



دانشکده فنی مهندسی

پایان نامه کارشناسی ارشد

## مقاوم سازی ساختمان های بنایی، روش های موجود و کاربرد آنها

از

مرتضی گودرزی دهریزی

استاد راهنما

دکتر جواد رزاقی



دانشکده فنی مهندسی

گروه عمران

گرایش سازه

## مقاوم سازی ساختمان های بنایی، روش های موجود و کاربرد آنها

از

مرتضی گودرزی دهربیزی

استاد راهنمای

دکتر جواد رزاقی

استاد مشاور

دکتر سعید پورزینلی

تقدیم به

خانواده عزیزم

تقدیر و تشکر

با تشکر صمیمانه از جناب دکتر رزاقی به خاطر راهنمایی و همکاری سازنده و موثر در کلیه مراحل انجام این پایان نامه.

## فهرست

	عنوان
صفحة	
۱	۱- مقدمه
۲	۱-۱ مقدمه
۳	۲-۱ مرور کارهای گذشته
۵	۳-۱ لرزه خیزی ایران
۷	۴-۱ گزارش برخی از زلزله های چند دهه اخیر
۷	۱-۴-۱ زلزله ۳۱ خرداد ماه ۱۳۶۹ روDBار و منجیل.
۹	۲-۴-۱ گزارش تصویری از زلزله بم
۱۲	۳-۴-۱ اثرات زلزله اول تیر ۱۳۸۱ چنگوره-آوج بر ساختمان های بنایی و مختلط
۱۲	۱-۳-۴-۱ خسارت وارد به ساختمان ها در اثر زلزله چنگوره - آوج
۱۲	۲-۳-۴-۱ گونه های ساختمانی منطقه آوج
۱۳	۳-۳-۴-۱ ساختمان های بنایی آوج با سقف آهن
۱۳	۴-۳-۴-۱ ساختمان های مختلط منطقه آوج
۱۳	۵-۳-۴-۱ بررسی آسیب های وارد به ساختمان های منطقه آوج
۱۴	۶-۳-۴-۱ بررسی علل خرابی ساختمان های مختلط و بنایی منطقه آوج
۱۵	۴-۴-۱ رفتار و عملکرد ساختمان ها در زلزله داهوییه (زرند)
۱۷	۵- گستردگی ساختمان های بنایی
۱۹	۶- مقاوم سازی ساختمان های بنایی
۱۹	۷-۱ روند انجام پایان نامه
۲۲	۷-۲ تئوری های حاکم بر رفتار ساختمان های بنایی
۲۳	۱- خواص سازه ای و دینامیکی ساختمان های بنایی
۲۳	۲- توزیع نیروی زلزله در ساختمان های بنایی
۲۳	۳-۲ حالت های شکست
۲۴	۱-۳-۲ شکست دیوارهای برشی
۲۵	۲-۳-۲ شکست دیوارهای عرضی
۲۵	۴-۲ روش های ارزیابی کمی آسیب پذیری ساختمان های بنایی غیرمسلح
۲۶	۱-۴-۲ روش ارزیابی دستورالعمل بهسازی لرزه ای ساختمان های موجود
۲۷	۲-۴-۲ روش ارزیابی فصل هفتم دستورالعمل FEMA356 , FEMA273
۲۷	۳-۴-۲ روش ارزیابی لانگ - باخمن
۲۹	۵-۲ استفاده از روش قاب معادل در ارزیابی ساختمان های مصالح بنایی
۳۰	۶-۲ دلیل بنیادی ناپایداری لرزه ای ساختمان های آجری غیر مسلح در برابر زلزله
۳۱	۷-۲ ماهیت نیرو های زلزله
۳۲	۸-۲ عملکرد ساختمان های آجری غیر مسلح در مقابل زلزله
۳۳	۹-۲ مقاومت جانبی دیوار برشی غیر مسلح
۳۴	۱۰-۲ تقویت لرزه ای ساختمان های بنایی

۳۵	۱-۱۰-۲ روش تسلیح دیوارهای آجری
۳۶	۲-۱۰-۲ روش کلاف بندی دیوار آجری
۳۶	۱۱-۲ خواص سازه‌ای و دینامیکی قاب‌های مرکب
۳۷	۱-۱۱-۲ مقدمه
۳۷	۲-۱۱-۲ اندرکنش قاب و میانقاب
۳۸	۳-۱۱-۲ تبدیل کنش خمی به کنش خرپایی
۳۹	۴-۱۱-۲ حالت‌های شکست
۴۰	۱۲-۲ مقاومت دیوار کلاف بندی شده (قابل مرکب)
۴۰	۱-۱۲-۲ مقاومت ترک قطری
۴۱	۲-۱۲-۲ مقاومت شکست کنج
۴۳	۳-۱۲-۲ مقاومت نهایی
۴۳	۱۳-۲ تأثیر بازشوها بر قاب‌های مرکب
۴۳	۱-۱۳-۲ نتیجه گیری در مورد بازشوها
۴۴	۲-۱۳-۲ محاسبه مقاومت و سختی میانقاب‌های بازشودار
۴۵	۱۴-۲ ضریب رفتار قاب‌های مرکب
۴۶	۳- بررسی ضوابط و استانداردهای فنی
۴۷	۱-۳ مقدمه
۴۷	۲-۳ معرفی آینه نامه‌ها
۴۷	۱-۲-۳ آینه نامه FEMA-154 ایالات متحده آمریکا
۵۱	۲-۲-۳ دستورالعمل (APPLIED TECHNOLOGY COUNCIL) ATC-20
۵۲	۱-۲-۲-۳ ارزیابی ساختمان‌ها بعد از زلزله
۵۳	۲-۲-۲-۳ روش‌های ارزیابی ساختمان‌ها
۵۸	۳-۲-۳ مجموعه FEMA (306-307-308)
۵۹	۱-۳-۲-۳ ارزیابی ساختمان طبق دستورالعمل (306-307-308) FEMA
۶۱	۲-۳-۲-۳ ترمیم المان‌های آسیب دیده از زلزله طبق دستورالعمل (306-307-308) FEMA
۶۱	۴-۳-۲-۳ روش‌های ترمیمی ارائه شده در دستورالعمل 308 FEMA
۶۲	۳-۳ جمع‌بندی
۶۳	۴-۳ دستورالعمل بهسازی لرزه‌ای ساختمان‌های موجود (دفتر تدوین معیارهای سازمان مدیریت و برنامه‌ریزی)
۶۴	۱-۴-۳ بررسی کلی دستورالعمل بهسازی لرزه‌ای ساختمان‌های موجود
۶۷	۲-۴-۳ بخش ساختمان‌های مصالح بنایی دستورالعمل
۶۷	۳-۴-۳ انواع ساختمان‌های مصالح بنایی مشمول دستورالعمل بهسازی لرزه‌ای ساختمان‌های موجود
۶۸	۴-۴-۳ محدوده کاربرد
۶۸	۵-۴-۳ مراحل روش ساده بهسازی
۶۹	۵-۳ ساختمان‌های مصالح بنایی سنتی
۶۹	۱-۵-۳ نواقص مربوط به مصالح ساختمان
۷۰	۲-۵-۳ نواقص مربوط به سیستم سازه‌ای
۷۲	۳-۵-۳ نواقص مربوط به دیوارهای باربر
۷۴	۴-۵-۳ نواقص مربوط به دال‌های

۷۵	۵-۵-۳ نواقص مربوط به اتصالات اعضا
۷۵	۶-۵-۳ نواقص مربوط به اجزای غیر سازه ای
۷۶	۷-۵-۳ نواقص مربوط به سیستم کلاف بندی
۷۷	۶-۳ پیش نویس دستور العمل بهسازی لرزه ای ساختمان های بنایی (شرکت خدمات مدیریت ایرانیان)
۷۷	۶-۳ مراحل ارزیابی آسیب پذیری
۷۸	۲-۶-۳ راهکارهای بهسازی
۷۸	۱-۲-۶-۳ بهسازی کلی
۷۹	۲-۲-۶-۳ بهسازی موضعی
۷۹	۷-۳ دستور العمل تحلیل آسیب پذیری و بهسازی لرزه ای ساختمان های بنایی غیر مسلح موجود (وزارت مسکن و شهرسازی)
۸۰	۱-۷-۳ فرآیند تحلیل و ارزیابی آسیب پذیری
۸۱	۲-۷-۳ تحلیل آسیب پذیری ساختمان
۸۱	۱-۲-۷-۳ ارزیابی اولیه آسیب پذیری
۸۲	۲-۲-۷-۳ ارزیابی تفضیلی آسیب پذیری
۸۳	۳-۷-۳ بهسازی ساختمان
۸۳	۴-۷-۳ جزیيات اجرایی طرح
۸۴	۵-۷-۳ بررسی اقتصادی و اجتماعی برای بهسازی لرزه ای ساختمان
۸۵	۸-۳ آیین نامه طراحی ساختمان ها در برابر زلزله (آیین نامه ۳۸۰۰)
۸۷	۴ - گزارش زلزله فروردین ماه ۱۳۸۵ استان لرستان
۸۸	۱-۴ معرفی رویداد
۸۹	۲-۴ گلسهای فعال اصلی منطقه
۸۹	۱-۲-۴ گسل اصلی جوان زاگرس (MRF)
۹۰	۲-۲-۴ گسل لرزه خیز دورود
۹۰	۳-۲-۴ گسل عادی قلعه حاتم
۹۱	۴-۲-۴ گسل کواترنری نهادوند
۹۱	۳-۴ سوابق لرزه ای خیزی منطقه
۹۱	۱-۳-۴ زمین لغزه کهن سیمره (۱۱۰۰۰ سال پیش)
۹۱	۲-۳-۴ تشکیل دریاچه گهر
۹۲	۳-۳-۴ زمین لرزه ۲ تیر ۱۴۵۱ ه.ش سیمره (۸۷۲/۶/۲۲)
۹۲	۴-۳-۴ زمین لرزه ۳ بهمن ۱۴۸۷ ه.ش درب آستانه (سیلاخور) (۱۹۰۹/۱/۲۳)
۹۲	۴-۴ خسارت های واردہ از زلزله فروردین ماه سال ۱۳۸۵ استان لرستان
۹۳	۱-۴-۴ روند بازسازی مناطق زلزله زده
۹۳	۲-۴-۴ شدت و نوع آسیب های واردہ
۹۵	۳-۴-۴ بازسازی
۹۶	۴-۴-۴ مقاوم سازی
۹۶	۵-۴ روند ارزیابی ساختمان های بنایی
۹۶	۱-۵-۴ برداشت معماری
۹۷	۲-۵-۴ برداشت سازه ای

۹۸.....	۱-۲-۵-۴ چک کردن نقشه های تهیه شده توسط گروه معماری
۹۸.....	۲-۲-۵-۴ مشخص کردن سیستم سازه ای
۹۹.....	۳-۲-۵-۴ تهیه گزارش آسیب و نواقص ساختمان
۱۰۳.....	۴-۲-۵-۴ چک لیست ارزیابی
۱۰۷.....	۵-۲-۵-۴ بررسی نواقص ساختمان
۱۰۷.....	۶-۴ راهکار های بهسازی
۱۰۷.....	۷-۶-۴ کاهش وزن سقف
۱۰۸.....	۸-۶-۴ تامین انسجام سقف ها
۱۱۲.....	۹-۶-۴ اصلاح سیستم ثانویه کمکی (کلاف بندی افقی و قائم)
۱۱۲.....	۱۰-۳-۶-۴ اصلاح وضعیت کلاف بندی افقی دیوارهای باربر ساختمان
۱۱۳.....	۱۱-۳-۶-۴ اصلاح وضعیت کلاف بندی قائم دیوارهای باربر ساختمان
۱۱۴.....	۱۲-۶-۴ نبشی کشی
۱۱۹.....	۱۳-۶-۴ تامین میزان دیوار مورد نیاز برای تحمل برش طبقه
۱۱۹.....	۱۴-۵-۶-۴ محاسبات برش پایه
۱۲۲.....	۱۵-۵-۶-۴ تعییه روکش بتی
۱۲۳.....	۱۶-۵-۶-۴ استقرار دیوار جدید
۱۲۵.....	۱۷-۶-۴ افزایش طول تکیه گاهی تیرهای سقف
۱۲۵.....	۱۸-۶-۴ اصلاح بازشوها در دال
۱۲۶.....	۱۹-۶-۴ اصلاح نسبت طول دهانه به عرض دال
۱۲۶.....	۲۰-۶-۴ اتصال مناسب سقف به دیوارها
۱۲۸.....	۲۱-۶-۴ افزایش تعداد مسیرهای انتقال بار
۱۲۸.....	۲۲-۶-۴ افزایش نامعینی
۱۳۰.....	۲۳-۶-۴ ضوابط غیر سازه ای
۱۳۰.....	۲۴-۱۲-۶-۴ اصلاح تیغه های با ارتفاع کمتر از ارتفاع طبقه
۱۳۰.....	۲۵-۱۲-۶-۴ اصلاح نسبت ارتفاع به ضخامت جان پناه
۱۳۱.....	۲۶-۱۲-۶-۴ اصلاح دود کش ها
۱۳۱.....	۲۷-۱۲-۶-۴ ایجاد تغییرات احتمالی در اعضای سازه ای
۱۳۲.....	۲۸-۱۲-۶-۴ کامل نبودن مسیر بار (پیوستگی اعضای قائم)
۱۳۲.....	۲۹-۱۲-۶-۴ اصلاح نامنظمی در پلان
۱۳۳.....	۳۰-۱۲-۶-۴ اصلاح ارتفاع و تعداد طبقات زیاد ساختمان
۱۳۴.....	۳۱-۱۲-۶-۴ اصلاح اثر ارتفاع زیاد طبقه
۱۳۴.....	۳۲-۱۲-۶-۴ اصلاح اثر طول زیاد دیوار
۱۳۵.....	۳۳-۱۲-۶-۴ اصلاح خیز برون صفحه دیوارها و قائم نبودن آن ها
۱۳۵.....	۳۴-۱۲-۶-۴ اصلاح وضعیت پلان طبقات از نظر استقرار دیوارهای باربر
۱۳۵.....	۳۵-۱۲-۶-۴ اصلاح پلان طبقات از نظر ارتفاع دیوارهای غیر باربر
۱۳۶.....	۳۶-۱۲-۶-۴ رفع نامنظمی در پلان
۱۳۶.....	۳۷-۱۲-۶-۴ تقارن
۱۳۶.....	۳۸-۱۲-۶-۴ اصلاح پیش آمدگی در پلان
۱۳۷.....	۳۹-۱۲-۶-۴ اصلاح اثرات نامطلوب جرم ساختمان
۱۳۷.....	۴۰-۱۲-۳-۶-۴ اصلاح نحوه توزیع جرم های افزوده به ساختمان

۱۳۸	۴-۶-۲-۲۳-۶-۴ اصلاح محل استقرار اجسام سنگین و تأسیسات.....
۱۳۸	۴-۶-۴ اصلاح بازشو ها.....
۱۳۹	۴-۶-۲۵ اثر درز انقطاع.....
۱۴۰	۴-۶-۲۶ نیم طبقه.....
۱۴۰	۴-۶-۲۷ بهسازی خرپشته.....
۱۴۲	۴-۷ جمع بندی کلی و نتیجه گیری.....
۱۴۳	۴-۸ مسایل اقتصادی روش های مقاوم سازی .....
۱۴۳	۴-۹ مسایل اجتماعی مقاوم سازی .....
۱۴۵	۵- کاربرد قاب های مرکب در مقاوم سازی ساختمان های بنایی .....
۱۴۶	۵-۱ طرح مساله.....
۱۴۶	۵-۲ ارزیابی کیفی آسیب پذیری.....
۱۴۷	۵-۱-۲ نقشه معماری.....
۱۴۸	۵-۲-۲ نقشه سازه ای.....
۱۴۹	۵-۳-۲ کد گذاری دیوارها.....
۱۵۰	۵-۴-۲ چک لیست ارزیابی کیفی.....
۱۵۲	۵-۵ خسارات واردہ به دیوارهای سازه ای و غیر سازه ای و ارائه راهکار ترمیم .....
۱۵۳	۵-۶-۲ گزارش تصویری ارزیابی کیفی آسیب پذیری.....
۱۵۵	۵-۷-۲ تغییرات معماری مورد نظر مالک.....
۱۵۶	۵-۳-۳ ارزیابی کمی آسیب پذیری.....
۱۵۷	۵-۱-۳ کنترل نواقص مربوط به مصالح.....
۱۵۸	۵-۲-۳ کنترل نواقص مربوط به سیستم سازه ای.....
۱۵۹	۵-۳-۳ کنترل نواقص مربوط به دیوارهای باربر.....
۱۶۰	۵-۴-۳ کنترل نواقص مربوط به دال ها .....
۱۶۰	۵-۵-۳ کنترل نواقص مربوط به اتصالات اعضا.....
۱۶۱	۵-۶-۳ کنترل نواقص مربوط به اجزای غیر سازه ای .....
۱۶۱	۵-۷-۳ کنترل نواقص مربوط به سیستم کلاف بندی.....
۱۶۲	۵-۴ طرح مقاوم سازی.....
۱۶۴	۵-۱-۴ محاسبات طرح مقاوم سازی .....
۱۶۴	۵-۲-۴ اصلاح بازشوها و انجام تغییرات معماری .....
۱۶۵	۵-۳-۴ محاسبه بار دیوارها در وضع موجود با در نظر گرفتن تغییرات معماری .....
۱۶۶	۵-۴-۴ بارگذاری سقف طبقه بام.....
۱۶۷	۵-۵-۴ اثر پیچش در ساختمان .....
۱۶۷	۵-۶-۴ برش پایه و توزیع برش در طبقات.....
۱۶۸	۵-۷-۴-۵ تعییه ستون های فلزی برای بارهای ثقلی .....
۱۶۹	۵-۸-۴-۵ مدلسازی ساختمان .....
۱۷۰	۵-۹-۴-۵ تحلیل و طراحی فونداسیون با نرم افزار SAFE .....
۱۷۱	۵-۱۰-۴-۵ محاسبات بارگانبی .....
۱۷۴	۵-۵ نقشه های اجرایی .....

۱۸۱ .....	۶-۵ دستورالعمل های ترمیم
۱۸۳ .....	۷-۵ برخی تصاویر مربوط به اجرای طرح مقاوم سازی
۱۸۸ .....	۶ - نتیجه گیری و پیشنهادات
۱۸۹ .....	۱-۶ فعالیت های انجام شده
۱۸۹ .....	۲-۶ نتیجه گیری
۱۹۲ .....	۳-۶ پیشنهاد برای ادامه کار
۱۹۳ .....	منابع و مراجع
۱۹۷ .....	ضمائم
۱۹۸ .....	الف- چکیده مقالات ارسال شده برای چهارمین کنگره ملی مهندسی عمران دانگاه تهران
۱۹۹ .....	ارائه روشی مبتنی بر مبانی تحقیقاتی و بررسی های تجربی برای مقاوم سازی ساختمان های بنایی
۲۰۰ .....	بررسی پروژه مقاوم سازی ساختمان های بنایی آسیب دیده در زلزله فروردین ماه ۱۳۸۵ استان لرستان
۲۰۱ .....	ب- گزارش مصور اثر زلزله ۱۱ فروردین ماه ۱۳۸۵ استان لرستان بر ساختمان های و سازه های مختلف
۲۱۶ .....	ج- بررسی فنی مقایسه ای بین دو روش مقاوم سازی ساختمان های بنایی

## فهرست جداول

عنوان	صفحة
جدول ۱-۱ خسارت وارد به روستاها در زلزله چنگوره آوج.....	۱۲
جدول ۱-۲ زلزله های با بزرگی بیش از ۶/۵ در فاصله سال های ۱۹۰۰ تا ۱۹۸۱.....	۱۸
جدول ۱-۲ مقایسه نتاج حاصل از ارزیابی ساختمان یک مدرسه.....	۲۹
جدول ۲-۲ ضرایب مقاومت برپی دیوارهای آجری.....	۳۴
جدول ۱-۳ تعاریف نتیجه ارزیابی.....	۵۲
نمودار ۲-۳ روند ارزیابی ساختمان پس از زلزله.....	۵۳
جدول ۳-۳ آزمایشات ارزیابی بر اساس آیین نامه FEMA 306.....	۶۱
جدول ۴-۳ روش های ترمیم و محدوده کاربرد.....	۶۲
نمودار ۵-۳ مراحل روش ساده بهسازی .....	۶۸
جدول ۶-۳ نواقص مربوط به مصالح.....	۶۹
جدول ۷-۳ محاسبه برش طبقات طبق دستورالعمل بهسازی .....	۷۰
جدول ۸-۳ نواقص مربوط به سیستم سازه ای.....	۷۱
جدول ۹-۳ حداقل دیوار نسبی آیین نامه ۲۸۰۰.....	۷۱
جدول ۱۰-۳ نواقص مربوط به دیوارهای باربر.....	۷۳
جدول ۱۱-۳ نواقص مربوط به دال ها.....	۷۴
جدول ۱۲-۳ نواقص مربوط به اتصالات اعضا.....	۷۵
جدول ۱۳-۳ نواقص مربوط به اجزای غیر سازه ای.....	۷۵
جدول ۱۴-۳ نواقص مربوط به سیستم کلاف بندی.....	۷۶
نمودار ۱۵-۳ مراحل مختلف ارزیابی.....	۷۷
نمودار ۱۶-۳ روند تحلیل و ارزیابی آسیب پذیری بر اساس دستورالعمل تحلیل آسیب پذیری .....	۸۰
جدول ۱-۴ تعداد واحدهای آسیب دیده در اثر زلزله در شهرستان های استان لرستان .....	۹۳
نمودار ۲-۴ روند ابلاغ واحد ها به مشاور ها برای مقاوم سازی .....	۹۵
جدول ۳-۴ تاثیر شیب زمین بر میزان خسارت .....	۱۰۴
جدول ۴-۴ ضرورت کلاف های قائم در ساختمان های مختلف .....	۱۱۳
جدول ۵-۴ ضوابط بازشو ها در دال ها.....	۱۲۵
جدول ۶-۴ جمع بندی کلی و مقایسه ای دستورالعمل های ساختمان های بنایی .....	۱۴۲
جدول ۱-۵ انواع آسیب سازه های بنایی و راهکار ترمیم ارائه شده .....	۱۵۳
جدول ۲-۵ کنترل نواقص مربوط به مصالح.....	۱۵۷
جدول ۳-۵ کنترل نواقص مربوط به سیستم سازه ای .....	۱۵۷
جدول ۴-۵ کنترل نواقص مربوط به دیوارهای باربر .....	۱۵۹
جدول ۵-۵ کنترل نواقص مربوط به دال ها.....	۱۶۰
جدول ۶-۵ کنترل نواقص مربوط به اتصالات اعضا .....	۱۶۰
جدول ۷-۵ کنترل نواقص مربوط به اجزای غیر سازه ای .....	۱۶۱
جدول ۸-۵ کنترل نواقص مربوط به سیستم کلاف بندی .....	۱۶۱
جدول ۹-۵ محاسبه بار قائم دیوارها.....	۱۶۵

۱۶۶.....	جدول ۱۰-۵ بارگذاری بام
۱۶۶.....	جدول ۱۱-۵ محاسبه وزن سقف
۱۶۷.....	جدول ۱۲-۵ محاسبه ضریب زلزله
۱۶۷.....	جدول ۱۳-۵ محاسبه برش پایه
۱۶۷.....	جدول ۱۴-۵ توزیع برش پایه در طبقات
۱۷۲.....	جدول ۱۵-۵ مقاومت قاب مرکب با فرض اتصال مفصلی
۱۷۳.....	جدول ۱۶-۵ طرح تقویت رویه های بتنی

## فهرست اشکال

صفحه	عنوان
۶	شکل ۱-۱ نقشه صفحات زمین ساخت خاور میانه و حرکات نسبی آن ها
۶	شکل ۲-۱ گسل های مهم ایران
۸	شکل ۳-۱ تصاویری از زلزله رودبار و منجیل در سال ۱۳۶۹
۱۰	شکل ۴-۱ گزارش تصویری از زلزله بم
۱۴	شکل ۵-۱ نمونه هایی از ساختمان های منطقه آوج و آسیب های واردہ به ساختمان های منطقه
۱۵	شکل ۶-۱ تصاویر آسیب های واردہ از زلزله زرند
۲۴	شکل ۱-۲ (ب) شکست برشی (پایه های پهن)
۲۴	شکل ۱-۲ (الف) شکست خمی (پایه های باریک)
۲۶	شکل ۲-۱ ساختار ارزیابی کمی فصل هفتم دستورالعمل بهسازی لرزه ای ساختمان های موجود
۲۷	شکل ۲-۲ ساختار ارزیابی در فصل هفتم FEMA273, FEMA356
۲۸	شکل ۵-۲ ساختار ارزیابی کمی در روش لانگ - باخمن
۲۸	شکل ۴-۲ درجات آسیب پذیری در روش لانگ باخمن
۲۸	شکل ۶-۲ منحنی ظرفیت ساختمان در روش لانگ - باخمن
۲۹	شکل ۷-۲ پلان سازه ای ساختمان مدرسه
۳۰	شکل ۸-۲ مدلسازی نمای یک ساختمان بنایی توسط قاب معادل
۳۴	شکل ۹-۲ دیاگرام آزاد دیوار
۳۵	شکل ۱۰-۲ برخی روش های اجرایی دیوارهای آجری مسلح
۳۵	شکل ۱۱-۲ نحوه عملکرد دیوارهای آجری مسلح
۳۸	شکل ۱۲-۲ مقایسه خواص قاب مرکب با مجموع خاصه های قاب و میانقاب
۳۸	شکل ۱۳-۲ دیوار تحت بار جانبی خمیده شده، در نقطه A ترک می خورد
۳۹	شکل ۱۴-۲ قاب مرکب با کنش خرپایی در مقابل نیروهای جانبی مقاومت می کند
۴۰	شکل ۱۵-۲ حالت های شکست قاب مرکب
۴۰	شکل ۱۶-۲ نمونه ای از رفتار نیرو- جابجایی یک قاب مرکب
۴۱	شکل ۱۷-۲ حالت های شکست کنج در میانقاب ها
۴۴	شکل ۱۸-۲ انواع بازشو
۴۹	شکل ۱-۳ فرم های جمع آوری اطلاعات برای سه منطقه با لرزه خیزی کم، متوسط و زیاد
۵۵	شکل ۲-۳ عواملی که سبب نامنی می شود
۵۶	شکل ۳-۳ نمونه ای از چک لیست های ارزیابی سریع دستورالعمل ATC-20
۵۸	شکل ۴-۳ نمونه ای از چک لیست های ارزیابی با جزئیات دستورالعمل ATC-20
۶۰	شکل ۵-۳ اجزاء مقاوم در برابر بار جانبی در ساختمان های بتونی و بنایی
۶۹	شکل ۶-۳ آزمایش برش ملات
۷۲	شکل ۷-۳ ابعاد پیش آمدگی در پلان
۸۸	شکل ۱-۴ تصاویری از آسیب های واردہ در اثر زلزله لرستان
۸۹	شکل ۲-۴ آثار حرکت گسل ها در منطقه لرستان
۹۴	شکل ۳-۴ آسیب های واردہ به بافت روستایی

۹۷	..... شکل ۴-۴ نمونه نقشه معماری
۹۹	..... شکل ۴-۵ نمونه نقشه سازه ای
۱۰۰	..... شکل ۶-۴ برخی از آسیب های زلزله اخیر در ساختمان های شهری
۱۰۸	..... شکل ۷-۴ عملیات سبک سازی بام
۱۰۹	..... شکل ۸-۴ اجرای پوشش بتن مسلح روی بام
۱۱۰	..... شکل ۹-۴ اجرای پوشش بتن مسلح روی بام
۱۱۰	..... شکل ۱۰-۴ انسجام سقف
۱۱۱	..... شکل ۱۱-۴ تسمه کشی
۱۱۲	..... شکل ۱۲-۴ تعویض سقف چوبی
۱۱۴	..... شکل ۱۳-۴ اجرای شناور قائم
۱۱۵	..... شکل ۱۴-۴ اجرای نبشی کشی
۱۱۷	..... شکل ۱۵-۴ نمونه ای از دتایل نبشی کشی
۱۲۱	..... شکل ۱۶-۴ اجرای پوشش بتن در کنار دیوار قدیمی
۱۲۲	..... شکل ۱۷-۴ اجرای بی برای پوشش بتن مسلح
۱۲۳	..... شکل ۱۸-۴ اجرای روکش بتنی
۱۲۴	..... شکل ۱۹-۴ اجرای دیوار جدید
۱۲۴	..... شکل ۲۰-۴ ترمیم پوشش سطحی
۱۲۵	..... شکل ۲۱-۴ اجرای کلاف های افقی
۱۲۶	..... شکل ۲۲-۴ اصلاح بازشو در دال
۱۲۶	..... شکل ۲۳-۴ اصلاح دهانه های زیاد
۱۲۸	..... شکل ۲۴-۴ اجرای آرماتور های عصایی
۱۲۸	..... شکل ۲۵-۴ تعداد مسیر های انتقال بار
۱۲۹	..... شکل ۲۶-۴ استفاده از سیستم های کمکی
۱۳۱	..... شکل ۲۷-۴ بهسازی جانپناه ها
۱۳۲	..... شکل ۲۸-۴ کامل نمودن مسیر های انتقال بار
۱۳۴	..... شکل ۲۹-۴ اصلاح تعداد طبقات
۱۳۵	..... شکل ۳۰-۴ اصلاح طول زیاد دیوار
۱۳۷	..... شکل ۳۱-۴ اصلاح طره
۱۳۹	..... شکل ۳۲-۴ اصلاح بازشو
۱۴۱	..... شکل ۳۳-۴ اصلاح خرپشته ها
۱۵۴	..... شکل ۱-۵ گزارش مصور بازدید ساختمان
۱۸۳	..... شکل ۲-۵ تصاویری از اجرای عملیات مقاوم سازی از ابتدا تا انتهای

فهرست نقشه ها

عنوان	صفحه
نقشه ۱-۵ برداشت معماری	۱۴۷
نقشه ۲-۵ برداشت سازه ای	۱۴۸
نقشه ۳-۵ کد گذاری دیوارها	۱۴۹
نقشه ۴-۵ پلان اصلاح بازشوها	۱۶۴
نقشه ۵-۵ پلان آکس بندی	۱۶۸
نقشه ۶-۵ مدل ETABS	۱۶۹
نقشه ۷-۵ مدل Safe	۱۷۰
نقشه ۸-۵ مدل	۱۷۰
نقشه ۹-۵ ستون گداری و تیرریزی	۱۷۰
نقشه ۱۰-۵ ترمیم پوشش سطحی ، اجرای فونداسیون	۱۷۴
نقشه ۱۱-۵ پلان رویه بتنی و نبیشی کشی	۱۷۵
نقشه ۱۲-۵ جزئیات فونداسیون	۱۷۵
نقشه ۱۳-۵ اجرای اتصالات	۱۷۶
نقشه ۱۴-۵ اجرای ستون های فلزی درون دیوار	۱۷۶
نقشه ۱۵-۵ اتصال ستون جدید و دیوار قدیمی	۱۷۷
نقشه ۱۶-۵ اجرای پوشش بتن مسلح (دوطرفه)	۱۷۷
نقشه ۱۷-۵ اجرای پوشش بتن مسلح (یکطرفه)	۱۷۸
نقشه ۱۸-۵ اتصال دیوار و رویه بتنی(دتاپل یک)	۱۷۹
نقشه ۱۸-۵ اتصال دیوار و رویه بتنی(دتاپل دو)	۱۸۰
نقشه ۱۹-۵ ترمیم ملات های آسیب دیده	۱۸۱
نقشه ۲۰-۵ بخیه دوزی با پین و میلگرد	۱۸۱
نقشه ۲۱-۵ اجرای دیوار پر کننده	۱۸۲

فهرست علائم اختصاری

وزن ساختمان	$W$
مقاومت برشی دیوار آجری	$H$
تنش برشی شکست دیوار آجری	$\tau_f$
ضریب اصطکاک	$\mu$
تنش قائم در دیوار ناشی از وزن دیوار و سربار	$\sigma_n$
تنش برشی	$\tau$
تنش محوری درجهت قائم میانقاب	$\sigma_y$
تنش کششی حداکثر در مرکز میانقاب	$\sigma_t$
ضخامت دیوار	$t$
لنگرنهایی ستون	$M_c$
لنگرنهایی تیر	$M_b$
لنگرنهایی اتصال	$M_j$
تنش مجاز فشاری آجر چینی	$f_c$
مقاومتنهایی قاب مرکب	$V_u$
ضریب تاثیر بازشو	$C$
تنش برشی نمونه ملات	$V_{to}$
نیرو در اولین جایجایی مشاهده شده در آزمایش برش ملات	$V_{test}$
مجموع دو سطح آجر در درزهای افقی بالا و پایین	$A_b$
تنش ناشی از بار ثقلی واقعی در محل نمونه برداری در زمان آزمایش	$\sigma_c$
نیروی برش پایه	$V$
شتاب مبنای طرح	$A$
ضریب اهمیت ساختمان	$I$
نیروی جانبی در تراز طبقه $i$	$F_i$
وزن طبقه $i$ شامل وزن سقف و سربار زنده و نصف وزن دیوارها که دربالا و پایین سقف قرار گرفته اند.	$W_i$
ارتفاع سقف طبقه $i$ از تراز پایه	$h_i$
نیروی برشی طبقه $i$	$V_i$
مجموع سطح مقطع دیوارهای موجود در طبقه $i$ می باشد	$A_i$
نیروی عمود بر صفحه دیوار	$F_p$
وزن دیوار و ملحقات آن	$W_p$

**مقاوم سازی ساختمان های بنایی، روش های موجود و کاربرد آن ها**

**مرتضی گودرزی دهریزی**

وقوع زمین لرزو های متعدد در ایران و تحقیقات زمین شناسی انجام شده در مورد گسل های موجود همگی موید این مطلب است که ما در منطقه ای لرزو خیز زندگی می کنیم. از طرف دیگر به دلیل کم توجهی جامعه مهندسی به ساخت و ساز ایمن، ساختمان های زیادی به جا مانده است که در آنها تمہیدات خاصی برای زلزله در نظر گرفته نشده است. آمار و ارقام نشان می دهد که در کشور اکثر ساختمان ها از نوع ساختمان های بنایی می باشند و از آن مهم تر در زلزله های اخیر بیش ترین آمار تلفات و خسارات از جانب همین ساختمان ها می باشد و این مطالب ضرورت توجه به امر مقاوم سازی این ساختمان ها را بیش از پیش مسجل می سازد.

در این پایان نامه اکثر مراجع آیین نامه ای و منابع موجود، جمع بندی شده و با توجه به فرصت پیش آمده در زلزله فروردین ماه سال ۱۳۸۵ استان لرستان و به دنبال آن پروژه مقاوم سازی شهرستان بروجرد، کلیه طرح های و موارد مطرح شده در این پروژه به صورت مصور جمع آوری شده است. در مرحله بعد منابع جمع آوری شده به همراه گزارش پروژه شهرستان بروجرد در کنار هم مجموعه کاملی برای مقاوم سازی ساختمان های بنایی فراهم آورده است.

با بررسی های تجربی انجام گرفته در حین اجرای طرح ها، نقاط ضعف و قوت روش های مقاوم سازی مشخص شده و در این پایان نامه سعی شده است روشی متفاوت ارائه شود. این روش برخلاف روش های دیگر با در نظر گرفتن رفتار نامطلوب ساختمان های بنایی در بارهای لرزو ای اتخاذ شده است و از ویژگی های آن سطح ایمنی بسیار بالا با ایجاد خط دوم دفاعی، استفاده از خواص مطلوب قاب های مرکب در بارهای لرزو ای، سادگی طرح، اجرایی بودن طرح و امکان انجام تغییرات معماري و حتی احداث یک طبقه جدید را می توان نام برد.

**Abstract**

**Seismic retrofitting of masonry building, current methods and application  
Morteza Goodarzi Dehrizi**

The frequent occurrence of earthquake in Iran and geological research conducted about the existing faults all indicated that we are living in a seismic area. On the other hand, there are a lot of buildings left for which there have been no specific plans for earthquake, mainly because of ignorance of the engineering society. The statistics shows that most of the buildings in the country are of masonry type, and more important than this, in the recent earthquakes, most casualties and losses are caused by these types of buildings. Therefore, this demands more attention to the retrofitting of masonry buildings.

In this thesis, most the existing instructions and resources have been collected, sorted and given. With respect to opportunity gained in the retrofitting project of Broojerd city which followed the earthquake happened in Farvardin, 11th, 1385 in Lorestan province, all the items presented here have been collected along with pictures. With the empirical studies during the implementation of the plans, the advantages and disadvantages of these methods of retrofitting have been determined, and a different method has been introduced. Contrary to other methods, this new method has been adopted with respect to inappropriate behavior of masonry buildings in seismic load.

The characteristics of this method are its high safety with creating second security line, using of the appropriate features of compound frames in seismic load, simple design, constructionability, and the possibility of architectural changes, and even the ability in the construction of another story above the building.

# فصل اول

## مقدمة

از آنجا که کشور ایران به عنوان یکی از مناطق زلزله خیز جهان در مسیر کمر بند زلزله آلب هیمالیا قرار دارد و وجود گسل های فراوان و رخداد زلزله های شدید در گذشته های دور و دهه های اخیر در راستای گسل های شناخته شده و همچنین نقشه پنهانه بندی موجود خطر زلزله نشانگر این واقعیت است که اکثر مناطق کشور در معرض وقوع زلزله های شدید یا نسبتاً شدید قرار دارند. از طرفی با توجه به وضعیت آسیب پذیری بسیار نگران کننده شهرها و روستاهای کشور که حاصل قرن ها غفلت در تاریخ ایران بوده است، تا قبل از زلزله منجیل - روبار (در سال ۱۳۶۹) اقدامات و فعالیت های موثر علمی- فنی در زمینه کاهش خطرات ناشی از زلزله بسیار اندک بوده و آن هم به صورت پراکنده انجام پذیرفته است. پس از این زلزله و بدنبال انجام کارهای گوناگون در زمینه مهندسی زلزله موقعیت کشور از این نظر بهبود یافت به طوری که تهیه و تدوین مقررات، بازبینی آیین نامه های زلزله، تهیه و تدوین دستور العمل های ایمن سازی و بهسازی لرزه ای ساختمان ها بخشی از دست آوردهای حاصل از خود آگاهی جامعه فنی و مدیران کشور پس از زلزله مهم سال ۱۳۶۹ در روبار و منجیل می باشد. در کنار این پیشرفت ها، کمبودهای شدید و نگران کننده ای وجود دارد. که حاصل ساخت و سازهای غیر فنی و نامن بوده، به طوری که شهرها و روستاهای کشور با ساختمان های نامقاوم در برابر زلزله، پرهزینه، کم دوام، پر مصرف از نظر انرژی و گران قیمت از نظر نگهداری شکل گرفته است.

در حال حاضر ساختمان های ساخته شده با مصالح بنایی (خصوص ساختمان های آجری)، درصد بالایی از ساختمان های موجود یا در حال احداث در کشور ما را تشکیل می دهند مهم ترین عامل مقبولیت ساختمان های بنایی در ایران، بويژه در شهرستان ها در دسترس بودن مصالح، ساده بودن تکنولوژی تولید آجر و بلوک های بنایی، آشنایی سازندگان با نحوه ساخت و ساز با مصالح بنایی و سر انجام ارزان تر بودن قیمت تمام شده این قبیل ساختمان ها نسبت به ساختمان های با اسکلت فولادی و بتن مسلح می باشد. با توجه به اینکه در ساخت بیشتر ساختمان های بنایی ضوابط و معیارهای مهندسی مربوط به مقاومت سازه در برابر زلزله مورد توجه قرار نمی گیرد. و عموماً توسط سازندگان محلی و بدون توجه به اثر تخریبی زلزله، طراحی و اجرا می شوند. رویداد هر زمین لرزه در هر نقطه از کشور فاجعه آمیز بوده و پیامدهای بسیار نگران کننده ای در برخواهد داشت. برای داشتن ساختمان های مقاوم در برابر زلزله با سطح ایمنی مطلوب دو مسئله اساسی را باید به طور منطقی پاسخ داد.

۱) ساختمان هایی که از این به بعد ساخته می شوند چگونه طراحی، محاسبه و اجرا شوند تا دارای مقاومت کافی در برابر زلزله باشند.

۲) ساختمان های متعدد موجود که در برابر زلزله آسیب پذیرند چگونه بررسی و مقاوم سازی شوند.

در این پژوهه سعی شده است پاسخی بر پایه تجربیات و پژوهش‌های انجام گرفته در کشور ارائه شود و روش‌های اجرایی و مراجع آیین نامه‌ای جمع آوری شود و در پایان روشی مطمئن برای مقاوم سازی ساختمان‌های بنایی ارائه گردد.

## ۲-۱ مرور کارهای گذشته

نصب دستگاه‌های لرزه نگار در نقاط مختلف جهان از اواخر قرن نوزدهم آغاز شد و طی مدت کوتاهی به سرعت بر تعداد آنها افزوده شد. به کمک آن‌ها مجموعه اطلاعات بسیار ارزشمندی به دست می‌آید. از میان همه این اطلاعات شاید یک مطلب بیش از همه شایان توجه باشد و آن اینکه، زلزله‌ها به هر سبب که ایجاد شده باشند-تکرار پذیرند و تنها راه مقابله با زلزله، طراحی و اجرای ساختمان‌ها به گونه‌ای است که تاب ایستادگی در مقابل زلزله‌های مخرب را داشته باشد.

زلزله‌های مرگبار زیادی در تاریخ ایران اتفاق افتاده است اما مهمترین آن‌ها که به عنوان نقطه عطفی در رویکرد جامعه مهندسی به شمار می‌رود، زلزله سال ۱۳۶۹ رودبار و منجیل می‌باشد که تلفات بسیار زیادی را به همراه داشته است، بررسی عملکرد سازه‌های مختلف در این زلزله گواه آن است که اگر ساختمان‌های آجری را در یک کفه و سازه‌هایی نظیر پل، سد، ساختمان‌های فلزی و بتُنی که تحت عنوان سازه‌های مهندسی عنوان می‌شوند را در کفه دیگر بگذاریم، آمار تلفات جانی و تخریب کامل بنا، تماماً به گروه اول اختصاص داشته و گروه دوم به طور نسبی آمار بسیار پایینی دارند.<sup>[۱]</sup> همین امر جامعه مهندسی را بر آن داشت که در کنار تدوین آیین نامه برای ساختمان‌های مهندسی، به بررسی رفتار ساختمان‌های بنایی نیز پرداخته و در صدد تدوین دستورالعمل جامع برای طرح و اجرای این نوع سازه‌ها برآیند. ماحصل این تلاش‌ها تدوین فصل سوم آیین نامه ۲۸۰۰ به عنوان تنها مرجع معتبر داخلی در زمینه طرح و اجرای این نوع ساختمان‌ها می‌باشد.

به دلیل بر جای ماندن تعداد زیادی از ساختمان‌های بنایی که در آن‌ها اصول آیین نامه ۲۸۰۰ رعایت نشده است و رفتار نامطلوب این ساختمان‌ها در زلزله‌های گذشته، ضرورت امر مقاوم سازی آن‌ها، محققان را بر آن داشته تا در صدد تدوین آیین نامه‌هایی برای بهسازی این ساختمان‌ها برآیند. در ادامه برخی از این آیین نامه‌ها را که در متن پایان نامه به تفضیل در مورد آن‌ها بحث شده را مرور می‌نماییم.

آیین نامه FEMA-154 ایالات متحده آمریکا<sup>[۲]</sup> یک روش ارزیابی سریع چشمی را ارائه می‌دهد این روش برای ساختمان‌های موجودی می‌باشد که هنوز در معرض زلزله قرار نگرفته‌اند و روش‌های موجود در این آیین نامه ماحصل تجارب و بررسی خرابی‌های زلزله‌های گذشته در سطح ایالت متحده می‌باشد. نتیجه این بررسی‌ها میزان آسیب پذیری ساختمان را در یک زلزله احتمالی نشان می‌دهد.

دستورالعمل ATC-20<sup>[۳]</sup> برای کمک به تعیین میزان امنیت در ساختمان‌هایی می‌باشد که در معرض زلزله قرار گرفته‌اند. نیرو‌های متخصص، کار خود را با نیرو‌های امدادی آغاز می‌کنند

و وضعیت اینمنی هر ساختمان را با نصب علایم، مشخص می نمایند. به طور خلاصه آیین نامه ATC-20 را می توان راهنمای ارزیابی سریع سطح اینمنی ساختمان های آسیب دیده از زلزله دانست.

مجموعه (306-307-308) FEMA [۴],[۵],[۶]، را می توان راهنمای ترمیم ساختمان های آسیب دیده از زلزله دانست. این آیین نامه ها را سازمان مدیریت بحران فدرال (FEMA) در پروژه ای با نام پروژه ATC-43 با هدف ارزیابی و تعمیر خرابی های ساختمان های بتی و با مصالح بنایی در سال ۱۹۹۶ شروع کرد. نتایج این پروژه در قالب ۳ گزارش ارائه شده است، که این گزارش ها مجموعه (FEMA 306-307-308) را تشکیل می دهند. FEMA 306 [۴] و FEMA [۵] برای ارزیابی ساختمان ها و FEMA 308 [۶] به عنوان راهنمای بهسازی می باشد. برخی روش های ترمیمی این آیین نامه در پایان نامه آورده شده است.

دستور العمل بهسازی لرزه ای ساختمان های موجود که اولین ویرایش آن را دفتر تدوین معیارهای سازمان مدیریت و برنامه ریزی در خرداد ماه ۱۳۸۱ کشور با همکاری پژوهشگاه بین المللی زلزله شناسی و مهندسی زلزله منتشر کرد. این دستور العمل در حقیقت اولین و تنها آیین نامه ملی موجود در زمینه ارزیابی آسیب پذیری و بهسازی لرزه ای ساختمان ها می باشد. البته بخش های عمدۀ این آیین نامه ترجمه پیش نویس آیین نامه FEMA356 تحت عنوان « Pre standard and Commentary for the Seismic Rehabilitation of Buildings » به شرایط و آیین نامه های داخلی تا حد امکان بومی شده است. بدیهی است که در صورت انجام ارزیابی آسیب پذیری تفصیلی و ارائه طرح بهسازی برای یک ساختمان، استفاده از این دستور العمل به عنوان تنها دستور العمل داخلی توصیه می شود. بخش مربوط به ساختمان های بنایی در این دستورالعمل برخلاف سایر بخش ها (که به صورت طراحی بر اساس عملکرد می باشند) به بررسی نواقص ساختمان های بنایی اکتفا کرده است و روش ساده بهسازی را پیشنهاد نموده است.

دستور العمل تحلیل آسیب پذیری و بهسازی لرزه ای ساختمان های بنایی غیر مسلح موجود (وزارت مسکن و شهرسازی) [۲] که با هدف بالا بردن توان و حفظ ایستائی و کاهش تلفات جانی ناشی از اثرات مخرب زلزله بر ساختمان بنایی غیر مسلح موجود از طریق بهبود عملکرد تدوین شده است. این دستور العمل دارای روش هایی برای ارزیابی و راهکارهایی برای بهسازی لرزه ای با جزئیات اجرایی می باشد.

در کنار آیین هایی که در بالا مطرح شد، تحقیقات دیگری نیز صورت گرفته است که به صورت مقالات و گزارش هایی از زلزله های گذشته منتشر شده است، می باشند. این مقالات همگی سعی بر آن دارند که روش هایی برای ارزیابی و تحلیل این نوع ساختمان ها ارائه دهند. از روش های مهم ارزیابی ساختمان های بنایی می توان به روش هایی از قبیل روش ارزیابی دستورالعمل بهسازی لرزه ای ساختمان های موجود [۷]، روش ارزیابی فصل هفتم دستورالعمل FEMA273

FEMA356 [۸، ۹]، و روش ارزیابی لانگ - باخمن [۱۰] اشاره کرد. در ادامه ضمن بررسی لرزه خیزی ایران، گزارش

برخی از زلزله های گذشته را مرور می نماییم.

## ۳-۱ لرزه خیزی ایران

فلات ایران تقریبا در مرکز کمربند خشک و بزرگ اوراسیا قرار گرفته و به طور متوسط ۸۰۰ تا ۱۰۰۰ متر از سطح دریا بلندتر است و از تمام جهات به وسیله رشته کوه های مرتفعی احاطه شده است. فلات ایران به سیستم بزرگ کوه های چین خورده اوراسیا وابسته است. بدین ترتیب که دیواره کوهستانی البرز و رشته کوه های خراسان در شمال ایران، تحت تاثیر گره های کوهستانی عظیم فلات ارمنستان و آذربایجان از طرف غرب و هندوکش از شرق تا ارتفاع ۵۶۷۰ متر(دماؤند) سر برافراشته است. کوه های زاگرس در جنوب غربی و جنوب و نیز در امتداد آن، یعنی کوه های ساحلی جنوب شرق ایران(کوه های مکران)، بخش داخلی ایران را احاطه نموده اند.[۱۱]

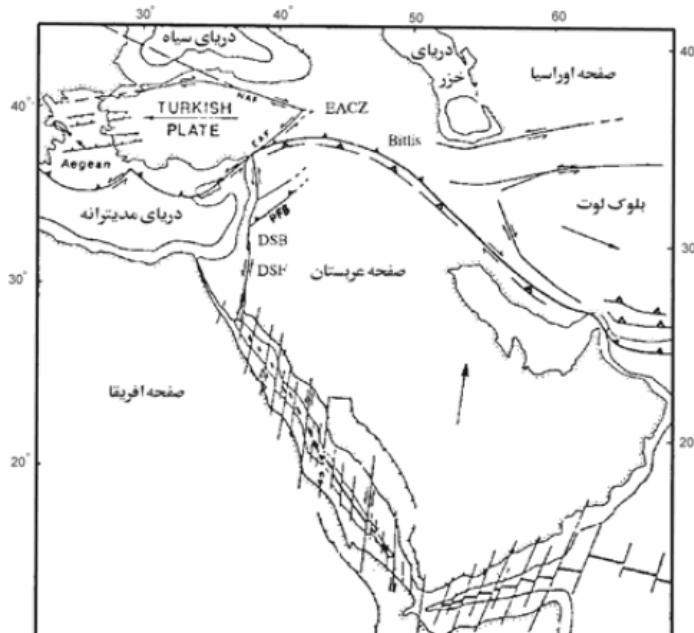
در دوره زمین شناسی میوسین میانی(حدود ۲۶ میلیون سال پیش) جوش خوردگی نهایی بین صفحات عربستان و اوراسیا ابتدا سبب بالا آمدگی و ضخیم شدگی در زاگرس و بیتلیس(در ترکیه) گردید و به دنبال آن حرکت مستقل صفحه عربستان نسبت به آفریقا را متوقف نمود، یعنی از این پس صفحه عربستان با سرعت از صفحه آفریقا به سوی صفحه اوراسیا حرکت می کرد. در دوره زمین شناسی پلیوسن آغازین(۶ میلیون سال پیش) و مقارن با آغاز مرحله دوم کشیدگی در دریا سرخ و تشکیل پوسته دریایی در آن، قابلیت تحمل فشار در منطقه جوش خورده، به صورت بالا آمدگی و ضخیم شدگی به پایان رسید و کوه های قاره ای محدود در گسل های متقطع به حرکت به سمت خارج واداشته شدند. همانطور که در شکل ۱-۳ دیده می شود. صفحه ترکیه، محدود بین گسل های شمال و شرق آناتولی، به سمت غرب به حرکت درآمد و بلوك لوت، محدود بین گسل های راستگرد زاگرس و گسل های چپگرد شمال ایران(البرز)، به سمت شرق حرکت کرد.

فلات ایران جزو مناطق لرزه خیز جهان است و در آن زمین لرزه های قاره ای ایجاد می شوند. کشور ایران در قسمت میانی کمربند کوه زای آلپ-هیمالیا واقع شده است و هنوز تحت تاثیر حرکات کوه زایی آلپ پایانی می باشد. از طرف دیگر حرکات صفحه عربستان به طور دائمی به صفحه ایران تنفس وارد می کند و فرونژینی مکران در جنوب و باز شدن صفحه اقیانوس هند نیز سبب زیر راندگی صفحه اقیانوسی به زیر منطقه مکران می گردد. مجموعه این شرایط سبب به هم خوردن تعادل پوسته ایران می گردد و اثر آن به صورت جایجایی در طول شکستگی های قدیمی و بروز زمین لرزه مشاهده می شود. همانطور که در شکل ۱-۳ می بینیم گسل های ایران به طور کلی دارای روند شمالی-جنوبی(امتداد ایران شرقی)، شمال غرب-

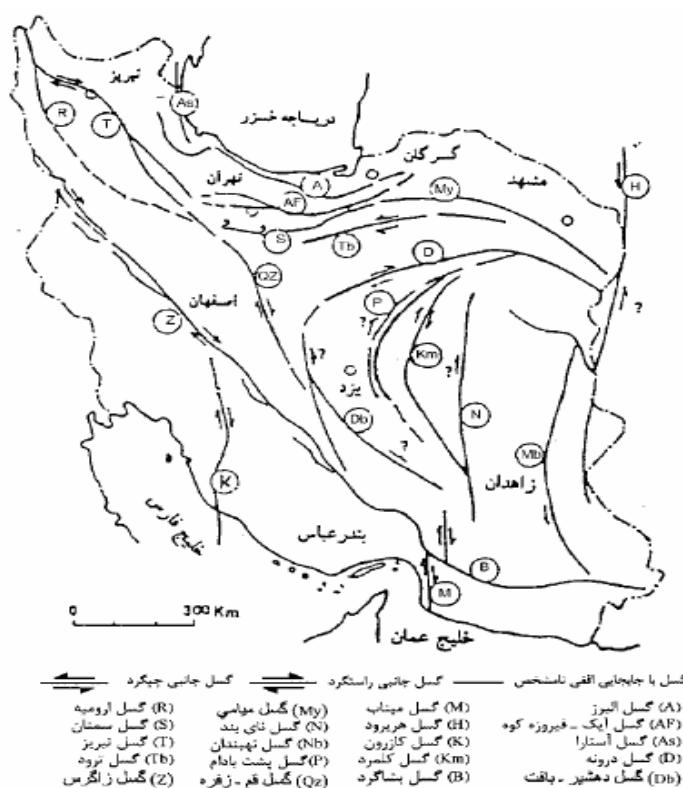
جنوب شرق(امتداد ناحیه زاگرس) و شمال شرق-جنوب غرب(امتداد البرز شرقی) می باشند. گسل هایی که در طول دوره

کواترنر(از ۲ میلیون سال پیش تا کنون) فعالیت نسبتاً مهمی داشته اند عبارتند از:

گسل های آغاجاری، دامغان، البرز، آستانه، ترود، شمال تبریز، شاهروود، کازرون، کوه بنان کرمان، عباس آباد.



شکل ۱-۱ نقشه صفحات زمین ساخت خاور میانه و حرکات نسبی آن ها



شکل ۲-۱ گسل های مهم ایران

## ۴-۱ گزارش برخی از زلزله های چند دهه اخیر

از آنجا که زلزله های واقعی بهترین میدان محک کارهای جامعه مهندسی و مسئولین ساخت و ساز کشور می باشد، و همین طور یک آزمایشگاه بزرگ برای محققان و از طرف دیگر مرجعی برای تحقیقات و تدوین آیین نامه های آتی می باشد. به دنبال هر زمین لرزه گروه های مختلفی در صدد جمع آوری و ارائه گزارشات مختلفی از آن زمین لرزه می نمایند، که در ادامه به ارائه مختصراً از این گزارشات پرداخته شده است. البته لازم به ذکر است که در انتخاب گزارشات سعی بر آن بوده است که تا حد امکان به موضوع این پایان نامه نزدیک باشند. با توجه به نوع کار انجام گرفته در این پایان نامه، که به گمان نگارنده به عنوان مرجعی مناسب در این مقیاس به بررسی مقاوم سازی ساختمان های بنایی می پردازد، ارائه پیشینه تحقیقاتی مرتبط مشکل بوده، اما گزارشاتی که در ادامه آمده است همگی به طور مستقیم و غیر مستقیم در شکل گیری ضوابطی که در فصل های بعد آمده است موثر می باشند.

## ۱-۴-۱ زلزله ۳۱ خرداد ماه ۱۳۶۹ رودبار و منجیل [۱۲]

در حدود ۳۰ دقیقه صبح روز پنجمینه ۳۱ خرداد ۱۳۶۹ زلزله شدیدی در استان های گیلان و زنجان به وقوع پیوست که در آن شهر های منجیل و رودبار و صد ها پارچه از دهات و آبادی های پر جمعیت منطقه به کلی ویران شد. بزرگی این زلزله بین  $\frac{7}{3}$  و  $\frac{7}{7}$  ریشتر می باشد و طبق آماری که از طرف مراجع رسمی اعلام شد، روی هم بیش از ۳۵۰۰۰ نفر از مردم کشورمان جان خود را در این حادثه از دست دادند و قریب یکصد هزار ساختمان و خانه مسکونی خراب و یا بلااستفاده گردید، به باغات و اراضی کشاورزی و کانال های آبیاری صدمات فراوان وارد شد.

از ویژگی های زلزله اخیر گیلان و زنجان آن است که برخلاف زلزله های گذشته ایران که اغلب در مناطق کم جمعیت و یا در مناطق روستایی و فاقد ساختمان ها و تاسیسات مهم اتفاق می افتاد، این زلزله در منطقه ای روی داده است که علاوه بر آنکه از مناطق پر جمعیت محسوب می شود، چند شهر را نیز فرا گرفته است که دارای ساختمان های مهم و تاسیسات زیربنایی شامل سد سفید رود، نیروگاه برق و کارخانجات سیمان لوشان و پل های بزرگ و سیلوی یکصد و بیست هزار تنی سراوان رشت قرار داشتند و همه این مسایل دلایلی برای توجه بیشتر جامعه مهندسی به امر ساخت و ساز بعد از این زلزله می باشد. در واقع مانند آژیری عمل کرد که نشان می داد، وقوع یک زلزله مشابه در یکی از مناطق مهم و پر جمعیت کشور چه پیامد هایی را در بر خواهد داشت. در شکل ۱-۳ تصاویری از خسارت های این زلزله مشاهده می شود.



خرابی ساختمان ۶ طبقه فلزی در شهر رشت



نمونه ای از خرابی های زلزله در شهر منجیل



خرابی طره های بزرگ در ساختمان بیمارستان رودبار



بیمارستان رودبار پس از وقوع زلزله



جابجایی قائم در جاده پاکده به جیرنده در حوالی گسل که ناشی از لغش قسمتی از جاده می باشد.



شکستگی زمین در روستای پاکده در مسیر لوشان به جیرنده



رفتار بسیار خوب کلاف افقی زیر سقف (در منجیل) که علی رغم ریزش دیوار های اطراف از سقوط و فرو ریزی سقف جلوگیری کرده است.



سقف کلاف شده از نوع طاق ضربی که به طور یکپارچه فرو ریخته است.

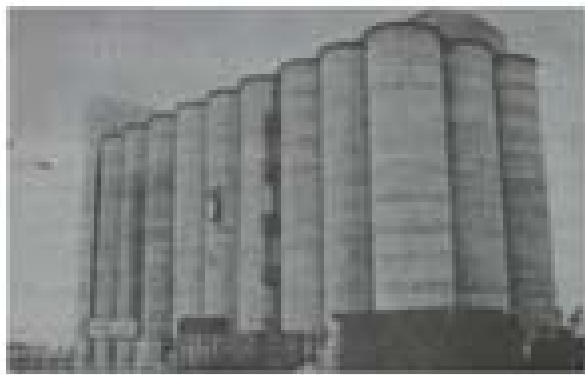
شکل ۱-۳ تصاویری از زلزله رودبار و منجیل در سال ۱۳۶۹



ریزش دیوار های باربر طرفین که تیرآهن های سقف بر روی آن ها قرار گرفته بودند ولی رفتار مناسب ستون از سقوط سقف جلوگیری کرده است (منجیل).



استفاده از قاب فولادی در طبقه همکف و کاربرد دیوار ۳۵ سانتیمتری در طبقه بالایی، استفاده از مصالح ناهمگن را در ساخت ساختمان دو طبقه سبب گردیده است. عدم اتصال کافی و چسبندگی دیوار باربر بر روی قاب فولادی



سیلوی ۱۲۰۰۰۰ تنی گندم در شهر منجیل در سراوان رشت که آسیب ندیده است. ویرانی های ساختمان با مصالح بنایی در کنار ساختمانی که تا حدودی بهتر ساخته شده است.



ادامه شکل ۱-۳ تصاویری از زلزله رودبار و منجیل در سال ۱۳۶۹

## ۲-۴-۱ گزارش تصویری از زلزله به

این گزارش به بررسی نواقص موجود در ساخت و ساز شهر بهم و آسیب های واردہ پرداخته است. در این گزارش بعضاً نواقص موجود با موارد آیین نامه ای مقایسه شده است، در برخی موارد عملکرد نسبتاً مناسب بعضی اجزای غیر سازه ای مانند نماهای شیشه ای و قاب های فلزی درهای ورودی در تراز پارکینگ و مغازه ها نشان داده شده است. در شکل ۴-۱ نمونه هایی از عواملی که موجب خسارت در ساختمان های بتونی و بنایی و نیمه بنایی گردیده، آورده شده است.<sup>[۱۳]</sup>



سقوط جان پناه به علت ضخامت کم دیوار و عدم اتصال مناسب به کف طبقه طبق آیین نامه ۲۸۰۰ برای ارتفاع ۵۰ سانتی متر ضخامت ۱۰ و برای ارتفاع ۹۰ سانتی متر ضخامت ۲۰ باید منظور گردد. برای حالت نشان داده شده در تصویر دیوار ۱۰ سانتی با ارتفاع ۷۰ سانتی متر به عنوان جان پناه استفاده شده است.



برخی نماهای شیشه ای عملکرد خوبی از خود نشان دادند، حال آنکه انتظار می رفت که استفاده از این نوع نما شکستگی و آسیب دیدگی زیادی برای آن در برداشته باشد.



استفاده از قاب های فلزی در های ورودی در تراز پارکینگ و مغازه ها عامل موثری در ایجاد سختی جانبی مقاوم در برابر تغییر شکل های جانبی ساختمان است. با وجود طبقه ای بدون دیوار پرکننده و بادبند در تراز هم کف وجود قاب های فلزی در این تراز مانع تخریب ساختمان شده و همانند دیوار برشی فلزی عمل کرده است. یکی از مواردی که می تواند در مقاوم سازی ساختمان های بنایی استفاده شود استفاده از همین قاب های درها و پنجره هاست که علاوه بر تأمین مقاومت برشی نسبتاً مناسب به لحاظ نوردهی ساختمان را با کمترین مشکل مواجه می کند. به دلیل اینکه هیچ گونه کار تحقیقاتی در این زمینه انجام نشده است در این پایان نامه از اثر مثبت آن ها استفاده نشده، و به عنوان یکی از موارد پیش نهادی برای ادامه تحقیقات در فصل آخر آمده است.

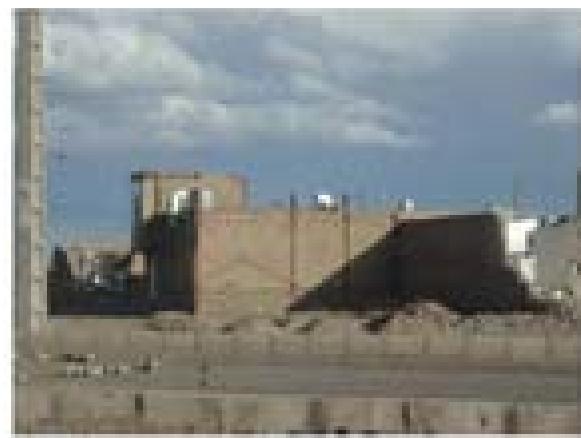
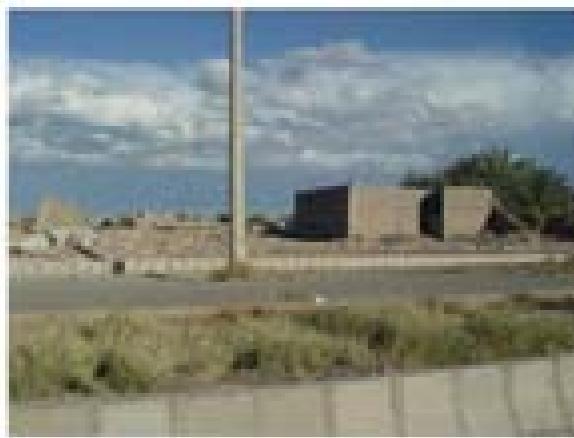
شکل ۴-۱ گزارش تصویری از زلزله بم



نمونه از ساختمان های بتُنی، خرد شدن بتن بالا و پایین ستون ها، پاره شدن خاموت ها و کمانش میلگردهای قائم



تخريب ساختمان نيمه بنائي، تخرير ديوارهای باربر پیرامونی منجر به ناپايداري و ريزش آن شده است، در تصاویر اتصال تير سقف با ورق زير سري بدون كلاف افقي نشان داده است. اين اتصال به صورت انكايي بوده است. تير های سقف به كمك يك ميلگرد در فواصل تقربي 100 سانتي متر از بال بالايي به يكديگر متصل شده اند اما اين كار مانع ريزش آجرهای بين تيرها نشده است. يكى از مواردي که به عنوان اصول اوليه در روش مقاوم سازی از آن استفاده شده است، ايجاد خط دوم دفاعي در ساختمان می باشد به طوری که اين سيسitem كمكي علاوه بر تامين نقش شنازهای افقي و قائم، تلفات جانی و مالي را از طريق تامين سيسitem باربر ثقلی مطمئن به حداقل برساند.



با وجود گستردگی خرابی ها باز هم تعدادی منزل مسکونی سالم مشاهده می شود، ساختمان های نشان داده شده همگی در محوطه اي قرار گرفته اند که تا شعاع چند صد متری همه منازل تخرير شده اند.(ساخت و ساز مناسب = حفظ جان ساكنين)

ادame شکل ۱-۴ گزارش تصویری از زلزله بم

## ۳-۴-۱ اثرات زلزله اول تیر ۱۳۸۱ چنگوره- آوج بر ساختمان های بنایی و مختلط

در روز اول تیرماه ۱۳۸۱ زمین لرزه ای به بزرگی  $6/3$  در مقیاس ریشتر منطقه ای از استان های قزوین، همدان و زنجان را به لرزه درآورد. بر اثر این زلزله بیش از  $230$  نفر کشته و بیش از  $1466$  نفر مجروح شدند.<sup>[۱۴]</sup>

بررسی های به عمل آمده نشان می دهد که ساختمان های سنتی در روستاهای شهرهای منطقه دارای سیستم سازه ای منسجم و یکپارچه نبوده و از مصالح بسیار ضعیف و توسط افراد غیر فنی و ناآشنا به اصول ساخت و ساز ساخته شده اند و از کیفیت بسیار نامطلوبی برخوردارند. به همین دلیل است که با وجود زلزله نه چندان شدید، آسیب های نسبتاً زیادی به منطقه وارد شده است.

## ۱-۳-۴-۱ خسارت وارد به ساختمان ها در اثر زلزله چنگوره - آوج

بر اثر این زلزله به ساختمان های مسکونی و عمومی در شهر آوج و بیش از  $80$  روستا در استان های قزوین، همدان و زنجان خسارت فراوانی وارد شده است. جدول ۱-۱ میزان خسارات وارد به روستاهای منطقه آسیب دیده را بنا به گزارش سازمان هلال احمر نشان می دهد.<sup>[۱۴]</sup>

جدول ۱-۱ خسارت وارد به روستاهای در زلزله چنگوره آوج

نام استان	درصد خرابی	تعداد روستاهای آسیب دیده
قزوین	۵۰ تا ۱۰۰	۵۲
همدان	۱۰ تا ۱۰۰	۲۲
زنجان	۶۰ تا ۸۵ درصد و ساختمان بین ۲۰ تا ۶۰ درصد	۱۰
مرکزی		۱

## ۲-۳-۴-۱ گونه های ساختمانی منطقه آوج

- ساختمان های منطقه آسیب دیده اعم از ساختمان های شهری و روستایی را می توان به گروه های زیر تقسیم کرد.
- ساختمان های بنایی که شامل بنایی کامل و مختلط بنایی و فلزی می باشند.
  - ساختمان های با سازه فولادی
  - ساختمان های خشتی و گلی
  - ساختمان های با شناز افقی و عمودی

## ۳-۳-۴-۱ ساختمان های بنایی آوج با سقف طاق ضربی

ساختمان های بنایی در آوج از دیوارهای باربر آجر فشاری به ضخامت ۲۲ الی ۳۵ سانتیمتر می باشند. در ساختمان های دارای سقف فلزی، تیرآهن های سقف طاق ضربی بر روی دیوارهای بنایی تکیه دارند عدم اتصال طاق ضربی در محل تکیه گاه روی دیوارهای باربر و حرکت دینامیکی دیوارها در هنگام زلزله موجب خارج شدن تیرهای سقف از محل تکیه گاه و فرو ریختن بخشی از سقف شده است. ساختمان های بنایی دارای بازشوهای بزرگ بوده و در برخی از دیوارهای داخلی به لحاظ ایجاد درگاهی و یا کمد های دیواری ضخامت دیوار به ۵ تا ۱۰ سانتیمتر رسیده است.

## ۴-۳-۴-۱ ساختمان های مختلط منطقه آوج

در ساختمان های مختلط، ترکیبی از دیوارهای باربر و ستون های فولادی تحمل بارهای واردہ به ساختمان را به عهده دارند. دیوارهای جانبی ساختمان از آجر فشاری با ملات ماسه سیمان ساخته شده و در داخل ساختمان از چند ستون فولادی مرکب از دو تیرآهن جوش شده به یک پروفیل فولادی استفاده شده است

## ۵-۳-۴-۱ بررسی آسیب های واردہ به ساختمان های منطقه آوج

در این زمین لزه به ساختمان های خشتشی و گلی آسیب های شدیدی وارد شد و بسیاری از آن ها به کلی فرو ریخت. در شهر آوج ساختمان های بنایی و نیمه اسکلت نیز دچار خسارت های شدیدی شدند به طوری که دیوارهای جداگانه داخلی اغلب دچار واژگونی شده و در بسیاری از ساختمان ها سقف های ضربی در بخش های انتهایی به علت عدم اتصال تیرها با یکدیگر و نیز عدم اتصال با دیوارها فرو ریخته اند. در محل تقاطع دیوارها ترک های عمیقی مشاهده می شود. در برخی ساختمان ها دیوارهای متقطع به کلی از هم جدا شده اند و بخشی از آن ها فرو ریخته است. در روستای چنگوره، آب دره و بسیاری از روستاهای منطقه ساختمان های خشتشی و گلی به کلی ویران شده و ساختمان های بنایی نیز دچار تخریب شده اند و بسیاری از دیوارها و سقف های آن ها فرو ریخته است. در روستاهای ساختمان تمام اسکلت نیز به چشم می خورد که به دلیل عدم وجود مهاربندی و استفاده از پروفیل های بسیار ضعیف در سازه اغلب فرو ریخته و یا دچار تغییر شکل های زیادی شده اند و لازم است تخریب و یا بازسازی شوند. در شکل ۵-۱ تصاویری از ساختمان های منطقه و آسیب های واردہ نشان داده شده است.



نمونه ای از تخریب ساختمان های خشتشی و گلی



نمونه ای از ساختمای خشتشی و گلی شهر آوج



نمونه ای ساختمان های مختلط بنایی



نمونه ای از تخریب ساختمان های مختلط

شکل ۱-۵ نمونه هایی از ساختمان های منطقه آوج و آسیب های واردہ به ساختمان های منطقه

## ۶-۳-۴-۱ بررسی علل خرابی ساختمان های مختلط و بنایی منطقه آوج

در این ساختمان ها که سازه آن ها توسط افراد غیر متخصص ساخته شده است و فاقد هرگونه طراحی و محاسبه و رعایت ضوابط آیین نامه ای می باشند، مهم ترین علل خرابی آن ها به قرار زیر می باشد:

۱- عدم استفاده از سیستم سازه ای مقاوم در برابر بارهای ثقلی و جانبی

۲- عدم طراحی و محاسبه سازه در برابر بارهای واردہ

۳- استفاده از پروفیل های بسیار ضعیف برای تیرها و ستون ها

۴- عدم انسجام بخش های مختلف از قبیل سقف ها با دیوارها و دیوارها با فونداسیون

۵- عدم اتصال تیرهای طاق ضربی با یکدیگر

۶- عدم اتصال دیوارهای متقارن با یکدیگر

۷- عدم اتصال تیغه های داخلی به سقف و کف و دیوارهای جانبی آن ها

- ۸- اجرای ناصحیح دیوارچینی
- ۹- استفاده از مصالح بسیار ضعیف
- ۱۰- استفاده از افراد غیر فنی در اجرای ساختمان
- ۱۱- عدم رعایت ضوابط آیین نامه طرح ساختمان ها در برابر زلزله در مورد ساختمان های بنایی از نظر معماری و سازه

## ۴-۴-۱ رفتار و عملکرد ساختمان ها در زلزله داهوییه (زرند) [۱۵]

زلزله داهوییه (زرند) منجر به قربانی شدن بیش از ۶۰۰ نفر از هم میهنانمان و موجب خسارت در ۷۰۰۰ واحد مسکونی گردید و ۷۰ میلیارد تومان خسارت مالی نیز به همراه داشت. زلزله فوق زلزله چندان بزرگی نبود، اما خسارات بسیار سنگینی داشت. آن هم برای منطقه ای با تراکم جمعیت کم، در این زلزله انتظار می رفت ساختمان هایی که حداقل اصول فنی را رعایت کرده باشند اینمی جانی ساکنین خود را حفظ نمایند. اما متاسفانه ساختمان های خسارت دیده حداقل اصول فنی ساخت و ساز را نیز رعایت نکرده بودند.

در گزارشی که پژوهشگاه بین المللی زلزله شناسی منتشر کرده است، به تفکیک خسارات واردہ را در شهرها و روستاهای آسیب دیده از زلزله آورده است که در ادامه فقط تصاویر و توضیحات مختصراً از آن ارائه شده است. در شکل ۶-۱ تصاویر آسیب های واردہ از زلزله زرند را مرور می کنیم.



