



پایان نامه دوره کارشناسی ارشد

رشته مهندسی عمران - سازه

موضوع

بررسی عملکرد ورقهای تاشده (آکاردئونی) در اتصال مهاربندهای هم محور

استاد راهنما:

دکتر مرتضی نقی پور

دانشجو:

ایمان قربانی

شهریور ۱۳۹۲

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ

تشکر و قدردانی

الْحَمْدُ لِلَّهِ عَلَى حِلْمِهِ بَعْدَ عِلْمِهِ وَالْحَمْدُ لِلَّهِ عَلَى عَفْوِهِ بَعْدَ قُدْرَتِهِ

(ستایش خدا را بر حلم او پس از علمش و ستایش خدا را بر عفو او پس از قدرتش)

لازم می‌دانم از استاد بزرگوار جناب آقای دکتر مرتضی نقی‌پور که این پایان‌نامه مرهون راهنمایی‌های ایشان بوده، تشکر نمایم.

از کمک‌ها و همکاری‌های صمیمانه و دلسوزانه‌ی سرکار خانم دکتر لیلا کلانی ساروکلانی که مسئولیت مشاوره‌ی این تحقیق بر دوش ایشان بوده و با یاری‌ها و راهنمایی‌های بی‌چشمداشت خود بسیاری از سختی‌ها را برایم آسان نمودند، کمال تشکر را دارم.

همچنین از راهنمایی‌های ارزشمند دوستان و اساتید عزیزم، آقایان دکتر نادر هویدایی، دکتر روح اله احمدی جزنی، مهندس حسن طهمورثی، مهندس رضا سلیم بهرامی، مهندس آرمین مقبلی و مهندس محمد دهرویه تشکر ویژه نموده و برایشان شادکامی و موفقیت آرزومندم.

در انتها از تمامی اساتید و دوستانی که مرا در پیشبرد این مجموعه یاری کرده‌اند، صمیمانه تشکر می‌کنم و از درگاه ایزد منان توفیق روز افزون ایشان را آرزومندم.

پدر بزرگوار و مادر مهربانم

خدای را بسی شاکرم که

از روی کرم، پدر و مادری فداکار نصیبم ساخته تا در سایه

درخت پر بار وجودشان بیاسایم و از ریشه آنها شاخ و برگ گیرم و از سایه وجودشان

در راه کسب علم و دانش تلاش نمایم.

والدینی که بودنشان تاج افتخاری است بر سرم و نامشان دلیلی است بر بودنم. چرا که

این دو وجود پس از پروردگار مایه هستی ام بوده‌اند. دستم را گرفتند و راه رفتن را

در این وادی زندگی پر از فراز و نشیب آموختند.

آموزگارانی که برایم زندگی، بودن و انسان بودن را معنا کردند.

به پاس عاطفه سرشار و گرمای امیدبخش وجودشان که در این سردترین روزگاران بهترین پشتیبان است

به پاس قلب های بزرگشان که فریادرس است و سرگردانی و ترس در پناهشان به شجاعت می‌گراید.

و به پاس محبت های بی دریغشان که هرگز فروکش نمی‌کند.

این مجموعه، تحفه ای است ناچیز از برایشان.

چکیده

قاب‌های دارای مهاربند همگرا از جمله سیستم‌های سازه‌ای هستند که به منظور مقاومت در برابر بارهای جانبی در سازه‌های فولادی به کار می‌روند. از جمله مهاربندهای همگرا که در اجرا بسیار متداول می‌باشد، مهاربندهای ضربداری هستند که در صورت طراحی مناسب و اجرای درست، قاب‌های دارای این نوع مهاربند می‌توانند تغییرشکل‌های پلاستیک را تحمل نموده و انرژی هیستریزیس را از طریق تسلیم مهاربند در کشش و کمانش غیرارتجاعی در فشار جذب نمایند. ورق‌های اتصال به عنوان رابط مهاربند با اعضای سازه‌ای قاب، دارای نقش بسیار مهمی در جذب انرژی می‌باشند. به طوریکه عملکرد نادرست ورق‌های اتصال باعث ناپایداری موضعی و در نهایت تخریب سازه می‌گردد. هرچند تا سال‌های اخیر، فلسفه طراحی لرزه‌ای به گونه‌ای بود که ورق‌های اتصال در طول زلزله به حالت الاستیک باقی بمانند و جذب انرژی تنها توسط مهاربند صورت پذیرد، لیکن امروزه تاثیر ورق‌های اتصال بر رفتار قاب‌های مهاربندی مورد توجه بیشتری قرار گرفته است و در مطالعات آزمایشگاهی و تحلیلی صورت گرفته اجازه داده شده است ورق‌های اتصال نیز به همراه مهاربند وارد ناحیه غیرالاستیک گردند و در روند جذب انرژی شرکت کنند و به این طریق جذب انرژی در قاب افزایش یابد. از جمله کارهای صورت گرفته برای رسیدن ورق‌های اتصال به حالت پلاستیک، کم کردن ضخامت ورق اتصال است. در این پایان نامه با ایجاد حالت آکاردئونی در ورق‌های اتصال، سعی در دخالت دادن ورق‌های اتصال در فرآیند جذب انرژی شده است. بدین منظور رفتار قاب مهاربندی ضربداری با ورق‌های اتصال آکاردئونی، تحت بارگذاری چرخه ای و بارافزون مورد بررسی قرار گرفت و منحنی‌های هیستریزیس و پوش-آور مربوطه رسم گردید و با حالتی که قاب دارای ورق‌های اتصال ساده باشد مورد مقایسه قرار گرفت. از نتایج بدست آمده می‌توان به توانایی تحمل نیروی بیشتر، شکل‌پذیری بهتر، ضریب رفتار بالاتر و افزایش مقدار جذب انرژی در اثر کم شدن پدیده ی باریک شدگی در قاب با ورق اتصال آکاردئونی نسبت به حالت ساده اشاره نمود.

