

تجارب مهندسی از زلزله ۱۵ آوریل ۱۹۷۹ مونت نکرو^۱ (یوگسلاوی)

نوشت
حجت الله عادلی
دانشکده فنی دانشگاه تهران

قدرت زلزله [۲] براساس امواج سطحی را بین ۶/۶ تا ۷ کیلو متر تخمین زده است [۳]. عمق کانون زلزله در حدود ۱۷ کیلومتر تخمین زده شده است [۴]. حداکثر شتاب افقی زمین در این زلزله در حدود ۵۵ درصد شتاب ثقل زمین ثبت گردیده است. آمار رسمی تلفات زلزله ۹۶ نفر در یوگسلاوی و ۳۵ نفر در آلبانی میباشد. تنها در یوگسلاوی، بیش از ۱۰۰۰ نفر در این زلزله صدمه دیدند و در حدود ۸۰۰۰۰ نفر (یک هفتم جمعیت مونتنکرو) بی خانمان گشتد. با اینکه قدرت این زلزله از لرزه ۲۶ زوئیه ۱۹۶۳ اسکوپیه^۲ (یوگسلاوی) بیشتر بود، تعداد کشته و زخمی شدگان در زلزله اخیر بسیار کمتر از زلزله ۱۹۶۳ بود. در زلزله ۱۹۶۳ بیش از ۱۰۰۰ نفر تلف شدند. تعداد کم تلفات و آسیب دیدگان در زلزله اخیر بدان جهت است که زلزله مزبور در روز یکشنبه (روز تعطیل) و قبل از آغاز فصل توریستی اتفاق افتاد. منطقه زلزله زده دارای نقاط تاریخی متعدد میباشد و از زیبائی طبیعی زیادی برخوردار است و درنتیجه از مناطق توریستی یوگسلاوی به شمار میرود. صنعت عمده مونتنکرو، کشتی سازی میباشد که کارگاههای آن همگی در روز وقوف

چکیده

در روز ۱۵ آوریل ۱۹۷۹ زلزله مخربی منطقه وسیعی از سواحل جنوب غربی یوگسلاوی را به لرزه درآورد و بیش از ۲/۷ میلیون دلار خسارت بجا گذاشت. در این مقاله، تجارب مهندسی مهمی که از این زلزله حاصل شده است به کمک تصاویر نمونه به طور خلاصه مورد بحث قرار میگیرد. نحوه عملکرد و علل اصلی خرابی ساختمان‌های سنگی، آجری، بلوک سیمانی و بتون مسلحی و ناء‌شیر طرح معماری در روی رفتار دینامیکی ساختمانها تشریح میگردد. نحوه خرابی‌های ناشی از گسیختگی زمین بویژه پدیده روانگری خاک نیز در بخش آخر مقاله ارائه میشود.