تخرب کلی سقف قوسی در روستای خانوک

شکل ۶-۱ تصاویر آسیب های واردہ از زلزله زرند



نمونه ای از تخریب در دیوارهای سنگی ساختمانی روستای خانوک



استفاده از یک میلگرد در ساخت شناور زیر دیوار ساختمان سازمانی سازمانی در روستای اسلام آباد



وجود ترک های عمیق قطری در دیوارهای ساختمان سازمانی تخریب یکی از ساختمان های سازمانی روستای اسلام آباد در اثر پس لرزه اسلام آباد

ادامه شکل ۱-۶ تصاویر آسیب های واردہ از زلزله زرند



عملکرد بهتر ساختمان های آجری نسبت به ساختمان های خشتی و گلی در روستای داهوییه



نمای کلی تخریب روستای داهوییه



ترک خوردگی و جداسدگی سقف آجری از تیرآهن



تخربی دیوار باربر پیرامونی در روستای داهوییه

## ادامه شکل ۶-۱ تصاویر آسیب های واردہ از زلزله زرند

### ۱-۵ گستردگی ساختمان های بنایی

با توجه به گزارش مرکز آمار ایران در سال ۱۳۷۳ نزدیک به ۷۰ درصد از تعداد کل ساختمان های احداث شده در مناطق شهری (جز تهران) بنایی و غالباً آجری می باشند. از این تعداد بیش از ۵۵ درصد در یک طبقه، حدود ۳۳ درصد در دو طبقه و کمتر از ۱۱ درصد در سه طبقه و بیش تر ساخته شده اند، همچنین آمار فعالیتهای بخش خصوصی در روستاهای، که بیانگر گرایش غالب ساخت و ساز در بین مردم است، نشان می دهد که در همین سال تنها کمی بیش از ۶ درصد ساختمان ها دارای اسکلت فلزی یا بتن مسلح بوده و مابقی آن ها بنایی بوده اند.<sup>[۱۶],[۱۷]</sup>.

با توجه به آمار و ارقام فوق چنین به نظر می رسد که اگر بخواهیم روش هایی برای ارزیابی مقاومت و نهایتاً مقاوم سازی ساختمان های ایران بیابیم، ساختمان های بنایی و غالباً آجری در اولویت قرار دارند. این اولویت در ساختمان های

ساخته شده در تهران وضعیت بسیار حساسی دارد به نحوی که گزارش های مربوط به سال های اخیر نشان می دهد که حدود ۸۰ درصد از ساختمان های تهران دارای سقف طاق ضربی و دیوارهای باربر بوده و حدود ۱۲ درصد از نوع اسکلت بتنی و یا فولادی است و بقیه موارد از نوع سقف چوبی، خشت و چوب، آجر و سنگ می باشد.<sup>[۱۶، ۱۷]</sup>

با توجه به این مطلب که اکثر ساختمان های بنایی موجود در کشور در مقابل زلزله های با بزرگی بیش از ۶/۵ ریشتر آسیب های جدی میبینند در جدول ۲-۱ لیستی از کلیه زلزله های مخرب ۱۰۰ سال در تاریخ ایران آمده است با توجه به فراوانی آن ها و آسیب های زیادی که به بار آورده اند می توان به لرزه خیزی ایران و ضعف ساختمان های موجود در مقابل زلزله های نسبتاً شدید پی برد.

جدول ۱-۲: زلزله های با بزرگی بیش از ۶/۵ در فاصله سال های ۱۲۸۴ تا ۱۳۸۴ [۱]

سال	محل وقوع	بزرگی	تلفات	خسارات
۱۲۷۸	سیلاخور	۷/۴	۸۰۰۰	۶۴ روستا ویران نامعلوم
۱۲۹۰	راور	۶/۷	نامعلوم	نامعلوم
۱۳۰۲	جنورد	۶/۵	نامعلوم	نامعلوم
۱۳۰۲	قلعه عسکر	۶/۹	نامعلوم	نامعلوم
۱۳۰۶	بلوچستان	۶/۵	نامعلوم	نامعلوم
۱۳۰۸	باغان-گرماب	۷/۱	نامعلوم	نامعلوم
۱۳۰۸	بلوچستان	۶/۵	نامعلوم	نامعلوم
۱۳۰۹	سلماس	۷/۲	۲۵۱۴	۶۰ روستا ویران نامعلوم
۱۳۱۰	زنگزور	۶/۵	نامعلوم	نامعلوم
۱۳۱۳	بلوچستان	۷/۱	نامعلوم	نامعلوم
۱۳۱۴	البرز(کیاسر)	۶/۷	نامعلوم	نامعلوم
۱۳۲۶	دوست اباد خراسان	۷	نامعلوم	نامعلوم
۱۳۲۷	عشق آباد	۷/۲	نامعلوم	نامعلوم
۱۳۳۱	ترود	۶/۵	۱۸۳	۲۰۰ روستا ویران نامعلوم
۱۳۳۵	گوده	۶/۷	نامعلوم	نامعلوم
۱۳۳۶	سنگچال	۷/۳	نامعلوم	نامعلوم
۱۳۳۶	فارسینج	۷/۲	۱۱۳۰	۲۰۰ روستا ویران
۱۳۳۷	نهاوند	۶/۷	۱۹۱	۱۱۰ روستا خسارت
۱۳۳۹	لار	۷/۱	۴۰۰	۷۵/ شهر لار ویران شد
۱۳۴۰	دهکویه	۶/۸	نامعلوم	۴۰/ شهر ویران شد
۱۳۴۱	بوئین زهرا	۷/۲	۱۰۰۰	تخریب شدید
۱۳۴۷	دشت بیاض	۷/۳	۱۰۵۰	۶۱ روستا ویران
۱۳۴۸	بمپور	۶/۷	نامعلوم	نامعلوم
۱۳۴۹	مراوه تپه	۶/۷	۲۰۰	خسارت زیاد
۱۳۵۱	قیر و کارزین	۷	۴۰۰	خسارت زیاد
۱۳۵۳	بندرعباس	۶	۶۰۰۰	۳۶۵ خانه ویران
۱۳۵۵	ماکو	۷/۳	نامعلوم	نامعلوم
۱۳۵۶	بندر عباس	۷	۱۲۸	خسارت زیاد
۱۳۵۷	طبس	۷/۷	۱۹۶۰۰	۶۱ روستا ویران
۱۳۵۸	قاینات	۶/۶	۲۵۰	نامعلوم
۱۳۵۸	قاینات	۷/۱	۱۳۰	۱۵۰ روستا ویران
۱۳۶۰	گلباف کرمان	۶/۷	۱۰۲۸	تعدادی روستا ویران
۱۳۶۰	سیرج کرمان	۷/۳	۱۳۰۰	چند روستا ویران
۱۳۶۹	رودبار و مجیل	۷/۷-۷/۳	۴۰۰۰	تلفات سنگین
۱۳۸۱	آوج	-	۲۶۱	خسارات زیاد
۱۳۸۲	به	۷/۶	۳۱۷۲۸	تخریب زیاد قسمت های شهری و روستایی

## ۱-۶ مقاوم سازی ساختمان های بنایی

علی رغم تعداد و وسعت ساختمان های بنایی در کشور و علم به این مساله که بیش ترین خسارات در زلزله های متوسط و نسبتاً شدید مربوط به این ساختمان ها می باشد، اما متأسفانه در کشور کارهای تحقیقاتی زیادی در این زمینه انجام نشده است و از طرف دیگر مسئولین امر نیز تا کنون به طور جدی پی گیر این بحث یعنی مقاوم سازی ساختمان های بنایی نبوده اند به طوری که پروژه مقاوم سازی در شهرستان بروجرد را می توان به عنوان اولین کاری یاد کرد که در این مقیاس چه از طرف دولت و چه از طرف مردم مورد استقبال قرار گرفته است، اگرچه این پروژه خالی از اشکال و نقصان نبوده است اما محک جدی برای امر مقاوم سازی می باشد. در این پروژه انواع ساختمان ها مورد مقاوم سازی قرار گرفته است، اما از آنجا که بیش از ۹۰ درصد ساختمان های آسیب دیده از نوع بنایی با قدمت نسبتاً زیاد بودند، یک منبع مناسب برای این پایان نامه محسوب می شود.

یکی از موانع موجود کمبود منابع مناسب و کارهای تحقیقاتی در زمینه مقاوم سازی ساختمان های بنایی می باشد، در واقع در داخل کشور علی رغم درصد بالای این ساختمان ها و خطرپذیری بالای آن ها کارهای زیادی انجام نشده است و آنچه که در این پایان نامه آمده است مجموعه ای از منابع موجود به صورت دسته بندی شده، همراه با گزارش مصور و نقشه های اجرایی که در یک پروژه عملی انجام شده است، می باشد. در پایان با استفاده از نتایج تحقیقات تئوری و آزمایشگاهی در مورد قاب های مرکب ، سعی شده است اولاً یک سیستم مطمئن باربری برای ساختمان تعییه گردد و از طرف دیگر در روشهای اجرایی که در پروژه عملی انجام شده است، می باشد. در پایان با استفاده از نتایج تئوری و آزمایشگاهی در روآز عملکرد مناسب این قاب ها در باربری جانبی ساختمان استفاده شود.

در واقع تحقیقات انجام شده در این مورد در غالب آیین نامه ها و دستورالعمل هایی می باشد که در فصل بعد به طور مفصل به بررسی آن ها پرداخته شده است. کتاب هایی نیز که در این زمینه وجود دارد بسیار اندک می باشد و در واقع هر کدام به صورتی به بررسی عوامل موثر در بهسازی پرداخته اند و با درجه بندی و اولویت گذاری بین این عوامل مطالب خود را پی گرفته اند و در پایان با ارائه چند راهکار برای بهسازی واحد های بنایی که البته اجرایی بودن این راهکارها هر کدام جای بحث دارند، مبحث را به پایان بردند.

## ۷-۱ روند انجام پایان نامه

با توجه به اینکه طیف گسترده ای از ساختمان های موجود در کشور از نوع ساختمان های بنایی می باشند و از طرف دیگر کشور ایران از لرزه خیزی بالایی برخوردار است، همین مساله باعث شده است که معایب ساختمان های بنایی به محسن آن چیرگی یافته است، تجربه زلزله های مختلف بیش ترین آمار تلفات را در میان این نوع ساختمان ها نشان می دهد.

انجام کارهای تحقیقاتی در این زمینه منجر به تدوین آیین نامه ها و دستورالعمل هایی در زمینه ساخت و یا مقاوم سازی این ساختمان ها شده است. اما این تحقیقات در مقایسه با حجم بالای آسیب پذیری بسیار ناچیز بوده و ضرورت انجام تحقیقات گسترده تری را طلب می کند.

در فصل اول این پایان نامه ابتدا آماری از وضعیت ساختمان های کشور ارائه شده است که در آن درصد ساختمان های بنایی و اسکلت بنی در برده ای از زمان ارائه شده است. این آمار حجم بالای این نوع ساختمان ها را در کشور نشان می دهد، در ادامه گزارش هایی از برخی از زلزله های گذشته مانند زلزله مهم روبار و منجیل، بم، چنگوره-آوج و داهوییه و نواقص و آسیب های واردہ به ساختمان های آن ها بررسی شده است. پس از آن وضعیت لرزه خیزی ایران بررسی شده است، این بررسی نشان دهنده خطر لرزه خیزی بالای اکثر مناطق کشور می باشد. فصل اول با مطلبی در مورد ضرورت مقاوم سازی ساختمان های بنایی به پایان رسیده است.

در فصل دوم خواص لرزه ای ساختمان های بنایی، عناصر لرزه بر در این ساختمان ها، انواع حالت های شکست این عناصر ارائه شده است. در ادامه هم روش های ارزیابی کمی ساختمان های بنایی آمده است و در نگاهی متفاوت نسبت به ساختمان های بنایی دلایل اصلی ناپایداری این ساختمان ها و اثر مخرب زلزله بر آن ها آمده است، تئوری ها و نتایج تحقیقات قاب های مرکب که در فصل آخر به عنوان روشنی مناسب برای مقاوم سازی ساختمان های بنایی استفاده شده است را در فصل دوم می توانیم ببینیم.

در فصل سوم به بررسی آیین نامه ها و ضوابط فنی پرداخته شده است. این فصل شامل خلاصه ای از دستورالعمل های خارجی و داخلی به صورت کلی و بررسی مفصل بخش هایی از آن ها که به مبحث این تحقیق مربوط است می باشد. این فصل مجموعه ای نسبتاً کامل از دستورالعمل های مقاوم سازی می باشد که در مورد ساختمان های با مصالح بنایی بسیار مفصل و کامل به دسته بندی مطالب ارائه شده در آن ها پرداخته و مجموعه ای از مهم ترین مطالب آن ها گرد آوری شده است.

در فصل چهارم به بررسی زلزله استان لرستان، وضعیت لرزه خیزی منطقه، خسارت های واردہ، روند بازسازی و مقاوم سازی پرداخته شده است. روند انجام مطالعات بهسازی به صورت موردي همراه با ارائه مدارک و نقشه های لازمه، جمع آوری مجموعه ای از آسیب های واردہ به صورت مصور و سرانجام تطبیق راهکارهای بهسازی ارائه شده در پروژه مقاوم سازی شهرستان بروجرد با بند های آیین نامه ای و توضیحات مفصل و جامع در مورد هرکدام با ارائه چندین تصویر اجرایی از هر مورد آمده است. این فصل مجموعه ای از راهکارهای اجرایی و مبانی آیین نامه ای را در کنار هم جمع کرده و مرجعی نسبتاً کامل را در زمینه کارهایی که تا کنون در زمینه مقاوم سازی ساختمان های بنایی انجام گرفته به وجود آورده است. در ادامه برخی مسایل اقتصادی و اجتماعی پروژه های مقاوم سازی بررسی شده اند.

در فصل پنجم با استفاده از تئوری قاب های مرکب، روش مسلح کردن ساختمان به عنوان روش برتر در مورد یک ساختمان به صورت گام به گام و به صورت کامل ارائه شده است. در مورد یکی از ساختمان های منطقه مراحل مختلف مطالعات بهسازی ارائه شده است. برخی از موارد شامل برداشت معماری، برداشت سازه ای، پر کردن چک لیست های ارزیابی و تهیه گزارش نواقص در مرحله ارزیابی کیفی و بررسی نواقص ساختمان و ارائه محاسبات لازمه برای طرح لرزه ای در مرحله ارزیابی کمی می شود. در پایان برای ساختمان نقشه های اجرایی تهیه شده است. در ادامه با نتیجه گیری و ارائه پیشنهاد برای تحقیقات آتی و ذکر منابع و مراجع کار به اتمام رسیده است.

# فصل دوم

# تئوری های حاکم بر رفتار

## ساختمان های بنایی

## ۱-۲ خواص سازه ای و دینامیکی ساختمان های بنایی

در ساختمان های بنایی، مصالح بنایی که ممکن است آجر یا بلوک باشند به همراه ملات بین آن ها عناصر اصلی باربر ثقلی و جانبی ساختمان می باشند از طرفی به دلیل پیچیدگی رفتار این نوع سازه ها نمی توان روش جامعی برای تحلیل خواص مکانیکی و سازه ای آن ها ارائه داد. رفتار ناهمسانگرد، ناهمگن و غیر خطی وجود ترک های فراوان از یک سو و صفحه ای بودن اجزای سازه های بنایی از سوی دیگر پیچیدگی خاصی را ایجاد کرده است که غالباً جز با روش آزمایش های در مقیاس واقعی نمی توان از وضعیت خرابی ها و تنش های ایجاد شده در اجزای سازه ای اطلاعاتی بدست آورد.<sup>[۱]</sup>

## ۲-۲ توزیع نیروی زلزله در ساختمان های بنایی

نیروهای لختی که در نتیجه شتاب پی (ناشی از حرکت زمین به هنگام زلزله) در ساختمان پدید می آیند باید به پی و از آنجا به زمین منتقل شوند. دیوارهای ساختمان بنایی به دو دسته برشی و عرضی تقسیم می شوند. دیوارهایی که موازی جهت حرکت پی هستند برشی و آن ها که عمود بر این جهت اند عرضی نامیده می شوند. بخشی از نیروهای دیوارهای عرضی به سقف و بخشی به زمین و بقیه به دیوارهای برشی که در دو طرف دیوار عرضی قرار گرفته اند وارد می شود. سقف ها نیروهای حاصل از زلزله و دیوارهای عرضی را به دیوارهای برشی منتقل می کنند.

اصیل ترین عنصر لرزه بر هر ساختمان آجری دیوارهای برشی است که سرانجام باید بار افقی حاصل از کلیه اجزای دیگر را به زمین منتقل کند. علاوه بر این سقف نیز باید از یکپارچگی لازم برای انتقال نیروهای خود و نیز نیروهایی که از بخش های دیگر دریافت می کند، به دیوارهای برشی برخوردار باشد. به عنوان مثال سقف های تیرچه بلوک و طاق ضربی که ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰ را رعایت کرده باشند از صلابت برشی خوبی برخوردارند، در حالی که سقف های سیک شیروانی چنین نیستند و نمی توانند بار دیوارهای عرضی (دیوارهای عمود بر جهت زلزله) را به دیوارهای برشی (دیوارهای در جهت زلزله) انتقال دهند. از طرف دیگر دیوارهای عرضی باید بتوانند بار خود را به سقف و پی و دیوارهای متعامد انتقال دهند.

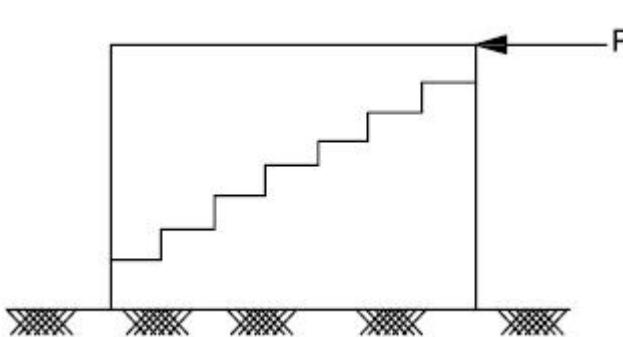
## ۳-۲ حالت های شکست

شکست دیوارهای برشی و عرضی اصیل ترین حالت های شکست را تشکیل می دهند. چون در ساختمان های آجری سقف بر دیوارها تکیه دارد با سقوط دیوار احتمال در هم فرو ریختن کل ساختمان وجود دارد و لذا ناپایداری دیوارها را می توان به منزله ناپایداری کلی دانست دیوارهای برشی تقریباً تمامی بار جانبی حاصل از زلزله را بر دوش دارند، پس سقوطشان به

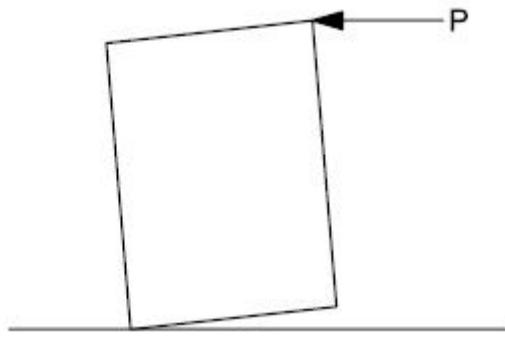
منزله انهدام قطعی ساختمان است. اما شکست دیوارهای عرضی معمولاً با خسارات کمتری همراه است و بنابراین به هنگام تسلیح و تقویت ساختمان آجری، تاکید اصلی روی دیوارهای برشی است.

## ۱-۳-۲ شکست دیوارهای برشی

هرگاه دیوار برشی تحت نیروهای جانبی قرار گیرند دو حالت شکست خواهند داشت: خمشی و برشی. معمولاً پایه‌های پهنه به حالت برشی و پایه‌های باریک به حالت خمشی می‌شوند. این مطلب در شکل‌های ۱-۲ الف و ب نشان داده شده است.



شکل ۱-۲ (ب) شکست برشی (پایه‌های پهنه)



شکل ۱-۲ (الف) شکست خمشی (پایه‌های باریک)

در عمل به هنگام زلزله دیوار تحت تاثیر نیروهای لختی ناشی از زلزله، متناوباً بر روی پنجه و پاشنه خم می‌شود و چنانچه نیروهای زلزله بر نیروهای مقاوم چیره شوند جابجایی از حد کشسان خارج می‌شود و دیوار شروع به واژگون شدن می‌کند. اما چون نیروهای زلزله طبیعتی آنی دارند این واژگونی لحظه‌ای بیش تر طول نمی‌کشد و خیلی زود جهت نیروها عوض می‌شود و دیوار در جهت مقابل به حرکت درمی‌آید و در هر بار چند میلی متر تا چند سانتی متر از محل پی جابجا شده، پس از لحظه‌ای و به دنبال ضربه‌ای محکم، در جهت دیگر خم می‌شود. این حرکت‌های خمشی را تلو می‌گویند. حرکت تلو ذاتاً بسیار خطرناک است و آثار زیان بخش زیر را به دنبال دارد.

(الف) ضربه‌های حاصل از تلو موجب خرد شدن پنجه و پاشنه دیوار شده، از عرض موثر پایه می‌کاهد و دیوار را بیش از پیش در برابر ضربه‌های بعدی بی دفاع می‌سازد.

(ب) حرکت تلو با ضربه‌های شدیدی همراه است که نیروهای افقی بزرگی را ایجاد می‌کند زیرا اندازه حرکت حاصل (جرم دیوار در سرعت) باید در زمان نسبتاً کوتاهی صفر شود بنابراین نیروی افقی قابل ملاحظه‌ای را به وجود می‌آورد. این نیرو می‌تواند به اندازه‌ای بزرگ شود که شکست‌های برشی ایجاد کند، آزمایش‌های انجام شده بر روی دیوارهای برشی نشان می‌دهد که به فاصله کمی پس از آغاز تلو، پنجه و پاشنه شروع به خرد شدن کرده و شکست‌های برشی پیدا می‌شود.

ج) حرکت تلو موجب سست شدن ساختمان و در نتیجه کاهش دوره تناوب می شود که به نوبه خود سبب افزایش شتاب پاسخ و یا نیروهای زلزله می شود، بنابراین از یک سو مقاومت ساختمان کم می شود و از سوی دیگر نیروهای زلزله افزایش می یابد و بیش از پیش ساختمان را در معرض انهدام قرار می دهد.

پس به طور خلاصه دیوارهای برشی به دو حالت می شکنند: خمشی و برشی. شکست خمشی با تلو خوردن دیوار همراه شده، پنجه و پاشنه آن در معرض خورد شدن قرار می گیرد. شکست برشی با ترک های اریب همراه است و به سبب دو طرفه بودن نیروی زلزله، این ترک ها به صورت ضربدر ظاهر می شوند.<sup>[۱]</sup>

## ۲-۳-۲ شکست دیوارهای عرضی

دیوارهایی که بر جهت زلزله عمودند، به سبب نیروهای لختی افقی که بر اثر شتاب حاصل از زلزله، از جرم خود دیوار پدید می آیند، مانند دال تختی که بر چهار تکیه گاه قرار گرفته باشد (زمین، سقف، دو دیوار برشی عمود بر دیوار) تحت خمش قرار گرفته، خطوطی مشابه خطوط تسلیم در آن ها پدید می آید، در صورتی که فاصله دیوارهای عمودی زیاد باشد، خمش عمدتاً بین سقف و زمین انجام شده، ترک های خمشی در امتداد افقی ظاهر می شوند. علاوه بر این چنانچه اتصال دیوار خمشی و دیوارهای متعامد خوب نباشد، در حین زلزله دیوارهای متعامد از هم جدا می شوند.

## ۴-۲ روش های ارزیابی کمی آسیب پذیری ساختمان های بنایی غیرمسلح

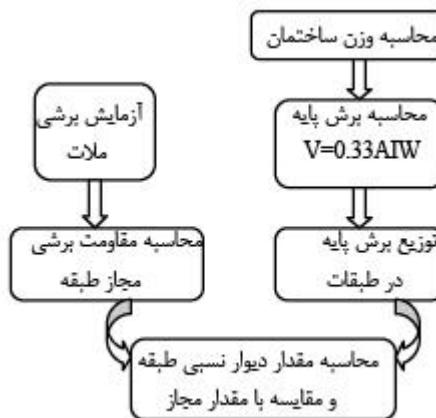
با توجه به تعداد نسبتاً زیاد ساختمان های بنایی در کشور که در فصل قبل مورد بررسی قرار گرفت و رفتار این سازه ها که در این فصل مورد بررسی قرار می گیرد و از آنجا که روشی قطعی برای ارزیابی آسیب پذیری آن ها وجود ندارد در این قسمت به بررسی پاره ای از این روش ها پرداخته می شود.

ارزیابی آسیب پذیری ساختمان های موجود در واقع پیش بینی عملکرد این ساختمان ها در زلزله های آتی می باشد و امکان قضاوت مهندسی برای ساخت مجدد یا مقاوم سازی ساختمان های موجود را فراهم می آورد. این ارزیابی در دو مرحله کیفی و کمی انجام می شود. به این صورت که در مرحله کیفی با توجه به شرایط لرزه خیزی و بر اساس تجربیات زلزله های گذشته اطلاعاتی از سیستم سازه ای مانند: پی، عناصر لرزه بور، نوع سقف جمع آوری شده و بر اساس نتایج این مرحله، ارزیابی کمی با انجام آزمایش برای تعیین مقاومت مصالح سازه ای و انجام تحلیل و کنترل معیارهای پذیرش انجام می شود. تاریخچه تحقیقات ارزیابی آسیب پذیری کمی در خصوص ساختمان های بنایی غیرمسلح شامل تحقیقاتی است که به انجام آزمایش بر روی سازه موجود برای تکمیل اطلاعات لازم برای ارزیابی کمی می پردازند و همچنین تحقیقاتی که به مدل سازی و ایجاد

روابط ریاضی برای انجام ارزیابی کمی منتهی شده است. تحقیقات نوع اول به ایجاد آزمایش هایی مانند آزمایش سرعت موج فراسونیک و آزمایش سرعت موج مکانیکی [۱۸] آزمایش سختی سطحی [۳]، آزمایش ضربه انعکاسی [۱۹]، آزمایش ارتعاش اجباری [۲۰] در ساختمان های بنایی منجر شده است. در مورد تحقیقات نوع دوم نیز می توان به مطالعات ترنسک و شپارد [۲۱] بر روی مقاومت کششی قطری دیوار در سال ۱۹۸۰، مطالعات ابرمز [۲۲] بر روی تنفس فشاری و کششی در خمس حول محور قائم در سال ۱۹۹۲ و مطالعات لانگ و باخمن [۲۳] در سال ۲۰۰۲ برای انجام تحلیل غیرخطی مبتنی بر تغییرشکل برای ساختمان های بنایی اشاره کرد. به هر حال این تحقیقات منجر به ایجاد روش هایی برای ارزیابی آسیب پذیری لرزه ای ساختمان های بنایی غیرمسلح شده اند که در ادامه به معرفی ساختار کلی سه روش دستورالعمل بهسازی لرزه ای، روش ارزیابی FEMA و روش لانگ-باخمن، پرداخته می شود. [۱۰]

## ۱-۴-۲ روش ارزیابی دستورالعمل بهسازی لرزه ای ساختمان های موجود

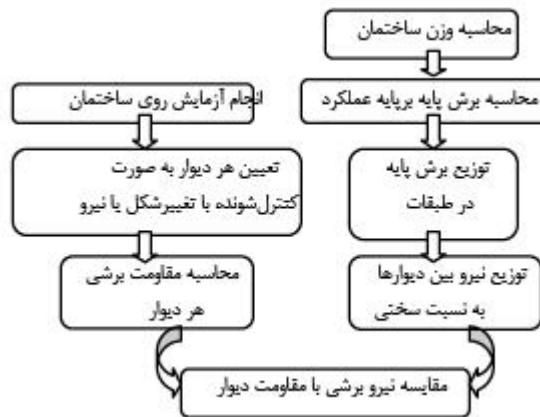
این فصل از دستورالعمل بهسازی لرزه ای ایران [۷] که به ساختمان های بنایی غیرمسلح اختصاص دارد با روندی متفاوت از سایر فصول دستورالعمل که بر اساس طراحی بر پایه عملکرد می باشند، به کنترل ضوابط تجربی و اجرایی پیوست آیین نامه ۲۸۰۰ پرداخته است و تنها در مورد محاسبه مقاومت برشی ساختمان ارزیابی کمی به صورت کنترل دیوار نسبی مطابق نمودار شکل ۲-۲ انجام می شود. در این ارزیابی نیروی زلزله به صورت استاتیکی و با استفاده از رابطه ارائه شده برای سازه بنایی محاسبه شده و بر اساس آن بدون توزیع بین عناصر سازه ای (دیوارها) مقدار برش در هر طبقه به دست می آید که مقدار آن باید از ظرفیت برشی طبقه کمتر باشد. لازم به ذکر است که این برآورد نیاز و ظرفیت منحصرآ برای ساختمان های تا حداقل سه طبقه و سطح عملکرد ایمنی جانی می باشد..



شکل ۲-۲ ساختار ارزیابی کمی فصل هفتم دستورالعمل بهسازی لرزه ای ساختمان های موجود [۷]

## ۲-۴-۲ روش ارزیابی فصل هفتم دستورالعمل FEMA273 ، FEMA356

در این دستورالعمل، ارزیابی کمی از رزیابی اکیفی جدا شده و مبنای کار در ارزیابی کمی طراحی بر اساس عملکرد می باشد که در آن نیاز لرزه ای با روش های خطی و غیر خطی به نحوی محاسبه می شود که تغییرشکلی معادل تغییرشکل واقعی در اثر زلزله در سازه ایجاد شود. با تعیین نیاز لرزه ای برای محل سازه و سپس توزیع در طبقات در نهایت این نیرو به نسبت سختی اعضا باربر جانبی(دیوارها) بین آن ها توزیع شده و با مقاومت هر عضو با توجه به مدهای رفتاری شکست به صورت کنترل شونده توسط تغییرشکل یا نیرو مقایسه می شود. این روند درنمودار شکل ۳-۲ آمده است. [۸] و [۹]



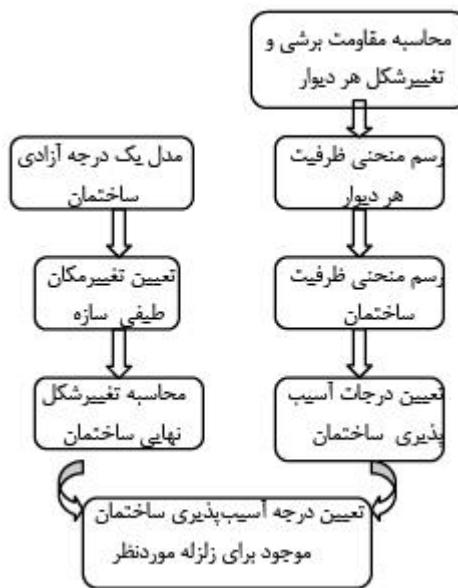
شکل ۳-۲ ساختار ارزیابی در فصل هفتم FEMA273, FEMA356 [۸] و [۹]

## ۳-۴-۲ روش ارزیابی لانگ - باخمن

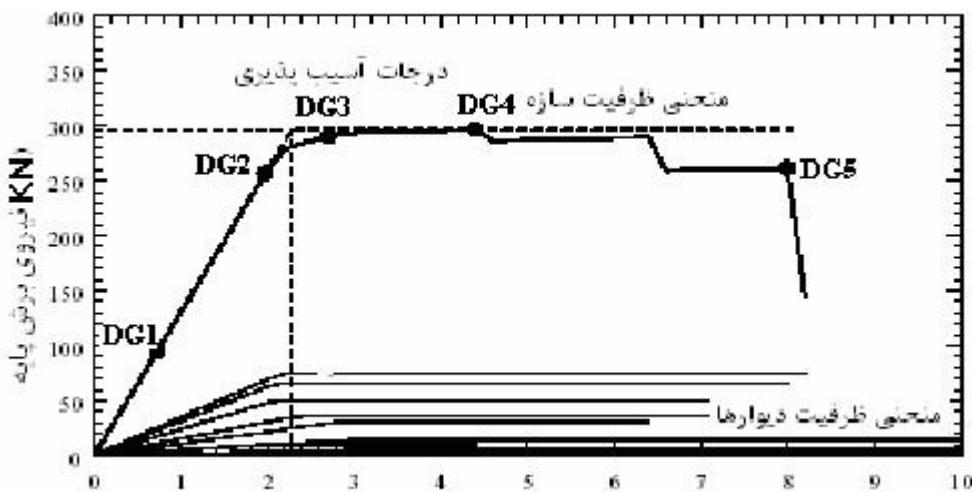
در این روش برای ساختمان های بنایی، منحنی ظرفیت ساختمان (نیروی برشی بر حسب تغییر مکان سازه) از مجموع منحنی ظرفیت دیوارها در هر جهت حاصل شده و بر روی این منحنی درجات آسیب پذیری سازه (براساس EMS98 اروپا) [۲۴] مطابق شکل ۳-۲ مشخص می شود. همچنین ساختمان به صورت سیستم یک درجه آزادی مدل شده و فرکانس آن در هر جهت تعیین می شود و با در نظر گرفتن اثرات غیرخطی، تغییر مکان نهایی سازه بر اساس طیف طرح سازه حاصل می شود. با استفاده از این تغییر مکان و منحنی ظرفیت ساختمان مشخص می شود که سازه برای زلزله موردنظر در چه سطحی از آسیب پذیری قرار دارد. [۲۴] روند این روش درنمودار شکل ۵-۲ و مراحل ترسیم منحنی ظرفیت برای این روش در شکل ۶-۲ مشاهده می شود.

درجه آسیب پذیری	براساس EMS 98 اروپا	شرح
(درجه ۱) DG1	آسیب جزئی (اعضا سازه‌ای بی آسیب، آسیب جزئی به عناصر غیرسازه‌ای)	نقطه متناظر با اولین ترک ممی در تعداد کمی از دیوارها
(درجه ۲) DG2	آسیب متوسط (آسیب جزئی اعضای سازه‌ای، آسیب متوسط اعضا غیرسازه‌ای)	شروع رفتار غیرخطی سازه ( $\Delta_{y \min}$ ) - ایجاد ترک در بسیاری از دیوارها - تخریب قطعات بزرگ انودها
(درجه ۳) DG3	آسیب زیاد (آسیب متوسط اعضا سازه‌ای، آسیب زیاد عناصر غیرسازه‌ای)	صفر شدن سختی سازه ( $\Delta_{y \max}$ ) - ایجاد ترکهای وسیع در دیوارها - تخریب تیر سقفها
(درجه ۴) DG4	آسیب بسیار زیاد (آسیب زیاد اعضا سازه‌ای، آسیب بسیار زیاد غیرسازه‌ای)	تخریب اولین دیوار ( $\Delta_{u \min}$ ) - تخریب دیوارها و سقف
(درجه ۵) DG5	آستانه فربودی ساختمان	$V = 2/3V_y$

شکل ۲-۴ درجات آسیب پذیری در روش لانگ - باخمن

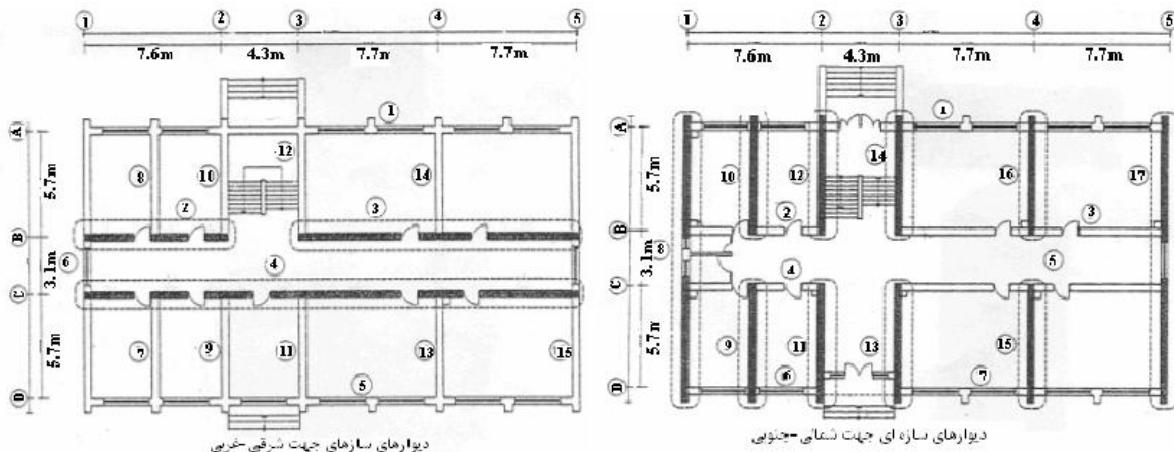


شکل ۲-۵ ساختار ارزیابی کمی در روش لانگ - باخمن



شکل ۶-۲ منحنی ظرفیت ساختمان در روش لانگ - باخمن

با وجود روش‌های مختلف ارزیابی آسیب پذیری ساختمان‌های بنایی، این روش‌ها نتایج بسیار متفاوتی از هم به دست می‌دهند و به این ترتیب هنوز روشنی محکم و قطعی در مورد ارزیابی آن‌ها وجود ندارد به طوری که در جدول ۱-۲ خلاصه‌ای از نتایج ارزیابی کمی ساختمان یک مدرسه با مصالح بنایی آمده است، ساختمان مورد مطالعه، یک مدرسه دو طبقه از نوع بنایی غیرمسلح کلاف دار با پلان شکل ۷-۲ می‌باشد. [۱۰]



شکل ۲-۷ پلان سازه ای ساختمان مدرسه

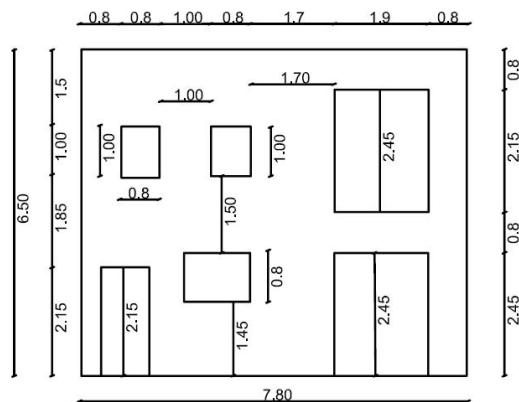
خلاصه نتایج ارزیابی کمی آسیب پذیری لرزه ای سازه بنایی مورد مطالعه با استفاده از سه روش ذکر شده در بندهای قبل، در جدول ۱-۲ مشاهده می شود که بر اساس آن نوعی عدم مطابقت بین نتایج حاصل از روش های آینه های مختلف وجود دارد.

جدول ۱-۲ مقایسه نتایج حاصل از ارزیابی ساختمان یک مدرسه

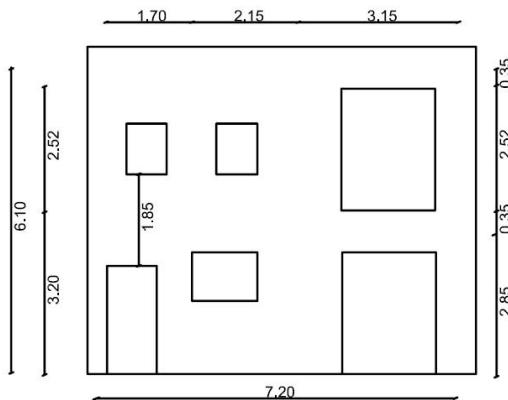
جهت شمالی- جنوبی: ظرفیت برشی در دو طبقه کافی است. جهت شرقی - غربی: ظرفیت برشی در دو طبقه ناکافی است.	دستوالعمل بهسازی لرزه ای ساختمان های موجود ایران
جهت شمالی- جنوبی: ظرفیت برشی در دیوارهای طبقه همکف کافی اما در طبقه اول در تمام دیوارها کمبود مقاومت وجود دارد. جهت شرقی - غربی: در هر دو طبقه در تمامی دیوارها به شدت کمبود مقاومت وجود دارد.	FEMA356 (سطح عملکرد ایمنی جانی)
ساختمان برای هر دووجهت در درجه آسیب پذیری ۳ قرارداد که این به معنای آسیب متوسط به اعضای سازه ای و آسیب زیاد به اعضای غیرسازه ای است.	روش لانگ-باخمن

## ۵-۲ استفاده از روش قاب معادل در ارزیابی ساختمان های مصالح بنایی

در این میان در مقالات و تحقیقات انجام شده اخیر سعی شده است یک روش مناسب در ارزیابی ساختمان های بنایی ارائه شود، یکی از معروف ترین این روش ها روش قاب معادل است. روش قاب معادل به عنوان یک روش تحلیلی ساده و کاربردی جهت ارزیابی لرزه ای ساختمان های با مصالح بنایی مطرح بوده است. روش قاب معادل بر پایه مطابقت سازه با یک قاب معادل فضایی و بر مبنای قوانین ساده تعادل در اجزای ساختمانی می باشد. در این روش با معادل سازی دیوارهای سازه ای با المان های تیر و ستون و تعریف پارامترهای مربوط به آن، تحلیل استاتیکی غیرخطی برای ساختمان انجام می گیرد. و به این ترتیب می توان از این روش در برآورد کمی این ساختمان ها در برابر زلزله بهره جست. در شکل ۸-۲ نمونه ای از ساختمانی که دیوار نمای آن توسط این روش مدلسازی شده است صرفا جهت آشنایی با مبانی این روش ارائه شده است. [۲۵]



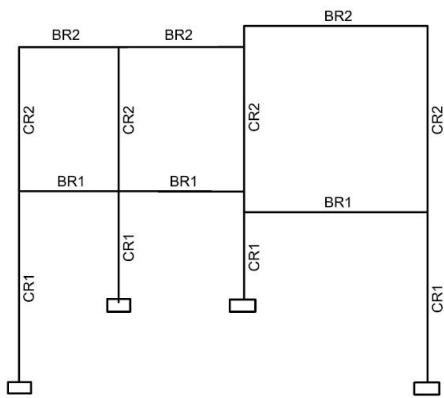
الف) نمای ساختمان



ب) قاب معادل شده



س) ساختمان آسیب دیده در زلزله



د) قاب معادل در نرم افزار SAP 2000

شکل ۲-۸ مدلسازی نمای یک ساختمان بنایی توسط قاب معادل

## ۶-۲ دلیل بنیادی ناپایداری لرزه ای ساختمان های آجری غیر مسلح در برابر زلزله [۱]

در چند صفحه قبل سعی شده است پاره ای از روش های ارزیابی ساختمان های بنایی بررسی گردد و بعضاً شاهد برخی تناقصات در نتایج حاصل از این ارزیابی ها می باشیم. با توجه به آمار و ارقام آسیب های جانی و مالی ناشی از خسارات این ساختمان ها و تجربیات زلزله های گذشته که در فصل قبل نشان داده شد، متوجه می شویم که ماهیت ساختمان های بنایی به گونه ای است که در مقابل بارهای لرزه ای به شدت آسیب پذیرند و این در حالی است که برخی روش ها ممکن است نتایجی برخلاف این را نشان دهد. در ادامه سعی شده است دلیل اصلی ناپایداری ساختمان های بنایی تشریح گردد.

تجربه های گذشته نشان داده است که ساختمان های آجری، خشتی و سنگی غیر مسلح به راحتی در زلزله های مخرب و نیمه مخرب فرو می ریزند، به گونه ای که ساختمان های روستایی حتی در زلزله های متوسط یا نسبتاً ضعیف خسارت می بینند. تاریخچه زلزله های کشور گواه آن است که در زلزله هایی با بزرگی بیش از ۵، احتمال انهدام روستاهای وجود دارد. ساختمان های شهری از مقاومت بیش تری برخوردارند. اما بدون شک در زلزله هایی با بزرگی بیش از ۷ و در مناطق

مرکزی زلزله شاهد انهدام بسیاری از این ساختمان های آجری خواهیم بود.<sup>[1]</sup> تکرار این پدیده تlux موجب پدید آمدن این گمان شده است که ساختمان های آجری اصولاً فاقد مقاومتند. از سوی دیگر پژوهشگران بسیاری بی توجه به دلیل اصلی ناپایداری ساختمان های آجری، دست به آزمایش برشی دیوار های بنایی زده اند و با مشاهده مقاومت های نسبتاً زیاد، رابطه هایی را برای محاسبه دیوارهای برشی در مقابل نیروهای زلزله ارائه داده اند، عده ای هم به یافتن مدل های ریاضی برای مطالعه رفتار دینامیکی ساختمان های آجری در مقابل زلزله پرداختند، غافل از اینکه نتایج این بررسی ها هر چه باشد نمی-تواند این واقعیت که ساختمان های آجری غیر مسلح آسیب پذیر ترین سازه ها در مقابل زلزله اند، را تغییر دهد. پس معضل ناپایداری را باید در ماهیت نیروهای زلزله و نحوه پاسخ ساختمان های آجری به آن دانست.

#### ۷-۲ ماهیت نیرو های زلزله [۱]

با بررسی طیف پاسخ چند زلزله مخرب با شدت بیش از ۷ ملاحظه می شود که شتاب هایی که در اینیه ایجاد می-شود در حدود شتاب ثقل و حتی بیش از آن است و برای ساختمان های آجری با تنابوب حدود ۰/۱ ثانیه، مثلاً در زلزله طبس، شتاب پاسخ در حدود  $g/11$  است بنابراین نیروی زلزله برابر است با

$$V = W \cdot \text{جرم ساختمان} * \text{شتاب پاسخ} \quad (1-2)$$

این نیرو از نیرو های آینین نامه (در حدود  $W/10$ ) به مراتب بیش تر است ( $W$  وزن ساختمان است). در واقع اغلب سازه هایی که بر پایه آینین نامه طراحی می شوند، مقاومتشان کمتر از مقاومتی است که زلزله طلب می کند. و بنابراین ناگزیرند توان این کمبود مقاومت را با تغییر شکل موسمان بپردازنند. شرط لازم برای چنین تخفیفی در نیروهای زلزله، توانایی سازه برای تغییر موسمان است، در حالی که ساختمان های آجری غیر مسلح چنین قابلیتی ندارند و سازه به محض رسیدن به حد مقاومت خود سست شده، در مقابل رانش های بعدی مقاومت نشان نمی دهد، بنابراین چه بسا ساختمانی آجری که از ساختمانی فولادی با مشخصات هندسی تقریباً مشابه قوی تر باشد اما ساختمان فلزی در مقابل زلزله بایستد و ساختمان آجری خراب شود. با توجه به اینکه در زلزله های مخرب غالباً مقاومت طلب بیش از مقاومت سازه است، بنابراین نیروی ایجاد شده در هر سازه برابر مقاومت سازه است و بدین ترتیب نیروی زلزله واقعیت خارجی خود را از دست داده، تابعی از خواص هر سازه می شود و ایستایی لرزه ای سازه صرفاً بستگی به قابلیت سازه برای جابجایی های متناوب موسمان دارد، هرچه مقاومت سازه کمتر باشد باید جابجایی بیش تری را پذیرا شود.

## ۸-۲ عملکرد ساختمان های آجری غیر مسلح در مقابل زلزله [۱]

با توجه به مباحث مطرحه ضعف اساسی ساختمان های آجری در مقابل زلزله کمبود مقاومت نیست بلکه کمبود نرمی(شکل پذیری) است. میزان خسارت سازه های نرم تا حدودی تابع بزرگی زلزله است و درمورد سازه های نرم در زلزله ای بسیار مخرب با شدت بیش از ۷، در ناحیه مرکزی زلزله بیش ترین آسیب مشاهده می شود و از مرکز که دور می شویم به تدریج از شدت آسیب کاسته می شود در حالی که در مورد ساختمان های آجری چنین نیست و از منطقه ای که ساختمان ها کاملا فرو ریخته است ناگهان به منطقه ای با ساختمان های نسبتا سر پا می رسیم. رفتار یک ساختمان آجری غیر مسلح را در مقابل زلزله می توان به صورت زیر خلاصه کرد.

(الف) شدت زلزله از مقاومت سازه کمتر است و در این صورت سازه سختی اولیه خود را حفظ کرده، ضریب بازتاب کم می باشد و نیروی زلزله برابر جرم ساختمان ضرب در شتاب زلزله است. این نیرو برای ایجاد ترک و در هم شکستن سازه کافی نیست و بنابراین ساختمان از زلزله آسیبی نمی بیند.

(ب) شدت زلزله در لحظات واپسین آن از حد مقاومت سازه فراتر می رود و ترک ها و خرد شدگی ها آغاز می شود، سختی کم شده، تناوب زیاد می شود و در نتیجه ضریب بازتاب افزایش می یابد و سبب بالا رفتن نیروی زلزله می شود. اما چون این تحولات در لحظه های واپسین اتفاق می افتد و زلزله ادامه نمی یابد، سازه پایدار می ماند و در پایان زلزله فقط مقداری ترک و خرد شدگی ملاحظه خواهد شد.

(ج) شدت زلزله در همان لحظه های آغازین از حد مقاومت سازه فراتر می رود و در نتیجه کاهش سختی و افزایش ضریب بازتاب، سازه در معرض نیروهای بزرگ تری قرار می گیرد به گونه ای که خیلی زود در هم می شکند و با خاک یکسان می شود.

مراحل سه گانه فوق از یک سو تابع بزرگی زلزله اند و معمولا در زلزله های با بزرگی بیش از ۶ حالت (ج) اتفاق می افتد و غالبا در نواحی مرکزی زلزله ساختمان های آجری غیر مسلح با خاک یکسان می شوند و از سوی دیگر با توجه به میرایی امواج زلزله، ساختمان های آجری بر حسب فاصله شان از مرکز زلزله، می توانند مطابق یکی از حالت های بالا عمل کنند.

به طور کلی با نگاهی به تاریخچه زلزله های کشور مشخص می شود که خانه های روستایی که در ناحیه مرکزی زلزله هایی با شدت متوسط قرار گرفته باشند در معرض خطر ترک خوردن و فرو ریختن هستند. البته ساختمان های آجری شهری که با ملات سیمان چیده شده باشند مقاومت بیش تری دارند و ممکن است مقاومت بیشتری از خود نشان دهند، اما برای اغلب ساختمان های آجری غیر مسلح تحمل زلزله های نسبتا شدید، امکان پذیر نیست و این قبیل ساختمان ها بر اثر این زلزله ها فرو می ریزند.

## ۹-۲ مقاومت جانبی دیوار برشی غیر مسلح

دیوار برشی ساخته شده از مصالح آجری و مانند آن (بلوک بتونی، سنگ، خشت) از مقاومت برشی قابل ملاحظه ای برخوردار است اما متسافانه رفتاری به شدت ترد و شکننده دارد و به محض رسیدن به مقاومت نهایی، تحلیل می رود و فرمی ریزد و به همین دلیل برای مناطق شدیدا لرزه خیز سیستم مناسبی نیست. این نوع دیوار دارای دو حالت شکست اصلی است. شکست خمشی و شکست برشی، دیواری که نسبت بعدی (ارتفاع به طول) کوچکی دارد بقدر کافی پهن بوده و امکان شکست خمشی در آن کم است، به عکس در دیوار باریک بیشتر حالت شکست خمشی غالب است. با توجه به تردی و شکنندگی دیوار غیر مسلح، و عملکرد بسیار ضعیف در زلزله های مخرب گذشته، بکار گیری آن به تنها یعنی به عنوان عنصر لرزه بر اصلاح توصیه نمی شود.

یکی از ویژگی های دیوارهای آجری غیر مسلح آن است که تحت شتاب پی، مادام که به حد آستانه نرسیده اند آثار تخریبی چندانی در آن ها ظاهر نمی شود اما به محض عبور از حد آستانه، دیوار شروع به یک حرکت چرخشی حول محور عمود بر دیوار بنام حرکت تلو می کند و این حرکت به نوبه خود موجب پیدایش تنش های خرد کننده ای در پنجه دیوار می شود که نهایتا به خرابی دیوار می انجامد.<sup>[۱]</sup> برای مقابله با این حالت استفاده از صفحات فولادی در پنجه دیوار، موسوم به قید پنجه را پیشنهاد کرده است. نمونه ای از تبعات این رفتار در زلزله واقعی این است که در خارج از یک شاعع آستانه از مرکز زلزله، ساختمان های آجری غیر مسلح بدون هیچ خرابی عمده ای پایدار می مانند اما به محض ورود به داخل این محدوده شاهد خرابی بی حد این نوع ساختمان می باشیم.<sup>[۱]</sup>

هندری<sup>[۲۶]</sup> مروری بر تحقیقات انجام شده در زمینه اندازه گیری و محاسبه مقاومت جانبی دیوارهای آجری داشته است. این مرور نشان می دهد که اکثر محققان برای برآورد مقاومت برشی دیوار از رابطه کولن (کولمن) استفاده نموده اند.

$$H = A \cdot \tau_f \quad \text{مقاومت برشی دیوار آجری} \quad (۲-۲)$$

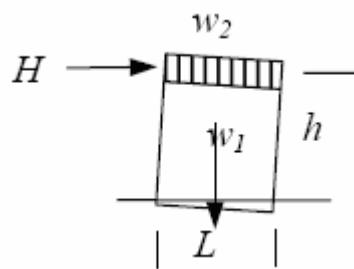
$$\tau_f = \tau_0 + \mu \sigma_n \quad \text{تنش برشی شکست} \quad (۳-۲)$$

$A$  سطح مقطع دیوار، تنش چسبندگی ملات،  $\mu$  ضریب اصطکاک و  $\sigma_n$  تنش قائم در دیوار ناشی از وزن دیوار و سربار است. مقادیر  $\sigma_n$ ،  $\mu$  برای برخی از انواع متداول ملات بر اساس تحقیقات آزمایشگاهی سینها و هندری<sup>[۲۷]</sup>، چینوا<sup>[۲۸]</sup> پی پر<sup>[۲]</sup> و شنايدر<sup>[۲۹]</sup> در جدول ۲-۲ ارائه شده است.

جدول ۲-۲ ضرایب مقاومت برشی دیوارهای آجری

$\mu$	$\tau_0$ $kg/cm^2$	ملاط ماسه:آهک:سیمان	نوع آجر	مرجع
۰/۵	۳	۱ : ۱/۴ : ۳	رس	سینهها و هندربی
۰/۳۴	۲/۵	۱ : ۱/۴ : ۳	رس	چینوا
۰/۸۴	۲	۱ : ۲ : ۸	ماسه آهک	پیپر
۱/۰۴	۷	۱ : ۰ : ۴	ماسه آهک	پیپر
۰/۳	۱/۴	۱ : ۱ : ۶	سیلیکات کلسیم	شنایدر

مقاومت خمشی دیوارهای غیر مسلح بر اساس لنگر نیروهای وزنی و سربار و با اغماس مقاومت گششی ملاط عمود بر سطح بند  
های افقی، با توجه به شکل ۹-۲ چنین برآورد می‌گردد:



شکل ۹-۲ دیاگرام آزاد دیوار

$$H = \frac{L \cdot (w_1 + w_2)}{2h} \quad \text{مقاآمت خمشی دیوار} \quad (4-2)$$

بدین ترتیب می‌توان مقاومت دیوار برشی را محاسبه نمود و با نیروی ارتجاعی زلزله مقایسه نمود. در صورتی که  
نیروی ارتجاعی زلزله از مجموع مقاومت دیوارهای برشی بیش تر شود ساختمان در معرض خطر و تخریب قرار خواهد داشت و  
باید تقویت گردد.

## ۱۰-۲ تقویت لرزه‌ای ساختمان‌های بنایی

تقویت یک ساختمان بنایی به دو صورت امکان پذیر است.

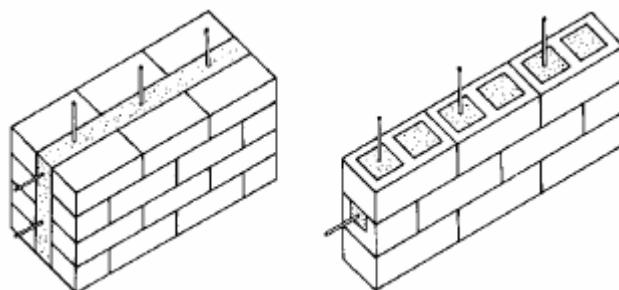
۱. افزایش مقاومت برشی به کمک افزایش مقدار دیوارهای برشی و افزایش مقاومت جانبی آن‌ها
۲. افزایش نرمی (شکل پذیری) ساختمان به کمک تسليح عناصر لرزه بر و سایر اقدامات مشابه

باید دانست که معمولاً استراتژی اول پرهزینه، غیر عملی و غیر ضروری است و در عوض استراتژی دوم بخاطر استفاده از  
ظرفیت نرمی سازه و کاهش نیروی طلب مناسب تر و عملی تر می‌باشد. [۳۰]

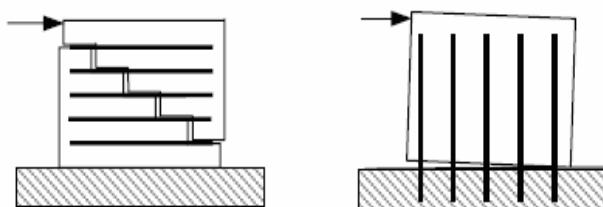
برای تقویت ساختمان های بنایی در برابر زلزله روش های مختلفی وجود دارد. در این قسمت مقدماتی از روش تسلیح و کلاف بندی آمده است، اما از آنجا که روش تسلیح برای بهسازی غیر عملی است فقط به آن اشاره شده و روش کلاف بندی را که در این پایان نامه از آن استفاده شده است به طور مفصل تر مورد بررسی قرار می دهیم، از مزایای روش کلاف بندی می توان به افزایش شکل پذیری ساختمان، افزایش انسجام سازه و از همه مهم تر ایجاد خط دوم دفاعی اشاره کرد.

## ۱۰-۲ روش تسلیح دیوارهای آجری

برای مقابله با حالت های شکست خمی و برشی در دیوار می توان از میلگرد های قائم و افقی استفاده کرد. در این صورت، از ترکیب فولاد و دیوارهای سازه ای عضوی پدید می آید که خواص مشابه سازه های مرکب مانند بتن مسلح است. میلگردهای افقی در داخل درزهای افقی قرار می گیرند و از این رو، علاوه قطر آن نمی تواند از ۱۰ تا ۱۲ میلیمتر بیش تر باشد. میلگرد قائم باید به داخل کلاف افقی زیرین دیوار قلاب شود تا بتواند لنگر خمی ناشی از نیروی زلزله را به داخل پی هدایت نموده و از وقوع شکست خمی جلوگیری نماید. شکل ۱۰-۲ برخی روش های اجرایی و در شکل ۱۱-۲ نحوه عملکرد دیوارهای آجری مسلح را نشان می دهد.



شکل ۱۰-۲ برخی روش های اجرایی دیوارهای آجری مسلح



الف. میلگرد قائم مانع از شکست خمی است  
ب. میلگرد افقی مانع از شکست برشی است  
شکل ۱۱-۲ نحوه عملکرد دیوارهای آجری مسلح

## ۲-۱۰ روش کلاف بندی دیوار آجری [۱]

وجود دیوار آجری در داخل قاب فولادی یا بتنی علاوه از جابجایی قاب در صفحه خود جلوگیری کرده و در نتیجه بخشی از نیروی جانبی وارد بر به قاب به میانقاب منتقل می گردد. مشاهدات، تجربیات گذشته و تحقیقات گسترده نظری و آزمایشگاهی نشان داده است که مقاومت و سختی این قاب ها به مراتب بیش از قاب لخت (بدون میانقاب) است. گزارش های جامعی از تحقیقات انجام گرفته از سال های ۱۹۴۸ تا ۱۹۹۰ در این زمینه صورت گرفته [۳۱] موید این مطلب است که اندر کنش قاب و میانقاب تاثیر غیر قابل اعتمادی بر رفتار سازه دارد. به طور کلی می توان گفت که اندر کنش قاب با میانقاب موجب افزایش سختی و مقاومت از یک سو و افزایش نرمی (شکل پذیری) میانقاب از سوی دیگر می شود و در نتیجه خواص لرزه ای را به طور چشمگیری بهبود می بخشد. بر اساس این رفتار اندر کنشی این قاب ها را مرکب می خوانیم.

بنابر مطالب گفته شده در مورد تعداد زیاد ساختمان های بنایی و وسعت خرابی های آن ها در زلزله های گذشته و همچنین رفتار خاص ساختمان های بنایی در بارهای لرزه ای ضرورت امر تقویت این ساختمان ها بیش از پیش مسجل می شود. یکی از روش هایی که برای تقویت ساختمان های غیر مسلح پیشنهاد شده است، ایجاد خط دوم دفاعی است تا هنگامی که ساختمان در معرض زلزله قرار گرفت و آغاز به فرو ریختن کرد بتواند بر این خط دفاع تکیه کند و کاملا فرو نریزد و بدین وسیله جان ساکنان محفوظ بماند، در فصل پنجم این تحقیق از این روش استفاده شده است به طوری که با تعییه شنازهای قائم قوی تر از حداقل آیین نامه ای و اجرای شنازهای افقی (نبشی کشی) در محل های مناسب برای ایجاد خط دوم دفاعی، ضمن کمک به شکل پذیری و حفظ انسجام سازه، در صورت وقوع زلزله های مخرب بتواند از فرو ریختن کامل ساختمان جلوگیری کند. لازم به ذکر است که با توجه اهمیت سازه می توان از شنازهای افقی قوی تری نیز استفاده نمود به طوری که ساختمان تقریبا به صورت ساختمان های شکل پذیر فلزی تبدیل شود.

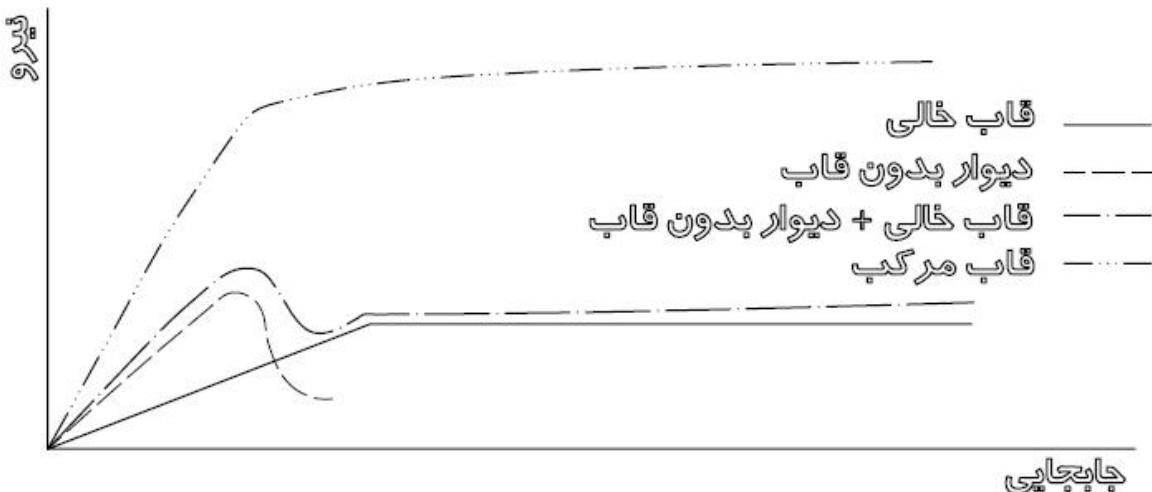
## ۱۱-۲ خواص سازه ای و دینامیکی قاب های مرکب

از مطالب بیان شده در قسمت های قبل اینگونه بر می آید که ساختمان های بنایی به دلیل رفتار خاص آن ها و عدم شکل پذیری آن ها در بارهای لرزه ای به شدت آسیب پذیرند و یکی از روش های بسیار مناسب برای مقاوم سازی آن ها کلاف بندی افقی و قائم می باشد. در صورت کلاف بندی، دیوارهای بنایی تبدیل به میانقاب هایی می شوند که می توان از خواص لرزه ای آن ها در برابری جانبی استفاده نمود. در ادامه مختصراً از تئوری قاب های مرکب آمده است.

پولیاکف [۳۲] در اواخر دهه ۱۹۴۰ بر روی قاب های مرکب آزمایش هایی انجام داد و نتیجه گرفت که سختی ساختمان های ۱۴ طبقه در مسکو تا ۲۰ برابر بیش از سختی قاب خالی است و پس از آزمایش های مفصلی سعی کرد اندرکنش قاب و دیوار را تعیین کند. بنجامین و ویلیامز [۳۳] هم در اوایل دهه ۵۰ در امریکا تحقیقات گسترده ای درباره قاب های فولادی و بتنی پر شده با دیوارهای آجری و با ابعاد واقعی انجام دادند و به تدریج تحقیقات آزمایشگاهی و نظری در سایر کشورها نظیر انگلیس، ایتالیا، کانادا، یونان و بسیاری کشورهای دیگر انجام شد و نتیجه کلی این تحقیقات این است که میانقاب ها تأثیر چشمگیری در افزایش مقاومت و سختی دارند و اندرکنش میانقاب و قاب از نوع مرکب است و نمی تواند با جمع ساده خواص قاب و میانقاب به دست آید. در مرجع [۳۴] خلاصه ای از کارپژوهشی بیش از ۸۰ محقق گردآوری شده و در آن جنبه های متنوعی که در قاب های مرکب مطرح است مورد بحث قرار گرفته است. برخی از این جنبه ها شامل نوع ملات، نوع قاب، سختی نسبی قاب و دیوار، وجود بازشوها، وجود درز بین قاب و دیوار روی مقاومت و سختی، حالت های شکست، رفتار تحت بارهای متناوب، توزیع تنش در قاب و میانقاب، روش های تحلیل، روش های تقویت و ... می شود.

## ۲-۱۱-۲ اندرکنش قاب و میانقاب

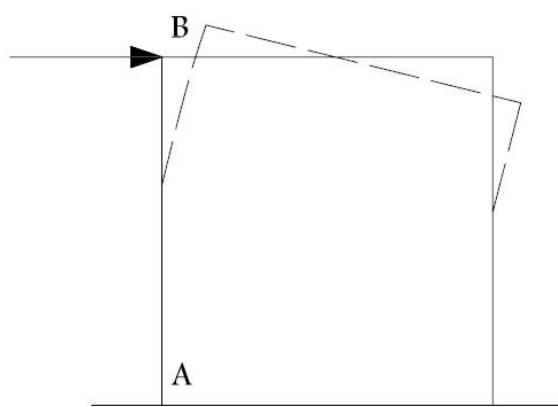
CAB مرکب را می توان جمع دو عنصر CAB و دیوار دانست. اگر نمودارهای نیرو - جابجایی را برای CAB خالی و دیوار بدون CAB در یک دستگاه مختصات رسم کرده، با هم جمع می کنیم نمودار حاصل به هیچ وجه بر نمودار مربوط به CAB مرکب منطبق نیست و نمودار CAB مرکب رفتار به مراتب بهتری از مجموع رفتار CAB و دیوار دارد. خاصیت فوق نشان می دهد که بین CAB و دیوار اندرکنش وجود دارد و به همین سبب مجموعه این دو را مرکب می نامیم درست مانند بتن مسلح که خواص از جمع خواص فولاد و بتن به دست نمی آید بلکه می باید به صورت محیطی مرکب مورد مطالعه قرار گیرد. شکل ۱۲-۲ مقایسه ای است بین رفتار دیوار، CAB خالی و CAB مرکب.



شکل ۱۲-۲ مقایسه خواص قاب مرکب با مجموع خاصه های قاب و میانقاب

### ۳-۱۱-۳ تبدیل کنش خمی به گنش خرپایی [۱]

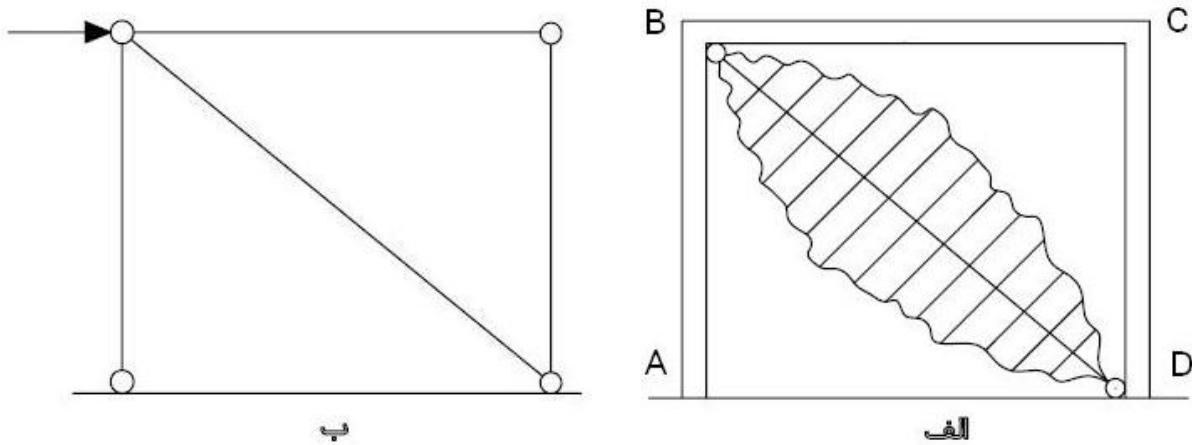
شاید ساده ترین توضیحی که برای رفتار قاب های میانپر (نام دیگری برای قاب مرکب) بتوان یافت تبدیل کنش خمی به گنش خرپایی باشد. در قاب خالی تحت نیروهای جانبی کنش خمی پدید می آید که به کمک تغییر شکل خمی اعضاي قاب، نیروهای برشی ناشی از زلزله را می گیرد به هنگام تغییر شکل خمی قاب نقطه های B و D به هم نزدیک و A و C از هم دور می شوند (شکل ۱۴-۲-الف) و هیچ مانع در راه دور شدن و نزدیک شدن این نقاط وجود ندارد. از سوی دیگر دیوار بدون قاب تحت نیروهای جانبی همانند تیر طره ای خم می شود و خط AB در شکل ۱۳-۲ بلندتر می شود، سرانجام چون مقاومت کششی آجر چینی ناچیز است دیوار در نقطه A ترک خورده و مقاومت خود را از دست می دهد.



شکل ۱۳-۲ دیوار تحت بار جانبی خمیده شده، در نقطه A ترک می خورد

حال اگر دیوار را در داخل قاب قرار دهیم وجود دیوار مانع نزدیک شدن نقطه B به D می شود و مانند قیدی فشاری عمل می کند. در این حالت جابجایی افقی بسیار کمتر از سابق شده، اعضای قاب مجالی برای کنش خمی نمی یابند و بخش عمدۀ انرژی کشسان به صورت تغییر شکل محوری اعضای قاب و قید فشاری یعنی دیوار ذخیره می شود. بنابراین

رفتار قاب مرکب از این نظر بسیار مشابه رفتار خرپای شکل ۱۴-۲-ب است و به همین سبب این نوع رفتار را کنش خرپایی می‌نامیم.

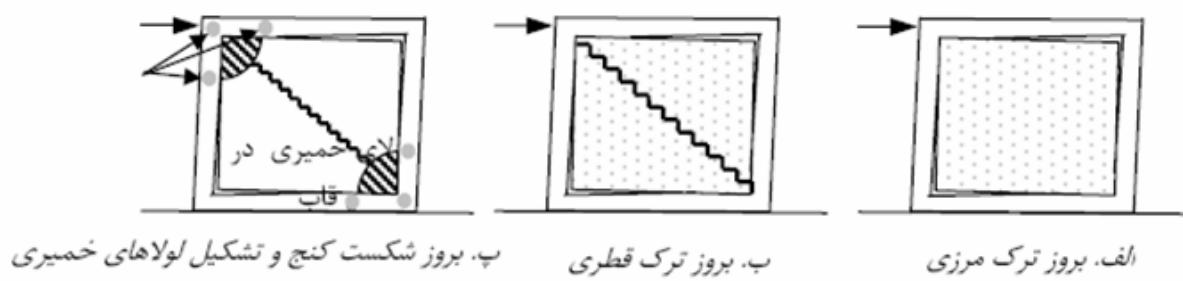


شکل ۱۴-۲ قاب مرکب با کنش خرپایی در مقابل نیروهای جانبی مقاومت می‌کند

باید توجه داشت که اگر چه به سبب صلبیت، اتصال‌های قاب به شکل ۱۴-۲-الف است اما به سادگی می‌توان از مدل ۱۴-۲-ب استفاده کرد، زیرا به دلیل کوچکی جابجایی افقی عملأً تغییر شکل خمشی اعضا قابل اغماس است از سوی دیگر وجود قاب سبب می‌شود که نقطه‌های A و B نتوانند از هم دور شوند. و در نتیجه جلو ترک کششی دیوار در نقطه A گرفته می‌شود. پس ملاحظه می‌شود که وقتی دیوار داخل قاب قرار می‌گیرد رفتار قاب و دیوار هر دو عوض می‌شود و بهبود می‌یابد. به دلیل همین اندرکنش است که خواص قاب میانپر از حالت ساده به مرکب تبدیل شده، بنابراین قاب مرکب نامیده می‌شود.

## ۱۱-۲ حالت‌های شکست [۱]

هنگامی که یک قاب مرکب تحت نیروی جانبی قرار می‌گیرد، در محدوده ۱۰ تا ۱۵ درصد مقاومت نهایی قاب، بین قاب و میانقاب در کنج‌های کششی ترک هایی ایجاد می‌گردد که ترک مرزی نام دارند. بروز ترک مرزی با کاهش سختی سازه همراه است. با افزایش نیرو لحظه‌ای می‌رسد که دیوار در امتداد قطر فشاری ترک می‌خورد و رفتار دیوار که تا اینجا تقریباً خطی بوده، وارد ناحیه غیر خطی می‌گردد. این ترک معمولاً با صدا همراه است و از امتداد درزهای افقی و قائم به طور زیگ-زاگ می‌گذرد. ترک قطری بیانگر شکست برشی میانقاب است. با افزایش نیرو، تمرکز تنش در کنج میانقاب موجب شکست مصالح شده و در تیر و یا ستون، در نزدیکی کنج، لولای خمیری ایجاد می‌گردد. این حالت شکست را شکست کنج می‌خوانند. در این حال سازه هنوز به مقاومت نهایی نرسیده و با افزایش نیرو ترک هایی به موازات ترک قطری ظاهر می‌گردد و نواحی دیگری از دیوار خرد می‌شوند تا آنکه قاب مرکب به مقاومت نهایی می‌رسد و مانند سیستم‌های ارجاعی-خمیری وارد ناحیه خمیری می‌شود. در شکل ۱۵-۲ حالت‌های شکست قاب مرکب و در شکل ۱۶-۲ رفتار کلی قاب مرکب نشان داده شده است.



