| 1. Introduzione | Pag. 1 |
|---|---------|
| 2. Definizione della pericolosità di base e degli eventi di riferimento | Pag. 2 |
| 3. Le analisi di Risposta Sismica Locale | Pag. 6 |
| 4. La carta delle Microzone Omogenee in Prospettiva Sismica (MOPS) | Pag. 10 |
| 5. L'implementazione e l'aggiornamento dello studio di microzonazione sismica | Pag. 19 |
| 6. Indicazioni dei risultati della MS3 per la pianificazione e la progettazione | Pag. 25 |
| Bibliografia | Pag. 32 |

1. Introduzione

Il presente report illustra le modalità operative ed i risultati acquisiti nell'ambito dello studio di Microzonazione sismica di terzo livello (di seguito MS3), realizzato nel territorio comunale di Vicchio (FI) per le aree del capoluogo e di Case Caldeta.

L'area di Vicchio si è già dotata nel corso del 2015 di uno studio di Microzonazione sismica di primo livello (di seguito MS1), finanziato nell'ambito dell'O.D.C.D.P.C n.52/13 ed approvato nel marzo 2015. Lo studio di MS1 è stato eseguito, sotto il coordinamento del Settore Sismica della Regione Toscana, dallo Studio di Geologia del Dott. Geol. Alberto Tomei di Prato nel rispetto delle specifiche nazionali di rappresentazione ed archiviazione dati al periodo vigenti (versione 3.0).

Parallelamente, nell'ambito di un Accordo di Collaborazione Scientifica tra Regione Toscana ed Università di Firenze, approvato con Decreto di G.R.T. n.4996/2011 sono state eseguite analisi di risposta sismica locale (di seguito RSL) in campo 1D e 2D nelle aree del capoluogo e Case Caldeta, a cura del Gruppo di lavoro del Dipartimento di Ingegneria Civile ed Ambientale coordinato dal Prof. Vannucchi. Tali analisi hanno avuto la finalità di quantificare l'amplificazione sismica locale, sulla base di un modello geologico-tecnico dell'area, definito principalmente sulla base degli studi e delle indagini eseguite nell'ambito del Programma VEL della Regione Toscana, implementate dalle indagini geofisiche e geotecniche finanziate mediante il cofinanziamento statale previsto dalla suindicata Ordinanza Nazionale.

Sulla base del modello geologico e sismico preliminare (cartografia di MS1) e delle analisi di RSL è stato possibile implementare lo studio dal Livello 1 (qualitativo) al Livello 3 (quantitativo), pervenendo alla stesura di una carta di microzonazione sismica di terzo livello (MS3) per le suindicate località e, parallelamente, ad una modifica della cartografia di MS1, al fine di superare alcune piccole incongruenze rilevate nello studio di MS1 del marzo 2015.

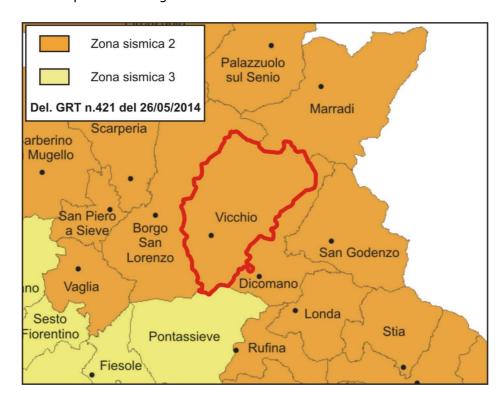


Fig.2.1 – Classificazione sismica dell'area del Mugello; in rosso è evidenziato il territorio comunale di Vicchio

2. Definizione della pericolosità di base e degli eventi di riferimento

L'area del Mugello è caratterizzata da una sismicità medio-elevata e si posiziona tra le zone a maggior pericolosità sismica della Toscana. Infatti, i comuni afferenti al bacino del Mugello (Fig. 2.1), compreso il territorio di Vicchio, sono classificati in zona sismica 2 (Del. GRT n.421/2014).

Del resto il comune di Vicchio è stato tra i primi comuni classificati in zona sismica 2, ovvero a partire dal 1927, in virtù anche degli enormi danni rilevati a seguito del forte terremoto del 29 giugno 1919, il cui epicentro è ubicato proprio nel territorio comunale di Vicchio.

L'attività sismica di questa zona (Fig.2.2 e Tab.2.1) è imputabile alle deformazioni che si sviluppano all'interno e all'esterno del sistema oroclinale sollecitato dal regime compressivo parallelo alla catena che ha agito nella parte settentrionale del cuneo Romagna-Marche-Umbria (Mantovani et al., 2012).

In figura 2.3 è rappresentata la Mappa di Pericolosità Sismica (O.P.C.M. 3519/2006) relativa al territorio di Vicchio. La Mappa è inerente la distribuzione dei valori stimati di accelerazione (ag) su bedrock sismico in condizioni di topografia pianeggiante per un periodo di ritorno di 475 anni e relativi al valore mediano (50mo percentile). La mappa illustra, per il territorio in esame, valori di accelerazione sismica (normalizzata rispetto all'accelerazione di gravità g) pressoché costanti e relativi ad un range compatibile con l'ascrizione del comune in zona sismica 2.

Inoltre, nell'area del Mugello sono presenti reti di monitoraggio dello scuotimento sismico (sismometrico ed accelerometrico) e dei parametri ad esso connessi per le quali la Regione Toscana ha provveduto nel corso degli ultimi decenni alla realizzazione e/o al cofinanziamento mediante la stipula di convenzioni ed Accordi di collaborazione scientifica. Maggiori informazioni sull'argomento sono reperibili al link regionale:

http://www.regione.toscana.it/speciali/rischio-sismico

Tab. 2.1 – Lista dei terremoti con Imax≥7 avvenuti dopo il 1000 nella zona contornata in figura 2.2. Ad essi vanno aggiunti gli eventi sismici che hanno interessato storicamente l'area appenninica emiliano-romagnola, prossima al comune di Firenzuola. In grassetto i terremoti con Imax ≥ 8/9 o M ≥ 5.5. Mw = Magnitudo momento riportata nel catalogo CPTI11 (Rovida et alii, 2011). I0 e Imax sono rispettivamente l'intensità epicentrale e quella massima osservata (riportate entrambe quando non coincidenti). T indica l'intervallo di tempo trascorso rispetto al terremoto precedente. Da Mantovani et al., 2012

| 1611 | 9 | 8 | Scarperia | 44.01 | 11.36 | 5.1 | 7 (7.5) | 14 |
|------|----|----|-----------|-------|-------|-----|---------|-----|
| 1762 | 4 | 15 | Mugello | 44 | 11.51 | 5.1 | 7 | 151 |
| 1843 | 10 | 25 | Mugello | 44.01 | 11.26 | 5.1 | 6.5 (7) | 82 |
| 1864 | 12 | 11 | Mugello | 44.04 | 11.28 | 5.1 | 7 | 21 |
| 1919 | 6 | 29 | Mugello | 43.96 | 11.48 | 6.3 | 10 | 55 |
| 1929 | 7 | 18 | Mugello | 43.99 | 11.51 | 5.0 | 6.5 (7) | 10 |
| 1931 | 9 | 5 | Mugello | 44.06 | 11.37 | 4.8 | 6 (7) | 2 |
| 1939 | 2 | 11 | Marradi | 44 | 11.43 | 5.0 | 7 | 7 |
| 1960 | 10 | 29 | Mugello | 44 | 11.39 | 5.0 | 7 | 22 |
| | | | | | | | | - |

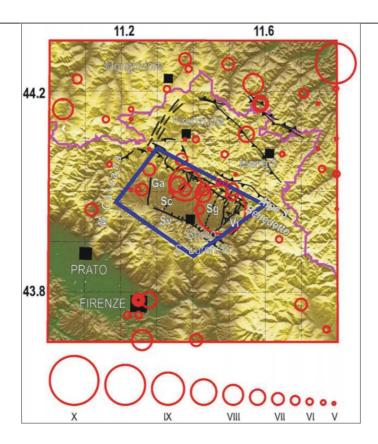


Fig.2.2 – Sismicità storica dell'area del Mugello. I cerchi rossi indicano i terremoti avvenuti dopo il 1000. I principali elementi tettonici, riportati anche sullo schema geologico (Fig.1.3.4), sono in nero. Si può notare che le scosse storiche principali di questa zona hanno interessato segmenti diversi delle faglie presenti: Ga=Galliano, Sc=Scarperia, Sg=Sagginale, Sv=Sieve, Vi= Vicchio. Da Mantovani et al., 2012

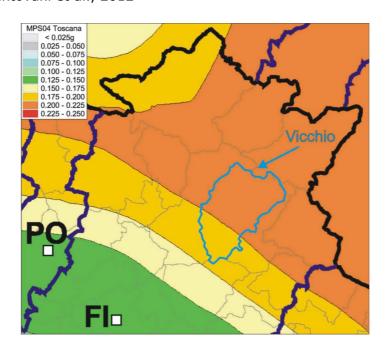


Fig.2.3 – Mappa di Pericolosità Sismica relativa all'area del Mugello realizzata dall'INGV nel 2004 (Allegato 1B dell'O.P.C.M. 3519/2006)

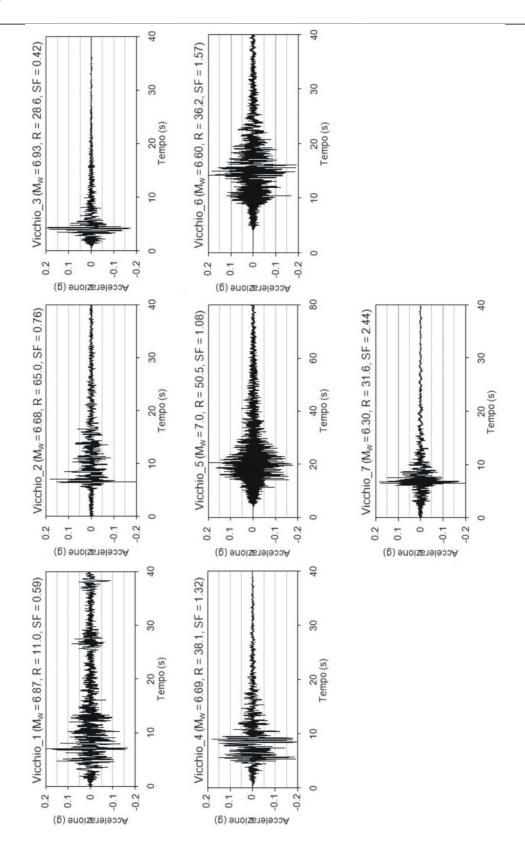


Fig. 2.4 – Accelerogrammi spettro-compatibili individuati per il territorio di Vicchio mediante software SCALCONA 2.0 (All.1)

La scelta di realizzare per il centro abitato di Vicchio un'analisi parametrica finalizzata alla redazione di una cartografia di microzonazione sismica di livello 3, impone la preliminare definizione di un input sismico, costituito da un set di accelerogrammi naturali sismocompatibili con le caratteristiche tettoniche dell'area e spettrocompatibili con quanto prescritto dalle vigenti NTC 2008.

