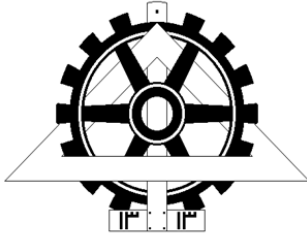


بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ



دانشگاه تهران
دانشکده فنی



**بررسی عملکرد و رفتار یک سیستم میراگر غیر فعال پیشنهاد
شده در قاب‌های با مهاربندی ضربدري و مهاربندی هشتی**

نگارش:

سید محمدرضا صدري طبایي زواره

استاد راهنما: دکتر شاهرخ مالک

پایان‌نامه برای دریافت درجه کارشناسی ارشد در

رشته مهندسی عمران

گرایش مهندسی زلزله

بهمن ۱۳۸۶



بنام خدا
دانشگاه تهران

پردیس دانشکده های فنی
دانشکده مهندسی عمران

گواهی دفاع از پایان نامه کارشناسی ارشد

هیأت داوران پایان نامه کارشناسی ارشد آقای: پورنگ عزت فر
در رشته: مهندسی عمران گرایش: زلزله
با عنوان: "بررسی ضریب رفتار برخی از مخازن مورد استفاده در صنعت نفت و پتروشیمی"
را در تاریخ ۸۷/۰۶/۲۴

به عدد ۱۹۱- به حروف نوزده
با نمره نهایی :

و درجه : عالی
ارزیابی نمود.

ردیف	مشخصات هیأت داوران	نام و نام خانوادگی	مرتبه علمی	دانشگاه یا موسسه	امضاء
۱	استاد راهنما استاد راهنمای دوم (حسب مورد):	دکتر مجید صادق آذر	دانشیار	دانشگاه تهران	
۲	استاد مشاور				
۳	استاد مدعو	دکتر محمود هریسچیان	استادیار	دانشگاه آزاد اسلامی واحد علوم و تحقیقات	
۴	استاد مدعو	دکتر عبدالمجید جوهرزاده	استادیار	دانشگاه تهران	
۵	نماینده کمیته تحصیلات تکمیلی دانشکده مهندسی عمران	دکتر رضا عطارنژاد	دانشیار	دانشگاه تهران	

تذکر: این برگه پس از تکمیل توسط هیأت داوران در نخستین صفحه پایان نامه درج می گردد.

تعهد نامه اصالت اثر

اینجانب سید محمدرضا صدری طبایی زواره تأیید می‌کنم که مطالب مندرج در این پایان‌نامه حاصل کار پژوهشی اینجانب است و به دستاوردهای پژوهشی دیگران که در این نوشته از آنها استفاده شده است مطابق مقررات ارجاع گردیده است. این پایان‌نامه قبلاً برای احراز هیچ مدرک هم سطح یا بالاتر ارائه نشده است.

کلیه حقوق مادی و معنوی این اثر متعلق به دانشکده فنی دانشگاه تهران می باشد.

نام و نام خانوادگی دانشجو : سید محمدرضا صدری طبایی زواره

امضای دانشجو :

تقدیم به

پدر و مادر مهربان

و

برادر و خواهر عزیزم

چکیده:

در این پایان‌نامه، یک سیستم میراگر غیرفعال پیشنهادی توسط دکتر شاهرخ مالک، به نام میراگر حلقوی مورد بررسی قرار می‌گیرد. این میراگر غیر فعال متشکل از یک حلقه با سطح مقطع مربع شکل، ساخته شده از ورق فولادی می‌باشد. که می‌تواند در مرکز یک قاب مهاربندی شده با مهاربندی ضربدری شکل و همچنین به صورت نیم حلقوی در مهاربندی‌های نوع هشتی شکل قرار گیرد. در این پایان‌نامه رفتار قابهای با مهاربند ضربدری-میراگر حلقوی تحت بارگذاری مونوتنیک و سیکلیک مورد بررسی قرار گرفته است. مطالعات پارامتریک به منظور بررسی اثر تغییرات قطر میراگر و همچنین طول دهانه بر رفتار قاب به عمل آمده است. همچنین رفتار قابهای با مهاربند هشتی-میراگر نیم حلقوی نیز تحت بارگذاری مونوتنیک و سیکلیک مورد بررسی قرار گرفته است و مطالعات پارامتریک مذکور در فوق برای این سیستم نیز صورت گرفته است. رفتار قاب دارای مهاربندی نوع هشتی شکل نیم‌حلقه‌ای با قاب هشتی شکل ساده فاقد میراگر نیز مقایسه گردیده است. بررسی نتایج حاکی از عملکرد مطلوب این نوع میراگرها بوده است. در ادامه مطالعات ضریب رفتار قابهای دارای میراگر مورد بحث، تعیین گردیده و با ضریب رفتار قاب مهاربندی شده فاقد میراگر مقایسه شده است.

جمع‌بندی مطالعات نشان داده است که سیستم میراگر غیرفعال پیشنهادی دارای عملکرد مطلوب بوده و با قابلیت استهلاک قابل ملاحظه انرژی از طریق میراگر و کاهش پاسخ اعضا و اجزای سازه ای واقع در مسیر انتقال بارهای ناشی از زمین لرزه، بهره‌گیری از آن در طراحی سازه‌های جدید و بهسازی ایمن‌سازی لرزه‌ای سازه‌های موجود امکان پذیر و مفید تلقی می‌گردد.

از دیدگاه هزینه‌های ساخت و نصب نیز این میراگرها از نظر میزان مصرف مصالح، هزینه‌ها تقریباً ناچیز و از دیدگاه ساخت نیز، ساده بوده و به سهولت قابل کاربرد می‌باشند.

سپاس و قدردانی

با تشکر و قدردانی از استاد گرامی و بزرگوار، جناب آقای دکتر شاهرخ مالک که با صبر و دلسوزی و دقت تمام، مرا در انجام این پایان‌نامه یاری نمودند.
همچنین از اساتید بزرگوار آقایان دکتر صادق‌آذر و دکتر عطارنژاد و دکتر هریسچیان که زحمت داوری این پایان‌نامه را بر عهده گرفتند، سپاسگزارم.

سید محمدرضا صدری طبایی زواره

بهمن ماه ۱۳۸۶

فهرست مطالب

فصل اول- مروری بر تاریخچه و ادبیات فنی در مورد کاربرد میراگرها به منظور کاهش پاسخ سازه ها	۱
۱-۱ مقدمه	۲
۲-۱ میرایی و انواع میراگرها	۳
۱-۲-۱ انواع میرایی	۳
۲-۲-۱ میراگر چیست	۵
۳-۱ انواع سیستمهای اتلاف انرژی	۵
۱-۳-۱ سیستم غیرفعال	۵
۲-۳-۱ سیستم نیمه فعال	۵
۳-۳-۱ سیستم فعال	۵
۴-۳-۱ کنترل دو گانه	۶
۵-۳-۱ سایر سیستمهای اتلاف انرژی	۶
۴-۱ بررسی پاسخ دینامیکی مدل‌های ساده	۶
۱-۴-۱ معادله عمومی	۶
۲-۴-۱ ارتعاش آزاد	۷
۳-۴-۱ ارتعاش اجباری	۹
۴-۴-۱ پاسخ گذرا	۱۱
۵-۴-۱ بررسی پاسخ مدل‌های دارای میراگر غیرفعال	۱۳
۵-۱ تحلیل دینامیکی سیستم های سازه ای	۱۷
۱-۵-۱ فرمولاسیون عمومی	۱۷
۶-۱ بررسی سیستم به روش انرژی	۱۸
۱-۶-۱ سازه های SDOF	۱۹