شکل ۱۵-۲ حالت های شکست قاب مركب



شکل ۱۶-۲ نمونه ای از رفتار نیرو- جابجایی یک قاب مركب

## ۱۲-۲ مقاومت دیوار کلاف بندی شده (قاب مركب)

### ۱-۱۲-۲ مقاومت ترک قطری

برای محاسبه نیرویی که موجب ترک قطری در میانقاب می شود رдинگتن [۳۵] با استفاده از نتایج تحلیل اجزاء محدود، روابط زیر را برای تنش در مرکز میانقاب ارائه نمود.

$$\tau = \frac{1.43H}{lt} \quad \sigma_n = \frac{(0.8h/l - 0.2)H}{lt} \quad \sigma_t = \frac{0.58H}{lt} \quad \text{تنش ها در مرکز میانقاب} \quad (۱۲-۲)$$

$\tau$  تنش برشی،  $\sigma_y$  تنش محوری درجهت قائم و  $\sigma_t$  تنش کششی اوج در مرکز میانقاب است.  $t, l, h$  ارتفاع، طول و کلفتی

دیوارند و  $H$  نیروی افقی وارد به قاب است. برا به دست آوردن مقاومت مجاز نظیر شکست قطری، باید تنش های فوق با مقادیر تنش مجاز آجرچینی مقایسه شوند. آین نامه CPIII انگلیس تنش کششی مجاز آجرچینی را برای محاسبه خمس

برابر ۷/۰ (کگ بر سم مربع) توصیه می کند. اگر این مقدار را بجای  $\sigma_t$  در رابطه بالا قرار دهیم مقاومت مجاز نظیر شکست

قطري ناشی از کشش به دست می آید. اما تجربه نشان می دهد که شکست قطری زمانی ناشی از شکست کششی است که برای ساخت میانقاب از مصالح بسیار اعلا استفاده شده باشد و گرنه برای مصالح معمولی، شکست قطری بیش تر ناشی از

شکست برشی در مصالح است که از ضابطه کولن پیروی می کند. مقدار تنش برشی مجاز در آیین نامه CPIII چنین داده شده است:

$$\tau = 1 + 0.1\sigma_n \leq 5 \quad \text{kg/cm}^2 \quad \text{تنش برشی مجاز در میان قاب} \quad (6-2)$$

با جایگذاری این رابطه در رابطه بالا مقاومت برشی مجاز میانقاب برابر خواهد شد با

$$H_{dc} = \frac{100lt}{14.6 - 1.28\beta} \quad \text{مقاومت مجاز ترک قطری برشی} \quad (7-2)$$

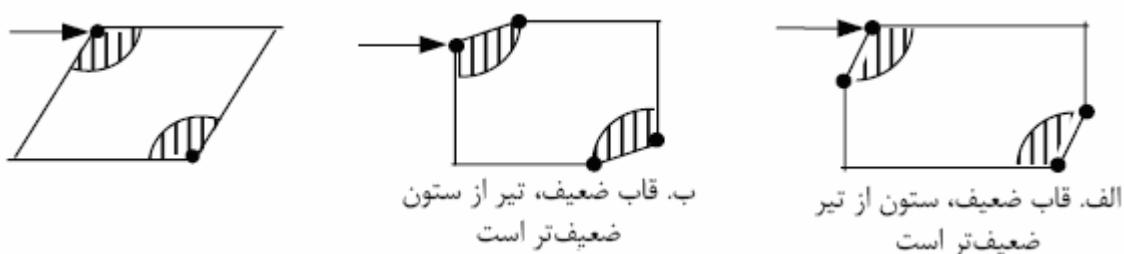
طول و کلفتی دیوار به متر و  $\beta$  برابر  $h/l$  یا  $l/h$  (هر کدام که کمترند) است. باید دانست که مقاومت واقعی ترک قطری از مقدار مجاز حاصل از رابطه فوق بیش تر است و برای بدست آوردن آن باید بجای تنش برشی مجاز رابطه فوق مقدار تنش برشی نهایی مصالح میانقاب را نهاد که طبق توصیه آیین نامه BS5628 انگلیس برابر است با:

$$\tau_f = 1.5 + 0.6\sigma_n \quad \text{تنش برشی شکست آجرچینی با ملات ضعیف (کگ بر سم مربع)} \quad (8-2)$$

در صورت استفاده از ملات قوی، تنش چسبندگی  $\tau_0$  در رابطه فوق از  $1/5$  به  $3/5$  کگ بر سم مربع افزایش می یابد.

## ۲-۱۲-۲ مقاومت شکست کنج [۱]

بر اساس تحقیقات لیا [۳۶] مدل هایی برای محاسبه نیرویی که موجب شکست کنج میانقاب می شود، ارائه داده است. اما تحقیقات نشان می دهد که اندرکنش بین قاب و میانقاب توزیع تنش ها را پیچیده ساخته و استفاده از مدل های ارائه شده توسط لیا [۳۶] برای تعیین مقاومت میانقاب صحیح نمی باشد. بلکه بجای آن بهتر است از روش زیر استفاده شود. [۱] در حالت شکست نهایی، کنج میانقاب خود می شود و بر حسب اینکه تیر قوی تر باشد یا ستون، لولاهای خمیری مانند شکل ۲-۲ در قاب ایجاد می گردد.



شکل ۲-۲ حالت های شکست کنج در میانقاب ها

برای این حالت های شکست می توان مقاومت میانقاب را مطابق زیر حساب کرد

$$V = mf_c th \quad (9-2)$$

$f_c$  مقاومت فشاری بتن که برابر است با  $f_c = 0.85 f'_c$  در نظر گرفته می شود.  $t$  کلفتی و ارتفاع میانقاب بوده و  $m$  کمترین

مقدار حاصل از روابط زیر است.

$$m = \sqrt{\frac{2(M_j + M_c)}{f_c t h^2}} \quad (10-2)$$

$$m = \frac{1}{\tan \theta} \sqrt{\frac{2(M_j + M_b)}{f_c t h^2}} \quad , \quad \theta = \tan^{-1} \frac{h}{l} \quad (11-2)$$

$$m = \frac{4M_j}{f_c t h^2} + \frac{1}{6} \quad (12-2)$$

$$m = \frac{4M_j}{f_c t h^2} + \frac{1}{6 \tan^2 \theta} \quad , \quad \theta = \tan^{-1} \frac{h}{l} \quad (31-2)$$

در این روابط  $f_c$  برابر  $f'_c = 0.85 f_c$  کلفتی میانقاب،  $h$  ارتفاع میانقاب،  $M_b$  و  $M_c$  لنگرنهایی تیر و ستون و  $M_j$

لنگرنهایی اتصال است که برای اتصالات مفصلی برابر صفر و اتصالات گیردار برابر کمترین  $M_b$  و  $M_c$  اختیار می شود.

ملاحظه می شود که مقاومت میانقاب علاوه بر  $f'_c$  به مقاومت قاب نیز بستگی دارد و هر قدر قاب قوی تر باشد  $m$  و  $V$  نیز

افزایش می یابند. در رابطه مذبور، تنש مقاوم فشاری  $f_c$  برای آجر چینی میانقاب می تواند از طریق آزمایش و یا از مقادیر

توصیه شده توسط آیین نامه ها معین گردد. با توجه به نتایج آزمایش روی نمونه های کوچک آجر چینی، مقدار ۵۰ کگ بر سم

مربع برای  $f_c$  پیشنهاد شده است [۳۷]. آیین نامه ۵۱۹ ایران مقدار مجاز تنش فشاری را برابر ۱۲ کگ بر سم مربع توصیه می

نماید.

## ۳-۱۲-۲ مقاومت نهایی [۱]

بعد از شکست کنج، با افزایش نیرو به حالت نهایی شکست می رسیم. در این حالت ترک ها و خردشده ها در سرتا سر میانقاب پراکنده می شوند و مقاومت به بیشترین مقدار خود می رسد که آن را  $V_u$  می نامیم. پس از اینکه نیرو به

رسید ثابت می ماند و برای اعمال جایجایی بیشتر، نیاز به نیروی اضافی نیست. تا آنجا که مطالعات نشان می دهد روشی برای محاسبه  $V_u$  ارائه نشده است و علاوه بر این بسیاری از پژوهشگران از جمله لیا [۳۸]  $V_u$  و  $V$  را یکی پنداشته اند. لیکن قدر مسلم این است که  $V_u$  از  $V$  بزرگ تر است.

### ۱۳-۲ تأثیر بازشوها بر قاب های مرکب

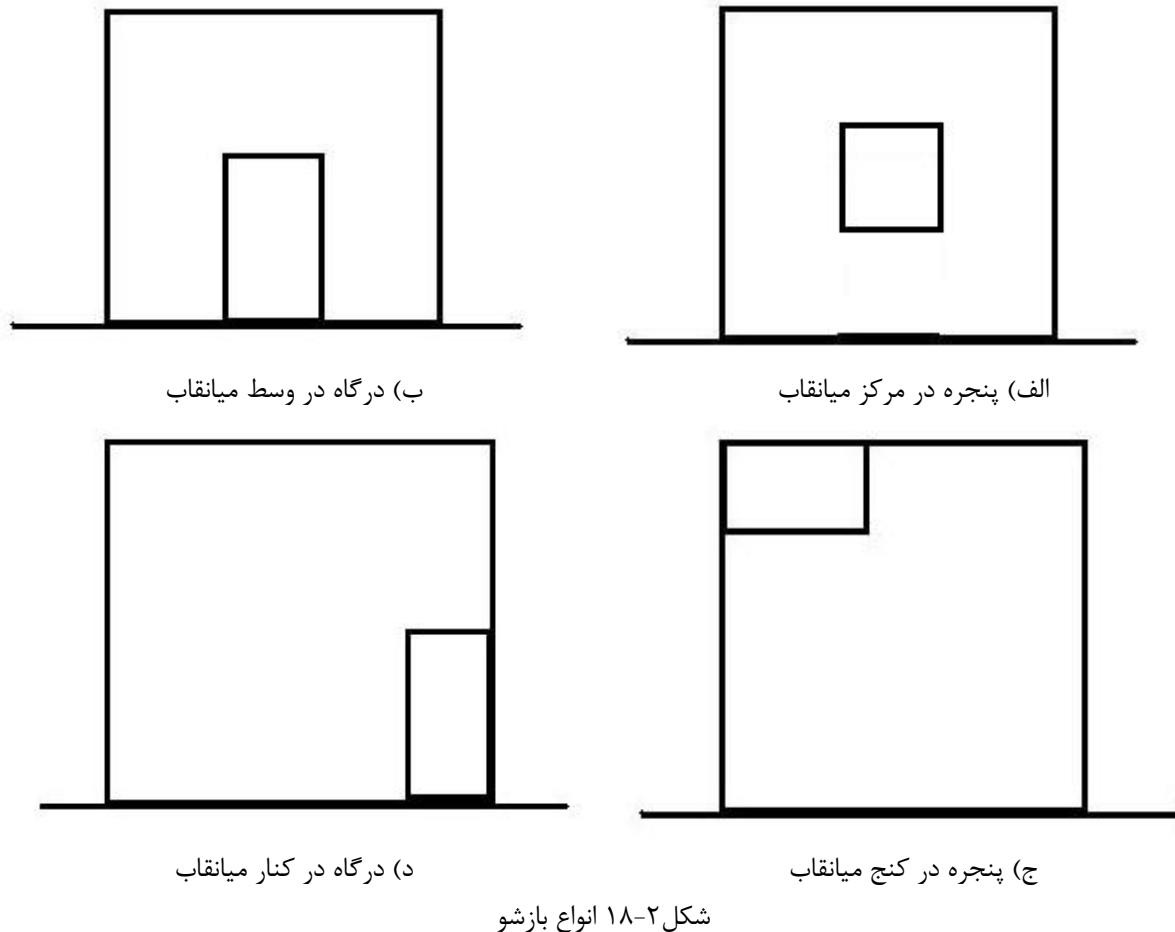
تأثیر بازشوها بر مقاومت و سختی قاب های مرکب به طور مفصل در مرجع [۳۴] مورد بحث قرار گرفته است. پژوهشگران با انجام آزمایش روی نمونه هایی با مقیاس های کوچک تا واقعی و نیز به کارگیری روش اجزاء محدود کوشش کرده اند تا میزان تأثیر بازشوها را روشن سازند. در این قسمت فقط به بیان نتایج این تحقیقات پرداخته شده است.

### ۱-۱۳-۲ نتیجه گیری در مورد بازشوها [۱]

- براساس تحقیقاتی که درباره تأثیر بازشوها بر خواص مکانیکی قاب های مرکب انجام شده است. می توان نتایج زیر را گرفت
- (۱) موقعیت استقرار بازشو از تأثیر بسزایی برخوردار است، در کنج فشاری بیشترین و در کنج کششی کمترین تأثیر را دارد.
  - (۲) به دلیل متناوب بودن نیروهای زلزله بهتر است بازشو حتی الامکان در وسط قرار گیرد.
  - (۳) هر قدر سطح بازشو بزرگ تر باشد تأثیر آن بیشتر است.
  - (۴) اگر بازشو در کنج باشد تأثیرش بر سختی بیش از مقاومت است. بر عکس اگر در وسط میانقاب باشد بر سختی تأثیر چندانی ندارد و بیشترین کاهش در مقاومت ترک قطری رخ می دهد و مقاومت نهایی به میزان کمتری تحت تأثیر قرار می گیرد.
  - (۵) وجود اتصال های برشی بین قاب و میانقاب می تواند از شدت تأثیر کاهنده بازشو بکاهد.

## ۲-۱۳-۲ محاسبه مقاومت و سختی میانقاب های بازشودار

تا آنجا که تحقیقات و جستجو های نگارنده نشان می دهد روشی برای محاسبه میانقاب های بازشودار وجود ندارد. مگر آنچه در [۲۲] آمده است که در آن مقاومت با رابطه هایی تجربی و کاملاً تقریبی تخمین زده می شوند. در این روش چهار نوع بازشو در نظر گرفته می شود که در شکل ۱۸-۲ نشان داده شده است.



با توجه به نتایجی که در آزمایش های انجام شده روی میانقاب های بازشودار به دست آمده است، رابطه های تجربی - تقریبی زیر پیشنهاد شده است. سعی شده است که این رابطه ها حتی المقدور در جهت اطمینان باشند. ضمناً باید توجه داشت که آن ها ماهیتی تقریبی و سرانگشتی دارند و بی شک می توان با پژوهش های ژرف تر رابطه های دقیق تری را به دست آورد، اما در نبود این رابطه های دقیق استفاده از رابطه های زیر می تواند موجب تسهیل در تحلیل قاب های مركب شود.

$$V' = (1-C) V \quad (14-2)$$

$V'$  مقاومت میانقاب با بازشو های نوع (الف) (ب) است.

$$V' = (1-C) V / 2 \quad (15-2)$$

$V'$  مقاومت میانقاب با بازشوهای نوع (ج) (د) است. پارامتر  $C$  به مساحت بازشو بستگی دارد و برابر است با:

$$C = \sqrt[4]{A'/A} \quad (16-2)$$

$V'$  مقاومت قاب مرکب بدون بازشو،  $A'$  مساحت بازشو و  $A$  مساحت میانقاب است.

## ۱۴-۲ ضریب رفتار قاب های مرکب

با اضافه کردن سیستم کلاف بندی به ساختمان دیوارهای برشی غیر مسلح در ساختمان های بنایی تبدیل به دیوارهای برشی با مصالح بنایی مسلح می شود که در این حالت ضریب رفتار این سازه ها در آیین نامه ۲۸۰۰ برابر ۴ ذکر شده است. در فصل پنجم برای محاسبه میزان برش پایه از این ضریب رفتار استفاده شده است.

## فصل سوم

بررسی ضوابط و استاندارهای فنی

از آنجا که مطالعات آسیب پذیری و بهسازی لرزه ای در ایران کار جدیدی می باشد و آیین نامه های قوی و مختص این کار در کشورمان وجود ندارد، بنابراین از مشکلاتی که وقت بسیار زیادی را در این پروژه به خود اختصاص داده است جمع آوری مراجع فنی کتابخانه ای و اینترنتی و آیین نامه های مهم و مفید در این زمینه می باشد. در این بخش خلاصه ای از مهم ترین دستورالعمل ها و ضوابط فنی مورد استفاده در این پروژه و قابل استفاده در پروژه های مقاوم سازی مشابه ارائه می گردد.

### ۲-۳ معرفی آیین نامه ها

آیین نامه های مهم و مفید که برای تهیه چک لیست های ارزیابی لرزه ای و نیز گزینه های مطرح شده در پروژه های مقاوم سازی استفاده می شود در زیر به صورت خلاصه آورده شده است، لازم به ذکر است که فقط از بخش سازه های بنایی غیر مسلح این آیین نامه ها در فصل های آتی استفاده شده است.

### ۳-۱ آیین نامه FEMA-154 ایالات متحده آمریکا [۸]

روش ارزیابی سریع چشمی موجود در این آیین نامه ماحصل تجارب و بررسی خرابی های زلزله های گذشته در سطح ایالت متحده می باشد در این روش ساختمان بر اساس معیارهای مختلفی از قبیل شدت لرزه خیزی، نوع سازه، نوع خاک، کاربری و ... امتیاز کسب می کند برای این منظور فرم هایی برای مناطق مختلف از نظر خطر لرزه خیزی تهیه شده است. روش مشاهده کیفی سریع ساختمان ها (RVS) برای برداشت اطلاعات و دسته بندی ساختمان هایی که به طور بالقوه از نظر لرزه ای در معرض خطر می باشند تدوین شده است. در این روش ساختمان پس از ارزیابی امتیازی بین ۰ تا ۷ کسب می کند که این امتیاز معرف مقاومت و عملکرد بهتر آن در هنگام زلزله می باشند. ساختمان هایی که امتیاز زیر ۲ کسب نمایند. نیازمند بررسی بیشتر هستند.

به طور کلی در مراحل RVS دو مورد زیر باید کاملا در ساختمان مشخص شود.

(۱) سیستم مقاوم در برابر بار جانبی

(۲) عواملی که عملکرد لرزه ای این سیستم را در برابر بار جانبی متأثر می سازد.

فرم های جمع آوری اطلاعات FEMA-154 که نمونه ای از آن در شکل ۳-۱ نشان داده شده است، شامل موارد متعددی می باشد که در ادامه به آن ها اشاره می شود. این اطلاعات در مورد، آدرس، نام، تعداد طبقات، سال ساخت، ثبت کاربری، نحوه اشغال بنا، تعیین نوع خاک، تعیین و تشخیص خطر سقوط موارد غیر سازه ای تشخیص سیستم مقاوم در برابر

بار جانبی، تعیین امتیاز نهایی، عکسبرداری از ساختمان و... می باشد. هر کدام از این موارد دارای اهمیت ویژه ای است به عنوان مثال ارتفاع ساختمان شاخص مناسبی از میزان خسارتی است که ممکن است در هنگام زلزله به ساختمان وارد شود و اثر دیگر آن تاثیر مستقیم در زمان تناوب طبیعی سازه می باشد.

از دیگر مواردی که می تواند مفید باشد می توان به سطح زیر بنای کل، تهیه کروکی از پلان و موقعیت ساختمان در زمین و فاصله از ساختمان های مجاور، تهیه کروکی از نما و میزان آسیب ها و ترک خوردگی ها اشاره کرد. در این آیین نامه برای تعیین کاربری و نحوه اشغال بنا ۹ گروه عمده کاربری مشخص شده است و تعاریف و تعداد افراد کاربر هر کدام آمده است، محل های اجتماع و گردهمایی- تجاری- خدمات فوریتی- دولتی- تاریخی- صنعتی- اداری- مسکونی- آموزشی از جمله گروه های کاربری می باشد.

در ادامه این آیین نامه، بازدید کننده را مکلف کرده که سیستم مقاوم در برابر بار جانبی را مشخص کند. با این فرض که سازه ساختمان یکی از ۱۵ مورد مشخص شده در ذیل باشد، مراجعة کننده باید آن را تشخیص دهد یا نسبت به حذف گزینه های غیر محتمل اقدام کند. برای هر یک از موارد سازه ای ذکر شده یک امتیاز خطر سازه ای مبنا محاسبه می شود که این امتیاز بر اساس توابع تخمین خسارت و خرابی HAZUS که توسط FEMA ارائه می شود تعیین می گردد و با استفاده از ضرایب اصلاحی این امتیاز اصلاح می شود. انواع سیستم های مقاوم جانبی این آیین نامه عبارتند از:

- ۱) ساختمان های مسکونی یا تجاری با قاب سبک چوبی کوچکتر یا مساوی با ۴۵۰ متر مربع (W1)
- ۲) ساختمان های دارای قاب سبک چوبی بزرگ تر از ۴۵۰ متر مربع (W2)
- ۳) ساختمان های دارای قاب خمشی فولادی (S1)
- ۴) ساختمان های دارای قاب فولادی مهار بندی شده (S2)
- ۵) ساختمان های فلزی سبک (S3)
- ۶) ساختمان های اسکلت فلزی با دیوارهای برشی بتنی درجا (S4)
- ۷) ساختمان های اسکلت فلزی با دیوارهای پرکننده مصالح بنایی غیر مسلح (S5)
- ۸) ساختمان های با قاب خمشی بتنی (C1)
- ۹) ساختمان های بتنی با دیوار برشی (C2)
- ۱۰) ساختمان های اسکلت بتنی با دیوارهای پرکننده مصالح بنایی غیر مسلح (C3)
- ۱۱) ساختمان های پیش ساخته در محل (PC1)
- ۱۲) ساختمان های بتنی پیش ساخته (PC2)
- ۱۳) ساختمان های مصالح بنایی مسلح با دیافراگم کف و بام انعطاف پذیر (PM1)

(PM2) ساختمان های مصالح بنایی مسلح با دیافراگم صلب کف و بام

(URM) ساختمان های دیوار باربر مصالح بنایی غیر مسلح (Unreinforce Masonary)

Rapid Visual Screening of Buildings for Potential Seismic Hazards FEMA-154 Data Collection Form																																																																																																																																																																																																																																																																																																														
<table border="1"> <thead> <tr> <th colspan="2">OCCUPANCY</th> <th colspan="2">SOIL</th> <th colspan="2">TYPE</th> <th colspan="6">FALLING HAZARDS</th> </tr> <tr> <th>Assembly</th> <th>Govt</th> <th>Office</th> <th>Number of Persons</th> <th>A</th> <th>B</th> <th>C</th> <th>D</th> <th>E</th> <th>F</th> <th>P1</th> <th>P2</th> <th>R1</th> <th>R2</th> <th>URM</th> </tr> <tr> <th>Commercial</th> <th>Historic</th> <th>Residential</th> <td>5-10 11-100 101-1000 1000+</td> <th>Hard</th> <th>Avg</th> <th>Dense</th> <th>Soft</th> <th>Very</th> <th>Rock</th> <th>Soil</th> <th>Soil</th> <th>Soil</th> <th>Soil</th> <th>Chimneys</th> <th>Pipes</th> <th>Cladding</th> <th>Other</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="12" style="text-align: center;">BASIC SCORE, MODIFIERS, AND FINAL SCORE, S</td> </tr> <tr> <td colspan="2">BUILDING TYPE</td> <td>W1</td> <td>W2</td> <td>S1 (ft)</td> <td>S2 (ft)</td> <td>S3 (ft)</td> <td>S4 (ft)</td> <td>S5 (ft)</td> <td>C1 (ft)</td> <td>C2 (ft)</td> <td>C3 (ft)</td> <td>P1 (ft)</td> <td>P2 (ft)</td> <td>R1 (ft)</td> <td>R2 (ft)</td> <td>URM</td> </tr> <tr> <td colspan="2">Basic Score</td> <td>4.4</td> <td>3.8</td> <td>3.8</td> <td>3.0</td> <td>3.2</td> <td>2.8</td> <td>2.0</td> <td>2.8</td> <td>2.8</td> <td>1.8</td> <td>2.6</td> <td>2.4</td> <td>2.8</td> <td>2.8</td> <td>1.8</td> </tr> <tr> <td colspan="2">Mid-Rise (4 to 7 stories)</td> <td>N/A</td> <td>N/A</td> <td>-0.2</td> <td>+0.4</td> <td>N/A</td> <td>-0.4</td> <td>+0.4</td> <td>-0.4</td> <td>+0.4</td> <td>+0.2</td> <td>N/A</td> <td>+0.2</td> <td>+0.4</td> <td>+0.4</td> <td>0.0</td> </tr> <tr> <td colspan="2">High-Rise (&gt; 7 stories)</td> <td>N/A</td> <td>N/A</td> <td>-0.8</td> <td>+0.8</td> <td>N/A</td> <td>-0.8</td> <td>+0.8</td> <td>-0.8</td> <td>+0.8</td> <td>+0.3</td> <td>N/A</td> <td>+0.4</td> <td>+0.6</td> <td>+0.6</td> <td>N/A</td> </tr> <tr> <td colspan="2">Vertical Irregularity</td> <td>-2.5</td> <td>-2.0</td> <td>-1.0</td> <td>-1.5</td> <td>N/A</td> <td>-1.0</td> <td>-1.0</td> <td>-1.5</td> <td>-1.8</td> <td>-1.0</td> <td>N/A</td> <td>-1.0</td> <td>-1.0</td> <td>-1.0</td> <td>-1.0</td> </tr> <tr> <td colspan="2">Plan Irregularity</td> <td>-0.5</td> <td>-0.5</td> <td>-0.5</td> <td>-0.5</td> <td>N/A</td> <td>-0.5</td> <td>-0.5</td> <td>-0.5</td> <td>-0.5</td> <td>-0.5</td> <td>N/A</td> <td>-0.5</td> <td>-0.5</td> <td>-0.5</td> <td>-0.5</td> </tr> <tr> <td colspan="2">Pre-Code</td> <td>0.0</td> <td>-1.0</td> <td>-1.0</td> <td>-0.8</td> <td>-0.6</td> <td>-0.8</td> <td>-0.2</td> <td>-1.2</td> <td>-1.8</td> <td>-0.2</td> <td>-0.8</td> <td>-0.8</td> <td>-1.2</td> <td>-0.8</td> <td>-0.2</td> </tr> <tr> <td colspan="2">Post-Benchmark</td> <td>+2.4</td> <td>+2.4</td> <td>+1.4</td> <td>N/A</td> <td>+1.6</td> <td>N/A</td> <td>+1.6</td> <td>+2.8</td> <td>N/A</td> <td>+2.4</td> <td>N/A</td> <td>+2.8</td> <td>+2.8</td> <td>N/A</td> </tr> <tr> <td colspan="2">Soil Type C</td> <td>0.0</td> <td>-0.4</td> </tr> <tr> <td colspan="2">Soil Type D</td> <td>0.0</td> <td>-0.6</td> </tr> <tr> <td colspan="2">Soil Type E</td> <td>0.0</td> <td>-0.8</td> <td>-1.2</td> <td>-1.0</td> <td>-1.2</td> <td>-0.8</td> <td>-1.2</td> <td>-0.8</td> <td>-0.8</td> <td>-0.8</td> <td>-0.4</td> <td>-1.2</td> <td>-0.4</td> <td>-0.8</td> <td>-0.8</td> </tr> <tr> <td colspan="2">FINAL SCORE, S</td> <td colspan="10"></td> <td colspan="4">Detailed Evaluation Required</td> </tr> <tr> <td colspan="2">COMMENTS</td> <td colspan="10"></td> <td colspan="4">YES NO</td> </tr> <tr> <td colspan="12"> <small>* = Estimated, subjective, or unavailable data DNK = Do Not Know</small> </td> <td colspan="4"> <small>SR = Steel frame MR = Moment-resisting frame SW = Shear wall FD = Flexible diaphragm RC = Reinforced concrete TO = Tie up LM = Light metal RD = Rigid diaphragm URM inf = Unreinforced masonry inf</small> </td> </tr> </tbody> </table>												OCCUPANCY		SOIL		TYPE		FALLING HAZARDS						Assembly	Govt	Office	Number of Persons	A	B	C	D	E	F	P1	P2	R1	R2	URM	Commercial	Historic	Residential	5-10 11-100 101-1000 1000+	Hard	Avg	Dense	Soft	Very	Rock	Soil	Soil	Soil	Soil	Chimneys	Pipes	Cladding	Other	BASIC SCORE, MODIFIERS, AND FINAL SCORE, S												BUILDING TYPE		W1	W2	S1 (ft)	S2 (ft)	S3 (ft)	S4 (ft)	S5 (ft)	C1 (ft)	C2 (ft)	C3 (ft)	P1 (ft)	P2 (ft)	R1 (ft)	R2 (ft)	URM	Basic Score		4.4	3.8	3.8	3.0	3.2	2.8	2.0	2.8	2.8	1.8	2.6	2.4	2.8	2.8	1.8	Mid-Rise (4 to 7 stories)		N/A	N/A	-0.2	+0.4	N/A	-0.4	+0.4	-0.4	+0.4	+0.2	N/A	+0.2	+0.4	+0.4	0.0	High-Rise (> 7 stories)		N/A	N/A	-0.8	+0.8	N/A	-0.8	+0.8	-0.8	+0.8	+0.3	N/A	+0.4	+0.6	+0.6	N/A	Vertical Irregularity		-2.5	-2.0	-1.0	-1.5	N/A	-1.0	-1.0	-1.5	-1.8	-1.0	N/A	-1.0	-1.0	-1.0	-1.0	Plan Irregularity		-0.5	-0.5	-0.5	-0.5	N/A	-0.5	-0.5	-0.5	-0.5	-0.5	N/A	-0.5	-0.5	-0.5	-0.5	Pre-Code		0.0	-1.0	-1.0	-0.8	-0.6	-0.8	-0.2	-1.2	-1.8	-0.2	-0.8	-0.8	-1.2	-0.8	-0.2	Post-Benchmark		+2.4	+2.4	+1.4	N/A	+1.6	N/A	+1.6	+2.8	N/A	+2.4	N/A	+2.8	+2.8	N/A	Soil Type C		0.0	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	Soil Type D		0.0	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6	Soil Type E		0.0	-0.8	-1.2	-1.0	-1.2	-0.8	-1.2	-0.8	-0.8	-0.8	-0.4	-1.2	-0.4	-0.8	-0.8	FINAL SCORE, S												Detailed Evaluation Required				COMMENTS												YES NO				<small>* = Estimated, subjective, or unavailable data DNK = Do Not Know</small>												<small>SR = Steel frame MR = Moment-resisting frame SW = Shear wall FD = Flexible diaphragm RC = Reinforced concrete TO = Tie up LM = Light metal RD = Rigid diaphragm URM inf = Unreinforced masonry inf</small>			
OCCUPANCY		SOIL		TYPE		FALLING HAZARDS																																																																																																																																																																																																																																																																																																								
Assembly	Govt	Office	Number of Persons	A	B	C	D	E	F	P1	P2	R1	R2	URM																																																																																																																																																																																																																																																																																																
Commercial	Historic	Residential	5-10 11-100 101-1000 1000+	Hard	Avg	Dense	Soft	Very	Rock	Soil	Soil	Soil	Soil	Chimneys	Pipes	Cladding	Other																																																																																																																																																																																																																																																																																													
BASIC SCORE, MODIFIERS, AND FINAL SCORE, S																																																																																																																																																																																																																																																																																																														
BUILDING TYPE		W1	W2	S1 (ft)	S2 (ft)	S3 (ft)	S4 (ft)	S5 (ft)	C1 (ft)	C2 (ft)	C3 (ft)	P1 (ft)	P2 (ft)	R1 (ft)	R2 (ft)	URM																																																																																																																																																																																																																																																																																														
Basic Score		4.4	3.8	3.8	3.0	3.2	2.8	2.0	2.8	2.8	1.8	2.6	2.4	2.8	2.8	1.8																																																																																																																																																																																																																																																																																														
Mid-Rise (4 to 7 stories)		N/A	N/A	-0.2	+0.4	N/A	-0.4	+0.4	-0.4	+0.4	+0.2	N/A	+0.2	+0.4	+0.4	0.0																																																																																																																																																																																																																																																																																														
High-Rise (> 7 stories)		N/A	N/A	-0.8	+0.8	N/A	-0.8	+0.8	-0.8	+0.8	+0.3	N/A	+0.4	+0.6	+0.6	N/A																																																																																																																																																																																																																																																																																														
Vertical Irregularity		-2.5	-2.0	-1.0	-1.5	N/A	-1.0	-1.0	-1.5	-1.8	-1.0	N/A	-1.0	-1.0	-1.0	-1.0																																																																																																																																																																																																																																																																																														
Plan Irregularity		-0.5	-0.5	-0.5	-0.5	N/A	-0.5	-0.5	-0.5	-0.5	-0.5	N/A	-0.5	-0.5	-0.5	-0.5																																																																																																																																																																																																																																																																																														
Pre-Code		0.0	-1.0	-1.0	-0.8	-0.6	-0.8	-0.2	-1.2	-1.8	-0.2	-0.8	-0.8	-1.2	-0.8	-0.2																																																																																																																																																																																																																																																																																														
Post-Benchmark		+2.4	+2.4	+1.4	N/A	+1.6	N/A	+1.6	+2.8	N/A	+2.4	N/A	+2.8	+2.8	N/A																																																																																																																																																																																																																																																																																															
Soil Type C		0.0	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4	-0.4																																																																																																																																																																																																																																																																																														
Soil Type D		0.0	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6	-0.6																																																																																																																																																																																																																																																																																														
Soil Type E		0.0	-0.8	-1.2	-1.0	-1.2	-0.8	-1.2	-0.8	-0.8	-0.8	-0.4	-1.2	-0.4	-0.8	-0.8																																																																																																																																																																																																																																																																																														
FINAL SCORE, S												Detailed Evaluation Required																																																																																																																																																																																																																																																																																																		
COMMENTS												YES NO																																																																																																																																																																																																																																																																																																		
<small>* = Estimated, subjective, or unavailable data DNK = Do Not Know</small>												<small>SR = Steel frame MR = Moment-resisting frame SW = Shear wall FD = Flexible diaphragm RC = Reinforced concrete TO = Tie up LM = Light metal RD = Rigid diaphragm URM inf = Unreinforced masonry inf</small>																																																																																																																																																																																																																																																																																																		

شکل ۱-۳ فرم های جمع آوری اطلاعات برای سه منطقه با لرزه خیزی کم، متوسط و زیاد

از بخش های مهمی که در فرم ها در نظر گرفته شده است، بخش تعیین خصوصیات عملکرد لزره ای و تعیین ضرایب اصلاحی می باشد. این بخش به عواملی که بر روی عملکرد سازه ای در هنگام زلزله تأثیر بسزایی دارند و اختصاص امتیازهای اصلاحی مربوط به هر یک از این عوامل می پردازد. شدت تأثیر بر روی عملکرد سازه ای با نوع سیستم مقاوم در برابر بار جانبی تغییر می کند بنابراین امتیاز مربوطه با توجه به نوع سیستم اصلاح می گردد. در مواردی که یک خصیصه عملکردی برای یک نوع ساختمان کاربرد ندارد. میزان امتیاز اصلاح کننده با N/A (NO APPLIED) مشخص شده است. خصوصیات مؤثر که در این بخش در نظر گرفته شده است عبارتند از:

۱) نامنظمی در ارتفاع مانند ساختمان هایی که در ارتفاع عقب نشینی دارند یا در کنار تپه بر روی سطح شیبدار بنا شده

اند یا ساختمان های با طبقات نرم یا ساختمان هایی که بعضی از دیوارهای آن ها قایم نیستند.

۲) نامنظمی در پلان (ساختمان های با شکل L یا T یا دارای بازوشهای بزرگ)

۳) تشخیص نوع خاک و در نظر گرفتن امتیاز اصلاحی مناسب. (خاک در این آیین نامه از A تا F تقسیم بندی شده

است، بطوری که برای خاک F (خاک ضعیف) امتیاز اصلاحی در نظر گرفته نشده است)

۴) طراحی و اجرا قبل از تدوین و اجرایی شدن آیین نامه ها (PRI-CODE)

۵) طراحی و اجرا بعد از آخرین تغییرات آیین نامه های مصوب

بعد از انجام تمامی مراحل فوق برای یک ساختمان معین، امتیاز نهایی ساختمان محاسبه شده و در نهایت در جواب این سؤال

که آیا ساختمان به بررسی دقیق تر نیاز دارد با نه گزینه (بله) یا (خیر) علامت زده می شود. با کاربرد روش RVS امتیاز نهایی

سازه (S)، بر مبنای امتیاز خطر سازه ای مینا و موارد اصلاح کننده تعیین میشود. امتیاز S تخمینی از احتمال تخریب

ساختمان در هنگام رخداد یک زمین لرزه مساوی یا بزرگ تر از بزرگ ترین زمین لرزه در نظر گرفته شده می باشد. برای مثال

یک امتیاز  $S=3$  نشان دهنده یک شанс در  $10^{-3}$  یا  $1000$  می باشد که ساختمان در چنین زمین لرزه هایی تخریب شود.

حدودی از S که برای ما مورد قبول است بستگی زیادی به چالش بین هزینه های ایمن سازی لرزه ای و منافع بهسازی دارد.

هزینه های ایمن سازی لرزه ای اولاً شامل هزینه های بازبینی و شناسایی تفضیلی صدها یا هزارها ساختمان به منظور

شناسایی بخشی از آن ها که ممکن است در یک زلزله خرابی زیادی را متحمل شوند و در ثانی هزینه بهسازی ساختمان هایی

که در نهایت نیازمند بهسازی تشخیص داده می شوند. و در مقابل از مهم ترین منافع بهسازی و ایمن سازی لرزه ای نجات

زندگی افراد و جلوگیری از جراحات در اثر کاهش خسارات ساختمان هایی که بهسازی شده اند، خسارات وارد در هنگام زلزله

ممکن است جان هزاران نفر را در معرض خطر قرار دهد یا موجب از بین رفتن هزاران نفر و جراحات زیاد شود و بنابراین امر

بهسازی یک مسئله ملی تلقی می شود و نیازمند اختصاص بودجه از طرف دولت است.

از آنجا که دستور العمل Fema-154 یک روش ارزیابی سریع ارائه می دهد بنابراین برای اینکه در ارزیابی ها نتایج بهتری به دست بیاید در کنار این دستور العمل بهتر است برای اطمینان از تشخیص صحیح سیستم های سازه ای مقاوم در برابر بار جانبی افراد مجرب در امر طراحی بکار گرفته شود در مواردی که قسمت هایی جدید به سازه اضافه شده است بازدید از داخل ساختمان نیز صورت گیرد. نقشه های چون ساخت به عنوان بخشی از پروژه ارزیابی بررسی شود. اطلاعات خاک قبل از انجام ارزیابی میدانی باز بینی شود.

به طور خلاصه مراحل یک ارزیابی عینی سریع از دیدگاه Fema-154 به صورت زیر می باشد:

- اختصاص بودجه و تخمین هزینه بررسی مقدماتی و تعیین منطقه مورد نظر برای انجام ارزیابی
- انتخاب و بررسی فرم جمع آوری اطلاعات، انتخاب بازدید کنندگان، آموزش آن ها و تعیین شرح وظایف، گرد آوری و بازبینی اطلاعات موجود شامل پرونده ساختمان ها
- ایجاد بانک های اطلاعاتی و نوع خاک برای مناطق شناسایی شده
- در صورت وجود بررسی نقشه های ساختمانی برای تعیین سن، ابعاد، نوع ساخت و نامنظمی ها
- بازدید از ساختمان از کلیه وجهه قابل دسترس
- ترسیم پلان و نما (در صورت دسترسی به داخل بنا نوع ساخت و نامنظمی های در پلان مشخص شود)
- عکسبرداری از ساختمان، کنترل کیفیت اطلاعات و ضبط اطلاعات میدانی

## ۲-۲-۳ دستورالعمل ATC-20 [۳۹] (Applied Technolgy Council)

دستورالعمل ATC-20 را می توان راهنمای ارزیابی سریع سطح ایمنی ساختمان های آسیب دیده از زلزله دانست بر اساس این دستورالعمل ساختمان ها به ۳ دسته سالم (رنگ سبز)، ساختمان های ورود محدود (رنگ زرد) و ساختمان های نا امن (رنگ قرمز) تقسیم می شوند. بعد از ارزیابی هر ساختمان در قسمت ورودی آن پلاکاردی نصب مشود و روی آن عواملی را که بواسطه آن ها ساختمان نامن تشخیص داده شده است، نوشته می شود. ساختمان هایی که در دسته ساختمان های سالم رده بندی می شوند ساختمان هایی هستند که هیچ مشکلی از لحاظ امنیت در آن ها مشاهده نشده است. در دسته دوم ساختمان هایی قرار دارند که از لحاظ ایمنی در شرایط مناسبی قرار ندارند و اصطلاحاً به آن ها ساختمان های ورود محدود گفته می ود. براساس دستورالعمل ATC-20 ورود به این ساختمان ها فقط برای مالک و فقط برای اهداف ضروری و با

مسئولیت شخص مجاز است. ساختمان های نا امن ساختمایی هستند که امکان فرو ریزش داشته باشند بدین دلیل هر گونه ورود و خروج به ساختمان به غیر از گروه ارزیاب ممنوع می باشد. در جدول ۱-۳ به طور خلاصه تعاریف مربوط به نتایج ارزیابی ساختمان آورده شده است.

جدول ۱-۳ تعاریف نتیجه ارزیابی

نتیجه ارزیابی	رنگ پلاکارد	تعريف
بی خطر	سبز	خطر واضحی در ساختمان وجود ندارد، هر چندکه ممکن است انجام پاره ای تعمیرات لازم باشد، کاهش ظرفیت باربری سازه قابل صرفنظر است. محدودیتی در کاربری وجود ندارد.
مشکوک	زرد	ممکن است خطر ای در ساختمان وجود داشته باشد. ورود به ساختمان فقط در صورت ضرورت و با مسئولیت خود فرد انجام می گیرد، کاربری کامل امکان پذیر نیست، خطر خرابی در پس لرزه های قوی وجود دارد.
خطرناک	قرمز	خطر فرو ریزش در اثر پس لرزه وجود دارد هرگونه ورود به ساختمان بسیار خطرناک است.

در این آیین نامه آمده است که در ساعت یا روزهای پس از زلزله ساختمان های موجود در منطقه زلزله زده تحت ارزیابی سریع اولیه قرار می گیرند و با مشخص شدن ساختمان های مشکوک روی آن ها بازدید چشمی دقیق صورت می گیرد. و چنانچه ارزیابی چشمی دقیق نیز نتواند وضعیت ساختمان را مشخص نماید. لازم است ساختمان مورد نظر تحت بررسی مهندسی قرار گیرد.

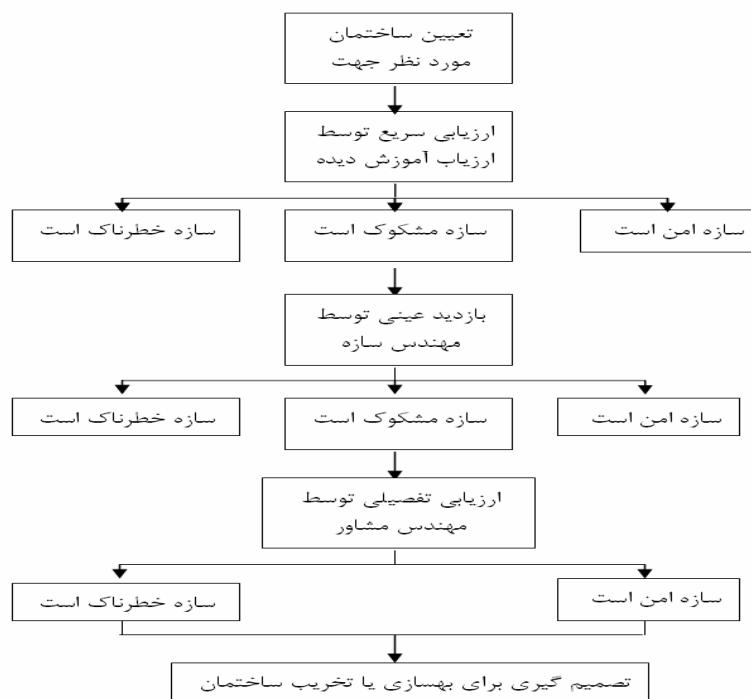
در ادامه آمده است که وضعیت هر ساختمان بررسی شده با نصب پلاکاردهایی با رنگ های گفته شده و تاریخ و ساعت آخرین بازید پس از پس لرزهایی که احتمال به هم زدن وضعیت ارزیابی اولیه را دارند، روی پلاکارد زده می شود. بنابراین در مورد یک ساختمان ممکن است یک یا چند بار ارزیابی سریع انجام شود. از آنجا که این دستور العمل تنها موارد اصلی و محتمل ایجاد کننده خطر را تحت پوشش قرار داده لازم است در مواردی که این دستور العمل سکوت کرده یا مطالب کافی بیان نکرده است، تجربه و قضاوت مهندسی اعضاً تیم نتیجه را مشخص نماید.

### ۱-۲-۲-۳ ارزیابی ساختمان ها بعد از زلزله

یکی از کارهای بسیار مهمی که در راستای بازسازی و بهسازی واحدهای مسکونی باید انجام شود. ارزیابی اینمی ساختمان هایی است که در معرض زلزله قرار گرفته اند بدین ترتیب که بلاfacله بعد از وقوع زلزله بایستی گروهای آموزش دیده بررسی ساختمان های آسیب دیده را آغاز نمایند، روش که در اکثر دستور العمل ها برای ارزیابی مدنظر قرار می گیرد یک روش ۳ مرحله ای است در مرحله اول یک ارزیابی سریع اولیه توسط افراد آموزش دیده که لزوماً مهندس سازه نمی باشند انجام می گیرد. نتیجه این ارزیابی ساختمان را در یکی از سه ردی بی خطر، خطرناک و یا مشکوک قرار می دهد. ساختمان

هایی که نتیجه ارزیابی آن ها مشکوک است. در مرحله دوم توسط مهندس سازه مجدداً مورد باربینی عینی قرار می گیرند. نتیجه ارزیابی مجدد در مرحله دوم می تواند ساختمان را به هر کدام از وضعیت های ذکر شده تقسیم کند، برای ساختمان هایی که در مرحله دوم مشکوک شناخته شده اند باید ارزیابی تفضیلی صورت گیرد. و با تصمیم مراجع ذیصلاح و مالک در صورت نیاز نسبت به بهسازی آن اقدام شود. نمودار ۲-۳ روند ارزیابی ساختمان پس از زلزله را نشان می دهد.

### نمودار ۲-۳ روند ارزیابی ساختمان پس از زلزله



### ۲-۲-۲-۳ روش های ارزیابی ساختمان ها

در این آیینه نامه ۳ روش ارزیابی برای ساختمان های آسیب دیده معرفی شده است که از لحاظ زمان ارزیابی و چک لیست ارائه شد از هم متمایز می باشند. این ۳ روش عبارتند از ارزیابی سریع، ارزیابی با جزئیات و روش ارزیابی مهندسی. در هر صورت نتایج این ارزیابی ها ساختمان را سالم یا دارای مشکل معرفی می نماید. در شرایطی ساختمان یا منطقه ای که ساختمان در آن واقع شده است دارای مشکل است که یکی از عوامل زیر در آن ساختمان یا منطقه دیده شود.

- تمام یا قسمتی از ساختمان ریزش کرده باشد

- خروج از محوریت کلی یا طبقاتی از ساختمان

- خرابی شدید در اجزای سازه ای

- ترک های شدید در دیوارها

- خرابی در جان پناه یا دیگر قسمت های سازه ای با قابلیت ریزش خرابی در پی ساختمان

- جابجایی های شدید در زمین خطر سقوط دکل های برق، تانکرهای هوایی و درختان مجاور ساختمان

در شکل ۲-۳ بعضی از عواملی که سبب ناامنی می شود آورده شده است.

برای ارزیابی سریع و ارزیابی با جزئیات چک لیست هایی ارائه شده است که در قسمت های بعد تا حدودی از آن ها استفاده می شود. از آنجا که در پروژه حاضر فرض بر آن است که ساختمان مورد نظر برای انجام بهسازی انتخاب شده است و در مورد مراحلی که یک ساختمان طی میکند تا در زمرة ساختمان های مناسب برای بهسازی قرار می گیرد به طور مفصل بحث نشده است. اگر چه در مورد ساختمان های بنایی ضوابط کمی ارزیابی دقیقی وجود ندارد و این تصمیم گیری بیشتر به نظر مالک، درصد هزینه بهسازی به بازسازی، میزان اهمیت بنا و نظر مهندس سازه بستگی دارد.

تصویر(جهت در ک بهتر معیارها)	نتیجه ارزیابی	شرایط موجود ساختمان
	نا امن	تمام یا قسمتی از ساختمان ریزش کرده است
	نا امن	خروج از محوریت کلی یا طبقاتی از ساختمان
	نا امن	خرابی شدید در اجزای سازه ای، ترک های شدید در دیوارها
	منطقه نا امن	خرابی در جانپناه یا دیگر قسمت های سازه ای با قابلیت ریزش
	نا امن	خرابی در پی ساختمان با جابجای های شدید در زمین
	نا امن یا منطقه نا امن	خطر سقوط دکل های برق، تانکرهای هوایی و درختان مجاور ساختمان

شكل ۳-۲ عواملی که سبب ناامنی می شود

در شکل ۳-۳ یک نمونه از چک لیست های ارزیابی سریع و در شکل ۴-۳ یک نمونه از چک لیست های ارزیابی با جزئیات دستورالعمل ATC-20 آورده شده است.

## ATC-20 Rapid Evaluation Safety Assessment Form

### Inspection

Inspector ID: \_\_\_\_\_

Inspection date and time: \_\_\_\_\_  AM  PM

Affiliation: \_\_\_\_\_

Areas inspected:  Exterior only  Exterior and interior

### Building Description

Building name: \_\_\_\_\_

#### Type of Construction

Address: \_\_\_\_\_

Wood frame

Concrete shear wall

\_\_\_\_\_

Steel frame

Unreinforced masonry

\_\_\_\_\_

Tilt-up concrete

Reinforced masonry

Building contact/phone: \_\_\_\_\_

Concrete frame

Other: \_\_\_\_\_

Number of stories above ground: \_\_\_\_\_ below ground: \_\_\_\_\_

#### Primary Occupancy

Approx. "Footprint area" (square feet): \_\_\_\_\_

Dwelling

Commercial

Government

Number of residential units: \_\_\_\_\_

Other residential

Offices

Historic

Number of residential units not habitable: \_\_\_\_\_

Public assembly

Industrial

School

Emergency services

Other: \_\_\_\_\_

### Evaluation

Investigate the building for the conditions below and check the appropriate column.

#### Estimated Building Damage (excluding contents)

##### Observed Conditions:

##### Minor/None

##### Moderate

##### Severe

##### None

Collapse, partial collapse, or building off foundation

0-1%

Building or story leaning

1-10%

Racking damage to walls, other structural damage

10-30%

Chimney, parapet, or other falling hazard

30-60%

Ground slope movement or cracking

60-100%

Other (specify) \_\_\_\_\_

100%

Comments: \_\_\_\_\_

### Posting

Choose a posting based on the evaluation and team judgment. Severe conditions endangering the overall building are grounds for an Unsafe posting. Localized Severe and overall Moderate conditions may allow a Restricted Use posting. Post INSPECTED placard at main entrance. Post RESTRICTED USE and UNSAFE placards at all entrances.

INSPECTED (Green placard)  RESTRICTED USE (Yellow placard)  UNSAFE (Red placard)

Record any use and entry restrictions exactly as written on placard: \_\_\_\_\_

### Further Actions

Check the boxes below only if further actions are needed.

Barricades needed in the following areas: \_\_\_\_\_

Detailed Evaluation recommended:  Structural  Geotechnical  Other: \_\_\_\_\_

Other recommendations: \_\_\_\_\_

Comments: \_\_\_\_\_

شکل ۳-۳ نمونه ای از چک لیست های ارزیابی سریع دستورالعمل ATC-20

Block \_\_\_\_\_ Parcel No. \_\_\_\_\_

**ATC-20 Detailed Evaluation Safety Assessment Form**

<b>BUILDING DESCRIPTION:</b> Name: _____  Address: _____		<b>OVERALL RATING: (Check One)</b>  <b>INSPECTED (Green)</b> <input type="checkbox"/> <b>LIMITED ENTRY (Yellow)</b> <input type="checkbox"/> <b>UNSAFE (Red)</b> <input type="checkbox"/>
No. of Stories: _____ Basement: Yes <input type="checkbox"/> No <input type="checkbox"/> Unknown <input type="checkbox"/> Approximate Age: _____ Years Approximate Area: _____ Square feet		<b>INSPECTOR:</b> Inspector ID _____ Affiliation _____
Structural System: Wood Frame <input type="checkbox"/> Unreinforced Masonry <input type="checkbox"/> Reinforced Masonry <input type="checkbox"/> Tilt-up <input type="checkbox"/> Concrete Frame <input type="checkbox"/> Concrete Shear Wall <input type="checkbox"/> Steel Frame <input type="checkbox"/> Other _____		<b>INSPECTION DATE:</b> Mo/day/year _____ Time _____ am pm
<b>Primary Occupancy:</b> Dwelling <input type="checkbox"/> Other Residential <input type="checkbox"/> Commercial <input type="checkbox"/> Office <input type="checkbox"/> Industrial <input type="checkbox"/> Public Assembly <input type="checkbox"/> School <input type="checkbox"/> Government <input type="checkbox"/> Emer. Serv. <input type="checkbox"/> Historic <input type="checkbox"/> Other _____		
Instructions: Complete building evaluation and checklist on next page and then summarize results below.		
<b>Posting:</b> None <input type="checkbox"/> Inspected (Green) <input type="checkbox"/> Limited Entry (Yellow) <input type="checkbox"/> Unsafe (Red) <input type="checkbox"/>	<b>Existing</b> <input type="checkbox"/> <input type="checkbox"/> <input type="checkbox"/> <input type="checkbox"/>	<b>Recommended</b> <input type="checkbox"/> <input type="checkbox"/> <input type="checkbox"/> <input type="checkbox"/>
<b>Posted at this Assessment:</b> <input type="checkbox"/> Yes <input type="checkbox"/> No <b>Existing posting by:</b>		

**Recommendations:**

- No further action required
- Engineering Evaluation required (circle one) Structural Geotechnical Other \_\_\_\_\_
- Barricades needed in the following areas: \_\_\_\_\_
- Other (falling hazard removal, shoring/bracing required, etc.): \_\_\_\_\_

**Comments (Why posted Unsafe, etc.):** \_\_\_\_\_  
 \_\_\_\_\_  
 \_\_\_\_\_

Sheet \_\_\_\_\_ of \_\_\_\_\_

Condition	Hazardous Condition Exists			
	Yes	No	Unknown	Comments
<b>1. Structure Hazards Overall</b>				
Collapse/partial collapse	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	
Building or story leaning	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	
Other _____	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	
<b>2. Hazardous Structural Elements</b>				
Foundations	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	
Roof/floors (vertical loads)	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	
Columns/pilasters/corbeils	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	
Diaphragms/horizontal bracing	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	
Walls/vertical bracing	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	
Moment frames	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	
Precast connections	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	
Other _____	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	
<b>3. Nonstructural Hazards</b>				
Parapets/ornamentation	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	
Cladding/glazing	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	
Ceilings/light fixtures	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	
Interior walls/partitions	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	
Elevators	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	
Stairs/exits	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	
Electric/gas	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	
Other _____	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	
<b>4. Geotechnical Hazards</b>				
Slope failure/debris	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	
Ground movement, fissures	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	
Other _____	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	

شکل ۳-۴ نمونه ای از چک لیست های ارزیابی با جزئیات دستورالعمل ATC-20

### ۳-۲-۳ مجموعه [۶] و [۵] و [۴] FEMA (306-307-308)

بر اثر دو زلزله ویران کننده کالیفرنیا در سال های ۱۹۸۹ (لوماپریتا)<sup>۱</sup> و ۱۹۹۴ (نورتربیج)<sup>۲</sup> بسیاری از ساختمان ها با دیوارهای بتونی یا با مصالح بنایی توسط بیناد امداد سوانح فدرال آمریکا<sup>۳</sup> تحت تعمیر قرار گرفت. این تعمیرات که بر اساس

1- Loma Prieta

2- Northridge

3- Federal disaster assistance funding

معیاری ناهمانگ انجام شدند دارای جزئیات متناقض بودند. بنابراین نیاز وجود دستور العمل بهسازی و تعمیر ساختمان ها با دیوارهای بتنی یا با مصالح بنایی احساس شد. برای کمک به حل این ناهمانگی ها سازمان مدیریت بحران فدرال<sup>۱</sup> (FEMA) پروژه ای (پروژه ATC-43) را با هدف ارزیابی و تعمیر خرابی های ساختمان های بتنی و با مصالح بنایی در سال ۱۹۹۶ شروع کرد. نتایج این پروژه در قالب ۳ گزارش ارائه شده است، که این گزارش ها مجموعه FEMA 306-307-308 (FEMA 306-307-308) را تشکیل می دهند. FEMA 307 [۵] برای ارزیابی ساختمان ها و FEMA 308 [۶] به عنوان راهنمای بهسازی می باشد.

### ۱-۲-۳ ارزیابی ساختمان طبق دستورالعمل (306-307-308)

رونده کلی ارزیابی در این دستورالعمل مانند دستورالعمل های دیگر ارزیابی می باشد. با این تفاوت که جنبه تئوری در این دستورالعمل بیشتر است. مطالب موجود در این دستورالعمل را می توان به دو بخش عمده دسته بندی کرد.

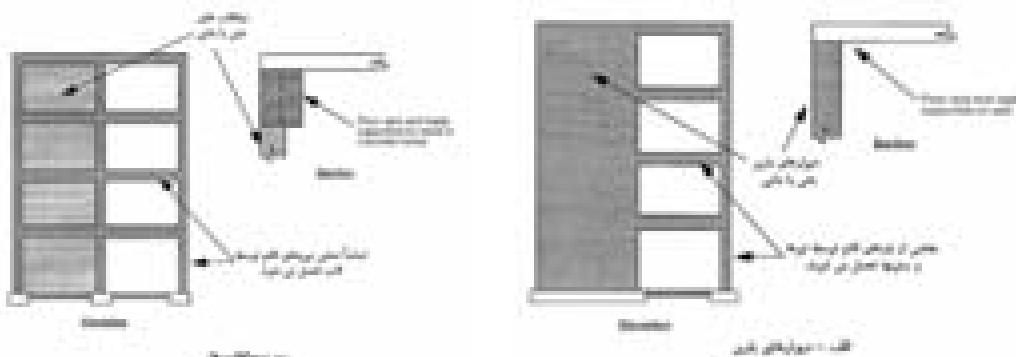
۱) بخش تحقیقاتی: این بخش شامل گردآوری اطلاعاتی در مورد زلزله، شناسایی اجزای ساختمان، تهییه استناد خرابی و دسته بندی خرابی اجزا می باشد که نتیجه این بخش نسبت دادن نوعی از خرابی ها به اجرای سازه ای و غیر سازه ای می باشد و بخش ارزیابی بعد از اتمام این بخش شروع می شود. (جمع آوری اطلاعات بیشتر و بازبینی یافته ها و فرضیات جهت برقرار کردن رابطه منطقی بین طبقه بندی های صورت گرفته برای خرابی ها و مشاهدات موجود از وضعیت ساختمان)

۲) بخش ارزیابی: مواردی که در ارزیابی ساختمان ها بایستی به آن ها توجه کرد. طبق مطالب موجود در این دستورالعمل در زیر لیست شده است.

- a. جمع آوری اطلاعات خصوصیات خرابی حاصل از جابجایی و تکان خوردن زمین محل ساختمان
- b. بدست آوردن خصوصیات فیزیکی و طبیعی ساختمان از قبیل وزن، هندسه ساختمان
- c. شناسایی اجزای سازه ای و مقاوم در برابر بارهای جانبی ساختمان
- d. مشخص کردن خصوصیات سازه ای قسمت های مختلف ساختمان با جزئیات کافی جهت تحلیل
- e. ثبت خرابی برای اعضا
- f. مجزا کردن خرابی های ناشی از زلزله از خرابی های پیشین

برای برآورد کردن ساختمان بر اساس این دستورالعمل ابتدا گروهی تشکیل می شود تا وضعیت موجود ساختمان را برداشت نمایند. این کار به وسیله پر کردن چک لیست و گرفتن عکس صورت می گیرد. ساختمان هایی که در این آیین نامه مورد بررسی قرار می گیرند شامل ساختمان های بتنی، بنایی مسلح<sup>۱</sup>، بنایی غیر مسلح<sup>۲</sup> و میانقاب ها<sup>۳</sup> می باشند. در ادامه خصوصیات ساختمان های بتنی و بنایی و همچنین آسیب های واردہ به این ساختمان ها در اثر زلزله و روش های ارزیابی این آسیب ها و در نهایت ترمیم خرابی ها خواهد آمد.

در این دستورالعمل آمده است ساختمان های بتنی و بنایی به دو روش اصلی نیرو را از بام سقف ها به کف و پی منتقل می کنند. دیوارهای بار بر که می توانند بتنی مسلح یا غیر مسلح و یا از مصالح بنایی باشند و میانقاب ها. تفاوت میانقاب ها با دیوارهای حمال در این است که برای میانقاب ها همیشه یک قاب فلزی یا بتنی مت Shank از تیرو ستون وجود دارد که میانقاب برای تحمل بار جانبی درون این قاب قرار می گیرد. در شکل ۵-۳ انواع اجزا مقاوم در برابر بارها در ساختمان های بتنی و بنایی نشان داده شده است.



شکل ۵-۳ اجزاء مقاوم در برابر بار جانبی در ساختمان های بتنی و بنایی

در آیین نامه FEMA 306 آزمایشات ارزیابی آسیب در قالب دو دسته آزمایشات بدون تخریب و مخرب تقسیم بندی شده اند که در جدول ۳-۳ آمده است.

1- Reinforced Masonary

2- Unreinforced Masonary

3- Infilled Frames

### جدول ۳-۳ آزمایشات ارزیابی بر اساس آین نامه FEMA 306

Structural Or Material Property	Material			Test ID (Section 3.8)	Test Type
	Reinf. Conc.	Reinf. Mas.	URM		
Crack Location and Size	✓	✓	✓	NDE 1	Visual observation
Spall Location and Size	✓	✓	✓	NDE 1	Visual observation
	✓	✓	✓	NDE 2	Sounding
Location of Interior Cracks or Delaminations	✓	✓	✓	NDE 6	Impact echo
	✓			NDE 7	Spectral Analysis of Surface Waves
	✓	✓	✓	IT 1	Selective removal
Reinforcing Bar Buckling or Fracturing	✓	✓		NDE 1	Visual observation
Relative Age of Cracks	✓	✓	✓	IT 1	Selective removal
Relative Compressive Strength	✓	✓	✓	NDE 3	Rebound hammer
Compressive Strength	✓	✓	✓	IT 3	Material extraction and testing
Reinforcing Bar Location and Size	✓	✓		NDE 4	Rebar detector
	✓	✓		NDE 8	Radiography
	✓	✓		NDE 9	Penetrating radar
	✓	✓		IT 1	Selective removal
Strength of Reinforcing Bar	✓	✓		IT 3	Material extraction and testing
Wall Thickness	✓	✓	✓	NDE 1	Visual observation
	✓	✓	✓	NDE 6	Impact echo
	✓	✓	✓	IT 1	Selective removal
Presence of Grout in Masonry Cells		✓	✓	NDE 2	Sounding
		✓	✓	NDE 6	Impact echo
		✓	✓	NDE 7	Spectral Analysis of Surface Waves
		✓	✓	IT 1	Selective removal
Strength of Masonry		✓	✓	IT 3	Material extraction and testing
			✓	IT 4, 5	In situ testing
Mortar Properties		✓	✓	IT 2	Petrography
			✓	IT 4, 5	In situ testing

### ۲-۳-۲-۳ ترمیم المان های آسیب دیده از زلزله طبق دستورالعمل (306-307-308)

این دستورالعمل را می توان راهنمای تعمیر خرابی های حاصل از زلزله برای ساختمان های بتنی یا با مصالح بنایی دانست. هدف از این دستورالعمل تهیه راهنمایی برای تعمیر و بهسازی ساختمان هایی است که دارای سیستم های اولیه مقاوم در برابر نیروهای جانبی از قبیل دیوارهای بار بر بتنی، دیوارهای بار بر بنایی و میانقاب ها می باشند. از جمله راهکارهای ارائه شده در این دستورالعمل می توان به ترمیم پوشش سطحی به همراه تزریق دوغاب، جایگزینی آجرهای آسیب دیده و بخیه دوزی ترک ها با پین و میلگرد به عنوان راهکار ترمیم و تقویت پاشنه و پنجه دیوار با اجرای پوشش بتن مسلح همراه با شناز پای دیوار، تقویت دیوار با اجرای پوشش بتن مسلح یک طرفه یا دو طرفه و جایگزینی دیوار با دیوار جدید به عنوان راهکار ترمیم در ترکیب با افزایش سطح عملکرد دیوارها اشاره کرد.

### ۴-۳-۲-۳ روش های ترمیمی ارائه شده در دستورالعمل FEMA 308 [۶]

روش های بهسازی و اهداف آن ها برای ساختمان های بنایی و بتنی در ۳ گروه اصلی مورد بررسی قرار می گیرد.

۱) تعمیرات سطحی که هدف از آن ها بهبود وضعیت ظاهری اجزاء می باشد. این تعمیرات می تواند شامل بتنه و رنگ کاری و پوشاندن ظاهری ترک ها باشد.

۲) تعمیرات سازه ای که هدف از آن ها بازگرداندن خصوصیات سازه ای اجزاء می باشد. از جمله این تعمیرات می توان به تریق ملات در ترک ها یا جایگزینی آرماتورها را نام برد.

۳) تقویت سازه ای با حذف اجزاء آسیب دیده و جایگزینی آن ها با اجزاء جدید، اضافه کردن اجزاء سازه ای به ساختمان و روش های دیگر که در جدول زیر آمده است صورت می گیرد.

جدول ۳-۴ به اختصار نوع و موارد کاربرد روش های ترمیم را برای انواع ساختمان های مورد بررسی نشان می دهد.

جدول ۳-۴ روش های ترمیم و محدوده کاربرد

نوع ترمیم	کد ترمیم	نوع مصالح			شرح ترمیم
		بنایی غیر مسلح	بنایی مسلح	بتنی مسلح	
پوشش سطحی	CR1				تعمیرات ترزیبینی
بند کشی مجدد	CR2 , S-01				
پر کردن ترک با اپوکسی	CR3				
ترزیق اپوکسی به ترک	SR1				
ترزیق گروت به ترک ها	SR2				
ترمیم پکیدگی	SR3				تعمیرات سازه ای
جایگزینی آرماتور ها	SR4				
جایگزینی دیوار ها	SR5				
روکش بتنی مسلح	SE1				
فibre های کامپوزیت	SE2				
بخیه ترک	SE3 , S-04				تقویت سازه ای

### ۳-۳ جمع بندی

تا این مرحله با بررسی سه آیین نامه معتبر در زمینه بهسازی مطالبات زیر به طور خلاصه از این بررسی ها استنتاج می شود.

۱- قبل از اینکه ساختمان ها در معرض زلزله قرار بگیرند می بایست با انجام مطالعات آسیب پذیری و جمع آوری اطلاعاتی در مورد ساختمان ها (انواع آن ها) میزان صدمات و خسارات وارده در یک زلزله احتمالی بررسی می شود و با توجه به چالش هزینه های اقتصادی در نظر گرفته شده بخشی از این ساختمان ها که معیارها و ضوابط در نظر گرفته شده را برآورده نمی کنند نیازمند بهسازی تشخیص داده شده و برای کاهش صدمات جانی و مالی مورد بهسازی قرار می گیرند.

(FEMA-158)

۲- یکی از مسایلی بسیار مهم بعد از زلزله تعیین درجه امنیت ساختمان هایی که در معرض زلزله قرار گرفته اند می باشد.

به طوری که نیروهای متخصص و آموزش دیده می بایست همراه با نیروهای امدادی این کار را انجام دهند و وضعیت

ساختمان ها را با نصب علائم مخصوص که روی آن ها علت تشخیص نیز ذکر شده است مشخص نمایند. در صورت وقوع

پس لرزه این کار مجددا تکرار شود و تاریخ وساعت بازدید نیز روی علائم هشدار دهنده که معمولا با رنگ های مختلفی

هستند نوشته شود. در صورتی که در مرحله اول سازه مشکوک باشد، ارزیابی دقیق تر توسط اکیپ متخصص انجام شده

و در نهایت سازه را امن یا خطرناک تشخیص می دهند، و بعد از آن نسبت به تخریب یا بهسازی آن تصمیم گیری می

شود. (دستورالعمل ATC-20)

۳- در جریان زلزله اجزای سازه ای و غیر سازه ای ساختمان متحمل تنفس هایی می شوند که به علت ترد و شکننده بودن

اجزای سازه ای مخصوصا در دیوارهای برابر و میانقاب ها بیشترین آسیب به این اجزا وارد می شود و این آسیب ها به

صورت ترک هایی در دیوارها نمود پیدا می کند و موجب کاهش سختی و مقاومت آن ها می شود. بنابراین می بایست با

انجام آزمایش هایی روی این دیوارها و مشخص کردن رده خرابی در آن ها، ضرائب کاهش سختی و مقاومت مناسب برای

آن ها اتخاذ نمود و در تحلیل های آسیب پذیری بکار برد. در ضمن راهکارهای ترمیمی مناسبی نیز برای آن ها اتخاذ

شده و در جریان بهسازی برای بازیافت کامل یا جزئی عملکرد آن ها اجرا می شوند. (دستورالعمل های FEMA-306-

(307-308)

در ادامه به بررسی دستورالعمل های مقاوم سازی پرداخته می شود.

۴-۳ دستور العمل بهسازی لرزه ای ساختمان های موجود (دفتر تدوین معیارهای سازمان مدیریت و برنامه ریزی)

در خرداد ماه ۱۳۸۱ دفتر امور فنی و تدوین معیارهای سازمان مدیریت و برنامه ریزی کشور با همکاری پژوهشگاه

بین المللی زلزله شناسی و مهندسی زلزله اولین ویرایش دستور العمل بهسازی لرزه ای ساختمان های موجود را منتشر کرد.

این دستور العمل در حقیقت اولین و تنها آیین نامه ملی موجود در زمینه ارزیابی آسیب پذیری و بهسازی لرزه ای ساختمان ها

می باشد. البته بخش های عمدۀ این آیین نامه ترجمه پیش نویس آیین نامه FEMA356 تحت عنوان

« Pre standard and Commentary for the Seismic Rehabilitation of Buildings » می باشد که با توجه

به شرایط و آیین نامه های داخلی تا حد امکان بومی شده است. بدیهی است که در صورت انجام ارزیابی آسیب پذیری تفصیلی

و ارائه طرح بهسازی برای یک ساختمان استفاده از این دستور العمل به عنوان تنها دستور العمل داخلی توصیه می شود. از

آنجا که این دستور العمل به زبان فارسی بوده و برای تمامی کاربران قابل استفاده است در این بخش به یک سری توضیحات

کلی در زمینه استفاده از این دستور العمل اکتفا می گردد و بدنبال آن کلیه ضوابط این دستورالعمل در مورد ساختمان های بنایی مورد بررسی مفصل قرار می گیرد.

## ۳-۴-۱ بررسی کلی دستور العمل بهسازی لرزه ای ساختمان های موجود

مطابق ضوابط این دستور العمل ابتدا وضعیت آسیب پذیری ساختمان در سطح عملکرد مورد نظر بررسی شده و سپس راهکارهای بهسازی لرزه ای برای بهبود عملکرد ساختمان ها هنگام زلزله تا رسیدن به سطح عملکرد مورد نظر ارائه می گردد. جهت آغاز کار طبق این دستور العمل ابتدا ویژگی های ساختمان شامل مشخصات اجزای سازه ای و غیر سازه ای آن و ویژگی های زمین ساختی منطقه و ... جمع آوری و تهیه می گردد. تعیین هدف بهسازی به عنوان دومین مرحله شناخته می شود. در این مرحله می بایست یکی از سطوح عملکرد مطابق بخش ۱ تحت خطر زلزله معین بر اساس بخش ۱ دستور العمل تعیین گردد. هدف بهسازی بر اساس یکی از موارد ذیل تعیین می گردد.

**بهسازی مبنا:** در بهسازی مبنا انتظار می رود که تحت زلزله سطح خطر ۱ ایمنی جانی ساکنین تأمین گردد.

**بهسازی مطلوب:** در بهسازی مطلوب انتظار می رود که هدف بهسازی مبنا تأمین گشته و علاوه بر آن تحت زلزله سطح خطر ۲ ساختمان فرو نریزد.

**بهسازی ویژه:** در بهسازی ویژه نسبت به بهسازی مطلوب عملکرد بالاتری برای ساختمان مد نظر قرار می گیرد. بدین منظور سطح عملکرد بالاتری برای ساختمان تحت همان سطوح خطر زلزله مورد استفاده در بهسازی مطلوب در نظر گرفته شده یا با حفظ سطح عملکرد مشابه با بهسازی مطلوب سطوح خطر زلزله بالاتری در نظر گرفته می شود.

**بهسازی محدود:** در بهسازی محدود عملکرد پایین تری از بهسازی مبنا در نظر گرفته می شود به گونه ای که حداقل یکی از اهداف زیر برآورده شود.

- (۱) تحت زلزله خفیف تر از زلزله سطح خطر ۱ (در ادامه توضیح داده شده) ایمنی جانی ساکنین تأمین گردد.
- (۲) تحت زلزله ای برابر یا خفیف تر از سطح خطر ۱ سطوح عملکرد تأمین می گردد.

**بهسازی موضعی:** بهسازی موضعی بخشی از یک طرح بهسازی کلی می باشد که به دلایلی در شرایط موجود فقط بخشی از آن اجرا می شود. این حالت بهسازی کلی می باشد که به دلایلی در شرایط موجود فقط بخشی از آن اجرا می شود. در این حالت بهسازی باید به گونه ای پیش بینی و اجرا گردد که هدف بهسازی بخش های دیگر در مراحل بعدی برآورده گردد.

سطوح عملکرد ساختمان در دو بخش اجزاء سازه ای و غیر سازه ای مورد بررسی قرار می گیرند. که برای اجزای سازه ای یک شماره (عدد) و برای اجزای غیر سازه ای یک حرف به عنوان نماد معرفی می گردد.

سطوح عملکرد اجزای سازه ای شامل چهار سطح عملکرد اصلی و دو سطح عملکرد میانی است.