فهرست مطالب

صفحه

عنوان

فصل اول : کلیات

مقدمه.....	۱
۱-۱- مهاریندهای همگرا و فلسفه طراحی لرزه‌ای.....	۱
۱-۲- ورق‌های اتصال در مهاریندهای همگرای ضربدری.....	۵
۱-۳- تقسیم بندی پایان نامه.....	۵

فصل دوم : تحقیقات گذشته در مورد مهاریندهای ضربدری و ورق‌های اتصال

مقدمه.....	۷
۱-۲- سیستم مهاریندی همگرا با مهاریندهای ضربدری.....	۷
۱-۱-۲- انواع مهاریندهای ضربدری.....	۸
۱-۱-۱-۲- تقسیم بندی از نظر مقاومتی.....	۹
۱-۱-۲-۲- تقسیم بندی از نظر شکل پذیری.....	۱۱
۱-۲-۱-۲- رفتار هستیترزیس مهاریندهای ضربدری.....	۱۲
۱-۲-۱-۲- تشریح رفتار سیکلی غیرارتجاعی.....	۱۲
۱-۲-۲-۱-۲- مقایسه رفتار مهاریندهای ضربدری با مهاریندهای قطری.....	۱۵
۱-۲-۲-۱-۲- کماتش مهاریندهای ضربدری و تاثیر اتصال وسط.....	۱۷
۱-۲-۲-۱-۲- اثر لاغری بر منحنی هستیترزیس مهاریندهای ضربدری.....	۲۰
۲-۲- تحقیقات گذشته در مورد مهاریندهای ضربدری.....	۲۱
۱-۲-۲- مطالعات واکابا پاشی و همکاران.....	۲۱
۲-۲-۲- مطالعات Goel & ElTayem 1986-1995.....	۲۵
۳-۲-۲- مطالعات Stephan A.Mahin.....	۲۶
۴-۲-۲- مطالعات Hohbach 1999 & Stoman 1989.....	۲۶
۵-۲-۲- مطالعات Archambault & Tremblay.....	۲۶
۶-۲-۲- مطالعات داوران و همکاران.....	۲۸
۷-۲-۲- مطالعات میرقادی و همکاران.....	۲۹
۸-۲-۲- مطالعات Charles W.Roeder.....	۳۰

- ۳۲..... ۹-۲-۲- مطالعات صبوری و همکاران
- ۳۵..... ۱۰-۲-۲- مطالعات فرشچی و همکاران
- ۳۷..... ۳-۲- تحقیقات گذشته در مورد ورق های اتصال
- ۳۷..... ۱-۳-۲- مطالعات شکری، نقی پور، عبدالله زاده
- ۳۹..... ۲-۳-۲- مطالعات محمود یحیایی و همکاران
- ۴۱..... ۳-۳-۲- مطالعات ویتامور
- ۴۳..... ۴-۳-۲- مطالعات چاکرابارتی و بیورهِف
- ۴۴..... ۵-۳-۲- مطالعات گراس و چاک
- ۴۷..... ۶-۳-۲- مطالعات ویلیامز
- ۴۹..... ۷-۳-۲- مطالعات چاکرابارتی
- ۵۱..... ۸-۳-۲- مطالعات چنگ و همکاران
- ۵۱..... ۱-۸-۳-۲- مطالعات چنگ و یام
- ۵۳..... ۲-۸-۳-۳- مطالعات چنگ و هو
- ۵۴..... ۳-۸-۳-۲- مطالعات چنگ و رابینوویچ و یام
- ۵۵..... ۴-۸-۳-۲- مطالعات چنگ، گراندین و والبریچ
- ۵۶..... ۵-۸-۳-۲- مطالعات چنگ نست و گراندین
- ۵۷..... ۹-۳-۲- مطالعات آستانه اصل و همکاران
- ۵۹..... ۱۰-۳-۲- مطالعات آقا کوچک و همکاران
- ۶۱..... ۱۱-۳-۲- مطالعات غلامپور و همکاران
- ۶۳..... ۱۲-۳-۲- مطالعات انجام شده بر روی تسلیم نواحی مختلف ورق اتصال در اثر تنش‌های مرکب

فصل سوم: مدل‌سازی و بررسی صحت آن

- ۶۶..... ۱-۳- معرفی نرم افزار اجزای محدود
- ۶۶..... ۱-۱-۳- مقدمه
- ۶۸..... ۲-۱-۳- مراحل اساسی در روش اجزای محدود
- ۶۸..... ۳-۱-۳- مراحل کار در نرم افزارهای اجزای محدود
- ۶۹..... ۴-۱-۳- رفتار غیر خطی در سازه ها
- ۷۰..... ۵-۱-۳- تحلیل غیر خطی
- ۷۱..... ۶-۱-۳- کنترل همگرایی در سیستم
- ۷۱..... ۷-۱-۳- معیارهای گسیختگی و همگرایی جهت آنالیز
- ۷۴..... ۲-۳- مشخصات مدل ها

۷۷.....	۳-۳- مدلسازی قاب در نرم افزار
۷۷.....	۳-۳-۱- تعیین المان‌های مورد نظر
۷۷.....	۳-۳-۲- المان‌های مکعبی
۷۸.....	۳-۳-۲- تعیین مشخصات مصالح
۷۹.....	۳-۳-۳- ایجاد مدل
۸۱.....	۳-۳-۴- مش بندی مدل
۸۲.....	۳-۳-۵- تعریف شرایط مرزی
۸۳.....	۳-۳-۶- بارگذاری مدل
۸۵.....	۳-۴- بررسی صحت مدلسازی