۲۲	۷-۱ سیستمهای ائتلاف انرژی غیر فعال
۲۲	۱-۷-۱ میراگرهای ویسکوالاستیک
۲۴	۲-۷-۱ میراگرهای اصطلاکی
۲۶	۳-۷-۱ میراگر سیال ویسکوز
۳۲	۴-۷-۱ میراگر جرم هماهنگ شده
۳۳	۵-۷-۱ میراگر سیال هماهنگ شده
۳۴	۶-۷-۱ میراگرهای فلزی
۳۷	۸-۱ شرح مختصری راجع به میراگر پیشنهادی
۳۸	فصل دوم- مروری بر نرم افزار مدل‌های عددی و پیشینه تحقیق
۳۹	۱-۲ سیستم میراگر حلقوی
39	۲-۲ پیشینه تحقیق
۴۲	۳-۲ مفاهیم اولیه در نرم افزار ANSYS
۴۲	۱-۳-۲ تحلیل غیرخطی هندسی
۴۳	۲-۳-۲ الگوریتم های حل نموی
۴۳	۳-۳-۲ تحلیل غیرخطی مادی
۴۴	۴-۳-۲ معیارهای سخت شوندگی
۴۶	۵-۳-۲ منحنی تنش - کرنش مصالح و معیار تسلیم
۴۷	۴-۲ المانهای مورد استفاده
۴۸	۵-۲ نحوه اعمال بارگذاری و پس پردازش
۴۸	۱-۵-۲ بارگذاری تک آهنگ
۴۸	۲-۵-۲ بارگذاری چرخه‌ای
۴۹	۶-۲ دو خطی سازی منحنی‌های نیرو - تغییر مکان
۵۰	فصل سوم: مدلسازی و مشخصات هندسی مدل‌های عددی
۵۱	۳-۱ مقدمه

۵۱ ۲-۳- مدلسازی
۵۱ ۱-۲-۳ نحوه مدلسازی
۵۲ ۲-۲-۳ مشخصات رفتاری مصالح
۵۳ ۳-۲-۳: المان بندی
۵۳ ۴-۲-۳ بارگذاری
۵۴ ۵-۲-۳ مدلهای عددی بررسی شده

فصل چهارم - نتایج تحلیل قابهای مهاربندی شده بامهاربندی ضربدری توأم

۷۳ با میراگر حلقوی
۷۴ ۱-۴ مدل A-1
۷۴ ۱-۱-۴ بارگذاری (جانبی) تک آهنگ
۷۸ ۲-۱-۴ بارگذاری (جانبی) چرخه ای
۸۱ ۲-۴ مدل A-2
۸۱ ۱-۲-۴ بارگذاری (جانبی) تک آهنگ
۸۵ ۲-۲-۴ بارگذاری (جانبی) چرخه ای
۸۸ ۳-۴ مدل A-3
۸۸ ۱-۳-۴ بارگذاری (جانبی) تک آهنگ
۹۲ ۲-۳-۴ بارگذاری (جانبی) چرخه ای
۹۵ ۴-۴ مدل A-4
۹۵ ۱-۴-۴ بارگذاری (جانبی) تک آهنگ
۹۹ ۲-۴-۴ بارگذاری (جانبی) چرخه ای
۱۰۲ ۵-۴ مدل A-5
۱۰۲ ۱-۵-۴ بارگذاری (جانبی) تک آهنگ
۱۰۶ ۲-۵-۴ بارگذاری (جانبی) چرخه ای
۱۰۹ ۶-۴ مدل A-6