الف- سطح عملکرد ۱: قابلیت استفاده بی وقفه

ب- سطح عملکرد ۳: ایمنی جانی

ج- سطح عملکرد ۵: آستانه فرو ریزش

د- سطح عملکرد ۶: لحاظ نشده

سطوح عملکرد میانی عبارتند از:

ه- سطح عملکرد ۲: خرابی محدود

و- سطح عملکرد ۴: ایمنی جانی محدود

• سطح عملکرد قابلیت استفاده بی وقفه به سطح عملکردی اطلاق می گردد که پیش بینی شود در اثر وقوع زلزله

مقاومت و سختی اجزای سازه تغییر قابل توجهی پیدا نکند و استفاده بی وقفه از آن ممکن باشد.

• در سطح عملکرد خرابی محدود پیش بینی می شود در اثر وقوع زلزله خرابی در سازه به میزان محدود ایجاد می

گردد به گونه ای که پس از زلزله با انجام مرمت بخش های آسیب دیده ادامه بهره برداری از ساختمان میسر باشد.

• در سطح عملکرد ایمنی جانی پیش بینی می شود که در اثر وقوع زلزله خرابی در سازه ایجاد می شود اما میزان

خرابی ها به اندازه ای نباشد که منجر به خسارت جانی گردد.

• سطح عملکرد ایمنی جانی محدود به سطح عملکردی اطلاق می گردد که پیش بینی شود در اثر وقوع زلزله خرابی

در سازه ایجاد شود، اما میزان خرابی ها به اندازه ای باشد که خسارت جانی حداقل گردد.

• در سطح عملکرد آستانه فرو ریزش پیش بینی می شود که در اثر وقوع زلزله خرابی گسترش در سازه ایجاد گردد اما

ساختمان فرو نریزد و تلفات جانی به حداقل برسد.

چنانچه سطح عملکرد خاص برای اجزای سازه انتخاب نگردد سطح عملکرد اجزای سازه ای را لحاظ نشده می نامند.

۵ سطح برای اجزای غیر سازه ای در نظر گرفته می شود.

• سطح عملکرد A : خدمت رسانی بی وقفه

• سطح عملکرد B : قابلیت استفاده بی وقفه

- سطح عملکرد C: ایمنی جانی
  - سطح عملکرد D: ایمنی جانی محدود
  - سطح عملکرد E: لحاظ نشده
- سطوح عملکرد بر اساس عملکرد اجزای سازه ای و غیر سازه ای تعریف می شود. به عنوان مثال سطح عملکرد
- (A) برای یک نمونه ساختمان به معنای آن است که اجزای سازه ای آن دارای سطح عملکرد ۱ (قابلیت استفاده بی وقهه) و اجزای غیر سازه ای آن دارای سطح عملکرد A (خدمت رسانی بی وقهه) می باشند.
- پس از تعیین و معرفی سطوح ساختمان، سطوح خطر به شرح ذیل معرفی می گردد:
- سطح خطر-۱: این سطح خطر بر اساس ۱۰٪ احتمال رویداد در ۵۰ سال که معادل ۴۷۵ سال است تعیین می شود.
- سطح خطر-۱ در آیین نامه ۲۸۰۰ ایران (زلزله طرح) (DBE) نامیده شده است.
- سطح خطر-۲: این سطح خطر بر اساس ۲٪ احتمال رویداد در ۵۰ سال که معادل ۲۴۷۵ سال است تعیین می شود.
- سطح خطر-۲ به عنوان بیشینه زلزله محتمل (MPE) نامیده می شود.
- سطح خطر انتخابی: (زلزله با هر احتمال رویداد در ۵۰ سال) این سطح خطر برای موارد خاص و با ملاحظات ویژه مناسب باشد.
- بعد از معرفی و تعیین هدف بهسازی، می بایست نحوه بهسازی لرزه ای بر اساس نوع سازه مشخص گردد. بدین منظور در سومین مرحله، براساس مشخصات فنی ساختمان که در گام اول جمع آوری گردیده بود، مدل سازی صورت می پذیرد. در این مرحله رفتار اجزای سازه با توجه به نوع تلاش داخلی آن ها و منحنی نیرو- تغییر شکل حاصله به صورت کنترل شونده توسط تغییر شکل و یا کنترل شونده توسط نیرو مشخص می شوند که در مدل سازی می بایست در نظر گرفته شوند. همچنین مقاومت مصالح بر حسب نوع رفتار اجزای سازه می بایست بر اساس دستورارت ارائه شده در دستور العمل بهسازی در نظر گرفته شود.
- پس از مدلسازی، روش های تحلیل سازه مطرح می شود. براساس محدوده کاربرد تعریف شده در هر یک از روش های تحلیل، سازه می بایست به یکی از روش های زیر تحلیل گردد.
- ۱) روش استاتیکی خطی
  - ۲) روش دینامیکی خطی
  - ۳) روش استاتیکی غیر خطی

#### ۴) روش دینامیکی غیر خطی

پس از تحلیل سازه و بدست آوردن مقادیر نیروها و تغییر شکل در اعضای سازه بر حسب نوع رفتار اجزای سازه و روش تحلیل، معیارهای پذیرش معین می‌گردد. معیارهای پذیرش در روش‌های خطی بر اساس مقایسه میان تلاش‌های ایجاد شده در اعضا و ظرفیت عضو با اعمال ضرایبی همچون ضریب آگاهی ( $K$ ) و ضریب اصلاح مبنا، رفتار غیر خطی عضو حاصل می‌شود. در صورتی که شرایط برقراری معیارهای پذیرش رعایت نگردد راهکارهای بهسازی مطرح می‌شوند. در صورت رعایت شدن ضوابط پذیرش بحث بهسازی منتفی می‌گردد.

### ۲-۴-۳ بخش ساختمان‌های مصالح بنایی دستورالعمل

فصل هفتم دستورالعمل بهسازی لرزه‌ای ساختمان‌های موجود به بحث در مورد بهسازی ساختمان‌های مصالح بنایی و میانقاب‌های مصالح بنایی اختصاص دارد. با توجه به این که ساختمان‌های مصالح بنایی در ایران نسبتاً کوتاه می‌باشند و تعداد طبقات به ندرت از سه طبقه بیشتر می‌شود و همچنین به دلیل خصوصیات خاص رفتاری مصالح مصرفی در این ساختمان‌ها که رفتار مصالح آن‌ها به نوع منطقه، نحوه ساخت، نوع اجرا، کیفیت و نوع ملات بستگی دارد. این دستورالعمل روش تحلیل خاصی ارائه نداده و برای بهسازی از روش ساده بهسازی استفاده نموده است. به این ترتیب که بر اساس تجربه‌هایی از زلزله‌های گذشته عواملی که ممکن است انسجام ساختمان‌های بنایی را تحت بار لرزه‌ای به هم زده و باعث خسارات جانی و مالی شود شناسایی نموده است و این عوامل را تحت عنوان نواقص متداول در ساختمان‌های بنایی دسته‌بندی کرده و ضمن ارائه روش‌های ارزیابی این نواقص کم و بیش راهکارهایی برای بهسازی ارائه داده است. روش‌های ارزیابی این دستورالعمل مجموعه مناسبی است از آیین نامه‌های خارجی و آیین نامه ۲۸۰۰ که در زمان انتشار این دستورالعمل تنها منبع مناسب برای محاسبه و اجرای ساختمان‌های بنایی در داخل کشور بوده است.

### ۳-۴-۳ انواع ساختمان‌های مصالح بنایی مشمول دستورالعمل بهسازی لرزه‌ای ساختمان‌های موجود

۱) ساختمان‌های مصالح بنایی سنتی: ساختمان‌هایی هستند که بدون انجام محاسبات مهندسی ساخته شده‌اند و عناصر مقاوم لرزه‌ای خاصی نداشته و عموماً بواسطه شکل نامناسب سازه‌ای، ضعف مصالح و نحوه نامناسب اجرا، در برابر زلزله ضعیف عمل می‌کنند.

۲) ساختمان های مصالح بنایی کلاف دار: این ساختمان ها نیز بدون انجام محاسبات مهندسی ساخته می شوند ولی

در اجرای آن ها برخی اصول طراحی مقاوم لرزه ای رعایت می شود در نتیجه رفتار آن ها در برابر زلزله از ساختمان های مصالح بنایی سنتی بهتر است. مبنای اجرای آن ها ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰ می باشد.

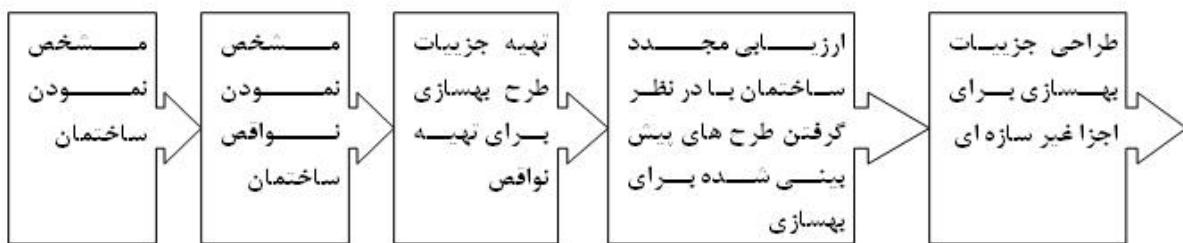
## ۴-۴-۳ محدوده کاربرد

ضوابط این دستورالعمل برای بهسازی ساختمان های مصالح بنایی سنتی و ساختمان های مصالح بنایی کلاف دار که در آن ها تمام یا قسمت عمده بارهای قائم توسط دیوارهای باربر آجری، بلوك سیمانی تحمل می شود، کاربرد دارد بناهای سنگی و خشتو و بناهای خاص مشمول این دستورالعمل نمی گردد و لازم است بهسازی این ساختمان ها بر اساس مطالعات ویژه انجام شود. در ضمن تعداد طبقات ساختمان های مصالح بنایی جهت استفاده از این دستورالعمل از سه طبقه بیشتر نباشد.

## ۵-۴-۳ مراحل روش ساده بهسازی

روش ساده بهسازی به طور خلاصه در نمودار ۵-۳ آمده است.

نمودار ۵-۳ مراحل روش ساده بهسازی



نواقص متداول در ساختمان های بنایی سنتی در شش بخش کلی تقسیم بندی شده اند که در جداول زیر به طور خلاصه همراه با معیارهای پذیرش آن ها آمده اند. مواردی که با علامت \* مشخص شده اند در مورد ساختمان های مصالح بنایی کلاف دار نیز کاربرد دارند و در پایان نواقصی که صرفا در ساختمان های مصالح بنایی کلاف دار مطرح است می آید.

### ۵-۳ ساختمان های مصالح بنایی سنتی

#### ۱-۵-۳ نواقص مربوط به مصالح ساختمان

جدول ۶-۳ نواقص مربوط به مصالح

عنوان نقص	آرzbابی آسیب پذیری
پایین بودن کیفیت و مقاومت واحد های بنایی	واحدهای بنایی سالم، بدون شکستگی و قادر ترک خوردگی
نداشتن شرایط حداقل کیفیت ملات	طبق دستور العمل بهسازی دیوارهایی که تنش برشی ملات آن ها کمتر از ۲ کیلوگرم بر سانتی متر مربع می باشد. شرایط حداقل کیفیت ملات را دارا نمی باشند و به لحاظ مقاومت برشی آسیب پذیر هستند

آزمایش مقاومت برشی ملات: (شکل ۶-۴)

مطابق دستورالعمل بهسازی لرزه ای ساختمان های موجود تنش برشی ملات را می توان با آزمایش هایی با تعداد حداقل

هشت عدد برای هر ساختمان و در نقاطی که نماینده کل ساختمان باشد با استفاده از فرمول زیر تعیین کرد:

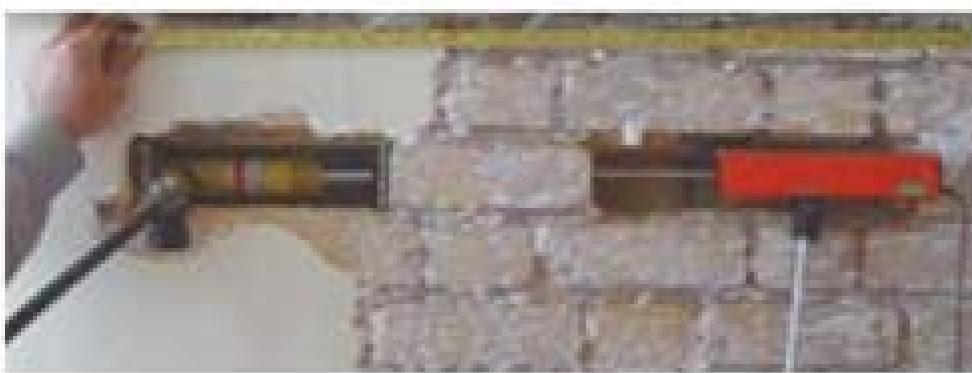
$$: V_{to} \quad V_{to} = \frac{V_{test}}{A_b} - \sigma_c \quad (1-3)$$

تنش برش نمونه ملات

$V_{test}$  : نیرو در اولین جابجایی مشاهده شده

$A_b$  : مجموع دو سطح آجر در درزهای افقی بالا و پایین

$\sigma_c$  : تنش ناشی از بار ثقلی واقعی در محل نمونه برداری در زمان آزمایش



شکل ۶-۴ آزمایش برش ملات

مقاومت برشی ملات  $V_t$  باید بر اساس آزمایش های فوق به صورتی تعیین گردد که هشتاد درصد مقادیر آزمایش ها  $V_{to}$  از آن تجاوز نماید.

## ۲-۵-۳ نواقص مربوط به سیستم سازه ای

در این بخش کلاف بندی سازه مبنی بر وجود یا عدم وجود سیستم ثانویه کمکی برای باربری سازه مورد بررسی قرار می گیرد و کنترل مسیر بار و وجود سیستم مقاوم در هر دو راستای طولی و عرضی سازه به منظور مقاومت در برابر بار جانبی کنترل می شود. همچنین مقاومت برشی سازه طبق روابط آیین نامه های ۲۸۰۰ و FEMA بدست می آید تا کنترل شود که آیا سطح مقطع دیوارها می تواند جوابگوی مقاومت برشی سازه باشد. در رابطه با نامنظمی در ارتفاع و پلان نیز ضوابطی مندرج است که بر اساس آن مشکل پیچش و پیش آمدگی آن مشخص می شود. در این بخش وضعیت پی دیوار نیز با استفاده از عملیات سونداز مشخص می شود. ساختمان مجاور از لحاظ تراز طبقات و ارتفاع آن مورد بررسی قرار می گیرد تا در صورت عدم وجود فاصله کافی از ساختمان مجاور ضربات متقابل آن مد نظر قرار گیرد. جدول ۳-۸ مربوط به کنترل نواقص این بخش می باشد.

جدول ۷-۳ محاسبه برش طبقات طبق دستورالعمل بهسازی

میزان نیروی برشی پایه ساختمان طبق دستورالعمل بهسازی از رابطه زیر به دست می آید:

$$V = 0.33 AIW \quad (2-3)$$

$V$  = نیروی برش پایه

$A$  = شتاب مبنای طرح مطابق بند ۲-۴-۲ آیین نامه ۲۸۰۰

$I$  = ضریب اهمیت ساختمان مطابق بند ۲-۴-۶ آیین نامه ۲۸۰۰

$W$  = مجموع بار مرده و درصدی از بار زنده مطابق آیین نامه ۲۸۰۰

نیروی برش پایه بر اساس رابطه زیر بین طبقات تقسیم می شود:

$$F_i = \frac{W_i h_i}{\sum_{j=1}^n W_j h_j} \cdot V \quad (3-3)$$

$F_i$  = نیروی جانبی در تراز طبقه  $i$

$W_i$  = وزن طبقه  $i$  شامل وزن سقف و سربار زنده و نصف وزن دیوارها که دربالا و پایین سقف قرار گرفته اند.

$h_i$  = ارتفاع سقف طبقه  $i$  از تراز پایه

$n$  = تعداد طبقات ساختمان

جدول ۳-۸ نوافص مربوط به سیستم سازه ای

عنوان	نقص	ارزیابی آسیب پذیری																									
کامل نبودن مسیر بار	چنانچه یک سیستم مقاوم در برابر بار جانبی که بتواند بار ناشی از زلزله را از طبقات به پی منتقل کند بین پی و دیافراگم های طبقات وجود نداشته باشد ساختمان از این نظر آسیب پذیر است.																										
	مجموع سطح مقطع دیوارها در هر طبقه و در هر یک از امتدادهای طولی و عرضی ساختمان از ۷۵ درصد مقادیر مندرج در جدول ۹-۳ مربوط به حداقل دیوار نسبی در آیین نامه ۲۸۰۰ ایران کمتر نباشد																										
	جدول ۹-۳ حداقل دیوار نسبی آیین نامه ۲۸۰۰																										
کافی نبودن مقاومت برشی ساختمان	<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th colspan="5">نوع و تعداد طبقات ساختمان</th> </tr> <tr> <th>طبقه دوم</th> <th>طبقه اول</th> <th>زیرزمین</th> <th></th> <th></th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>- ٪۴</td> <td>٪۴ ٪۶</td> <td>٪۶ ٪۸</td> <td>یک طبقه دو طبقه</td> <td>ساختمان آجری</td> </tr> <tr> <td>- ٪۶</td> <td>٪۶ ٪۱۰</td> <td>٪۱۰ ٪۱۲</td> <td>یک طبقه دو طبقه</td> <td>ساختمان های با بلوک سیمانی</td> </tr> <tr> <td>- ٪۵</td> <td>٪۵ ٪۸</td> <td>٪۸ ٪۱۰</td> <td>یک طبقه دو طبقه</td> <td>ساختمان های سنگی</td> </tr> </tbody> </table>	نوع و تعداد طبقات ساختمان					طبقه دوم	طبقه اول	زیرزمین			- ٪۴	٪۴ ٪۶	٪۶ ٪۸	یک طبقه دو طبقه	ساختمان آجری	- ٪۶	٪۶ ٪۱۰	٪۱۰ ٪۱۲	یک طبقه دو طبقه	ساختمان های با بلوک سیمانی	- ٪۵	٪۵ ٪۸	٪۸ ٪۱۰	یک طبقه دو طبقه	ساختمان های سنگی	
نوع و تعداد طبقات ساختمان																											
طبقه دوم	طبقه اول	زیرزمین																									
- ٪۴	٪۴ ٪۶	٪۶ ٪۸	یک طبقه دو طبقه	ساختمان آجری																							
- ٪۶	٪۶ ٪۱۰	٪۱۰ ٪۱۲	یک طبقه دو طبقه	ساختمان های با بلوک سیمانی																							
- ٪۵	٪۵ ٪۸	٪۸ ٪۱۰	یک طبقه دو طبقه	ساختمان های سنگی																							
	مجموع سطح مقطع دیوارها در هر طبقه و در هر یک از امتدادهای طولی و عرضی ساختمان از مقدار $A_i$ کمتر نباشد.																										
	$A_i = \frac{V_i}{v_a} \quad (4-3)$																										
	در رابطه فوق، $V$ نیروی برشی طبقه $i$ و $A$ مجموع سطح مقطع دیوارهای موجود در طبقه $i$ می باشد در محاسبه سطح مقطع دیوار، تنها دیوارهایی که ضخامت آن ها ۲۰ سانتی متر یا بیشتر است در نظر گرفته می شود. در این رابطه سطح بازشوها در نظر گرفته نمی شود. در این رابطه $v$ تنش مجاز برشی دیوار است که از رابطه زیر محاسبه می شود.																										
	$v_a = 0.1 v_t + 0.15 \sigma_c \quad \max v_t = 6 \text{ kg/cm}^2 \quad (5-3)$																										
ناتوانی ساختمان در حفظ انسجام هنگام ارتعاش*	کلیه عناصر ساختمان باید توسط کلاف های افقی و قائم مطابق ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰ بهم پیوسته باشند ساختمان های مصالح بنایی سنتی به لحاظ عدم انسجام ساختمان آسیب پذیر می باشند.																										
نداشتن سیستم ثانویه کمکی*	ساختمان های مصالح بنایی سنتی که فاقد سیستم ثانویه کمکی مانند کلاف های افقی و فلزی می باشند آسیب پذیر تلقی می شوند.																										
	اگر فاصله بین مرکز سختی و مرکز جرم هر طبقه در هر یک از دو محور اصلی بیش از ۲۰ درصد بعد ساختمان در جهت آن محور باشد.																										

<p>اگر پلان ساختمان نسبت به هر یک از دو محور اصلی به طور کلی نامتقارن باشد</p> <p>اگر ابعاد پیش آمدگی ها در پلان ساختمان از مقادیر بند ۳-۳ آیین نامه ۲۸۰۰ بیشتر باشد.</p>	<p>نا منظمی در پلان</p>
<p>اگر ساختمان دارای طبقه ضعیف یعنی طبقه ای که مقاومت برشی آن از ۸۰ درصد مقاومت برشی طبقه فوقاتی کمتر است باشد.</p>	<p>نا منظمی در ارتفاع</p>
<p>اگر ساختمان در امتداد قائم ناپیوسته باشد یعنی دیوارهای باربر آن تا زمین امتداد نیافته و در تراز بالاتر قطع شده باشند.</p>	<p>نا منظمی در ارتفاع</p>
<p>اگر ساختمان دارای بی نظمی در هندسه یعنی بعد افقی یک طبقه ۳۰ درصد بیشتر از بعد افقی طبقات مجاور باشد.</p>	<p>عدم وجود پی مناسب</p>
<p>در صورتی که پی دیوارهای باربر از بتن غیر مسلح، شفته و لاشه سنگ ساخته شده باشد و عمق و عرض پی از دو برابر ضخامت دیوار کمتر باشد.</p>	<p>عدم وجود فاضله کافی از ساختمان مجاور</p>
<p>در صورتیکه پی به صورت یک شبکه در زیر دیوارهای باربر قرار نداشته باشد.</p>	
<p>اگر در کنار ساختمان مورد نظر ساختمانی با ارتفاع کمتر از نصف یا بیشتر از دو برابر ارتفاع آن ساختمان وجود داشته باشد.</p>	
<p>اگر درز انقطع دو ساختمان مجاور از <math>\frac{1}{100}</math> ارتفاع ساختمان کوتاه تر کمتر باشد</p>	
<p>اگر تراز طبقات ساختمان مجاور یکی نباشد.</p>	

### ۳-۵-۳ نواقص مربوط به دیوارهای باربر

در این بخش با استفاده از بازدیدهای عینی به بررسی نواقص دیوارهای باربر پرداخته می شود که شامل ترک های عریض ناشی از نشست ناهمگون دیوار، شکم دادگی دیوار ناشی از انحراف از امتداد شاغولی در اثر زلزله، اجرای نامناسب درزهای قائم و عدم همپوشانی افقی مناسب، ارتفاع و طول زیاد دیوارها به منظور مهار بندی آن ها، وجود انفصال در دیوار بوسیله عبور لوله و دودکش های با اندازه نامتعارف از درون دیوار، مهار نامناسب سقف های قوسی در برابر نیروی رانش و مشکل عدم تراکم در دیوارها که با بررسی مجموع بازشوها در هر دیوار طبق ضوابط آیین نامه ای مشخص می شود همچنین نواقص مربوط به ناپایداری و عدم مقاومت کافی دیوارها از طریق روابط آیین نامه ای کنترل می شود. جدول ۳-۱۰ مربوط به کنترل نواقص این بخش می باشد.

جدول ۳-۱۰ نواقص مربوط به دیوارهای باربر

عنوان نقص	ارزیابی آسیب پذیری
اجرای نامناسب واحدهای بنایی دیوارهای باربر	دیوارهایی که با آجر یا بلوك سیمانی ساخته شده اند. طوری چیده شده اند که همپوشانی افقی مناسبی بین واحدهای بنایی برقرار نیست یا درزهای قائم روی هم قرار ندارند.
خالی بودن درزهای قائم بین واحدهای بنایی از ملات	سطحی از مقطع دیوار که شامل واحدهای بنایی متصل کننده رج داخلی و خارجی دیوار می باشد کمتر از ۱۰ درصد کل سطح مقطع دیوار می باشد و یا فاصله این واحدها از ۶۰ سانتیمتر بیشتر است. عرض ترک های مورب احتمالی ناشی از نشست ناهمگون دیوار، بیش از ۳ میلیمتر است. دیوار دارای شکم دادگی یا کج شدگی است.
نپاییداری و نبود مقاومت خارج از صفحه دیوار (زیاد بودن نسبت ارتفاع به ضخامت دیوار)	درزهای قائم بین واحدهای بنایی کاملاً با ملات پر نشده است.
ارتفاع زیاد دیوار	نسبت ضخامت به ارتفاع $t/h$ دیوار از ۱۰ کمتر است. در صورتی که ارتفاع به ضخامت دیوار بیشتر از ۱۰ باشد لازم است تنش خمشی ایجاد شده ناشی از لنگر خمشی خارج از صفحه دیوار که تحت اثر نیروی اینرسی عمود بر دیوار بdest می آید، کمتر از مقاومت کششی دیوار باشد.
طول زیاد دیوارمهار نشده	$F_p = 0.7 AIW_p$ $F_p = \text{نیروی عمود بر صفحه دیوار}$ $W_p = \text{وزن دیوار و ملحقات آن}$ و $I$ به ترتیب شتاب مبنای طرح و ضریب اهمیت ساختمان مطابق آیین نامه ۲۸۰۰
ارتفاع آزاد دیوار مصالح بنایی از ۴ متر بیشتر است.	
طول زیاد دیوارمهار نشده	طول آزاد دیوار مصالح بنایی از ۵ متر بیشتر است.
تراکم کم دیوار به واسطه وجود بازشو های بزرگ	مجموع سطح بازشوها در هر دیوار از یک سوم سطح آن دیوار بیشتر است. مجموع طول بازشوها در هر دیوار برابر از نصف طول دیوار بیشتر است. فاصله افقی دو بازشو از دو سوم ارتفاع کوچکترین بازشوی طرفین خود یا از یک ششم مجموع طول آن دو بازشو کمتر است.
فاصله کم بازشوها از انتهای دیوار	در طرفین بازشوهای با ابعاد بزرگ تر از ۲/۵ متر کلاف های قائمی که به کلاف های افقی و بالا و پایین آن طبقه متصلند، تعبیه نشده است و یا نعل درگاه بازشوهای مذکور در کلاف های قائم طرفین مهار نشده است.
انفصال در دیوار	فاصله اولین بازشو در دیوار از برخارجی ساختمان کمتر از دو سوم ارتفاع بازشو می باشد و در طرفین آن کلاف قائم قرار نگرفته است.
انفصال در دیوار	اگر در اجرای قسمت های مختلف یک دیوار باربر و یا گوشه دو دیوار متقطع باربر از روش هشتگیر استفاده شده باشد محل اجرای هشتگیر به عنوان نقطه انفصال در دیوار تلقی می گردد.

اگر قطر لوله و یا دودکشی که از درون دیوار عبور می نماید. بیش از یک ششم ضخامت دیوار باشد محل عبور لوله به عنوان نقطه انفصال در دیوار تلقی می گردد.	
تیرهای باربر سقف بار خود را به طور مستقیم به بالای دیوار مصالح بنایی منتقل می کنند و برای این منظور از کلاف یا زیرسربی چوبی، فلزی، بتنی و یا صفحه تکیه گاه استفاده نشده است. قسمت بالای دیوار و اتصال دال به دیوار آسیب پذیر تلقی می گردد.	نبود اتصال مناسب دال به دیوار*
در دهانه های خارجی ساختمان نسبت خیز (ارتفاع) سقف قوسی از نصف قاعده آن کمتر است و از کلاف چوبی، فلزی، یا بتنی برای مهار سقف استفاده نشده است.	نیروی رانش سقف

#### ۴-۵-۳ نواقص مربوط به دال های

در این بخش طبق ضوابط مندرج آیین نامه ۲۸۰۰، نواقص مربوط به تغییر شکل زیاد دال با در نظر گرفتن نسبت مجاز طول به عرض دیافراگم و عدم انسجام سقف، همچنین کنترل وزن زیاد دال با در نظر گرفتن ضخامت آن وجود بازشوهای بزرگ در آن و طول تکیه گاهی تیرهای سقف طاق ضربی و چوبی بررسی می گردد. جدول ۱۱-۳ مربوط به کنترل نواقص این بخش می باشد.

جدول ۱۱-۳ نواقص مربوط به دال ها

عنوان نقص	ارزیابی آسیب پذیری
وزن زیاد دال	ضخامت دال مصالح بنایی مسلح (چوبی یا طاق ضربی) و قوسی از حد متعارف بیشتر است.
عدم انسجام دال	ضوابط مندرج در بند ۱۱-۳ آیین نامه ۲۸۰۰ رعایت نشده است. به عنوان نمونه در سقف های طاق ضربی:
کافی نبودن طول تکیه گاهی تیرهای سقف	۱- تیرآهن ها باید به صورت ضربدری به هم بسته شوند بطوریکه اولا طول مستطیل ضربدری شده از ۱/۵ برابر عرض آن بیشتر نباشد و ثانیا مساحت تحت پوشش هر ضربدری از ۲۵ متر مربع تجاوز ننماید. ۲- تکیه گاه مناسبی برای پاطاق آخرین دهانه طاق ضربی تعییه گردد. ۳- میلگرها یا تسمه هایی که برای مهاربندی ضربدری یا مهار آخرین دهانه بکار می رود حداقل می بایست معادل سطح مقطع آرماتور ۱۴ باشد. این بند آیین نامه ۲۸۰۰ ضوابطی نیز درخصوص سقف های تیرچه بلوك، خرپاها، سقف های قوسی و سقف کاذب دارد که از آوردن آن ها در اینجا اجتناب می شود
زیاد بودن طول دال	طول تکیه گاهی تیرهای سقف طاق ضربی و یا سقف چوبی از حداقل مقدار ارتفاع تیر یا ۲۰ سانتیمتر کمتر است.
وجود بازشوهای بزرگ در دال	مجموع سطوح بازشو از ۵۰ درصد سطح کل دیافراگم بیشتر است. طول بازشو دال در مجاورت دیوار باربر از یک چهارم طول دیوار بیشتر است. طول بازشو دال در مجاورت دیوار باربر بیشتر از ۲ متر است.
زیاد بودن طول دهانه به عرض دیافراگم	نسبت طول دهانه به عرض دیافراگم در سقف های انعطاف پذیر (چوبی، طاق ضربی، قطعات پیش ساخته بدون بتن رویه ) بیش از ۳ است.

### ۳-۵ نواقص مربوط به اتصالات اعضا

در این بخش با استفاده از ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰ و بازدیدهای عینی، ضعف اتصالات بین دیوارهای باربر و دال بررسی می شود تا نیروهای زلزله بدون جابجا شدن دال به دیوار باربر انتقال یابد. همچنین در مورد اتصال نامناسب دیوارهای متقطع بررسی می شود که واحدهای بنایی در دیوارها در یک تراز چیده و در یک سطح بالا آورده شده باشند. در مورد اتصالات تیغه و دیوار باربر نیز نواقص مربوطه شناسایی می شود. جدول ۱۲-۳ مربوط به کنترل نواقص این بخش می باشد.

جدول ۱۲-۳ نواقص مربوط به اتصالات اعضا

عنوان نقص	ارزیابی آسیب پذیری
اتصال نامناسب دیوارهای باربر متقطع	واحدهای بنایی در دیوارهای باربر متقطع در یک تراز چیده نشده و در یک سطح بالا آورده نشده اند.
ضعف اتصال بین دیوارهای باربر و دال	ضوابط بند ۳-۱۰-۳ آیین نامه ۲۸۰۰ ایران اجرا نشده و در اجرای دیوارهای متقطع از کلاف های بتني، فلزی و چوبی گوش نیز استفاده نشده است.
ضعف اتصال تیغه و دیوار باربر یا تیغه ها و دال ها	دیوار باربر مصالح بنایی در تراز طبقات مطابق بند ۳-۱۱-۲ آیین نامه ۲۸۰۰ ایران به دال متصل نشده اند.
ضعف اتصال بین دیوارهای باربر و دال	اتصال دیوار و دال نمی تواند نیروی عمود بر صفحه دیوار را که در بخش بررسی نواقص سیستم سازه ای به طور کامل تشریح شد، تحمل نماید.
ضعف اتصال تیغه و دیوار باربر یا تیغه ها و دال ها	دیوار و تیغه متكی به طور همزمان و یا به صورت لاریز و یا به صورت هشتگیر چیده نشده و ضوابط مندرج در بند ۳-۷-۵ آیین نامه ۲۸۰۰ نیز رعایت نشده است.

### ۳-۵-۶ نواقص مربوط به اجزای غیر سازه ای

در این بخش ضعف اجزای غیر سازه ای که شامل جانپناه ، دودکش، نمای ساختمان و دیوارهای غیر باربر و تیغه ها می باشد طبق ضوابط آیین نامه مورد بررسی قرار می گیرند تا وضعیت آسیب پذیری آن ها با توجه به زلزله خیزی منطقه مشخص شود. جدول ۱۳-۳ مربوط به کنترل نواقص این بخش می باشد.

جدول ۱۳-۳ نواقص مربوط به اجزای غیر سازه ای

نام نقص	دلیل وجود نقص
ضعف دیوارهای غیرباربر و تیغه ها	دیوارهای غیرباربر و تیغه ها باید ضوابط مندرج در بند ۳-۷ آیین نامه ۲۸۰۰ را دارا باشند.
ضعف نمای ساختمان	در صورتی که ضوابط بند ۳-۱۲ آیین نامه ۲۸۰۰ ایران در مورد نماسازی رعایت نگردیده باشد. نمای ساختمان آسیب پذیر است.
عدم پایداری جانپناه	نسبت ارتفاع به ضخامت جان پناه برای مناطق با خطر نسیی زلزله کم و متوسط از ۲/۵ و برای مناطق با خطر نسیی زلزله زیاد و خیلی زیاد از ۱/۵ بیشتر باشد.
عدم پایداری دودکش ها	در اجرای دودکش بایستی ضوابط مندرج در بند ۳-۸ آیین نامه ۲۸۰۰ رعایت شده باشد.

### ۷-۵-۳ نواقص مربوط به سیستم کلاف بندی

کلیه نواقصی که در جداول بالا آمده است بجز مواردی که با علامت \* مشخص شده اند و نواقص مطرح شده در زیر به عنوان نواقص متدائل در ساختمان های مصالح بنایی کلاف دار می باشند. در ارزیابی آسیب پذیری سیستم کلاف در ساختمان های مصالح بنایی کلاف دار باید کلیه ضوابط مندرج در آیین نامه ۲۸۰۰ کنترل شود. چنانچه هر یک از موارد وجود انفصل در کلاف، وضعیت نامناسب اتصالات اجزای کلاف و ضعف اتصال دیوار و کلاف، کیفیت نامناسب مصالح کلاف بتی و عدم وجود کلاف افقی پی مشاهده شود به عنوان نواقص این بخش در نظر گرفته می شود. جدول ۱۴-۳ مربوط به کنترل نواقص این بخش می باشد.

جدول ۱۴-۳ نواقص مربوط به سیستم کلاف بندی

دلييل وجود نقص	نام نقص
در تراز پی از کلاف افقی استفاده نشده است و خود پی نیز به واسطه ناپیوستگی، قابلیت ایفای نقش کلاف افقی را ندارد.	نبود کلاف افقی پی
کلاف های قائم باید در داخل دیوارها و در گوشه های اصلی ساختمان و ترجیحا در نقاط تقاطع دیوارها و به فاصله محور تا محور ۵ متر تعییه شوند کلاف های افقی باید در کلیه دیوارهای سازه ای با مصالح بنایی در تراز زیر دیوارها و تراز زیر سقف اجرا گردد.	کافی نبودن تعداد و فواصل کلاف ها
در صورتی که بین دیوار و کلاف اتصال مناسبی موجود نباشد	عدم اتصال مناسب بین دیوار و کلاف
در بررسی های عینی کلاف تخلخل و یا نواقص دیگر در بتن مشاهده شده است. مقاومت فشاری بتن کمتر از ۱۵۰ کیلوگرم بر سانتیمتر مربع است	کیفیت نامناسب مصالح کلاف بتی
میلگردهای کلاف بتی در اتصالات هم پوشانی لازم را ندارند. اتصالات کلاف های فولادی مناسب نمی باشد. جهت ارزیابی می توان از آزمایش های غیر مخرب و یا تخریب های محدود استفاده کرد.	عدم درگیری میلگردهای کلاف
کلاف افقی و یا قائم در هر تراز از ساختمان بواسطه وجود بازشو و یا نیم طبقه ادامه نیافته و به کلاف قائم یا افقی مجاور متصل نشده است.	وجود انفصل در کلاف
قطر انفصل ایجاد شده در اثر عبور لوله آب، فاضلاب و یا دودکش در کلاف افقی یا قائم بیش از یک هشتمن عرض کلاف است.	ضعف اتصال بین دیوار و کلاف اتصال مناسبی وجود ندارد.

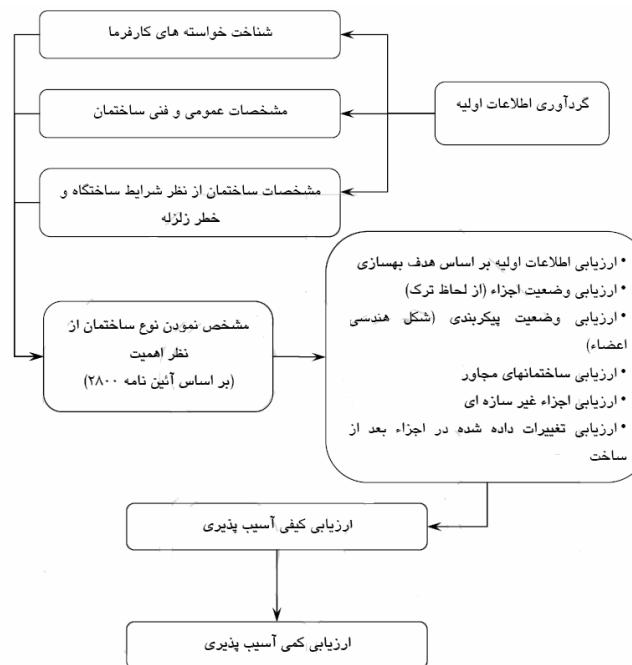
### ۶-۳ پیش نویس دستور العمل بهسازی لرزه ای ساختمان های بنایی ( شرکت خدمات مدیریت ایرانیان ) [۴۰]

ضوابط این دستور العمل برای بهسازی ساختمان های با مصالح بنایی غیر مسلح شامل کلاف دار و بدون کلاف که در آن ها تمام و یا قسمت عمده بارهای قائم و جانبی توسط دیوارهای آجری و بلوک سیمانی تحمل می شوند کاربرد دارد. بناهای خشتشی و بناهای خاص از جمله بناهای تاریخی مشمول این دستور العمل نمی شوند. نمودار ۱۳-۳ مراحل مختلف ارزیابی را نشان می دهد در زیر قسمت هایی از این دستور العمل به صورت خلاصه آورده شده است.

### ۱-۶-۳ مراحل ارزیابی آسیب پذیری

از آنجا که ارزیابی آسیب پذیری اولین گام در انجام مطالعات بهسازی است، در این مرحله نواقص ساختمان مشخص می گردد و سپس با استفاده از روش های بهسازی این نواقص بر طرف می گردند در نمودار ۱۵-۳ مراحل مختلف ارزیابی آسیب پذیری از دستور العمل مذکور آورده شده است.

#### نمودار ۱۵-۳ مراحل مختلف ارزیابی



### ۲-۶-۳ راهکارهای بهسازی

جهت انجام بهسازی لرزه ای ساختمان می توان عناصر موجود در سیستم سازه ای آن را تقویت نمود یا المان های دیگری به این سیستم اضافه کرد. به طوری که مقاومت جانبی و شکل پذیری ساختمان افزایش یابد. توضیح اینکه در هر صورت برای بهسازی لرزه ای و ترمیم ساختمان های بنایی موجود، جهت کاهش اثرات ناشی از نیروهای زلزله اصول زیر باید تأمین شود.

- ۱) مصالح مورد استفاده بایستی از کیفیت مطلوبی بر خوردار بوده و حتی المقدور با مصالح موجود متجانس باشد.
- ۲) وزن سازه با برداشتن عناصر سنگین فوقانی کاهش داده شود.
- ۳) سیستم فونداسیون باید قادر باشد بار نهایی سازه را به نحوه مطلوب به زمین منتقل نماید.
- ۴) دیوارها باید کاملاً با یکدیگر درگیر شده و بهم بسته شوند، کف ها باید بخوبی به دیوار متصل شوند تا از شکست خارج صفحه ای آن ها جلوگیری شود.
- ۵) دیوارهای سازه ای باید در دو جهت عمود بر هم در ساختمان به صورت یکنواخت توزیع شوند و فاصله بین مرکز جرم و مرکز سختی ساختمان با اضافه کردن دیوارهای جدید و یا بستن بازشوها در دیوارهای موجود کاهش داده شود. با این عمل اثرات نامطلوب پیچش در ساختمان کم می شود.
- ۶) سیستم سقف باید دارای انسجام کافی بوده و به نحوه مطلوب به دیوارهای سازه ای متصل شده باشد.
- ۷) عناصر غیر سازه ای باید به طور کامل و به نحو مطلوب به سیستم سازه ای متصل شوند.

راهکارهای ارائه شده جهت بهسازی لرزه ای ساختمان های بنایی را در این دستورالعمل می توان به دو دسته زیر تقسیم نمود.

### ۱-۶-۳ بهسازی کلی

در بهسازی کلی ساختمان، روش یا روش هایی به صورت کلان جهت ارتقاء مقاومت کلی ساختمان ایجاد می گردد. به عنوان مثال در روش بهسازی کلی می توان از سیستم های جدا ساز لرزه ای یا تکنیک هایی که باعث بالا بردن مقاومت ساختمان می گردد بهره جست در صورتی که نواقص در اجزاء سازه وجود داشته باشد. لازم است این نواقص با استفاده از روش های موضعی بر طرف گردد. از آن جمله می توان به رفع نواقص پی، اصلاح سیستم کلاف بندی، افزایش انسجام ساختمان با کلاف بندی، اصلاح دیوارها، افزودن مقاومت برشی ساختمان، کامل نمودن مسیر بار و رفع نامنظمی اشاره کرد.

### ۳-۶-۲- بہسازی موضعی

در بہسازی موضعی برخی از اعضا و المان ها از مجموعه ساختمان به صورت موضعی مورد بہسازی قرار می گیرند بر اساس این دستور العمل پس از ارزیابی آسیب پذیری ساختمان به روش کیفی و تفضیلی، در صورتی که میزان آسیب پذیری بین ۱۰ تا ۲۰ درصد برآورد شود، نیاز به بہسازی موضعی می باشد. همچنین پس از انجام ارزیابی کمی آسیب پذیری و ارائه راهکارهای کلی جهت رفع نواقص کلی می توان نواقص جزئی را با استفاده از روش های بہسازی موضعی برطرف نمود. از جمله راهکارهای بہسازی موضعی می توان به اصلاح دیوار به صورت موضعی، بہسازی موضعی سیستم کلاف بندی، اصلاح سیستم سازه ای به صورت موضعی، بہسازی سقف، بہسازی اتصالات و بہسازی اعضای غیر سازه ای اشاره نمود. از آنجا که بسیاری از موارد ذکر شده در این دستورالعمل همانند دستورالعمل بہسازی ساختمان های موجود می باشد لذا برای جلوگیری از تکرار آوردن آن ها در این بخش خودداری می شود.

### ۳-۶-۷- دستورالعمل تحلیل آسیب پذیری و بہسازی لرزه ای ساختمان های بنایی غیر مسلح موجود (وزارت

#### مسکن و شهرسازی) [۴۱]

هدف اصلی این دستورالعمل بالا بردن توان و حفظ ایستائی و کاهش تلفات جانی ناشی از اثرات مخرب زلزله بر ساختمان بنایی غیر مسلح از طریق بهبود عملکرد آن ها می باشد. در این دستورالعمل ضمن ارائه روش های ارزیابی، راهکارهایی برای بہسازی لرزه ای با جزئیات اجرایی ارائه شده است. ساختمان های مصالح بنایی غیر مسلح مشمول این دستورالعمل بر اساس نوع سیستم مقاوم در برابر بارهای ثقلی و لرزه ای به دو دسته ساختمان های مصالح بنایی سنتی و ساختمان های مصالح بنایی کلاف دار تقسیم می شوند. ضوابط این دستورالعمل برای ارزیابی و بہسازی لرزه ای ساختمان های بنایی غیر مسلح موجود که در آن ها تمام یا قسمت عمده بارهای ثقلی توسط دیوارهای برابر آجری و بلوك سیمانی متحمل می شود، ارائه شده است و در خصوص مصالح بنایی مسلح و ساختمان های دیگر کاربرد ندارد. در این دستورالعمل روش های ارزیابی و بہسازی ارائه شده برای ساختمان های موجود به منظور کاهش تلفات جانی برای دو هدف زیر در نظر گرفته شده است.

- ۱) **تأمین ایمنی جانی:** برای ساختمان هایی که رعایت کامل ضوابط این دستورالعمل برای بہسازی آن ها از نظر اقتصادی و اجرایی عملی بوده و بتوان انتظار داشت تلفات جانی به حداقل کاهش یابد.

۲) تأمین ایمنی جانی محدود: برای ساختمان‌هایی که رعایت کامل ضوابط این دستورالعمل برای بهسازی آن‌ها از نظر اقتصادی و اجرایی عملی نبوده ولی امکان بهبود رفتار ساختمان در هنگام زمین‌لرزه وجود داشته به نحوی که

بتوان انتظار داشت تلفات جانی تا حدی کاهش یابد.

ساختمان‌های زیر شامل این دستورالعمل نمی‌شوند.

۱) ساختمان‌های با اهمیت خیلی زیاد (بر اساس تعریف آیینه نامه ۲۸۰۰ ایران)

۲) ساختمان‌های مجاور گسل‌های فعال و محل‌هایی که احتمال شکست سطحی زمین‌لرزه وجود دارد

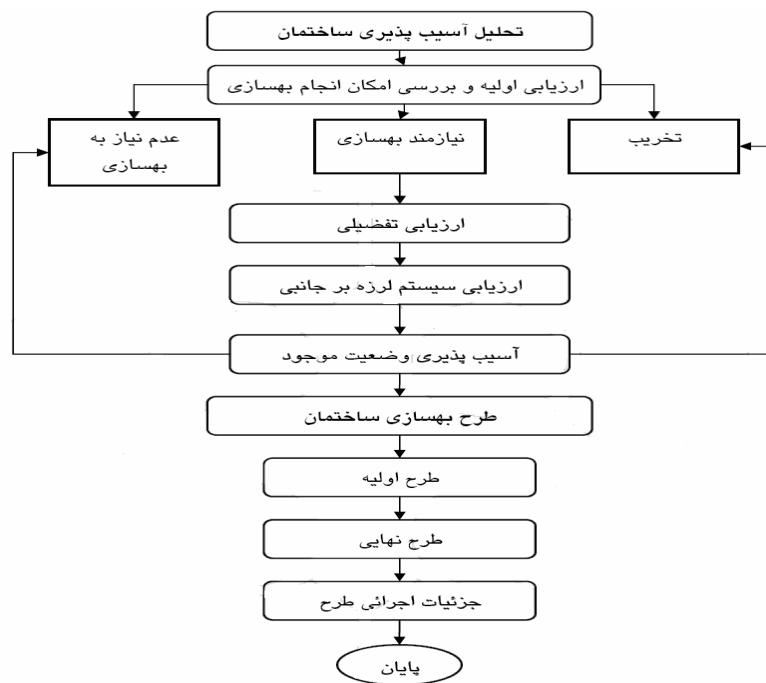
۳) بناهای خاص تاریخی

۴) ساختمان‌های بیش از ۵ طبقه با احتساب زیرزمین

## ۱-۷-۳ فرآیند تحلیل و ارزیابی آسیب‌پذیری

در روش ساده بهسازی، ابتدا ارزیابی آسیب‌پذیری ساختمان انجام و نواقص ساختمان مشخص می‌گردد. سپس با استفاده از روش‌های ساده بهسازی این نواقص بر طرف می‌گردند. البته لازم است با در نظر گرفتن طرح‌های پیش‌بینی شده برای بهسازی، ساختمان مجدد ارزیابی گردد. مراحل مختلف بهسازی لرزه‌ای ساختمان‌های متداول بر اساس نمودار ۱۶-۳ به شرح زیر انجام خواهد شد.

نمودار ۱۶-۳ روند تحلیل و ارزیابی آسیب‌پذیری بر اساس دستورالعمل تحلیل آسیب‌پذیری



## ۲-۷-۳ تحلیل آسیب پذیری ساختمان

این بخش اولین مرحله در بهسازی یک ساختمان می باشد و شامل دو قسمت ارزیابی اولیه آسیب پذیری و ارزیابی تفضیلی آسیب پذیری می باشد.

### ۱-۲-۷-۳ ارزیابی اولیه آسیب پذیری

ارزیابی اولیه آسیب پذیری ساختمان غیر مسلح شامل گرد آوری اطلاعات اولیه، جمع آوری و ارزیابی سریع مشخصات کلی ساختمان و تشخیص نواقصی است که بر میزان آسیب پذیری آن تأثیر می گذارد. در واقع مرحله ارزیابی اولیه برای تشخیص نیاز یا عدم نیاز ساختمان به بهسازی می باشد و در جریان این ارزیابی ساختمان هایی که نیاز به بهسازی در مورد آن ها مسجل شود، مرحله بعدی یعنی ارزیابی تفضیلی در مورد آن ها انجام خواهد شد و در صورتی که بررسی های فنی و یا اقتصادی بهسازی را در مورد یک ساختمان به صرفه ندانسته یا ساختمان را بسیار آسیب پذیر نشان دهد در این صورت ممکن است مالک تصمیم به تخریب آن گرفته و از بهسازی صرفنظر نماید. ارزیابی اولیه شامل گرد آوری اطلاعاتی در خصوص موارد زیر می باشد.

- (۱) اطلاعات عمومی و مشخصات فنی ساختمان و مدارک موجود
- (۲) محل ساختمان از نظر ساختگاه و پهنه بندی خطر زلزله
- (۳) بررسی ضوابط و مقررات به کار رفته در ساختمان
- (۴) برآورد تقریبی از مقاومت ساختمان
- (۵) بررسی های اقتصادی و اجتماعی برای بهسازی لرزه ای ساختمان

لازم به ذکر است که کلیه مراحل ارزیابی اولیه باید توسط نیروهای متخصص که نسبت به طرح لرزه ای ساختمان ها و آین نامه های طرح لرزه ای اطلاعات کافی داشته باشند، انجام گیرد. تشخیص درست و تصمیم به جا در این مرحله از مهم ترین مراحل کار می باشد. پس از جمع آوری اطلاعات لازمه باید کلیه اطلاعات جمع بندی شده و نوع ساختمان از نظر تخریب، نیازمند بهسازی، عدم نیاز به بهسازی مشخص شود. از مهم ترین ابزار ارزیابی سریع و درست اولیه تهیه چک لیست های ارزیابی می باشد که کلیه آین نامه ها و دستور العمل های معتبر خارجی و داخلی بر لزوم آن ها تأکید دارند و هر کدام بستگی به مورد بهسازی توصیه های خاصی در مورد این چک لیست ها دارند. دستورالعمل بهسازی در بخش ارزیابی اولیه آسیب پذیری چک لیست های جامعی در حیطه هر یک از ۵ مورد مطرح شده در بالا ارائه و در پیوست شماره یک این دستورالعمل به تشریح سوالات این چک لیست ها و نحوه ارزیابی آن ها پرداخته است. از آنجا که در فصل بعد از این ضوابط و

ضوابط موجود در دیگر مراجع، دستورالعمل ها و آیین نامه های مرتبط استفاده خواهد شد، بنابراین در این فصل از آوردن آن ها خودداری می شود. لازم به ذکر است که بسیاری از این ضوابط، مشابه معیارهای دستورالعمل بهسازی لرزه ای ساختمان های موجود می باشد و در پاره ای موارد معیار ارزیابی همه دستورالعمل ها آیین نامه ۲۸۰۰ ایران است. از آنجا که نمی توان معیارهای کمی خیلی دقیقی برای نواقص و یا سوالات چک لیست ها ارائه کرد جواب بسیاری از سوالات با واژه هایی نظری «خوب، متوسط، بد» یا «کم، متوسط، زیاد» مشخص می شود. که مفهوم این واژه ها از نظر دستورالعمل طرح لرزه ای به صورت زیر می باشد.

خوب: میزان رعایت ضوابط و یا شیوه اجرایی صحیح بیش از ۷۰ درصد

متوسط: میزان رعایت ضوابط و یا شیوه اجرایی صحیح بین ۳۵ تا ۷۰ درصد

بد: میزان رعایت ضوابط و یا شیوه اجرایی صحیح کمتر از ۳۵ درصد

زیاد: فراوانی مورد سؤال بیش از ۷۰ درصد

متوسط: فراوانی مورد سؤال بین ۳۵ تا ۷۰ درصد

کم: فراوانی مورد سؤال کمتر از ۳۵ درصد

## ۲-۲-۷-۳ ارزیابی تفضیلی آسیب پذیری

چنانچه در مرحله قبل تصمیم به بهسازی برای ساختمانی گرفته شود، این ساختمان می بایست تحت ارزیابی آسیب پذیری تفضیلی قرار گرفته که خود شامل سه قسمت زیر می باشد.

(۱) اطلاعات وضعیت موجود ساختمان: شامل اطلاعات در مورد پیکربندی، اعضا و اتصالات، ارزیابی وضعیت اعضا،

تعیین ضعف های موجود، ارزیابی نامنظمی ها، اطلاعات ساختگاه و شالوده، شامل مشخصات پی و مسایل رئوتکنیکی، مشخصات مصالح و در نهایت تعیین ضریب آگاهی ( با توجه به اطلاعات موجود از مصالح بکار رفته و مقاومت آن ها باید مقاومت این مصالح را در ضریبی کمتر از یک مطابق جدول ۱-۱ این دستورالعمل ضرب نمود) می باشد.

(۲) ارزیابی مقاومت جانبی ساختمان: بر اساس اطلاعات به دست آمده مقاومت جانبی ساختمان مورد ارزیابی قرار می گیرد. در ادامه این دستورالعمل به دو روش در مورد ارزیابی سیستم مقاوم جانبی ساختمان ها اشاره می کند.

• روش تحلیلی برای ساختمان های بنایی بیشتر از سه طبقه که در آن بتوان از روش های اجزا محدود

استفاده نمود.

- روش ضابطه ای که برای ساختمان های بنایی کوتاه کاربرد دارد.

۳) آسیب پذیری وضعیت موجود: با انجام ارزیابی های لازم از مقاومت جانبی، جمع بندی و قضاوت در مورد ساختمان موجود با تهیه گزارش آسیب پذیری وضعیت موجود به اتمام می رسد.

### ۳-۷-۳ بهسازی ساختمان

پس از اتمام مرحله اول بهسازی، مرحله دوم که شامل تهیه طرح بهسازی می باشد شروع می شود که این مرحله نیز شامل دو بخش می باشد.

طرح اولیه: بر اساس نتایج حاصل از تحلیل آسیب پذیری، مهندس مسئول طرح بهسازی با استفاده از راهکارهای ارائه شده در فصل چهارم و نیز پیوست شماره ۵ این دستور العمل یا دیگر راهکارهای مناسب برای ساختمانی که در حال بهسازی است گزینه هایی را برای طراحی در نظر می گیرد. از میان این طرح ها، گزینه نهایی انتخاب خواهد شد.

طرح نهایی: گزینه منتخب، لازم است براساس معیارهای ارائه شده در این دستور العمل یا مقررات و آیین نامه های معتبر کشور ارزیابی و کنترل شود. واضح است در صورت عدم تأمین معیارهای پذیرش ساختمان می باشد مجدداً طراحی و ارزیابی گردد.

### ۴-۷-۳ جزئیات اجرایی طرح

آخرین مرحله از تهیه طرح بهسازی برای یک ساختمان، تهیه جزئیات اجرایی طرح می باشد. در این مرحله لازم است جزئیات اجرایی عملیات بهسازی با توجه به وضعیت ساختمان ارائه و شیوه های اجرای مناسب انتخاب گردد. با تعیین شیوه اجرایی مناسب می توان جدول زمانبندی اجرای طرح را ارائه داد. جهت حفظ مدارک و اسناد فعالیت های انجام گرفته، لازم است در انتهای بهسازی شناسنامه فنی ساختمان تهیه گردد.

## ۵-۷-۳ بررسی اقتصادی و اجتماعی برای بهسازی لرزه‌ای ساختمان

(۱) **قیمت فعلی زمین:** مهم ترین عامل مؤثر در تشخیص امکان اجرای طرح بهسازی ارزیابی صرفه اقتصادی طرح

است. از این رو ممکن است قیمت فعلی زمین در تشخیص امکان انجام بهسازی یا تخریب ساختمان تأثیر گذار باشد.

(۲) **قیمت هر متر مربع بنا:** نسبت قیمت هر متر مربع ساختمان و قیمت هر متر مربع زمین می‌تواند به عنوان یک

شاخص مناسب برای انجام بهسازی کاربرد داشته باشد.

(۳) **تراکم منطقه:** تراکم منطقه، علاوه بر تأثیر اقتصادی آن در بررسی آسیب پذیری کلی منطقه نیز پارامتر بسیار مؤثری است.

(۴) **بافت ساختمان‌های منطقه:** یکی از عوامل مهم برای تشخیص آسیب پذیری منطقه محسوب می‌شود و برای تعیین گزینه مناسب بین تخریب یا بهسازی مؤثر است.

(۵) **تعداد متوسط ساکنین ساختمان:** تعداد ساکنین ساختمان، بر تخمین اهمیت ساختمان و میزان صدمات وارد بر آن در اثر زلزله تأثیر دارد و بر نتیجه ارزیابی اقتصادی بهسازی مؤثر است.

(۶) **تراکم جمعیت در منطقه:** جمعیت منطقه در ارزیابی نحوه عملکرد مرکز امداد رسانی پس از زلزله مؤثر خواهد بود و برای تخمین خطرات و تلفات احتمالی پس از زلزله لازم است.

(۷) **عمر ساختمان:** عمر مفید ساختمان‌های متداول در آیین نامه‌های طراحی ۵۰ سال در نظر گرفته می‌شود. بر این اساس در صورتی که عمر ساختمان در حدود عمر مفید طراحی بوده و فرسودگی زیاد در اعضا مشاهده شود. بهسازی لرزه‌ای مقولون به صرفه نیست و تنها می‌توان با ارائه راهکارهای کم هزینه درصد تلفات جانی ناشی از زلزله را در ساختمان‌های آسیب پذیر با سن زیاد به منظور بهبود رفتار کاهش داد.

(۸) **ارزش فرهنگی و تاریخی:** در مواردی ساختمان‌های شهری بدون اطلاع مالکین آن‌ها جزو آثار هنری و فرهنگی شهر و یا آثار تاریخی محسوب می‌گردند و یا از نظر مالک ارزش ساختمان بستگی به مسایل اقتصادی نداشته و هزینه بهسازی در مقایسه با ارزش‌های دیگر آن قابل توجه نیست و در نتیجه ساختمان را باید حفظ نمود.

۹) هزینه اجرای مجدد بنا: مقایسه تخمین هزینه های بهسازی و نوسازی بنا و هزینه اجرای مجدد ساختمانی

مقاوم با همان مساحت به جای انجام مراحل بهسازی ساختمان موجود و نسبت تخمین هزینه بهسازی به هزینه نوسازی می تواند در تصمیم گیری بین تخریب یا بهسازی مؤثر باشد.

۱۰) در صورت ضرورت بهسازی، امکان اجرای راهکارهای بهسازی: طرح بهسازی پیشنهادی یا به طور کلی بهسازی ساختمان باید کمترین اختلال یا مزاحمت را برای کاربری ساختمان داشته باشد. بدین منظور باید طرح تا حد امکان کاربری ساختمان را در هنگام اجرا مختل ننماید و همچنین تا حد امکان تغییرات زیادی در معماری ساختمان ایجاد نکند.

۱۱) هزینه بهسازی: اصلی ترین عامل مؤثر در تصمیم گیری بین تخریب و بهسازی ساختمان با هدف های تامین ایمنی جانی و یا تأمین ایمنی جانی محدود، هزینه بهسازی و نسبت این هزینه به هزینه اجرای مجدد ساختمان است.

۱۲) تخمین درصد هزینه بهسازی به هزینه اجرای مجدد بنا: این نسبت عامل نهایی در تصمیم گیری به شمار می آید.

## ۸-۳ آیین نامه طراحی ساختمان ها در برابر زلزله (آیین نامه ۲۸۰۰) [۴۲]

هدف این آیین نامه، تعیین حداقل ضوابط و مقررات برای طرح و اجرای ساختمان ها در برابر اثراهای ناشی از زلزله است به طوری که با رعایت آن انتظار می رود.

۱) با حفظ ایستائی ساختمان در زلزله های شدید، تلفات جانی به حداقل برسد و نیز ساختمان در برابر زلزله های خفیف و متوسط بدون وارد شدن آسیب عمده سازه ای قادر به مقاومت باشد.

۲) ساختمان های با اهمیت زیاد در زمان وقوع زلزله های خفیف و متوسط، قابلیت بهره برداری خود را حفظ کنند و در ساختمان های با درجه اهمیت متوسط، خسارت سازه ای و غیر سازه ای به حداقل برسد.

۳) ساختمان های با اهمیت خیلی زیاد در زمان وقوع زلزله های شدید، بدون آسیب عمده سازه ای، قابلیت بهره برداری بدون وقفه خود را حفظ کند.

در این آیین نامه روش های محاسبه نیروی زلزله تشریح شده است. همچنین شهرها و نقاط مهم ایران از لحاظ خطر نسبی زلزله درجه بندی شده اند. در پیوست این آیین نامه ضوابط خاص اجرا برای سازه های فولادی مقاوم در برابر زلزله با

ارائه دیتیل های اجرایی مناسب برای کشور ایران آمده است. در مورد ساختمان های بنایی غیر مسلح کلیه اجزای سازنده آن ها تعریف شده اند و برای هر کدام از آن ها ضوابط و رواداری هایی ارائه شده است، که بعنوان یک مرجع مناسب و جامع در بسیاری از موارد ملاک های ارزیابی سایر دستورالعمل ها می باشد. دلیل این امر این است که ساختمان های بنایی که بر اساس رعایت کامل ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰ طراحی و اجرا شده اند در زلزله های گذشته مقاومت خوبی از خود نشان داده اند و ساختمان هایی که در مرحله طرح و اجرای آن ها به طور کلی یا موضعی اصول آیین نامه ۲۸۰۰ رعایت نشده است، به همان نسبت دچار خسارت شده اند. این امر در تصاویر مربوط به زلزله های گذشته که در فصل اول این تحقیق آمده است به وضوح دیده می شود. باید توجه داشت که این آیین نامه برای ساختمان های بنایی روش تحلیل ارائه نکرده است و با استفاده از معایب مشاهده شده در حین ساخت و طبعاً اثرات آن ها در هنگام زلزله و یک سری اصول و ضوابط کلی، راهکارهایی در جهت احداث بنهای مقاوم در برابر زلزله ارائه داده و در واقع روش ساده ساخت ساختمان های بنایی را در پیش گرفته است. همانطور که در بخش های گذشته نیز گفته شد در واقع ساختمان های با مصالح بنایی به دلیل رفتار خاص خود در بارهای لرزه ای شدید، مدت زیادی دوام نمی آورند و با فروریزش دیوارهای باربر دچار تخریب کلی می شوند و این در صورتی است که روش های تحلیلی ممکن است همان ساختمان را مقاوم تشخیص داده باشد. بنابراین به نظر می رسد به کار بردن دستورالعمل هایی که در آن ها نواقص ساختمان شناسایی شده و با روش های ساده بهسازی این نواقص برطرف می گردد، نتایج بهتری را در بر داشته باشد. در قسمت های قبل با دستورالعمل های مختلف در مورد ساختمان های بنایی آشنا شدیم و بعض توضیحات مفصلی نیز در مورد آن ها ارائه شد. در فصل بعد موارد مطرح شده در مقاوم سازی ساختمان های بنایی به طور مفصل تشریح می شود و ضوابط آیین نامه های مختلف در مورد هر یک از این آیتم ها به تفضیل تشرح می شود. برای اینکه مقایسه ای نیز بین دستورالعمل های مختلف صورت گرفته باشد، ضوابط آیین نامه های مختلف در کنار هم آمده است.

## فصل چهارم

گزارش زلزله فروردین ماه ۱۳۸۵ استان لرستان

## ۱-۴ معرفی رویداد [۴۳]

بر اساس گزارش پژوهشگاه زلزله شناسی زمین لرزه ساعت چهار و چهل و هفت دقیقه بامداد روز ۸۵/۱/۱۱ در جنوب بروجرد با رخداد چندین پیش لرزه به ویژه زلزله های ساعت ۱۹:۴۷ روز ۸۵/۱/۱۰ با بزرگای ۴/۶ ریشتر و ساعت ۲۳:۰۶ روز ۸۵/۱/۱۰ با بزرگای ۵/۱ ریشتر و همچنین با پس لرزه ساعت ۵:۰۰ روز ۸۵/۱/۱۱ با مداد ۱۰۵ با بزرگای ۴/۹ ریشتر همراه بود. بر اساس گزارش استانداری استان لرستان بزرگای زلزله اصلی ۱/۶ در ریشتر و در حوالی دورود اعلام شد. پس از این زلزله بیش از ۲۰۵ پس لرزه محسوس با بزرگای های مختلف که شدیدترین آن ها توسط استانداری به بزرگای ۵/۵ ریشتر اعلام شده، به وقوع پیوسته است. آخرین گزارش ها از ۶۶ کشته و حدود ۱۲۸۰ نفر مجرح و آسیب به سیصد و سی روستا در منطقه دشت درب آستانه (سیلاخور) (از توابع بروجرد و دورود) حکایت دارد. شکل ۴-۴ تصاویری از آسیب های وارد در اثر این زلزله را نشان می دهد.



شکل ۴-۴ تصاویری از آسیب های وارد در اثر زلزله لرستان

وقوع این زمین لرزه در نزدیکی راستای گسل اصلی جوان زاگرس (قطعه گسل دورود) احتمال فعال شدن مجدد این گسل را در زلزله اخیر نشان می دهد. گزارش پژوهشگاه بین المللی زلزله شناسی و مهندسی زلزله در مورد زلزله های قبلی در ۸۴/۲/۱۳ نشان می دهد که در همین محدوده زمین لرزه های متعددی با شدت متوسط که بزرگ ترین آن ها با شدت ۴/۹ ریشتر ۸۴/۲/۱۳ رخ داد، موجب یک کشته و ایجاد هراس مردم منطقه گردید. کانون زمین لرزه ۸۵/۱/۱۱ در بخش جنوب شرقی کانون زمین لرزه ۸۴/۲/۱۳ و با بزرگاری بیشتر نمایانگر ادامه فعالیت پهنه گسله موجود در منطقه زلزله زده است. وقوع هشت زمین لرزه در تاریخ های ۱۱ الی ۱۳ اردیبهشت ۱۳۸۴ در منطقه بروجرد، رخداد ۱۷ زمین لرزه متوالی با بزرگای ۲/۵ الی ۴ در فاصله زمانی ۱ الی ۷ آذر ۱۳۸۳ در منطقه پلدختر و موارد مشابه دیگر همگی دلالت بر فعالیت بالای لرزه ای این بخش از پوسته ایران زمین دارند. تاکنون بیش از ۶۰ پس لرزه در منطقه روی داده است که توسط شبکه باند پهن پژوهشگاه زلزله به طور دقیق ثبت شده اند. شکل ۲-۴ تصاویری از آثار حرکت گسل ها در منطقه را نمایش می دهد.



شکل ۲-۴ آثار حرکت گسل‌ها در منطقه لرستان

## ۲-۴ گلسهای فعال اصلی منطقه [۴۳]

به طور کلی روندهای ساختاری فعال و گسل‌های لرزه‌زا در زاگرس امتداد شمال باختری-جنوب خاوری دارند و اصلی‌ترین این گلس‌ها در محدوده استان لرستان به شرح ذیل می‌باشند.

## ۲-۴-۱ گسل اصلی جوان زاگرس (MRF) [۴۳]

گسل اصلی جوان زاگرس (MRF) به عنوان یک گسل امتداد لغز راستگرد جنبا و لرزه‌زا با روندی شمال باختری-جنوب خاوری در ادامه شمال باختری گسل معکوس اصلی زاگرس (Main Zagros Reverse Fault) شناسایی شده است. شواهد زمین‌شناسی دال بر جابجایی راستگرد به میزان ۱۰ تا ۶۰ کیلومتر توسط بخش‌های دورود و نهاوند از گسل اصلی امروزی گزارش شده است. (جکسون و همکاران، ۱۹۸۴) بنا به نظر بربریان جابجایی راستگرد حدود ۱۹۷ کیلومتر در ناحیه نهاوند-دورود قابل مشاهده است. اگر لغزش در سطح این گسل از پلیوسن (۵ میلیون سال پیش) شروع شده باشد، نرخ میانگین لغزش سالانه این گسل ۴۰ میلی متر خواهد بود. قابل توجه است که بخش‌هایی از گسل اصلی جوان که سبب جابجایی راستگرد گسل معکوس اصلی زاگرس شده‌اند (بخش‌های دورود، نهاوند، صحنه و دینور از MRF) فعالیت‌های لرزه زایی بیشتری نسبت به سایر بخش‌های این گسل (بخش‌های سرتخت، مروارید، مریوان و پیرانشهر) نشان می‌دهند. ساز و کار ژرفی زمین لرزه‌ها و توان لرزه‌زایی گسل اصلی جوان زاگرس از سایر زلزله‌های کمربند چین خورده-رانده زاگرس متفاوت است. این زمین لرزه‌ها دارای بزرگای بیشتری نسبت به سایر زمین‌های این کمربند بوده و یک سازو کار ژرفی گسل‌ش امتداد لغز با مؤلفه معکوس را نشان می‌دهند. این گسل در تمامی درازای خود از دینور در شمال باختری، با رویداد زمین لرزه فارسینج (۱۳۳۶/۹/۲۲ هـ. ش با ۶/۷ در مقیاس محلی) تا دریاچه گهر در جنوب خاور با وقوع زمین لرزه درب آستانه (سیلاخور) (۱۳۳۰/۱۱/۳ با بزرگای ۷/۴ در مقیاس محلی) و زمین لرزه‌های تاریخی منطقه گسیخته شده است.

#### ۲-۲-۴ گسل لرزه خیز دورود [۴۳]

گسل دورود به عنوان بخشی از گسل اصلی امروزی زاگرس مسبب رویداد زمین لرزه ویرانگر درب آستانه (سیلاخور) ۱۲۸۷/۱۱/۳ ه.ش با بزرگای ۷/۴ در مقیاس محلی بوده است. پرتگاه گسلی ایجاد شده در اثر رویداد زمین لرزه ۱۲۸۷/۱۱/۳ ه.ش درب آستانه (سیلاخور) با جایجایی قائم سطح زمین به میزان ۱ متر همراه بوده است. این گسل از نزدیکی ارجنک با روند شمال غربی-جنوب شرقی به درازای تقریبی ۱۰۰ کیلومتر تا نزدیکی بروجرد قابل تعقیب است. رودخانه های متعددی بر اثر گسل دورود منطبق می باشند که از این جمله به رودهای «گهر و ماربورا» می توان اشاره نمود. دریاچه گهر به احتمال زیاد در اثر بسته شدن دره گهر توسط یک سنگ ریزش عظیم (قبل از سال ۱۲۶۸ ه.ش) ضمن وقوع زلزله ای مخرب و ویرانگر تشکیل شده است. این گسل در نزدیکی دریاچه گهر، مرز بین توالی سنگهای پالئوزوئیک و میozوئیک در شمال خاور را با سنگ آهکهای کرتاسه در جنوب باخترا تشکیل می دهد. در شمال باخترا شهر دورود، گسل دورود در مرز جنوبی دشت درب آستانه (سیلاخور) مشاهده می شوند، می توان شناسایی نمود. با توجه به اثر گسلی دورود به صورت خطی مستقیم در سطح زمین (از رشته کوهها در جنوب خاور تا نهشته های دره درب آستانه (سیلاخور) در شمال باخترا) سطح گسل مذکور دارای شبیی قائم است. به طور خلاصه، پس از رویداد ویرانگر ۱۲۸۷/۱۱/۳ ه.ش درب آستانه (سیلاخور). جنبش و فعالیت مجدد گسل دورود با وقوع دو زمین لرزه با بزرگای  $M > 5$  در سال های ۱۳۳۷ ه.ش و ۱۳۴۲ ه.ش مشخص می شود.

#### ۳-۲-۴ گسل عادی قلعه حاتم [۴۳]

گسل لرزه زای دورود در نزدیکی بروجرد به گسل تقریباً شمالی-جنوبی قلعه حاتم ختم می شود. گسل قلعه حاتم، گسل نهاآند را از دورود جدا می کند. گسل قلعه حاتم باعث افتادگی بلوک خاوری این گسل به میزان ۱۰ متر شده است. از نظر مفاهیم ریخت شناختی، دره درب آستانه (سیلاخور) در شمال باخترا به گسل قلعه حاتم محدود می شود. همانطوری که در بخش معرفی رویداد در این گزارش اشاره گردید، به نظر می رسد که فعالیت این گسل باعث رویداد زمین لرزه ۱۳۸۴/۰۲/۱۳ طبریجان بروجرد گردیده است.

#### ۴-۲-۴ گسل کواترنری نهاؤند [۴۳]

گسل نهاؤند با طولی حدود ۵۵ کیلومتر از باخته بروجرد (در جنوب خاور) تا شمال باخته نهاؤند قابل شناسایی است. این گسل به موازات گسل لرزه خیز دورود با جابجایی اثر آن به میزان ۳ کیلومتر به سمت شمال خاور قابل مشاهده می باشد. گسل نهاؤند از بخش های کوتاه و متعددی تشکیل گردیده است.

#### ۳-۴ سوابق لرزه خیزی منطقه [۴۴] و [۴۵]

منطقه زاگرس از مهم ترین مناطق زلزله خیز ایران می باشد و رویدادهای مکرر زمین لرزه در تاریخ به این منطقه نسبت داده شده است. در ادامه این گزارش به زمین لرزه های مهم پیشین در این بخش اشاره می کنیم.