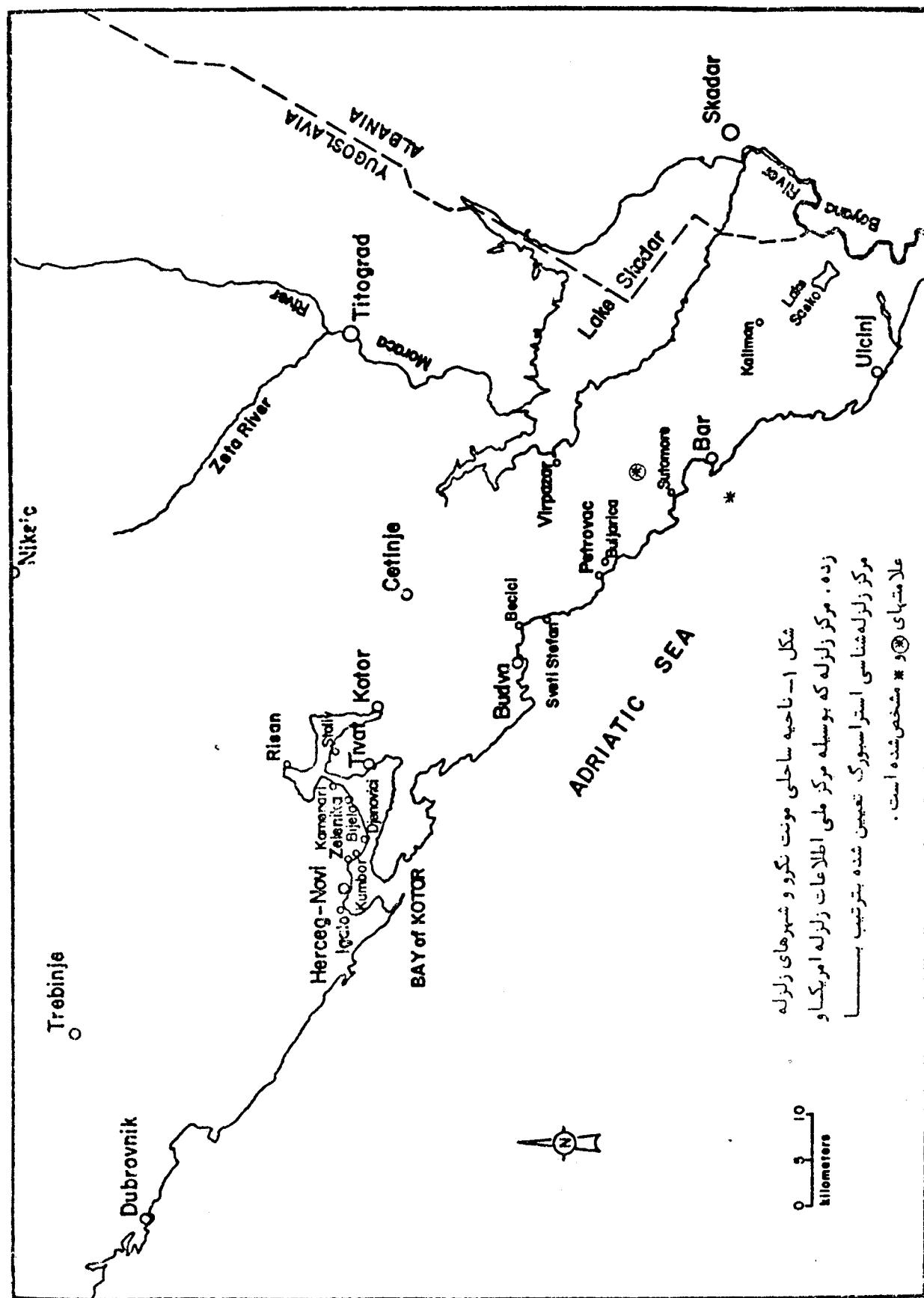
۱- مقدمه

در ساعت هفت و بیست دقیقه بامداد روز ۱۵ آوریل ۱۹۷۹ زلزله شدیدی منطقه وسیعی از سواحل جنوب غربی یوگسلاوی در جمهوری سوسیالیستی^۳ مونتنکرو در سواحل دریای آدریاتیک و همچنین قسمتی از شمال آلبانی را ویران نمود (شکل ۱). ایستگاههای زلزله شناسی مختلف، بزرگی یا

1- Montenegro

3- Skopje

2- جمهوری فدرال یوگسلاوی از ۶ جمهوری تشکیل می‌یابد.



شکل ۱- ناحیه ساحلی مونت نگرو و شهرهای زدنله زدنله. مرکز زدنله که بوسیله مرکز ملی اطلاعات زدنله امورکاو مرکز زدنله شناسی استرا سوگ تعیین شده بترتیب علامت های ® و * مشخص شده است.

"بالایه علت وجود اطاقها، فاصله ستون ها یا دیوارهای معمولاً" کم است. بدین ترتیب صلبیت جانبی طبقات بالا بسیار بیشتر از صلبیت طبقه همکف میباشد. اغلب یک ساختمان یک یا دو طبقه به عنوان رستوران به طور سازه ای به ساختمان اصلی هتل متصل میباشد. این امر منجر به ایجاد پیچش در سازه یا عکس العمل های دینامیکی پیچیده دیگری میگردد که میتواند در رفتار دینامیکی سازه مرکب از دو ساختمان اثرات بسیار نامطلوب بگذارد.

شکل های ۲ و ۳ ساختمان بتن مسلحی هتل آکاوا^۱ واقع در بندر بار^۲ (شکل ۱) را بترتیب قبل و بعد از وقوع زلزله نشان میدهند. ساختمان دو طبقه ای به منظور رستوران راهرو و به قسمت شمالی ساختمان اصلی هتل به طور سازه ای متصل بوده است. این امر باعث پیچش و دوران سازه و اضافه شدن حرکت انتقالی جانبی آن گردیده است. در نتیجه، ستون های طبقه همکف در دو انتهای غربی و شرقی ساختمان مطابق شکل ۴ به شدت آسیب دیدند. دال های پیش آمده (بالکن های) طبقه دوم در انتهای غربی ساختمان نیز باعث شده اند بار فشاری ستون های این انتهای ساختمان افزایش یابد. اگر از تأثیر متقابل دو قسمت سازه با جدا کردن آنها جلوگیری میشدو حتی الامکان پلان مقارنی برای آنها انتخاب میگشت، خسارت وارد بر سازه میبور به مراتب کمتر میشد. هتل میبور در پسلرزه ۱۹۷۹^۴ به طور کامل فرو ریخت.

شکل ۵ ساختمان هتل الیوا^۳ در شهر پتروواک^۴ را پس از وقوع زلزله نشان میدهد. این ساختمان قابی بتن مسلحی در اثر زلزله ای در سال ۱۹۶۶ صدمه دیده و بعداً بوسیله دیوارهای برشی تقویت شده بود. قسمت اصلی این ساختمان چهار طبقه بوده و قسمت یک طبقه ای (به عنوان رستوران) مطابق شکل ۵ به طور سازه ای به آن متصل شده بود. در اثر زلزله ۱۹۷۹ و تأثیر متقابل دو قسمت سازه، پیچش قابل ملاحظه ای در آن ایجاد گردید و دیوارهای برشی آن همانطوری که در شکل های ۵ و ۶ مشاهده میگردد به شدت آسیب دیدند. اما این دیوارهای برشی از فرو ریختن ساختمان جلوگیری به عمل آوردند و ساکنین آن توانستند بدون هیچگونه آسیبی جان سالم در ببرند.

زلزله تعطیل بودند. اما خسارات اقتصادی ناشی از زلزله بسیار زیاد بوده و بین ۲/۵ تا ۳/۵ میلیون دلار تخمین زده شده است [۶].

مرکز زلزله بوسیله مرکز ملی اطلاعات زلزله امریکا در ۴۲/۱۴ درجه شمالی و ۱۹/۰۶ درجه شرقی و بوسیله مرکز زلزله شناسی استرالیا در ۴۲/۰۳ درجه شمالی و ۱۹/۰۴ درجه شرقی تعیین گردیده است. محل مراکز مذکور در روی شکل ۱ مشخص شده است.