۱۰۹ ۱-۶-۴ بارگذاری (جانبی) تک آهنگ
۱۱۳ ۲-۶-۴ بارگذاری (جانبی) چرخه ای
۱۱۶ ۷-۴ مدل A-7
۱۱۶ ۱-۷-۴ بارگذاری (جانبی) تک آهنگ
۱۲۰ ۲-۷-۴ بارگذاری (جانبی) چرخه ای
۱۲۳ ۸-۴ مدل A-8
۱۲۳ ۱-۸-۴ بارگذاری (جانبی) تک آهنگ
۱۲۷ ۲-۸-۴ بارگذاری (جانبی) چرخه ای
۱۳۰ ۹-۴ مدل A-9
۱۳۰ ۱-۹-۴ بارگذاری (جانبی) تک آهنگ
۱۳۴ ۲-۹-۴ بارگذاری (جانبی) چرخه ای
۱۳۷ ۱۰-۴ مدل A-10
۱۳۷ ۱-۱۰-۴ بارگذاری (جانبی) تک آهنگ
۱۴۱ ۲-۱۰-۴ بارگذاری (جانبی) چرخه ای
۱۴۴ ۱۱-۴ مدل A-11
۱۴۴ ۱-۱۱-۴ بارگذاری (جانبی) تک آهنگ
۱۴۸ ۲-۱۱-۴ بارگذاری (جانبی) چرخه ای
۱۵۱ ۱-۴ مدل A-12
۱۵۱ ۱-۱۲-۴ بارگذاری (جانبی) تک آهنگ
۱۵۵ ۲-۱۲-۴ بارگذاری (جانبی) چرخه ای

فصل پنجم-نتایج تحلیل قابهای درای مهاربندی هشتی شکل دارای یا فاقد

۱۵۸ میراگر نیم حلقوی
۱۵۹ ۱-۵ مدل B-1
۱۵۹ ۱-۱-۵ بارگذاری (جانبی) تک آهنگ

۱۶۳ ۲-۱-۵ بارگذاری (جانبی) چرخه ای
۱۶۶ ۲-۵ مدل B-2
۱۶۶ ۱-۲-۵ بارگذاری (جانبی) تک آهنگ
۱۷۰ ۲-۲-۵ بارگذاری (جانبی) چرخه ای
۱۷۳ ۳-۵ مدل B-3
۱۷۳ ۱-۳-۵ بارگذاری (جانبی) تک آهنگ
۱۷۷ ۲-۳-۵ بارگذاری (جانبی) چرخه ای
۱۸۰ ۴-۵ مدل B-4
۱۸۰ ۱-۴-۵ بارگذاری (جانبی) تک آهنگ
۱۸۴ ۲-۴-۵ بارگذاری (جانبی) چرخه ای
۱۸۷ ۵-۵ مدل B-5
۱۸۷ ۱-۵-۵ بارگذاری (جانبی) تک آهنگ
۱۹۱ ۲-۵-۵ بارگذاری (جانبی) چرخه ای

فصل ششم - مقایسه نتایج قابهای مدلسازی شده و بحث در زمینه

۱۹۴ صحت نتایج
۱۹۵ ۱-۶ مقدمه
۱۹۶ ۲-۶ بررسی و مقایسه نتایج مدل‌های A-1 تا A-6
۲۰۲ ۳-۶ بررسی و مقایسه نتایج مدل‌های A-4 و A-7 تا A-12
۲۰۹ ۴-۶ بررسی و مقایسه نتایج مدل‌های B-1 تا B-3
۲۱۴ ۴-۶ بررسی و مقایسه نتایج مدل‌های A-10 و B-4 و B-5
۲۱۹ ۶-۶ اثبات صحت نتایج
220 ۱-۶-۶ مدل A-1
221 ۲-۶-۶ مدل A-2
222 ۳-۶-۶ مدل A-3

223مدل A-4 ۴-۶-۶
224مدل A-5 ۵-۶-۶
225مدل A-6 ۶-۶-۶
226مدل A-7 ۷-۶-۶
227مدل A-8 ۸-۶-۶
228مدل A-9 ۹-۶-۶
229مدل A-10 ۱۰-۶-۶
230مدل A-11 ۱۱-۶-۶
۲۳۱مدل A-12 ۱۲-۶-۶
۲۳۲مدل B-4 ۱۳-۶-۶
۲۳۳مدل B-5 ۱۴-۶-۶