فصل چهارم : بررسی رفتار مدل‌ها

۸۷.....	۴-۱- مقدمه
۸۸.....	۴-۲- منحنی پوش آور (برش پایه- جابجایی طبقه) مدل‌ها.....
۱۰۴.....	۴-۲-۱- قاب‌های مدل شده با ورق اتصال ساده و آکاردئونی دارای مهاربند با مقطع 2UNP14 و ضخامت ورق اتصال ۱/۴ سانتیمتر.....
۱۰۶.....	۴-۲-۲- قاب‌های مدل شده با ورق اتصال ساده و آکاردئونی دارای مهاربند با مقطع 2UNP14 و ضخامت ورق اتصال ۱/۶ سانتیمتر.....
۱۰۹.....	۴-۲-۳- قاب‌های مدل شده با ورق اتصال ساده و آکاردئونی دارای مهاربند با مقطع 2UNP16 و ضخامت ورق اتصال ۱/۴ سانتیمتر.....
۱۱۰.....	۴-۲-۴- قاب‌های مدل شده با ورق اتصال ساده و ترکیبی دارای مهاربند با مقطع 2UNP14 و ضخامت ورق اتصال ۱/۴ سانتیمتر.....
۱۱۰.....	۴-۳- رسم نمودار دوخطی مدل‌ها و تعیین ضریب رفتار.....
۱۱۱.....	۴-۳-۱- نمودار دوخطی برای قاب با ورق اتصال ساده و آکاردئونی دارای مهاربند 2UNP14 و ورق اتصال به ضخامت ۱/۴ سانتیمتر.....
۱۱۲.....	۴-۳-۲- نمودار دوخطی برای قاب با ورق اتصال ساده و آکاردئونی دارای مهاربند 2UNP14 و ورق اتصال به ضخامت ۱/۶ سانتیمتر.....
۱۱۳.....	۴-۳-۳- نمودار دوخطی برای قاب با ورق اتصال ساده و آکاردئونی دارای مهاربند 2UNP16 و ورق اتصال به ضخامت ۱/۴ سانتیمتر.....
۱۱۴.....	۴-۳-۴- نمودار دوخطی برای قاب با ورق اتصال ساده و ترکیبی دارای مهاربند 2UNP14 و ورق اتصال به ضخامت ۱/۴ سانتیمتر.....

۴-۴- نمایش تغییرشکل‌ها و تنش فون میسز در بارگذاری یکطرفه..... ۱۱۳

۴-۵- منحنی هیستریزیس مدل‌ها..... ۱۱۹

۴-۵-۱- قاب‌های مدل شده با ورق اتصال ساده و آکاردئونی دارای مهاربند با مقطع 2UNP14 و ضخامت ورق اتصال ۱/۴

سانتیمتر..... ۱۲۰

۴-۶- نمایش تغییرشکل‌ها و تنش فون میسز در بارگذاری چرخه‌ای..... ۱۲۳

فصل پنجم : نتیجه گیری و پیشنهادات

نتایج..... ۱۲۶

پیشنهادات..... ۱۲۶

پیوست ها..... ۱۲۸

پیوست الف

منحنی هیستریزیس..... ۱۲۸

الف-۱- قاب‌های مدل شده با ورق اتصال ساده و آکاردئونی دارای مهاربند با مقطع 2UNP14 و ضخامت ورق اتصال ۱/۴

سانتیمتر..... ۱۲۹

الف-۲- قاب‌های مدل شده با ورق اتصال ساده و آکاردئونی دارای مهاربند با مقطع 2UNP14 و ضخامت ورق اتصال ۱/۶

سانتیمتر..... ۱۳۴

الف-۳- قاب‌های مدل شده با ورق اتصال ساده و ترکیبی دارای مهاربند با مقطع 2UNP14 و ضخامت ورق اتصال ۱/۴

سانتیمتر..... ۱۳۹

پیوست ب

کانتور تغییرشکل و تنش فون میسز..... ۱۴۳

ب-۱- نمایش تغییرشکل‌ها و تنش فون میسز در بارگذاری چرخه‌ای..... ۱۴۴

منابع و مراجع..... ۱۵۱

شکل ۲-۱: تغییر شکل مهاربند با توجه به نوع طراحی	۹
شکل ۲-۲: منحنی هیستریزیس مهاربندهای ضربدری فقط کششی (Bruneau et al 1998)	۱۱
شکل ۲-۳: منحنی هیستریزیس مهاربند تحت بارگذاری سیکلی (Bruneau et al ۱۹۹۸)	۱۳
شکل ۲-۴: تغییر شکل مهاربند ضربدری بعد از چند سیکل متوالی	۱۴
شکل ۲-۵: منحنی هیستریزیس مهاربند قطری به صورت مجزا و سیستم واحد	۱۵
شکل ۲-۶: منحنی هیستریزیس مهاربند ضربدری	۱۶
شکل ۲-۷: تغییر شکل غیر ارتجاعی مهاربندهای فشاری	۱۷
شکل ۲-۸: معادلسازی ورق اتصال میانی قاب با فنر	۱۷
شکل ۲-۹: حالات احتمالی کمانش مهاربند فشاری	۱۸
شکل ۲-۱۰: اتصال مفصلی	۱۸
شکل ۲-۱۱: اتصال پیوسته (گیردار)	۱۹
شکل ۲-۱۲: تشکیل مفصل پلاستیک در ورق اتصال انتهایی	۱۹
شکل ۲-۱۳: اثر لاغری بر منحنی هیستریزیس مهاربندهای ضربدری	۲۱
شکل ۲-۱۴: نمونه قابهای مورد آزمایش واکابایاشی	۲۲
شکل ۲-۱۵: رفتار نمونه تحت بارگذاری مونوتونیک	۲۳
شکل ۲-۱۶: رفتار نمونه تحت بارگذاری سیکلی جانبی	۲۳
شکل ۲-۱۷: رفتار نمونه تحت بارگذاری قائم و سیکلی جانبی	۲۳
شکل ۲-۱۸: رفتار نمونه تحت بارگذاری قائم و سیکلی جانبی	۲۴
شکل ۲-۱۹: رفتار نمونه تحت بارگذاری جانبی سیکلی	۲۴
شکل ۲-۲۰: سیستم بارگذاری قاب های آزمایش واکابایاشی	۲۴
شکل ۲-۲۱: مراحل کمانش بایند ضربدری	۲۷
شکل ۲-۲۲: صفحه اتصال پیشنهادی داوران	۲۸
شکل ۲-۲۳: نمونه ای از نمودار های پوش اور حاصل از تحلیل	۲۸