L'input sismico è stato definito mediante la procedura messa a punto dall'Università di Pavia nell'ambito di un Accordo di Collaborazione Scientifica con la Regione Toscana, finalizzata alla "Definizione di input sismici sismocompatibili e spettro-compatibili per i comuni della regione Toscana".

A tal proposito è stato sviluppato un codice di calcolo di semplice utilizzo che fornisce, in funzione del sito e del periodo di ritorno considerati, l'input sismico compatibile con le NTC08 sia in termini spettrali che di accelerogrammi spettro-compatibili. Il codice, scritto in Fortran90, è chiamato SCALCONA (SCALing of COmpatible Natural Accelerograms), ed in particolare, per tali studi (ultimati dal DICEA dell'Università di Firenze nel maggio 2014) è stata utilizzata la versione di SCALCONA al periodo disponibile (versione 2.0).

Si è optato per accelerogrammi naturali selezionati da banche dati accelerometriche "strongmotion" accreditate. Essi sono da preferire, secondo la normativa e la letteratura internazionale più avanzata per le analisi geotecniche e di risposta sismica locale, a fronte degli accelerogrammi artificiali.

Ai fini della selezione degli accelerogrammi è stata effettuata una mesozonazione del territorio che ha consentito di identificare "aree" omogenee dal punto di vista degli spettri di risposta prescritti dalle NTC08. Per ciascun gruppo di spettri di risposta e ciascun periodo di ritorno è stato quindi definito uno spettro di risposta di riferimento, utilizzato per la selezione degli accelerogrammi (Zuccolo et al., 2011; Rota et al., 2012; Zuccolo et al., 2014).

Tab. 2.2 – Informazioni sugli Accelerogrammi spettro-compatibili selezionati mediante software SCALCONA 2.0 (All.1)

| Input sismico | ID registrazione | Fonte | Magnitudo Mw (-) | Distanza epicentrale R (Km) | Scaling factor SF (%) |
|------------------|-----------------------------|-------|---------------------|-----------------------------------|-----------------------------|
| Vicchio_1 | 000182xa | ESMD | 6.87 | 11.00 | 0.59 |
| Vicchio_2 | 000200ya | ESMD | 6.68 | 65.00 | 0.76 |
| Vicchio_3 | 0765y | NGA | 6.93 | 28.64 | 0.42 |
| Vicchio_4 | 1091x | NGA | 6.69 | 38.07 | 1.32 |
| Vicchio_5 | IWT0100305261824 | K-NET | 7.00 | 50.50 | 1.08 |
| Vicchio_6 | SAG0010503201053 | K-NET | 6.60 | 36.18 | 1.57 |
| Vicchio_7 | 20090406_013239ITDPC_CLNWEC | ITACA | 6.30 | 31.60 | 2.44 |

SCALCONA utilizza e scala opportunamente i risultati della selezione degli accelerogrammi, consentendo di restituire, per il sito e periodo di ritorno di interesse, un gruppo di 7 accelerogrammi che soddisfano i requisiti di spettro-compatibilità prescritti dalle NTC08 e dalla Circolare NTC (2009). Gli accelerogrammi possono essere selezionati per ciascun punto interno ai territori di studio e differenti periodi di ritorno.

Le analisi di risposta sismica locale realizzate per la microzonazione sismica di livello 3 oggetto del presente lavoro fanno riferimento ad un input sismico relativo ad un periodo di ritorno di 475 anni.

La tabella 2.2 riporta le informazioni relative ai predetti accelerogrammi. Essi si riferiscono a registrazioni di eventi naturali e relative a stazioni poste sulla superficie terrestre, in corrispondenza di situazioni sismostratigrafiche inerenti la CAT.A ai sensi dell'Eurocodice 8 e delle NTC2008.

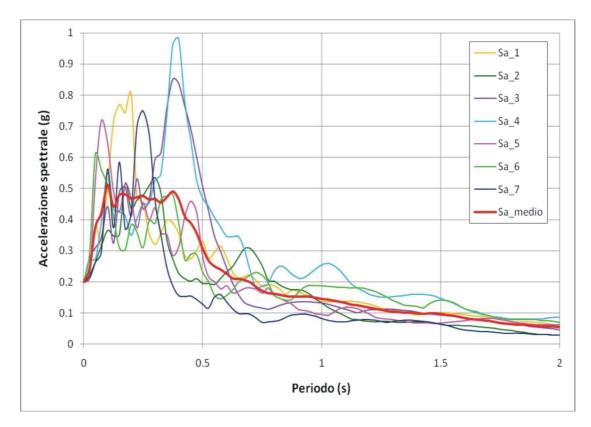


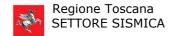
Fig.2.5 – Rappresentazione in termini di spettro di risposta elastico (damping factor=5%) dei 7 accelerogrammi utilizzati come input sismico per le analisi di risposta sismica locale nel centro abitato di Vicchio (All.1)

In figura 2.4 è possibile visualizzare le storie temporali dei 7 accelerogrammi utilizzati nelle analisi di risposta sismica locale come input sismico. La figura 2.5, invece, illustra gli spettri di risposta elastici dei medesimi accelerogrammi.

Per approfondimenti sugli input sismici utilizzati è possibile consultare la relazione tecnicoscientifica sulle analisi di RSL eseguite dal DICEA dell'Università di Firenze (Allegato 1).

3. Le analisi di Risposta Sismica Locale

Nell'ambito dell'Accordo di Collaborazione Scientifica tra Regione Toscana ed Università di Firenze (Decreto di G.R.T. n.4996/2011), sono state condotte nel territorio comunale di Vicchio



analisi di RSL in assetto mono e bidimensionale, finalizzate ad una quantificazione dell'amplificazione locale.

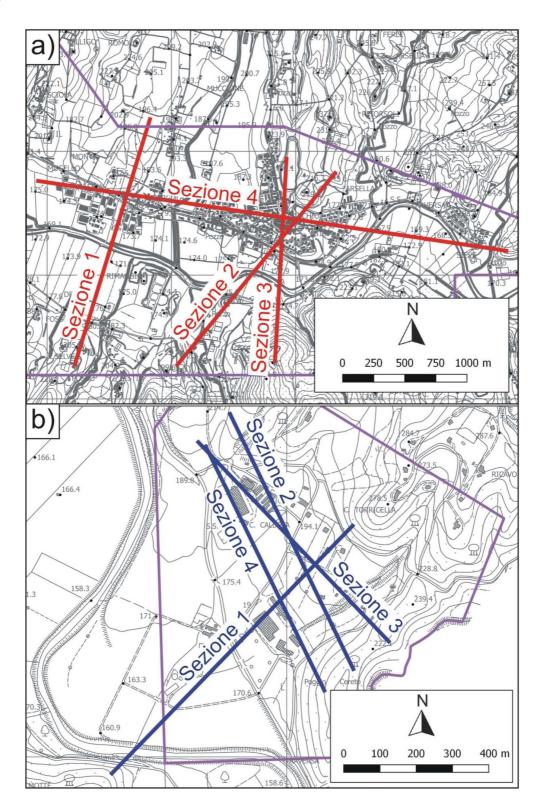
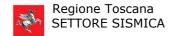


Fig.3.1 – Traccia delle sezioni geologico-tecniche utilizzate per l'esecuzione delle analisi di RSL per la località di Vicchio capoluogo (a) e di Case Caldeta (b)



Sono state scelte due aree di studio: l'area del capoluogo poiché la più importante sotto il profilo dell'esposizione a livello comunale e la frazione di Case Caldeta in virtù del fatto che, sulla base della ricostruzione del modello geologico-tecnico effettuata prevalentemente nell'ambito del Programma VEL (Valutazione degli Effetti Locali) della Regione Toscana (Ferrini et al., 2007), risultò la presenza di un assetto sismostratigrafico potenzialmente predisponente ad un'elevata amplificazione locale.

Le tracce delle sezioni (4 per ognuna delle 2 località) sono riportate in figura 3.1.

I codici di calcolo utilizzati per le analisi di RSL sono il QUAD4M (Hudson et al., 1994) che opera in campo bidimensionale e STRATA (Kottke and Rathje, 2008) che agisce in assetto monodimensionale ed utilizzato per la sezione 1 di Vicchio (in cui non sono state ravvisate le condizioni sismostratigrafiche per operare in campo 2D) e come taratura e confronto per le rimanenti sezioni.

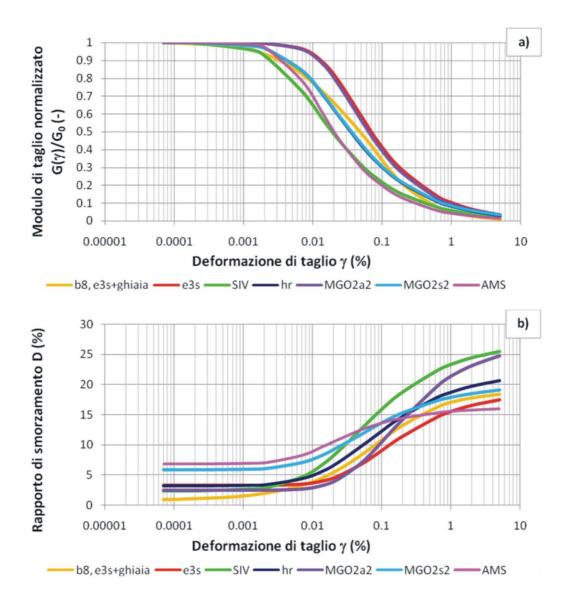


Fig.3.2 – Curve di decadimento della rigidezza (a) e di incremento del rapporto di smorzamento (b) con la deformazione di taglio ottenute per le unità litologiche presenti nell'area di Vicchio

In figura 3.2 è possibile osservare, a titolo d'esempio e rimandando per approfondimenti all'Allegato 1, il totale delle curve di decadimento del modulo di taglio normalizzato (G/G0) e di incremento del rapporto di smorzamento $D(\gamma)$ utilizzate per simulare il comportamento non lineare dei terreni mediante legame costitutivo lineare equivalente.

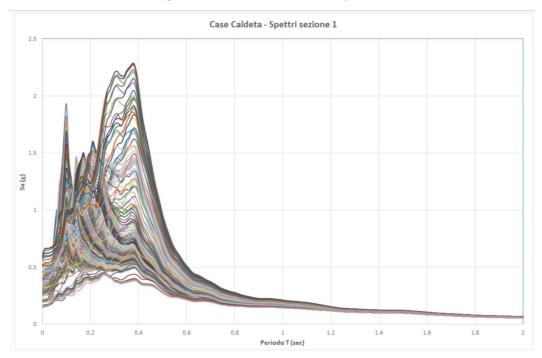


Fig.3.3 - Spettri di risposta elastici (Damping = 5%) relativi alla sezione 1 di Case Caldeta

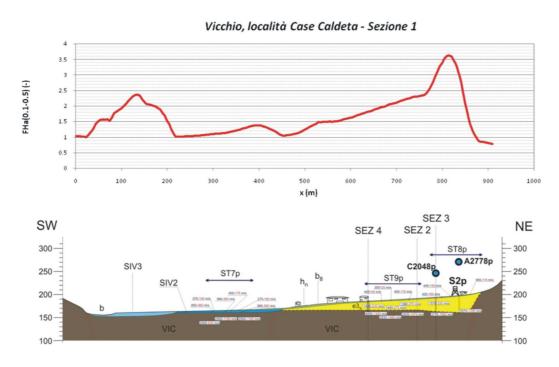
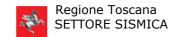


Fig.3.4 – Andamento del Fattore di amplificazione FHa (0.1s-0.5s) per la sezione 1 di case Caldeta (gli spettri di risposta elastici sono illustrati in figura 3.2)

9



Esse sono state desunte principalmente dalla banca dati realizzata in ambito VEL sui medesimi terreni indagati o, al limite su terreni analoghi sotto il profilo fisico-meccanico a quelli indagati e campionati in ambito VEL nell'area del Mugello.