فصل هفتم - بررسی ضریب رفتار قاب مهاربندی شده دارای میراگر و قاب

۲۳۵فاقد میراگر
۲۳۶۱-۷ مقدمه
۲۳۷۲-۷ نحوه محاسبه ضریب رفتار
۲۳۷۱-۲-۷ محاسبه ضریب کاهش ناشی از شکل پذیری
۲۴۰ Δ_U محاسبه ۲-۲-۷
۲۴۱۳-۷ محاسبه ضریب رفتار مدل‌های عددی مدلسازی شده
۲۴۲۴-۷ مقایسه ضرایب رفتار قاب‌های مدل‌های A-1 تا A-6
۲۴۲۵-۷ مقایسه ضرایب رفتار قاب‌های مدل‌های A-4 و A-7 تا A-12
۲۴۳۶-۷ مقایسه ضرایب رفتار قاب‌های مدل‌های B-1 تا B-3
۲۴۳۷-۷ مقایسه ضرایب رفتار قاب‌های مدل‌های A-10 و B-4 و B-5
۲۴۴فصل هشتم - خلاصه نتایج

۸-۱ خلاصه نتایج سیستم های قاب خمشی با مهاربند ضربدري حلقوی ۲۴۵

۸-۲ خلاصه نتایج سیستم های قاب خمشی با مهاربند هشتی نیم حلقه‌ای ۲۴۵

۸-۳ خلاصه نتایج سیستم های قاب خمشی با مهاربند هشتی نیم حلقه‌ای با قاب

خمشی با مهاربند ضربدري حلقوی ۲۴۶

منابع و مأخذ ۲۴۷

فصل اول

مروری بر تاریخچه و ادبیات فنی در مورد کاربرد
میراگرها به منظور کاهش پاسخ سازه ها

۱-۱ مقدمه:

با پیشرفت علم مهندسی عمران و شروع طراحی سازه‌های مقاوم در برابر زلزله و مقاوم سازی ساختمانهای موجود، ایده‌های مختلفی توسط صاحبان عقیده در این مورد بیان شد. تحقیقات بسیار وسیعی در کشورهای نظیر ژاپن، نیوزلند و ایالات متحده انجام شد و نتایج این تحقیقات در قالب ایده‌ای جدید مقاوم سازی لرزه‌ای ساختمانها اعلام گشت. در این روشها که از اوایل دهه ۱۹۶۰ پایه-ریزی شد، ممانعت از لرزش ساختمانها در هنگام زلزله در رأس کار قرار داشت. سیستمهای ارائه شده، بر این پایه استوار بودند که سازه را در مقابل زلزله جداسازی کنند.

هدف اصلی در این روشها جلوگیری از انتقال مستقیم نیروی زلزله از پی به سازه می‌باشد. مزیت اصلی این شیوه‌ها در مقابل شیوه‌های معمول مقاوم سازی از قبیل نصب بادبندها- قابهای خمشی- دیوارهای برشی و.... که همگی در صلب کردن بیشتر سازه در مقابل نیروهای زلزله تلاش می‌کنند بدین علت است که نیروی زلزله به سازه وارد نمی‌شود و یا سهم اندکی از آن به سازه منتقل می‌شود، که در این صورت نتایج زیر را می‌توان انتظار داشت:

- تغییر مکان طبقات و تغییر مکانهای نسبی طبقات (drift) کاهش یابد.
- کاهش قابل ملاحظه ای در شتاب طبقات بوجود آید.
- خسارات سازه‌ای و نیز خسارات غیر سازه‌ای به مقدار محسوس کاهش یابد.
- از مشکلات معماری در طراحی ساختمانها کاسته شود.
- هزینه اجرای سازه‌ها بدلیل استفاده از مقاطع با ظرفیت کمتر کاهش یابد.