ساختمانهای هتل ها در منطقه به شدت آسیب دیدند. از حدود ۲۰۰۰۰ واحد هتل و محل پذیرای مسافران، ۵۵۰۰ عدد فرو ریختند یا به شدت صدمه دیدند، ۵۵۰۰ عدد قابل تعمیر بودند و ۹۰۰۰ عدد باقیمانده صدمه مختصراً دیدند یا "اصلًا" صدمه ندیدند.

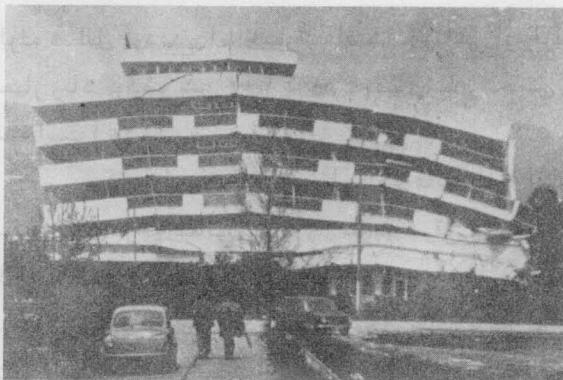
ساختمانهای مدارس و بیمارستانها نیز به شدت آسیب دیدند. از ۵۴ ساختمان مدرسه، ۵۰ ساختمان به صورت غیر قابل تعمیر صدمه دیدند. در حدود ۴۰۰۰۰ واحد آپارتمانی نیز آسیب دیدند یا ویران شدند.

۲- صدمات ناشی از اثر مستقیم ارتعاشات ناشی از زلزله

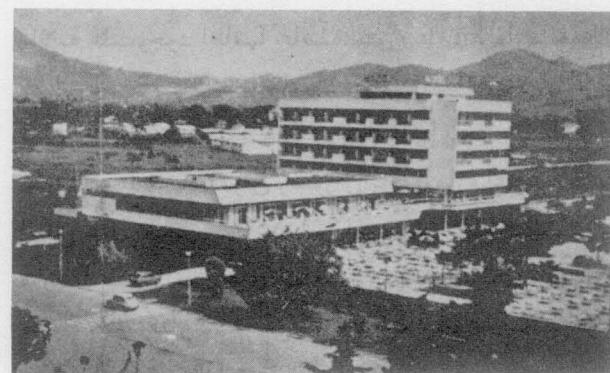
۲-۱- تأثیر طرح معماری

خرابی ساختمان ها ناشی از ارتعاشات زمین، نه فقط در اثر مقاومت غیر کافی عناصر سازه ای ساختمان ها بوده است بلکه اشتباهات اساسی در طرح معماری نیز در خرابی آن ها نقش عمده ای داشته اند. اگر این جنبه معماری طرح بوسیله مهندس وارشیتکت به خوبی شناخته نشود چه بسا ساختمانهایی که ظاهراً با اصول ضد زلزله ساخته شده اند در زلزله های شدید فرو خواهند ریخت یا آسیب خواهند دید.

پلان (تصویر افقی) طبقات هتل های واقع در سواحل دریای آدریاتیک معمولاً "چنان طرح میشود که حتی الامکان تعداد بیشتری اطاق روبرو به دریا باشد. این پلان ها اغلب غیر متقارن هستند. در طبقه هم کف معمولاً "فضاهای وسیعی برای پذیرایی و استراحت مسافرین در نظر گرفته میشود که لازمه وجود آنها ستون های با فاصله زیاد از یکدیگر و یک سیستم سازه ای انعطاف پذیر در امتداد افق میباشد. اما در طبقات



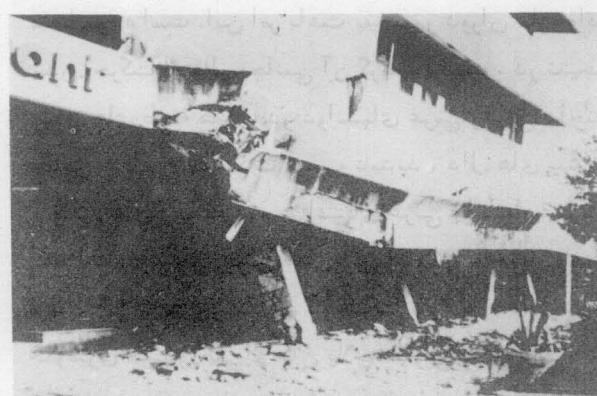
شکل ۳- ساختمان بتن مسلحی هتل آگاوا بعد از
وقوع زلزله.



شکل ۲- ساختمان بتن مسلحی هتل آگاوا در بندر
بار قیل از وقوع زلزله.



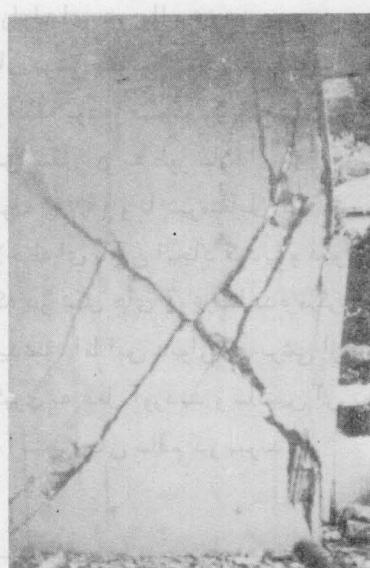
شکل ۵- ساختمان هتل الیوا در شهر پتروواکپس
از وقوع زلزله.