Lungo ognuna delle sezioni analizzate in assetto 2D è stato previsto un numero molto fitto di nodi di output, caratterizzati mediamente da una distanza reciproca di soli 5m circa.

In figura 3.3 sono riportati i 188 spettri di risposta elastici (Damping = 5%) relativi ai nodi di output della sezione 1 di case Caldeta, sulla base dei quali è stato possibile rappresentare in maniera pressoché continua i Fattori di Amplificazione sismica (in fig. 3.4 un esempio relativo alla distribuzione del fattore FHa0105 nella medesima sezione indicata nella figura precedente).

4. La carta delle Microzone Omogenee in Prospettiva Sismica (MOPS)

Questo elaborato rappresenta la principale sintesi dello studio di microzonazione di livello 1 (realizzato e validato nel 2015) in quanto individua gli areali (microzone) dove, sulla base di osservazioni geologiche, geomorfologiche, dei dati geognostici e geofisici, è prevedibile l'occorrenza di diverse tipologie di effetti prodotti dall'azione sismica (amplificazioni, instabilità di versante, liquefazione, ecc.).

Di fondamentale importanza diviene quindi l'individuazione dei litotipi che possono costituire il substrato rigido (ovvero delle litologie caratterizzate da valori delle velocità di propagazione delle onde di taglio S – convenzionalmente superiori a 800 m/sec - significativamente maggiori di quelli relativi alle coperture localmente presenti), accompagnata dalle informazioni che abbiamo visto nel capitolo precedente sulla frequenze fondamentali dei depositi (stima approssimativa della profondità del contrasto di impedenza sismica e della intensità attesa).

Evidentemente assume particolarmente rilievo l'individuazione di eventuali discontinuità e morfologie sepolte potenzialmente in grado di causare inversioni della velocità di propagazione delle onde di taglio ed effetti di risposta sismica locale bi e tri-dimensionali.

La carta delle MOPS è quindi finalizzata ad ottenere un adequato dettaglio nella:

- caratterizzazione del substrato geologico e dei terreni di copertura;
- ricostruzione delle aree potenzialmente interessate da deformazioni permanenti in caso di evento sismico;
- definizione di forme geomorfologiche di superficie e sepolte, particolarmente importanti per problematiche sismiche.

La sintesi delle informazioni e la perimetrazione delle diverse zone permette di:

- valutare le condizioni di pericolosità sismica ai sensi del DPGR n.53R/2011;
- identificare le aree per le quali sono necessari ulteriori studi e indagini ed i relativi livelli di approfondimento;
- definire gli interventi ammissibili in una data area e le eventuali modalità di intervento nelle aree urbanizzate (condizioni o criteri costruttivi connessi al valore delle frequenze fondamentali delle coperture).

Nell'ambito dell'implementazione dello studio di microzonazione sismica al terzo livello sia le aree in cui è stato necessario aggiornare la carta delle MOPS sia le zone in cui non sono state necessarie modifiche, la carta delle MOPS è stata aggiornata ai vigenti standard nazionali.

4.1 La legenda della carta MOPS

Le carte MOPS accorpano in tre tipologie di zone le modalità di risposta alla sollecitazione sismica che ci si può attendere dalle caratteristiche del substrato:

- le zone stabili, nelle quali non si ipotizzano effetti locali di alcuna natura (litotipi assimilabili al substrato sismico in affioramento con morfologia pianeggiante o poco inclinata) e pertanto gli scuotimenti attesi sono equivalenti a quelli calcolati dagli studi di pericolosità di base che forniscono i valori di accelerazione indicati per la categoria A di sottosuolo negli allegati alle NTC 2008 – D.M. 14.01.2008;
- le zone stabili suscettibili di amplificazione sismica, dove il moto sismico viene modificato a causa delle caratteristiche litostratigrafiche (presenza di coperture sedimentarie) e/o morfometriche del territorio (pendenza dei versanti, creste, valli strette, ecc.), anche sepolte. In questo caso, si dovrà indagare, alla scala del progetto di dettaglio, l'effetto di amplificazione connesso alla risposta sismica locale utilizzando gli abachi delle NTC 2008 categorie di sottosuolo o provvedendo attraverso specifiche indagini ed analisi dove gli abachi semplificati non sono applicabili;
- le zone suscettibili di instabilità, cioè passibili di attivazione/riattivazione di fenomeni di deformazione permanente del terreno indotti o innescati dal sisma (instabilità di versante, liquefazioni, fagliazioni superficiali, cedimenti differenziali, ecc.) da indagare con specifiche indagini geotecniche e geofisiche in relazione allo stato di attività in accordo alle prescrizioni dettate per le aree a diversa pericolosità geologica.

4.1.1. Zone stabili

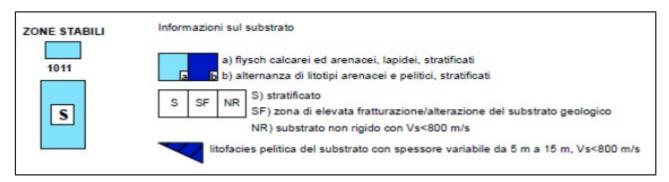
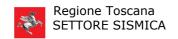


Fig.4.1 – Legenda per le zone stabili nel comune di Vicchio (versione 2015)

Ricomprendono le zone dove affiorano le formazioni rocciose identificate come bedrock sismico (Vs>800 m/s), costituite dalle Marne di Vicchio (VIC) e dalla Formazione marnoso arenacea membro di Premilcuore (FMA3), caratterizzate da eventuali spessori di coltri detritiche o depositi colluviali inferiori a 3 metri (spessore che non comporta fenomeni di amplificazione dell'onda sismica rilevanti per le strutture edilizie ed i manufatti in genere) e con morfologia pianeggiante o poco inclinata (<15°). In legenda troviamo anche informazioni riguardo i litotipi con una Vs che non raggiunge il valore standard di 800 m/sec. Queste formazioni, inserite nella zona 1 delle zone stabili suscettibili di amplificazioni, sono definite come substrato con alternanza di litotipi stratificati (ALS) e ricomprendono i flysh arenacei e carbonatici come la Formazione di M.Senario (AMS), la Formazione dell'Acquerino litofacies pelitica (AQR3) e le Marne varicolori di Villore (MVV). Anche le formazioni flyshoidi, ascrivibili anch'esse al tipo alternanza di litotipi stratificati, che presentano ampi spessori con litofacies a componente prevalentemente siltitico-argillitica dove le Vs possono presentarsi con velocità



inferiori a 800 m/sec, come nel caso della Formazione del T. Carigiola (TCG) e della Formazione dell'Acquerino (AQR). Tale occorrenza viene indicata con l'inserimento di un triangolo sommitale nella colonna tipo della zona 2 delle zone stabili suscettibili di amplificazioni locali.

4.1.2. Zone stabili suscettibili di amplificazioni locali

Questa serie di microzone, oltre alle zone 1 e 2 precedentemente descritte, comprendono quelle dove si hanno terreni di copertura di spessore maggiore di 3 metri e con valori di Vs significativamente inferiori a quelli del substrato geologico (zone da 2 a 38). Con la sigla "zona 0" si indica una zona in cui il substrato geologico, rappresentato dalla Formazione del T. Carigiola, risulta molto fratturato e/o fortemente alterato a causa di intense deformazioni tettoniche. Per questo motivo può non rappresentare un substrato rigido in termini di velocità delle onde S (Vs). In queste condizioni, infatti, si possono generare fenomeni di amplificazione dello scuotimento sismico in superficie collegati alla presenza di una interfaccia fra materiali con una significativa differenza di impedenza sismica in prossimità della superficie. Infine, per considerare anche i possibili effetti di amplificazione dovuti alle condizioni topografiche, sono state individuate le aree dove le formazioni litoidi identificate come bedrock sismico affiorano su versanti con pendenza superiore a 15° (zona 39).

Poiché gli effetti i amplificazione sulle costruzioni esistenti (tipologie e altezze degli edifici) sono legati allo spessore delle coperture, sono state individuate quattro classi, anche secondo le indicazioni contenute nel vademecum delle "Specifiche tecniche regionali per l'elaborazione di indagini e studi di microzonazione sismica", da mettere in relazione alle possibili frequenze di risonanza dei terreni secondo la seguente suddivisione:

- f0 < 2Hz per spessori delle coperture superiori a 50 metri;
- 2Hz< f0 < 3Hz per spessori delle coperture compresi tra 30 e 50 metri;
- 3Hz < f0 < 8Hz per spessori compresi tra 30 e 10 metri;
- f0 > 8Hz per spessori minori di 10 metri.

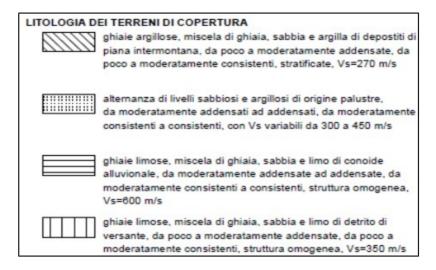
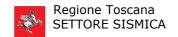


Fig.4.2 – Litologie dei terreni di copertura (versione 2015)



Essendo i dati geognostici distribuiti in maniera non omogenea sul territorio, ma concentrati principalmente in corrispondenza del capoluogo, si è reso necessario, al fine di uniformare il livello di dettaglio dello studio, effettuare alcuni accorpamenti tra le varie litologie individuate nella carta geologico-tecinca. Tali accorpamenti hanno portato alla suddivisione dei terreni di copertura in cinque tipologie, ciascuna delle quali considerata intrinsecamente omogenea dal punto di vista della risposta sismica.