همانطور که گفته شد اولین تلاشها در این زمینه از اوایل دهه ۱۹۶۰ میلادی صورت گرفت. در این زمان سیستم‌های انتخاب شده برای جداسازی لرزه‌ای بسیار محدود بودند این سیستمها شامل میراگرهای تیر فولادی و قطعات لاستیک لایه‌ای که در پی ساختمان نصب می‌شوند بودند. در همان زمان با تحقیق در رفتار فلزات سیستم جدیدی که بر پایه رفتار پلاستیک سرب بنا شده بود معرفی شد که آنرا سیستم میراگر سربی-تزریقی نامیدند و اولین بار در پل تقاطع یکی از خیابانهای نیوزلند استفاده شد. روش منطقی دیگری که همزمان پیشنهاد شد، استفاده از تغییر شکل پلاستیک تیرهای فولادی برای ایجاد میرایی داخلی لخت در ساختمان بود. این روش در سال ۱۹۶۶ توسط پوپوف ارائه شد. اولین میراگرهای تیری فولادی که نسبت به اعضای فولادی دیگر مقاومت بیشتری در مقابل پدیده خستگی دارند با تلاشهایی که توسط کلی و هکاران در سال ۱۹۷۲ اسکینر ۱۹۷۴ و تیلور و همکاران در سال ۱۹۹۱ معرفی شدند. اصولاً سه نوع میراگر تیر فولادی در آن سالها ارائه شد که عبارت بودند

از میراگرهای پیچشی، میراگرهای تیری با مقطع متغیر و میراگرهای با لنگر یکنواخت. در همه این میراگرها با استفاده از فولاد مناسب‌تر و شکل مناسب‌تر تیرها و جوشکاری در محل‌هایی دور از ناحیه تغییر شکل پلاستیک میرایی قابل قبولی حاصل می‌گشت.

بررسی‌های دیگری در سال‌های ۱۹۹۴ و ۱۹۹۵ توسط دانشمندان ژاپنی صورت گرفت که در آنها با انجام آزمایشات مختلفی روی میراگرها و رسم منحنی هیستریزس آنها اقدام به پایه ریزی سیستم‌های اتلاف انرژی کردند. تلاش‌های دیگری نیز در این زمینه توسط محققین ژاپنی و آمریکایی و نیوزلندی انجام شده است که در اینجا از ارائه آنها صرف‌نظر می‌کنیم.

۲-۱-۲ انواع میراگرها :

با توجه به اینکه هر سازه یا سیستم سازه‌ای، به تناسب شکل و اجزای تشکیل دهنده آن دارای میرایی خاص خود می‌باشد ابتدا بایستی انواع میرایی را شناخته و سپس درباره اعضایی که این انواع میرایی را تأمین می‌کنند بحث کنیم .

۱-۲-۱ انواع میرایی :

میرایی سازه‌ها تحت تحریکات زلزله به صورت ترکیبی از میرایی خارجی ویسکوز (لخت) ، میرایی داخلی ویسکوز (لخت) ، میرایی اصطکاکی ، میرایی هیستریزس و میرایی تشعشی می‌باشد که در زیر، انواع میرایی را شرح می‌دهیم.

۱-۲-۱-۱ میرایی خارجی ویسکوز (لخت) :

نوعی از میرایی است که توسط هوا، آب و شرایط محیطی اطراف یک سازه بوجود می‌آید. و در مقایسه با انواع دیگر میرایی‌ها بسیار کوچک و در اکثر اوقات با تقریب خوبی قابل صرف‌نظر است.

۱-۲-۱-۲ میرایی داخلی ویسکوز (لخت) :