- شکل ۲- ۲۴: نحوه ی کمانش مهاربند..... ۲۹
- شکل ۲- ۲۵: برش پایه - نیروی محوری مهاربند فشاری ۲۹
- شکل ۲- ۲۶: برش پایه در بارگذاری چرخه ای- لنگر خمشی در وسط نصفه های مهاربند ۳۰
- شکل ۲- ۲۷: نمونه قاب مورد آزمایش Roeder ۳۱
- شکل ۲- ۲۸: منحنی هیستریزیس حاصل از مطالعات Roeder ۳۲
- شکل ۲- ۲۹: مشخصات بارگذاری نمونه ها و منحنی رفتاری مهاربند با فولاد معمولی و نرم ۳۳
- شکل ۲- ۳۰: منحنی هیستریزیس نمونه با دهانه ۳۳
- شکل ۲- ۳۱: منحنی برش پایه نمونه با دهانه ۶ متری ۳۴
- شکل ۲- ۳۲: منحنی تغییر مکان برای نمونه با دهانه ۶ متری ۳۴
- شکل ۲- ۳۳: مدل آزمایشگاهی قاب فرشچی و همکاران ۳۵
- شکل ۲- ۳۵: عملکرد زنجیره ای مسیر انتقال بار در اعضای مهاربندی ۳۷
- شکل ۲- ۳۶: نمونه اجزای محدود مورد مطالعه شکری و همکاران و نحوه مش بندی آن ۳۸
- شکل ۲- ۳۷: منحنی تغییرات با کمانشی ورق اتصال با تغییر ضخامت ورق برای مدل ۵۰۰*۵۰۰ ۳۸
- شکل ۲- ۳۹: تاثیر طول سپری در ظرفیت فشاری ورق (مربوط به ورق ۱۲ میلیمتری) ۳۹
- شکل ۲- ۳۸: تاثیر ابعاد ورق اتصال در بار کمانشی ورق (مربوط به ورق ۸ میلیمتری) ۳۹
- شکل ۲- ۴۰: مشخصات مدل یحیایی و همکاران ۴۰
- شکل ۲- ۴۱: نمودار بار - تغییر مکان قاب مهاربندی با و بدون ورق اتصال ۴۰
- شکل ۲- ۴۲: فرم تغییر شکل و توزیع تنش های فون میسز قاب مهاربندی ۴۱
- شکل ۲- ۴۳: معرفی پارامترهای عرض موثر ویتمور ۴۲
- شکل ۲- ۴۴: نمونه مورد آزمایش چاکرابارتی و بیورهِف ۴۳
- شکل ۲- ۴۵: مدل شماتیک اتصال ورق اتصال به تیر با زاویه مهاربند ۳۰ درجه ۴۴
- شکل ۲- ۴۶: نمونه هایی از انواع زیرسازه های در نظر گرفته شده در مطالعات گراس و چاک ۴۵
- شکل ۲- ۴۷: مدل اجزای محدود برای اتصال همگرا حول محور قوی ۴۷
- شکل ۲- ۴۸: شکل کمانش یافته یک مدل ۴۸
- شکل ۲- ۴۹: عرض ویتمور و طول کمانش شبه ستون ۴۸
- شکل ۲- ۵۰: پارامترهای استفاده شده در معادلات ۲- ۱۱ تا ۲- ۱۳ ۵۰

- شکل ۲- ۵۱: نمای کلی آزمایش های سری II ۵۲
- شکل ۲- ۵۲: ورق اتصال، خط خمش و ناحیه مثلثی مقاوم در برابر دوران ۵۴
- شکل ۲- ۵۳: مدل با اعضای قاب انعطاف پذیر ۵۶
- شکل ۲- ۵۴: فاصله ۲۴ در کمانش خارج از صفحه مهاربند ۵۸
- شکل ۲- ۵۵: نمودار بارگذاری چرخه ای ۵۹
- شکل ۲- ۵۶: مدل اجزاء محدود مجموعه ورق اتصال و مهاربند ۵۹
- شکل ۲- ۵۷: اثر مکانیسم خرابی حاکم بر روی منحنی های هیستریزیس ۶۰
- شکل ۲- ۵۸: اثر مکانیسم خرابی حاکم بر روی میزان جذب انرژی: B1,B3 کمانش ورق و B2,B4 کمانش مهاربند ۶۰
- شکل ۲- ۵۹: اثر ضخامت ورق اتصال ۶۱
- شکل ۲- ۶۰: ابعاد و مدل اجزاء محدود ۶۲
- شکل ۲- ۶۱: مقایسه نمودار بار- تغییر مکان ورق اتصال ساده و ورق اتصال باسخت کننده میانی و ورق اتصال با سخت کننده لبه ای ۶۲
- شکل ۲- ۶۲: مود کمانشی حالات مختلف ورق اتصال ۶۳
- الف) گاست پلیت ساده ب) گاست پلیت ساده با سخت کننده میانی پ) گاست پلیت ساده با سخت کننده لبه ای ۶۳
- شکل ۳- ۱: گام های یک بارگذاری ۷۰
- شکل ۳- ۲: تقسیم بارگذاری به قسمتهای مختلف ۷۱
- شکل ۳- ۳: نمودار تنش- کرنش مختلف ۷۲
- شکل ۳- ۴: سطوح تسلیم رفتارهای مختلف ۷۳
- شکل ۳- ۵: ابعاد قاب و ورقهای اتصال الف) ورق اتصال ساده ب) ورق اتصال ترکیبی (جلوی خط خمش) ج) ورق اتصال ترکیبی (پشت خط خمش) د) ورق اتصال آکاردئونی ه) نمای کلی قاب (ابعاد به سانتیمتر) ۷۵
- شکل ۳- ۶: شکل کلی و گره های المان مکعبی ۸ گره ای Solid45 ۷۸
- شکل ۳- ۷: منحنی تنش- کرنش مصالح ۷۹
- شکل ۳- ۸: اجزای مدل: الف) مقطعی از ستون ب) ورق اتصال ساده ج) ورق اتصال آکاردئونی د) مقطعی از مهاربند و) لقمه و ورق اتصال میانی ه) مقطعی از تیر ۸۰
- شکل ۳- ۹: مدل نهایی مهاربند با ورق اتصال ساده ۸۱
- شکل ۳- ۱۰: نحوه مش بندی اجزای مدل ۸۲
- شکل ۳- ۱۱: یک مدل نهایی مش بندی شده ۸۲