#### ۴-۳-۱ زمین لغزه کهن سیمره (۱۱۰۰۰ سال پیش) [۴۴] و [۴۵]

زمین لغزه سیمره در زاگرس با حجمی از واریزهای ۲۰۰۰۰ متر مکعب یکی از بزرگ ترین زمین لغزه های گزارش شده در نیمکره خاوری کره زمین بوده که احتمالاً در اثر وقوع یک زمین لرزه عظیم تشکیل شده است. در پیش از ۱۰۰۰۰ سال پیش، لغزش قطعه ای از سنگ آهکهای آسماری (ترشیاری) به طول ۱۵ کیلومتر و ضخامت ۳۰۰ متر از دامنه شمالی تاقدیس کبیر کوه در رشته کوههای زاگرس باعث تخریب و ویرانی دو روستا و یک پل گردیده است. این قطعه حدود ۲۰ کیلومتر از محل اولیه خود به سمت جنوب لغزیده است. رویداد این زمین لغزش با تشکیل دریاچه هایی همراه بوده که رسوبات آن ها در شمال باخته این زمین لغزه (باخته روستای میرآباد) مشاهده می شود. بنابر سن سنگی رسوبات قاعده این دریاچه های قدیمی که ۱۰ سال پیش و به روش رادیو کربن صورت گرفته، سن تشکیل آن ها  $120 \pm 370$  تعیین شده است.

زمین لغزه سیمره به احتمال زیاد در اثر فعالیت گسل جنبای کبیرکوه به صورت یک گسل معکوس لرزه زا که در یال جنوب باخته این تاقدیس قرار دارد، تشکیل شده است. لازم به تذکر است که دره شهر (باخته زمین لغزه سیمره) به واسطه رخداد زمین لرزه ۲۵۱/۴/۲ ه.ش سیمره با بزرگای  $Ms = 6/8$  ویران شده است.

#### ۴-۳-۲ تشکیل دریاچه گهر [۴۴] و [۴۵]

زمین لغزه کهن اشتaran کوه دریاچه گهر (۲۹ کیلومتری جنوب خاور دورود) به احتمال زیاد در اثر وقوع یک زمین لرزه به بزرگای زیاد بوجود آمده است. در واقع، این دریاچه به واسطه بسته شدن دره توسط یک سنگ ریزش عظیم تشکیل

گردیده است. دریاچه کوهستانی گهر که بر روی گسل اصلی امروزی زاگرس (بخش دورود) قرار دارد، بر پهنه رو مرکزی زمین لرزه فاجعه بار دره درب آستانه (سیلاخور) ۱۲۸۷/۱۱/۳ ه. ش با بزرگای  $MS = 7/4$  منطبق است. بنابراین این دریاچه احتماً در اثر جنبش گسل دورود و رویداد یک زمین لغزش – سنگ ریزش تشکیل گردیده است.

#### ۴-۳-۳ زمین لرزه ۲ تیر ۲۵۱ ه. ش سیمره (۸۷۲/۶/۲۲) [۴۴] و [۴۵]

در ۲۵۱/۴/۲ ه. ش زمین لرزه ای به دنبال پیش لرزه های آسیب رسانش که در روز پیش روی داده بود، منطقه سیمره را ویران کرد. با روی شهر سیمره فرو ریخت و حدود ۲۰۰۰۰ تن کشته شدند. این زمین لرزه احتماً به شهر سیروان نیز آسیب رسانده است. زلزله سیمره به احتمال زیاد در عراق، واسط و بصره حس شده و نیز مسبب زمین لغزه های بزرگی در دره سیمره بوده است.

#### ۴-۳-۴ زمین لرزه ۳ بهمن ۱۲۸۷ ه. ش درب آستانه (سیلاخور) (۱۹۰۹/۱/۲۳) [۴۴] و [۴۵]

زلزله فاجعه باری در بامداد ۱۲۸۷/۱۱/۳ ه. ش دره درب آستانه (سیلاخور)، (جنوب خاور بروجرد) را در هم کوبید. آسیب ها نه تنها در دره پر جمعیت درب آستانه (سیلاخور) بلکه فراتر به سوی جنوب خاور، در آبادی های کوهستانی تا ارجنک نیز سنگین بود. به طور کلی، ۱۲۸ روزتا آسیب دید که از بین آن ها ۶۴ آبادی به کلی ویران شد و شمار کشته شدگان در آن ها بین ۶۰۰۰ تا ۸۰۰۰ نفر برآورد شده است. این زمین لرزه با گسلشی به طول ۴۵ کیلومتر از نزدیکی کلنگاله تا جنوب سراوند همراه بوده است. بنا بر شواهد صحرایی و اطلاعات محلی میانگین جابجایی قائم سطح زمین در اثر این گسلش بین یک تا دو متر بوده و بخش شمال خاوری گسل پایین افتاده است. هیچ گونه شاهدی از جنبش راستالغز این گسل در دست نیست. زمین لرزه درب آستانه (سیلاخور) در بروجرد، کرمانشاه و همدان به گونه ای نیرومند احساس شده تا خرپوت در ترکیه، گرجستان و عراق نیز دریافت شده است. تمرکز پس لرزه های نیرومند این زلزله بیشتر در بخش های جنوب خاوری و شمال باختری ناحیه کلان لرزه ای این زمین لرزه روی داده و باعث افزایش میزان آسیب های پدید آمده در اثر لرزه اصلی شده است.

#### ۴-۴ خسارت های واردہ از زلزله فروردین ماه سال ۱۳۸۵ استان لرستان [۴۴] و [۴۵]

در اثر زلزله بوقوع پیوسته تعداد زیادی از ساختمان های استان لرستان و بویژه در شهرستان بروجرد دچار آسیب شدند. در جدول ۱-۴ آمار خرابی های ساختمان های شهرستان های استان لرستان ارائه شده است.

## جدول ۱-۴ تعداد واحدهای آسیب دیده در اثر زلزله در شهرستان های استان لرستان

نوع واحد ساختمانی	تعداد واحدهای آسیب دیده	
	شهری	روستایی
خرم آباد	۴۳۵۰	۱۹۹۰
بروجرد	۱۲۹۹۹	۱۳۵۲۹
دورود	۱۰۹۵۰	۳۳۸۶
سلسله	۳۰۵۰	۱۱۰۰
مجموع	۳۱۳۴۹	۲۰۰۰۵

## ۴-۱ روند بازسازی مناطق زلزله زده

عمده ترین کارهایی که دولت از زمان زلزله تا شروع بازسازی مناطق زلزله زده انجام داده است به شرح زیر می باشد.

- ۱) فعالیت گروه های امدادی برای کمک به مجروهین و آسیب دیدگان که شامل اسکان موقت آن ها، تامین نیازهای اولیه، مداوای مجروهین و ...
- ۲) حضور کارشناسان بنیاد مسکن و سایر ارگان های مسئول در منطقه برای برآورد میزان خسارت و تشکیل جلسات مختلف برای اتخاذ تصمیم جهت روند بازسازی
- ۳) تشکیل ستاد هماهنگی بازسازی مناطق زلزله زده در شهرستان بروجرد و تقسیم بندی کل مناطق زلزله زده استان لرستان به بخش های مختلف
- ۴) فراخوان ستاد های معین بازسازی از شهرهای مختلف کشور جهت بازسازی لرستان، به طوری که مسئولیت بازسازی هر یک از مناطق لرستان در اختیار این ستادهای معین قرار گرفته و مسئولیت هماهنگی بین این ستادها به عهده ستاد هماهنگی بوده است. از جمله ستاد های معینی که در بازسازی شرکت کردند می توان به ستاد معین اصفهان، خراسان، یزد، همدان، تهران، فارس و ... اشاره کرد.

## ۴-۲ شدت و نوع آسیب های وارد

به دلیل تفاوت عمده در کیفیت ساخت و ساز بافت روستایی و شهری و مصالح مصرفی، شدت و نوع آسیب ها در این ساختمان های منطقه متفاوت بوده است. خانه های روستایی که در مرکز زلزله قرار داشته اند اکثراً دچار تخریب کلی شده اند و خسارات جانی و مالی زیادی بر جا گذاشته اند. به طوری که قابلیت تعمیر در هیچ کدام از آن ها وجود نداشته و تنها راه بازسازی بوده است. در شکل ۳-۴ تصاویری از خساراتی که به منازل، افراد و دام های این مناطق وارد شده است را مرور می-

نماییم



شکل ۳-۴ آسیب های واردہ به بافت روستایی

در بافت شهری به دلیل کیفیت بهتر ساخت و ساز، مصالح مرغوب تر و مقاومت بیش تر ساختمان ها آسیب ها عمده نبوده و در کمتر مواردی می توان تخریب و انهدام کلی بنا را مشاهده کرد. اکثر ساختمان های آسیب دیده از ناحیه اجزا غیر سازه ای و ترک هایی در اجزا سازه ای دچار خسارت شده بودند که بر حسب شدت و نوع آسیب ها کارشناسان ساختمان ها را

در رده های مختلفی تقسیم بندی می کردند. این تقسیم بندی ها شامل واحدهای تعمیری (که بر حسب میزان خسارت به سه دسته تقسیم می شدند)، واحدهای مقاوم سازی و نهایتاً واحدهای تخریبی می شد. در بخش ۳-۵-۴ تصاویری از این آسیب ها همراه با توضیحات مربوطه آورده شده است.

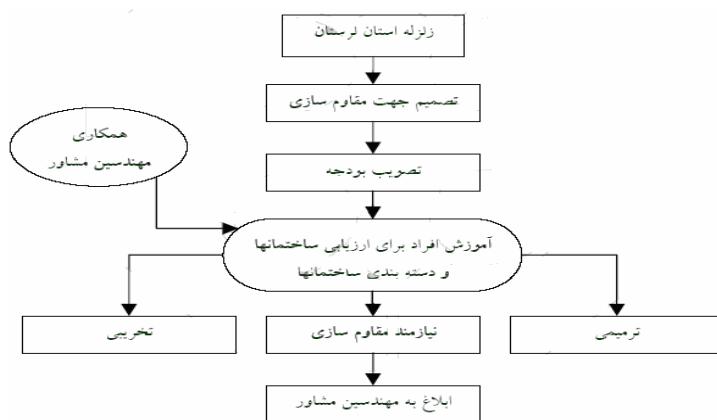
#### ۳-۴-۴ بازسازی

برای بازسازی مناطق زلزله زده تصمیم بر آن شد که در مورد واحد های روستایی به دلیل فرسودگی بافت روستاهای و عزم دولت نسبت به نوسازی بافت های فرسوده، فقط بازسازی وجود داشته باشد و در ازای تخریب یک واحد روستایی، یک واحد نوساز با تسهیلات برای مالک ساخته شود.

در بافت های شهری دو گزینه برای بازسازی مطرح بوده است، بازسازی و تعمیری، در این مرحله ضمن کارشناسی واحدهای مسکونی و بر حسب درجه خسارت وارد، در یکی از فاز های تخریبی یا تعمیری قرار می گرفتند. در بازسازی شهرستان بروجرد علاوه بر تعمیر و تخریب، گزینه مقاوم سازی نیز مطرح بوده است و به این ترتیب با استفاده از مهندسین مشاور و گروه های آموزش دیده ساختمان هایی انتخاب شده و بررسی های بعدی برای مقاوم سازی در مورد آن ها انجام گرفته است.

با توجه به اینکه عمدۀ خسارت های زلزله در شهرستان بروجرد و حومه بوده، عمدۀ فعالیت های ستاد بازسازی مناطق زلزله زده (وابسته به بنیاد مسکن انقلاب اسلامی) در این شهرستان و حومه آن بوده است. بنیاد مسکن به عنوان کارفرمای این طرح چندین مشاور را برای مقاوم سازی واحد های انتخابی دعوت نمود، در نمودار ۲-۴ روند انتخاب و ابلاغ واحدها به مشاور آمده است.

نمودار ۲-۴ روند ابلاغ واحد ها به مشاور ها برای مقاوم سازی



بیش از نود درصد ساختمان های ابلاغی به مشاورین از نوع ساختمان های بنایی هستند که تحت زلزله آسیب های سازه ای و غیر سازه ای را متحمل شده اند. برای ساخت این ساختمان ها که دارای متوسط عمر ۲۰ سال می باشند از هیچ آیین نامه یا دستورالعملی استفاده نشده است، بنابراین اکثر معایب ساختمان های بنایی در آن ها مشاهده شده است و در بین آن ها کمتر ساختمانی وجود دارد که با وجود رعایت ضوابط و مقررات آسیب جدی دیده باشد.

#### ۴-۴-۴ مقاوم سازی

همانطور که در بخش قبل توضیح داده شد تعدادی ساختمان در شهرستان بروجرد انتخاب شده و برای انجام مطالعات و تهیه طرح بهسازی به شرکت های مشاور معرفی شدند. هر یک از مشاوران برای تهیه نقشه مراحل مختلفی را انجام می دادند، قسمت بعدی حاصل جمع آوری اطلاعات از تمام شرکت ها، جمع بندی آن ها، استفاده از تجربیات شخصی و دستورالعمل های مقاوم سازی می باشد که در آن سعی شده است کامل ترین، موثرترین و بهترین روند انجام ارزیابی ساختمان های بنایی ارائه شود.

#### ۴-۵ روند ارزیابی ساختمان های بنایی

ارزیابی ساختمان های بنایی شامل دو قسمت ارزیابی کیفی و کمی می باشد. ارزیابی کیفی شامل جمع آوری اطلاعات لازم در بهسازی از قبیل نقشه های معماری و سازه ای، اطلاعات خاک محل، اطلاعات فونداسیون، اجزای سازه ای و غیر سازه ای و ... و ارزیابی کمی شامل محاسبه وزن ساختمان، تعیین برش طبقات، میزان مقاومت برشی مجاز طبقه و مقایسه با مقدادیر برش طبقه می باشد. در ادامه مراحل مختلف ارزیابی کیفی آسیب پذیری تشریح می شود.

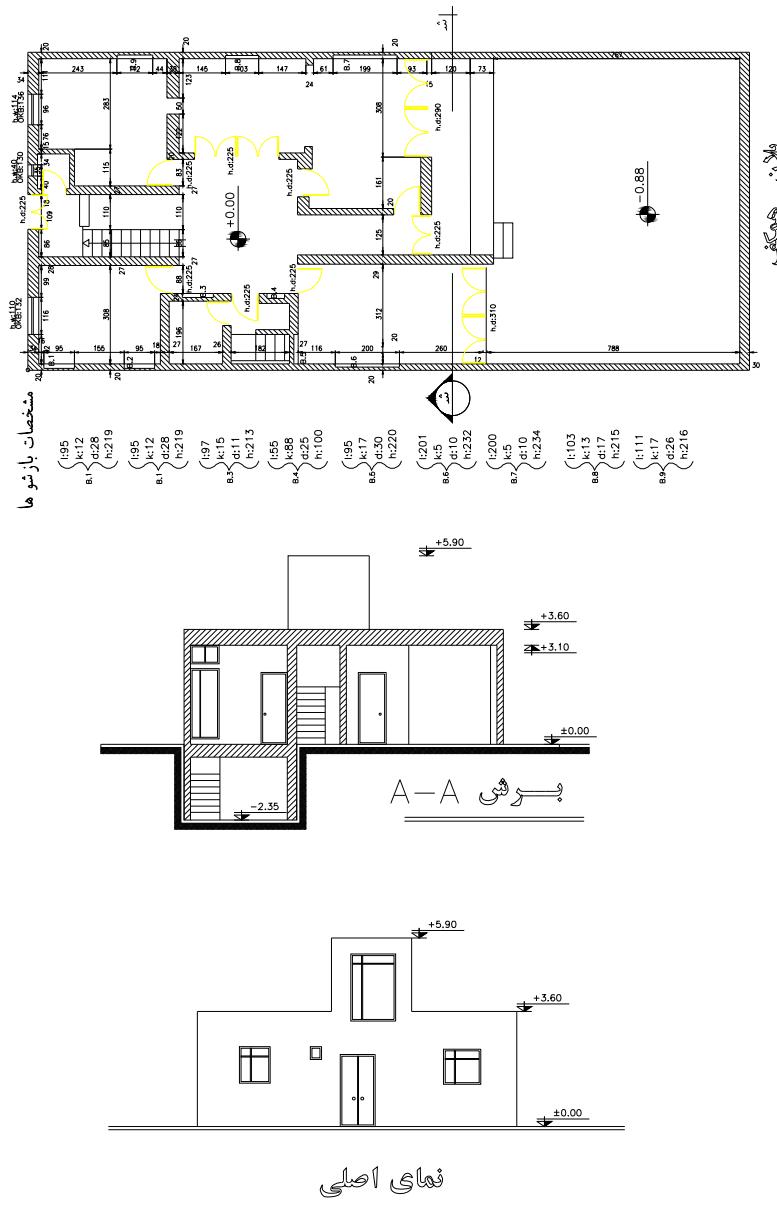
#### ۱-۵-۴ برداشت معماري

در صورتی که ساختمان نقشه داشته باشد گروه معماری موظف به چک کردن کلیه نقشه های اجرایی با موارد اجرا شده است در واقع طرح بهسازی باید بر اساس نقشه های چون ساخت ساختمان ارائه گردد، در بسیاری از موارد حتی در ساختمان های مهم و اسکلت فلزی یا بتنه تفاوت های فاحشی بین نقشه های موجود با نقشه های اجرا شده وجود دارد که یکی از خطاهای عملیات ارزیابی است و می تواند روی طرح ارائه شده و نهایتاً بهسازی ساختمان تأثیر منفی داشته باشد. اولین قدم در راه بهسازی تهیه نقشه های چون ساخت از ساختمان است به این معنی که چنانچه ساختمان قادر نقشه می باشد می بایست نقشه وضع فعلی آن تهیه شود و در صورت وجود نقشه با دقت کنترل شود و در صورت لزوم اصلاح گردد. در واقع پایه و اساس کلیه اقدامات بعدی برای بهسازی تهیه یا کنترل نقشه می باشد. گروه های معماری پلان ساختمان، نما و برش را تهیه و در اختیار مهندس مسئول طرح بهسازی قرار دهنند، از جمله مسایلی که گروه معماری باید به آن ها توجه نمایند می توان به موارد زیر اشاره کرد.

- (۱) ضخامت دیوارها به طور دقیق برداشت شود.
- (۲) ابعاد پنجره ها و موقعیت قرار گیری آن ها روی دیوار مشخص شود.
- (۳) ارتفاع بازشو و طاقچه ها، ارتفاع از کف و عمق طاقچه ها مشخص شود.
- (۴) محل قرار گیری ستون هایی از ساختمان که قابل تشخیص می باشد روی پلان معماری مشخص شود.

(۵) نما و برش برای نشان دادن ارتفاع طبقات و بی نظمی های در ارتفاع رسم شود.

نمونه‌ای از نقشه معماری تهیه شده در شکل ۴-۴ دیده می‌شود



#### شکل ۴-۴ نمونه نقشه معماری

برداشت سازه ای ۴-۵-۲

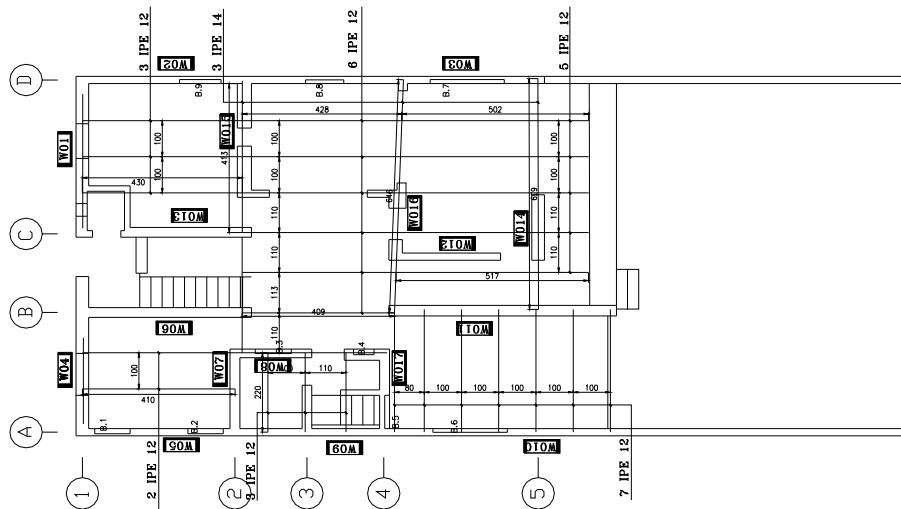
پس از تهیه نقشه ساختمان گروه ارزیاب که متشکل از یک مهندس آشنا به بهسازی و چند تکنیسین می باشد با نقشه تهیه شده به محل مراجعه می نمایند و کارهای زیر را انجام می دهند.

#### ۱-۲-۵-۴ چک کردن نقشه های تهیه شده توسط گروه معماری

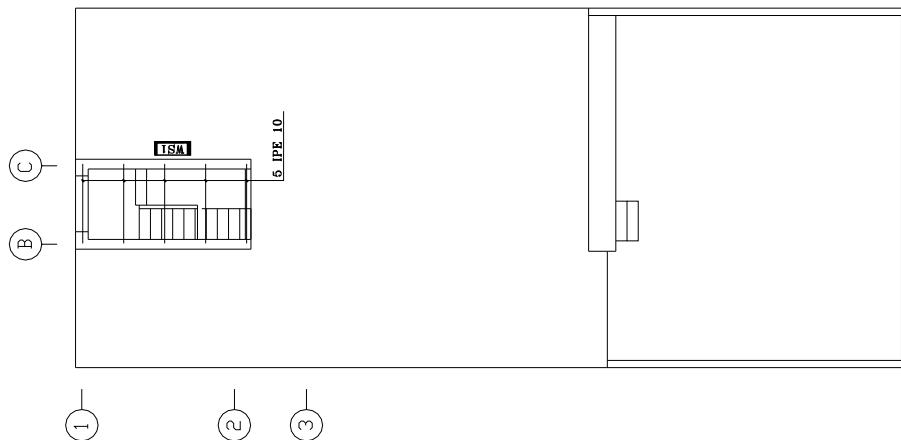
مهندس سازه می بایست نکات موثر در طرح بهسازی را برای اطمینان از صحت نقشه های تهیه شده دوباره کنترل کرده و در صورت مشاهده هرگونه مغایرت نسبت به اصلاح آن اقدام نماید. برخی از پارامترهای موثر شامل طول دیوارها، ضخامت دیوارها، ارتفاع طبقات، محل بازشو ها و طاقچه ها روی دیوار می باشد.

#### ۲-۲-۵-۴ مشخص کردن سیستم سازه ای

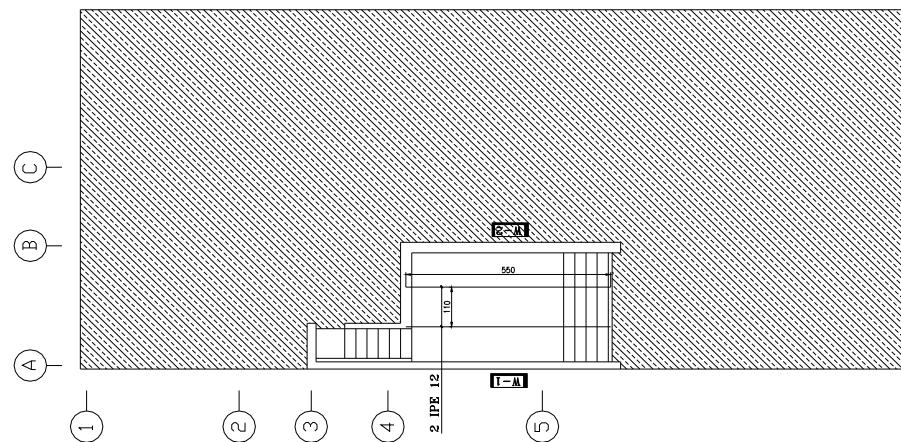
در این مرحله مهندس سازه باید با مشخص کردن نوع سقف، جهت تیرریزی، شماره پروفیل ها، ستون های بتنی یا فلزی موجود به همراه ابعاد مقطع آن ها سیستم باربر ثقلی و جانبی ساختمان را کاملاً شناسایی کند، به طوری که هیچ گونه ابهامی در این مورد باقی نماند. برای مشخص کردن مواردی که در آن ها ابهام وجود دارد مخصوصاً در مورد سیستم پی ساختمان می بایست سونداز صورت گرفته، و این موارد نیز مشخص شوند. از آنجا که اغلب، مالکان یا ساکنان ساختمان اطلاعات بسیار خوبی از نحوه ساخت، سال ساخت، مصالح مصرفی و غیره دارند برای تسريع در کار برداشت می توان سوالات خود را با مالک در میان گذاشت و از اطلاعات احتمالی آن ها استفاده نمود و نهایتاً برای اطمینان از صحت گفته های ایشان به طور تصادفی به کنترل چند مورد مهم تر اقدام نمود. نمونه ای از نقشه هایی که تو سط گروه سازه تهیه شده، شامل پلان کد گذاری دیوارها، تیرریزی سقف، محل و نوع ستون ها و شماره پروفیل ها در شکل ۵-۴ نشان داده شده است.



گل نہ کاف



۱۷۰



୪୫

شکل ۴-۵ نمونه نقشه سازه ای

### ۳-۲-۵-۴ تهیه گزارش آسیب و نواقص ساختمان

در این مرحله با کد گذاری دیوارهای ساختمان اقدام به تهیه کروکی از آسیب‌های موجود نموده و با تهیه عکس از قسمت‌های مختلف، نواقص ساختمان مشخص می‌شود. مجموعه جامعی از این نواقص در فصل قبل آمده است. در تهیه

گزارشات آسیب شناسی وجود عکس بسیار کار را راحت تر می کند، از طرفی بسیاری از مواردی که ممکن است از دید مهندس بازدید کننده مخفی مانده را می توان به کمک عکس تشخیص داد. این عکس ها لازم است با توضیحات مربوط به آن همراه باشد. در مواردی که ساختمان در معرض آسیب لرزه ای قرار گرفته است برای ارائه راهکار ترمیم، علاوه بر تهیه عکس دیوار، لازم است کروکی دستی دیوار نیز ترسیم و ترک های مشاهده شده با ذکر عمق و بعد ترک روی کروکی دیوار مشخص شود. از دیگر مواردی که باید عکس تهیه شود می توان به اتصالات نامناسب، خیز تیرهای سقف، ابعاد پروفیل های مصرف شده در دیافراگم سقف و یا ستون های فلزی یا بتني، گذر دسترسی به ساختمان، نامنظمی های در ارتفاع (پیش آمدگی، فرو رفتگی)، عکس های کلی از موقعیت دیوارها و باز شوهدی درون آن ها (برای تشخیص نواقص مربوط به ابعاد باز شو) موقعیت طاقچه ها روی دیوارها که معمولاً باعث ضعف دیوار می شوند، می توان اشاره کرد. در این مرحله بهتر است مهندس از هر موضوعی که به نوعی در طرح لرزه ای مؤثر واقع می شود عکس و گزارش کافی تهیه نموده به طوری که تصمیم گیری های بعدی و در صورت لزوم ارائه طرح بهسازی را راحت تر و دقیق تر نماید. در شکل ۴-۶ برخی از تصاویر آسیب های زلزله اخیر در ساختمان های شهری آورده شده است.



شکست برشی و ترک خوردگی دیوار به علت ضخامت کم دیوار ضعف در تحمل برش وارد

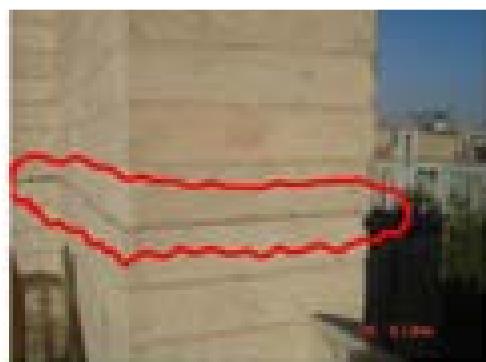
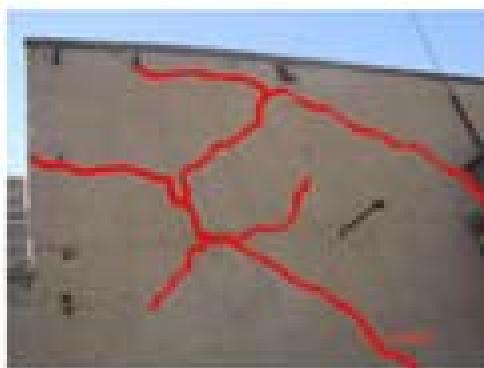


ترک خوردگی تیغه داخلی به دلیل عملکرد در تحمل بخشی از برش طبقه و ضعف دیوار به دلیل وجود بازشوی میان دیوار

شکل ۴-۶ برخی از آسیب های زلزله اخیر در ساختمان های شهری



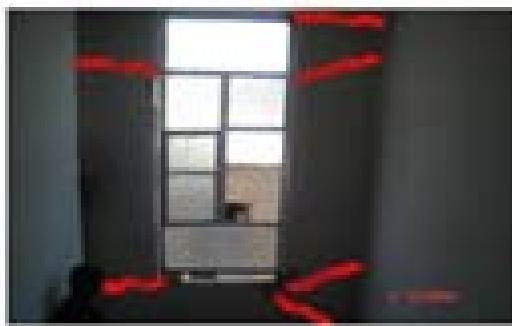
ضعف تیغه های داخلی در تحمل برش (ضخامت کم و عدم شکل پذیری که جزء خصوصیات رفتاری مصالح بنایی می باشد)



جابجایی خارج از صفحه دیوار و ترک های قطری و مورب به دلیل ارتفاع زیاد ساختمان

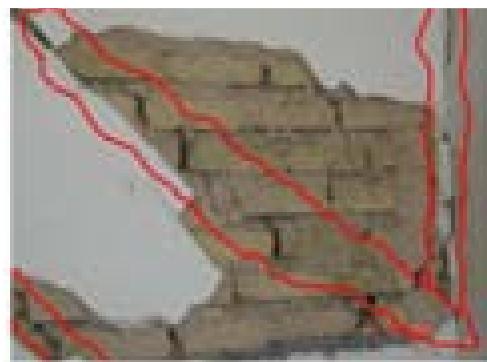


جابجایی دیوار کنار راه پله به دلیل ارتفاع زیاد ساختمان و تخریب بخش هایی از خرپشته



دیوارهای نمای خرپشته ها که به دلیل اینکه باربری ثقلی ندارند، به درستی اجرا نشده و در بارهای لرزه ای آسیب زیادی می بینند.

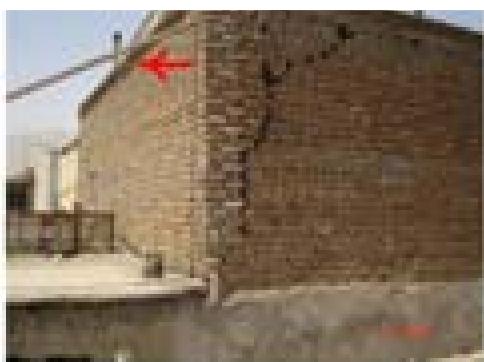
ادامه شکل ۶-۴ برخی از آسیب های زلزله اخیر در ساختمان های شهری



شکست برشی دیوار برشی، جداشدگی بین بند های افقی و قائم،



ترک های مرزی بین دیوار برشی و شناز قائم، ترک های کنج بازشو به علت ابعاد زیاد بازشو نسبت به دیوار



عدم استفاده از شناز افقی، اتصال نامناسب دیوار به سقف، لغزش سقف بر روی دیوار



حرکت نسبی دیوار و سقف

ادامه شکل ۶-۴ برخی از آسیب های زلزله اخیر در ساختمان های شهری



تخريب قسمتی از خرپشته

ادامه شکل ۴-۶ برخی از آسیب های زلزله اخیر در ساختمان های شهری

#### ۴-۲-۵-۴ چک لیست ارزیابی

یکی از مواردی که در ارزیابی اولیه بهسازی به طور عام مورد توجه قرار می گیرد. تهیه چک لیست ارزیابی مناسب برای پروژه مورد نظر است. دستورالعمل تحلیل آسیب پذیری ساختمان های بنایی غیر مسلح موجود، چک لیست جامعی برای این ساختمان ها تهیه و ارائه داده است. این چک لیست کلیه ضوابط ارزیابی ساختمان های بنایی را در نظر گرفته است. اما با توجه به نیاز پروژه می بایست قسمت هایی که تاثیر مستقیم در تهیه طرح بهسازی دارند انتخاب و هنگام بازدید از ساختمان تکمیل گرددند. از جمله مواردی که در تصمیم گیری ها موثر است و می بایست در ارزیابی های انجام گرفته مورد توجه قرار گیرد می توان به مواردی که در ادامه آمده است اشاره کرد. با توجه به اهمیت این موارد باید آن ها در زمان تهیه چک لیست های ارزیابی لحاظ نمود.

۱) محل ساختمان از نظر ساختگاه و پهنه بندی خطر زلزله: تجربه زلزله های اخیر نشان داده است که

ساختمان های بر روی زمین های مسطح، آسیب کمتری نسبت به ساختمان های بر روی شیب های تند می بینند. توجه به وضعیت توپوگرافی منطقه بسیار مهم است، از آنجا که اصلاح توپوگرافی در اکثر موارد بخصوص در مورد ساختمان های مسکونی معمولاً بسیار پر هزینه است و عامل بسیار تعیین کننده ای در هزینه بهسازی می باشد. تقریباً در همه آیین نامه ها توپوگرافی منطقه به عنوان یک عامل بسیار مهم و تعیین کننده در آسیب لرزه ای شناخته شده است و در یک روش ارزیابی کیفی یکی از عوامل ده گانه مؤثر در آسیب پذیری، شیب زمین می باشد. که ضرایب آن به صورت جدول ۳-۴ تعیین می گردد.

جدول ۳-۴ تاثیر شیب زمین بر میزان خسارت

(شیب زمین)	ضریب خسارت
$0 < \theta < 15$	۱
$15 < \theta < 30$	۱/۱
$\theta > 30$	۲/۱

- ۲) فاصله از گسل: مهم ترین عامل لرزه خیزی وجود گسل در آن منطقه است و انرژی زلزله با فاصله گرفتن از کانون زلزله کاهش می یابد، بنابراین خطر آسیب ناشی از زلزله در مناطق با خطر لرزه خیزی کم، کمتر است.
- ۳) سطح آب زیرزمینی: در ساختمان های با سطح آب زیرزمینی بالا، احتمال وقوع پدیده روانگرایی بسیار زیاد است اصلاح این گونه زمین ها در این شرایط و یا اصلاح شالوده به روش مناسب (شمع بتنی / چوبی) معمولاً در ساختمان های مسکونی به صرفه نیست.
- ۴) سابقه زمین لرزه در منطقه: لرزه خیزی مناطق با توجه به سابقه زمین لرزه های گذشته تعیین می شود. بنابراین توجه به زلزله های گذشته در منطقه ضروری است.
- ۵) سابقه زمین لغزش در منطقه: با وقوع زمین لرزه های بزرگ، شیب های ناپایدار دچار لغزش می شوند و گاهی اوقات باعث مدفون شدن شهروها یا راه های ارتباطی شهری می شوند. در این موارد، راه حل مناسب پایدار سازی شیب ها می باشد که اکثرأً به دلایل اجرایی عملی نیست.
- ۶) سابقه روانگرایی در منطقه: با توجه به سطح آب زیرزمینی و نوع خاک امکان ارزیابی روانگرایی در منطقه وجود دارد. و در صورت داشتن سابقه روانگرایی می توان انتظار تکرار را داشت. در اکثر موارد فوق اصلاح مناسب زمین امکان پذیر نیست، و از آنجا که این مشکلات از لحاظ هزینه های بهسازی بسیار سنگین می باشد بنابراین در هنگام ارزیابی باید به این موارد توجه داشت و به احتمال زیاد بهترین راه حل تخریب ساختمان می باشد.
- ۷) آیین نامه های استفاده شده: عموماً ارزیابی آسیب پذیری و بهسازی ساختمان هایی که براساس آیین نامه های خاصی طراحی و اجرا گردیده اند. بسیار ساده تر از ساختمان هایی است که در آن ها هیچ یک از اصول طرح لرزه ای رعایت نشده است، بنابراین هنگام ارزیابی توجه به این مسئله لازم است و در صورت تعیین این مسئله می توان بهسازی را با برطرف کردن معایبی که در مرحله طراحی یا اجزای آن آیین نامه اتفاق افتاده است بر طرف نمود.

### نمونه ای از یک چک لیست ارزیابی آسیب پذیری

#### شناسنامه فنی ساختمان

#### الف- اطلاعات عمومی و کلی ساختمان

- ❖ کد ساختمان ..... تاریخ و ساعت بازدید: ..... نام مالک: .....
  - ❖ آدرس و شماره تلفن: ..... وضعیت جواز رسمی ساخت: .....
  - ❖ طول و عرض جغرافیایی و ارتفاع از سطح دریا: ..... Elev N: .....
  - ❖ ۱- کاربری ساختمان: ..... وضعیت اشغال ساختمان: ..... عرض گذر دسترسی: .....
  - ❖ ۲- نقشه های زیر در پشت برگه ضمیمه گردد.
  - ❖ ساختمان ( با مشخص کردن جهت شمال، کروکی موقعیت ساختمان، جدول نازک کاری، نقشه تیر ریزی ساختمان، نما و مقطع)
  - ❖ ۳- تعداد طبقات ساختمان: ..... زیرزمین: ..... طبقه خرپشته: دارد  متراژ ..... ندارد
  - ❖ ۴- سطح زمین: ..... متر مربع سطح زیربنای ..... متر مربع سطح اشتغال: ..... متر مربع
  - ❖ ۵- ارتفاع کلی ساختمان از تراز زمین: ..... متر عمق سازه زیرزمین : ..... متر
  - ❖ ۶- استقرار ساختمان در زمین: چهار طرف آزاد  دو طرف آزاد  یک طرف آزاد  عرض گذر دسترسی .....
- جدول زیر پر گردد: اطلاعات مربوط به طبقات ساختمان:

طبقه	مساحت	ارتفاع	نوع کف سازی	تعداد کاربران	نوع کاربری	تاریخ ساخت
.....	.....	.....	.....	.....	.....	.....

#### ب- شناسنامه فنی سازه

- ۱- آیا در داخل و یا خارج سازه درز جدایی وجود دارد:  خیر  بله ..... اندازه : .....
- (در صورت وجود موقعیت درز جدایی در یک کروکی پشت صفحه ترسیم گردد)
- ۲- نامنظمی در پلان:  بله  خیر
- ۳- نامنظمی در ارتفاع:  بله  خیر
- ۴- فاصله از ساختمان های مجاور با میزان درز انقطاع موجود: ..... موضوعیت ندارد
- شمال ..... جنوب ..... شرق ..... غرب ..... .....
- ۵- حداکثر طول طره ها ..... ندارد
- ۶- آیا طبقه نرم وجود دارد؟  بله  خیر
- ۷- آیا طبقه ضعیف وجود دارد؟  بله  خیر
- ۸- وضعیت تقارن عناصر مقاوم در مقابل نیروهای جانبی با توزیع متقارن  اندکی عدم تقارن  نامتقارن  مشهود نیست
- ۹- اعضای باربر جانبی در ارتفاع تعییر صفحه دارند؟  بله  خیر
- ۱۰- موقعیت و وضعیت توزیع دیوارها و تیغه های غیر باربر در پلان: ..... منظم  کمی نامنظم  غیر منظم  وجود ندارد
- ۱۱- ساختمان مجاوری با ارتفاع کمتر از نصف یا بیشتر از دو برابر ارتفاع ساختمان در مجاورت ساختمان مذکور وجود دارد؟  بله  خیر ..... کدامیک و در کدام ضلع ....
- ۱۲- آیا تراز کف طبقات ساختمان با ساختمان مجاور متفاوت است.  بله  خیر  شناسایی نشد  دلیل: .....
- ۱۳- نوع سیستم باربر قائم: ..... قاب خمی بدونی  قاب خمی فولادی  دیوار باربر با مصالح بنایی  دیوار بنایی، قاب ساده فولادی
- ۱۴- سیستم سازه ای سقف ها: (حتی الامکان مقطع سقف به صورت شماتیک با ذکر فاصله تیرها یا تیرچه ها پشت صفحه ترمیم گردد).  تیرچه بلوك  طاق ضربی  تیرچویی  قوسی  غیره: .....
- ۱۵- نوع سیستم باربر قائم: ..... میان قاب آجری مسلح (E-W  N-S  ) (E-W  N-S  ) مهاربندی فولادی

..... میان قاب آجری غیر مسلح (E-W □ N-S □) غیره : ..... دیوار باربر بنایی مسلح (E-W □ N-S □) دیوار با پر بنایی غیر مسلح (E-W □ N-S □) غیره :

..... ۱۶- آیا در ساختمان ستون کوتاه وجود دارد؟ بلی □ خیر □ موضوعیت ندارد □

..... ۱۷- آیا تغییرات ناگهانی در ابعاد ستون ها دیده می شود؟ بلی □ خیر □ موضوعیت ندارد □

..... ۱۸- آیا ساختمان دارای کلاف بندی می باشد؟ بلی □ خیر □ موضوعیت ندارد □

..... ۱۹- وجود هرگونه تیر یا کلاف نشیمن انتهاهی برای تیرهای طاق ضربی دارد □ ..... ندارد □ ضخامت دیوار نشین ..... دارد □ ؟

..... ۲۰- نوع دیوارها: آجر فشاری □ آجر سفال □ خشتی □ غیره با ذکر نوع ملات:

#### ج- شناسنامه فنی ویژگی های لرزه ای زمین ساخت و زئوتکنیک

- ۱- وضعیت تپوگرافی منطقه:

شیب بیش از ۱۰٪ □ شیب بین ۵ تا ۱۰٪ □ ساختمان در مجاورت خاکبریزی و خاکبرداری □

- ۲- محوطه اطراف ساختمان:

حفره های بزرگ □ تونلهای زیرزمینی □ زیرزمین های وسیع □ کانال های انتقال □ قنات □ زمین هموار □ آیا در مجاورت ساختمان تیر، دکل یا درختان بزرگ بلند وجود دارد؟ (در صورت وجود در سایت پلان مشخص گردد)

- ۳- مشکلات عینی خاک: روانگاری □ نشت □ ریزش □ جابجایی □ بازشدگی □ غیره: .....

د - شناسنامه فنی شالوده

- نوع شالوده : ۱- شالوده

جنس شالوده : بتن آرمه □ بتن غیر مسلح □ بلوک بتونی □ شفه آهکی □ سایر: ..... ۲-

آیا بی روی ترازها متفاوت ساخته شده اند؟ بلی □ خیر □ مشهود نیست □ توضیح :

عمق پی ..... متر مشهود نیست □ ۴-

آیا ترک خوردگی پیش از زلزله وجود دارد؟ بلی □ خیر □ ۵-

آیا پس از احداث ساختمان در مجاورت آن گود برداری با عمق بیشتر از عمق بی انجام شده است؟ ۶-

فاصله از محل گود برداری : ..... متر خیر □ عمق گود برداری ..... متر پلی □

آیا عوامل آسیب محیطی در مصالح دیده می شود؟ بلی □ خیر □ مشهود نیست □ ۷-

هـ - شناسنامه فنی جزئیات معماری و اجزاء غیر سازه ای

#### ۵-۲-۵-۴ بررسی نوافص ساختمان

در این مرحله با توجه به اطلاعات گرد آوری شده در مراحل قبل، مسئول طرح بهسازی اقدام به بررسی و ارزیابی نوافص ساختمان می نماید. با توجه به اعتباری که دستورالعمل بهسازی لرزوه ای ساختمان های موجود دارد روش این دستورالعمل در این پروژه بکار برده شده است. این دستورالعمل برای نوافص مطرح شده معیارهایی دارد که از آیین نامه های معتبر داخلی و خارجی ، بالاخص آیین نامه ۲۸۰۰ ایران استخراج شده است، در این مورد در فصل قبل به طور مفصل بحث شده است. در پروژه مقاوم سازی شهرستان بروجرد برای رفع نوافص ساختمان ها جزئیات اجرایی متعددی بکار برده شده، که در اینجا این جزئیات به طور کامل تحت پوشش قرار می گیرد. فلسفه و مبانی ارائه طرح های بهسازی با آیین نامه ها و دستورالعمل های معتبری که در فصل قبل معرفی شدند، مقایسه می شود، در ادامه گزارش مصوری از راهکارهای بهسازی آورده شده است.

#### ۶-۴ راهکار های بهسازی

##### ۱-۶-۴ کاهش وزن سقف

در ساختمان های مصالح بنایی دال ها عموماً سنگین هستند این سنگینی ناشی از استفاده از مصالح با نسبت مقاومت به وزن بسیار پایین یا به واسطه انود کردن سقف در سال های متمادی بدون برداشتن لایه های انود قبلی می باشد سنگینی دال باعث افزایش قابل توجه نیروی اینرسی عمل کننده بر روی ساختمان می گردد. در روش بهسازی با برداشتن انود بام (آسفالت و قیره گونی (معمولأً چند لایه)، مصالح شیب بندی اضافی و استفاده از روش های صلب سازی سقف و شیب بندی با مصالح سبک (پوکه) وزن قابل ملاحظه ای از ساختمان را کم می کنند. (شکل ۷-۴)



شکل ۷-۴ عملیات سبک سازی بام

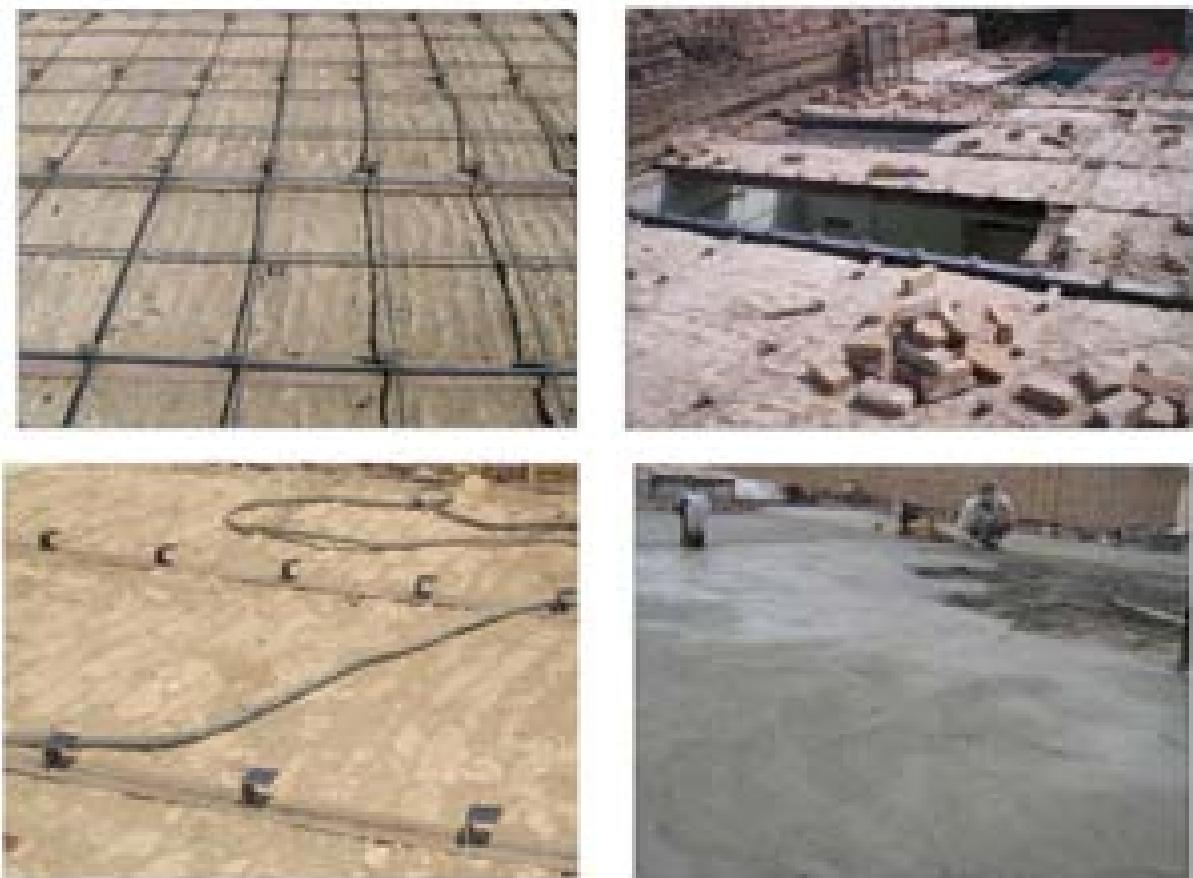
## ۲-۶-۴ تامین انسجام سقف ها

در هنگام وقوع زلزله سقف ساختمان باید بتواند نیروهای زلزله را به اعضای سیستم لرزه بر انتقال دهد، سقف های صلب عملکرد مناسبی در انتقال نیروهای جانبی به اعضای لرزه بر دارند. در کلیه روش های مقاوم سازی ساختمان ها فرض بر این است که سقف یک دیافراگم مسنجم بوده و به صورت یکپارچه عمل می کند. در غیر این صورت نمی توان از عضو مقاومی که در یک بخش ساختمان قرار گرفته است برای جذب نیروهای زلزله در بخش های دیگر استفاده نمود [۴۶]. بحث دیگری که در مورد سقف ها مطرح است انعطاف پذیری یا صلابت دیافراگم می باشد. تفاوت این دو نوع دیافراگم بیشتر در توزیع بارهای جانبی است بدین ترتیب که دیافراگم صلب نیروهای جانبی را به نسبت سختی بین عناصر برابر جانبی پخش می نماید، حال آنکه دیافراگم انعطاف پذیر این توزیع را تقریباً به نسبت طول دهانه باربر انجام می دهد. آیین نامه ۲۸۰۰ ملاک انعطاف پذیری یا صلابت دیافراگم ها را قیاس تغییر شکل جانبی آن ها با تغییر مکان نسبی طبقه می داند. اگر این تغییر شکل کمتر از نصف تغییر مکان نسبی طبقه باشد. دیافراگم صلب و در غیر این صورت انعطاف پذیر نامیده می شود. این آیین نامه استفاده از سقف های انعطاف پذیر را در ساختمان های بلند مرتبه توصیه نمی نماید. برای جلوگیری از ارتعاش غیر همزمان قسمت های مختلف دیافراگم و متناظراً دیوارهای ساختمان در هر طبقه، بهتر است برای ساختمان های بنایی نیز (که تعداد طبقات آن ها

اندک می باشد) از دیافراگم صلب استفاده شود. [۴۶] ضوابط انسجام سقف را همه دستور العمل های مورد استفاده از ۳-۱۱-۳ آیین نامه ۲۸۰۰ اقتباس کرده اند، این آیین نامه ضوابطی در خصوص حفظ یکپارچگی و انسجام انواع سقف ها (طاق ضربی، تیرچه و بلوك، و خرپاها) دارد.

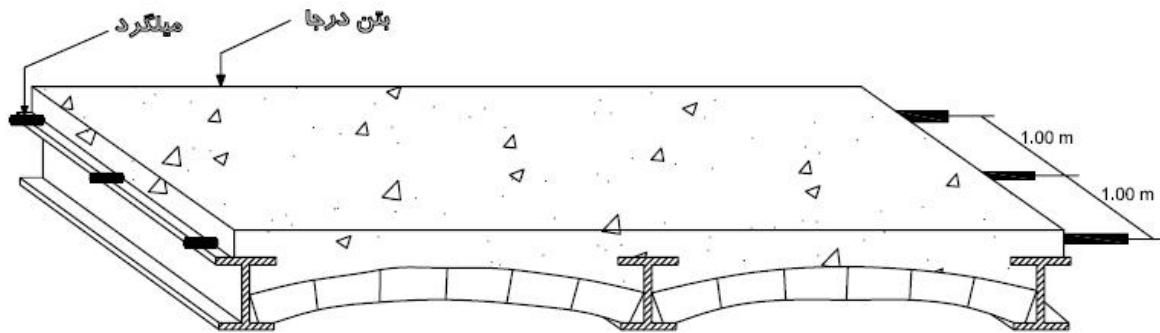
راهکارهای بهسازی که توسط دستور العمل های مختلف ارائه شده است به شرح زیر می باشد.

- ۱- پس از سبک سازی سقف و رسیدن به آهن و آجر در سقف های طاق ضربی یک شبکه میلگرد نمره ۸ به فاصله ۳۵ سانتی متر روی سقف اجرا می کنیم و برشگرهای مناسبی روی آهن ها تعییه می شود سپس یک لایه بتن به ضخامت ۵-۷ سانتی متر روی سقف اجرا می شود. در این روش علاوه بر صلب سازی سقف، ضعف پروفیل های سقف را در تحمل بارهای ثقلی با اجرای سقف کامپوزیت با شمع بندی می توان جبران نمود. (شکل ۴-۸)



شکل ۴-۸ اجرای پوشش بتن مسلح روی بام

- ۲- بعد از سبک سازی روی تیر آهن های سقف در جهت عمود بر تیرآهن ها به فواصل ۱ متر میلگردهایی سراسری جوش می دهیم و ۵-۷ سانتی متر بتن را روی سقف اجرا می کنیم، برشگرهایی برای اتصال بتن جدید به سقف قدیمی باید تعییه شود [۴۶]. (شکل ۹-۴)



شکل ۹-۴ اجرای پوشش بتن مسلح روی بام

۳- در هر ۲ متر از طول تیرچه ها، یک یا چند رج از آجرهای طاق ضربی برداشته شده و به جای آن یک تیر فرعی(با نمره کمتر از نمره تیرچه سقف) در جهت عرضی جایگزین گردد و در تمام دهانه ها ادامه یابد. بدین ترتیب عملکرد دال یکطرفه طاق ضربی به یک شبکه فولادی تبدیل می گردد که قادر است بارهای سقف را در دو جهت به دیوارها منتقل کند. این عمل ضمن اینکه طول مؤثر تیرچه ها را کاهش می دهد باعث رفتار بهتر دیافراگم و صلبیت مناسب آن می گردد[۴۷]. (شکل ۱۰-۴)



شکل ۱۰-۴ انسجام سقف

۴- چنانچه اعمال روش های فوق میسر یا اقتصادی نباشد (مخصوصا در طبقات میانی ساختمان) می توان عملیات تسممه کشی سقف را چه به صورت ضربدری و چه به صورت عمود بر تیرچه های سقف از داخل اتاق ها انجام داد. برای اینکار اندود سقف را تراشیده و تسممه به ضخامت ۵ میلی متر و به عرض ۵ سانتی متر را از زیر به تیر آهن های سقف جوش می دهیم. (شکل ۱۱-۴) رعایت ضوابط بند ۳-۱۱ آیین نامه ۲۸۰۰ در این مورد ضروری است و بر اساس آن می بایست

روی دیوارهای باربر و فاصله بین تیرها ابتدا کاملاً تمیز شده سپس سه میلگرد نمره ۱۸ به آن ها جوش می شود و در انتهای آن ها بتن ریخته شده تا یک کلاف افقی به ارتفاع حداقل ۲۵ سانتی متر ایجاد گردد.



شکل ۱۱-۴ تسمه کشی

۵- در مواردی که سقف چوبی باشد بهتر است سقف جمع آوری شده و با نوع مناسب تری جایگزین گردد. در غیر این صورت حداقل می بایست به روش شماره ۴ با تعبیه میلگرد یا تسمه های ضربدری و ایجاد کلاف های افقی روی دیوار اندکی به صلبیت آن افروده گردد واضح است که در این حالت تسمه ها و میلگردهای ضربدری باید به طور مناسبی در کلاف افقی مهار شوند. (شکل ۱۲-۴)



شکل ۱۲-۴ تعویض سقف چوبی

#### ۳-۶-۴ اصلاح سیستم ثانویه کمکی (کلاف بندی افقی و قائم)

##### ۴-۳-۶-۱ اصلاح وضعیت کلاف بندی افقی دیوارهای باربر ساختمان

سیستم ثانویه مقاوم لرزه ای کلاف شامل کلاف افقی زیردال، کلاف افقی پی و کلاف عمودی می باشد. در صورت شکست بخش هایی از عناصر باربر اصلی مانند دیوارها، این سیستم به صورت یک مجموعه، توانایی لازم برای ایستایی دال را دارا می باشد. در این مورد دستور العمل بهسازی ساختمان های موجود، رعایت کلیه ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰ را ملاک قرار داده است.

لازم به ذکر است که در صورت وجود ستون های فولادی و بتن در ساختمان لازم است این ستون ها در بالا به کلاف سقف و در پایین به کلاف زیر دیوار متصل شوند. آیین نامه ۲۸۰۰ اجرای کلاف افقی را برای کلیه ساختمان های بنایی در ترازهای مذکور لازم می داند ابعاد کلاف بتنی همراه با میلگردهای طولی و خاموت ها در این آیین نامه آمده است و چنانچه بخواهیم از کلاف فلزی استفاده کنیم. باید از مقطع معادل با تیر آهن نمره ۱۰ استفاده نمود. این آیین نامه مقرر می دارد که کلاف افقی در هیچ جا نباید منقطع باشد. چنانچه بتوان در قسمت هایی از ساختمان دور تعدادی از دیوارهای آجری کلاف

های افقی و قائم ایجاد نمود. عملأً دیوار کلاف بندی شده مانند قاب مرکب عمل می کند و می توان به عنوان عنصر لرزه بر تلقی گردد.<sup>[۱]</sup>

#### ۴-۶-۳-۲ اصلاح وضعیت کلاف بندی قائم دیوارهای باربر ساختمان

طبق آیین نامه ۲۸۰۰ ضرورت کلاف قائم با توجه به تعداد طبقات، اهمیت ساختمان و خطر نسبی زلزله در منطقه تعیین می شود. در ساختمان های دو طبقه اجرای کلاف قائم اجباری است. ولی در ساختمان های یک طبقه مطابق جدول ۴-۴ است.

جدول ۴-۴ ضرورت کلاف های قائم در ساختمان های مختلف

منطقه خطر نسبی زلزله				گروه اهمیت ساختمان
خیلی زیاد	زیاد	متوسط	کم	
دارد	دارد	دارد	دارد	اهمیت زیاد
دارد	دارد	ندارد	ندارد	اهمیت متوسط
ندارد	ندارد	ندارد	ندارد	اهمیت کم

فاصله محور تا محور کلاف های قائم به ۵ متر محدود شده است، و در صورت استفاده از کلاف قائم بتنی هیچ یک از ابعاد مقطع کلاف نباید از ۲۰ سانتیمتر کمتر باشد و یا اینکه به جای کلاف بتنی می توان از مقطع معادل تیر آهن نمره ۱۰ استفاده نمود.

نکاتی در مورد اجرای کلاف های قائم به شرح زیر وجود دارد.

- ۱- با تعبیه شاخص ها و یا میلگرد های افقی مناسب اتصال بین دیوار و کلاف تأمین گردد.
  - ۲- کلاف های قائم در داخل دیوارها و در گوشه های اصلی ساختمان و ترجیحاً در نقاط تقاطع دیوارها تعبیه شوند.
- کلاف های قائم به نحو مناسبی در کلیه نقاط تقاطع به کلاف های افقی متصل شوند. تا متفقاً با کمک دیوارهای سازه ای یک سیستم سه بعدی مقاوم را تشکیل دهند. (شکل ۴-۱۳)



شکل ۱۳-۴ اجرای شناز قائم

#### ۴-۶-۴ نبشی کشی

یک روش بسیار متعارف در پروژه های مقاوم سازی استفاده از دتایلی با نام نبشی کشی در تراز زیر سقف ها می باشد در این مورد از نبشی نمره ۱۰ در کنج سقف و دیوار به صورت سراسری استفاده می شود، این نبشی ها از یک طرف به تیر آهن های سقف جوش می شوند و از طرف به صفحات فلزی که درون دیوار به فواصل نیم متر کاشته شده متصل می شوند، در پاره ای موارد اتصال نبشی به دیوار توسط بلت انجام می شود که بعضا از لحاظ اجرایی مشکل می باشد. قبل از نصب این نبشی ها حدود ۷۵ سانتی متر بالای تراز سقف و ۷۵ سانتی متر پایین تراز سقف را توسط آرماتورهای نمره ۸ به فواصل ۳۰

سانتی متر مسلح کرده و توسط بتن شاتکریتی روی آن ها ۵ سانتی متر بتن پاشیده می شود. سپس نبشی ها نصب می شوند. این نبشی ها خود به شنازهای قائم متصل می شوند و به این ترتیب سیستم کلاف بندی ساختمان شامل کلاف های افقی و قائم تکمیل می گردد. از دیگر مزیت های این طرح افزایش طول نشیمن تیرهای سقف و نیز ایجاد تکیه گاه مناسب در مواردی که برای طاق زدن از دیوار به عنوان پاطاق استفاده شده است. مش بندی حدود یک و نیم متر در تراز سقف و اتصال این قسمت به دیوارهای ساختمان و از طرف دیگر به سقف ساختمان باعث تامین مقاومت لازم برای نیروی خارج از صفحه دیوار می شود و هنگام انتقال نیروی زلزله از دیافراگم به دیوار از هرگونه لغزش دیوار روی دیافراگم جلوگیری می کند.

در شکل ۱۴-۴ نقشه اجرایی به همراه تصاویر اجرا شده آن آمده است البته در این بین تصاویری از طرح های مختلف نبشی کشی ارائه شده است. در بعضی از آن ها نبشی کشی با مش بندی دیوار ادغام شده است و میلگردهای نمره ۱۴ به فواصل ۴۰ سانتی متر در سراسر ارتفاع دیوار امتداد یافته اند و مش بندی دیوار به آن وصل شده است.

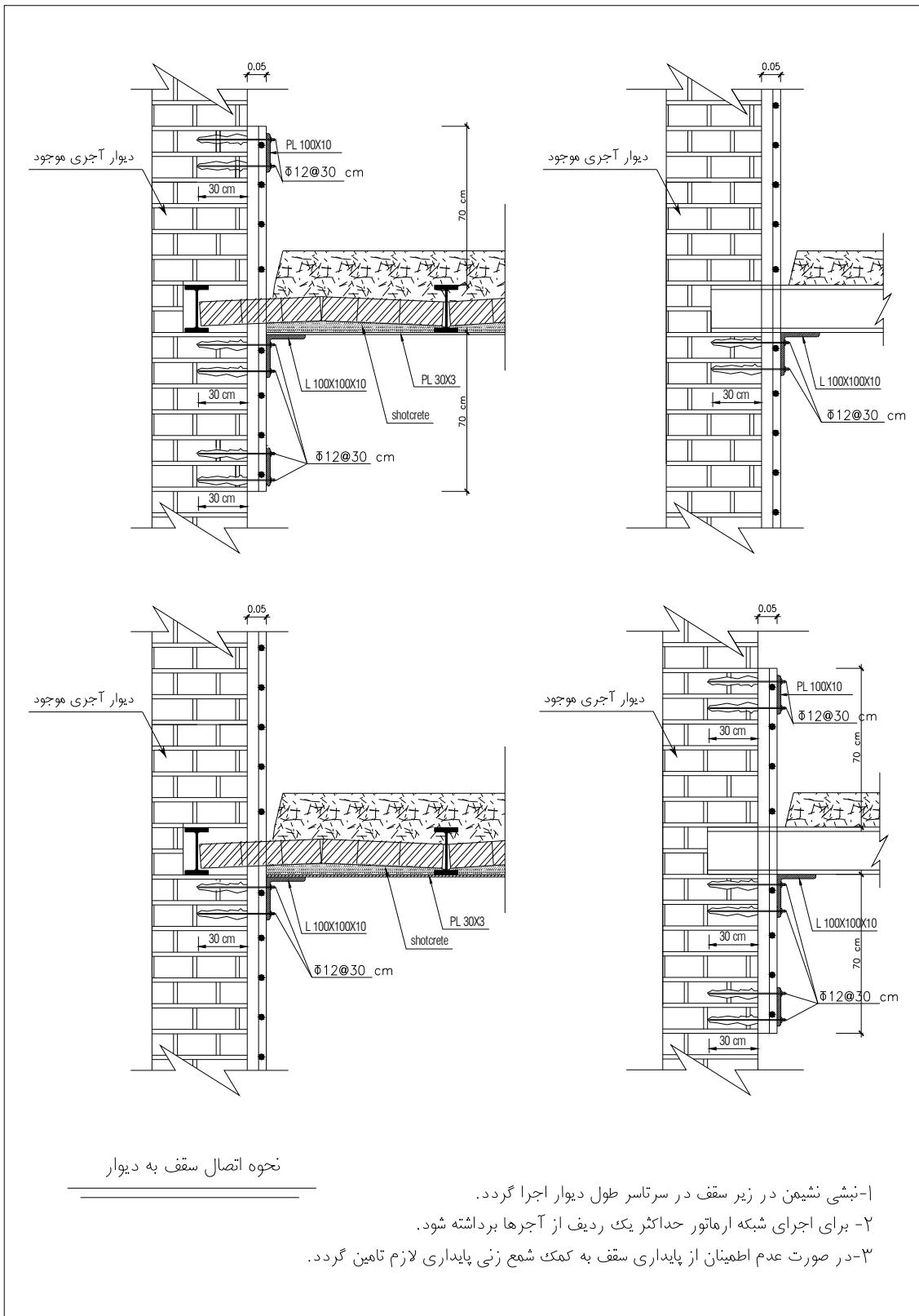


شکل ۱۴-۴ اجرای نبشی کشی

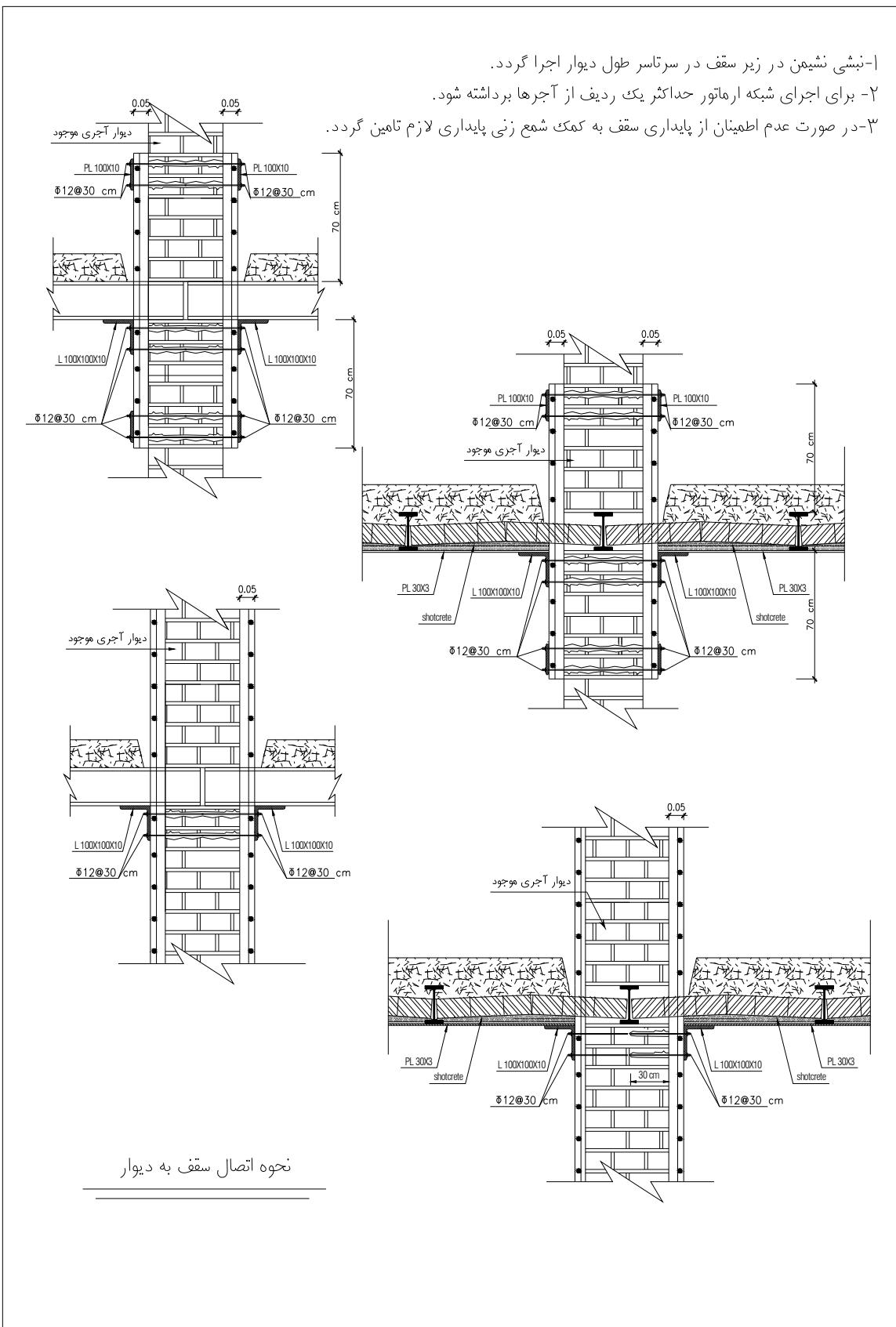


ادامه شکل ۱۴-۴ اجرای نبشی کشی

در شکل ۱۵-۴ نمونه‌ای از دتایل نبشی کشی ارائه شده است.



شکل ۴-۱۵ نمونه‌ای از دتایل نبیشی کشی



ادامه شکل ۱۵-۴ نمونه‌ای از دتایل نبشی کشی

## ۴-۶-۵ تامین میزان دیوار مورد نیاز برای تحمل برش طبقه

### ۴-۶-۶-۱ محاسبات برش پایه

در دستور العمل بهسازی لرزه ای برای ارزیابی کفایت مقاومت برشی ساختمان، ظرفیت برشی دیوارها بر اساس آزمایش مقاومت برشی ملات تعیین می گردد. ضوابط انجام آزمایش و ضوابط تعیین ظرفیت برشی دیوار بر اساس ضوابط مندرج در آیین نامه UCBC می باشد. آیین نامه UCBC جهت محاسبه برش پایه ساختمان های مصالح بنایی از رابطه زیر استفاده می کند.

$$V = 0.33AIW \quad (1-4)$$

که در آن  $A$  شتاب مبنای طرح و  $W$  وزن مؤثر ساختمان شامل بار مرده و درصد مؤثر بار زنده می باشد. که این میزان برش پایه طبق روابط آیین نامه ۲۸۰۰ بین طبقات تقسیم می شود و دیوارها باید بتوانند این میزان برش را در هر طبقه تحمل نمایند. در آیین نامه ۲۸۰۰ ما فقط موظف به تأمین مقادیری از دیوار نسبی در طبقات مختلف هستیم که قبلاً به طور کامل در مورد آن بحث شده است. در دستور العمل تحلیل آسیب پذیری میزان برش پایه از رابطه زیر بدست می آید.

$$V = C W \quad , \quad C = m \frac{ABI}{R} \quad (2-4)$$

$W$  : وزن کل ساختمان مطابق آیین نامه ۲۸۰۰ و  $C$  ضریب می باشد.

$A$  : شتاب مبنای طرح (نسبت شتاب زلزله به شتاب ثقل g) مطابق آیین نامه ۲۸۰۰

$B$  : ضریب بازتاب ساختمان که با توجه به ارتفاع ساختمان و نوع خاک و خطر نسبی زمین لرزه مطابق آیین نامه ۲۸۰۰ تعیین می گردد.

$I$  : ضریب اهمیت ساختمان مطابق آیین نامه ۲۸۰۰

$R$  : ضریب رفتار، در ساختمان های بنایی غیر مسلح بدون کلاف برابر  $1/25$  و در ساختمان های بنایی با کلاف برابر  $5/2$

$m$  : ضریب عمر مفید باقیمانده ساختمان ، برابر با  $67/0$

به منظور ارزیابی ساختمان موجود، برخی آیین نامه ها سطح نیروی پایین تری در مقایسه با سطح نیروهای در نظر گرفته شده در طراحی ساختمان جدید را مطرح می کنند این موضوع در مجموع ضمن کاهش حاشیه ایمنی در ساختمان موجود، با توجه به عمر مفید باقیمانده ساختمان و هزینه های سنگین بهسازی لرزه ای و اختلال در استفاده از ساختمان قابل قبول است. در برخی آیین نامه ها این ضریب «  $m$  » به دو سوم نیروی آیین نامه در طراحی ساختمان جدید تقلیل داده می شود. بر این اساس برش پایه در ارزیابی آسیب پذیری و بهسازی ساختمان به  $67$  درصد برش پایه طراحی مطابق آیین نامه ۲۸۰۰ کاهش

می یابد. طبق این دستور العمل نیروی زلزله همانند دستور العمل بهسازی لرزه ای و توسط فرمول زیر بین طبقات تقسیم می شود.

$$F_i = \frac{W_i h_i}{\sum_{j=1}^n W_j h_j} \cdot V \quad (3-4)$$

$F_i$  = نیروی جانبی در تراز طبقه  $i$

$W_i$  = وزن طبقه  $i$  شامل وزن سقف و سربار زنده و نصف وزن دیوارها که در بالا و پایین سقف قرار گرفته اند.

$h_i$  = ارتفاع سقف طبقه  $i$  از تراز پایه

$n$  = تعداد طبقات ساختمان

تنش برش وارد بر دیوارهای ساختمان بر اساس رابطه زیر محاسبه می شود.

$$\tau_{all} = \left[ \frac{V_j}{A_w} \right] \quad (4-4)$$

$V_j$  = برش طبقه  $j$

$A_w$  = جمع کل مساحت دیوارها در جهت بارگذاری، سطح بازشوها از سطح دیوارها باید کاسته شود.