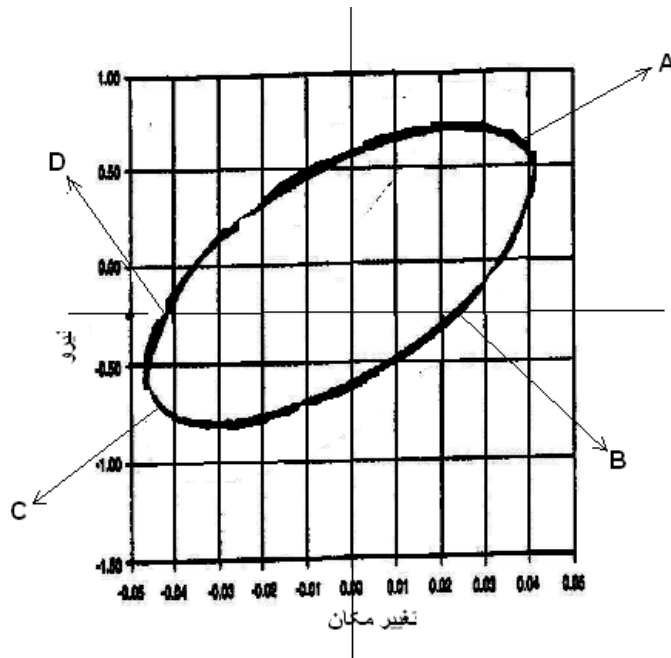
این میرایی حاصل خاصیت ویسکوزیته (لختی) ماده بوده و متناسب با سرعت است به نحوی که نسبت میرایی متناسب با فرکانس طبیعی ساختمان افزایش می‌یابد. میرایی داخلی لخت به سادگی و عمدتاً در روابطی که در بخش‌های ۱-۴ و ۱-۵ گفته خواهد شد، در تحلیل دینامیکی می‌تواند منظور شود.

۳-۱-۲-۱ میرایی اصطکاکی :

این میرایی که میرایی کلمب هم نامیده می‌شود، به علت وجود اصطکاک در اتصالات و یا نقاط تکیه گاهی پدید می‌آید. بدون توجه به سرعت و جابجایی ثابت است و بسته به مقدار جابجایی به دو نحو با آن برخورد می‌شود. اگر مقدار جابجایی ها کوچک باشد به عنوان یک میرایی داخلی لخت و اگر مقدار جابجایی بزرگ باشد به عنوان یک میرایی هیستریزس در نظر گرفته می‌شود. یک مثال در مورد این میرایی راجع به دیوارهای مصالح بنایی میانقاب است که در هنگام ترک خوردن دیوار، اصطکاک جسمی زیاد شده و مقاومت مؤثری در مقابل ارتعاشات بوجود می‌آید.

۴-۱-۲-۱ میرایی هیستریزس :

این میرایی هنگامی اتفاق می‌افتد که رفتار ماده تحت بار رفت و برگشتی در محدوده الاستیک قرار می‌گیرد مساحت چرخه هیستریزس در واقع بیانگر مقدار انرژی اتلاف شده در هر سیکل از بارگذاری می‌باشد. همانطور که در شکل (۱-۱) مشاهده می‌کنیم با تزریق انرژی از نقطه D تا A و حرکت سازه از D تا A انرژی زیر سطح BAE حذف می‌شود. با تعمیم همین مسئله برای فواصل B تا C و C تا D نتیجه می‌گیریم که اتلاف انرژی در هر سیکل از بارگذاری معادل سطح ABCD می‌باشد.



شکل (۱-۱): چرخه هیستریزس نیرو-جابجایی [۱]

۱-۲-۵ میرایی تشعشی :

هنگامی که یک سازه ساختمانی ارتعاش می‌کند، امواج الاستیک در محیط نامتناهی زمین زیر ساختمان منتشر می‌شود. انرژی تزریق شده به سازه از همین طریق میرا می‌شود. این میرایی تابعی از ضریب الاستیک یانگ (خطی) ، نسبت پواسون (ν) و چگالی (ρ) زمین بوده و نیز به جرم بر واحد سطح سازه (m/A) و ضریب سختی به جرم آن (k/m) بستگی دارد.