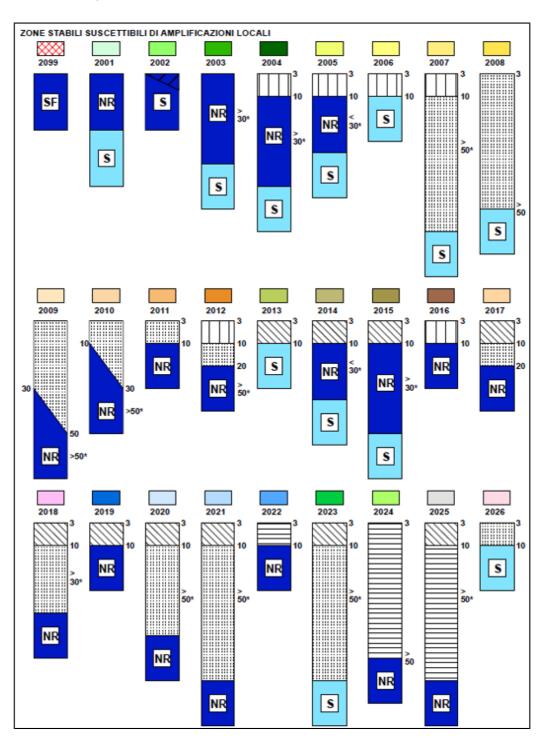


Fig.4.3 – Legenda per le zone stabili suscettibili di amplificazione nel comune di Vicchio (versione 2015)

In particolare per quanto riguarda i depositi alluvionali recenti e terrazzati, ubicati lungo i fondovalle del F. Sieve e dei suoi affluenti, le coperture sono state attribuite mediamente alle "ghiaie argillose, miscela di ghiaia sabbia e argilla". Trattandosi di depositi granulometricamente molto variabili, connessi ad ambienti deposizionali che hanno visto nel tempo rapide variazioni di competenza delle correnti fluide di trasporto dei sedimenti, i depositi generatisi presentano quindi una elevata variabilità sia verticale che orizzontale, in spazi ristretti, delle dimensioni granulometriche e delle tessiture. Dalle indagini geofisiche recuperate è stato possibile valutare che questi depositi sono caratterizzati mediamente da una velocità delle onde di taglio (Vs) di circa 270 m/s.

I depositi di origine fluvio-lacustri granulometricamente più fini, costituiti prevalentemente da argille e sabbie, sono stati classificati come "alternanza di livelli sabbiosi ed argillosi". Questi depositi rappresentano il riempimento della zona centrale del bacino e sono caratterizzati da spessori che superano 200 m. Le misure HVSR non hanno evidenziato contrasti d'impedenza al loro all'interno e le indagini di sismica a rifrazione recuperate mostrano che sono caratterizzati da un graduale aumento delle velocità delle onde S con la profondità; che variano generalmente tra 300 e 450 m/s.

Per quanto riguarda i depositi fluvio-lacustri più grossolani, costituiti prevalentemente da ciottolami a tessitura da grano a matrice-sostenuta prevalentemente sabbioso-limosa, sono stati attribuiti alle "ghiaie limose, miscela di ghiaia, sabbia e limo". Questi depositi si ritrovano prevalentemente lungo il bordo settentrionale del bacino, in prossimità delle zone di affioramento del substrato litoide. Anche per questi depositi le misure HVSR non hanno evidenziato contrasti d'impedenza significativi al loro interno. Da alcune indagini di sismica a rifrazione è possibile verificare che questi terreni sono caratterizzati da velocità delle onde di taglio (Vs) di circa 600 m/s.

Per le coperture sui versanti riconducibili ai deposti eluvio-colluviali si può parlare di spessori generalmente inferiori a 3,0 metri e per questo motivo si è scelto di accorparli ai depositi detritici di versante e da frana. La categoria adottata è quella relativa a "ghiaie limose, miscela di ghiaia, sabbia e limo", che meglio rappresenta la notevole ampiezza del fuso granulometrico in una omogeneità sostanziale della massa che ha subito un trasporto molto limitato. In generale le indagini geofisiche individuano per questi terreni una velocità media delle onde di taglio (Vs) intorno ai 350 m/s.

Infine, sono stati evidenziati, tramite un retino trasparente, anche i "terreni contenenti resti di attività antropiche, terreni di riporto e rilevati con spessore inferiore a 2,0 m" presenti principalmente in corrispondenza del capoluogo e lungo la SS n°551.

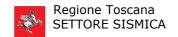
4.1.3. Zone di attenzione per instabilità

Sono qui raccolte tutte le porzioni di territorio dove si hanno evidenze geomorfologiche di fenomeni che possono essere attivati o riattivati dall'evento sismico.

Nelle aree indagate non sono state rilevate situazioni mappabili relative a cedimenti differenziali per differenti capacità di addensamento dei terreni a seguito di fenomeni di scuotimento sismico; infatti, come anche rilevato nei capitoli precedenti, le coperture "addensabili" non sono state articolate al loro interno a seguito dell'ampia variabilità granulometrica (e in ogni caso tale occorrenza appare assai remota).

Interpolando i valori dell'indice del potenziale di liquefazione calcolati sulla base dei risultati delle prove penetrometriche CPT e CPTE eseguite e le notizie storiche di fenomeni di liquefazione avvenuti in occasione del terremoto del 1919, si è potuto classificare due piccole aree (visibili in fig. 5.2) nella pianura che si sviluppa a sud della zona industriale ad ovest del capoluogo come suscettibile al fenomeno della liquefazione. Per quanto riguarda la restante area di pianura, principalmente per la scarsità di indagini geotecniche significative, questa è stata classificata come zona di attenzione per liquefazione.

La rimanente area di attenzione alla liquefazione è stata rimossa a seguito dell'esecuzione delle indagini geotecniche in situ e relativa analisi dati.



La legenda sottolinea anche quelle forme di superficie e sepolte che possono indicare l'insorgenza di fenomeni 2D connessi alla presenza di strutture fortemente direzionali (orli di scarpate e di terrazzi fluviali, valli sepolte) che possono focalizzare l'onda sismica relativamente alla particolare morfologia locale.

Sono infine riportati, con apposita simbologia, i punti relativi alle indagini di microtremore effettuate, con indicato il numero di riferimento di ciascuna misura per una facile consultazione dei relativi report dettagliati nell'Appendice 1.

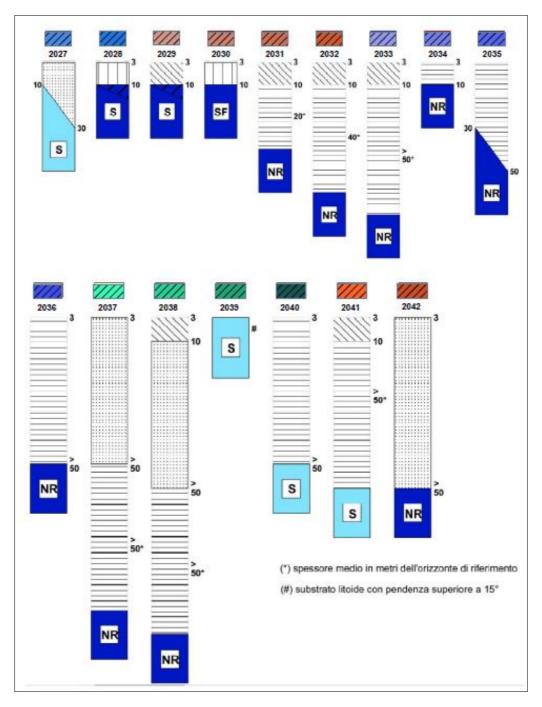


Fig.4.4 – Legenda delle zone di attenzione per le instabilità del Comune di Vicchio (versione 2018)

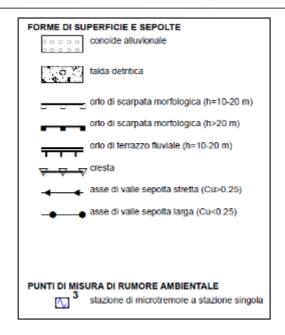


Fig.4.5 - Legenda delle forme di superficie e sepolte del Comune di Vicchio (versione 2018)

4.2. La carta MOPS del territorio comunale

Di seguito si riporta una descrizione delle carte sviluppate per ciascuna area d'indagine, sottolineando gli aspetti interpretativi che hanno condotto alla perimetrazione delle MOPS e quindi la valutazione della qualità della carta suddivisa nelle quattro macro-aree di indagine.

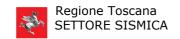
4.2.1. Vicchio Nord

L'areale di indagine si sviluppa lungo le valli del T. Pesciola e del T. Muccione comprendendo gli abitati di Gattaia, Molezzano, Caselle, Rupecanina e Santa Maria a Vezzano.

Nella zona più a nord, presso la località Gattaia, affiora il substrato litoide qui classificato fra le zone stabili suscettibili di amplificazione sia per la presenza di formazioni che presentano ampi spessori dove le Vs possono presentarsi con velocità inferiori a 800 m/sec (zone 2001 e 2002), sia per la pendenza dei versanti, che generalmente supera i 15° (zona 2039), che per l'elevato grado di fratturazione ed alterazione (zona 2099). Lungo il fondovalle sono presenti terreni di copertura riconducibili a detrito di versante e depositi alluvionali recenti e terrazzati, tutti caratterizzati da spessore non superiore a 10,0 m (zone 2006, 2013, 2028 e 2029). Spostandosi verso sud, il substrato litoide si approfondisce, a causa di un presunto sistema di faglie dirette, mentre in superficie affiorano i depositi fluvio-lacustri di riempimento del bacino. Questi depositi, nella zona più a valle, sono caratterizzati da un orizzonte più superficiale, di circa 50/100 metri di spessore, costituiti da terreni fini tipo sabbie ed argille sabbiose mentre, nella zona di raccordo con i versanti, affiorano i ciottolami in matrice sabbioso limosa.

Lo spessore complessivo varia da poche decine di metri nella zona di raccordo con i versanti fino ad oltre 200 m spostandosi verso il centro del bacino.

Dal punto di vista geomorfologico, si rileva la presenza di estesi fenomeni attivi che interessano i rilievi collinari nei pressi dell'abitato di Rupecanina e le scarpate erose dai T. Pesciola e T. Muccione. In particolare, i fenomeni gravitativi lungo le scarpate del T. Muccione interessano alcune zone dell'abitato di Molezzano. Nell'area d'indagine si rilevano anche fenomeni inattivi e quiescenti che però non interessano centri abitati significativi.



4.2.2. Villore

Il centro abitato si sviluppa lungo il fondovalle del T. Botena in cui sono presenti piccoli areali costituiti da depositi alluvionali recenti con spessore non superiore a 10,0 m (zona 2028). I versanti, caratterizzati da pendenze superiori a 20°, sono costituiti prevalentemente dalle litologie appartenenti alle formazioni del T. Carigiola e dell'Acquerino (zona 2002), tranne che nella zona più a nord dell'area d'indagine dove affiora la Formazione marnoso arenacea (zona 2039). In tutta l'area d'indagine, a causa dell'elevata pendenza dei versanti, le coltri detritico/colluviali risultano modeste e caratterizzate da spessori che non superano i 3,0 m. Dal punto di vista geomorfologico si rileva la presenza di due fenomeni quiescenti e di uno inattivo che interessano il centro abitato, mentre lungo i versanti, in zone boscate, sono presenti anche fenomeni attivi sia di crollo che a cinematismo non definito.

4.2.3. Vicchio Sud

L'areale di indagine si sviluppa lungo il fondovalle del F. Sieve comprendendo gli abitati di Vicchio, La Gracchia, Lo Spinoso e Mattagnano.