از آنجا که در ساختمان های بنایی، دیوارهای باربر عناصر اصلی مقاوم در برابر نیروهای افقی زلزله هستند. این دیوارها با سختی و مقاومت برشی درون صفحه خود، در برابر نیروهای اینرسی انتقال یافته از دال مقاومت می کنند. کمبود مقدار دیوارهای باربر و یا تراکم پایین این دیوارها به واسطه استفاده از بازشوهای بزرگ سبب می گردد که ساختمان مقاومت برشی لازم را در برابر نیروهای زلزله نداشته باشد. آیین نامه ۲۸۰۰ در ساختمان های آجری حداقل دیوار نسبی در طبقات ۱ تا ۳ به ترتیب، هشت، شش و چهار درصد زیربنای یک طبقه بیان می کند. از طرف دیگر دستور العمل بهسازی میزان برش پایه را با استفاده از آیین نامه UCBC به صورت زیر معرفی کند.

$$V = 0.33 AIW \quad (5-4)$$

این میزان برش پایه با ظرفیت برشی ساختمان هایی که حداقل دیوار نسبی مندرج در آیین نامه ۲۸۰۰ را دارا می باشند به شرح زیر همخوانی دارد.

$$= \text{ مقاومت برشی طبقه اول} = 0.08 \times S \times V_a$$

$$= \text{ مقاومت برشی طبقه دوم} = 0.06 \times S \times V_a$$

$$= \text{ مقاومت برشی طبقه سوم} = 0.04 \times S \times V_a$$

و مطابق آیین نامه UCBC مقاومت برشی دیوارها ( $V_a$ ) از رابطه زیر بدست می آید. [۴۱]

$$V_a = 0.1 V_t + 0.15 \sigma_c \quad (6-4)$$

که در این فرمول ها  $S$  مساحت طبقه و  $V_t$  مقاومت برش ملات و  $\sigma_c$  تنش فشاری دیوار است. البته این همخوانی با فرض

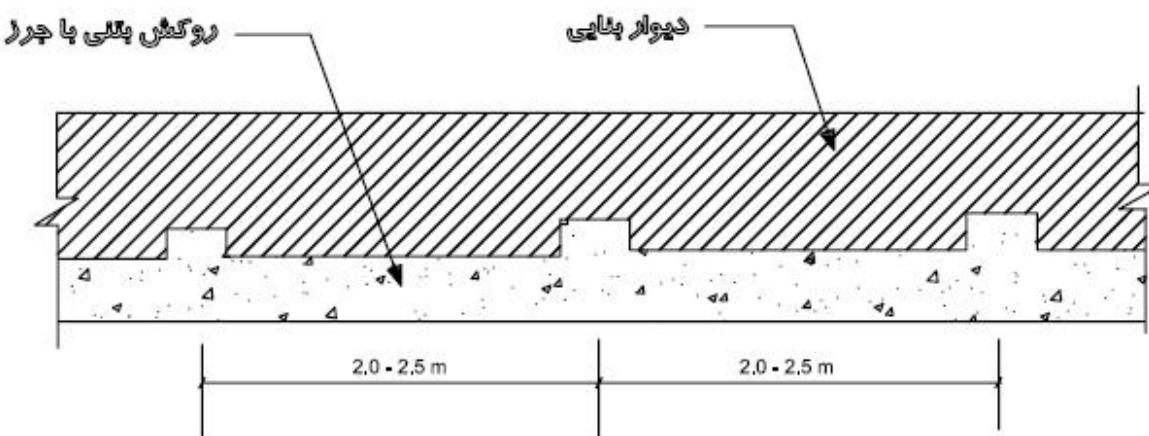
مقاومت برشی ملات برابر ۳ کیلوگرم بر سانتی متر مربع می باشد. ولی می دانیم که همواره نمی توانیم این مقاومت را در ملات های ساختمان های بنایی موجود در کشور بدست آوریم. و معمولاً مقاومت برشی ملات در حدی است که از آن صرفنظر می شود. طبق دستور العمل بهسازی لرزه ای برش پایه بر اساس آیین نامه ۲۸۰۰ در طبقات ساختمان توزیع می گردد و نیروی برش هر طبقه با مجموع ظرفیت برشی دیوارهای آن طبقه مقایسه می گردد و همچنین توصیه شده است که حداقل ۷۵ درصد دیوارهای نسبی آیین نامه ۲۸۰۰ رعایت گردد.

در صورت کمبود مقاومت برشی راه کار های زیر را می توان به کار برد.

۱- می توان با استفاده از دیوارهای برشی ساختمان را در یک یا دو جهت مقاوم کرد این کار به دو صورت زیر انجام می شود.

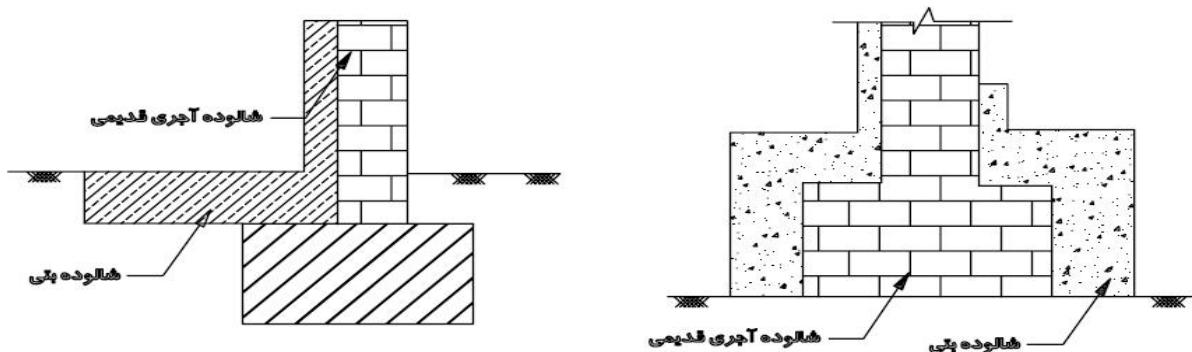
الف) برداشتن بخشی از یک دیوار موجود و ساختن دیوار برشی از بتن مسلح به جای آن

ب) تراشیدن اندود دیوارهای موجود و ریختن یک دیوار برشی بتنی در کنار آن [۱۱]، (شکل ۱۶-۴)



شکل ۱۶-۴ اجرای پوشش بتن در کنار دیوار قدیمی

در هر صورت به دلیل مقاومت فوق العاده دیوار برشی برای تحمل نیروی زلزله لازم است پی این دیوار به صورت دقیق و به یکی از صورت های شکل ۱۷-۴ اجرا می شود [۱۱].



شکل ۱۷-۴ اجرای پی برای پوشش بتن مسلح

#### ۲-۵-۶-۴ تعبیه روکش بتنی

یکی از روش های مؤثر تقویت ساختمان های موجود ایجاد روکش بتنی روی دیوارهاست. این کار به دو روش پاشش تر و پاشش خشک انجام می شود. در هر دو روش شبکه ای از میلگردهای افقی و قائم و احیاناً مورب روی دیوار نصب می شود و آن گاه بر روی آن بتن می پاشند. [۴۶] (شکل ۱۸-۴)

استفاده از روکش بتنی برای سازه های آجری نتایج مفیدی را در برداشته است و تجربه نشان می دهد که بتن پاشیده شده به خوبی لای درزها را پر کرده، اتصال و چسبندگی مناسبی را فراهم می آورد. سطوح آجری کاملاً تمیز می شوند و برای چسبندگی بیشتر سطوح صاف را زخمی می کنند. عمل پاشش بتن در چند لایه انجام می گیرد تا گود شدگی به حداقل برسد.

با ایجاد روکش بتنی در سطوح بیرونی یا درونی دیوارهای آجری می توان مقاومت لرزه ای ساختمان را به طور چشمگیری افزایش داد. آنگاه دیوارهای آجری- بتنی می توانند دیوارهای برشی نیروی جانبی زلزله را بگیرند. روکش را می توان در سطوح بیرونی یا درونی ساختمان به کاربرد در هر صورت باید روکش بتنی در تمام ارتفاع دیوار امتداد داشته باشد و یا در مواردی که نمی توان روکش را از سقف عبور داد باید در دیوار شیارهایی به فواصل  $S = 2/0$  تا ۲ متر ایجاد کرد تا نیروهای خمشی وارد به روکش در طبقات بالا به طبقه پایین منتقل شود.

چنانچه بتوان در سطوح بیرونی و درونی از روکش بتنی استفاده کرد. مقاومت جانبی بسیار بهتری حاصل می شود. به ویژه اگر این دوروکش با سوراخ کردن دیوار و قرار دادن میلگرد رابط به هم وصل شوند. [۱۱]



شکل ۱۸-۴ اجرای روکش بتی

#### ۳-۵-۶-۳ استقرار دیوار جدید

یکی از روش هایی است که به وسیله آن علاوه بر تأمین مقاومت برشی لازم می توان نامنظمی های پلان را نیز کم نمود و بدین ترتیب اثرات پیچش در ساختمان را به حداقل رساند، استقرار دیوار جدید می باشد. اما مسئله اصلی در این مورد ایجاد گیرداری بین دیوارهای جدید و قدیم می باشد و عموماً با استفاده از کلیدهای فولادی یا بتنه تعبیه شده در دیوارهای قدیمی این گیرداری تأمین می شود و بیش تر از روش هشتگیر کردن به همراه تسليح محل اتصال استفاده شده

است. بعضی موقعی موقعاً به دلیل پوسیدگی بیش از حد دیوار ناشی از فساد مصالح با گذشت زمان و یا شدت آسیب وارده تصمیم

به تعویض یک دیوار گرفته می شود که در زیر تصاویری از این مجموعه دیده می شود.(شکل ۱۹-۴)



شکل ۱۹-۴ اجرای دیوار جدید

دیوارهایی که در معرض آسیب لرزه ای قرار گرفته اند هنوز مقاومت خود را به کلی از دست نداده اند و قابلیت ترمیم را دارند با روش های ترمیم مانند ترمیم پوشش سطحی، تزریق دوغاب، تزریق اپوکسی یا ملات و ... مقاومت سازه ای خود را بدست می آورند.

به طور کلی ترمیم ساختمان خسارت دیده به منظور بازیابی مقاومت اصلی سازه انجام می شود. بندتی<sup>۱</sup> و کاستلانی<sup>۲</sup> نشان دادند که عمل ترمیم دیوارهای مصالح سنگی موجود، مقاومت جانی آن ها را تا دو برابر افزایش می دهد. زیرا گروت حفره ها را پر می کند. و اندرکنش بین واحدهای بنایی و ملات را بهبود می بخشد[۴۶]. شکل(۲۰-۴).



شکل ۲۰-۴ ترمیم پوشش سطحی

1- Benedtti

2- Castellani

#### ۶-۶-۴ افزایش طول تکیه گاهی تیرهای سقف

کوتاه بودن طول تکیه گاهی تیرهای سقف بر روی دیوارهای باربر سبب می گردد که دال توانایی لازم در مهار دیوار را از دست داده و بر اثر شکست های موضعی دیوار در سطوح تکیه گاهی محدود، تیرهای دال جابجا گردیده و یا فرو بریزند. آیین نامه ۲۸۰۰ بند ۳-۱۱-۲ در این زمینه مقرراتی به شرح زیر دارد. (شکل ۴)

۱) در مورد سقف متکی بر تیر حمال عناصر اصلی سقف به تیرهای حمال متصل شوند و تیرهای حمال نیز به کلاف روی دیوار مهار گردند.

۲) در مورد سقف با تکیه گاه روی دیوار چنانچه سقف از نوع طلاق ضربی باشد تیر آهن های سقف باید یا در داخل کلاف بتن آرمه مهار شوند و یا به صفحات فلزی که روی کلاف افقی بتن آرمه قرار داشته و در داخل کلاف مهار شده اند متصل گردند. و یا به کلاف فلزی به نحوی مناسب بسته شوند. طول تکیه گاه تیرآهن های سقف طاق ضربی نباید از ارتفاع تیر یا از ۲۰ سانتیمتر کمتر باشد.

با ایجاد کلاف های افقی در تراز سقف و با اتصال مناسب این تیرها به کلاف ها طول تکیه گاه تیر های سقف زیاد می شود



شکل ۴-۲۱ اجرای کلاف های افقی

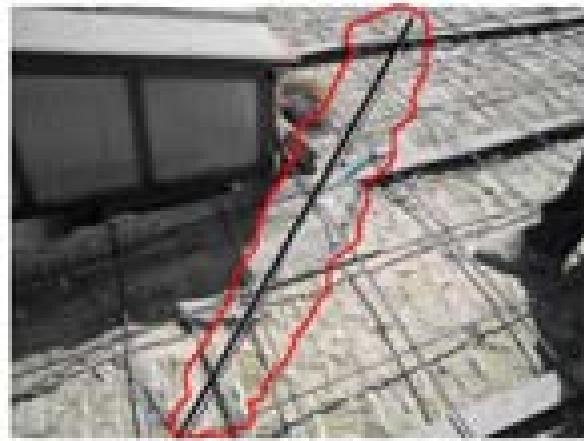
#### ۷-۶-۴ اصلاح بازشوها در دال

وجود بازشوهای بزرگ در دال باعث کاهش توانایی دال در انتقال نیروهای جانبی به دیوارها می گردد. ضوابط ارائه شده در ادامه از ۱۷۸ FEMA 310 و ۵۰ FEMA ۴۱۱ اقتباس شده است. (جدول ۴-۵) و (شکل ۴-۵) جدول ۴-۵ ضوابط بازشو ها در دال ها

مجموع سطوح بازشو از ۵۰ درصد سطح کل دیافراگم کمتر باشد.

طول بازشو دال در مجاورت دیوار باربر از یک چهارم طول دیوار کمتر باشد.

طول بازشو دال در مجاورت دیوار باربر بیشتر از ۲ متر نباشد.



شکل ۲۲-۴ اصلاح بازشو در دال

#### ۸-۶-۴ اصلاح نسبت طول دهانه به عرض دال

در دال های انعطاف پذیر، بالا بودن نسبت طول دهانه به عرض باعث تغییر شکل زیاد دال می گردد. ضوابط ارائه

شده بر مبنای FEMA 178 و FEMA 310 می باشد. (شکل ۲۳-۴)

نسبت طول دهانه به عرض دیافراگم در سقف های انعطاف پذیر (چوبی، طاق ضربی، قطعات پیش ساخته بدون بتن رویه) بیش از ۳ است.



شکل ۲۳-۴ اصلاح دهانه های زیاد

#### ۹-۶-۴ اتصال مناسب سقف به دیوارها

در اثر حرکت ناهمگون دیوارها و سقف، در بسیاری موارد بدون ایجاد خرابی عمده در این اعضا سقف ساختمان بنایی از روی دیوار جدا شده و می لغزد و سقوط می نماید از طرفی دال ها به عنوان عناصر نگهدارنده دیوارهای باربر در برابر ارتعاشات خارج از صفحه به حساب می آیند. در صورت نبود اتصال کافی بین دال و دیوارهای باربر، این دیوارها به صورت دیوار آزاد، رفتاری ضعیف خواهند داشت. در صورت نیاز به تقویت اتصال دیوار و دال، این اتصال باید بتواند نیروی خارج از صفحه در امتداد عمود بر سطح دیوار که از روابط زیر و طبق بند ۲-۶ آین نامه ۲۸۰۰ بدست می آید را تحمل کند.

$$F_p = AIB_p W_p \quad (7-4)$$

که در آن  $A$  و  $I$  به ترتیب شتاب مبنای طرح و ضریب اهمیت ساختمان هستند و  $W_p$  وزن دیوار مورد نظر و  $B_p$  ضریبی است که برای دیوارهای خارجی و داخلی ساختمان و تیغه‌های جدا کننده برابر  $0/7$  و جان پناه‌ها و دیوارهای طره‌ای برابر  $2$  می‌باشد. روش‌هایی که برای اتصال بین سقف و دیوار وجود دارند عبارتنداز:

(۱) اجرای آرماتورهای عصایی در تراز بام: در این مورد از آرماتورهای نمره  $20$  به فاصله  $70$  سانتی متر استفاده می‌شود. پس از سبک سازی بام روی دیوارهای باربر را در تراز بام سوراخ کرده و این آرماتورهای یک متری را درون

دیوار کاشته و اطراف آن را با دوغاب سیمان یا گروت پر می‌کنند و سر این آرماتورها که به حالت عصا خم شده است درون مش بندی روی بام قرار می‌گیرد و در صورت امکان به تیرآهن‌های سقف جوش می‌شود.

(۲) در طبقات میانی توسط نبشی کشی این کار انجام می‌شود.

(۳) در پاره‌ای موارد آرماتورهای نمره  $14$  را به فواصل  $40$  سانتی متر از روی بام تا شناز زیر دیوار در تراز پی امتداد می‌دهند و در تراز طبقات این آرماتورها توسط نبشی کشی به تیرهای سقف وصل می‌شود. و در پایان روی این آرماتورها دیوار مسلح ایجاد می‌شود. (شکل ۴-۲۴)



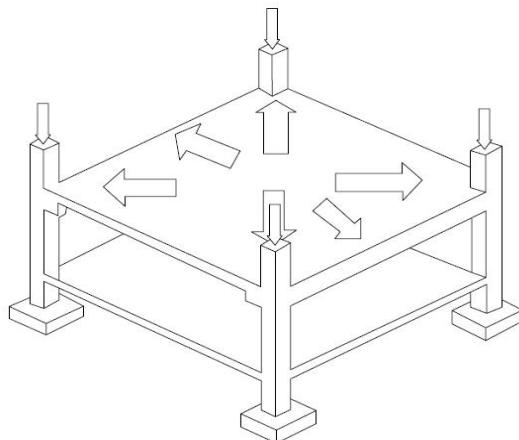


شکل ۲۴-۴ اجرای آرماتور های عصایی

#### ۱۰-۶-۴ افزایش تعداد مسیرهای انتقال بار [۴۱]

یکی از موارد بسیار مهم در پاسخ لرزه ای مناسب وجود مسیر کامل انتقال نیروی جانبی به شالوده است. این مسیر باید تمام اعضای مقاوم در برابر نیرهای جانبی ساختمان را به طور مناسب به هم متصل نماید. و از آخرین تراز ساختمان تا شالوده به طور ممتد ادامه یابد، انتقال نیرو باید به گونه ای باشد که نیروهای لرزه ای از سقف به کمک اتصالات مناسب به اعضای لرزه بر قائم نظیر دیوار برشی منتقل شود. و در نهایت این نیروها از طریق شالوده به خاک منتقل گردد. قطع مسیر بار یا عدم وجود حداقل یک مسیر پیوسته بار باعث ضعف ساختمان می شود و باید این نقص را به گونه ای مناسب رفع نمود. در

شکل ۲۴-۴ مفهوم تعداد مسیرهای انتقال بار نشان داده شده است. شکل ۲۵-۴



شکل ۲۵-۴ تعداد مسیر های انتقال بار

#### ۱۱-۶-۴ افزایش نامعینی

با توجه به عدم قطعیت در میزان نیروی زلزله و ظرفیت واقعی مقاطع، بهتر است ساختمان تا حد امکان نامعین باشد. نامعینی بدین مفهوم است که در صورت ضعف و خرابی یکی از اعضای لرزه بر جانبی عضو دیگری توان مقاومت در مقابل

نیروهای جانبی را دارا باشد. همچنین تعداد اعضای لرزه بر باعث تعدد نقاط محتمل تسليیم در سازه می شود و باعث توزیع مناسب عملکرد غیر خطی اعضا و افزایش شکل پذیری و توان جذب انرژی مجموعه خواهد شد [۴۱]. مشخصه متداول نامعینی، تعدد قاب ها یا محورهای انتقال نیرو و همچنین تعدد دهانه در این محورها محسوب می گردد. از آنجا که در ساختمان های بنایی تنها دیوارها وظیفه تحمل بارهای ثقلی و جانبی را به عهده دارند برای اینکه تعداد مسیرهای انتقال بار و همچنین نامعینی سازه افزایش یابد بهتر است یک سیستم ثانویه شامل اسکلت فلزی به همراه فونداسیون های مربوطه برای ستون ها و نیز شنازهای لازم برای دیوارهای برشی ما بین ستون ها ایجاد نمود تا در هنگام زلزله اولاً شکل پذیری سیستم بنایی را بالا برده و ثانیاً در صورت شکست دیوارهای بنایی از فرو ریختن دیافراگم سقف جلوگیری نماید و بدیت ترتیب امنیت جانی را برای ساکنین فراهم آورد. این سیستم ثانویه ممکن است شامل قاب هایی باشد که در امتداد یک دیوار بنایی بلند قرار می گیرند و ضمن اینکه نقش شنازهای افقی و قائم را ایفا می نمایند از آنجا که دارای مقاطع قوی تری نسبت به شناز می باشند تعداد مسیرهای انتقال بار را نیز افزایش می دهند. (شکل ۲۶-۴)



شکل ۲۶-۴ استفاده از سیستم های کمکی

#### ۴-۶-۱۲ ضوابط غیر سازه ای

##### ۴-۶-۱۲-۱ اصلاح تیغه های با ارتفاع کمتر از ارتفاع طبقه

این نوع تیغه ها با توجه به عدم مهار مناسب به سازه ممکن است بر اثر نیروهای عمود بر صفحه دیوار واژگون گردند. بدین منظور در این نوع تیغه ها لبه فوقانی تیغه باید با کلاف فولادی یا بتنی مسلح و یا چوبی که به سازه ساختمان و یا کلاف های احاطه کننده تیغه متصل می باشد کلاف بندی شود. یا اینکه در صورت امکان تیغه در ارتفاع طبقه امتداد یافته و ضمن درگیر شدن مناسب به کف و سقف و با مسلح کردن آن از مقاومت برشی آن استفاده شود.

##### ۴-۶-۱۲-۲ اصلاح نسبت ارتفاع به ضخامت جان پناه

جان پناه ساختمان طره ای است که بر اثر نیروهای عمود بر صفحه احتمال سقوط آن بر روی ساختمان های مجاور و ایجاد خرابی موضعی در آن ها و یا سقوط آن در محوطه اطراف ساختمان و تلفات جانی بسیار زیاد است. در این خصوص آیین نامه ۲۸۰۰ نسبت ارتفاع به ضخامت دیوار جان پناه با ضخامت ۱۰ سانتی متر و ۲۰ سانتی متر را به ترتیب به ۵ و ۴/۵ محدود می کند در صورتی که آیین نامه UCBC این نسبت را براساس لرزه خیزی منطقه ارائه کرده و آن را برای مناطق با لرزه خیزی زیاده به ۱/۵ محدود نموده است. با توجه به عدم وجود تنش های فشاری در جان پناه، لبه آزاد جان پناه و شدت ارتعاشات در بالای ساختمان، به نظر می رسد که ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰ خارج از محدوده ایمن باشد و لذا در دستور العمل بهسازی لرزه ای از ضوابط آیین نامه UCBC استفاده شده است. برخی از روش های بهسازی جان پناه ها در ادامه آمده است.

(۱) بهترین راه برای بهسازی جان پناه ها کم کردن ارتفاع آن ها در حد مجاز دستور العمل بهسازی لرزه ای می باشد

زیرا از یک طرف هزینه کمتری دارد و از طرف دیگر وزن ساختمان نیز کمتر می شود.

(۲) راه دیگر امتداد دادن شنازهای قائم درون جان پناه ها و وصل کردن روی جان پناه توسط یک شناز افقی به شنازهای قائم می باشد. به این ترتیب جان پناه درون یک قاب قرار گرفته و به سازه ساختمان متصل می شود.

(۳) راه دیگر این است که میلگردهایی که برای صلب سازی بام استفاده می شوند را ادامه داده سطح جان پناه را توسط آن ها مسلح نمود. بدین ترتیب ضمن اتصال آن ها به بام مقاومت برشی و خارج از صفحه آن ها نیز اضافه می شود. (شکل ۴-۲۷)



شکل ۲۷-۴ بهسازی جانپناه ها

#### ۳-۱۲-۶-۴ اصلاح دود کش ها

دود کش طرہ ای است کہ احتمال سقوط آن بر روی ساختمان و یا ساختمان های مجاور و در نتیجه ایجاد خرابی موضعی در آن ها و یا سقوط آن در محوطه اطراف ساختمان و تلفات جانی بسیار زیاد است. بدین منظور در دودکش باید ضوابط زیر رعایت گردد.

دود کش ها و بادگیرهای با مصالح بنایی و اجزای مشابه نباید بلند تر از  $1/5$  متر از کف بام باشند و در صورتی که ارتفاع آن ها از این مقدار تجاوز نماید باید بوسیله عناصر قائم فولادی یا بتن مسلح بنحو مناسبی تقویت و در کف بام گیر دار شوند.

#### ۱۳-۶-۴ ایجاد تغییرات احتمالی در اعضای سازه ای

در بهسازی واحدهای بنایی به دلیل قدیمی بودن نقشه داخلی تمایل به این است که ضمن بهسازی تغییراتی نیز در نقشه صورت گیرد که برای این تغییرات غالباً ناچاریم دیوارهای سازه ای را حذف و بار ثقلی آن ها از طریق تیر و ستون های جایگزین تحمل شود. در انجام این عمل می بایست نامنظمی و پیچش در ساختمان را در نظر گرفت. هنگام برداشت معماری و سازه می بایست نظر مالک ساختمان را در مورد تغییرات احتمالی جویا شد و به صورت جداگانه به مسئول طرح بهسازی عرضه کرد تا طرح بهسازی حتی الامکان بر اساس تغییرات مورد نظر تهیه گردد.

## ۱۴-۶ کامل نبودن مسیر بار (پیوستگی اعضای قائم)

یک سیستم مقاوم در برابر بار جانبی که بتوان بار ناشی از طبقات به پی منتقل کند بین پی و دیافراگم های طبقات وجود ندارد. یا به عبارت دیگر اعضای قائم در طبقات قطع شده اند و تا شالوده ادامه نیافته اند. در این صورت انتقال برش از محل قطع اعضا به شالوده ادامه نمی یابد و برش از دیافراگرام کف به اعضای لرزه بر دیگر انتقال خواهد یافت. در واقع این نقص آسیب جدی به دیافراگم ها و عناصر زیر اعضای قائم قطع شده وارد می کند. و عدم انتقال صحیح برش به شالوده را به دنبال دارد. بهترین راه برای بهسازی اجرای بخش حذف شده و کامل نمودن مسیر باراست. (شکل ۲۸-۴)



شکل ۲۸-۴ کامل نمودن مسیر های انتقال بار

## ۱۵-۶ اصلاح نامنظمی در پلان

چنانچه فاصله بین مرکز سختی و مرکز جرم هر طبقه در هر یک از دو محور اصلی بیش از ۲۰ درصد بعد ساختمان در آن جهت باشد. این اختلاف بین مرکز جرم و سختی باعث اعمال پیچش به ساختمان می شود. این پیچش اثرات نامطلوبی روی شکستگی های تقاطع دیوارها خواهد داشت معمولاً در ساختمان با پلان نامتقارن راه اصلاح عیب، جداسازی ساختمان و اجرای درز انقطاع یا تقویت محل اتصال و طراحی دیوارها برای پیچش است که یا بسیار پر هزینه می باشد و یا مشکلات اجرایی آن ها زیاد است.

نوعی دیگر از نامنظمی در پلان عدم تقارن پلان ساختمان نسبت به هر یک از دو محور اصلی است و یا اینکه ابعاد پیش آمدگی در پلان ساختمان از مقادیر استاندار ۲۸۰۰ تجاوز می نماید. که در هر صورت اصلاح این موارد بسیار پر هزینه می باشد و از آنجا که پیچش به صورت نیروی برشی به دیوارهای پیرامونی وارد می شود. بنابراین باید از تمرکز جرم به طور نامتقارن در پلان اجتناب نمود. و همچنین اعضای مقاوم در برابر نیروهای جانبی به گونه ای توزیع شوند که تا حد امکان مرکز جرم و مرکز سختی بر هم منطبق باشند.

## ۴-۱۶ اصلاح ارتفاع و تعداد طبقات زیاد ساختمان

طبق آیین نامه ۲۸۰۰ در ساختمان های با مصالح بنایی حداکثر تعداد طبقات بدون احتساب زیرزمین برابر ۲ طبقه می باشد و همچنین تراز روی بام زیرزمین نسبت به متوسط تراز زمین مجاور از  $1/5$  متر بیشتر نباشد در غیر این صورت زیرزمین نیز طبقه محسوب می شود. حداکثر تعداد طبقات زیرزمین یک طبقه خواهد بود. در صورت تجاوز ارتفاع از مقادیر مذکور یکی از روش ها بهسازی تخریب یک طبقه از ساختمان و رساندن ارتفاع و تعداد طبقات در حد مجاز آیین نامه می باشد. که در این صورت کمک بسیار مؤثری نیز به کاهش نیروهای لرزه ای وارد بر ساختمان می شود. در صورتی که به هر دلیلی امكان این کار نباشد. نمی توان طرح بهسازی را با استفاده از ضوابط ساختمان های بنایی ارائه داد و بهترین راه حل در این موارد طراحی یک سیستم کمکی (اسکلت فلزی) برای ساختمان مورد نظر می باشد، نمونه ای از این سیستم در قسمت طرح های بهسازی ارائه شده است.(شکل ۴-۲۹)



شکل ۲۹-۴ اصلاح تعداد طبقات

#### ۱۷-۶ اصلاح اثر ارتفاع زیاد طبقه

آیین نامه ۲۸۰۰ ارتفاع هر طبقه را از روی کلاف افقی زیرین تا زیر سقف به ۴ متر محدود کرده است، و نیز محدودیتی نیز برای حداقل نسبت ضخامت به ارتفاع تعیین کرده که برای دیوارهای مهار نشده سازه ای یک دهم و برای دیوارهای مهار نشده غیر سازه ای یک دوازدهم می باشد. در صورتی که ارتفاع دیوار از ۴ متر بیشتر باشد باید یک کلاف افقی در وسط ارتفاع دیوار تعییه شود. در این صورت حداقل ارتفاع دیوار تا ۶ متر افزایش می یابد.

#### ۱۸-۶ اصلاح اثر طول زیاد دیوار

آیین نامه ۲۸۰۰ طول دیوار سازه ای بین دو پشت بند را به ۳۰ برابر ضخامت آن مشروط به اینکه از ۸ متر بیشتر نشود و طول دیوار غیر سازه ای بین دو پشت بند را به ۴۰ برابر ضخامت آن مشروط به اینکه از ۶ متر بیشتر نشود محدود کرده است و شرایط پشت بند را نیز ذکر کرده است. از راه های بهسازی می توان به ایجاد پشت بند مناسب به همراه اتصال مناسب دیوار قدیم و جدید و تعییه شناز قائم مناسب اشاره کرد. اما از آنجا که همواره اجرای پشت بند میسر نمی باشد چنانچه طول دیوار از ۵ متر بیش تر باشد می توان با تعییه شناز قائم در محل مناسب مشکل طول زیاد دیوار را حل کرد.

(شکل ۳۰-۴)



شکل ۴-۳۰ اصلاح طول زیاد دیوار

#### ۱۹-۶ اصلاح خیز برونو صفحه دیوارها و قائم نبودن آن ها

خیز برونو صفحه دیوار باعث کاهش توان باربری دیوار می شود. در تشخیص این باید دقیق زیادی به کار بست و چنانچه این عیوب با نازک کاری پوشانده شده باشد تشخیص آن تقریباً غیر ممکن است، راه حل اجرایی رفع این عیوب تخریب و اجرای مجدد دیوار می باشد.

#### ۲۰-۶ اصلاح وضعیت پلان طبقات از نظر استقرار دیوارهای باربر

در ساختمان بنایی دیوارهای بنایی بعنوان مسیرهای انتقال بار قائم و جانبی ساختمان محسوب می گردند. بنابراین این دیوارها برای این منظور باید روی یکدیگر اجرا شوند. برای بهسازی می بايست مسیر بارها را کامل نمود و انتقال نیروی برشی را توسط دیافراگم به سایر عناصر لرزه بر در طبقات به حداقل رساند. اما باید به اثرات اضافه شدن دیوار جدید روی مرکز جرم و مرکز سختی توجه کرد.

#### ۲۱-۶ اصلاح پلان طبقات از نظر استقرار دیوارهای غیر باربر

استقرار دیوارهای غیر باربر روی هم در طبقات در صورتی در بهسازی مؤثر واقع می شود که با تقویت و یا اجرای پوشش بتن مسلح روی آن دیوار بخواهیم از مقاومت برشی آن استفاده نماییم، در این صورت می بايست مسیر انتقال بار در طبقات کامل باشد.

#### ۴-۶-۲۲ رفع نامنظمی در پلان

از جمله مسایلی که روی رفتار ساختمان تأثیر می‌گذارد، نحوه توزیع دیوارهای ساختمان با لحاظ نمودن بازشوهای موجود و نحوه توزیع دیوارهای جدا کننده در ساختمان می‌باشد که به نوعی روی فاصله بین مرکز جرم و مرکز سختی و نهایتاً افزایش نیروی برشی تأثیر می‌گذارند، راه بهسازی این موارد اصلاح این نامنظمی‌ها تا حد امکان و در نظر گرفتن اثر پیچش آن‌ها روی ساختمان می‌باشد.

#### ۴-۶-۲۲-۱ تقارن

یکی از موارد دیگری که باید بررسی شود شکل کلی ساختمان می‌باشد طبق آیین نامه ۲۸۰۰ به طور کلی ساختمان باید واجد شرایط زیر باشد.

الف) طول ساختمان از ۳ برابر عرض آن تجاوز ننماید.

ب) نسبت به هر دو محور اصلی قرینه یا نزدیک به قرینه باشد.

ج) پیش آمدگی‌ها و پس رفتگی‌های نامناسب نداشته باشد.

معمولًاً در ساختمان‌های با پلان نامتقارن راه اصلاح عیب، جدا سازی ساختمان و اجرای درز انقطاع یا تقویت محل اتصال دیوارها برای پیچش است که بسیار پر هزینه بوده و یا مشکلات اجرایی آن‌ها زیاد است.

#### ۴-۶-۲۲-۲ اصلاح پیش آمدگی در پلان

ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰ در مورد پیش آمدگی‌ها در جدول ۳-۸ مربوط به کنترل نواقص سیستم سازه‌ای ساختمان بنایی آمده است و از تکرار آن در اینجا اجتناب می‌شود.

در هر صورت مطابق آیین نامه ۲۸۰۰ پیش آمدگی در ارتفاع محدود به موارد زیر است.

در صورتی که پیش آمدگی ساختمان در مقطع قائم به نحوی باشد که طبقه بالا به صورت طره جلوتر از طبقه پایین قرار گرفته باشد کلیه شرایط زیر باید برقرار باشد.

(۱) طول جلو آمده طره بیشتر از ۱۰۰ متر نباشد.

(۲) هیچ یک از دیوارهای قسمت پیش آمده، بار سقف یا دیوارهای فوقانی را تحمل نکنند.

(۳) دیوارهای قسمت پیش آمده بوسیله کلاف‌های قائم فولادی و یا بتن مسلح با اتصال مناسب و مطمئن نگه داشته شوند و دو سر کلاف‌ها در عناصر سازه‌ای کف و سقف مهار گردند. کلاف بندی باید بنحوی انجام گیرد که اولاً

هر کلاف حداقل ۲ متر از دیوار را نگهدارد و ثانیاً دو طرف پنجره های با عرض بیش از ۲ متر نیز دارای کلاف باشد.

طبق دستور العمل تحلیل آسیب پذیری طول جلو آمده طرہ در مورد بالکن های سه طرف باز نباید از  $1/2$  متر و بالکن های دو طرف باز از  $1/5$  متر بیشتر باشد و طرہ ها بخوبی در سقف مهار گردند.

خوشبختانه در بسیاری از ساختمان های بنایی میزان طول طرہ ها حدود ۱ متر می باشد که از این بابت در حدود دستور العمل قرار دارد، و از طرفی طرہ ها با قرار دادن تیرهای در امتداد طرہ روی دیوارهای کناری با طول کافی اجرا می نمایند. و این طول تیرها توانایی غلبه بر لنگر ناشی از بارهای مرده و زنده سقف و همچنین دیوارها را دارا می باشد اما در صورتی که از طول کافی تیرها مطمئن نباشیم یا اینکه در بارهای لرزه ای خسارت هایی در قسمت اتصال طرہ به پیکره ساختمان به صورت ترک های عمودی مشاهده کرده باشیم باید اقدامات لازم را انجام داد.

در این ساختمان ها یکی از راه ها کاهش ابعاد پیش آمدگی یا حذف کامل آن ها می باشد از راه های دیگر اینکه با قرار دادن یک شناور قائم فلزی با مقطع مناسب برای اثرات خروج از مرکزیت بارهای وارد و اجرای دستک های مناسب، و اتصال مناسب این شناور و کل ساختمان طرہ ها را مقاوم نمود. (شکل ۳۱-۴)



شکل ۳۱-۴ اصلاح طرہ

#### ۴-۶-۲۳-۴ اصلاح اثرات نامطلوب جرم ساختمان

##### ۴-۶-۲۳-۱ اصلاح نحوه توزیع جرم های افزوده به ساختمان

همانطور که در قسمت های قبل نیز آورده شده است چنانچه فاصله بین مرکز جرم و مرکز سختی در یک ساختمان بیش از ۲۰ درصد بعد ساختمان در آن جهت باشد پیچش در ساختمان به وجود می آید که به صورت برش به دیوارهای

پیرامون افزوده می شود و موجب افزایش خرابی می شود. بنابراین سیاست کلی بهسازی باید به گونه ای باشد که فاصله بین مرکز جرم و مرکز سختی کم شود.

## ۴-۶-۲-۲۳ اصلاح محل استقرار اجسام سنگین و تأسیسات

استقرار اجسام سنگین نظیر تأسیسات در طبقات فوقانی ساختمان یا به طور غیر یکنواخت نظیر شکل زیر باعث افزایش نیروی زلزله بخصوص در طبقات فوقانی می گردد و این امر باعث افزایش خسارت ناشی در زلزله خواهد شد. نحوه توزیع جرم در طبقات با توجه به اهمیت توزیع مناسب جرم در ارتفاع علاوه بر موقعیت اجسام سنگین باید از تمرکز کلی بار در طبقه خاصی نیز خودداری شود. طرح های بهسازی باید در جهت کاهش وزن ساختمان، عدم تمرکز وزن در طبقه خاص و نزدیکی مرکز جرم به مرکز سختی باشد.

## ۴-۶-۲۴ اصلاح بازشو ها

هر دو دستور العمل بهسازی لرزه ای و دستورالعمل تحلیل آسیب پذیری ضوابط بازشوها را از آیین نامه ۲۸۰۰ اقتباس نموده اند، بازشوهای بزرگ در ساختمان های بنایی غیر مسلح باعث کاهش ظرفیت باربری دیوارها، افزایش تنش در پایه ها و گوشه های دیوار و در نهایت ایجاد ترک در دیوارها می شود. تأکید دستور العمل بهسازی لرزه ای روی فاصله بازشو از انتهای دیوار می باشد زیرا کم بودن این فاصله سبب می شود که در عمل اتصالی بین آن دیوار و دیوار متقطع در گوشه وجود نداشته باشد و دیوار به صورت مهار نشده رفتار نماید، از طرفی زیاد بودن بازشوها باعث کاهش تراکم دیوار می شود و این مساله ظرفیت برشی طبق را کم می نماید.

طبق آیین نامه ۲۸۰۰ در ساختمان های با مصالح بنایی باید بازشوهای با ابعاد مناسب که در ادامه آمده است حتی المقدور در قسمت مرکزی دیوارها باشند و رعایت محدودیت های ذیل برای هر دیوار سازه ای الزامی است.

(۱) مجموع سطح بازشوها از  $\frac{1}{3}$  سطح آن دیوار بیشتر نباشد.

(۲) مجموع طول بازشوها از  $\frac{1}{2}$  طول دیوار بیشتر نباشد.

(۳) فاصله اولین بازشو از بر خارجی ساختمان ( یا ابتدای طول دیوار) کمتر از  $\frac{2}{3}$  ارتفاع بازشو یا کمتر از ۷۵ سانتیمتر نباشد. مگر آنکه در طرفین بازشو کلاف قائم قرار داده شود.

۴) فاصله افقی دو بازشو از  $\frac{2}{3}$  ارتفاع کوچکترین بازشوی طرفین خود کمتر نبوده و از  $\frac{1}{6}$  مجموع طول دو بازشو

کمتر نباشد، در غیر این صورت جرز بین دو بازشو جزیی از بازشو منظور می شود و نباید آن را بعنوان دیوار سازه ای به حساب آورد.

۵) هیچ یک از ابعاد بازشو از  $\frac{2}{5}$  متر بیشتر نباشد در غیر این صورت باید طرفین بازشو را با تعییه کلاف های قائم

متصل به کلاف های افقی بالا و پایین آن طبقه مسلح نمود و همچنین نعل درگاه را در کلاف های قائم مهار نمود.

یک راه مناسب افزایش میزان مقاومت برخی دیوارهای سازه ای که در آن ها بازشو وجود دارد، تقویت اطراف بازشو با اجرای پوشش بتن مسلح در اطراف بازشو می باشد. (شکل ۳۲-۴)



شکل ۳۲-۴ اصلاح بازشو

## ۲۵-۶-۴ اثر درز انقطاع

در هنگام زلزله ساختمان های مجاور عملکردهای متفاوتی از خود نشان می دهند هنگامی که اختلاف ارتفاع ساختمان های مجاور از حد مشخصی بیشتر باشد ساختمان ها به یکدیگر ضربه وارد می نمایند. این ضربه در صورتی که ترازهای سقف دو ساختمان یکسان نباشند. باعث ایجاد خسارات موضعی شده و از قدرت باربری ساختمان می کاهد.

هر دو دستور العمل تحلیل آسیب پذیری و دستور العمل بهسازی لرزه ای، ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰ را برای مقادیر درز انقطاع مجاز دانسته اند. متأسفانه برای اکثر ساختمان های بنایی میزان درز انقطاع رعایت نشده است و اصلاح آن نیز بسیار پر هزینه می باشد. راهکار عملی برای بهسازی این است که پس از مهار دیا فراغرام های طبقات توسط شمع های مخصوص یا توسط شنازهای فلزی و قائم طراحی شده برای برابری سقف دیوارها تخریب شده و مجدداً با رعایت درز انقطاع مناسب اجرا شوند. و ما بین دو دیوار با مصالح ترد و کم مقاومت پر شود.

## ۲۶-۶ نیم طبقه

نیم طبقه ها علاوه بر ایجاد ضعف در ساختمان، در هنگام زلزله از ساختمان جدا شده و فرو می ریزند، مناسب ترین راه برای اجرای نیم طبقه، اجرای سازه لرزه بر برای آن ها به صورت مجزا از سازه اصلی است، در غیر این صورت باید اتصال مناسب آن ها به سیستم لرزه بر جانبی تأمین گردد.

## ۲۷-۶ بهسازی خرپشته

یکی از آسیب پذیرترین اجزای ساختمان های بنایی خرپشته ها می باشند. این اجزا به دلیل اینکه در تراز بالاتری نسبت به ساختمان قرار گرفته اند و همچنین استفاده از مصالح نامرغوب تر نسبت به سازه طبقات و در نهایت به دلیل وزن زیاد دیوارهای باربر اطراف و سقف آن ها در معرض آسیب بیش تری قرار دارند. از طرف دیگر قاب پله محلی است که به طور ناخود آگاه به هنگام وقوع زلزله افراد ساکن در ساختمان از آنجا عبور می کنند، به همین دلیل هر گونه آسیب در این قسمت ساختمان موجب تلفات جانی و مالی می شود.

از روش های بهسازی خرپشته می توان به سبک سازی بام آن و اجرای پوشش بتن مسلح اطراف آن اشاره کرد، در پاره ای موارد می توان شنازهای قائم را تا سقف خرپشته ادامه داد و از کلاف های افقی و قائم برای حفظ انسجام آن استفاده کرد. یک روش بسیار مناسب و اجرایی برای بهسازی خرپشته ها برچیدن آن ها و اجرای یک سیستم سازه ای سبک بجائی آن می باشد. (شکل ۳۳-۴)



شکل ۴-۳۳ اصلاح خرپشته ها

#### ۷-۴ جمع بندی کلی و نتیجه گیری

پس از بررسی ضوابط مربوط به سه دستورالعمل معتبر و موجود داخلی در ایران، خلاصه این بررسی ها در جدول ۶-۴ آمده است. این جدول برای مقایسه معیارهای ارزیابی این دستورالعمل ها آمده است. مواردی که در این جدول آمده اند به طور مفصل در قسمت های قبل مورد بررسی قرار گرفته اند.

جدول ۶-۴ جمع بندی کلی و مقایسه ای دستورالعمل های ساختمان های بنایی

دستورالعمل	آیتم	دستورالعمل بهسازی لرزه ای ساختمان های موجود	دستورالعمل تحلیل آسیب پذیری و بهسازی لرزه ای ساختمان های بنایی غیر مسلح موجود	آیین نامه ۲۸۰۰
انسجام سقف	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰
کلاف بندی افقی و قائم	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰
برش پایه	$V = 0.33AIW$	$V = CW \quad , \quad C = m \frac{ABI}{R}$		تمامین میزان دیوار نسبی حداقل در طبقات
توزیع برش پایه در طبقات	$F_i = \frac{W_i h_i}{\sum_{j=1}^n W_j h_j} \cdot V$	$F_i = \frac{W_i h_i}{\sum_{j=1}^n W_j h_j} \cdot V$		تفاوت در درصد دیوار نسبی در ارتفاع
نیروی خارج از صفحه دیوار	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰
اصلاح بازشوها	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰
درز انقطاع	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰
پیش آمدگی در پلان	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰
تقارن	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰
ارتفاع طبقه	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰	ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰

## ۸-۴ مسایل اقتصادی روش های مقاوم سازی

قبل از انجام هر اقدامی برای بهسازی لرزه ای ساختمان، لازم است توجیه اقتصادی و اجتماعی طرح بهسازی دقیقاً مورد بررسی قرار گیرد. به همین منظور گردآوری اطلاعاتی نظیر ارزش فعلی ملک و ساختمان، عمر ساختمان، ارزش ساختمان های منطقه، تعداد متوسط ساکنین، ارزش فرهنگی و تاریخی ساختمان، هزینه تخریب و بازسازی ساختمان، میزان تاثیر بهسازی بر خدمت رسانی ساختمان، هزینه بهسازی و نیز محاسبه هزینه بهسازی به اجرای مجدد بنا می تواند در توجیه اقتصادی طرح بهسازی موثر باشد. در شرایط معمول به نظر می رسد نسبت قابل قبول هزینه بهسازی به نوسازی کمتر از ۰/۵ باشد. لیکن در شرایط دیگر بررسی سایر عوامل به طور دقیق تر توصیه می شود. [۴۱]

با تعیین هزینه تقریبی بهسازی، ارزش ساختمان، هزینه اجرای مجدد و عمر مفید باقیمانده ساختمان و مشاوره با مالک در صورتی که ساختمان نیاز به بهسازی داشته باشد . گزینه مناسب برای بهسازی قابل تشخیص است. باید توجه داشت که تعداد متوسط ساکنین معیاری برای تشخیص میزان اهمیت ساختمان است.

در پروژه مقاوم سازی شهرستان بروجرد تقریباً به ازای هر متر مربع زیر بنا حدود ۶۰ هزار تومان تسهیلات از طرف دولت در اختیار مالکین قرار گرفته، که با توجه به قیمت بازسازی که در آن شرایط حدود ۱۳۰ هزار تومان بوده است، منطقی به نظر می رسد. البته لازم به ذکر است که این مبلغ ۶۰ هزار تومان بازای هر متر مربع، هزینه تمام شده ساختمان می باشد که شامل انجام عملیات مقاوم سازی و هزینه های نازک کاری ساختمان که در حین عملیات مقاوم سازی آسیب دیده است. به این ترتیب مقاوم سازی این ساختمان ها نسبت به معیار دستورالعمل تحلیل آسیب پذیری ساختمان هایی بنایی قبل قبول بوده است.

## ۹-۴ مسایل اجتماعی مقاوم سازی

از آنجا که در این پروژه یکی از طرف های کاری مالک ساختمان است و از آنجا که ذینفع اصلی در این مسئله مالک محسوب می شود. بنابراین هر گونه اقدامی از نظر کارشناسی یا غیر کارشناسی به نفع یا ضرر مالک باشد طبعاً مسایلی را به دنبال خواهد داشت که در ادامه به پاره ای مشکلات پیش آمده در این پروژه و پروژه های مشابه اشاره می شود.

۱) مالکین به طرح های تهیه شده از طرف مشاوران اطمینان کافی نداشته و ظاهراً به این دلیل می باشد که حس مقاوم بودن به وسیله ستون های فلزی و بتنی بیش تر از نبیشی کشی و پوشش بتن مسلح به مردم منتقل شده و ضمن سرپیچی از اجرای این طرح ها خواستار تغییر نقشه و مسایل به دنبال آن بودند.

۲) به دلیل بالا رفتن قیمت نسبی زمین در کشور و یک طبقه بودن اکثر ساختمان های بنایی موجود. یکی از درخواست های مالکین، احداث یک طبقه بر روی ساختمان خود می باشد و از طرف دیگر این مساله در طرح های مشاوران در نظر گرفته نشده و به این ترتیب مسائلی را به دنبال خواهد داشت.

۳) به دلیل قدیمی بودن نقشه ساختمان ها و نظر مالک مبنی بر اینکه ضمن انجام مقاوم سازی، تغییراتی نیز شامل (حذف برخی تیغه های داخلی و حتی دیوارهای باربر) در ساختمان انجام شود که متأسفانه نظر مالکین در تهیه نقشه های مقاوم سازی در نظر گرفته نشده و مشاوران برای استفاده از ظرفیت های برشی دیوارهای موجود در جهت باربری جانبی اصرار در حفظ این دیوارها داشته و اختلافات به وجود آمده بین مالکین و مشاوران مشکلاتی را به همراه داشت.

۴) به دلیل انتخاب نادرست واحد های مناسب برای مقاوم سازی در پاره ای موارد مخارج بسیار سنگینی(حتی در حد هزینه بازسازی) به مالک تحمیل شده است.

۵) از آنجا که فرهنگ مقاوم سازی در جامعه ما جای خود را پیدا نکرده و با توجه به هزینه های هنگفت تهیه مسکن که به مردم تحمیل می شود، برای تشویق مردم جهت مقاوم کردن بناها می باشد تسهیلات ارزان قیمت و کمک بلاعوض، همراه با محرك هایی از قبیل تغییرات نقشه معماری، بخشودگی عوارض شهرداری، و توانایی اضافه کردن بنا یا یک طبقه جدید به ساختمان پیش روی مردم قرار گیرد. اما متأسفانه کمتر از موارد در این پروژه مشاهده شده و به همین دلیل غالباً با نارضایتی از طرف مردم همراه بوده است.

از آنجا که هر پروژه ای می باشد نتایج مثبتی به لحاظ تجربی در بر داشته باشد. بنابراین حاصل کلیه تجربیات به دست آمده از مقاوم سازی در فصل بعد و در غالب یک نمونه طرح بهسازی ارائه شده است. امید است که این روش که به نظر می رسد تقریباً تمام مسائل اجتماعی مطرح شده در قسمت قبل را در عین ایمنی و رعایت کامل ضوابط فنی پوشش داده ، الگوی کاملی برای مقاوم سازی ساختمان های بنایی باشد.

## فصل پنجم

کاربرد قاب های مرکب در مقاوم سازی  
ساختمان های بنایی

## ۱-۵ طرح مساله

در این قسمت یکی از واحد های ساختمانی به عنوان نمونه انتخاب شده است، کلیه مراحل مقاوم سازی تشریح شده

در فصل های قبل به صورت کامل در مورد آن انجام گرفته است. کلیه تصاویری که در مراحل مختلف ارزیابی آسیب پذیری ارائه شده از ساختمان مورد نظر می باشد و مراحل ساخت و اجرای آن نیز در پایان آمده است.

ساختمان مورد نظر یک واحد بنایی یک طبقه با زیربنای حدود ۱۴۵ متر مربع واقع در شهر بروجرد با قدمت حدود ۳۰ سال، ملات نستا ضعیف، کیفیت اجرای متوسط، فاقد شناوهای افقی و قائم می باشد که در زلزله اخیر دچار آسیب های سازه ای و غیر سازه ای شده است. این ساختمان علی رغم خسارت وارد، دچار تخریب و انهدام کلی نشده است. مساله مطرح شده در این قسمت تهیه طرح بهسازی برای ساختمان مورد نظر است.

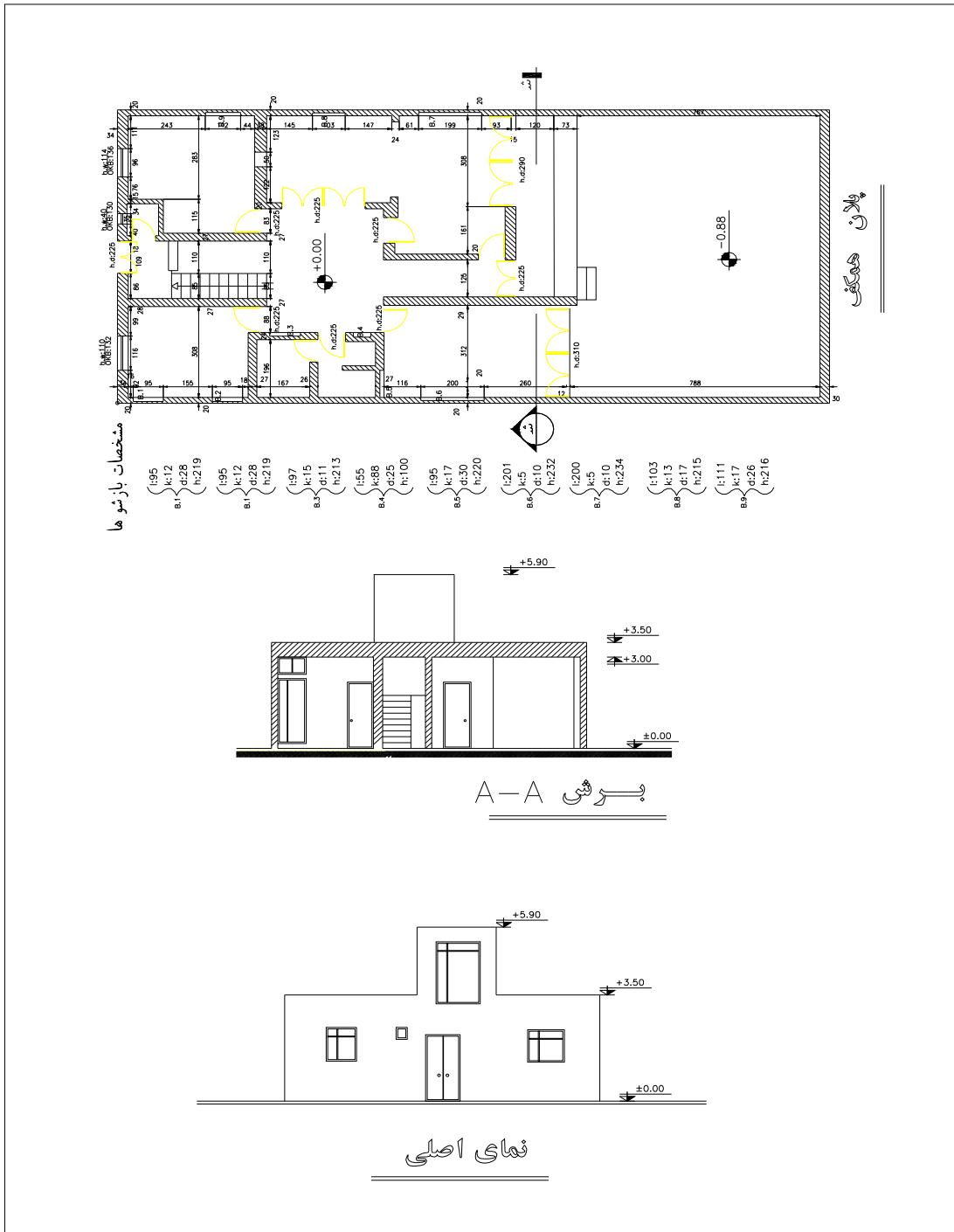
## ۲-۵ ارزیابی کیفی آسیب پذیری

اولین مرحله تهیه نقشه های سازه و معماری چون ساخت می باشد. زیرا تمام مراحل ارزیابی کیفی و کمی آسیب پذیری بر اساس نقشه های ساختمان می باشد و هر گونه نقص در این نقشه ها مستقیما در نتایج طرح بهسازی تاثیر می گذارد.

۱-۲-۵ نقشه معماری

تهیه نقشه معماری با توجه به کلیه نکات تشریح شده در فصل قبل انجام می‌گیرد. که از مهم ترین آن‌ها می‌توان به ضخامت و طول دیوارها، ابعاد بازشوها و ارتفاع ساختمان و در صورت وجود ستون، جای آنها روی نقشه مشخص شود. (نقشه

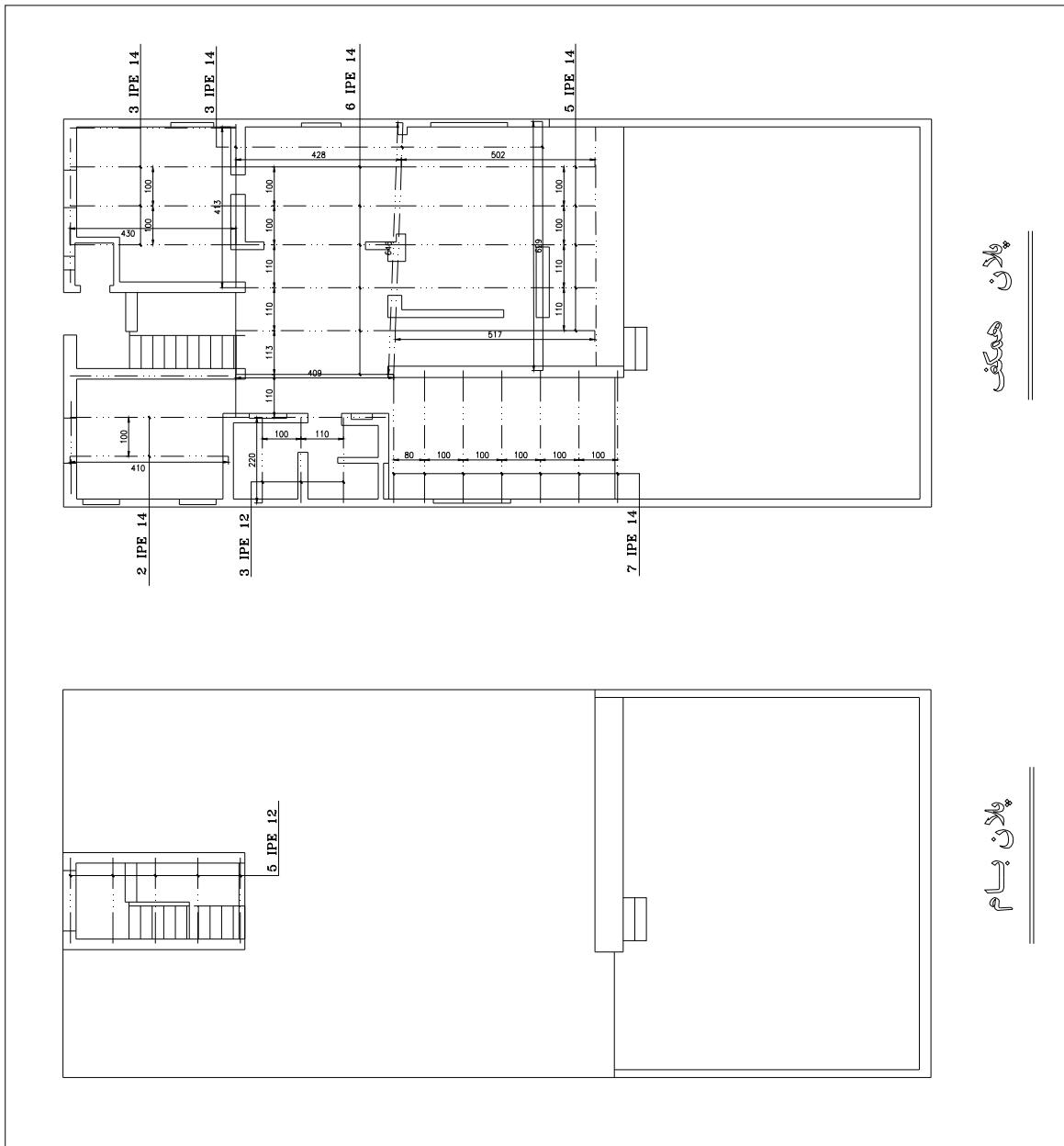
$$(1-\delta)$$



## نقشه ۱-۵ برداشت معماری

## ۲-۲-۵ نقشه سازه ای

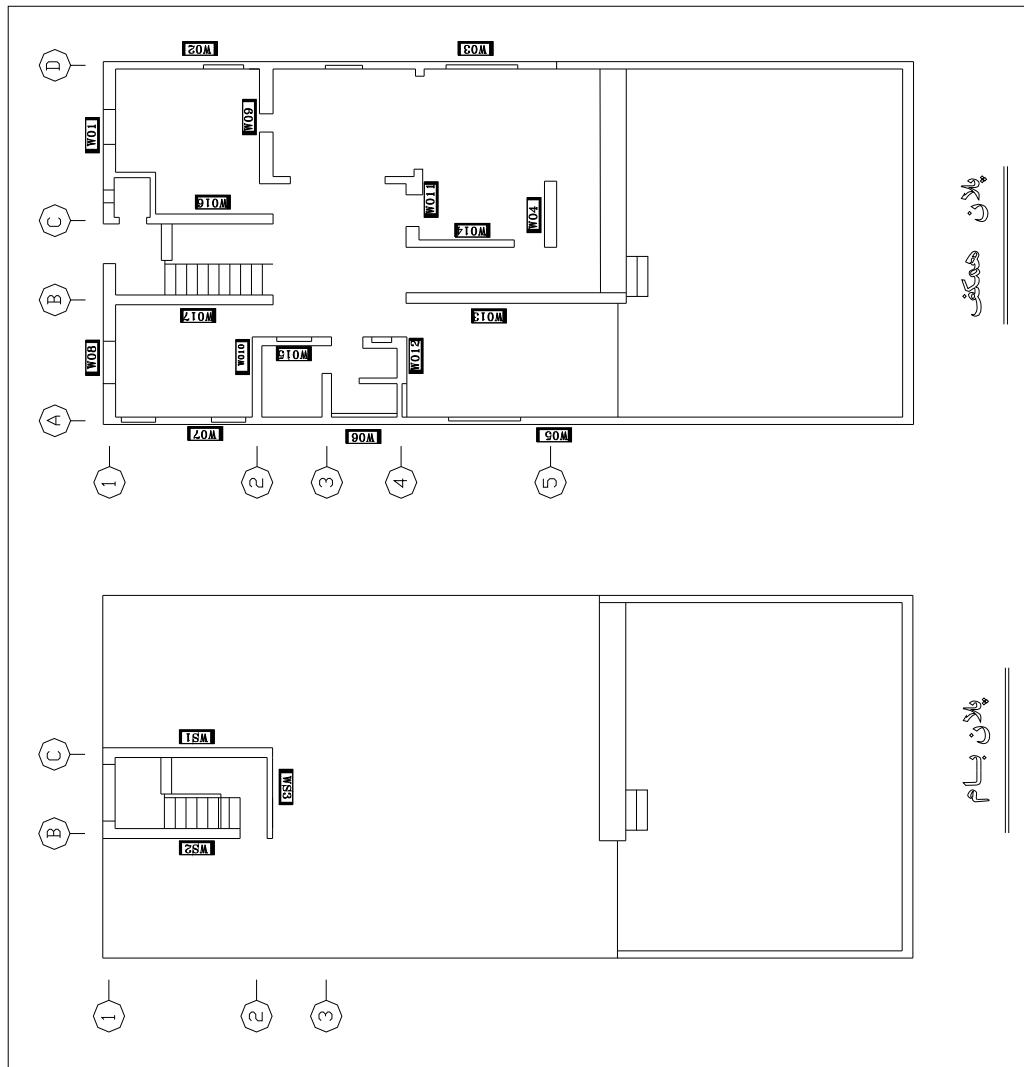
همانطور که در فصل قبل تشریح شد مهندس سازه می بایست ضمن چک کردن نقشه معماری نسبت به تشخیص سیستم باربر شلی و جانبی اقدام نموده و ابعاد، تعداد، محل پروفیل های سقف و به طور کلی تیرزی سقف را دقیقاً روی نقشه مشخص نماید. (نقشه ۲-۵)



نقشه ۲-۵ برداشت سازه ای

## ۳-۲-۵ کد گذاری دیوارها

همانطور که گفته شد ساختمان مورد نظر دچار آسیب های سازه ای و غیر سازه ای شده است که ضمن بازدید مهندس آشنا به بهسازی از ساختمان مورد نظر، نوافع و نوع آسیب های وارد مشخص می شود. برای راحتی کار و عدم اشتباه در جای دیوارها سیستم نامگذاری برای دیوارها استفاده شده است. در این نامگذاری از اصول ساده ای برای نامگذاری دیوارها استفاده می شود. به عنوان مثال برای دیوارهای طبقه زیرزمین از ۱ W-1 ، ۲ W-1 و الی آخر و برای دیوارهای طبقه همکف از ۱ W0 ، ۲ W0 و الی آخر استفاده می شود و برای دیوارهای طبقه اول ۱ W1 ، دوم ۱ W2 استفاده می شود برای کد گذاری دیوارهای خرپشته از ۱ Ws الی آخر استفاده می شود. رقم چسبیده به حرف W نشان دهنده طبقه و رقم دیگر نشان دهنده شماره دیوار در آن طبقه می باشد. از این کد ها در تعیین خسارات، تهیه نوافع، ارائه راهکار ترمیم و ارائه طرح تقویت استفاده می شود. (نقشه ۳-۵)



#### ۴-۲-۵ چک لیست ارزیابی کیفی

یکی از کارهایی که مهندس سازه می بایست انجام دهد پرکردن چک لیست ارزیابی کیفی می باشد. این چک لیست دربردارنده اطلاعاتی از ساختمان شامل: اطلاعات عمومی، سیستم سازه ای، اطلاعاتی در زمینه زمین محل ساختمان، فونداسیون ساختمان و در نهایت اجزای غیر سازه ای می باشد که می بایست به دقت تکمیل گردد.

شناختن فنی ساختمان

##### الف- اطلاعات عمومی و کلی ساختمان

- ❖ کد ساختمان ..... تاریخ و ساعت بازدید: ..... نام مالک:.....
  - ❖ آدرس و شماره تلفن: ..... وضعیت جواز رسمی ساخت: .....
  - ❖ ابعاد ساختمان: طول ۲۲/۵۰ عرض ۱۰ ارتفاع ۵/۹۰ (از تراز زمین) عمق سازه زیر زمین .....
  - ❖ مساحت زمین: ۲۲۵ متر مربع سطح زیربنا: ۱۴۵ متر مربع سطح اشتغال: ۱۴۵ متر مربع
- جدول زیر پر گردد: اطلاعات مربوط به طبقات ساختمان:

تاریخ ساخت	نوع کاربری		تعداد کاربران	نوع کف سازی	ارتفاع m	مساحت بازشو در سقف	مساحت m <sup>2</sup>	طبقه
	فعلی	اولیه						
۱۳۵۷	مسکونی	مسکونی	۷	طاق ضربی با IPE 140 و فاصله تقریبی تیرچه ها یک متر	۵/۹۰	فاقد بازشو	۱۴۵	همکف

##### ب- شناختن فنی سازه

- ❖ سیستم مقاوم ثقلی:  دیوار باربر  جزء بنایی  دیوار باربر و ستون فولادی/ بتنه سایر:.....
  - ❖ سیستم مقاوم جانبی:  در جهت عرضی: دیوار باربر  سایر:.....  در جهت طولی: دیوار باربر  سایر:.....
  - ❖ آیین نامه استفاده شده برای طرح و اجرای ساختمان:  بارگذاری ثقلی(.....)  بارگذاری جانبی(.....) سایر:.....
  - ❖ آیا ساختمان دارای کلاف بندی می باشد؟  بلی  خیر  موضوعیت ندارد
  - ❖ کلاف بندی افقی  خوب  متوسط  بد  فاقد کلاف بندی  غیر قابل بررسی  موضوعیت ندارد  کلاف بندی قائم
  - ❖ خوب  متوسط  بد  فاقد کلاف بندی  غیر قابل بررسی  موضوعیت ندارد  حداکثر طول طره ها ۱/۶ متر ندارد
- توضیح: این طره در امتداد تیرچه های دال می باشد و به طول زیادی درون دال مهار شده است.
- ❖ اتصال سقف به دیوارها  تیرهای سقف درون کلاف  تیرهای سقف مستقیما بر روی دیوار  تعداد مسیرهای انتقال بار
  - ❖ کمتر از ۱  ۱  بیش تر از یک
  - ❖ نوع سقف:  تیرچه بلوك  طاق ضربی  چوبی  قوسی

- ❖ ضخامت سقف: (برای بی بردن به اینکه سقف نیاز به سبک سازی دارد یا نه)  بسیار زیادتر از حد متعارف ■ زیاد □ متعارف
  - ❖ وضعیت تیرچه های سقف از نظر مقاومت و خیز(ترک های روی نازک کاری کنار تیرچه ها، خیز نامتعارف تیرچه ها، شماره پایین پروفیل ها نسبت به دهانه و آثار عوامل محیطی)  خوب ■ بد □ متوسط
  - ❖ نحوه اتصال نیم طبقه به سازه اصلی  خوب ■ بد □ نیم طبقه ندارد ■ آیا در داخل و یا خارج سازه درز جدایی وجود دارد: خیر ■ بلی □ اندازه: ..... (در صورت وجود موقعیت درز جدایی در یک کروکی پشت صفحه ترسیم گردد)
  - ❖ فاصله از ساختمان های مجاور با میزان درز انقطاع موجود:  موضوعیت ندارد ■ شمال: کوچه جنوب: حیاط شرق: فاصله ندارد غرب: فاصله ندارد
  - ❖ اعضاي باربر جانبی در ارتفاع تعیير صفحه دارند؟ بلی □ خیر ■ ساختمان مجاوری با ارتفاع کمتر از نصف یا بیشتر از دو برابر ارتفاع ساختمان در مجاورت ساختمان مذکور وجود دارد؟ بلی □ در کدام ضلع ..... خیر ■ وجود هرگونه تیر یا کلاف نشیمن انتهایی برای تیرهای طاق ضربی: دارد □ نوع پروفیل یا کلاف ..... ندارد ■ ضخامت دیوار نشین ۲۲ سانتی متر
  - ❖ نوع دیوارها: آجر فشاری ■ آجر سفال □ خشتشی □ غیره با ذکر نوع ملات: ملات گل آهک با مقاومت برشی بسیار ناچیز
- ج- شناسنامه فنی ویژگی های لرزه ای زمین ساخت و زئوتکنیک**
- ❖ وضعیت توپوگرافی منطقه:  مسطح ■ روی شیب □ روی شیب با خاکبرداری ■ فاصله از گسل
  - ❖ کمتر از ۵ کیلومتر □ بین ۵ تا ۲۰ کیلومتر ■ بیش از ۲۰ کیلومتر ■ سطح آب زیرزمینی
  - ❖ کمتر از ۵ متر □ بین ۵ تا ۱۰ متر ■ بیش از ۱۰ متر □ سابقه زمین لرزه در منطقه
  - ❖ ساخته ندارد □ کم □ متوسط ■ زیاد □ محوطه اطراف ساختمان: حفره های بزرگ □ تونلهای زیرزمینی □ زیرزمین های وسیع □ کانال های انتقال □ قنات □ زمین هموار ■ در مجاورت ساختمان تیر، دکل یا درختان بزرگ بلند وجود دارد؟ (در صورت وجود در سایت پلان مشخص گردد)
  - ❖ مشکلات عینی خاک: روانگرایی □ نشست □ ریزش □ جابجایی □ بازدگی □ غیره: هیچ مشکلی مشاهده نشده است

#### د- شناسنامه فنی شالوده

- ❖ جنس شالوده: بتن آرمه □ بتن غیر مسلح □ بلوک بتونی □ شفتله آهکی ■ سنگ چین □ سایر: .....
- ❖ پی روی ترازها متفاوت ساخته شده اند؟ بلی □ خیر ■ مشهود نیست ..... توضیح:.....
- ❖ عمق پی ..... متر مشهود نیست ■ آیا ترک خوردگی پیش از زلزله وجود دارد؟ بلی □ خیر ■
- ❖ آثاری که ناشی از نشست یا ضعف شالوده باشد روی دیوارها یا کف ها و سقف ها دیده می شود؟ بلی □ خیر ■ توضیح: .....