شکل ۴- خرابی ستونهای طبقه همکف ساختمان هتل
آگاوا.



شکل ۷- فرو ریختن ساختهای سنگی در قسمت
قدیمی شهر بودوا.



شکل ۶- شکست دیوار برخی ساختمان هتل الیوا.

بتن مسلحی قائم در محل برخورد دیوارهای باربر هستند [۱]. ابعاد خارجی ساختمان‌های مسکونی به نسبت از 13×10 متر تجاوز می‌کند. به طور کلی، این ساختمان‌ها ارتفاعات ناشی از زلزله و همچنین پسلرزه ها را با خسارات جزئی تحمل نمودند. اما ساختمان‌های آپارتمانی یا اداری بزرگ دچار صدمه بیشتری از ساختمان‌های کوچک مسکونی شدند و دو تا از آن‌ها به شدت آسیب دیدند. یکی از آن‌ها ساختمان شهرداری بودوا میباشد که در شکل ۸ مشاهده میگردد. نیروهای افقی ناشی از زلزله بیشترین مقدار را در پای ساختمان دارند که بر اثر آن‌ها دیوارهای طبقه‌ی اول ساختمان مذبور در شکل ۸ ترک‌های ضربه‌ی برداشته است.

۲-۴- ساختمان‌های بتن مسلحی

منطقه زلزلهزده دارای سازه‌های بتن مسلحی متعددی با کاربردهای مختلف می‌باشد. تمام این ساختمان‌ها در ۲۵ سال گذشته با توجه به آئین نامه‌ی زلزله‌ای که در سال ۱۹۶۴ (پس از وقوع زلزله ۱۹۶۳ یوگسلاوی) منتشر گردید ساخته شده‌اند.

رفتار سازه‌هایی که با دیوارهای باربر بتن مسلحی ساخته شده اند در این زلزله رضایت‌بخش بود. هیچیک از این نوع ساختمان‌ها فرو نریختند و صدمه به دیوارهای باربر تعدادی از این ساختمان‌ها نسبتاً "کم" بوده و تعمیر آنها با هزینه کم امکان پذیر بود.

اما رفتار سازه‌های قابی بتن مسلحی در این زلزله نسبتاً "بد بود" و آن‌ها اغلب همان اشکالاتی را که در زلزله‌های دیگر مشاهده شده است [۲، ۳، ۴] از خود نشان دادند. شکل ۹ ساختمان‌های شماره ۱ و ۲ هتل تاماریس را در منطقه‌ی هرجگ-نوی^۳ نشان میدهد که در سال ۱۹۶۹ ساخته شدند. این ساختمان‌ها از قاب‌های بتن مسلحی و دیوارهای بلوکی پرکننده غیر سازه‌ای تشکیل می‌یابند. ساختمان شماره ۱، هفت طبقه و ساختمان شماره ۲، شش طبقه میباشد. پلان ساختمان شماره ۱ هتل تاماریس غیر متقاضی است و در نتیجه پیچش ساختمان، قسمت فوقانی تعدادی از ستون‌ها صدمه دیده است و دیوارهای پرکننده غیر سازه‌ای در انتهای‌های ساختمان و در دو طبقه اول آن

۲-۵- ساختمان‌های سنگی

بسیاری از ساختمان‌های شهرها و روستاهای زلزله زده به خصوص ساختمان‌های قدیمی، سنگی بودند. ساختمان‌های سنگی قدیمی در زلزله‌های ضعیف تر از زلزله اخیر صدمه دیده‌اند و در این زلزله بیشترین آسیب را دیدند. ملات به کار رفته در این ساختمان‌ها ملات آهک میباشد و چون آنها اغلب حداقل ۸۰ سال پیش ساخته شده‌اند قادر فولادهای تقویتی هستند. سقف آنها از تیرهای چوبی با دهانه‌های نسبتاً "بزرگ" تشکیل می‌یابند.

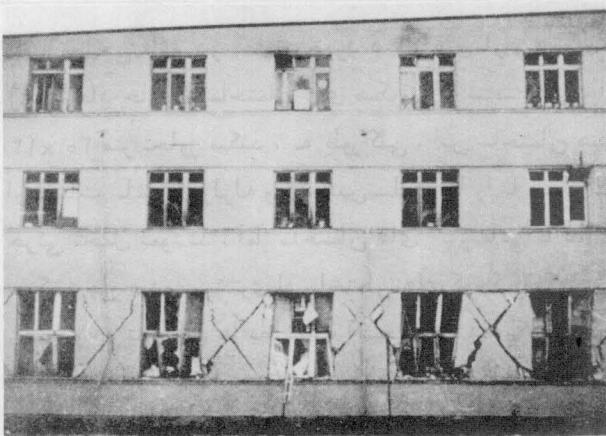
شکل ۷ فرو ریختن ساختمان‌های سنگی در قسمت قدیمی شهر بودوا^۱ (شکل ۱) را نشان میدهد. سقف بسیاری از ساختمان‌های سنگی در این زلزله فرو ریخت. در ساختمان‌های سنگی دو یا سه طبقه، دیوارها در قسمت فوقانی ساختمان گاهی تا سه سانتی‌متر تغییر مکان جانبی دادند. در ساختمان‌هایی که کمتر آسیب دیدند، ترک در محل اتصال بین دیوارها و سقف‌ها، در محل اتصال بین دیوارهای باربر و دیوارهای جدا کننده، و در نعل درگاهها پدیدار گشت. دودکش‌های سنگی بالای ساختمان‌ها حتی در مناطق بسیار دور از مرکز زلزله فرو ریختند.