۱-۲-۲ میراگر چیست :

یکی از خصوصیات ذاتی ماده ، میرایی ماده می‌باشد. همانطور که با دانستن ضریب الاستیستیه یک ماده می‌توانیم محاسبات مربوط به مصالح تشکیل شده از آن ماده را انجام دهیم، با دانستن میرایی یک ماده نیز می‌توانیم به تحلیل دقیقتری از سیستمهای متشکل از آن ماده دستیابی کنیم. با توجه به اینکه میرایی داخلی (که به جنس ماده بستگی دارد) در جامدات تحت تأثیر عوامل مختلفی نظیر تأثیرات حرارتی، پدیده خستگی و پدیده بوشینگر تغییر می‌کند برای اینکه بتوانیم مصالحی با میرایی معلوم داشته باشیم بایستی تأثیرات این عوامل را در مصالح مورد نظر به حداقل برسانیم. روشهای مختلفی برای تولید مصالح دارای میرایی معلوم که اصطلاحاً میراگر نامیده می‌شوند، وجود دارد که ذیلاً به بررسی انواع این روشها و نشان دادن میراگرهای تولید شده بوسیله این روشها می‌پردازیم البته با توجه به اینکه میراگرها به عنوان عوامل اتلاف انرژی زلزله در سازهها استفاده می‌شوند لازم است ابتدا توضیح مختصری پیرامون انواع کلی سیستمهای اتلاف انرژی داده شود.

۱-۳-۱ انواع سیستمهای اتلاف انرژی:

۱-۳-۱ سیستم غیرفعال (Passive energy Dissipation)

در این سیستم هر گونه واکنش سیستم ، متناسب با مقدار کنش وارده به سیستم می باشد.

۱-۳-۲ سیستم نیمه فعال (Semi active Energy Dissipation)

در این سیستم می توانیم میزان واکنش را توسط کنترل کننده هایی مهار کنیم.

۱-۳-۳ سیستم فعال (active Energy dissipation)

در این سیستم توسط اعضاء مخصوص که روی سازه نصب می شوند می توانیم نیروهایی رابه سازه واردکنیم این نیروها می توانند در خلاف جهت نیروهای مخرب به سازه وارد شده و

نقش میراگر را بازی کنند. کنترل این سیستم نیازمند محاسبات ریاضی پیچیده و کامپیوترهای کنترلگر دقیق می باشد.

۱-۳-۴ کنترل دو گانه : (Hybrid system)

اصولاً در صورتی که در مهاربندی از دو سیستم فعال و غیرفعال به صورت همزمان استفاده می کنیم ، سیستم دو گانه بوجود می آید . در نگاه اول ، این سیستم از همه سیستمهایی که تا کنون معرفی کردیم بهتر است اما با دقت بیشتر متوجه می شویم که مثلاً در صورتی که سیستم کنترل فعال ، نیرویی را در جهتی که به پایداری سازه کمک می کند به سیستم وارد کند و انرژی این نیرو توسط سیستم غیرفعال اتلاف شود ، تضادی در سیستم پدیدار می گردد.

۱-۳-۵ سایر سیستمهای اتلاف انرژی:

در مقوله تحلیل دینامیکی و طراحی سازههای مقاوم در برابر زلزله ، بحث های بسیاری مطرح شده است . در زمینه اتلاف انرژی می توانیم به سیستمهای جداساز اشاره کنیم که باعث اتلاف زلزله در پی سازه شده و مانع از ارتعاش سازه می شوند که بحث راجع به این سیستمها نیازمند حوصله بیشتری می باشد.

با توجه به آنکه تحلیل و طراحی سازه های مجهز به سیستم های اتلاف انرژی می بایستی با توجه به رفتار دینامیکی شان انجام پذیرد در این فصل به بیان برخی مفاهیم و اصول دینامیک سازه ها می پردازیم.

۱-۴-۱- بررسی پاسخ دینامیکی مدل های ساده

۱-۴-۱-۱ معادله عمومی

ساده ترین مدل سازه ای همانطور که در شکل (۱-۲) مشاهده می شود، یک سیستم یک درجه آزادی (SDOF) می باشد که دارای جرم m ، فنر با سختی k و میراگر با لزجی خطی c می باشد. این سیستم تحت حرکت لرزه ای $x_g(t)$ و یک بار ناشی از باد $p(t)$ قرار می گیرد. تغییر مکان سازه بصورت زیر می باشد:

$$X_t(t) = X_g(t) + X(t) \quad (1-1)$$