- شکل ۳-۱۲: شرایط مرزی مدل ۸۳
- شکل ۳-۱۳: محل اعمال تغییر مکان افزایشی در مدل ۸۴
- شکل ۳-۱۴: نمودار اعمال تغییر مکان مطابق پروتکل ATC24 ۸۴
- شکل ۳-۱۵: محل اعمال بارگذاری به منظور ایجاد نقص اولیه ۸۴
- شکل ۳-۱۶: نقص اولیه ایجاد شده در مهاربند(مقیاس به متر) ۸۵
- شکل ۳-۱۷: نمودار برش پایه - جابجایی طبقه: الف) نمودار حاصل از مدلسازی ۸۶
- ب) نمودار داوران و همکاران ۸۶
- شکل ۳-۱۸: چرخه های هیستریزس الف) نمودار آزمایشگاهی فرشچی و همکاران ب) نمودار حاصل از مدل سازی ۸۶
- شکل ۴-۱: منحنی برش پایه - جابجایی قاب با ورق اتصال ساده ۸۸
- شکل ۴-۲: منحنی برش پایه - جابجایی قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L60x7 ۸۹
- شکل ۴-۳: منحنی برش پایه - جابجایی قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L65x7 ۸۹
- شکل ۴-۴: منحنی برش پایه - جابجایی قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L70x7 ۹۰
- شکل ۴-۵: منحنی برش پایه - جابجایی قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L65x8 ۹۰
- شکل ۴-۶: منحنی برش پایه - جابجایی قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L65x9 ۹۱
- شکل ۴-۷: تاثیر ضخامت نبشی بر منحنی برش پایه - جابجایی قاب ۹۱
- شکل ۴-۸: تاثیر اندازه ابعاد نبشی بر منحنی برش پایه - جابجایی قاب ۹۲
- شکل ۴-۹: منحنی برش پایه - جابجایی قاب با ورق اتصال ساده ۹۳
- شکل ۴-۱۰: منحنی برش پایه - جابجایی قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L60x8 ۹۳
- شکل ۴-۱۱: منحنی برش پایه - جابجایی قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L75x8 ۹۴
- شکل ۴-۱۲: منحنی برش پایه - جابجایی قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L90x8 ۹۴
- شکل ۴-۱۳: منحنی برش پایه - جابجایی قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L75x9 ۹۵
- شکل ۴-۱۴: تاثیر اندازه ابعاد و ضخامت نبشی بر منحنی برش پایه - جابجایی قاب ۹۵
- شکل ۴-۱۵: منحنی برش پایه - جابجایی قاب با ورق اتصال ساده ۹۶
- شکل ۴-۱۶: منحنی برش پایه - جابجایی قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L60x8 ۹۶
- شکل ۴-۱۷: منحنی برش پایه - جابجایی قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L65x7 ۹۷
- شکل ۴-۱۸: تاثیر اندازه ابعاد و ضخامت نبشی بر منحنی برش پایه - جابجایی قاب ۹۷

- شکل ۴-۱۹: منحنی برش پایه - جابجایی قاب با ورق اتصال ترکیبی $2L65 \times 7$, ta ، جلوی خط خمش ۹۸
- شکل ۴-۲۰: منحنی برش پایه - جابجایی قاب با ورق اتصال ترکیبی $2L65 \times 7$, ta ، پشت خط خمش ۹۸
- شکل ۴-۲۱: منحنی برش پایه - جابجایی قاب با ورق اتصال ترکیبی $2L65 \times 5$, ta ۹۹
- شکل ۴-۲۲: مقایسه منحنی برش پایه - جابجایی قابهای با ورق اتصال ترکیبی و ساده ۹۹
- شکل ۴-۲۳: منحنی ساده شده نیرو - تغییر مکان (نمودار دوخطی) [۳۹] ۱۰۰
- شکل ۴-۲۴: منحنی دوخطی قاب با ورق اتصال ساده ۱۰۳
- شکل ۴-۲۵: منحنی دوخطی قاب با ورق اتصال آکاردئونی $2L60 \times 7$, ac ۱۰۳
- شکل ۴-۲۶: منحنی دوخطی قاب با ورق اتصال آکاردئونی $2L65 \times 7$, ac ۱۰۴
- شکل ۴-۲۷: منحنی دوخطی قاب با ورق اتصال آکاردئونی $2L70 \times 7$, ac ۱۰۴
- شکل ۴-۲۸: منحنی دوخطی قاب با ورق اتصال آکاردئونی $2L65 \times 8$, ac ۱۰۴
- شکل ۴-۲۹: منحنی دوخطی قاب با ورق اتصال آکاردئونی $2L65 \times 9$, ac ۱۰۵
- شکل ۴-۳۰: منحنی دوخطی قاب با ورق اتصال ساده ۱۰۶
- شکل ۴-۳۱: منحنی دوخطی قاب با ورق اتصال آکاردئونی $2L60 \times 8$, ac ۱۰۶
- شکل ۴-۳۲: منحنی دوخطی قاب با ورق اتصال آکاردئونی $2L75 \times 8$, ac ۱۰۷
- شکل ۴-۳۳: منحنی دوخطی قاب با ورق اتصال آکاردئونی $2L90 \times 8$, ac ۱۰۷
- شکل ۴-۳۴: منحنی دوخطی قاب با ورق اتصال ساده ۱۰۹
- شکل ۴-۳۵: منحنی دوخطی قاب با ورق اتصال آکاردئونی $2L60 \times 8$, ac ۱۰۹
- شکل ۴-۳۶: منحنی دوخطی قاب با ورق اتصال آکاردئونی $2L65 \times 7$, ac ۱۰۹
- شکل ۴-۳۷: منحنی دوخطی قاب با ورق اتصال ترکیبی $2L65 \times 7$, ta ۱۱۰
- شکل ۴-۳۸: منحنی دوخطی قاب با ورق اتصال ترکیبی $2L65 \times 6$, ta ۱۱۱
- شکل ۴-۳۹: منحنی دوخطی قاب با ورق اتصال ترکیبی $2L65 \times 5$, ta ۱۱۱
- شکل ۴-۴۰: تغییر شکل قاب با ورق اتصال ساده ۱۱۳
- شکل ۴-۴۱: تغییر شکل قاب با ورق اتصال آکاردئونی $2L60 \times 7$, ac ۱۱۳
- شکل ۴-۴۲: تغییر شکل قاب با ورق اتصال آکاردئونی $2L65 \times 7$, ac ۱۱۴
- شکل ۴-۴۳: تغییر شکل قاب با ورق اتصال آکاردئونی $2L70 \times 7$, ac ۱۱۴
- شکل ۴-۴۴: تغییر شکل قاب با ورق اتصال آکاردئونی $2L65 \times 9$, ac ۱۱۵