۲-۶- ساختمان‌های آجری و بلوك سیمانی

عمر این نوع ساختمان‌ها معمولاً "کمتر از ۳۰ سال میباشد و اغلب به صورت ساختمان‌های کوچک مسکونی و گاهی اوقات ساختمان‌های آپارتمانی یا اداری بزرگ بنا شده‌اند. بی‌این ساختمان‌ها اغلب بی‌نواری بنتی در زیر دیوارهای باربر میباشد. پس از اینکه روی این بی‌یکپارچه و سراسری لایه‌ای از خاک متراکم ریخته شد یک کف بنتی در روی آن قرار داده میشود. دیوارهای باربر این ساختمان‌ها که معمولاً "یک یا دو طبقه و گاهی اوقات سه طبقه ساخته میشوند" از آجرهای توپریا تو خالی یا بلوك‌های سیمانی ساخته میگردند. سقف آن‌ها معمولاً "دال بتن مسلحی کامل به ضخامت ۱۵ تا ۱۴ سانتی‌متر میباشد. تمام ساختمان‌هایی که پس از زلزله ۱۹۶۳ یوگسلاوی ساخته شده‌اند دارای تیر کلاف در بالای هر طبقه هستند. ساختمان‌های آجری یا بلوكی بزرگ‌دارای عناصر

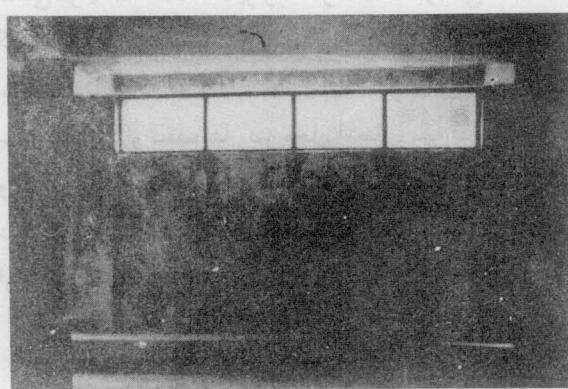


شکل ۹- ساختمانهای شماره ۱۱ و هتل تاماریس.

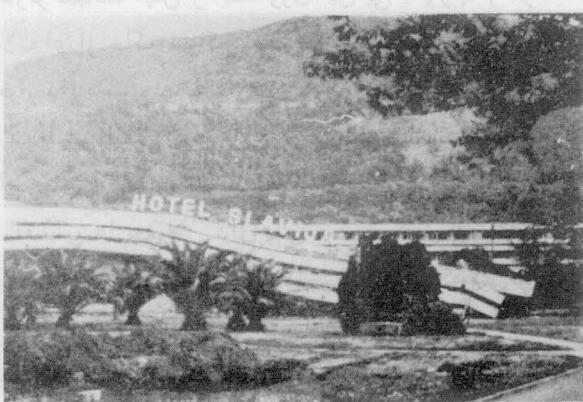


شکل ۸- ترکهای ضربدری در ساختمان شهرداری

بودوا.



شکل ۱۱- دیوار پرکننده غیر سازه‌ای در ساختمان شماره ۱۱ تاماریس باعث بوجود آمدن ترک برشی در قسمت فوقانی ستون گردیده است.

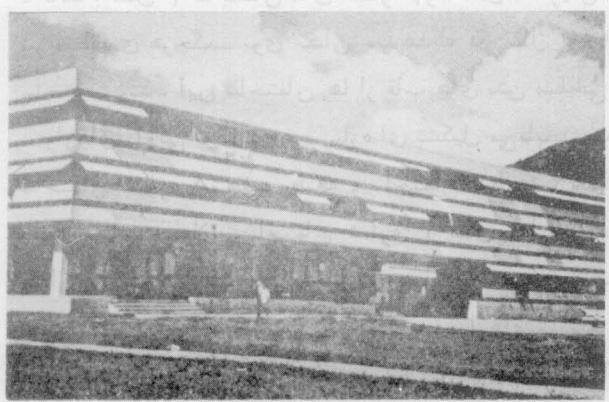


شکل ۱۳- ساختمان قابی بتن مسلحی هتل اسلاماویا بعد از وقوع زلزله.



شکل ۱۰- صدمه به دیوارهای پرکننده غیرسازه‌ای

بودوا.



شکل ۱۲- ساختمان قابی بتن مسلحی هتل اسلاماویا در شهر بودوا قبل از وقوع زلزله.

زلزله موجود در یوگسلاوی ساخته شده بودند ارتعاشات ناشی از زلزله را به خوبی تجمل نمودند. صدمه به عناصر باربراین نوع ساختمانها نادر و در صورت وجود به سهولت قابل تعمیر بودند. تعدادی ساختمان ۱۵ طبقه مدرن از این نوع، واقع در شهر بار، ترکهای جزئی سطحی برداشتند.