Nella zona del capoluogo il substrato litoide, costituito dalle Marne di Vicchio e dalle Arenarie di M. Senario, risulta affiorante sui rilievi e sub-affiorante in corrispondenza dell'abitato. Dai risultati delle indagini geognostiche, è stato possibile ricostruire che in questa zona le Arenarie di M. Senario risultano sovrascorse alle Marne di Vicchio che rappresentano il bedrock sismico. Per quanto riguarda le coperture, in corrispondenza del capoluogo queste sono costituite prevalentemente da detrito di versante e depositi eluvio-colluviali con spessori che variano da pochi metri fino a circa 50,0 m. Spostandosi verso ovest, al di sotto dell'orizzonte più superficiale, di circa 3,0 m di spessore, costituito dai depositi alluvionali più recenti, dominano i depositi fluvio-lacustri più fini, costituiti da sabbie e argille sabbiose, il cui spessore varia da una decine di metri in prossimità del capoluogo fino ad oltre 200 m nella zona di Borgo S. Lorenzo. Ad est del capoluogo, il fondovalle risulta più stretto e caratterizzato dalla presenza di depositi alluvionali recenti, con spessore non superiore a 10,0 m, posti sia al di sopra del bedrock sismico (Marne di Vicchio) che delle Arenarie del M. Senario.

Dal punto di vista geomorfologico, si rileva la presenza di estesi fenomeni attivi e quiescenti posti sui rilievi collinari a nord-ovest dell'area d'indagine che interessano gli abitati di Lo Spinoso, Vespignano e Pesciola. Lungo i versanti dei rilievi che costituisco il bordo meridionale del bacino sono presenti numerosi fenomeni gravitativi inattivi e quiescenti che però non interessano centri abitati significativi. Infine si rilevano due fenomeni gravitativi, uno attivo e l'altro quiescente, posti immediatamente a nord del capoluogo, che interessano il versante occidentale del T. Arsella.

Le modifiche operate nell'ambito del presente lavoro hanno riguardato principalmente la rimozione della zona di attenzione alla liquefazione, come indicato al successivo capitolo.

4.2.3. Case Caldeta

La località Case Caldeta si trova a circa 3,0 Km più ad est rispetto al capoluogo di Vicchio. Lungo i margini settentrionale ed orientale dell'area d'indagine affiorano le litologie appartenenti alle Marne di Vicchio, classificate sia come zona stabile che come zona suscettibile di amplificazione perché affiorano su versanti con pendenza superiore a 15° (zona 2039). Nella zona più a valle sono presenti depositi palustro-lacustri, costituiti da limi argillosi con intercalazioni di accumuli vegetali, sabbie, ghiaie e conglomerati, riferibili a piccoli specchi lacustri intravallivi temporanei associati ad antichi sbarramenti da frana di aste fluviali. Questi depositi sono caratterizzati da spessori che variano da 3,0 m a 10,0 m nelle zone di raccordo con i versanti (zona 2026) e tra 10,0 m e 30,0 m nella zona centrale dell'area d'indagine (zona 2027). Lungo il margine meridionale ed occidentale dell'area d'indagine si rileva la presenza di terreni riconducibili ai depositi alluvionali terrazzati, con spessore compreso fra 3,0 m e 10,0 m, posti al di sopra del bedrock sismico (zona 2013). Dal punto di vista geomorfologico si



rileva la presenza di due fenomeni attivi ed uno quiescente che si sviluppano lungo i versanti posti nella zona nord dell'area d'indagine che però non interessano centri abitati.

Anche in questa zona sono state effettuate delle sostanziali modifiche, unicamente all'aggiornamento ai vigenti standard, documentate al successivo capitolo.

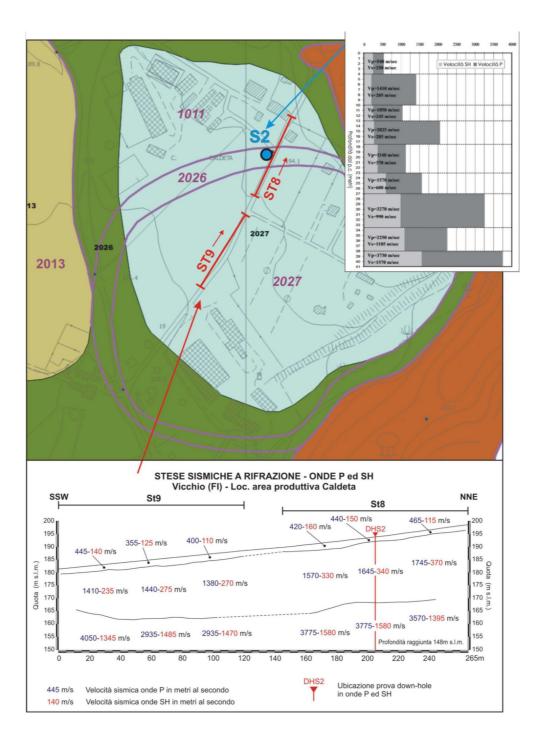
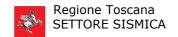


Fig.5.1 – Confronto tra le precedenti geometrie delle zone stabili suscettibili di amplificazione (linee ed etichette viola) e le nuove proposte nell'ambito del presente studio per l'area di Case Caldeta



5. L'implementazione e l'aggiornamento dello studio di microzonazione sismica

Come indicato in precedenza, l'implementazione dello studio di microzonazione sismica per il territorio comunale di Vicchio ha previsto la realizzazione di carte di microzonazione sismica di terzo livello per le aree del capoluogo e di Case Caldeta.

L'aggiornamento dello studio ha previsto, inoltre, la revisione per le suindicate aree anche della cartografia delle Microzone Omogenee in Prospettiva Sismica (MOPS) ed il loro aggiornamento ai più recenti standard (versione 4.0), sia per quanto riguarda le zone stabili suscettibili di amplificazione sia per quanto concerne le zone instabili.

5.1 Le modifiche alla cartografia MOPS

La revisione dello studio di MS1 ha confermato sostanzialmente la buona qualità e completezza delle analisi effettuate nella zonazione qualitativa propria di una cartografia MOPS.

Tuttavia, per l'area di case Caldeta, dal controllo incrociato tra le caratteristiche sismostratigrafiche delle microzone individuate e dei risultati delle indagini geofisiche in foro e di superficie presenti nell'area, si è manifestata la necessità di modificare le geometrie di alcune microzone.

In figura 5.1, infatti, è possibile osservare il confronto tra le geometrie delle microzone stabili suscettibili di amplificazione proposte nel 2015 (indicate da linee ed etichette viola) e le nuove geometrie proposte nel presente studio.

Tali modifiche sono relative ad una nuova definizione della microzona 2027 (caratterizzata dalla presenza di coperture limoso-sabbiose con spessori variabili tra 10 e 30 metri al di sopra del substrato sismico), al fine di pervenire ad un completo accordo con le risultanze sia della prova down-hole S2 e delle stese sismiche a rifrazione St8 ed St9.

Di conseguenza, vengono variate le geometrie della microzona 2026 (in cui gli spessori delle coperture sono al massimo di 10m) e della zona stabile 1011. Inoltre, non è più presente la falda detritica come forma superficiale.

Infine, sia per il sito di Case Caldeta, sia per l'area del capoluogo è stata rimossa la diffusa zona di attenzione (ZA_{liq}) al rischio di liquefazione per le seguenti motivazioni:

- Nella zona di fondovalle di Case Caldeta, poiché dalle prove geognostiche reperite per le aree in esame risultano terreni alluvionali caratterizzati dalla presenza di granulometrie prevalenti di tipo fine e, quindi, non predisponenti da un punto di vista granulometrico al fenomeno della liquefazione dinamica;
- 2. Nell'area del capoluogo di Vicchio a seguito di un'approfondita analisi effettuata congiuntamente dalla Regione Toscana e dal DICEA dell'Università di Firenze nell'ambito di uno specifico Accordo di Collaborazione Scientifica inerente l' "Analisi e studi finalizzati alla verifica della suscettibilità a liquefazione dei terreni nell'area del Mugello" approvata con Decreto Dirigenziale n. 5100 del 27/11/2013 e integrata con ulteriori elaborazioni effettuate nell'ambito della Tesi di Laurea Magistrale "Studio del Rischio di liquefazione con metodi semi-empirici e metodi dinamici semplificati: applicazione al territorio comunale di Vicchio (FI)" di Vincenzo Sortino.

In riferimento al secondo punto in elenco, la procedura di analisi si è basata preliminarmente su una ricerca storica (le aree di Cistio e Rabatta furono interessate in concomitanza del forte evento sismico del 1919 da fenomeni di liquefazione dinamica), basata sulla consultazione del "Nuovo Catalogo Nazionale dei processi di liquefazione avvenuti in occasione dei terremoti storici in Italia" (Galli e Meloni, Il Quaternario 1993), affiancata successivamente da un'analisi qualitativa sulle caratteristiche granulometriche ed idrogeologiche a vasta scala. Successivamente, sono state eseguite verifiche di suscettibilità alla liquefazione con metodologie semplificate (secondo differenti metodologie conosciute in Letteratura) su un campione di 298 verticali tra sondaggi geognostici e prove penetrometriche statiche (con punta meccanica o elettrica), basandosi sulla scelta di parametri di input (valori di Magnitudo e PGA) estremamente conservativi.

Le uniche due aree della piana di Vicchio che hanno dimostrato un rischio non trascurabile sono le aree di Cistio (già indicata come zona di suscettibilità alla liquefazione ZS_{liq} nell'ambito dello studio di MS del 2015, a cui si rimanda per le relative analisi effettuate) e l'area di Arsella, in cui alcune verticali relative a prove CPT mostrano indici di liquefazione di poco superiori a 2, con valore dell'indice di rischio definito moderato (tab. 5.1).

Pertanto, le rimanenti aree di fondovalle, indicate nel precedente studio con zone di attenzione, diventano nell'ambito dell'aggiornamento in oggetto zone stabili suscettibili di amplificazione (in fig. 5.2 è illustrato un estratto della carta di MS3 dell'area del capoluogo di Vicchio).

