradiente schematizzato per lo scenario in esame).



All'interno della scheda per la valutazione degli effetti litologici, si sceglie in funzione della profondità e della velocità  $V_s$  dello strato superficiale, la curva più appropriata per la valutazione di  $F_a$  (nell'abaco a seguire le caselle barrate indicano il campo di spessori in cui l'influenza dello strato sulla risposta sismica in superficie è trascurabile, le caselle grigie indicano il campo di non validità, con i colori rosso, verde e blu sono evidenziati i campi di validità).

Profondità primo strato (m)

	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	12	14	16	18
200	hatched	hatched	hatched	1	1	hatched	hatched	hatched	hatched	hatched	hatched	hatched	hatched	hatched
250	hatched	hatched	hatched	2	2	2	hatched	hatched	hatched	hatched	hatched	hatched	hatched	hatched
300	hatched	hatched	hatched	3	3	3	3	hatched	hatched	hatched	hatched	hatched	hatched	hatched
350	hatched	hatched	hatched	3	3	3	3	3	hatched	hatched	hatched	hatched	hatched	hatched
400	hatched	hatched	hatched	3	3	3	3	3	3	hatched	hatched	hatched	hatched	hatched
450	hatched	hatched	hatched	3	3	3	3	3	3	hatched	hatched	hatched	hatched	hatched
500	hatched	hatched	hatched	3	3	3	3	3	3	3	hatched	hatched	hatched	hatched
600	hatched	hatched	hatched	3	3	3	3	3	3	3	3	3	hatched	hatched
700	hatched	hatched	hatched	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3

Velocità primo strato (m/s)

# COMUNE DI CERCINO

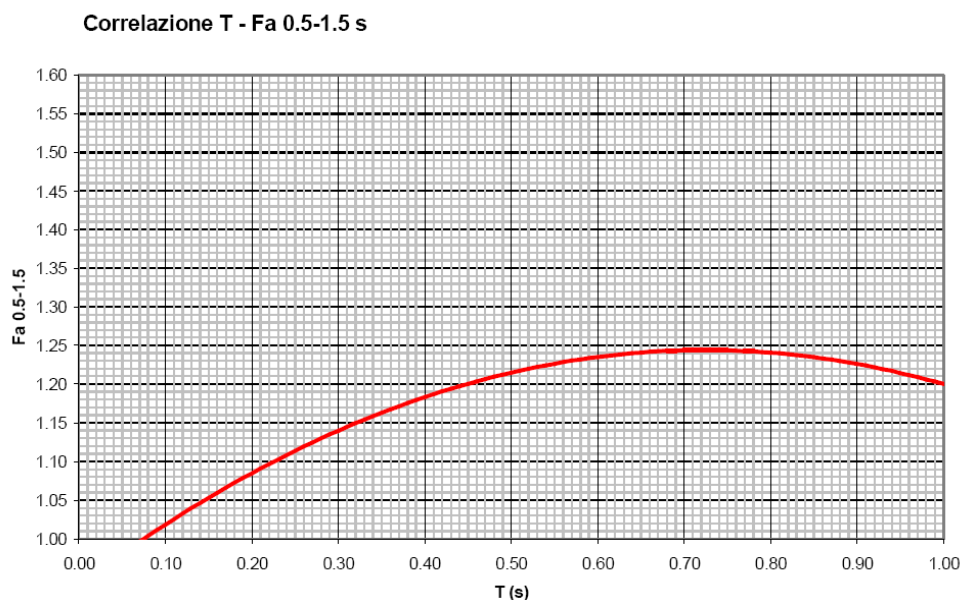
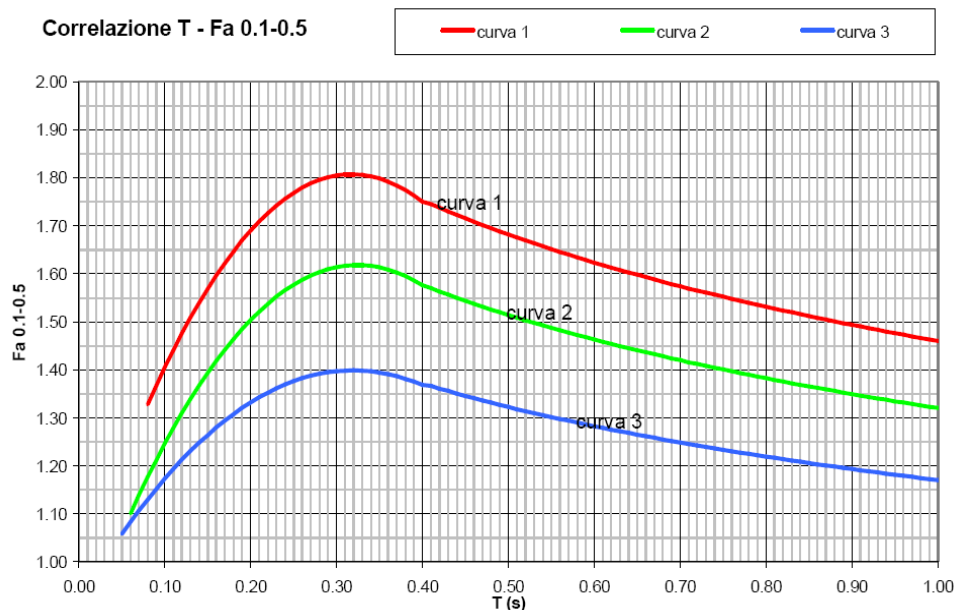
Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

Il periodo proprio del sito – T, valutato secondo la formula riportata ai precedenti capitoli è pari a **0,10s**.

Curva adottata nelle tabelle Fa (0.1-0.5 s) – T(s) – **curva blu**

Curva adottata nelle tabelle Fa (0.5-1.5 s)– T(s) – **curva rossa**



Le formule utilizzate per il calcolo del Fa sono:

$$Fa (0.1-0.5 s) = - 7,4 T^2 + 4,8 T + 0,84 = \mathbf{1.18}$$

# COMUNE DI CERCINO

Componente geologica, idrogeologica e sismica del Piano di Governo del Territorio, art. 57 della l.r. 11 marzo 2005, n. 12

## ANALISI DEL RISCHIO SISMICO

$$F_a(0.5-1.5 \text{ s}) = -0,58 T^2 + 0,84 T + 0,94 = \mathbf{1.02}$$

Soglia Regionale per Cercino: Terreni in classe B –  $F_a(0.1-0.5s) = \mathbf{1.5}$

Soglia Regionale per Cercino: Terreni in classe B –  $F_a(0.1-0.5s) = \mathbf{1.7}$

I valori di  $F_a$  calcolati sono inferiori a quelli di soglia comunale per terreni di classe B, quindi la norma è sufficiente a tenere in considerazione i possibili effetti di amplificazione sismica.

Sondrio, marzo 2013

Dr. Geologo Maurizio Azzola