۳- خدمات ناشی از گسیختگی زمین

از چند نوع گسیختگی زمین که در این زلزله مشاهده گردید، روانگری خاک^۱ بیشترین صدمه را به ساختمانها وارد نمود. بعضی از خاکهای تحت بارگذاری زلزله ممکن است فشرده شوند که در اثر آن فشار آب منافذ (خلل و فرج) خاک اضافه و مقاومت برخی خاک کم می‌شود. این پدیده به روانگری خاک موسوم است که در اثر آن خاک حالتی شبیه مایع پیدامی کند. شن یا خاک‌های رسی مستعد روانگری نیستند. ماسه‌های متراکم نسبت به ماسه‌های شل احتمال روانگری کمتری دارند. ماسه‌هایی که بطور هیدرولیکی ذخیره شده اند به علت پکنواختی شان بویژه مستعد روانگری هستند. روانگری اغلب در سواحل رودخانه‌ها، دریاها یا اقیانوسها رخ می‌دهد زیرا برای بوجود آمدن آن نیاز به آب است. روانگری ممکن است در عمقی از زمین رخ دهد و باعث شود که آب بطرف بالا (گاهی اوقات به صورت فوران) جریان پیدا کند. هرچند که این جریان آب ممکن است در لایه‌های فوقانی زمین روانگری ایجاد نکند، فشار هیدرودینامیکی ممکن است فشار قابل تحمل مجاز خاک در سطح زمین را کاهش دهد.

پدیده روانگری در این زلزله به صورتهای مختلف نمایان گشت. در نقاط متعددی در شهر کوتور^۲ و حوالی آن (شکل ۱) روانگری خاک باعث نشست قسمتهایی از زمین گردید. شکلهای ۱۹ و ۲۵ قسمتی از ساحل دریا را در نزدیکی شهر استولیف^۴ (شکل ۱) به ترتیب قبل و بعد از وقوع زلزله نشان می‌دهند. توجه کنید که قسمتی از ساحل به صورت نوار طویلی در جلوی مهمانسرها و کلبه‌های توریستی در اثر روانگری خاک به داخل آب نشست کرده است. تعدادی از ساختمانهای مزبور نیز صدمه دیده یا فرو ریخته اند. روانگری خاک باعث "گسترش جانی" تعدادی از ساختمانها گردید. بدین ترتیب که در اثر پدیده روانگری مزبور، بی‌ها و ستونهای ساختمان تمایل به باز شدن و گسترش پیدا کردند.

ترکهای برخی مورب برداشته اند (شکل ۱۰). در ساختمان شماره ۲ تاماریس، دیوارهای پرکننده‌ای که فقط در قسمتی از ارتفاع طبقه وجود داشتند سبب شدند که طول موئیس-ستونها کاهش یابد و ستونها در قسمت فوقانی ترکهای برخی بردارند (شکل ۱۱). بدین ترتیب این دیوارهای غیر سازه‌ای به شکست ستونها کمک کردند و باعث تغییر رفتار سازه گردیدند.

شکل‌های ۱۲ و ۱۳ ساختمان قابی بتن مسلحی هتل اسلامویا^۱ واقع در شهر بودوا را به ترتیب قبل و بعد از وقوع زلزله نشان می‌دهند. علل اصلی فوریختن این ساختمان، کافی نبودن فولادهای طولی ستونها برای گرفتن لنگر خمی در امتداد طول ساختمان و همچنین کافی نبودن تنگه‌ای جانبی در ستون‌ها به خصوص در قسمت فوقانی آنها بوده است. شکل ۱۴ قسمت فوقانی یکی از ستونهای آسیب دیده را نشان می‌دهد. توجه کنید که میله گردهای بکار رفته آجدار نمی‌باشد.

علل دیگر شکست ساختمانهای قابی بتن مسلحی عبارتند از:

- کمانش میله‌گردهای اصلی ستونها و خرد شدن بتن در اثر نبودن تنگه‌ای جانبی کافی (شکل ۱۵).
- انعطاف پذیری زیاد طبقه اول و بوجود آمدن تغییر شکل ماندنی قابل توجه.

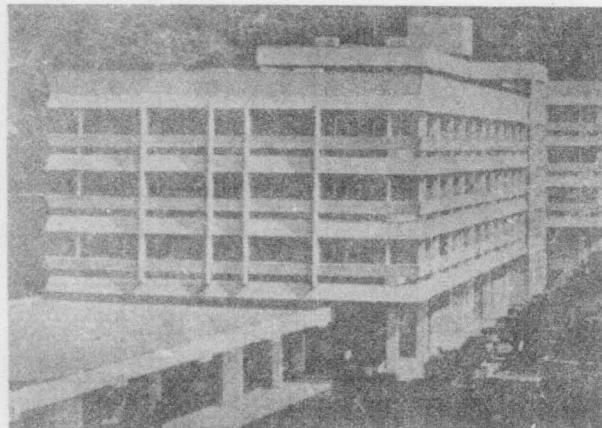
- تشکیل مفصل‌های خمری (پلاستیک) در انتهای ستونها بجای تشکیل آنها در انتهای تیرها [۲].
- شکست برخی ستونهای کوتاه [۴] یا ستون‌هایی که در اثر وجود دیوارهای پرکننده غیر سازه‌ای به صورت کوتاه در می‌آیند.