Tab. 5.1 – Valori dell'Indice di Liquefazione e rischio collegato per alcune delle 298 verticali esaminate

| | LPI _{dyn} | RISCHIO DI LIQUEFAZIONE |
|------------------------------------|--------------------|-------------------------|
| Arsella_CPT1_PRG_47 | 2,044 | MODERATO |
| Arsella_CPT2_PRG_48 | 0,921 | BASSO |
| Arsella_CPT3_PRG_49 | 2,006 | MODERATO |
| Cistio_CPT1_2197 | 0,444 | BASSO |
| Cistio_CPT1_PRG_23 | 0,936 | BASSO |
| Cistio_CPT2_PRG_24 | 0,102 | BASSO |
| Gracchia_CPT1_977 | 0,742 | NULLO |
| LeonardoDaVinci_CPT1_1869 | 0,346 | BASSO |
| (MATTAGNANO) Gracchia_CPT1_2112 | 0,115 | BASSO |
| Mattagnano_CPT1_2849 | 0,437 | BASSO |
| Mattagnano_CPT2_2849 | 0,535 | BASSO |
| Mattagnano_CPT3_2849 | 0,708 | BASSO |
| Mattagnano_CPT4_2849 | 0,150 | BASSO |
| Mattagnano_CPT1_PRG_28 | 0,653 | BASSO |
| Mattagnano_CPT2_PRG_29 | 1,363 | BASSO |
| Mattagnano_CPT3_PRG_30 | 0,709 | BASSO |
| Mattagnano_CPT4_PRG_31 | 0,259 | BASSO |
| Mattagnano_CPT1_PRG_50 | 0,237 | BASSO |
| Mattagnano_CPT1_PRG_51 | 0,147 | BASSO |
| Mattei_CPT1_1_170 | 1,307 | BASSO |
| Mattei_CPT2_3_170 | 0,105 | BASSO |
| Mattei_CPT3_6_170 | 0,263 | BASSO |
| Mattei_CPT7_9_170 | 1,269 | BASSO |
| Merciaie_CPT1_2238 | 0,184 | BASSO |

5.2 La carta di MS3

Per quanto attiene agli aspetti propri dell'analisi di terzo livello, le aree di Cistio e Arsella diventano zone di suscettibilità alla liquefazione (ZS_{liq}) e caratterizzate (come previsto dai vigenti Standard Nazionali) sia da un valore dell'Indice di Liquefazione (IL) sia da un valore dell'amplificazione locale (fig. 5.2).



Fig.5.2 – Le due aree di suscettibilità alla liquefazione: a sinistra l'area di Cistio ed a destra il sito di Arsella

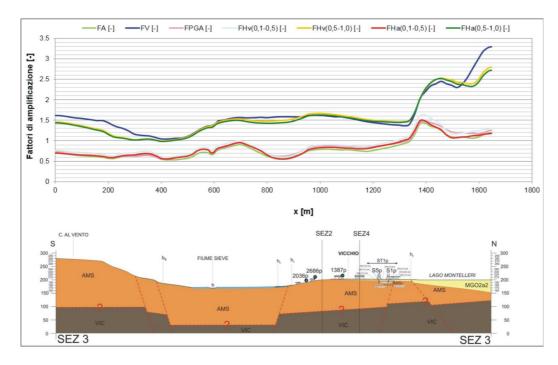


Fig.5.3 – Andamento dei differenti Fattori di Amplificazione calcolati per la sezione 3 di Vicchio

Per quanto attiene, invece, alle zone stabili e stabili suscettibili di amplificazione, lo studio di RSL ha valutato molteplici fattori di amplificazione previsti dagli Standard Nazionali (un esempio relativo alla sezione 3 di Vicchio è illustrato in fig. 5.3).

Ne risulta che, come verificato in precedenti studi di MS3 in Toscana settentrionale (D'Intinosante et al., 2015a, 2015b), i fattori di amplificazione insistenti su medesimi periodi spettrali mostrano un andamento similare. Inoltre, mentre nell'area di Case Caldeta, in virtù del peculiare assetto sismostratigrafico, i fattori basati su bassi periodi sono sempre più rappresentativi del livello di amplificazione locale, nell'area di Vicchio (soprattutto nel settore ovest dove gli spessori delle coperture diventano elevati) i fattori di amplificazione calcolati su alti periodi tendono ad essere più cautelativi.

Pertanto, si è deciso di adottare per la stesura della carta di MS3 un criterio cautelativo basato sulla definizione del fattore massimo tra FHa (0.1s-0.5s) ed FHa (0.5s-1s).

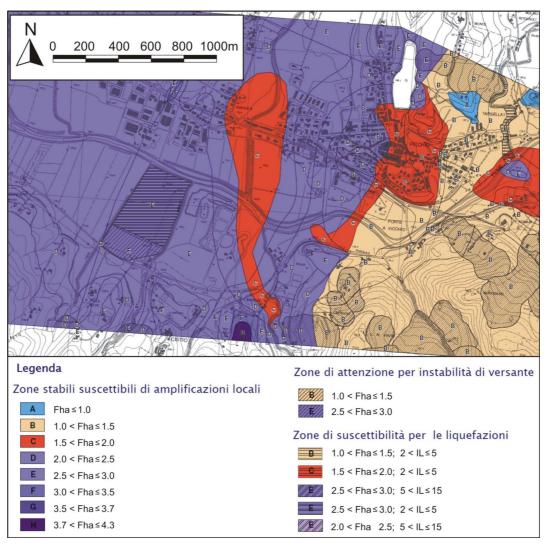
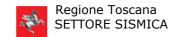


Fig.5.4 – Stralcio della carta di MS3 per l'area di Vicchio capoluogo



I risultati in termini di FHamax, desunti dalle analisi 2D effettuate in corrispondenza delle sezioni geologico-tecniche rappresentative del modello di sottosuolo ed opportunamente confrontate con le omologhe analisi in contesto monodimensionale, sono stati estesi arealmente mediante l'ausilio combinato della cartografia geologico-tecnica e della cartografia MOPS.

Il modello logico su cui si è basata l'estrapolazione areale dei dati di amplificazione, per entrambe le aree interessate dalla redazione di cartografie di microzonazione sismica di livello 3, è stato il seguente:

- 1. rappresentazione su mappa di tutti i punti di output delle modellazioni dinamiche effettuate, con il relativo valore di FHa.
- 2. individuazione del modello geologico-tecnico alla base di ogni valore di FHa desunto;
- identificazione sulle cartografie tematiche esistenti (in particolare geologico-tecniche e MOPS) di analoghe condizioni geologico-tecniche su aree in cui non sono disponibili analisi di risposta sismica per assenza di dati di base;
- 4. raggruppamento di situazioni tipologiche ed amplificative similari mediante la discretizzazione dell'area in classi distinte da differenti intervalli di FHa;
- 5. rappresentazione della cartografia prodotta mediante software operante in ambiente GIS.

La cartografia di microzonazione sismica di livello 3, meglio illustrata nei precedenti capitoli, deve rappresentare la base per la stesura della cartografia di pericolosità sismica di cui al regolamento regionale 53R/2011, la quale permetterà di individuare le condizioni di fattibilità sismica nell'ambito della revisione dello strumento urbanistico comunale.

Uno stralcio della carta di MS3 dell'area del capoluogo è presentata in figura 5.4. La scelta del fattore FHa, tra quelli analizzati, è coerente con le scelte effettuate (anche in territori comunali limitrofi) nell'ambito di precedenti studi di MS3.

Ognuna delle microzone individuate presenta, oltre che un valore simile in termini di fattore di amplificazione, anche un valore omogeneo del "tipo_z", ovvero delle caratteristiche stratigrafiche medie della microzona. Per le aree instabili, oltre ad una omogenea condizione geologica di base, viene indicato (in coerenza con i vigenti standard nazionali) anche il parametro relativo all'amplificazione sismica e, nel caso delle aree soggette a liquefazione dinamica non trascurabile, anche il valore dell'Indice di Liquefazione (IL).

Per ogni microzona, sia appartenente alle aree stabili, sia relativa alle aree instabili, sono stati calcolati gli spettri di risposta medi in termini di PGA e restituiti secondo le procedure indicate dagli standard nazionali. Gli spettri medi (illustrati in fig. 5.5 per l'area di case Caldeta ed in fig. 5.6 per la zona del capoluogo) sono stati calcolati mediando gli spettri di risposta relativi ai nodi di output contenuti dalla microzona in esame.

Come possibile osservare nelle suindicate figure, in virtù della già citata differenza del modello sismostratigrafico di base per le due aree in esame, gli spettri medi tendono ad avere aspetto differente.

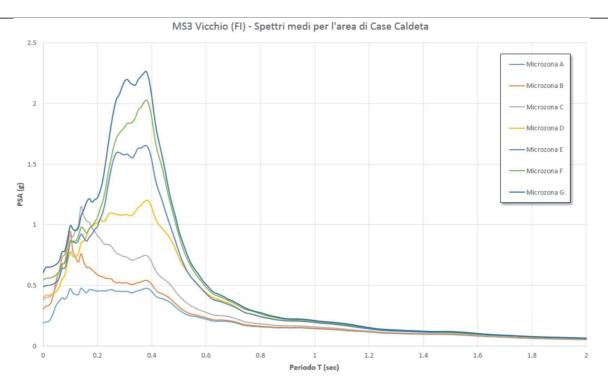


Fig. 5.5 – Spettri di risposta elastici in pseudoaccelerazione relativi alle 7 microzone stabili suscettibili di amplificazione locale per l'area di Case Caldeta

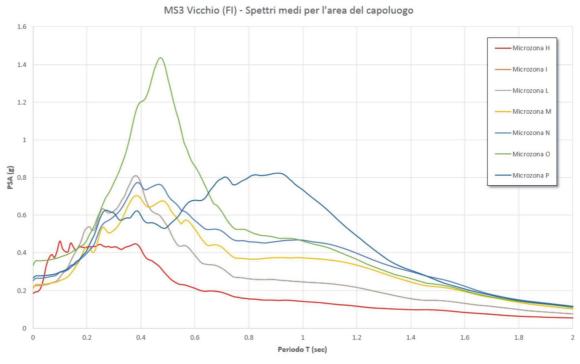
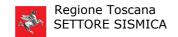


Fig. 5.6 – Spettri di risposta elastici in pseudoaccelerazione relativi alle 7 microzone stabili suscettibili di amplificazione locale per l'area di Vicchio capoluogo

Mentre nell'area di case Caldeta l'amplificazione (in media molto elevata) è piccata su bassi periodi e si esaurisce già entro 0.6-0.7 sec di periodo, nell'area di Vicchio, a fronte di valori di



accelerazione spettrale di picco generalmente più contenuti, si assiste ad una distribuzione non trascurabile dell'energia anche su periodi elevati.

Per questo motivo si è deciso di considerare in maniera distinta le microzone relative alle due località indagate, sebbene caratterizzate da valori omologhi del fattore di amplificazione.

6. Indicazioni dei risultati della MS3 per la pianificazione e la progettazione

In via preliminare, rimandando la scelta definitiva al professionista che verrà incaricato della revisione dello strumento urbanistico comunale, si consigliano i seguenti abbinamenti per l'individuazione delle classi di pericolosità sismica (di cui al regolamento regionale 53R/2011) limitatamente alle aree in cui è stata redatta la cartografia di microzonazione sismica di livello 3:

Area di Case Caldeta

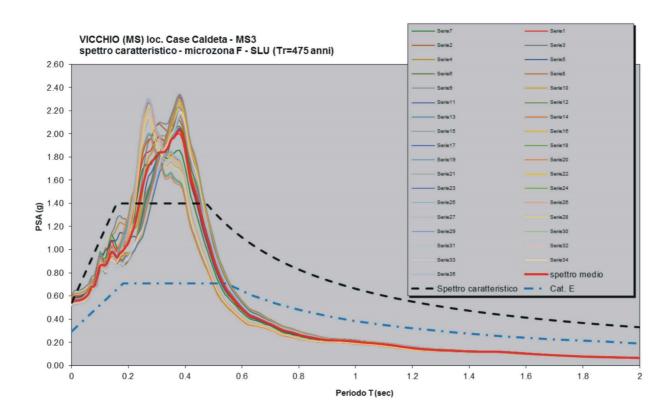
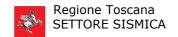


Fig. 6.1 – Spettro medio (curva rossa) relativo alla microzona F della MS3 di Vicchio per un periodo di ritorno di 475 anni. Con linea nera tratteggiata è visibile lo spettro caratteristico normalizzato secondo la procedura descritta nel testo, relativo alla microzona F per un periodo di ritorno pari a 475 anni a confronto con lo spettro semplificato di normativa (linea blu tratteggiata) più attinente alle caratteristiche sismostratigrafiche della microzona in oggetto.