- شکل ۴-۴۵: تغییر شکل قاب با ورق اتصال ac, 2L60x7 در الف) جابجایی 4cm ب) جابجایی 5cm ۱۱۵
- شکل ۴-۴۶: نمایش تنش فون میسر قاب با ورق اتصال ساده ۱۱۷
- شکل ۴-۴۷: نمایش تنش فون میسر قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac, 2L65x7 ۱۱۷
- شکل ۴-۴۸: نمایش تنش فون میسر قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac, 2L70x7 ۱۱۸
- شکل ۴-۴۹: نمایش تنش فون میسر قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac, 2L65x9 ۱۱۸
- شکل ۴-۵۰: رفتار هیستریزیس مختلف قاب‌ها ۱۱۹
- شکل ۴-۵۱: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال ساده ۱۲۰
- شکل ۴-۵۲: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L60x7 ۱۲۰
- شکل ۴-۵۳: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L65x7 ۱۲۱
- شکل ۴-۵۴: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L70x7 ۱۲۱
- شکل ۴-۵۵: تغییر شکل ایجاد شده در قاب ساده در گام ۵۷ (گام آخر) ۱۲۳
- شکل ۴-۵۶: تغییر شکل ایجاد شده در قاب ساده در گام ۵۶ ۱۲۳
- شکل ۴-۵۷: تنش فون میسر ایجاد شده در قاب ساده در گام ۵۷ ۱۲۴
- شکل ۴-۵۸: تنش فون میسر ایجاد شده در قاب ساده در گام ۵۶ ۱۲۴
- شکل الف-۱: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال ساده ۱۲۹
- شکل الف-۲: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L60x7 ۱۲۹
- شکل الف-۳: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L65x7 ۱۳۰
- شکل الف-۴: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L70x7 ۱۳۰
- شکل الف-۵: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L65x8 ۱۳۱
- شکل الف-۶: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L65x9 ۱۳۱
- شکل الف-۷: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال ساده و آکاردئونی ac , 2L60x7 ۱۳۲
- شکل الف-۸: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال ساده و آکاردئونی ac , 2L65x7 ۱۳۲
- شکل الف-۹: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال ساده و آکاردئونی ac , 2L70x7 ۱۳۳
- شکل الف-۱۰: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال ساده و آکاردئونی ac , 2L65x8 ۱۳۳
- شکل الف-۱۱: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال ساده و آکاردئونی ac , 2L65x9 ۱۳۴
- شکل الف-۱۲: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال ساده ۱۳۴

- شکل الف- ۱۳: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L60x8 ۱۳۵
- شکل الف- ۱۴: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L75x8 ۱۳۵
- شکل الف- ۱۵: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L90x8 ۱۳۶
- شکل الف- ۱۶: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال آکاردئونی ac , 2L75x9 ۱۳۶
- شکل الف- ۱۷: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال ساده و آکاردئونی ac , 2L60x8 ۱۳۷
- شکل الف- ۱۸: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال ساده و آکاردئونی ac , 2L75x8 ۱۳۷
- شکل الف- ۱۹: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال ساده و آکاردئونی ac , 2L90x8 ۱۳۸
- شکل الف- ۲۰: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال ساده و آکاردئونی ac , 2L75x9 ۱۳۸
- شکل الف- ۲۱: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال ترکیبی ta , 2L65x7 ۱۳۹
- شکل الف- ۲۲: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال ترکیبی ta , 2L65x5 ۱۳۹
- شکل الف- ۲۳: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال ترکیبی ta* , 2L65x7 ۱۴۰
- شکل الف- ۲۴: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال ساده و ترکیبی ta , 2L65x7 ۱۴۰
- شکل الف- ۲۵: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال ساده و ترکیبی ta , 2L65x5 ۱۴۱
- شکل الف- ۲۶: منحنی هیستریزیس قاب با ورق اتصال ساده و ترکیبی ta* , 2L65x7 ۱۴۱
- شکل ب- ۱: تغییر شکل ایجاد شده در قاب ساده در گام ۵۷ (گام آخر) ۱۴۴
- شکل ب- ۲: تغییر شکل ایجاد شده در قاب ساده در گام ۵۶ ۱۴۴
- شکل ب- ۳: تنش فون میسز ایجاد شده در قاب ساده در گام ۵۷ ۱۴۵
- شکل ب- ۴: تنش فون میسز ایجاد شده در قاب ساده در گام ۵۶ ۱۴۵
- شکل ب- ۵: تغییر شکل ایجاد شده در قاب با ورق اتصال ac , 2L75x8 در گام ۵۷ ۱۴۶
- شکل ب- ۶: تغییر شکل ایجاد شده در قاب با ورق اتصال ac , 2L75x8 در گام ۵۶ ۱۴۶
- شکل ب- ۷: تنش فون میسز ایجاد شده در قاب با ورق اتصال ac , 2L75x8 در گام ۵۷ ۱۴۷
- شکل ب- ۸: تنش فون میسز ایجاد شده در قاب با ورق اتصال ac , 2L75x8 در گام ۵۶ ۱۴۷
- شکل ب- ۹: تغییر شکل ایجاد شده در قاب با ورق اتصال ac , 2L90x8 در گام ۵۷ ۱۴۸
- شکل ب- ۱۰: تغییر شکل ایجاد شده در قاب با ورق اتصال ac , 2L90x8 در گام ۵۶ ۱۴۸
- شکل ب- ۱۱: تنش فون میسز ایجاد شده در قاب با ورق اتصال ac , 2L90x8 در گام ۵۷ ۱۴۹
- شکل ب- ۱۲: تنش فون میسز ایجاد شده در قاب با ورق اتصال ac , 2L90x8 در گام ۵۶ ۱۴۹