- ❖ آیا عوامل آسیب محیطی در مصالح دیده می شود؟ بلی □ خیر ■ مشهود نیست ■

#### ه- شناسنامه فنی جزیيات معماري و اجزاء غير سازه اي

- ❖ آیا احتمال سقوط اجزاي سازه اي (دیوارهای جدا کننده، آویزها، سقف کاذب، دود کش و ...) وجود دارد؟ بلی ■ خیر □ نوع عنصر: تیغه موجود در سازه خرپشت و پنجره خرپشت که از دیوارهای کناری جدا شده است
- ❖ سازه دارای قسمت های الحاقی در خارج از سازه است:

- بله - مهار مناسب به سازه  خیر  بله مهار نامناسب به سازه
- ❖ مصالح چار چوب پنجره ها:
- فولاد  آلمینیوم  چوب  سایر .....  
❖ مصالح پر کننده پنجره ها:
- شیشه  طلق  شیشه دو جداره  سایر ...  
❖ سقف کاذب بخوبی به سقف مهار شده؟
- ❖ بله  خیر  سقف کاذب ندارد
- ❖ وجود قطعات الحاقی خاص با جنبه صرفاً معماری در نمای سازه:
- بله  خیر  وضعیت: ....  
❖ وضعیت جانپناه:
- دارد، اتصال مناسب  دارد، اتصال نامناسب  ندارد ■ ارتفاع..... متر ضخامت..... متر مصالح ....  
❖ وضعیت دودکش:
- دارد  ندارد  ارتفاع /۳۰ متر ضخامت..... متر مصالح: لوله سیمانی  
❖ نوع نما:
- ❖ آجری  سنگی  کنیتکس  سیمانی  شیشه ای  انواع دیگر.....  
❖ آیا در نمای سنگی، سنگها به نحوه مناسب مهار شده اند؟
- بله  خیر  نامشخص  موضوعیت ندارد   
❖ نحوه چیدن اجر نما:
- توان با چفت و بست  توان بدون چفت و بست  جدآگانه با چفت و بست  جدآگانه بدون چفت و بست   
❖ کیفیت و نوع ایزولاسیون یام:  
.....  بد  متوجه  توضیح: .....
- خوب

## ۵-۲-۵ خسارات واردہ به دیوارهای سازه‌ای و غیر سازه‌ای و ارائه راهکار ترمیم

ساختمان مورد نظر تحت بارهای لرزه‌ای ناشی از زلزله اخیر آسیب‌های سازه‌ای و غیر سازه‌ای را متحمل شده است. به طوری که برای بازیافت سطح عملکرد قبلی اجزاء سازه‌ای و استفاده از ظرفیت برشی دیوارها می‌باشد با تعمیرات سطحی و عمقی و نیز مرمت یا جایگزینی دیوار بستگی به میزان خسارت واردہ اقدام نمود و سپس طرح لرزه‌ای را روی دیوارهای تعمیر شده اجرا نمود. انتخاب روش‌های ترمیم مناسب برای دیوارهای کد گذاری شده که در زلزله آسیب دیده اند به روش عینی و با توجه به قضاوت مهندسی انجام می‌گیرد و روش ارزیابی کمی دقیقی نمی‌توان برای آن ارائه داد. بستگی به نوع خسارت واده بنا به تشخیص مهندس سازه، روش ترمیم متناسب برای دیوار انتخاب می‌شود. البته بدیهی است که در این مرحله داشتن تجربه کافی، مقداری عملیات سونداز برای تشخیص عمق ترک در دیوارها و قضاوت مهندسی لازمه کار می‌باشد. در جدول ۱-۵ انواع آسیب‌هایی که در سازه‌های بنایی مشاهده شده است، ارائه شده، همانطور که مشاهده می‌شود ممکن است همه این آسیب‌ها در یک ساختمان مشاهده نشود ولی برای حفظ کلیت کار همه آن‌ها همراه با راهکارهای ترمیم مناسب ارائه شده اند. در مقابل هر نوع آسیب، کد دیواری که بنا به تشخیص مهندس بازدید کننده مشمول آن آسیب می‌شود نوشته شده و مسئول طرح بهسازی در مرحله بعد این دیوارها را به وسیله گزارش مصور تهیه شده کنترل می‌نماید. برای

دیوارهایی که کد آنها در این قسمت درج شده است بعده و در مرحله ارائه طرح بهسازی نقشه ترمیم یا تقویت مناسب برای

ارائه می شود. (جدول ۱-۵)

جدول ۱-۵ انواع آسیب سازه های بنایی و راهکار ترمیم ارائه شده

نوع آسیب	کد دیوار	نوع عملیات ترمیم
ترک های سطحی	W08,W03	ترمیم پوشش سطحی
پکیدگی ملات لابلای آجرها بدون جایجایی یا آسیب به آجرها		ترزیق دوغاب، ترمیم ملات
ریختن نازک کاری به دلیل ضعف و یا فرسایش مصالح نازک کاری		ترمیم پوشش سطحی
جاداشدگی دو قسمت دیوار به دلیل اجرای نامناسب یا ترک های عمیق در بند های قائم یا افقی		ترزیق دوغاب، ترمیم ملات و بخیه دوزی با پین و میلگرد
آسیب دیدن آجرها در محدوده ترک به صورت موضعی		تعویض آجرهای آسیب دیده، ترزیق دوغاب و ترمیم ملات
دیوار دچار آسیب جدی شده باشد یا قسمتی از آن فرو ریخته باشد	W015,WS3	تعویض دیوار با دیوار جدید با مصالح و ضخامت مناسب
ضعف دیوار به واسطه وجود طاقچه	W02,W03,W05,W07,W015,W012	دیوار پر کننده

## ۶-۲-۵ گزارش تصویری ارزیابی کیفی آسیب پذیری

تهیه عکس از گذر دسترسی، نما، دیوارهایی که آسیب دیده اند، نمونه پروفیل های سقف یا ستون ها و هر موضوع دیگری که به نوعی در طرح بهسازی تاثیر می گذارد از اجزا بسیار مهم بازدید از ساختمان می باشد. تهیه عکس از طرفی باعث تمکن بیشتر روی موارد یاد شده می شود و از طرفی در صورت لزوم در موارد بعدی می توان با مراجعه به تصاویر از مراجعه مجدد به محل خودداری نمود. در مورد ساختمان مورد نظر فقط نمونه هایی از تصاویر اخذ شده آمده است. ولی در واقع می بايست از تمام نماها، بام، وجود نامنظمی ها و ... تصویر تهیه نمود و در گزارش عکس آورده شود. در شکل ۱-۵ نمونه ای از گزارش عکسی که برای این ساختمان تهیه شده است آمده است.

نمای ساختمان	گذر دسترسی کوچه ۱۰ متری
ترک های سطحی روی دیوار W03 به دلیل ضعف دیوار در گوشه های طاقچه پر کردن طاقچه، ترمیم پوشش سطحی	ترک سطحی روی دیوار W08 ترمیم پوشش سطحی به صورت موضعی
آسیب پوشش سطحی دیوار WS3 ، ضعف دیوار به دلیل وجود طاقچه ترمیم پوشش سطحی، پر کردن طاقچه	ریختن نازک کاری روی دیوار W015، ترک های عمیق جداسدگی دیوار از دیوار کناری تعویض دیوار

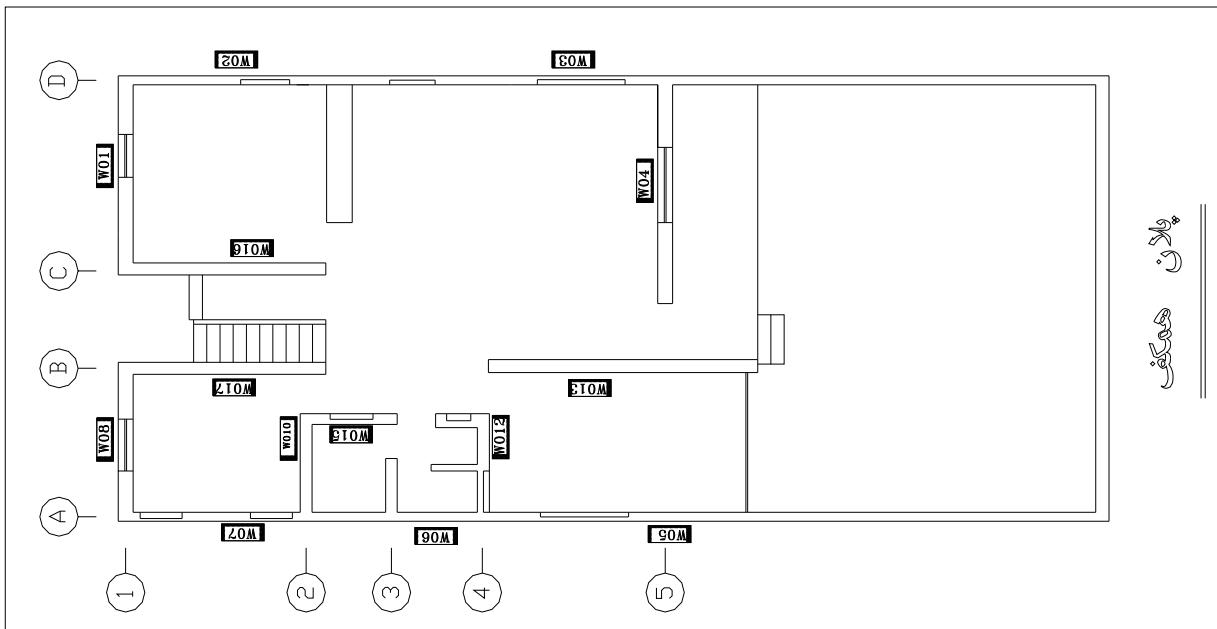
شکل ۵ ۱- گزارش مصور بازدید ساختمان



ادامه شکل ۱-۵ گزارش مصور بازدید ساختمان

## ۷-۲-۵ تغییرات معماری مورد نظر مالک

همانطور که در فصل قبل گفته شد یکی از مسایل چالش برانگیز مقاوم سازی ساختمان های بنایی بحث تغییرات معماری نقشه هاست، به طوری که از یک طرف مالکین تمایل برای به روز کردن نقشه های منازل خود دارند که معمولاً با حذف یک یا چند دیوار سازه ای و غیر سازه ای همراه است و از طرف دیگر حذف هر کدام از آن ها منجر به از دست رفتن مقداری از اجزاء مقاوم در برابر بارهای جانبی شده و طرح بهسازی را با مشکل مواجه می نماید. اما از آنجا که تغییرات معماری امری غیر قابل انکار می باشد بنابراین در این فصل سعی شده است انجام تغییرات معماری را نیز در طرح مد نظر قرار داده به طوری که مسایل فنی نیز به طور کامل در نظر گرفته شود. در این مرحله ضمن نظر خواهی از مالک و احتمالاً دادن مشاوره به مالک مشترکاً طرحی که مورد توافق مالک باشد و در ضمن کمترین مشکل را به لحاظ فنی داشته باشد تهیه می شود. در این ساختمان طرح تهیه شده به صورت حذف دیوارهای W09, W011, W014 و مطابق نقشه زیر می باشد. (نقشه ۴-۵)



نقشه ۵-۴ پلان تغییرات معماري

### ۳-۵ ارزیابی کمی آسیب پذیری

همانطور که در بخش های قبل گفته شد مرحله دوم ارزیابی آسیب پذیری ساختمان های بنایی ارزیابی کمی آسیب پذیری آن ها می باشد در این مرحله با توجه به نقشه های تهیه شده، اطلاعات جمع آورده شده و تصاویر گرفته شده در مرحله قبل می بايست نواقص ساختمان و محاسبات لازمه انجام شود و نهایتا طرح بهسازی بر اساس این محاسبات تهیه شود. در مورد این ساختمان کلیه نواقص مربوط به ساختمان های بنایی غیر مسلح از سه دستورالعمل شامل دستورالعمل بهسازی ساختمان های موجود، دستورالعمل تحلیل آسیب پذیری ساختمان های بنایی غیر مسلح موجود و آیین نامه ۲۸۰۰ جمع آوری شده است و در جداول جداگانه ارائه شده است. در جداول زیر این نواقص دسته بندی شده اند و در مورد ساختمان مورد نظر مورد ارزیابی قرار گرفته اند.

### ۱-۳-۵ کنترل نواقص مربوط به مصالح

جدول ۲-۵ کنترل نواقص مربوط به مصالح

عنوان نقص	ارزیابی آسیب پذیری	توضیح	نتیجه
پایین بودن کیفیت و مقاومت واحد های بنایی	واحدهای بنایی سالم، بدون شکستگی و فاقد ترک خوردگی	ترک های روی دیوارها سطحی می باشند و واحد بنایی سالم می باشد.	نقص ندارد
نداشتن شرایط حداقل کیفیت ملات	طبق دستور العمل بهسازی دیوارهایی که تنش برشی ملات آن ها کمتر از ۲ کیلوگرم بر سانتی متر مربع می باشد. شرایط حداقل کیفیت ملات را دارا نمی باشند و به لحاظ مقاومت برشی آسیب پذیر هستند	ملات گل آهک که با مرور زمان دچار فرسایش شده است و مقاومت برشی ملات آن کمتر از ۲ کیلوگرم بر سانتی متر مربع می باشد و شرایط حداقل کیفیت ملات را دارا نمی باشند و به لحاظ مقاومت برشی آسیب پذیر است	نقص دارد

### ۲-۳-۵ کنترل نواقص مربوط به سیستم سازه ای

جدول ۳-۵ کنترل نواقص مربوط به سیستم سازه ای

عنوان نقص	ارزیابی آسیب پذیری	توضیح	نتیجه
کامل نبودن مسیر بار	وجود یک سیستم مقاوم در برای بار جانبی که بتواند بار ناشی از زلزله را از طبقات به پی منتقل کند	ساختمان یک طبقه است و مسیر بار کامل است	نقص ندارد
کافی نبودن مقاومت برشی ساختمان	مجموع سطح مقطع دیوارها در هر طبقه و در هر یک از امتدادهای طولی و عرضی ساختمان از ۷۵ درصد مقادیر مندرج در جدول حداقل دیوار نسبی در آیینه ۲۸۰۰ ایران کمتر نباشد	به دلیل عدم وجود کلاف افقی روی دیوارهای باربر این بند موضوعیت ندارد	موضوعیت ندارد
ناتوانی ساختمان در حفظ انسجام هنگام ارتعاش*	مجموع سطح مقطع دیوارها در هر طبقه و در هر یک از امتدادهای طولی و عرضی ساختمان از مقدار $A_i = \frac{V_i}{v_a}$ کمتر نباشد. در رابطه فوق $i$ $V$ نیروی برشی طبقه $i$ و مجموع سطح مقطع دیوارهای موجود در طبقه $i$ می باشد. در این رابطه $v_a$ تنش مجاز برشی دیوار است که از رابطه زیر محاسبه می شود. $v_a = 0.1 v_t + 0.15 \sigma_c$ $\max v_t = 6 \text{ kg/cm}^2$	در ارزیابی کمی آسیب پذیری بررسی می شود	ارزیابی کمی آسیب پذیری
نداشتن سیستم ثانویه کمکی*	کلاف بندی افقی و قائم طبق آیین نامه ۲۸۰۰	ساختمان فاقد کلاف بندی	نقص دارد
نداشتن سیستم ثانویه کمکی*	کلاف بندی افقی و قائم طبق آیین نامه ۲۸۰۰	ساختمان فاقد کلاف بندی	نقص دارد

نقص دارد	به دلیل عدم دقت در محاسبه مرکز سختی در درساختمان های مصالح بنایی ۲۰ درصد به میزان برش پایه برای در نظر گرفتن فاصله مرکز جرم و سختی اضافه می شود	اگر فاصله بین مرکز سختی و مرکز جرم هر طبقه در هر یک از دو محور اصلی بیش از ۲۰ درصد بعد ساختمان در جهت آن محور باشد.	نا منظمی در پلان
نقص ندارد	ساختمان نسبتاً متقارن است	اگرپلان ساختمان نسبت به هر یک از دو محور اصلی به طور کلی نامتقارن باشد	
نقص ندارد	ساختمان فاقد پیش آمدگی می باشد	اگر ابعاد پیش آمدگی ها در پلان ساختمان از مقادیر بند ۳-۳ آیین نامه ۲۸۰۰ بیشتر باشد.	
نقص ندارد	ساختمان یک طبقه است	ساختمان دارای طبقه ضعیف یعنی طبقه ای که مقاومت برشی آن از ۸۰ درصد مقاومت برشی طبقه فوقاتی کمتر است باشد.	
نقص ندارد	ساختمان یک طبقه است	اگر ساختمان در امتداد قائم ناپیوسته باشد یعنی دیوارهای برابر آن تا زمین امتداد نیافته و در تراز بالاتر قطع شده باشند.	نا منظمی در ارتفاع
نقص ندارد	ساختمان یک طبقه است	اگر ساختمان دارای بی نظمی در هندسه یعنی بعد افقی یک طبقه ۳۰ درصد بیشتر از بعد افقی طبقات مجاور باشد.	
نقص ندارد	ساختمان یک طبقه است	اگر ساختمان دارای بی منظمی در جرم باشد یعنی جرم مؤثر یک طبقه ۵۰ درصد بیشتر از جرم مؤثر طبقات مجاور باشد.	
-	به دلیل هزینه زیاد عملیات سونداش و ارزش کم اطلاعات بدست آمده اطلاعی از وضع پی در دست نیست.	در صورتی که پی دیوارهای برابر از بتن غیر مسلح، شفته و لشه سنگ ساخته شده باشد و عمق و عرض پی از دو برابر ضخامت دیوار کمتر باشد.	عدم وجود پی مناسب
-	پی سونداش نشده	در صورتیکه پی به صورت یک شبکه در زیر دیوارهای برابر قرار نداشته باشد.	
نقص ندارد	ساختمانی با این ارتفاع وجود ندارد	اگر در کنار ساختمان مورد نظر ساختمانی با ارتفاع کمتر از نصف یا بیشتر از دو برابر ارتفاع آن ساختمان وجود داشته باشد.	عدم وجود فاصله کافی از ساختمان مجاور
نقص دارد	درز انقطاع دو ساختمان مجاور از $\frac{1}{100}$ ارتفاع	اگر درز انقطاع دو ساختمان مجاور از $\frac{1}{100}$ ارتفاع ساختمان کوتاه تر کمتر باشد	
نقص ندارد	تراز ساختمان های مجاور یکی است	اگر تراز طبقات ساختمان مجاور یکی نباشد.	

### ۳-۳-۵ کنترل نواقص مربوط به دیوارهای باربر

#### جدول ۴-۵ کنترل نواقص مربوط به دیوارهای باربر

عنوان نقص	ارزیابی آسیب پذیری	توضیح	نتیجه
اجراي نامناسب واحدهای بنایی دیوارهای باربر	دیوارهایی که با آجر یا بلوک سیمانی ساخته شده اند. طوری چیده شده اند که همپوشانی افقی مناسی بین واحدهای بنایی برقرار نیست یا درزهای قائم روی هم قرار ندارند.	قابل رویت نمی باشد	-
خالی بودن درزهای قائم بین واحدهای بنایی از ملات	سطحی از مقطع دیوار که شامل واحدهای بنایی متصل کننده رج داخلي و خارجي دیوار می باشد کمتر از ۱۰ درصد کل سطح مقطع دیوار می باشد یا فاصله این واحده از ۶۰ سانتیمتر بیشتر است.	قابل رویت نمی باشد	-
نابایاري و مقاومت خارج از صفحه دیوار	عرض ترک های مورب احتمالی ناشی از نشست ناهمگون دیوار، بیش از ۳ میلیمتر است.	ترک مورب ناشی از نشست مشاهده نشده است	نقص ندارد
ارتفاع زیاد دیوار	دیوار دارای شکم دادگی یا کچ شدگی است.	مشاهده نشده است	نقص ندارد
طول زياد دیوار مهار نشده	درزهای قائم بین واحدهای بنایی کاملاً با ملات پر نشده است.	قابل رویت نمی باشد	-
فراگم کم دیوار به واسطه وجود بازشو های بزرگ	نسبت ضخامت به ارتفاع $t/h$ دیوار از $1/10$ کمتر است.	این نسبت بیش تر از $1/10$ می باشد	نقص ندارد
فراگم کم دیوار از انتهای دیوار	ارتفاع آزاد دیوار مصالح بنایی از $4$ متر کمتر است.	ارتفاع کلیه دوار ها از $4$ متر کمتر است.	نقص ندارد
طول زياد دیوار مهار نشده	طول آزاد دیوار مصالح بنایی از $5$ متر بیشتر است.	W02,W03,W05,W06,W07	نقص دارد
انفصال در دیوار	مجموع سطح بازشوها در هر دیوار از یک سوم سطح آن دیوار بیشتر است.	W014	نقص دارد
انفصال در دیوار	مجموع طول بازشوها در هر دیوار برابر از نصف طول دیوار بیشتر است.	W014	نقص دارد
فراگم کم دیوار به واسطه وجود بازشو های بزرگ	فاصله افقی دو بازشو از دو سوم مجموع طول آن دو بازشو کمتر است.		موضوعیت ندارد
فراگم کم دیوار از انتهای دیوار	در طرفین بازشو های با ابعاد بزرگ تر از $2/5$ متر کلاف های قائمی که به کلاف های افقی و بالا و پایین آن طبقه متصلند، تعییه نشده است و یا نعل درگاه بازشو های مذکور در کلاف های قائم طرفین مهار نشده است.	اطراف بازشوی بزرگ روی دیوار W014	نقص دارد
فراگم کم دیوار به واسطه وجود بازشو های بزرگ	فاصله اولین بازشو از برخارجی ساختمان کمتر از دو سوم ارتفاع بازشو می باشد و در طرفین آن کلاف قائم قرار نگرفته است.	W014	نقص دارد
فراگم کم دیوار به دیوار*	اگر در اجرای قسمت های مختلف یک دیوار باربر و یا گوشه دو دیوار متقطع بازی از روش هشتگیر استفاده شده باشد محل اجرای ا HG است به عنوان نقطه انفال در دیوار تلقی می گردد.	رویت نشده است	-
فراگم کم دیوار به دیوار*	اگر قطر لوله و یا دودکشی که از درون دیوار عبور می نماید. بیش از یک ششم ضخامت دیوار باشد محل عبور لوله به عنوان نقطه انفال در دیوار تلقی می گردد.	همه لوله هایی که از درون دیوار عبور کرده اند دارای قطری بیش تر یک ششم ضخامت دیوار می باشد.	نقص دارد
فراگم کم دیوار به دیوار*	تیرهای باربر سقف بار خود را به طور مستقیم به بالای دیوار مصالح بنایی منتقل می کنند و برای این منظور از کلاف یا زیرسروی چوبی، فلزی، بتُنی و یا صفحه تکیه گاه استفاده نشده است. قسمت بالای دیوار و انصال دال به دیوار آسیب پذیر تلقی می گردد.	تیرهای های دال مستقیماً روی دیوار قرار دارند	نقص دارد
نیروی رانش سقف	در دهانه های خارجی ساختمان نسبت خیز (ارتفاع) سقف قوسی از نصف قاعده آن کمتر است و از کلاف چوبی، فلزی، بتُنی برای مهار سقف استفاده نشده است.	موضوعیت ندارد	-

### ۴-۳-۵ کنترل نواقص مربوط به دال ها

جدول ۵-۵ کنترل نواقص مربوط به دال ها

عنوان نقص	ارزیابی آسیب پذیری	توضیح	نتیجه
وزن زیاد دال	ضخامت دال نامتعارف است	ضخامت دال مصالح بنایی مسلح (چوبی یا طاق ضربی) در حد متعارف باشد.	نقص دارد
عدم انسجام دال	رعایت ضوابط مندرج در بند ۳-۱۱-۳ آیین نامه ۲۸۰۰	به دلیل سال ساخت ساختمان هیچیک از ضوابط رعایت نشده است.	نقص دارد
کافی نبودن طول تکیه گاهی تیرهای سقف طاق ضربی و یا سقف چوبی از حد اکثر مقدار ارتفاع تیر یا ۲۰ سانتیمتر کمتر باشد.	طول تکیه گاهی تیرهای سقف طاق ضربی و یا سقف چوبی از حد اکثر مقدار ارتفاع تیر یا ۲۰ سانتیمتر کمتر باشد.	انتظار می رود این بند رعایت شده باشد	نقص ندارد
وجود بازشوهای بزرگ در دال	مجموع سطوح بازشو از ۵۰ درصد سطح کل دیافراگم بیشتر نباشد.	مجموع سطوح بازشو از ۵۰ درصد سطح کل دیافراگم کمتر است.	نقص ندارد
	طول بازشو دال در مجاورت دیوار باربر از یک چهارم طول دیوار کمتر باشد.	بازشو در مجاورت دال وجود ندارد	نقص ندارد
	طول بازشو دال در مجاورت دیوار باربر بیشتر از ۲ متر است.	بازشو در مجاورت دال وجود ندارد	نقص ندارد
زیاد بودن نسبت طول دهانه به عرض دیافراگم دال	نسبت طول دهانه به عرض دیافراگم در سقف های انعطاف پذیر (چوبی، طاق ضربی، قطعات پیش ساخته بدون بتون رویه) بیش از ۳ است.	نسبت طول دهانه به عرض دیافراگم در سقف های ۳ است.	نقص ندارد

### ۴-۳-۶ کنترل نواقص مربوط به اتصالات اعضا

جدول ۶-۵ کنترل نواقص مربوط به اتصالات اعضا

عنوان نقص	ارزیابی آسیب پذیری	توضیح	نتیجه
اتصال نامناسب دیوارهای باربر متقطع	واحدهای بنایی در دیوارهای باربر متقطع در یک تراز چیده نشده و در یک سطح بالا آورده نشده اند.	قابل رویت نمی باشد	-
ضعف اتصال بین دیوارهای باربر	ضوابط بند ۳-۱۰-۳ آیین نامه ۲۸۰۰ ایران اجرا نشده و در اجرای دیوارهای متقطع از کلاف های بتنی، فلزی و چوبی گوشه نیز استفاده نشده است.	قابل رویت نمی باشد	-
ضعف اتصال بین دیوارهای باربر و دال	دیوار باربر مصالح بنایی در تراز طبقات مطابق بند ۳-۱۱-۲ آیین نامه ۲۸۰۰ ایران به دال متصل نشده اند.	عدم اتصال طبق ضوابط	نقص دارد
ضعف اتصال تیغه و دال ها	اتصال دیوار و دال نمی تواند نیروی عمود بر صفحه دیوار را که در بخش بررسی نواقص سیستم سازه ای به طور کامل تشریح شد، تحمل نماید.	اتصال به صورت اصطکاکی است و توانایی تحمل نیرو را ندارد.	نقص دارد
ضعف اتصال تیغه و دیوار باربر یا تیغه ها و دال ها	دیوار و تیغه ها به طور همزمان و یا بطور لاریز و یا به صورت هشتگیر چیده نشده و ضوابط مندرج در بند ۳-۷-۵ آیین نامه ۲۸۰۰ نیز رعایت نشده است.	اتصال تیغه ها به دیوارهای باربر و دال ها مورد تردید است.	نقص دارد

### ۶-۳-۵ کنترل نواقص مربوط به اجزای غیر سازه ای

جدول ۷-۵ کنترل نواقص مربوط به اجزای غیر سازه ای

نتیجه	توضیح	ارزیابی آسیب پذیری	عنوان نقص
نقص دارد	مهرار نامناسب تیغه ها به سقف ها و عدم وجود کلاف بندی	دیوارهای غیرباربر و تیغه ها باید ضوابط مندرج در بند ۷-۳ آیین نامه ۲۸۰۰ را دارا باشند.	ضعف دیوارهای غیرباربر و تیغه ها
نقص ندارد	فاقد نماسازی	در صورتی که ضوابط بند ۱۲-۳ آیین نامه ۲۸۰۰ ایران در مورد نماسازی رعایت نگردیده باشد. نمای ساختمان آسیب پذیر است.	ضعف نمای ساختمان
نقص ندارد	جان پناه ندارد	نسبت ارتفاع به ضخامت جان پناه برای مناطق با خطر نسبی زلزله کم و متوسط از ۲/۵ و برای مناطق با خطر نسبی زلزله زیاد و خیلی زیاد از ۱/۵ بیشتر است.	عدم پایداری جان پناه
نقص ندارد	رعایت ضوابط در اجرای دودکش ها	در اجرای دودکش بایستی ضوابط مندرج در بند ۸-۳ آیین نامه ۲۸۰۰ رعایت شده باشد.	عدم پایداری دودکش ها

### ۷-۳-۵ کنترل نواقص مربوط به سیستم کلاف بندی

جدول ۸-۵ کنترل نواقص مربوط به سیستم کلاف بندی

نتیجه	توضیح	ارزیابی آسیب پذیری	عنوان نقص
نقص دارد	ساختمان فاقد کلاف بندی	در تراز پی از کلاف افقی استفاده نشده است و خود پی نیز به واسطه ناپیوستگی، قابلیت ایفای نقش کلاف افقی را ندارد.	نبود کلاف افقی پی
نقص دارد	ساختمان فاقد کلاف بندی	کلاف های قائم باید در داخل دیوارها و در گوشه های اصلی ساختمان و ترجیحاً در نقاط تقاطع دیوارها و به فاصله محور تا محور ۵ متر تعییه شوند کلاف های افقی باید در کلیه دیوارهای سازه ای با مصالح بنایی در تراز زیر دیوارها و تراز زیر سقف اجرا گردد.	کافی نبودن تعداد و فواصل کلاف ها
موضوعیت ندارد	ساختمان فاقد کلاف بندی	در صورتی که بین دیوار و کلاف اتصال مناسبی موجود نباشد	عدم اتصال مناسب بین دیوار و کلاف
موضوعیت ندارد	ساختمان فاقد کلاف بندی	در بررسیهای عینی کلاف تخلخل و یا نواقص دیگر در بتن مشاهده شده است.	کیفیت نامناسب
موضوعیت ندارد	ساختمان فاقد کلاف بندی	مقاومت فشاری بتن کمتر از ۱۵۰ کیلوگرم بر سانتیمتر مربع است	مصالح کلاف بتنی
موضوعیت ندارد	ساختمان فاقد کلاف بندی	میلگردهای کلاف بتنی در اتصالات همپوشانی لازم را ندارند.	عدم درگیری میلگردهای کلاف
موضوعیت ندارد	ساختمان فاقد کلاف بندی	اتصالات کلاف های فولادی مناسب نمی باشد. جهت ارزیابی می توان از آزمایش های غیر مخرب و یا تخریب های محدود استفاده کرد.	
موضوعیت ندارد	ساختمان فاقد کلاف بندی	کلاف افقی و یا قائم در هر تراز از ساختمان بواسطه وجود بازشو و یا نیم طبقه ادامه نیافته و به کلاف قائم یا افقی مجاور متصل نشده است.	وجود انفصل در کلاف
موضوعیت ندارد	ساختمان فاقد کلاف بندی	قطر انفصل ایجاد شده در اثر عبور لوله آب، فاضلاب و یا دودکش در کلاف افقی یا قائم بیش از یک هشتمن عرض کلاف است.	
موضوعیت ندارد	ساختمان فاقد کلاف بندی	بین دیوار و کلاف اتصال مناسبی وجود ندارد.	ضعف اتصال دیوار و کلاف

#### ۴-۵ طرح مقاوم سازی

در این قسمت به تشرح روش استفاده شده برای مقاوم سازی ساختمان های بنایی که در مورد این ساختمان به کار برده شده، می پردازیم. اساس این روش بر پایه تئوری های گفته شده در فصل دوم در مورد رفتار نامناسب دیوارهای بنایی در بارهای لرزه ای و قاب های مرکب، تجربیات شخصی در یک دوره کامل مقاوم سازی و اصول و ظوابط مطرح شده در دستورالعمل های مقاوم سازی می باشد که به تلخیص و تفضیل در مورد آن ها در فصل های قبل صحبت شده است.

در این روش، باربری ثقلی ساختمان با تعییه تیر و ستون های فلزی در جاهای مناسب تامین می شود به طوری که سعی می شود حتی الامکان دیوارهای بنایی نقش باربری ثقلی خود را از دست داده و همه بارهای ثقلی توسط این تیر و ستون ها تحمل شوند. از طرف دیگر در اطراف دیوارهای بنایی قابی متتشکل از تیر و ستون ها تشکیل شود که با دیوارهای بنایی موجود مشترکاً به عنوان قاب مرکب نقش باربری جانبی را به عهده می گیرند و در صورتی که برش طبقه از ظرفیت برشی آن ها بیشتر باشد می توان از پوشش های بتن مسلح استفاده نمود و این کمبود مقاومت برشی را جبران کرد. از مزایای این روش می توان به موارد زیر اشاره نمود.

- ۱) ایجاد یک سیستم باربری ثقلی مطمئن برای تحمل وزن ساختمان
- ۲) ایجاد سیستم ثانویه کمکی در ساختمان در سطحی بالاتر از آنچه که دستورالعمل های مقاوم سازی تعیین نموده اند.
- ۳) افزایش شکل پذیری ساختمان از طریق مسلح کردن ساختمان بنایی غیر مسلح و به تبع آن افزایش ضریب رفتار و کاهش نیروهای لرزه ای وارد.
- ۴) برداشتن بارها از روی دیوارهای بنایی و بالابردن شانس پایداری در زلزله های شدید.
- ۵) امکان انجام تغییرات معماري در حد امکان.
- ۶) استفاده از رفتار مناسب قاب های مرکب در تحمل نیروی برشی زلزله
- ۷) امکان اضافه کردن بنا و طبقاتی به ساختمان که می تواند به عنوان مشوقی برای مقاوم سازی ساختمان های مسکونی باشد.

#### ۸) سادگی مراحل طرح و اجرا

- ۹) از آنجا که این روش بر اساس واقعیت های رفتاری مصالح بنایی ارائه شده است، در آن سعی شده است رفتار کلی ساختمان هر چه بیش تر از رفتار مصالح بنایی دور شده و به رفتار ساختمان های اسکلت فلزی نزدیک شود.
- ۱۰) اجرایی بودن طرح های تهیه شده.

۱۱) امکان افزایش قابل توجه در میزان برابری جانبی قاب های مرکب با افزایش درجه گیرداری اتصالات تیر و ستون

در این قاب ها

۱۲) در اکثر موارد در مرحله ارزیابی کیفی آسیب پذیری اطلاعات چندانی از فونداسیون های ساختمان به دست نمی

آید. و معمولاً این ساختمان ها دارای سیستم سازه ای مناسبی برای فونداسیون نیستند و اغلب آن ها دچار آسیب

هایی نظیر نشست شده اند. از طرف دیگر مقاوم سازی پی یکی از هزینه برترین موارد مقاوم سازی است که در

صورت استفاده برای این ساختمان ها از لحاظ اقتصادی توجیه ناپذیر است. هم چنان که در پروژه مقاوم سازی

شهر بروجرد نیز نه اطلاعات مربوط به پی ها به درستی برداشت شده و نه دتایل مناسبی برای تقویت آن ها اجرا

شده است. با توجه به مطالب گفته شده در این طرح سعی شده است. برای برابری ثقلی، فونداسیون های جدیدی

احداث شود و به این ترتیب نه تنها مشکل نشست ساختمان حل شود بلکه تکیه گاه مناسبی برای شنازهای جدید

الاحداث به وجود بیاید.

در ادامه روند محاسبات این روش به طور کامل شرح داده می شود.

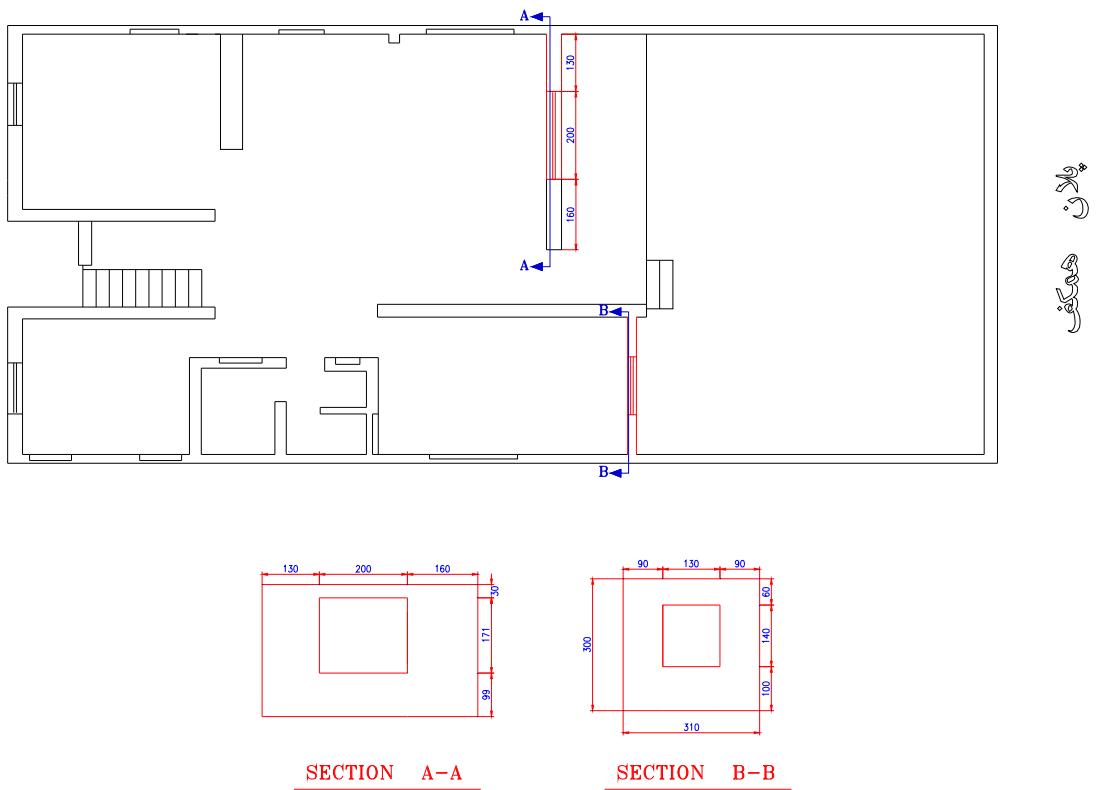
## ۱-۴-۵ محاسبات طرح مقاوم سازی

برای انجام محاسبات لازمه در بخش بارهای ثقلی از نرم افزار ETABS بدون در نظر گرفتن بارهای جانبی و فقط برای بارهای ثقلی استفاده شده است و از نرم افزار Safe برای طراحی فونداسیون های لازمه در حالت اتصالات مفصلی صفحات پای ستون استفاده شده است. و برای محاسبات مربوط به قاب های مرکب و محاسبه ظرفیت برشی آن ها نرم افزاری در محیط برنامه Excel تهیه شده است که در ادامه جزییات این روش شرح داده می شود.

## ۲-۴-۵ اصلاح بازشوها و انجام تغییرات معماري

بعد از امکان سنجی انجام تغییرات معماري این تغییرات را در دیوارهای ساختمان لحاظ نموده و دیوارهایی که قرار است حذف شوند در محاسبه وزن ساختمان لحاظ نمی شوند. و از طرف دیگر بازشوها نیز مطابق ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰ اصلاح می شوند و پلانی تحت عنوان تغییرات معماري و اصلاح بازشو تهیه می شود و از این پلان برای انجام محاسبات بعدی استفاده می شود. (نقشه ۵-۵)

**پلان اصلاح بازشو ها و تغییرات معماري:** تغییرات معماري مورد نظر در صورت امکان در نقشه لحاظ شده و پلان جدید تهیه می شود. در این پلان بازشو های موجود نیز مطابق ضوابط استاندار ۲۸۰۰ اصلاح شده اند.



نقشه ۵-۵ پلان اصلاح بازشوها

### ۳-۴-۵ محاسبه بار دیوارها در وضع موجود با در نظر گرفتن تغییرات معماری

محاسبه وزن دقیقه ساختمان با استفاده از ضخامت وضع موجود و تغییرات انحراف شده در معماری ساختمان به دست

می آید از این وزن در محاسبه بار زلزله وارد بر ساختمان استفاده می شود. (جدول ۲-۵)

## جدول ۹-۵ محاسبه بار قائم دیوارها

$$\begin{array}{lll} 600 \text{ (kg/m}^2\text{)} & = & \text{بار مرده سقف} \\ 150 \text{ (kg/m}^2\text{)} & = & \text{بار زنده سقف} \end{array}$$

#### ۴-۴-۵ بارگذاری سقف طبقه بام

بارگذاری بام در حالت سبک سازی شده و بعد از اجرای پوشش بتن مسلح به ضخامت ۷ سانتی متر مطابق دتایل های ارائه شده، جهت صلب سازی دیافراگم سقف محاسبه می شود. به این ترتیب هم وزن بام کمتر شده و هم از عناصری (پوشش بتن مسلح) که وزن آن ها به ساختمان تحمیل شده است در جهت بهبود رفتار ساختمان استفاده می شود. (جدول ۳-۵)

جدول ۱۰-۵ بارگذاری بام

بارگذاری بام					
mphal	(m)	(kg/m <sup>3</sup> ) حجم	(kg/m <sup>2</sup> )	(kg/m)	(m)
عایق کاری			10		
شیب بندی با بتن و پوکه معدنی	0.1	1300	130		
بتن	0.07	2500	175		
IPE140 تیرآهن	0.14		12.9	12.9	1
آخرهای طاق ضربی	0.11	1750	192.5		
گچ	0.01	1300	13		
کاهگل	0.04	1600	64		
وزن بار مرده			600		
بار زنده			150		

جدول ۱۱-۵ محاسبه وزن سقف

محاسبه وزن سقف ها				
طبقه	مساحت طبقه (m <sup>2</sup> )	بار مرده	بار زنده	محاسبه وزن سقف (kg)
همکف	144	600	150	90345.6

## ۵-۴-۵ اثر پیچش در ساختمان

در ساختمان های بنایی به دلیل اینکه محاسبه سختی دقیق عناصر لرزه بر و نهایتاً مرکز سختی ساختمان و به دنبال آن فاصله بین مرکز جرم و مرکز سختی و برش اضافه ای که در اثر این فاصله و پیچش ناشی از آن به ساختمان تحمیل می شود کار چندان راحتی نمی باشد. بنابراین در این پروژه به منظور در نظر گرفتن اثر پیچش ۲۰٪ به برش پایه اضافه شده است.

## ۶-۴-۵ برش پایه و توزیع برش در طبقات

با توجه به اینکه ساختمان مورد نظر در منطقه با شتاب نسبی ۰/۳۵ می باشد، ارتفاع کم ساختمان های بنایی باعث می شود که ضریب بازتاب در آن ها از ۲/۷۵ بیش تر شود. بنابر توصیه آیین نامه ۲۸۰۰ لزومی ندارد که ضریب بازتاب ساختمان در هر صورت بیش تر از ۲/۵ منظور شود. ضریب اهمیت ساختمان برابر ۱ و ضریب رفتار بنابر توصیه آیین نامه ۲۸۰۰ در مورد ساختمان های بنایی مسلح برابر ۴ منظور می شود. ضریب زلزله با در نظر گرفتن اثر پیچش به دست می آید.

این ضریب در وزن کل ساختمان ضرب شده و برش پایه بدست می آید. (جدول ۵-۵ تا ۷-۵)

جدول ۱۲-۵ محاسبه ضریب زلزله

A	B	I	R	ضریب پیچش	C
0.35	2.750	1.00	4.00	1.200	0.2625

جدول ۱۳-۵ محاسبه برش پایه

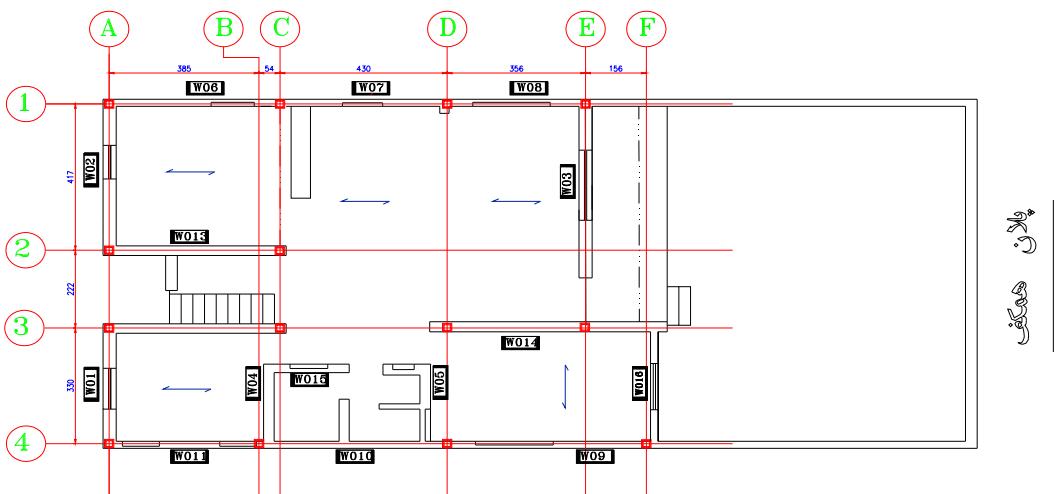
برش پایه (V)	وزن کل ساختمان (W)
44596	169892

## ۷-۴-۵ تعبیه ستون های فلزی برای بارهای ثقلی

در این مرحله با توجه به نقشه سازه ای که از ساختمان تهیه شده است، می بایست عناصر مقاومی در جاهای مناسب تعبیه نمود. این عناصر باید به طریقی مکان یابی شوند که بتوانند حتی الامکان وزن کل سقف را متحمل شوند. از طرف دیگر فواصل آن ها به گونه ای باید که ضابطه آیین نامه ۲۸۰۰ را در مورد شنازهای قائم که نباید فاصله آن ها از ۵ متر بیش تر شود رعایت نمود. در صورتی که از این ستون ها برای احداث یک طبقه جدید استفاده می شود، می بایست علاوه بر در نظر گرفتن وزن طبقه در محاسبه پروفیل ستون ها، جای آن ها نیز به طریقی باشد که کمترین مشکل سازه ای در طبقه جدید ایجاد شود. نکته دیگری که در تعبیه ستون ها مد نظر قرار می گیرد تشکیل بیش ترین تعداد دهانه قاب مرکب در هر جهت ساختمان می باشد.

در این مرحله با رعایت کلیه موارد بالا و اندکی قضاوت مهندسی می بایست پلانی از ساختمان تهیه شود که در آن جای ستون های جدید، محور بندی آن ها و تیرهایی در خلاف جهت تیربیزی که نقش باربری ثقلی سقف را به عهده خواهند گرفت و بعداً توسط نرم افزار طرح می شوند، مشخص شده باشد. در این نقشه پروفیل های حداقلی نیز برای جهت موافق تیربیزی تعبیه می شود. این پروفیل نقش باربری ثقلی نداشته و صرفا برای ایجاد تکیه گاه مناسب برای طاق ضربی، افزایش شکل پذیری ساختمان، کامل کردن قاب های تشکیل شده و ایجاد قاب های مرکب در دو جهت برای افزایش ظرفیت برشی طبقه استفاده می شود. (نقشه ۶-۵ تا ۹-۵)

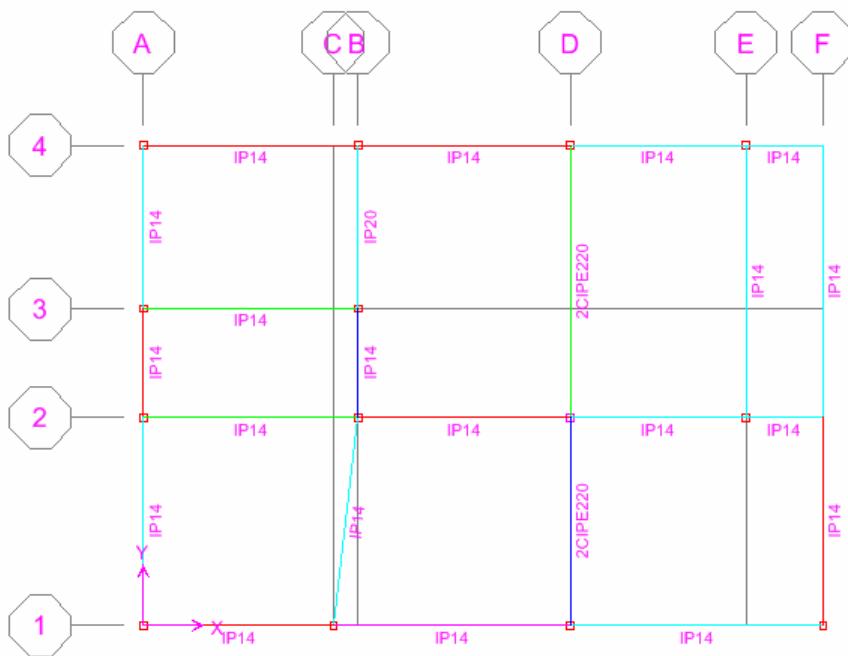
**پلان محور بندی و کد گذاری دیوارهای موجود:** در این قسمت شنازهای قائم در محل های مناسب طوری تعبیه می شوند که موارد زیر در نظر گرفته شود. یک سیستم ثانویه (کلابنندی) برای حفظ انسجام ساختمان تعبیه شود. یک سیستم دفاع ثانویه با اجرای شنازهای افقی برای باربری ثقلی ساختمان به وجود آید و بتوان از رفتار بهتر قاب های مرکب نسبت به دیوار بدون قاب و قاب خالی استفاده کرد.



نقشه ۶-۵ پلان آکس بندی

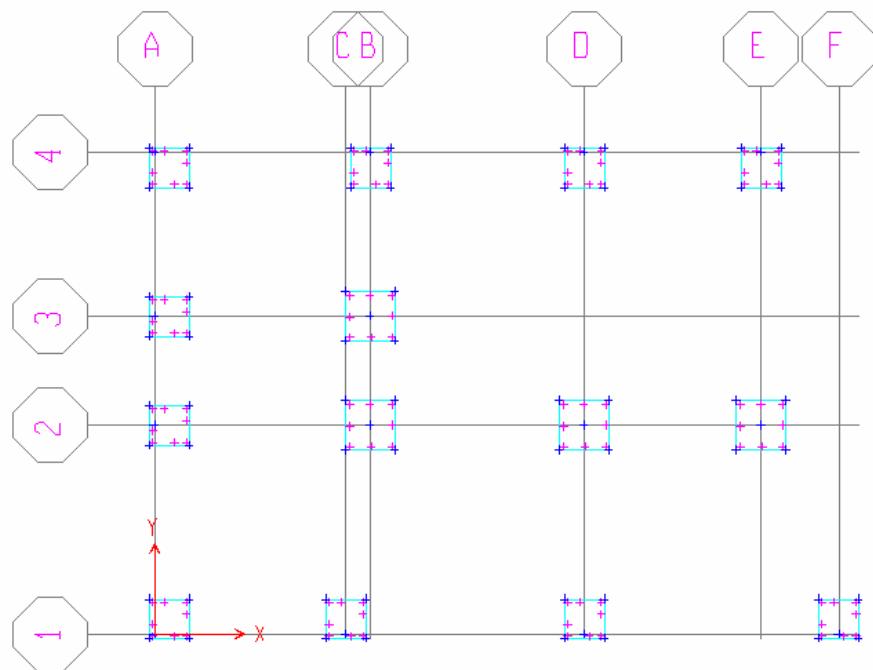
## ۸-۴-۵ مدلسازی ساختمان

ساختمان را توسط نرم‌افزار ETABS مدل می‌کنیم. ستون‌ها را برای کلیه بارهای مرده و زنده طرح می‌کنیم و تیرهای لازمه برای انجام تغییرات معماری نیز در این مدل تعییه و مقاطع مناسب اتخاذ می‌گردد. در تحلیل این مدل بار زلزله در نظر گرفته نمی‌شود. و ستون‌ها برای بارهای ثقلی طرح می‌شوند. در بقیه موارد برای تکمیل مدل از پروفیل حداقل (IPE140) استفاده شده است، بجای آن می‌توان برای کاهش هزینه‌های بهسازی از نبشی کشی که در فصول قبل توضیح داده شد استفاده نمود. و در مواردی که دیوار آسیب زیادی دیده باشد و باربری خود را از دست داده باشد می‌توان پروفیل مناسب را برای آن قسمت تعییه کرد.



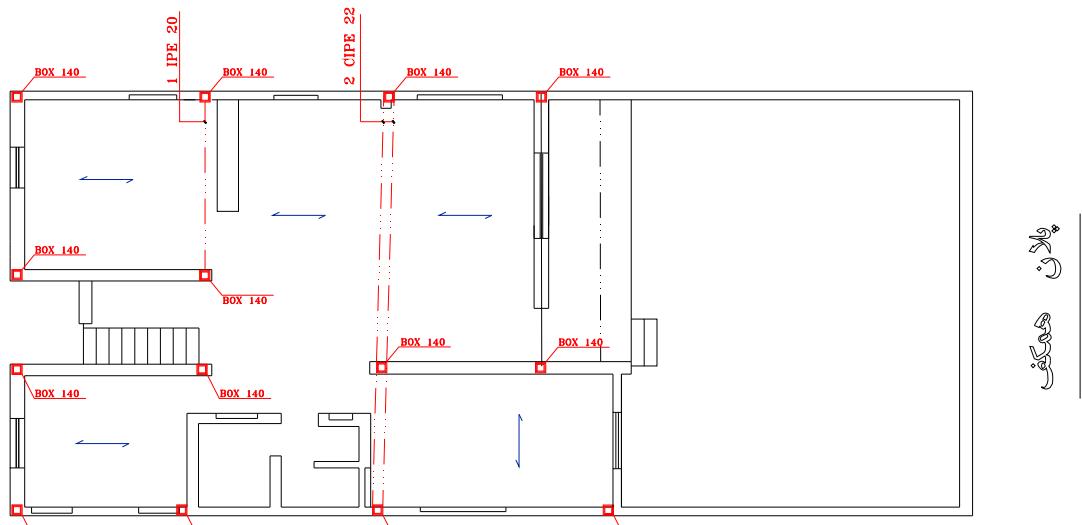
نقشه ۷-۵ مدل ETABS

۹-۴-۵ تحلیل و طراحی فونداسیون با نرم افزار Safe



نقشه ۸-۵ مدل Safe

نقشه اجرایی با توجه به خروجی ETABS



نقشه ۹-۵ ستون گداری و تیرریزی

## ۱۰-۴-۵ محاسبات بارجانبی

با توجه به مطالب مطرح شده در مورد توانایی باربری جانبی قاب های مرکب برنامه محاسبات مربوط به کنترل کفايت مقاومت جانبی اين عناصر در زير ارائه شده است. در اين محاسبات ميزان مقاومت قاب های مرکب و ديوارهای سازه اي با مقاومت طلب سازه مقاييسه شده است و در صورت نياز طرح تقويت مناسب برای ديوار ارائه شده است.

از آنجا که ديافراگم سقف را توسط روش اجرای پوشش بتن مسلح صلب می نمایيم، بنابراین مقاومت عناصر مقاوم در برابر بارهای جانبی در هر جهت با هم جمع شده و با ميزان برش طبقه در آن جهت مقاييسه می شود و در صورتی که کمبود مقاومتی داشته باشيم می توان با اجرای پوشش بتن مسلح روی ديوارهایي که به لحاظ اجرائي و فني کمترین مشكل را داشته باشند اين کمبود مقاومت را جبران نمود. مقاومت جانبی در اين طرح از سه طريق تامين می شود که در مورد هر کدام از آن ها در فصل های قبل به تفضيل صحبت شده است و در اينجا فقط به ذكر فهرست وار آن ها اكتفا می نمایيم.

(۱) در ديوارهایي که قاب پيرامون ديوار وجود دارد مقاومت قاب مرکب محاسبه می شود.

(۲) در ديوارهایي که قاب پيرامونی ندارند، ميزان سربار قائم آن ها محاسبه شده و بنابر روابط دستورالعمل بهسازي

$$v_a = 0.1 v_t + 0.15 \sigma_c, \quad \max v_t = 6 \text{ kg/cm}^2$$

محاسبه شده است. در محاسبه تنش برشی مجاز از ترم  $v_t$  که مقاومت برشی ملات است، به دليل ضعف ملات

ساختمان صرفنظر و تنها اثر  $\sigma_c$  که ناشی از تنش قائم است در نظر گرفته شده است.

(۳) در مورد قاب های مرکب بازشو دار از روابط ارائه شده استفاده و اثر بازشو در مقاومت آن لحاظ شده است.

در جدول ۸-۵ نمونه محاسبات طرح لرزه اي قاب های مرکب نشان داده شده است. پس از طرح لرزه اي در صورت کمبود مقاومت در هر جهت می توان از عنصر لرزه بر مناسب برای اين کمبود مقاومت استفاده کرد. در اين طرح از پوشش بتن مسلح برای تامين مقاومت برشی مورد نياز در جهت عرضي استفاده شده است، جدول ۹-۵ نمونه اي از طرح آرماتور ها را نشان می دهد.

جدول ۱۵-۵ مقاومت قاب مرکب با فرض اتصال مفصلی

طبقه	نام دیوار	ضریب قاب مرکب	مساحت بازشو (m <sup>2</sup> )	ضریب بازشو	طول دیوار (m)	ضخامت مؤثر دیوار (m)	ارتفاع دیوار (m)	مقاومت فشاری مجاز آجرچینی ton/m <sup>2</sup>	لنجر موسمان تیر ton.m	لنجر موسمان ستون ton.m	لنجر موسمان اتصالات ton.m	m1	m2	m3	m4	m	مقادیت شکست کنچ (مقاومت جانبی kg HCC)	مقادیت جانبی دیوار باری دیوارهای فاقد قاب مرکب kg/cm <sup>2</sup>	میزان نیزی برشی طبقه (kg)	میزان کمپبود مقاومت برشی (kg)	نتیجه تحلیل		
همکف	W01	1	1.2	0.4	3.1	0.22	3	120	2.1	4.3	0	0.19	0.17	0.14	0.18	0.14	4354.6	0					
همکف	W02	1	1.2	0.4	4.1	0.22	3	120	2.1	4.3	0	0.19	0.17	0.18	0.31	0.17	5822.8	0					
همکف	W03	1	3.4	0.3	4.9	0.22	3	120	2.1	4.3	0	0.19	0.17	0.22	0.44	0.17	4045.9	0					
همکف	W04	0	0	1	2.1	0.11	3	120	2.1	4.3	0	0.27	0.17	0.13	0.08	0.08	0	576					
همکف	W05	0	0	1	2.1	0.11	3	120	2.1	4.3	0	0.27	0.17	0.13	0.08	0.08	0	0					
همکف	W016	0	0	1	3.1	0.22	3	120	2.1	4.3	0	0.19	0.17	0.14	0.18	0.14	0	0					
																		14223	576	44596	29797	در جهت عرضی به تقویت نیاز دارد	
همکف	W06	1	0	1	4.2	0.22	3	120	2.1	4.3	0	0.19	0.17	0.18	0.32	0.17	13200	0					
همکف	W07	1	0	1	4.1	0.22	3	120	2.1	4.3	0	0.19	0.17	0.18	0.3	0.17	13200	0					
همکف	W08	1	0	1	3.3	0.22	3	120	2.1	4.3	0	0.19	0.17	0.15	0.2	0.15	11605	0					
همکف	W09	1	0	1	5.1	0.22	3	120	2.1	4.3	0	0.19	0.17	0.23	0.49	0.17	13200	0					
همکف	W010	1	0	1	4.3	0.22	3	120	2.1	4.3	0	0.19	0.17	0.19	0.35	0.17	13200	0					
همکف	W011	1	0	1	3.6	0.22	3	120	2.1	4.3	0	0.19	0.17	0.16	0.24	0.16	12621	0					
همکف	W012	1	0	1	4	0.22	3	120	2.1	4.3	0	0.19	0.17	0.18	0.3	0.17	13200	0					
همکف	W013	1	0	1	4	0.22	3	120	2.1	4.3	0	0.19	0.17	0.18	0.3	0.17	13200	0					
همکف	W014	1	0	1	3.5	0.22	3	120	2.1	4.3	0	0.19	0.17	0.15	0.22	0.15	12166	0					
همکف	W015	0	0	1	2.2	0.11	3	120	2.1	4.3	0	0.27	0.17	0.14	0.09	0.09	0	0					
															115592	0	44596	0	Ok				

جدول ۵-۱۶ طرح تقویت رویه های بتنی

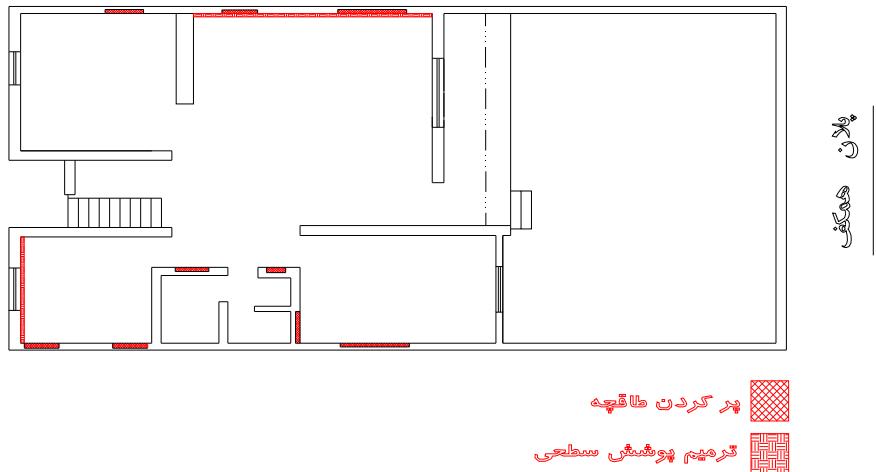
طبقه	کمبود میزان نیزی بر پوشی طبقه (kg)	قطر آرماتور (cm)	سطح آرماتور (cm)	فاصله شبکه آرماتور (cm)	مقاومت برشی شبکه آرماتور (kg) با مشخصات داده شده	مقاومت برشی بتن شائکریت (kg) به ضخامت ۵ سانتی متر	متناومنه مجاز رویه بتن مسلح (kg) با احتساب خرایب کاهش مقاومت و فریش بر در حال حمل	طول رویه بتنی (m)	طرح	طرح نهایی
همکف	29797	0.6	0.283	10	8478	3246	5329	5.6	<b>Φ 6 @10</b>	نیوار @ 20 Φ 8 به طول ۶ متر در جهت عرضی
همکف	29797	0.6	0.283	15	5652	3246	4044	7.3	<b>Φ 6 @15</b>	
همکف	29797	0.6	0.283	20	4239	3246	3402	8.75	<b>Φ 6 @20</b>	
همکف	29797	0.6	0.283	30	2826	3246	2760	10.8	<b>Φ 6 @ 30</b>	
همکف	29797	0.6	0.283	25	3391	3246	3017	9.9	<b>Φ 6 @25</b>	
همکف	29797	0.6	0.283	30	2826	3246	2760	10.8	<b>Φ 6 @30</b>	
همکف	29797	0.8	0.502	10	15072	3246	8326	3.6	<b>Φ 8 @ 10</b>	
همکف	29797	0.8	0.502	15	10048	3246	6043	5	<b>Φ 8 @ 15</b>	
همکف	29797	0.8	0.502	20	7536	3246	4901	6.1	<b>Φ 8 @ 20</b>	
همکف	29797	0.8	0.502	25	6029	3246	4216	7.1	<b>Φ 8 @ 25</b>	
همکف	29797	0.8	0.502	30	5024	3246	3759	7.9	<b>Φ 8 @ 30</b>	
همکف	29797	1	0.785	10	23550	3246	12180	2.45	<b>Φ 10@10</b>	
همکف	29797	1	0.785	15	15700	3246	8612	3.5	<b>Φ 8 @ 15</b>	
همکف	29797	1	0.785	20	11775	3246	6828	4.4	<b>Φ10 @ 20</b>	
همکف	29797	1	0.785	25	9420	3246	5757	5.2	<b>Φ 8 @ 25</b>	
همکف	29797	1	0.785	30	7850	3246	5043	5.9	<b>Φ10 @ 30</b>	

در جدول بالا براساس میزان کمبود مقاومت برشی ساختمان در جهت عرضی به طرح رویه های بتنی با ضخامت ۵ سانتی متر و فاصله آرماتور های مختلف (۱۰ - ۱۵ - ۲۰ - ۲۵ - ۳۰) پرداخته شده است. و در ردیفی که با عنوان طرح معرفی شده است، طول لازمه از این رویه برای تامین آن کمبود مقاومت برشی محاسبه شده است. در ستون آخر تحت عنوان طرح نهایی با توجه به نکات اجرایی مورد نظر در مورد ساختمان مشخص شده یکی از رویه های ستون طرح انتخاب شده و با طول مناسب برای جبران این کمبود مقاومت معرفی می شود.

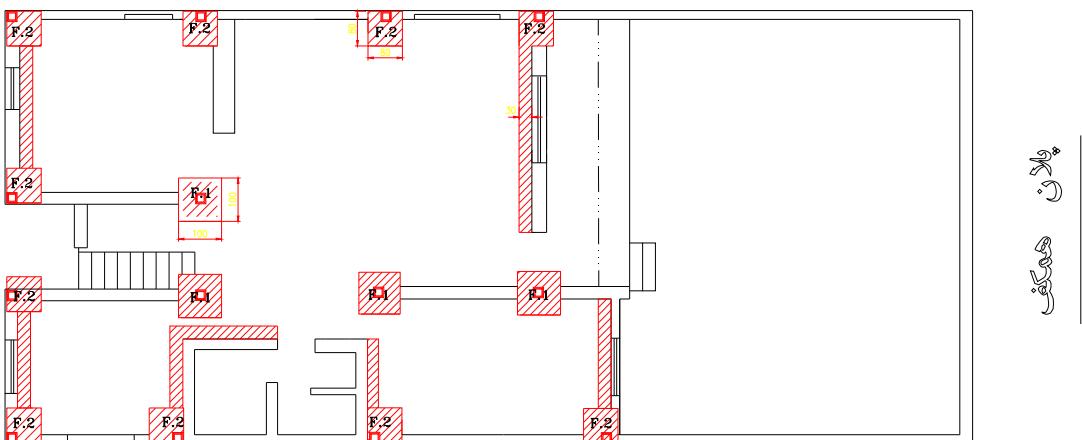
## ۵-۵ نقشه های اجرایی

برخی نقشه های اجرایی تهیه شده در نقشه های ۱۰-۵ تا ۲۱ آمده است.

پلان پر کردن طاقچه ها و ترمیم دیوارهای آسیب دیده



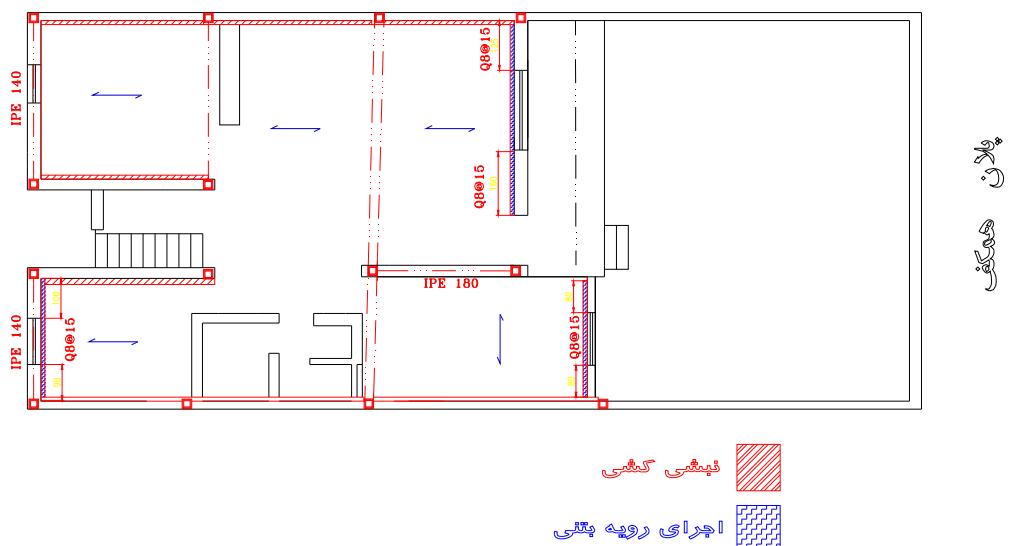
پلان فونداسیون های شناز قائم و شنازپایی دیوار برای اجرای رویه های بتنی



نقشه ۱۰-۵ ترمیم پوشش سطحی ، اجرای فونداسیون

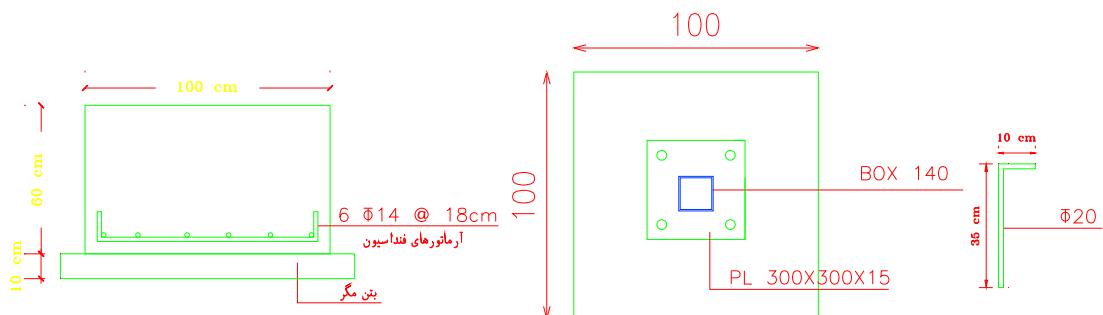
پلان نبشی کشی جهت شنازهای افقی و تکیه گاه کافی برای نشیمن تیرها و اتصال مناسب شبکه های رویه بتونی به سقف

پلان رویه های بتونی با طول لازم در هر جهت



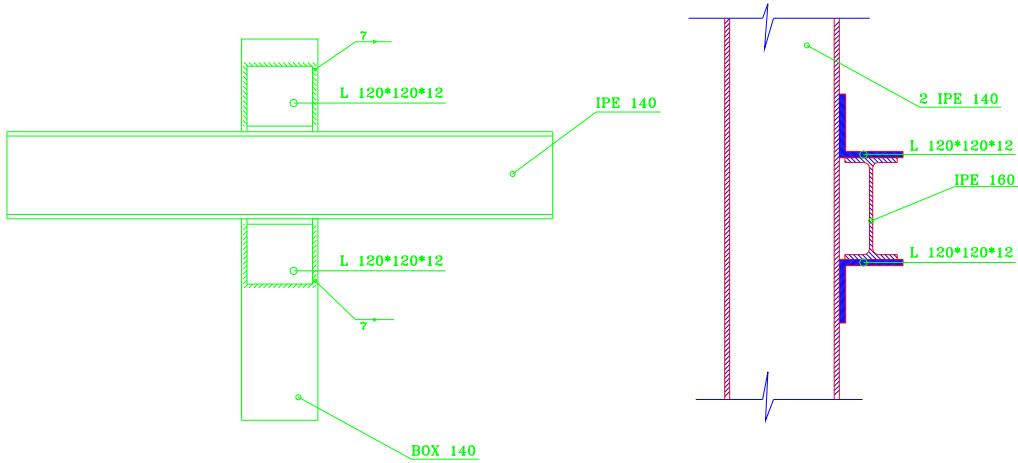
نقشه ۱۱-۵ پلان رویه بتونی و نبشی کشی

#### جزئیات اجرای فونداسیون برای شنازهای قائم فلزی



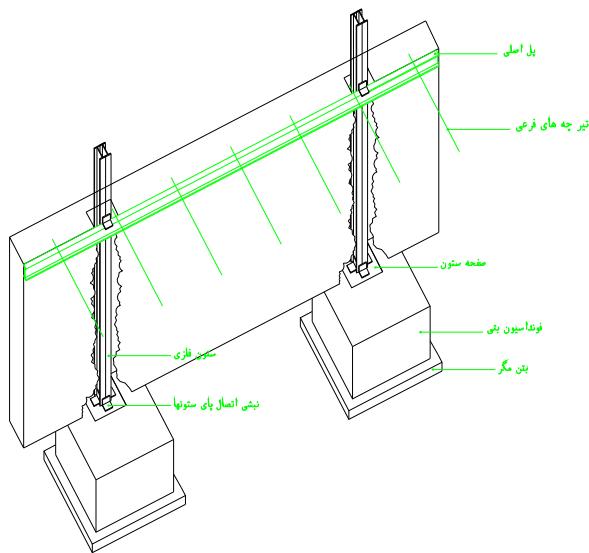
نقشه ۱۲-۵ جزئیات فونداسیون

جزئیات اتصال تیر به ستون در صورتی که تیر در بر خارجی دیوار کار گذاشته شود.