ZONA A = classe di pericolosità sismica S1 (<u>affioramento di substrato sismico rigido</u>);

ZONA B = classe di pericolosità sismica S2 (<u>zone stabili suscettibili di amplificazioni locali</u> <u>con basso contrasto</u>);

ZONE C, D, E, F e G = classe di pericolosità sismica S3 (<u>zone stabili suscettibili di amplificazioni locali con elevato contrasto di impedenza sismica atteso tra copertura e <u>substrato rigido entro alcune decine di metri</u>);</u>

Area di Vicchio

ZONA H = classe di pericolosità sismica S1 (*affioramento di substrato sismico rigido*);

ZONA I = classe di pericolosità sismica S2 (<u>zone stabili suscettibili di amplificazioni locali</u> con basso contrasto);

ZONE L, M, N, O e P = classe di pericolosità sismica S3 (<u>zone stabili suscettibili di amplificazioni locali con elevato contrasto di impedenza sismica atteso tra copertura e substrato rigido entro alcune decine di metri);</u>

Nell'area di Vicchio, sono presenti due aree di suscettibilità alla liquefazione dinamica dei terreni da inserire in classe di pericolosità S4.

Inoltre, sono presenti aree di frana attiva (da inserire in classe di pericolosità S4) o quiescente (da considerare in classe di pericolosità S3, anche in virtù dei valori di FHa).

Nelle aree interessate dalla cartografia di livello 3 non si ritiene necessario nell'ambito del regolamento urbanistico un approfondimento in termini di nuove indagini se non limitatamente alle zone attualmente non ancora interessate dalla presenza di indagini geognostiche e dove il valore del fattore d'amplificazione (FHa) e/o dei parametri di valutazione dell'instabilità è derivante da estrapolazione.

Infine, limitatamente alle zone indicate con classe di pericolosità S3 si ritiene obbligatorio inserire, nell'ambito del regolamento urbanistico, che la progettazione di edifici strategici e/o rilevanti ricadenti in classe d'indagine 3 e 4 (di cui al reg. regionale 36R/2009) sia effettuata mediante l'ausilio di analisi di risposta sismica locale di sito, adottando le condizioni più cautelative tra quelle ricavate dall'analisi di sito e quelle ottenute mediante la definizione delle categorie di sottosuolo, di cui alle NTC 2008.

Per quanto riguarda, invece, gli edifici ordinari, è in corso, in ambito regionale toscano, una revisione delle norme relative agli strumenti geologici a supporto della pianificazione urbanistica. Tale revisione discende dalle novità introdotte nella recente L.R. 65/2014 che introduce all'art.104 alcuni elementi di novità nell'ambito della prevenzione e mitigazione dei rischio, tra cui quello sismico.

La proposta di aggiornamento, limitatamente agli aspetti sismici, scaturisce da circa 4 anni di applicazione degli studi di MS di livello 1 in toscana (ad oggi circa il 60% dei Comuni si sono già dotati di tali studi) e prevede, tra le varie innovazioni, la determinazione delle modalità di utilizzo degli studi di MS di livello 2 e 3 per la pianificazione territoriale e per fornire indicazioni utili per la progettazione edilizia.

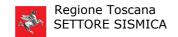
```
vicchio_ms3_zE_slu - Blocco note
File Modifica Formato Visualizza ?
Vicchio (FI) loc. Case Caldeta. Microzonazione sismica livello 3 - microzona E - SLU ag = 0.202g, F0 = 2.467, T*c = 0.288, Td = 3.191 S = 2.418, Tb = 0.152s, Tc = 0.455s
0.000
           0.488
0.010
           0.536
0.583
0.030
           0.630
0.040
           0.677
           0.725
0.060
0.070
           0.819
0.080
           0.866
0.090
           0.913
0.110
           1.008
0.120
           1.055
           1,102
0.140
           1.150
0.150
           1.197
0.160
0.170
0.180
           1.205
           1.205
0.190
           1.205
0.200
           1.205
0.220
           1.205
0.230
           1.205
0.240
0.250
0.260
           1.205
           1.205
           1.205
0.270
           1.205
0.280
           1.205
1.205
0.300
           1.205
0.310
           1.205
0.320
0.330
0.340
           1.205
           1.205
0.350
           1.205
0.360
0.370
0.380
           1.205
1.205
           1.205
0.390
           1.205
0.400
           1.205
           1.205
0.410
0.420
           1.205
0.430
           1.205
0.440
           1.205
           1.205
0.450
```

Fig. 6.2 – Schermata del file testo dello spettro caratteristico normalizzato, relativo alla microzona E di Case Caldeta

In riferimento a quest'ultimo aspetto, all'interno della revisione della norma, è stata prevista la possibilità di utilizzo diretto dei risultati della microzonazione sismica di terzo livello per la progettazione di opere ordinarie.

La realizzazione di studi di microzonazione sismica di terzo livello prevede, infatti, per la stima delle amplificazioni locali, la realizzazione di adeguate analisi di risposta sismica locale. Il prodotto di output per tali analisi è solitamente costituito oltre che da fattori di amplificazione, utilizzati per la quantificazione della minore o maggiore predisposizione dei terreni indagati all'amplificazione locale, anche dagli spettri di risposta elastici (caratterizzati da uno smorzamento del 5%), da cui i fattori di amplificazione vengono calcolati.

In aree come quella di Vicchio, quindi, in cui la MS3 restituisce microzone stabili con amplificazione con limitata estensione areale ed in cui è presente una dettagliata definizione



dell'azione sismica sia da un punto di vista qualitativo che quantitativo, è possibile (in aggiunta a quanto previsto dagli ICMS) fornire per ogni microzona strumenti utili a rappresentare in quel determinato ambito areale l'azione sismica di progetto.

La proposta verte, quindi, sulla definizione di una procedura finalizzata alla definizione di spettri di risposta elastici, direttamente derivanti dagli studi di microzonazione sismica, da utilizzare nelle fasi progettuali successive a quella pianificatoria.

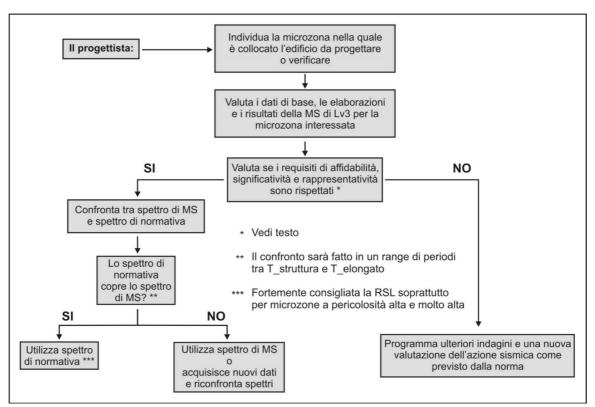


Fig. 6.3 – Diagramma di flusso della procedura per il possibile utilizzo degli spettri di risposta caratteristici (risultato della MS di livello 3) nella progettazione o verifica degli edifici

Effettuate le analisi di risposta sismica locale (tipicamente per un Tr=475 anni) è possibile, realizzata la carta di microzonazione sismica di terzo livello, pervenire alla definizione di spettri "caratteristici", prevedendo i seguenti step:

- raggruppare per ogni microzona individuata (caratterizzata da un valore omogeneo del Fattore di amplificazione scelto) tutti gli spettri di risposta elastici di output ricadenti in essa, ricavandone lo spettro medio (figg. 5.5 e 5.6);
- 2) operare la regolarizzazione dello spettro medio. Questa operazione permette di definire sia uno spettro di forma similare a quelli semplificati di normativa sia, di conseguenza, i suoi parametri dipendenti (S, Tb e Tc), mentre i parametri indipendenti sono fissati, come noto, dalla localizzazione del sito e dalle scelte progettuali alla base funzione della progettazione. La regolarizzazione dello spettro viene effettuata secondo le procedure illustrate negli ICMS 2008 e meglio specificate da Pergalani e Compagnoni (2013) e D'Intinosante et al. (2015b). In sintesi, secondo tale metodo, dallo spettro medio si ricavano i valori di TA (periodo per il quale è massimo il valore in accelerazione), SA (valore medio dello spettro in accelerazione per periodi compresi tra 0.5TA ed 1.5TA), TV (periodo per il quale è massimo il valore in pseudovelocità), SV (valore medio dello spettro in pseudovelocità per periodi compresi tra 0.8TV ed 1.2TV). Ricavati tali valori si determinerà l'estensione del plateau (tratto dello spettro con accelerazione costante)

tenendo conto che $Tc = 2\pi*(SV/SA)$ e Tb = 1/3Tc. Noti i parametri indipendenti dalle condizioni di sito è possibile, infine, ricavare il parametro S come S come S come S dove amax è calcolata da analisi di risposta locale. Il parametro S0, indipendente dalle condizioni sismostratigrafiche del sito secondo l'approccio semplificato delle NTC2008, nel presente metodo viene reso, invece, dipendente dalle condizioni geologiche locali con valore pari al rapporto tra S1 ed S2 ed S3 ed S4 ed S5 ed S6 ed S7 ed S8 ed S8 ed S8 ed S9 el inea nera tratteggiata nell'esempio di figura 6.1, dove è messo a confronto con lo spettro semplificato di normativa (relativo alla categoria di sottosuolo S9 più attinente alle condizioni sismostratigrafiche della microzona individuata nell'esempio.

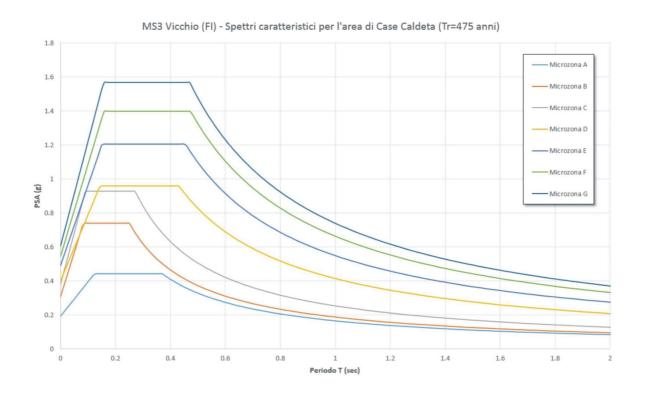


Fig. 6.4 – Spettri caratteristici normalizzati suddivisi per microzona della MS3 di Case Caldeta relativi ad un periodo di ritorno di 475 anni

Questo spettro si riferisce ad un periodo di ritorno di 475 anni e, pertanto, può essere paragonato allo spettro semplificato di normativa relativo all'azione sismica per lo Stato Limite di Salvaguardia della Vita (SLV) per un edificio "ordinario" (Vita nominale VN = 50 anni e Classe d'uso CU = II).