فهرست جداول

صفحه	عنوان
۲۲	جدول ۱-۲: ابعاد و شرایط بارگذاری قابهای نمونه واکاباباشی
۳۲	جدول ۲-۲: شرایط لازم در روش BDP و آیین نامه AISC در طراحی صفحات اتصال
۳۳	جدول ۲-۳: نتایج بدست آمده از منحنی های هیستریزیس نمونه های مورد تحقیق
۶۰	جدول ۲-۴: مشخصات مهاربندهای مدل شده
۷۲	جدول ۳-۱: پارامترهای نرخ پلاستیسیته
۷۶	جدول ۳-۲: ورق های اتصال مدل شده و نحوه نامگذاری آنها
۷۹	جدول ۳-۳: مشخصات مصالح بکار رفته در مدل
۱۰۲	جدول ۴-۱: علائم بکار رفته در تعیین ضریب رفتار
۱/۴	جدول ۴-۲: ضریب رفتار قاب با ورق اتصال ساده و آکاردئونی دارای مهاربند 2UNP14 و ورق اتصال به ضخامت ۱/۴ سانتیمتر
۱۰۵	جدول ۴-۳: ضریب رفتار قاب با ورق اتصال ساده و آکاردئونی دارای مهاربند 2UNP14 و ورق اتصال به ضخامت ۱/۶ سانتیمتر
۱۰۸	جدول ۴-۴: ضریب رفتار قاب با ورق اتصال ساده و آکاردئونی دارای مهاربند 2UNP16 و ورق اتصال به ضخامت ۱/۴ سانتیمتر
۱۱۰	جدول ۴-۵: ضریب رفتار قاب با ورق اتصال ساده و ترکیبی دارای مهاربند 2UNP14 و ورق اتصال به ضخامت ۱/۴ سانتیمتر
۱۱۲	جدول الف-۱: مساحت زیر منحنی هیستریزیس مدل ها
۱۴۲	جدول ب-۱: دامنه کمانش مهاربند سیکلی در گام آخر بارگذاری
۱۵۰	

فصل اول

کلیات

مقدمه

۱-۱- مهاربندهای همگرا و فلسفه طراحی لرزه‌ای

با بررسی اجمالی خسارت وارد بر سازه‌ها در زلزله‌های گذشته، مشخص شده است که سازه‌های فولادی به جهت شکل‌پذیر بودن مصالح و قابلیت جذب انرژی، عملکرد بهتر و اقتصادی‌تری نسبت به سایر سازه‌ها دارند. بطور کلی در مناطق لرزه خیز، از نظر اقتصادی مناسب نیست که طراحی ساختمان‌های رایج، طوری باشد که این سازه‌ها در زلزله‌های شدید، در محدوده الاستیک باقی بمانند. قبلاً تمام سازه‌ها در محدوده الاستیک و بسته به شدت لرزه‌خیزی منطقه و اهمیت سازه طرح می‌شدند. ولی اکنون طرح لرزه‌ای و با صرفه می‌طلبند که از رفتار جذب کنندگی انرژی با تغییر شکل‌های غیر ارتجاعی در مقابل زلزله شدید استفاده شود. طراحی لرزه‌ای سازه‌ها معمولاً بر این اساس صورت می‌گیرد که اعضای در سازه باشند که در زلزله‌های شدید، رفتار غیرارتجاعی از خود نشان داده و انرژی لرزه‌ای را جذب نمایند.

طراحی بر پایه اتلاف انرژی، مستلزم تعیین ضریب رفتار سازه‌ای (ضریب کاهش نیروی زلزله) از طریق ایده‌آل سازی طیف پاسخ الاستیک می‌باشد. در طراحی لرزه‌ای که مبتنی بر طرح ظرفیتی است، مودهای شکست

برای اعضای سازه‌ای کنترل می‌شود، طوری که سازه شامل مناطق شکل پذیر از پیش تعیین شده و ضریب افزایش مقاومت برای سایر اعضای سازه‌ای می‌باشد [۸].

به خاطر هندسه مهاربندهای همگرا، این نوع سیستم عمل خرابایی را بطور کامل با اعضایی که در محدوده الاستیک و تحت بارهای محوری هستند، ایجاد کرده و با تأمین سختی و مقاومت جانبی زیاد و عملکرد مناسب آن در زلزله‌ها، از متداولترین سیستم های باربر جانبی است. از مزیت های دیگر سیستم مهاربندی همگرا، قابلیت تعمیرپذیری در صدمات شدید و نیز تشکیل یک سیستم باربر جانبی مکمل با عملکرد مناسب بصورت سیستم مختلط می توان نام برد.