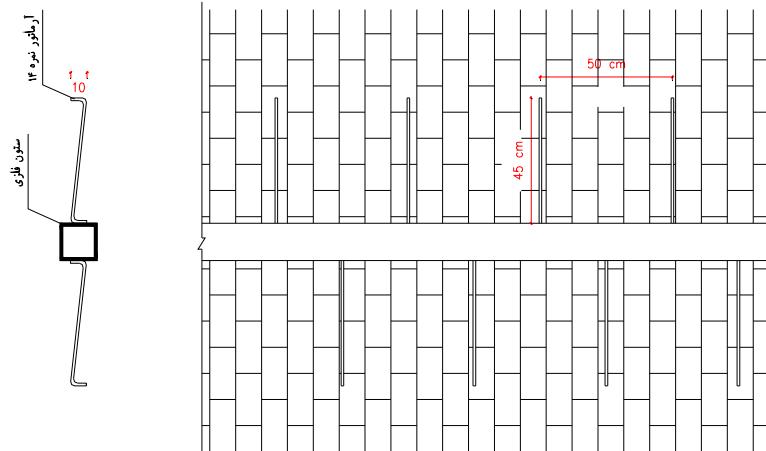
نقشه ۱۳-۵ اجرای اتصالات

- ۱- گود اجرای بی ستونها با رعایت ضوابط اینمی برداشته می شود
- ۲- ابعاد و تعداد فونداسیونها با توجه به نقشه های ستون گذاری تعیین میشود
- ۳- بتن مگر فونداسیونها اجرا می شود
- ۴- آرماتورهای فونداسیون با توجه به نقشه های اجرایی ابلاغ شده از طرف مهندس ناظر کار گذاشته میشود
- ۵- صفحه ستون مربوطه مطابق نظر مهندس ناظر و کاملاً تراز کار گذاشته میشود
- ۶- بتن فونداسیون با حداقل عیار ۳۰۰ مطابق با دانه بندی اعلام شده از طرف مهندس ناظر اجرا شود
- ۷- ستونهای مربوطه با رعایت موارد اینمی و مطاب ضوابط نشریه ۵۵ سازمان ملیrit و برنامه ریزی به طور کاملاً باد و شاقولی اجرا شود
- ۸- ستون ها با توجه به طول دیوار و بار واردہ بر آن توسط مهندس ناظر تعیین میگردد

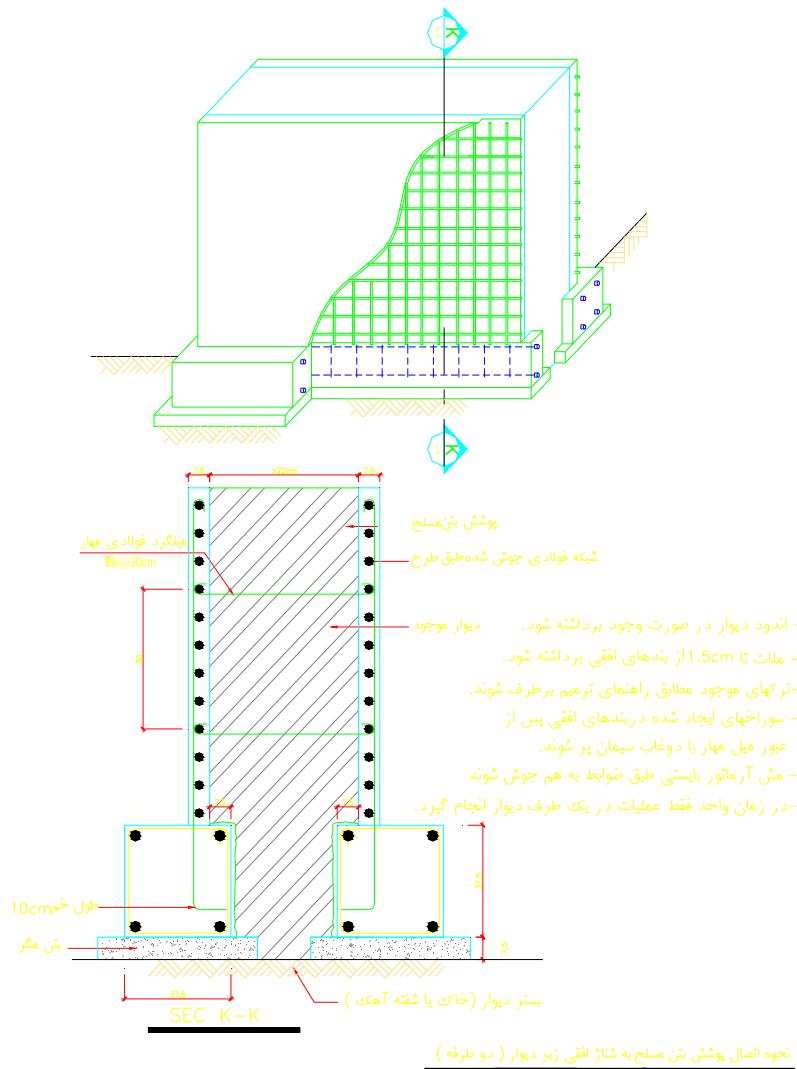


نقشه ۱۴-۵ اجرای ستون های فلزی درون دیوار

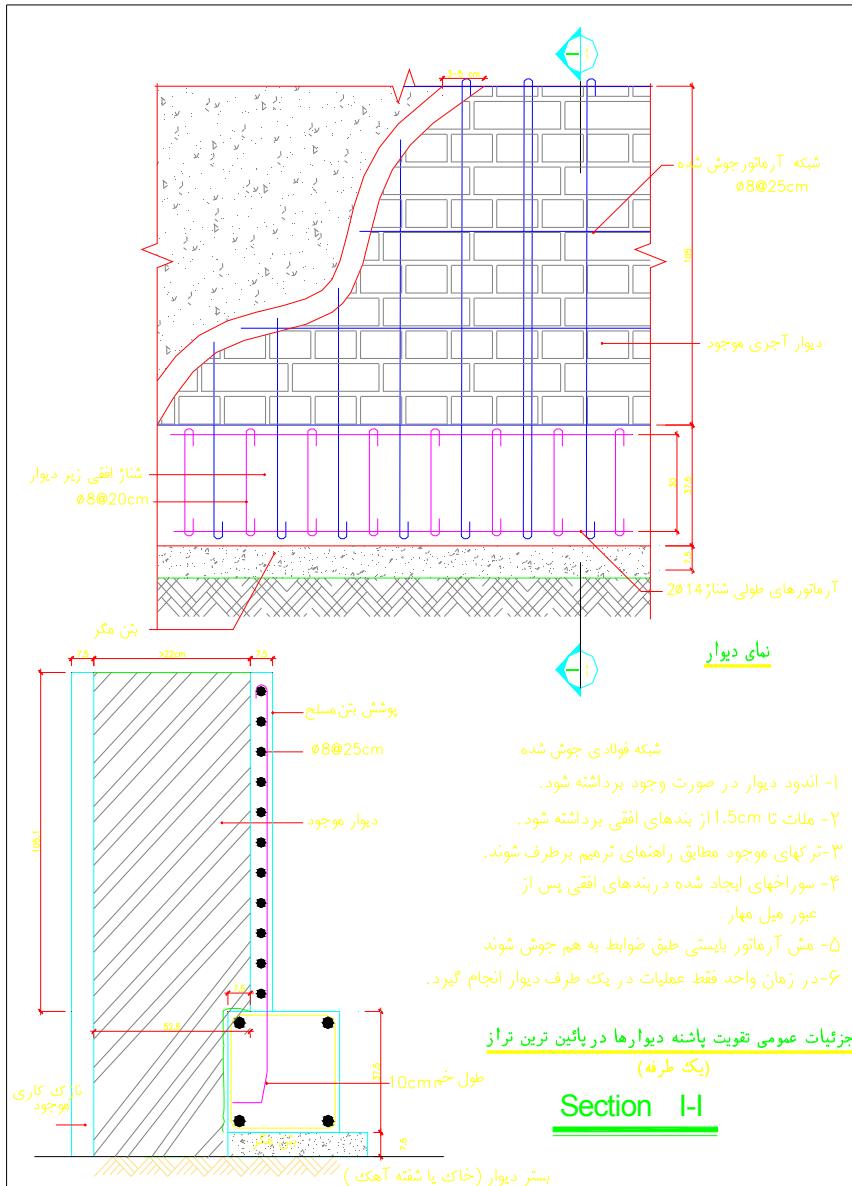
نحوه اتصال شنازهای قائم به دیوارهای باربر



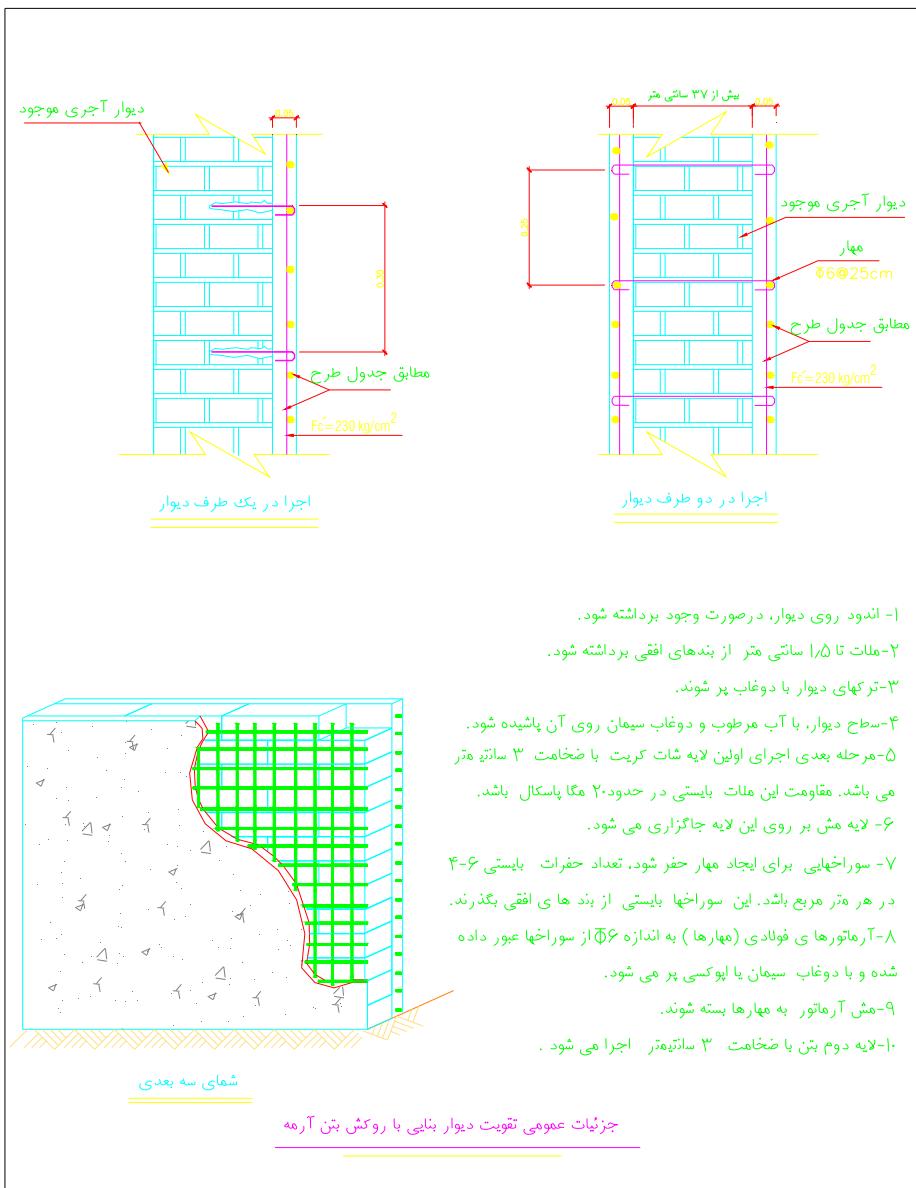
نقشه ۱۵-۵ اتصال ستون جدید و دیوار قدیمی



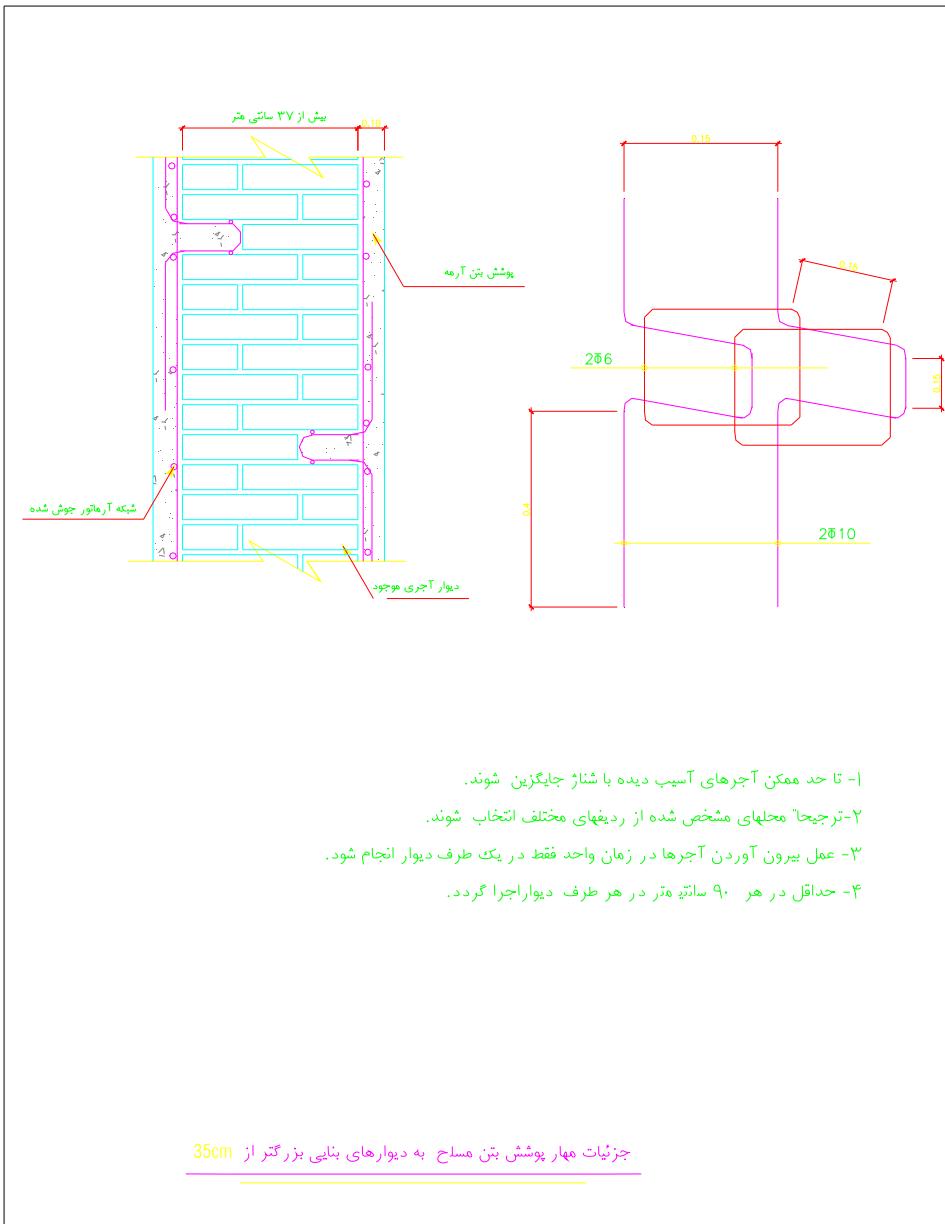
نقشه ۱۶-۵ اجرای پوشش بتن مسلح (دو طرفه)



نقشه ۱۷-۵ اجرای پوشش بتن مسلح (یک طرف)



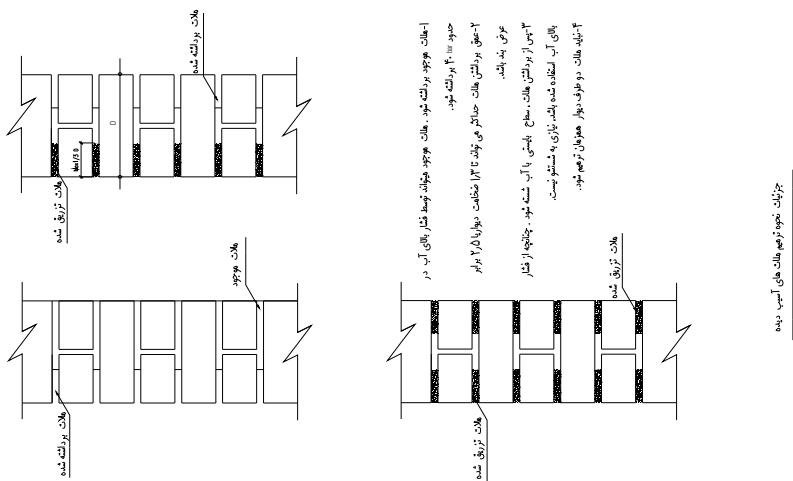
نقشه ۱۸-۵ اتصال دیوار و رویه بتنی(دتاپل یک)



نقشه ۱۸-۵ اتصال دیوار و رویه بتونی (دتايل دو)

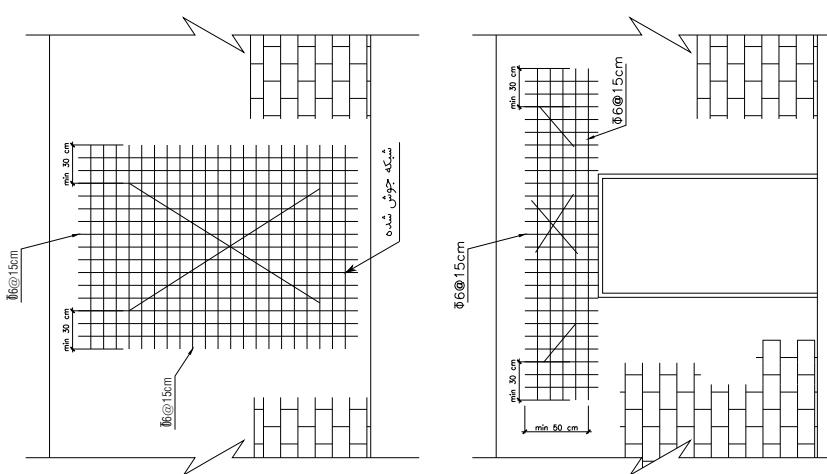
## ۶-۵ دستورالعمل های ترمیم

### ترمیم ملات



نقشه ۱۹-۵ ترمیم ملات های آسیب دیده

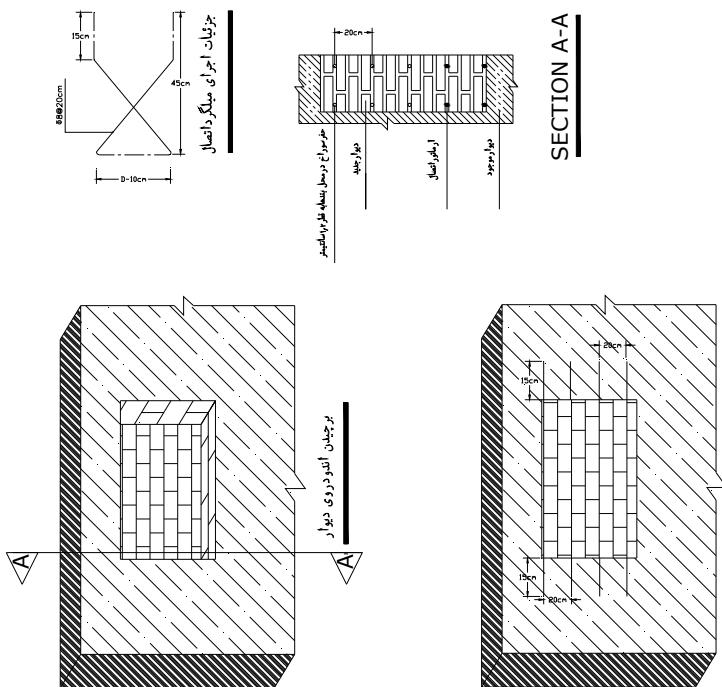
### بخیه دوزی با پین و میلگرد



نقشه ۲۰-۵ بخیه دوزی با پین و میلگرد

- [۱] شکنکه های حداقله به انتشاری ترک ایجاد نیافرند.
- [۲] قله های شکنکه های حداقله به انتشاری ترک ایجاد نیافرند.
- [۳] قله های شکنکه های حداقله به انتشاری ترک ایجاد نیافرند.
- [۴] در شکنکه های شکنکه های حداقله به انتشاری ترک ایجاد نیافرند.

پر کردن طاقچہ ها



## نقشه ۲۱-۵ اجرای دیوار پر کننده

- ۱- آزمودن در مصلی با شهادت میباشد این موطعه ایجاد کرد.

۲- هدایت خالی شده بالات و سوز اخراج ایجاد قابل میان پرداخت.

۳- اسلام مودود در مهدار صورت نشیل ایسپی دیگر خالی نمود.

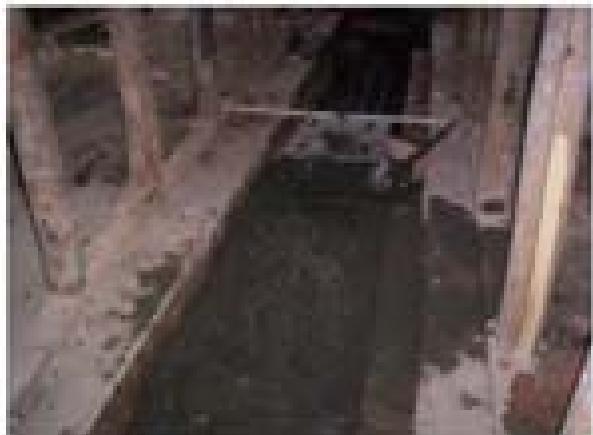
۴- اسلام چربیات و قوف سور ایمه علی (عمل بنایه طبق ارادت) تقدیر شد.

۵- احمد گوشه اندوپوش رود دیوار اجری در محل بارگاه بر پیش بود.

۷-۵ بدخی تصاویر مربوط به اجرای طرح مقاوم سازی در پایان بدخی از تصاویری که در حین عملیات مقاوم سازی تهیه شده است را مرور می نماییم. این تصاویر گویای کارایی این روش در مقاوم سازی ساختمان های بنایی می باشد. راحتی، سادگی، اطمینان و اجرایی بودن از ویژگی های این طرح می باشد که در تصاویر دیده می شود. (شکل ۲-۵)



اجرای شمع بندی برای مهار بار ثقلی و ایجاد یک سیستم ایمن برای تامین امنیت



اجرای فونداسون های طراحی شده در محل های مشخص



شکل ۲-۵ تصاویری از اجرای عملیات مقاوم سازی از ابتدا تا انتها



اجرای شنازهای قائم



اجرای شنازهای افقی باربر ثقلی در محل هایی که باربری را از دیوار به شنازهای افقی منتقل کرده ایم، و شناز افقی با مقطع مناسب برای آن طرح شده است.



اجرای شنازهای افقی باربر ثقلی در محل هایی که باربری را از دیوار به شنازهای افقی منتقل کرده ایم، و شناز افقی با مقطع مناسب برای آن طرح شده است.

ادامه شکل ۲-۵ تصاویری از اجرای عملیات مقاوم سازی از ابتدا تا انتها



تعبيه تيرو ستون های لازم برای انجام تغييرات معماري



اتصالات شنازهای قائم و افقي



تعبيه اتصالات برشی بين شنازهای قائم و دیوارها

ادامه شكل ۲-۵ تصاویری از اجرای عملیات مقاوم سازی از ابتدا تا انتهای



پر کردن فضای های خالی بین شناز های قائم و دیوارها



اجرای نبشی کشی در مواردی که صرفا نیاز به تعبیه شناز افقی می باشد و این شناز نقش باریری ثقلی ندارد



اجرای پوشش بتن مسلح توام با نبشی کشی

ادامه شکل ۲-۵ تصاویری از اجرای عملیات مقاوم سازی از ابتدا تا انتها



اضافه کردن یک طبقه جدید ، به وسیله این روش مقاوم سازی می توان با طراحی و محاسبه یک طبقه جدید به ساختمان اضافه نمود.



عملیات نازک کاری بعد از اتمام عملیات مقاوم سازی



عملیات نازک کاری بعد از اتمام عملیات مقاوم سازی

ادامه شکل ۲-۵ تصاویری از اجرای عملیات مقاوم سازی از ابتدا تا انتهای

## فصل ششم

نتیجه گیری و پیشنهادات

۹

#### ۱-۶ فعالیت های انجام شده

- ۱) جمع آوری اطلاعات لازمه در زمینه زلزله فروردين ماه استان لرستان شامل تلفات، خسارات واردہ به ساختمان های مختلف، روند کمک رسانی، روند بازسازی، سابقه لرزه خیزی استان و ....
- ۲) جمع آوری دستورالعمل ها و آیین نامه های معتبر و مفید، ترجمه، جمع بندی قسمت های مفید، آوردن چکیده آن ها و بررسی مفصل بخش هایی از آن ها که به مقاوم سازی ساختمان های بنایی مربوط می شود.
- ۳) جمع آوری کلیه موارد مطرح شده در پروژه مقاوم سازی شهرستان بروجرد و کلیه راهکارهای ارائه شده در منابع شامل کتاب ها، مقالات، دستورالعمل ها و ... ) مقاوم سازی ساختمان های بنایی به صورت مصور، همراه با ارائه مبانی آیین نامه ای و مقایسه این آیین نامه ها. به طوری که یک منبع بسیار قوی در کشور محسوب می شود.
- ۴) ارائه روش گام به گام برای بهسازی ساختمان های بنایی، با توجه به تجربه شخصی نگارنده در زمینه تهیه گزارش آسیب شناسی و ارائه طرح بهسازی.
- ۵) ارائه یک نمونه طرح بهسازی با روشنی کاملاً متفاوت و برتر نسبت طرح هایی که در پروژه اخیر و منابع دیگر استفاده می شود. برای این ساختمان کلیه مراحلی که در انجام یک پروژه مقاوم سازی می باشد انجام گیرد به طور کامل و با توضیحات کافی ارائه شده است این قسمت ها شامل بخش برداشت معماری، برداشت سازه ای، ارزیابی کیفی آسیب پذیری، تهیه چک لیست های ارزیابی کیفی، ارزیابی کمی آسیب پذیری با استفاده از تئوری قاب های مرکب و در نهایت ارائه طرح بهسازی و نقشه های اجرایی.

#### ۲-۶ نتیجه گیری

در این پایان نامه چندین مطلب که در مورد ساختمان های بنایی از اهمیت فوق العاده ای برخوردار می باشد رعایت شده است. همه دستورالعمل های بهسازی در مورد این مطالب نظری واحد دارند و آن ها را از پارامتر های اساسی در بهسازی لرزه ای ساختمان های بنایی می دانند. در واقع طرح بهسازی که این چند مورد در آن رعایت شده باشد، از قابلیت اعتماد پذیری بالایی برخوردار است. این چند مورد در زیر فهرست شده اند.

- ۱) با توجه به رفتار نامطلوب ساختمان های بنایی در بارهای لرزه ای که ناشی از عدم شکل پذیری آن ها می باشد، و به دلیل همین کمبود شکل پذیری، نیرو های طلب سازه بسیار بیش تر از نیروهایی است که در ساختمان های شکل پذیر فلزی برای طراحی لرزه ای در نظر گرفته می شود، بنابراین در صورت تداوم این بارها عناصر برابر اصلی ساختمان علی رغم مقاومت خیلی زیاد جانبی در لرزه های کم تداوم، دچار آسیب سازه ای جدی شده و

ساختمان به طور کلی فرو می ریزد. همین امر هم سبب شده است که در زلزله های نسبتاً شدید تلفات و خسارت های جانی و مالی فراوانی از ناحیه ساختمان های بنایی داشته باشیم.

(۲) مسئله بعدی ایجاد یک سیستم ثانویه کمکی در برابر ساختمان می باشد، به طوری که امنیت جانی مناسبی برای ساکنان ایجاد نماید.

(۳) تأکید بعدی روی افزایش درجه نامعینی و مسیر های انتقال بار می باشد.

در کلیه مراحل ارائه طرح در این پایان نامه این سه هدف دنبال شده است. در طرح مقاوم سازی ارائه شده در این پایان نامه سعی شده است با ایجاد یک سیستم ثانویه کمکی در ساختمان علاوه بر افزایش مسیر های انتقال بار، افزایش شکل پذیری و در نهایت استفاده از خواص مطلوب قاب های مرکب در برابری جانبی اینمی بسیار بالایی برای ساکنین ایجاد نموده و رفتار نامناسب ساختمان های بنایی به رفتار ساختمان های اسکلت فلزی نزدیک شود. در ادامه برخی از مزایای این طرح فهرست شده است.

(۱) ایجاد یک سیستم برابری ثقلی مطمئن برای تحمل وزن ساختمان

(۲) ایجاد سیستم ثانویه کمکی در ساختمان

(۳) افزایش شکل پذیری ساختمان

(۴) تبدیل شدن دیوارهای برابر به میان قاب

(۵) امکان انجام تغییرات معماری

(۶) استفاده از رفتار مطلوب قاب های مرکب

(۷) سادگی مراحل طرح و اجرای روش

(۸) افزایش ضریب رفتار ساختمان

(۹) امکان افزایش قابل توجه در میزان برابری جانبی قاب های مرکب با افزایش درجه گیرداری اتصالات تیر و ستون

این قاب ها

(۱۰) در اکثر موارد در مرحله ارزیابی کیفی آسیب پذیری اطلاعات چندانی از فونداسیون های ساختمان به دست نمی آید. و معمولاً این ساختمان ها دارای سیستم سازه ای مناسبی برای فونداسیون نیستند و اغلب آن ها دچار آسیب هایی نظیر نشست شده اند. از طرف دیگر مقاوم سازی پی یکی از هزینه برترین آیتم های مقاوم سازی است که در صورت استفاده برای این ساختمان ها از لحاظ اقتصادی توجیه ناپذیر است. هم چنان که در پروژه مقاوم سازی شهر بروجرد نیز نه اطلاعات مربوط به پی ها به درستی برداشت شده و نه دetalیل مناسبی برای تقویت آن ها اجرا شده است. با توجه به مطالب گفته شده در این طرح سعی شده است. برای برابری ثقلی فونداسیون های جدیدی

احداث شود و به این ترتیب نه تنها مشکل نشست ساختمان حل شود بلکه تکیه گاه مناسبی برای شنازهای جدید الاحادث به وجود بیاید.

### ۳-۶ پیشنهاد برای ادامه کار

- ۱) ارائه روشی تحلیل برای ارزیابی مقاومت پس از آسیب دیوارهای آجری که در کشور مورد استفاده قرار می گیرند.
- ۲) مدلسازی دیوارهای بنایی توسط نرم افزارهای اجزاء محدود و بررسی و مقایسه عملکرد دیوارهای بدون قاب و دیوارهایی که به صورت قاب های مرکب عمل می نمایند و مقایسه با نتایج آزمایش های انجام گرفته.
- ۳) مدلسازی و بررسی عملکرد دیوارهای بنایی که توسط پوشش بتن مسلح تقویت می شوند.
- ۴) بررسی مقاومت جانبی در و پنجرهایی که درون قاب های بتنی یا فلزی قرار می گیرند، و ارئه پارامترهای محاسباتی مناسب و عملی برای استفاده از ظرفیت برشی آن ها در بهسازی، (این بند با توجه به مشاهدات انجام گرفته از زلزله های گذشته و عملکرد مناسب آن ها در جلوگیری از حرکت جانبی ساختمان پیشنهاد شده است)
- ۵) انجام تحقیقات در جهت تعیین روابط دقیق تری برای تاثیر وجود بازشو در میزان مقاومت دیوار بنایی.

## منابع و مراجع

- [۱] مقدم، حسن، طرح لرزه ای ساختمان های آجری، انتشارات دانشگاه صنعتی شریف، ۱۳۷۳
- [2] Pieper, K, 1971, shear testes on walls, proc of 2<sup>TH</sup> Intn. Brick Masonary Conf. Stoke-on-trent, UK, pp,140-3.
- [3] priestley, M. J. N. 1980 Masonary, in E. Rosenblueth (ed), design of earthquake resistant strucuture , pentech press.
- [4] Federal Emergency Management Agency ; (1999) ; Evaluation of Earthquake Damaged Concrete and Masonary Wall Building – Basic Procedures Manual , FEMA 306.
- [5] Federal Emergency Management Agency ; (1999) ; Evaluation of Earthquake Damaged Concrete and Masonary Wall Building – Technical Resources , FEMA 307.
- [6] Federal Emergency Management Agency ; (1999) ; Repair of Earth quake, Damaged Concrete and Masonary Wall Building , FEMA 308.
- [۷] پژوهشگاه بین المللی زلزله شناسی و مهندسی زلزله، دستورالعمل بهسازی لرزه ای ساختمان های موجود ، دفتر امور فنی و تدوین معیار های سازمان مدیریت و برنامه ریزی کشور، ۱۳۸۱ .
- [8] BSSC , NEHRP Guideline for the Seismic Rehabilhtation of Buildings , FEMA273 , 1996.
- [9] BSSC , Prestandard and Commentary for the Seismic Rehabilitation of Buildings , FEMA356 , 2000.
- [۱۰] دکتر حمزه شریف، محبوبه پیری زاده – مقایسه روش های ارزیابی کمی آسیب پذیری ساختمان های بنایی غیر مسلح – پنجمین کنفرانس بین المللی زلزله شناسی – اردیبهشت ۱۳۸۶ .
- [۱۱] عباسعلی تسنیمی ، بررسی تجربی روش های مقاوم سازی ساختمان های آجری نیم اسکلت در برابر زلزله ، گزارش مرحله اول، کمیته ملی کاهش اثرات بلایای طبیعی ، کمیته فرعی – تخصصی مقابله با خطرات ناشی از زلزله و لغزش لایه های زمین. ۱۳۸۰ .
- [۱۲] مرکز تحقیقات ساختمان و مسکن، مهندس علی اکبر معین فر، مهندس احمد نادر زاده، گزارش فنی - مقدماتی فوری زلزله ۳۱ خرداد ماه ۱۳۶۹ منجیل (منطقه گیلان و زنجان) ، مرکز تحقیقات ساختمان و مسکن ، چاپ دوم، اردیبهشت ۱۳۷۰ .
- [۱۳] دکتر اکبر واشقی، مهندس جواد جبارزاده، مهندس وحید شریف – گزارش تصویری از زلزله بم – ۸۲/۱۱/۱ –
- [۱۴] مهندس ناهید رزاقی آذر – اثرات زلزله اول تیر ماه ۱۳۸۱ چنگوره – آوج بر ساختمان های بنایی و مختلط، مرکز تحقیقات ساختمان و مسکن، تیر ۱۳۸۱ .
- [۱۵] پژوهشگاه بین المللی زلزله شناسی و مهندسی زلزله – رفتار و عملکرد ساختمان ها در برابر زلزله داهوییه (زرند) – گزارش مقدماتی گروه شناسایی زلزله – ۴ اسفند ۱۳۸۳ .
- [۱۶] مرکز آمار ایران، اطلاعات پروانه های ساختمانی صادر شده توسط شهرداری های کشور در سال ۱۳۷۲ ، مرکز آمار ایران . ۱۳۷۳
- [۱۷] مرکز آمار ایران، نتایج طرح آمارگیری از فعلیتهای بخش خصوصی – سال ۱۳۷۲، مرکز آمار ایران، اسفند ۱۳۷۳
- [18] Kingsley, G.R.;Noland, J.L, Nondestructive Evaluation of Masonry Structures Using Sonic and Ultrasonic Pluse Velocity Techniques , Proceeding of Forth North American Masonry Conference, 1987.
- [19] Sansalone, M.; Carino, N.; Impact-Echo Method Detecting Honeycombing, The Depth of Surface Opening Cracks. Concrete International. American Concrete Institue .p.38, 1988.
- [20] Sortis,A.; Dynamic Indentification of a Masonary Building Using Forced Vibration Test, Journal of Engineering Structures, Vo 127, pp. 155-165,2005.
- [21] Turnsek, V.; Sheppard, P.; The shear and Flextural Resistance of Masonary Walls , Proceeding of International Research Conference on Earthquake Engineering , Yugoslavia , 1980.
- [22] Moghadam , H.A., Hargreaves , A . C ., 1991 , Design of masonry infilled frames against shear loads , Ceslic report AR5 , Imperial College , London.

- [23] Bachman, H.; Lang, K.; Seismic Vulnerability of Existing Buildings , Dissertation for Degree of Doctor Technical Science, Swiss, Federal Institute of Technology Zurich, 2002.
- [24] Abrams, D.P.; Strength and Behavior Unreinforced Masonry Elements, Proceeding of Tenth World Conference on Earthquake Engineering , pp.3475-3480, 1992
- [۲۵] مهرتاش معتمدی، حسین آقابیگی - استفاده از روش قاب معادل در ارزیابی ساختمان های مصالح بنایی آسیب دیده در زلزله های اخیر ایران - پنجمین کنفرانس بین المللی زلزله شناسی - اردیبهشت ۱۳۸۶
- [26]Henry W.H. 1981, structural brickwork , MacMillan press.
- [27]sinha, B. P. Hendry, A. W, 1969, Racking tests on storey height shear wall structures with openings subjected to precompression, designing engineering and constructing with masonry products, Ed . F . B . Johnson , Gulf Hudston, pp. 192-9.
- [28]Chinwah, J.C.G, 1972, shear resistance of brick shear walls, phD thesis, University of London.
- [29]Schneider, H , 1976, Tests on shear resistance of masonry, proc. of 4<sup>TH</sup>Intn Brick Masonry Conf., Brugge, paper 4.b.12.
- [۳۰] مقدم. حسن. عملکرد ساختمان های متعارف در زلزله چنگوره-آوج و بررسی روش تقویت لرزه ای آن ها، تیر ۱۳۸۱]
- [31]Moghaddam, H.A., Dowling, p.j, 1987, The state-of-art in infilled frames, ESEE report, No 87-2, Imperial college, London.
- [32] PolyaKov, S.V, Masonry in framed buildings , Moscow
- [33] Benjamin , J.R , Williams , H.A. , 1958 , the behaviour of one – storey shear walls , ASCE . 4 (july) , paper no : 1723.
- [34] Moghadam , H.A , Dowling , P.j., 1987 , The state of the art in infilled frames , ESEE , Reaport No 87-2 , Imperail College , London.
- [35]Riddington, J., Stafford-Smith. B.S., 1977, Analysis of infilled frames subjected to racking design recommendations, J Structural Engineers, 52, No . 6 , 263-268.
- [36]Liauw, T.C, Kwan, K H., 1983, plastic theory of infilled frames with finite interface shear strength, proc Instn Civ Engrs, Part 2 , 75 , Dec, 707-273.
- [37] Moghaddam, H.A, Seismic behaviour of brick infilled frames, phD Thesis, Civil Eng Dept, Imperial College London.
- [38] Liauw , T . C , Kwan , K . H., 1983 . plastic theory of infilled frames with finite interface shear sterength , porc . ICE , part 2 , 75 , Dec , pp . 707-723.
- [39]Applied Tecknology Council; (1989) ; Procedures of Postearthquake Safty Evaluation of Building, ATC-20.
- [۴۰] شرکت خدمات مدیریت ایرانیان (۱۳۸۴) ، پیش نویس دستورالعمل بهسازی لرزه ای ساختمان های بنایی.
- [۴۱] وزارت مسکن و شهرسازی، دستور العمل تحلیل آسیب پذیری و بهسازی لرزه ای ساختمان های بنایی غیر مسلح موجود، ۱۳۸۵
- [۴۲] مرکز تحقیقات ساختمان و مسکن، آیین نامه طراحی ساختمان ها در برابر زلزله، آیین نامه ۲۸۰۰ ویرایش سوم.
- [۴۳] گزارش مقدماتی زلزله استان لرستان ، بنیاد مسکن انقلاب اسلامی، اردیبهشت ۱۳۸۵
- [۴۴] وب سایت سازمان مدیریت و برنامه ریزی استان لرستان [www.mpo-lr.ir](http://www.mpo-lr.ir)
- [۴۵] وب سایت استانداری استان لرستان [www.ostan-lr.ir](http://www.ostan-lr.ir)
- [۴۶] فریبرز ناطقی الهی، مهرتاش معتمدی، طراحی و اجرای ساختمان های بنایی مقاوم در برابر زمین لرزه، انتشارات نوپردازان، ۱۳۸۵
- [۴۷] فرامرز صارمی راد، بهسازی و مقاوم سازی ساختمان ها در برابر زلزله، انتشارات دهخدا، پاییز ۱۳۸۴
- [48] Kingsley, G.R.; Noland,J.L; Atkinson, R.H.; Nondestructive Methods Evaluating of Masonry Structures , Proceeding of International Conference on Structutal Faults and Repair, London, 1987.

[49] Ghafory-Ashtiany, M. M.hosseini, M.Jafari and J.shadi Talab, ;Tehran Vulnerability Analysis; Proceeding of The Tenth World Conference on Earthquake Engineering (10<sup>TH</sup>WCEE); Madrid Spain, 19-24 July 1992, Vol.1 pp533-538.

[۵۰] پژوهشگاه بین المللی زلزله شناسی و مهندسی زلزله، تفسیر دستورالعمل بهسازی لرزه ای ساختمان های موجود ، دفتر امور فنی و تدوین معیار های سازمان مدیریت و برنامه ریزی کشور،(۱۳۸۱).

[۵۱] مهندس مهدی حاج اسماعیلی، دکتر سید مهدی زهراوی، مهندس مرتضی خرمی، بررسی عملکرد ساختمان های استان قزوین و همدان در برابر زلزله چنگوره-آوج ، ۱ مرداد ۱۳۸۱.

[۵۲] دفترچه های محاسباتی طرح بهسازی ساختمان های آسیب دیده شهر بروجرد ، تابستان ۱۳۸۵

[۵۳] فریبرز ناطقی الهی ، محمد رضا خباز تمیمی ، مدلسازی مکانیزم شکست و ترک خوردگی دیوارهای آجری غیر مسلح ، پژوهشگاه بین المللی زلزله شناسی و مهندسی زلزله، ۱۳۷۸ .

[۵۴] تسنیمی عباسعلی، معصومی علی- شناسنامه فنی ساختمان های بتن مسلح و آجری – بنیاد مسکن انقلاب اسلامی – ۱۳۷۸

[۵۵] دفتر امور تدوین معیارهای سازمان مدیریت و برنامه ریزی، آیین نامه ۵۱۹ ایران، حداقل بار واردہ به اینیه فنی

ضمایم

ضمیمه الف

چکیده مقالات ارسال شده برای چهارمین  
کنگره ملی مهندسی عمران دانشگاه تهران  
**4ncce**

## ارائه روشی مبتنی بر مبانی تحقیقاتی و بررسی های تجربی برای مقاوم سازی ساختمان های بنایی

جواد رزاقی<sup>\*</sup>، مرتضی گودرزی دهریزی\*

### چکیده

آمار و ارقام تلفات و خسارات زلزله های گذشته مovid این مطلب است که ساختمان های بنایی آسیب پذیرترین سازه ها در بار های لرزه ای می باشد. در این میان روش های مختلفی برای مقاوم سازی آن ها ارائه شده است، این مقاله به ارائه یک روش مقاوم سازی برای ساختمان های بنایی می پردازد. این روش حاصل حضور، بررسی و اصلاح طرح های مقاوم سازی ارائه شده در پروژه مقاوم سازی شهرستان بروجرد می باشد. این پروژه که به دنبال زلزله فروردین ماه ۱۳۸۵ استان لرستان انجام شده، محک جدی برای طرح های مقاوم سازی به شمار می رود. در روش ارائه شده ضمن ایجاد یک سیستم ثانویه مطمئن(متشكل از عناصر باربر فلزی) در جاهای مناسب ساختمان، علاوه بر افزایش تعداد مسیر های انتقال بار و نامعینی، بارهای ثقلی ساختمان به طور مناسبی مهار می گردند و به این ترتیب حاشیه ایمنی مطلوبی برای جلوگیری از انهدام کلی ساختمان بنایی که در زلزله های نسبتاً شدید احتمال وقوع آن وجود دارد، فراهم می آید. از طرف دیگر قاب های فلزی در اطراف دیوار های آجری تشکیل می شود که ضمن مسلح کردن ساختمان بنایی و افزایش شکل پذیری، رفتار نامناسب دیوار های آجری را با رفتار مناسب قاب های مرکب جایگزین نموده و می توان از ظرفیت قاب های مرکب برای طرح لرزه ای ساختمان استفاده نمود. از خصوصیات این روش مقاوم سازی می توان به سطح ایمنی بالا، تطابق کامل مراحل طرح و اجرا با شرایط بومی ساخت و ساز در ایران، امکان انجام تغییرات معماري و احداث یک طبقه جدید در ساختمان می باشد که می تواند به عنوان مشوق هایی برای استقبال مردم از مقاوم سازی ساختمان های بنایی باشند. کلیه مراحل این روش در قالب ارائه طرح مقاوم سازی یک نمونه واقعی ساختمان بنایی توضیح داده می شود. در پایان تصاویری از مراحل اجرایی آن ارائه می شود.

**کلمات کلیدی:** مقاوم سازی، ساختمان های بنایی، قاب های مرکب، زلزله فروردین ماه ۱۳۸۵ استان لرستان

## بررسی پروژه مقاوم سازی ساختمان های بنایی آسیب دیده در زلزله فروردین ماه ۱۳۸۵ استان لرستان

جواد رزاقی\*، مرتضی گودرزی دهربزی\*\*

### چکیده

به دنبال زلزله فروردین ماه ۱۳۸۵ استان لرستان و به دنبال آن شروع بازسازی مناطق زلزله زده، در شهرستان بروجرد یکی از گزینه های بازسازی علاوه نوسازی و تعمیر، مقاوم سازی بود و به دلیل حجم بالای ساختمان های بنایی در این پروژه می توان از آن به عنوان پروژه مقاوم سازی ساختمان های بنایی یاد کرد. این پروژه محک جدی برای طرح های مقاوم سازی ارائه شده بود. در این مقاله ضمن بررسی انواع طرح های مقاوم سازی مطرح شده در این پروژه، به بررسی نقاط ضعف و قوت آن ها پرداخته می شود و گزارش مصور این طرح ها ارائه می گردد. مبانی این طرح ها از دستورالعمل ها و آیین نامه های معتبر مقاوم سازی بالاخص دستورالعمل بهسازی لرزه ای ساختمان های موجود، دستورالعمل تحلیل آسیب پذیری و بهسازی لرزه ای ساختمان های بنایی غیر مسلح موجود و آیین نامه ۲۸۰۰ استخراج شده و مقایسه ای بین آن ها انجام می گیرد. در پایان برخی جنبه های اقتصادی و اجتماعی پروژه مقاوم سازی ساختمان های بنایی شهرستان بروجرد بررسی می شود.

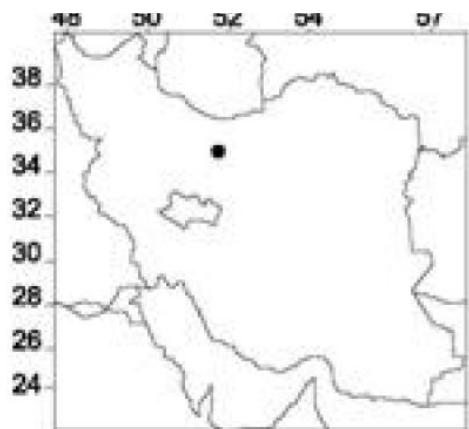
کلمات کلیدی: پروژه مقاوم سازی شهرستان بروجرد، ساختمان های بنایی

ضمیمه ب

گزارش مصور اثر زلزله ۱۱ فروردین ماه ۱۳۸۵ استان

لرستان بر ساختمان های و سازه های مختلف

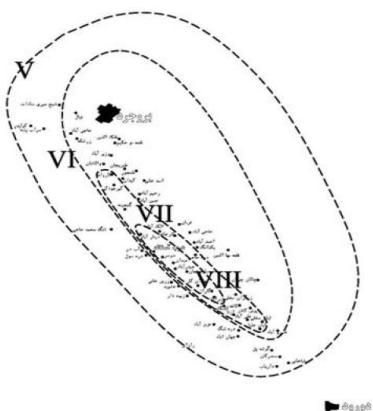
برخی تصاویر زلزله فروردین ماه ۱۳۸۵ استان لرستان



موقعیت استان لرستان



کانون زلزله



خطوط هم شدت زلزله فروردین ماه ۱۳۸۵ استان لرستان

برخی آسیب های واردہ به ساختمان های شهری



نمونه از تخریب یک واحد مسکونی



نمونه از تخریب یک واحد مسکونی



آسیب سازه ای موسسه انصار



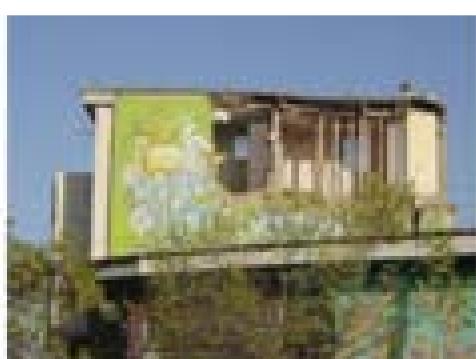
ترک نما سازی موسسه اعتباری انصار



ترک دیوار



ترک دیوار از داخل



خرابی خرپشته یک ساختمان شهری



لغزش سقف روی دیوار

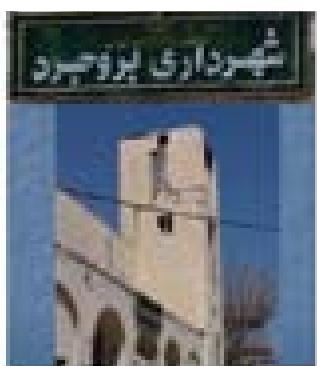
ادامه برخی آسیب های واردہ به ساختمان های شهری



پادگان مهندسی بروجرد



لغزش سقف روی دیوار



شهرداری بروجرد



آسیب شدید قسمتی از ساختمان شهرداری



ساختمان مخابرات بروجرد



ریختن نمازی ساختمان مخابرات



ریختن اجزای غیر سازه ای ساختمان مخابرات



ترک های داخلی ساختمان مخابرات

برخی آسیب های واردہ به ساختمان های روستایی



آسیب یک ساختمان روستایی



تخرب کلی بافت خشتی و گلی روستا



ترک دیوار سازه ای



آسیب سازه ای یک ساختمان بنایی



ترک های شدید در دیوار



جابجایی خارج از صفحه دیوار



ترک شدید دیوار سازه ای



نقش پشت بند در نگهداری دیوار

ادامه برخی آسیب های واردہ بر دیوار های سازه ای



تخرب کلی قسمتی از یک ساختمان روستایی



تخرب کلی قسمتی از یک ساختمان روستایی



تخرب کلی قسمتی از یک ساختمان روستایی

برخی آسیب های واردہ بر ساختمان های میراث فرهنگی



مسجد امام خمینی شهرستان بروجرد



ریختن نما سازی روی سقف



ترک دیوار



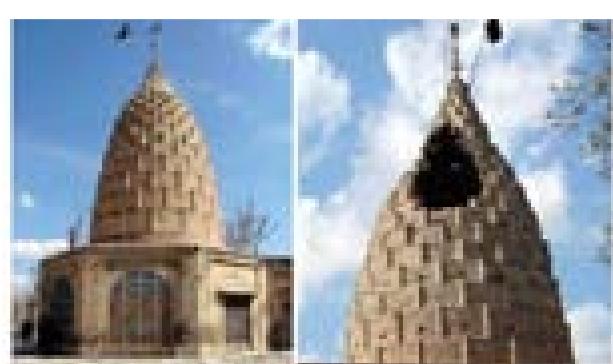
ترک مناره



ترک مناره



ریختن نمازی



تصویر قبل و بعد از زلزله

آسیب های واردہ بر یک مدرسه روستایی



آسیب های واردہ به یکی از مدارس



آسیب های داخلی مدرسه



آسیب های داخلی مدرسه



آسیب های داخلی مدرسه

آسیب واده بر آتش نشانی



آتش نشانی شهرستان بروجرد



ترک های سطحی روی دیوار های آتش نشانی

آسیب های واردہ به کارخانه خمیر مایه لرستان



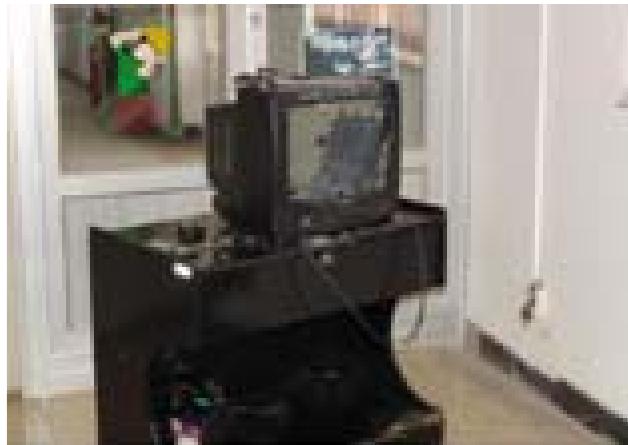
آسیب های واردہ به کارخانه قند لرستان



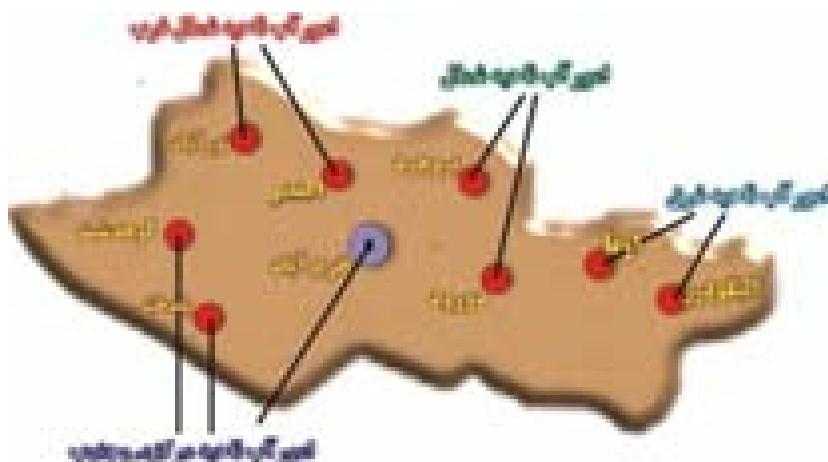
ادامه آسیب های واردہ به کارخانه قند لرستان



برخی آسیب های واردہ به سیستم برق رسانی



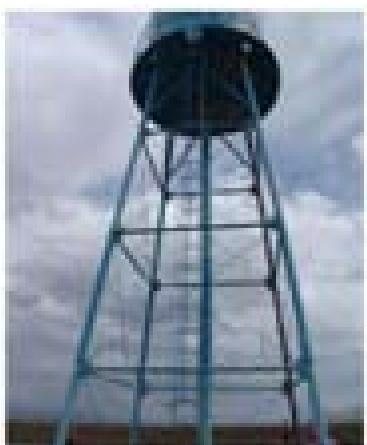
برخی آسیب های واردہ به سیستم آبرسانی



برخی آسیب های واردہ به برجی بل های قدیمی استان



آسیب های واردہ به مخازن و منبع های هوایی



ضمیمه ج

بررسی فنی مقایسه ای بین دو روش مقاوم سازی

ساختمان های بنایی

۱

## بررسی فنی و مقایسه ای

در ادامه سعی شده است مقایسه ای بین روش مقاوم سازی پیش نهادی در این پایان نامه با روش مقاوم سازی که در آن به جای استفاده از قاب های مرکب و بهره بردن از خواص لرزه بری این قاب ها، از رویه های بتنی در جهت تامین مقاومت جانبی ساختمان استفاده شده است. در ادامه لازم است مبانی روش دوم شرح داده شود و سپس به بررسی فنی و مقایسه ای بین دو روش پرداخته خواهد شد.

### مبانی روش مقاوم سازی که در آن از رویه های بتنی استفاده شده باشد

در این روش نیز کلیه مراحل ارزیابی کیفی آسیب پذیری می بایست انجام شود. در مرحله ارزیابی کیفی اطلاعات لازمه در زمینه معماری و سازه ساختمان همراه با چک لیست های ارزیابی و گزارش مصور تهیه می شود. اما این روش در مرحله ارزیابی کمی آسیب پذیری تفاوت هایی با روش پیشنهادی در این پایان نامه دارد. در ادامه یک نمونه از طرح بهسازی تهیه شده بر اساس این روش ارائه می شود تا خواننده در جریان مراحل ارزیابی کیفی آسیب پذیری قرار بگیرد و بعد از آن به بررسی مقایسه ای بین دو روش پرداخته خواهد شد.

### راهکارهای بهسازی مورد استفاده در ساختمان

- ۱) کامل نمودن مسیر بار زلزله و انتقال آن به پی سازه
- ۲) تامین مقاومت جانبی ساختمان با تقویت دیوارها در جهت شمالی - جنوبی و شرقی - غربی
- ۳) کاهش وزن سقف با برداشتن پوشش آسفالت سقف در صورت وجود
- ۴) تقویت اتصال بین دیوارهای باربر و سقف

### محاسبه نیروی زلزله وارد بر ساختمان

در این مرحله می بایست با توجه به یکی از دستورالعمل های معتبر در زمینه مقاوم سازی که به طور مبسوط در فصل سوم در مورد آن ها توضیح داده شده است، برش پایه وارد به ساختمان را محاسبه و به طور مناسبی بین طبقات ساختمان تقسیم کرد. در این مرحله به هر طریقی که امکان داشته باشد می بایست وزن ساختمان را محاسبه نمود و وزن موثر در بار زلزله را به دست آورد. و بعد از محاسبه برش پایه میزان مقاومت طلب ساختمان را به طرز مناسبی در ساختمان تامین نمود.

## مقاومت ساختمان در برابر نیروی جانبی

بعد از به دست آوردن میزان برش پایه، می باشد این برش به طرز مناسبی تامین شود. در ساختمان های با مصالح بنایی غیر مسلح بارهای جانبی توسط دیوارهای سازه ای تحمل می شوند. لذا در آیین نامه ۲۸۰۰ برای ساختمان ها دیوار نسبی تعريف شده است و در هر امتداد مقدار دیوار نسبی نباید از مقادیر مندرج در آیین نامه کمتر باشد. مقدار دیوار نسبی هر طبقه در هر امتداد عبارت است از نسبت مساحت مقطع افقی دیوارهای سازه ای موازی با امتداد مورد نظر به مساحت زیر بنای آن طبقه. اما در تعريف دیوارهای سازه ای آمده است که این دوبار ها زمانی در محاسبات دیوار نسبی مشارکت داده می شوند که اولاً دارای ضخامتی بیشتر از ۲۰ سانتیمتر باشند و ثانیاً در تراز بالای آن ها کلاف افقی باید در زیر سقف وجود داشته باشد. دیوارهای بالا و پایین بازشو در محاسبه دیوار نسبی منظور نمی شوند. محاسبات نشان می دهد که تامین این میزان دیوار نسبی در ساختمان به لحاظ معماری و سازه ای کار چندان ساده ای نیست و از طرف دیگر در بهسازی ساختمان های بنایی غیر مسلح به دلیل اینکه در تراز زیر سقف شناز افقی وجود ندارد دیوار های موجود را نمی توان به عنوان دیواز سازه ای در نظر گرفت و لذا با کمبود شدید دیوار های سازه ای مواجه می شویم و از طرف دیگر اضافه کردن دیوار در ساختمان هایی که تحت مقاوم سازی قرار می گیرند به لحاظ اجرایی بسیار مشکل است. از طرف می دانیم که دیوارهای موجود اگر چه طبق تعريف آیین نامه ۲۸۰۰ جزء دیوار های سازه ای به حساب نمی آیند اما در واقعیت مقداری ظرفیت برشی دارند. طبق رابطه ای که دستورالعمل بهسازی ساختمان های موجود ارائه داده است میزان برش یک دیوار از رابطه زیر محاسبه می شود.

$$V_q = 0.1V_t + 0.15\sigma_c$$

$\sigma_c$  = تنש قائم در دیوار

$V_t$  = تنش برشی ملات که به علت ضعف اکثر ساختمان های بنایی با عمر بالا و برآورده نشدن شرط حداقل مقاومت برشی ملات طبق دستورالعمل بهسازی ساختمان های موجود می توان از آن صرفنظر می شود.

بنابراین در واقع می باشد بعد از محاسبه میزان مقاومت برشی دیوار های موجود و کسر کردن این مقاومت از میزان برش پایه، میزان کمبود مقاومت برشی را توسط رویه های بتنه که به همین منظور طراحی می شوند تامین نمود. بدین منظور میزان ظرفیت برشی یک متر از رویه بتنه را محاسبه می کنیم و با توجه به کمبود مقاومت برشی در هر جهت ساختمان، طول مورد نیاز از این دیوار را به دست می آوریم و در نقشه های اجرایی به طور مناسبی جایگذاری می کنیم.

طراحی دیوار مسلح به طول ۱ متر برای تحمل برش

با توجه به اینکه از مقاومت برشی ملات صرفه نظر می کنیم طبق آیین نامه ACI-318 برای بتن به تنها ی داریم:

$$V_{C_u} = 0.53 \sqrt{f'_c} \cdot b \cdot d$$

$$f'_c = 150 \frac{Kg}{cm^2}$$

( مقاومت بتن پاششی )

$$V_{C_u} = 0.53 \sqrt{150} \times 100 \times 5 = 3245 Kg$$

$$V_{Cu} = 0.53 \sqrt{150} \times 100 \times 10 = 6490 Kg$$

اگر از میلگرد شماره ۸ در فواصل ۲۵ cm برای شبکه آرماتور استفاده شود و یک لایه آرماتور داشته باشیم:

$$V_s = \left( \frac{d}{s} \right) A_v f_y$$

$$V_s = \frac{100}{25} \times 0.5 \times 3000 = 6000$$

برای دیوار با یک لایه آرماتور

$$V = V_c + V_s =$$

با احتساب ضریب بار ۱,۸۷ و ضریب کاهش مقاومت ۰,۸۵ برای برش طبق آیین نامه ACI-318

$$V = V_u \times 1.87 / 0.85$$

$$V = 2.2 V_u$$

لذا برای رویه های بتی به طول L مقاومت مجاز برشی از رابطه های زیر به دست می آید.

$$V_{5-1} = 4200L$$

دیوار ۵ سانتیمتری یک طرفه:

$$V_{5-2} = 8400L$$

دیوار ۵ سانتیمتری دو طرفه:

### بررسی ضوابط دیگر بهسازی

جهت تامین برخی ضوابط و شرایطی که در دستورالعمل های مختلف از جمله در دستورالعمل بهسازی لرزه ای ساختمان های موجود به عنوان معیارهای ارزیابی ارائه شده است. می بایست در جهت تامین آن ها موارد دیگری را نیز در بهسازی لحاظ نمود که از آن جمله می توان به موارد زیر اشاره کرد.

۱) طول زیاد دیوار: طول دیوار های غیر مسلح بنایی نباید از ۵ متر بیشتر باشد. بدین منظور می بایست در دیوار

هایی که طول زیادی دارند شنازهای قائمی مطابق ضوابط آیین نامه ۲۸۰۰ تعییه نمود که ضمن تقسیم دیوار، باعث افزایش شکل پذیری ساختمان گردد.

۲) انعطاف پذیری سقف ها: برای حفظ انسجام سقف ها و استفاده از ظرفیت برشی اجزاء مختلفی که در ساختمان

تعییه می شود می باشد بر اساس یکی از روش های انسجام سقف ها که در فصل چهارم این پایان نامه آمده

است سقف ها را صلب سازی نمود.

۳) اتصال دیوار ها و دال ها: برای جلوگیری از لغزش دال ها روی دیوار، برای مقابله با نیروی خارج از صفحه دیوار و

ایجاد کلاف های افقی برای افزایش شکل پذیری ساختمان می باشد در تراز سقف ها می باشد با تعییه

عناصری مناسب این شرایط را تامین نمود. جهت تامین نسبی می توان از عملیات نبشی کشی در تراز بالای سقف

ها استفاده کرد.

در ادامه برای انجام مقایسه بین این دو روش ساختمانی را که در فصل پنجم این پایان نامه با استفاده از روش پیشنهادی

بهسازی شده است را با روش توضیح داده در بالا بهسازی می نماییم و در پایان مقایسه ای بین دو روش صورت می گیرد.

#### ارزیابی کمی آسیب پذیری ساختمان

مرحله اول محاسبه وزن ساختمان است که با توجه به محاسبات انجام شده در فصل قبل وزن موثر در نیروی زلزله برابر

۱۶۹۸۲ kg در نظر گرفته می شود. از طرف دیگر با توجه به رابطه دستورالعمل بهسازی لرزه ای ساختمان های موجود در مورد

برش پایه می توان از رابطه زیر این برش را به دست آورد.

$$V = 0.33AIW$$

A	I	ضریب پیچش	C
0.35	1.00	1.200	0.1386

kg(W)	وزن کل ساختمان (W)	برش پایه	kg(V)
169892			23547

از آنجا که میزان ضریب زلزله را دستورالعمل بهسازی بسیار پایین به دست می دهد و از طرف دیگر کم بودن مقاومت برشی

دیوار های بنایی غیر مسلح، و نداشتن کلاف افقی مناسب در تراز سقف ها از مقاومت برشی دیوارهای بنایی غیر مسلح در جهت

اطمینان صرفه نظر می کنیم و تمام برش پایه را در هر دو جهت توسط رویه های بتنی تامین می نماییم. بدین ترتیب در هر

برای مقابله با نیروی زلزله لازم است چند رویه بتنی در دو جهت عمود بر هم تعییه نمود. با توجه به میزان برش پایه و ظرفیت

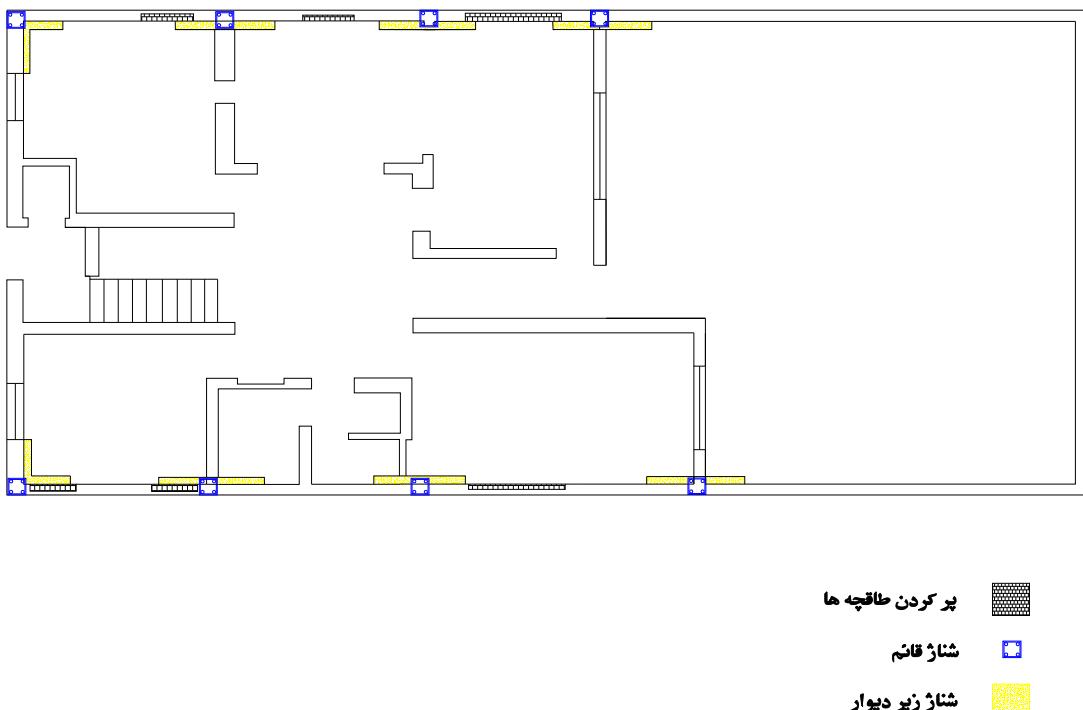
برشی رویه بتنی به ضخامت ۵ سانتی متر و آرماتور های برشی نمره ۸ به فاصله ۲۵ سانتی متر که در بالا محاسبه شده است، واضح است که در هر جهت بایستی  $5/6$  متر برشی بتنی تعییه نمود.

### موارد مطرح شده در مقاوم سازی ساختمان مورد نظر

- ۱) سبک سازی بام و انسجام سقف
- ۲) اجرای شنازهای قائم در بین دیوارهای بنایی غیر مسلح با فاصله حداقل ۵ متر
- ۳) اجرای نبشی کشی در تراز سقف
- ۴) اجرای رویه های بتنی جهت تامین برش پایه

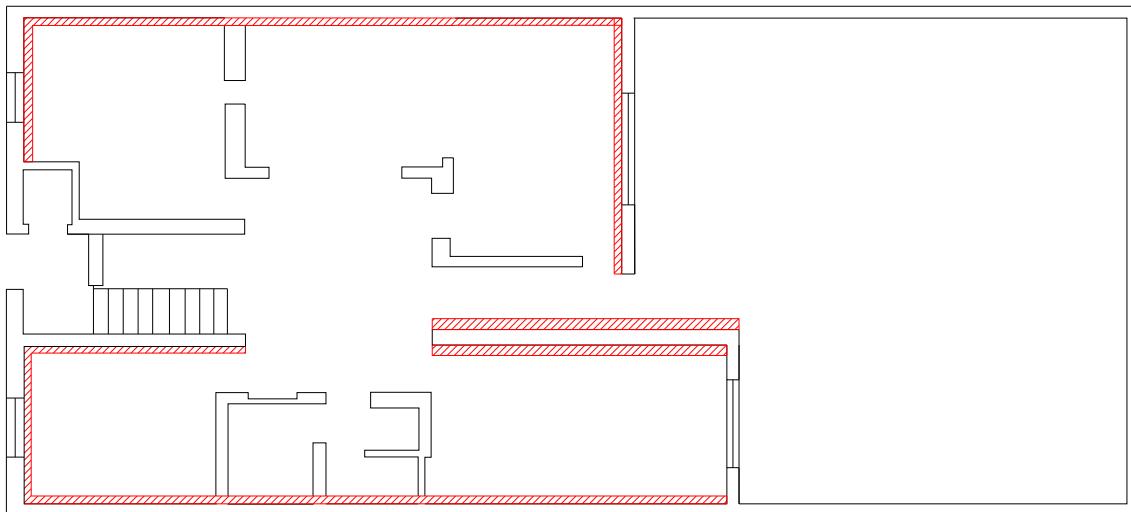
### نقشه های اجرایی

A. پلان اجرای شنازهای قائم و شنازهای افقی زیر دیوار جهت ایجاد تکیه گاه مناسب جهت شنازهای قائم



از هر طرف شناز قائم یک متر به هر طرف شناز افقی اجرا می شود این شناز چهت ایجاد تکیه گاه مناسب برای شناز قائم به کار می رود

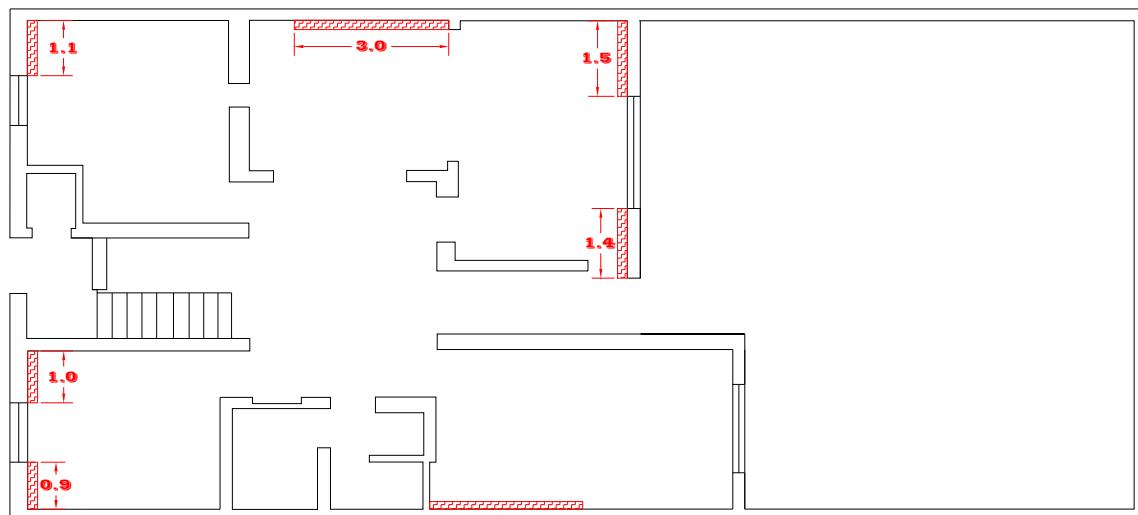
B. پلان اجرای نبشی کشی و پوشش بتن مسلح روی بام



نبشی کشی

اجرای پوشش بتن مسلح روی بام

C. تعییه رویه های برشی در ساختمان



رویه بتنی به ضخامت ۵ سانتی متر و آرماتور نمره ۸ به فاصله ۲۵ سانتی متر



مقایسه فنی بین روش مطرح شده در بالا و روش پیشنهادی در این پایان نامه

روش پیشنهادی در این پایان نامه	روش مطرح شده در قسمت قبل	روش												
همانند روندی که در فصل پنجم آمده است	همانند روندی که در فصل پنجم آمده است	ارزیابی کیفی آسیب پذیری												
مشترک	مشترک	وزن												
با استفاده از رابطه $V = C W \quad , \quad C = m \frac{A BI}{R}$ و با در نظر گرفتن مقدار های زیر برای هر کدام از این پارامتر ها	با استفاده از رابطه پیش نهادی دستورالعمل بهسازی لرزه ای ساختمان های موجود $V = 0.33 A IW$ که در مورد این ساختمان حدود نصف میزان برش پایه روش پیشنهادی بدست آمده است.	محاسبه میزان برش پایه												
<table border="1" style="width: 100%; text-align: center;"> <tr> <th>A</th><th>B</th><th>I</th><th>R</th><th>ضریب پیچش</th><th>C</th></tr> <tr> <td>0.35</td><td>2.750</td><td>1.00</td><td>4.00</td><td>1.200</td><td>0.2625</td></tr> </table>	A	B	I	R	ضریب پیچش	C	0.35	2.750	1.00	4.00	1.200	0.2625		
A	B	I	R	ضریب پیچش	C									
0.35	2.750	1.00	4.00	1.200	0.2625									
با تشکیل قاب های فلزی اطراف دیوار های بنایی ضمن بهبود رفتار قاب و دیوار، می توان از خواص لرزه بری نسبتا مناسب قاب های مرکب نیز استفاده کرد.	با استفاده از رویه های بتنی که در دو جهت اصلی و عمود بر هم در ساختمان تعییه شده است.	تامین مقاومت لرزه ای طلب در ساختمان												
یکی از راهکار های اجرایی فصل چهارم این پایان نامه	یکی از راهکار های اجرایی فصل چهارم این پایان نامه	انسجام سقف												
از طریق تبدیل عملکرد قاب های مرکب به عملکرد خرپایی و انتقال نیروی زلزله توسط نیروهای محوری به وجود آمده در اعضای قاب به فونداسیون های جدیدالاحداث	از طریق رویه های بتنی که از بام تا کف به طور ممتد اجرا می شوند	کامل نمودن مسیر انتقال بار												
در این روش سعی بر این است که بار ثقلی ساختمان باز دیوار های باربر برداشته شده و توسط تیر و ستون هایی که در ساختمان تعییه می شود، تحمل شوند و بدین ترتیب خط دوم دفاعی در ساختمان تعییه می شود.	از آنجا که بار ثقلی ساختمان باز هم توسط دیوارهای باربر تحمل می شوند، خط دوم دفاعی در ساختمان به وجود نمی آید.	ایجاد خط دوم دفاعی												

مقایسه اقتصادی بین روش مطرح شده در بالا و روش پیشنهای در این پایان نامه

نتیجه	روش پیشنهادی در این پایان نامه روش دو	روش مطرح شده در قسمت قبل روش یک	روش
			مورد مقاوم سازی
برابر	در هر دو روش یکسان است	در هر دو روش یکسان است	سبک سازی بام
برابر	در هر دو روش یکسان است	در هر دو روش یکسان است	اجرای پوشش بتن مسلح روی بام
هزینه دو بیشتر از هزینه یک	دارد	دارد	شمع بندی ساختمان
هزینه دو بیشتر از هزینه یک	تعداد بیشتری ستون نسبت به حالت یک وجود دارد. حدوداً ۳۰ درصد بیشتر	دارد	کندن جای شنازهای قائم روی دیوار
هزینه دو بیشتر از هزینه یک	فنداسیون برای ستون ها که تعداد آنها از شنازهای قائم بیشتر است	فنداسیون برای شنازهای قائم	احداث فنداسیون های لازمه
هزینه دو بیشتر از هزینه یک	ستون های فلزی با تعداد بیشتر ولی اجرای راحت تر نسبت به شنازهای بتنی در درجا	شنازهای بتنی	اجرای شنازهای قائم
هزینه یک بیشتر از هزینه دو	اجرای نبشی کشی فقط در قسمت هایی از ساختمان که در آن ها از شناز افقی (تیر فلزی جهت باربری ثقلی) استفاده نشده است	اجرای نبشی کشی در تراز سقف کلیه قسمت های ساختمان	اجرای نبشی کشی
هزینه دو بیشتر از هزینه یک	تعبيه تیر های فلزی برای تحمل بارهای نقلی ساختمان	دارد	اجرای شنازهای افقی
هزینه یک بیشتر از هزینه دو	فقط در جهت عرضی ساختمان به میزان ۶ متر	در هر دو جهت اصلی ساختمان به مقدار ۵/۶ متر طول	اجرای فنداسیون برای رویه های بتنی
هزینه یک بیشتر از هزینه دو	فقط در جهت عرضی ساختمان به میزان ۶ متر	در هر دو جهت اصلی ساختمان به مقدار ۵/۶ متر طول	اجرای رویه های بتنی
برابر	در هر دو روش یکسان است	در هر دو روش یکسان است	هزینه های نازک کاری بعد از اتمام عمیلات مقاوم سازی

از بررسی مقایسه ای که در مورد مسائل اقتصادی و فنی دو روش در دو جدول بالا انجام شد و با توجه به تجربه نگارنده در این مورد، می توان نتیجه گرفت که روش پیشنهادی در این پایان نامه در حالت کلی مقداری هزینه بیشتر را برای مقاوم سازی طلب می کند. از طرف دیگر سطح عملکرد بالاتری را برای ساختمان تامین می نماید که این مساله برای ما چالشی در مورد هزینه های مقاوم سازی و سطح عملکردی که برای ساختمان می توان تعریف کرد، را به دنبال دارد. با توجه به میزان هزینه و اهمیت ساختمان و بسیاری مسائل دیگر از قبیل نظر خواهی از مالک در مورد روش مقاوم سازی می توان به ارائه طرح بهسازی اقدام نمود.