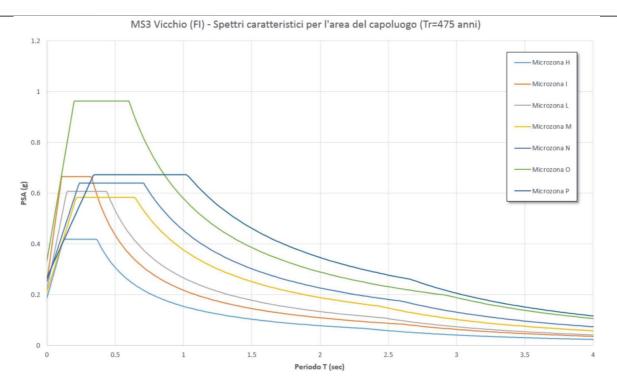


Fig. 6.5 – Spettri caratteristici normalizzati suddivisi per microzona della MS3 di Vicchio relativi ad un periodo di ritorno di 475 anni

Regolarizzato lo spettro è possibile produrre un file .txt (figura 6.2) in cui saranno indicati nelle prime 3 righe (header) i dati d'origine dello spettro ed i parametri indipendenti e dipendenti desunti a seguito della regolarizzazione dello spettro medio.

Infine, preme sottolineare alcune regole base per un corretto utilizzo degli spettri caratteristici:

- si ritiene opportuno che tale approccio sia consentito per progetti caratterizzati al massimo da classe d'uso II (opere ordinarie). Per opere caratterizzate da classe d'uso superiore (opere strategiche e rilevanti) e ricadenti in aree definite a elevata pericolosità sismica sarà necessario rendere obbligatoria la stima dell'azione sismica di progetto mediante adequate analisi di risposta sismica locale;
- l'utilizzo degli spettri caratteristici dovrà essere vincolato alla verifica, a cura del professionista incaricato della stima dell'azione sismica di progetto, della conformità del modello di sottosuolo (in termini di affidabilità, significatività e rappresentatività delle analisi effettuate) in corrispondenza del sito di progetto con quello tipico della microzona, anche in riferimento alla quota di riferimento dell'opera in progetto (quota di imposta delle fondazioni); l'uso degli spettri caratteristici dovrebbe essere, inoltre, subordinato al rispetto di un indice di qualità, opportunamente definito, che valuti la qualità degli studi di livello 3 in particolare in ragione della densità e qualità delle indagini geotecniche e geofisiche utilizzate per la definizione del modello di sottosuolo;
- > se i valori dei periodi di ritorno di progetto corrispondono a quelli utilizzati per le analisi di livello 3 sarà possibile utilizzare direttamente i dati presenti nel file .txt (fig. 6.2). In alternativa, per piccole variazioni del periodo di ritorno (ad esempio il passaggio dall'azione sismica propria dello SLD a quella per SLO), assumendo quindi lo stesso grado di non linearità nel comportamento dei terreni, si potranno utilizzare i



parametri dipendenti presenti nella "header" del file testo (S, F0, TB, TC) combinandoli con i parametri indipendenti (ag, TD) propri della scelta progettuale.

Nelle figure 6.4 e 6.5 sono riportati tutti gli spettri caratteristici normalizzati rispettivamente per l'area di Case Caldeta e per la zona di Vicchio capoluogo, distinti per microzona sismica di appartenenza, mentre le tabelle 5.1 e 5.2 riportano, invece, il riassunto dei parametri collegati agli spettri caratteristici per le due località indagate.

Tab. 6.1 – Parametri dipendenti relativi agli spettri di risposta caratteristici (Tr=475 anni), desunti a seguito del processo di normalizzazione, per il sito di Case Caldeta

Vicchio (FI) Microzonazione sismica di 3°livello - SLU (Tr=475 anni) – Area di case Caldeta

Spettri caratteristici delle microzone stabili - parametri

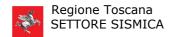
| | ag = | 0.202g, T | *c = | | | - |
|-----------|--------------|-----------|-------|--------|--------|--------|
| | | 0.288s | | | | |
| microzona | località | F0 (-) | S (-) | Tb (s) | Tc (s) | Td (s) |
| A | | 2.318 | 0.941 | 0.124 | 0.371 | 2.360 |
| В | CASE CALDETA | 2.428 | 1.510 | 0.084 | 0.251 | 2.820 |
| С | | 2.465 | 1.863 | 0.091 | 0.272 | 3.105 |
| D | | 2.407 | 1.970 | 0.144 | 0.431 | 3.191 |
| E | | 2.467 | 2.418 | 0.152 | 0.455 | 3.553 |
| F | | 2.576 | 2.688 | 0.158 | 0.474 | 3.772 |
| G | | 2.603 | 2.986 | 0.157 | 0.471 | 4.013 |

Tab. 6.2 – Parametri dipendenti relativi agli spettri di risposta caratteristici (Tr=475 anni), desunti a seguito del processo di normalizzazione, per il sito di Vicchio Capoluogo

Vicchio (FI) Microzonazione sismica di 3°livello - SLU (Tr=475 anni) – Area di Vicchio capoluogo

Spettri caratteristici delle microzone stabili - parametri

| ag = 0.199g, T*c = 0.287s | | | | | | |
|---------------------------|-------------------|--------|-------|--------|--------|--------|
| microzona | località | F0 (-) | S (-) | Tb (s) | Tc (s) | Td (s) |
| Н | Vicchio Capoluogo | 2.265 | 0.928 | 0.122 | 0.367 | 2.339 |
| I | | 2.659 | 1.258 | 0.109 | 0.327 | 2.602 |
| L | | 2.779 | 1.096 | 0.146 | 0.469 | 2.472 |
| М | | 2.792 | 1.049 | 0.215 | 0.646 | 2.435 |
| N | | 2.547 | 1.261 | 0.236 | 0.709 | 2.603 |
| 0 | | 2.905 | 1.666 | 0.200 | 0.601 | 2.926 |
| Р | | 2.525 | 1.338 | 0.343 | 1.028 | 2.665 |



Bibliografia

- Circolare NTC (2009). Circolare n. 617 del 2 febbraio 2009 del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti approvata dal Consiglio Superiore dei Lavori Pubblici "Istruzioni per l'applicazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni di cui al D.M. 14 gennaio 2008".
- Commissione tecnica MS3907 (2014). Microzonazione sismica. Standard di rappresentazione e archiviazione informatica, versione 4. 0, giugno 2015; Dipartimento delle Protezione Civile Nazionale, Roma. http://www.protezionecivile.gov.it/jcms/it/commissione_opcm_3907.wp]
- Commissione tecnica MS3907 (2015a). Commissione Tecnica per la microzonazione sismica, Microzonazione sismica, Statistiche, dicembre 2014, Dipartimento delle Protezione Civile Nazionale, Roma. [http://www.protezionecivile.gov.it/jcms/it/commissione_opcm_3907.wp]
- Commissione tecnica MS3907 (2015b). Commissione Tecnica per la microzonazione sismica, Linee guida per la gestione del territorio in aree interessate da Faglie Attive e Capaci (FAC). Dipartimento delle Protezione Civile Nazionale, Roma. [http://www.protezionecivile.gov.it/jcms/it/commissione_opcm_3907.wp]
- Commissione tecnica MS3907 (2015c). Commissione Tecnica per la microzonazione sismica, Linee guida per la gestione del territorio in aree interessate da liquefazioni (LQ). Dipartimento delle Protezione Civile Nazionale, Roma. [http://www.protezionecivile.gov.it/jcms/it/commissione_opcm_3907.wp]
- Commissione tecnica per la Microzonazione sismica (2016). Microzonazione sismica Statistiche dicembre 2015. Versione 1.0. Dipartimento delle Protezione Civile Nazionale,. Roma, gennaio 2016.
- Commissione tecnica per la Microzonazione sismica (2016). Standard di rappresentazione e archiviazione informatica. Versione 4.0b. Dipartimento delle Protezione Civile Nazionale,. Roma, ottobre 2015.
- D'Intinosante V. e GdL Fivizzano (2015a). Analisi di risposta sismica locale del centro abitato di Fivizzano (MS). Atti del XXXIV Convegno Nazionale GNGTS, Trieste.
- D'Intinosante V. e GdL Fivizzano (2015b). La microzonazione sismica nel centro abitato di Fivizzano (MS). Atti del XXXIV Convegno Nazionale GNGTS, Trieste.
- Ferrini M., Baglione M., Calderini F., D'Intinosante V., Danise S., Di Lillo R., Fabbroni P., Iacomelli S., Rossi M., Stano S. & Calosi E. (2007). Le attività della Regione Toscana per la valutazione degli effetti locali dei terreni: il programma regionale V.E.L. XII Congresso Nazionale "L'ingegneria Sismica in Italia", Pisa 10-14 giugno 2007.
- Hudson, M., Idriss, I.M. & Beikae, M. (1994). QUAD4M: a computer program to evaluate the seismic response of soil structures using finite element procedures and incorporating a compliant base. Center for Geotechnical Modeling, Department of Civil and Environmental Engineering, University of California Davis, Davis California.
- Kottke A.R. & Rathje E.M. (2008). Technical manual for Strata. University of California, Berkeley.
- Mantovani E., Viti M., Babbucci D., Cenni N., Tamburelli C., Vannucchi A., Falciani F., Fianchisti G., Baglione M, D'Intinosante V. & Fabbroni P. (2012). Potenzialità sismica della Toscana e definizione di criteri di priorità per interventi di prevenzione. Stampa Centro stampa Giunta Regione Toscana.
- NTC08 (2008). Norme Tecniche per le Costruzioni. Decreto 14 gennaio 2008 del Ministero delle Infrastrutture. Supplemento Ordinario della G.U. n. 29 del 4.02.2008.
- Rota M., Zuccolo E., Taverna L., Corigliano M., Lai C.G. & Penna A. (2012). Mesozonation of the Italian territory for the definition of real spectrum-compatible accelerograms. Bull Earthquake Eng (2012) 10:1357–1375. DOI 10.1007/s10518-012-9369-4.
- Zuccolo E., Corigliano M., Taverna L. & Lai C.G. (2011). Meso-zonazione di un territorio per la definizione di accelerogrammi reali spettro-compatibili. XIV Convegno ANIDIS "L'Ingegneria Sismica in Italia". Bari, 18 22 settembre 2011.
- Zuccolo E., Rota M., Lai C.G., Taverna L., Corigliano M. & Penna A. (2012). Definition of SpectrumCompatible Natural Records for the Italian Territory. 15th World Conference on Earthquake Engineering, Lisbon, 24-28 september 2012.
- Zuccolo E., Corigliano M. & Lai C.G. (2014). Selection of spectrum- and seismo-compatible accelerograms for the Tuscany region in Central Italy. Soil Dynamics and Earthquake Engineering, 66, 305-313.