- سوراخ شدن دالهای بتن مسلحی به وسیله ستونها بر اثر عدم مقاومت برخی کافی دالها (شکل ۱۶).
- شکلهای ۱۸ و ۱۷ ساختمان قابی بتن مسلحی هتل پلازا در شهر بودوا را به ترتیب قبل و بعد از وقوع زلزله نشان می‌دهند. علت اساسی سقوط کامل این هتل و ساختمان ضمیمه آنرا نمی‌شد از روی آوار باقیمانده آن پیدا نمود.
- بطور کلی، ساختمان‌هایی که از قطعات دیواری (پانل) بتن مسلحی پیش ساخته برآسانه ضوابط طرح ضد

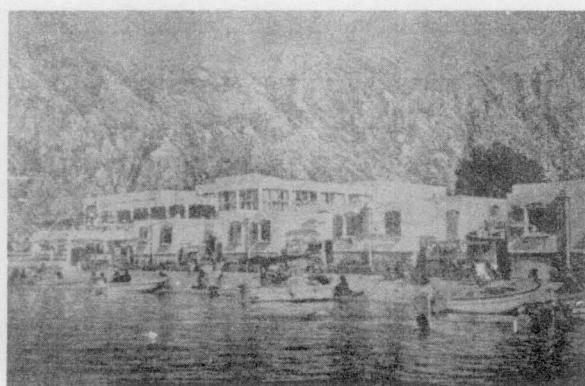
ن لامعه کنند. (۱۴) همانند این بیان روش رله مخزن
ن شناسه نماینده ملتفت می‌گردید و متعاقباً رله قدرت از پیش تعیین شده
ن می‌گردید.



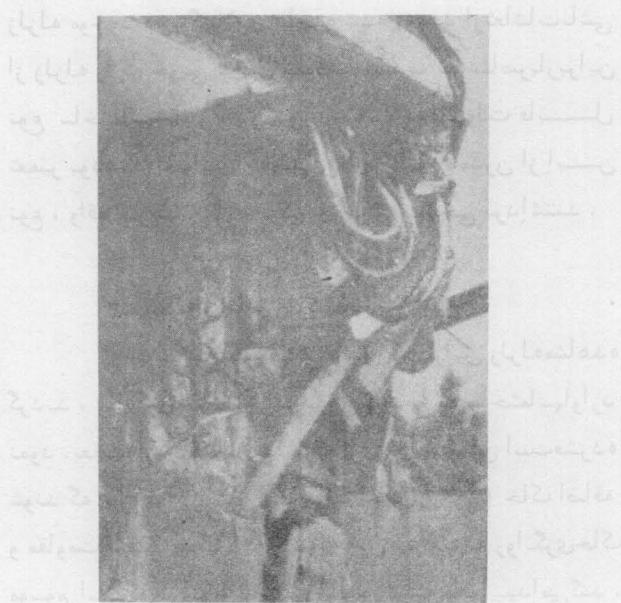
شکل ۱۵- کمانش میله گردهای اصلی ستونها و خرد
شن بتن در اثر نبودن تنگهای جانبی کافی.



شکل ۱۷- ساختمان قابی بتن مسلحی هتل پلازا در
شهر بودوا قبل از وقوع زلزله.



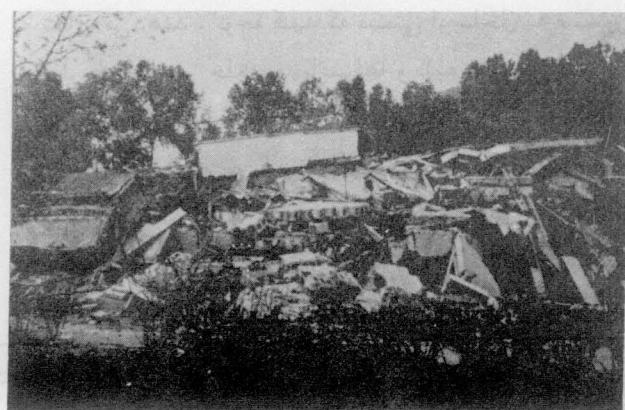
شکل ۱۹- ساحل دریادرندیکی شهر استولیف قبل
از وقوع زلزله.



شکل ۱۴- قسمت فوقانی یکی از ستونهای آسیب
دیده ساختمان هتل اسلاویا.



شکل ۱۶- سوراخ شدن دال بتن مسلحی بوسیله
ستون بر اثر عدم مقاومت برشی کافی دال.



شکل ۱۸- ساختمان قابی بتن مسلحی هتل پلازا بعد
از وقوع زلزله.

ساختمان را ویران نمود.

منابع و مراجع

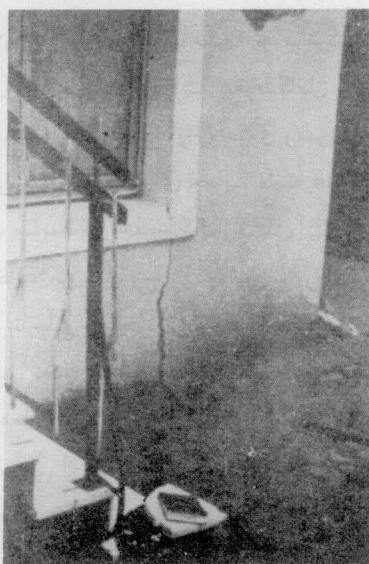
- ۱- عادلی، حجت‌الله، "ساختمانهای کوچک‌در مناطق زلزله خیز"، انتشارات دهدخدا، ۱۳۵۹.
- ۲- عادلی، حجت‌الله، "مهندسی زلزله - جلد اول"، انتشارات دهدخدا و هنر، ۱۳۵۹.
- ۳- عادلی، حجت‌الله، "زلزله ۲۳ نوامبر ۱۹۸۰ جنوب ایتالیا"، نشریه شماره ۳۷ مرکز تحقیقات ساختمان و مسکن، خرداد ۱۳۶۰.
- ۴- عادلی، حجت‌الله، "زلزله ۱۵ آکتبر ۱۹۸۱ الاصنام"، نشریه شماره ۳۸ مرکز تحقیقات ساختمان و مسکن، تیر ۱۳۶۰.