طبق فلسفه طراحی لرزه‌ای، انتظار می‌رود که سیستم مهاربندی همگرا تحت زلزله های شدید و نادر بتواند پاسخ غیر ارتجاعی پایدار و مداومی از خود نشان دهد. مهاربندهای همگرا باشکل پذیری ویژه می‌توانند تغییرشکل‌های پلاستیک را تحمل نموده و انرژی هیستریزیس را با رفتار پایدار و در طی سیکل‌های متوالی با تسلیم کششی و کمانش غیرارتجاعی در فشار جذب نمایند. استراتژی این فلسفه طراحی طوری است که مطمئن شویم تغییرشکل‌های پلاستیک، فقط در مهاربندها اتفاق می‌افتد و سایر قسمت‌های سازه مثل ستون‌ها و تیرها و اتصالات بدون پذیرفتن خرابی، زلزله‌های شدید را تحمل کرده و باربری ثقلی سازه را حفظ نمایند.

بدین مفهوم که مهاربندها به عنوان عضو کنترل شونده توسط تغییرمکان^۱ و سایر اعضای سازه ای و اتصالات به عنوان عضو کنترل شونده توسط نیرو^۲ در نظر گرفته می‌شوند و در نتیجه رفتار شکل پذیر سازه تأمین می‌شود. در مقایسه با قاب‌های خمشی، در قاب‌های مهاربندی شده محدودیت‌هایی در تغییرشکل‌های غیرارتجاعی برگشت پذیر وجود دارد و مطلوبست که مکانیسم غیرارتجاعی در نقاط خاصی از سازه باشد. مفصل پلاستیک تا حد امکان در سطوح مختلف سازه پخش شود تا اینکه مقدار تغییرشکل پلاستیک در مکان‌های خاص، کاهش یابد.

در اولین سطح، مهاربندها با کمانش غیرارتجاعی یا تسلیم خود انرژی را جذب می‌نمایند و سایر اعضای سازه، مقتضیات ناشی از رفتار غیرارتجاعی مهاربندها را تحمل کرده، پایداری آنها را تأمین می‌نمایند. طراحی موجود که بر اساس روش تنش مجاز است و از آنالیز استاتیکی بهره می‌گیرد، ابهاماتی در این زمینه دارد. همچنین وجود خسارت‌های زیاد در قاب‌های مهاربندی شده (در زلزله های شدید) سبب می‌شوند تا تحقیقات و مطالعات در زمینه رفتار غیرارتجاعی مهاربندها هم بصورت تجربی و هم تئوریک افزایش یابد.

¹Displacement controlled

²Force controlled

رفتار سیکلی مهاربندها شامل پدیده های کمانش غیرارتجاعی، تسلیم مهاربند، کمانش موضعی، کاهش ظرفیت در رفتار پس از کمانش، اثرات بوشینگر و سخت شدگی کرنش در کشش می باشد. این پدیده ها تقاضای قابل توجهی در سایر اعضا و اتصالات مهاربندها بوجود می آورند. زلزله های شدید گذشته نشان داده اند که سیستم مهاربندی همگرا، گرچه یک سیستم مناسب در مقابل بار جانبی و زلزله می باشد ولی ممکن است عملکرد خوبی نداشته باشند و رفتار ایده آل آن ها که قبلا ذکر شد، حاصل نشود. مگر اینکه سایر اعضای قاب و اتصالات آنها را مطابق الزامات لرزه ای طرح کرده باشیم و رفتار پایدار و ایمن آن ها را در برابر مکانیزم های شکست طراحی نشده، تثبیت کرده باشیم. نمونه هایی در زلزله های واقعی وجود داشته که در آن تیرها، ستونها، اتصالات جوشی و پیچی دچار خرابی شده اند و یا یکی از مکانیسم های شکست ترد در خود مهاربند اتفاق افتاده است، که در نهایت با چنین رفتار غیرالاستیک کنترل نشده مهاربندها، شکست کلی سازه بوجود آمده است.

عملکرد غیرالاستیک قابل اطمینان مهاربندها، نیازمند ایجاد مسیر مناسب و آزاد برای تغییر شکل های پس از الاستیک و قابل پیشگویی بودن رفتار کمانشی است. از آنجائیکه استراتژی طرح لرزه ای در قاب های مهاربندی شده، اطمینان یافتن از رفتار غیرارتجاعی فقط در مهاربندها است، زیرا که تغییر شکل غیرارتجاعی پایدار مهاربندها، منبع اصلی جذب انرژی زلزله است. برای این کار و برای محافظت سایر اعضای غیرشکل پذیر و کنترل شونده به نیرو در سازه مهاربندی شده، باید تخمین واقعی و صحیح از رفتار غیرارتجاعی مهاربندها و نیروهای بوجود آمده در آنها هنگام زلزله های شدید، داشت. برای رسیدن به اهدافی که ذکر شد و نیز رسیدن به پاسخ شکل پذیر مورد نیاز، باید بر رفتار هیستریزیس و غیرارتجاعی مهاربندها شناخت کامل و مسلطی داشت. زیرا با وجود آنکه تلاش هایی در جهت مشخص کردن رفتار هیستریزیس مهاربندها صورت گرفته، ولی در آئین نامه های لرزه ای نکات مبهم و ناسازگار وجود دارد، برخی از آنها مطابق معیارهای طراحی اولیه می باشد و برخی نیز بر اساس روابط هندسی و محدودیت های ابعادی می باشد.

بنا به دلایلی که ذکر شد و برای پیش بینی رفتار الاستوپلاستیک مهاربندها، باید اطلاع دقیقی از روابط تغییرمکان - بار مهاربندها تحت بارگذاری سیکلی داشت. هر چند که رفتار غیر الاستیک سیکلی مهاربند کاملا پیچیده است.

شاید متداول ترین نوع مهاربندهای همگرا، مهاربندی ضربدری است. عمده مزیت مهاربندهای ضربدری از اتصال وسط دو مهاربند به همدیگر ناشی می شود، که مهاربند کششی به صورت قید در وسط مهاربند فشاری عمل می کند و اتکای جانبی قابل توجهی بوجود می آورد و در نتیجه رفتار غیر ارتجاعی مهاربند فشاری و مکانیزم تشکیل مفصل پلاستیک را تحت تأثیر قرار می دهد. همچنین با کاهش طول آزاد مهاربند در این