- 5- Ambraseys, N.N., Ciborowski, A., and Despeyroux, J, "The Earthquake of 15 April, 1979 in Montenegro", Report of UNESCO Mission, Paris, 1979.
- 6- Leeds, A., Editor, "Reconnaissance Report-Montenegro, Yugoslavia Earthquake of April 15, 1979", Earthquake Engineering Research Institute, Nov. 1980.

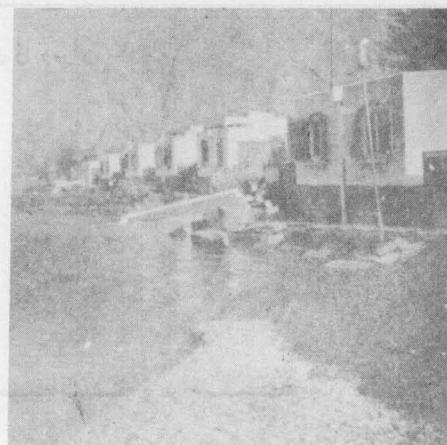
(شکل‌های ۲۱ و ۲۲) و این امر باعث ایجاد ترکهای قائم در دیوارها (شکل ۲۱) و گاهی اوقات سقوط کامل ساختمانها گردید. گسیختگی‌های ناشی از روانگری زمین در این زلزله بیشتر در رسوبات رودخانه‌ای جدید ماسه‌های ریز دانه یا با دانه بندی متوسط در خلیج کوتور (شکل ۱) و در طول سواحل رودخانه، بیانان رخ داد. بر اثر روانگری خاک در بعضی از نقاط ساحلی، "جوشش ماسه" به وجود آمد. بدین ترتیب که آب تحت فشار از درون ماسه‌ها بیرون زده و در نتیجه این عمل، حفره‌های متعدد در سطح ساحل به جا ماندند. در برخی از نقاط، روانگری خاک باعث نشست نایکسان خاک گردید. برج یادبود شکل ۲۳ برآثر نشست نایکسان ناشی از روانگری خاک به حالت مایل در آمد است. اگر خطوط روانگری خاک در محل ساختمان وجود داشته باشد ممکن است پی‌های عمیق یا شمع‌کوبی لازم‌گردد تا از نشست غیر قابل قبول یا شکست پی‌جلوگیری شود.

این زلزله در سطحی تقریباً برابر با ۲۵۰۰ کیلومتر مربع در حدود یک هزار زمین لغزه و یهمن سنگ و خاک ایجاد نمود. اغلب این زمین لغزه‌ها در زمینهای و در دامنه کوههای با شیب بیش از ۵۰ درجه رخ دادند و حجم هر یک از آنها از ۱۰۰ متر مکعب تجاوز نمی‌کرد. این زمین‌لغزه‌ها به ساختمانها خسارات زیادی وارد ننمودند زیرا اکثر آنها در جاهای کم جمعیت و کم سکونت به وقوع پیوستند. اما بسیاری از سنگ لغزه‌های این‌چند هفته موجب بسته شدن راهها و راههای آهن گردیدند. شرایط مربوط هوا قبل از وقوع زلزله به تعداد زیاد زمین‌لغزه‌ها کمکنند. زمین‌لغزه بزرگی در نزدیکی شهر بودوا موجب بسته شدن دهانه یک‌تونل (شکل ۲۴) و بوجود آمدن ترک در طول ۳۵ متر از پوشش بتن مسلحی داخل آن گردید (شکل ۲۵).

این زلزله در پیش از ده نقطه باعث افت زمین و حریان خاک در خاکهای رسی یا خاک ریزهای مصنوعی در شیب‌های ملایم گردید. بارندگی‌سنگین در ماره قبل از وقوع زلزله بدون شک فشار آب خلل و فرج خاک را اضافه و در بحوض آمدن افت زمین و حریان خاک کم نمود. شدیدترین صدمه به ساختمانها بر اثر این نوع گسیختگی در دهکده کلیمان (شکل ۱) رخ داد. در اینجا ترکیبی از افت زمین و حریان خاک با حرکتی در حدود ۱۰۰ متر بطرف پائین شیب، هشت



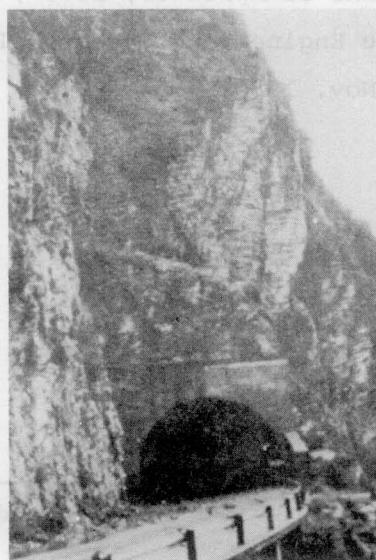
شکل ۲۱- ترک قائم در دیوارناشی از گسترش جانبی
بی ساختمان .



شکل ۲۰- ساحل دریا در نزدیکی شهر استولیف
بعد از وقوع زلزله .



شکل ۲۲- مایل شدن ستون بر اثر پدیده روانگی
خاک .



شکل ۲۴- تونلی در نزدیکی شهر بودوا . دهانه
این تونل در اثر زمین لغزه بسته شد .



شکل ۲۵- ترک در پوشش بتن مسلحی داخل تونل
شکل ۲۴ .