

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ



ارزیابی لرزه‌های قاب‌های مهاربندی شده واگرا با تحلیل دینامیکی افزایشی

پایان‌نامه برای دریافت درجه کارشناسی ارشد
در رشته مهندسی عمران گرایش مهندسی زلزله

نام دانشجو

محمد فلاح اصل

استاد راهنما:

دکتر محسن گرامی

اسفند ماه ۱۳۹۱



ارزیابی لرزه‌ای قاب‌های مهاربندی شده واگرا (EBF) با تحلیل دینامیکی افزایشی (IDA)

پایان‌نامه برای دریافت درجه کارشناسی ارشد
در رشته مهندسی عمران گرایش مهندسی زلزله

نام دانشجو

محمد فلاح اصل

استاد راهنما:

دکتر محسن گرامی

استاد مشاور:

دکتر علی خیرالدین

اسفند ماه ۱۳۹۱



دانشگاه عمان

دانشکده مهندسی عمران

صور تجلسه دفاعیه پایان نامه کارشناسی ارشد

پایان نامه‌ی آقای محمد فلاح اصل برای اخذ درجه کارشناسی ارشد مهندسی عمران - گرایش مهندسی زلزله تحت عنوان "ارزیابی لرزه‌ای قاب‌های مهاربندی شده‌ی واگرا (EBF) با تحلیل دینامیکی افزایشی (IDA)" در جلسه مورخ ۱۲ / ۱۳۹۱ بررسی و با نمره

عدد	
حروف	

مورد تایید قرار گرفت.

اعضای هیئت داوران:

امضاء: استاد راهنمای اول: **دکتر محسن گرامی**

امضاء: استاد مشاور اول: **دکتر علی خیرالدین**

امضاء: استاد داور:

امضاء: استاد داور:

مدیر تحصیلات تکمیلی دانشکده: امضاء



دانشگاه سمنان

دانشکده مهندسی عمران

اینجانب محمد فلاح اصل متعهد می شوم که محتوای علمی این نوشتار با عنوان " ارزیابی لرزه‌ای قاب های مهاربندی شده‌ی واگرا (EBF) با تحلیل دینامیکی افزایشی (IDA) " که به عنوان پایان نامه کارشناسی ارشد رشته مهندسی عمران گرایش مهندسی زلزله به دانشگاه ارائه شده است، دارای اصالت پژوهشی بوده و حاصل فعالیت های علمی اینجانب می باشد.

در صورتی که خلاف ادعای فوق در هر زمانی محرز شود، کلیه حقوق معنوی متعلق به این پایان نامه از اینجانب سلب شده و موارد قانونی مترتب به آن نیز از طرف مراجع قابل پیگیری است.

نام و نام خانوادگی: محمد فلاح اصل

شماره دانشجویی: ۸۹۱۱۱۴۸۰۰۳

امضاء



پایان نامه های تحت حمایت پژوهشکده فناوری های نوین مهندسی عمران دانشگاه سمنان

این پایان نامه تحت حمایت پژوهشکده فناوری های نوین مهندسی عمران و در قالب گروه پژوهشی:

- روش های اجرایی نوین مهندسی عمران
 - مصالح نوین مهندسی عمران
 - سیستم های نوین ساخت
 - روشهای تحلیل نوین در مهندسی عمران
- ارائه شده است.

امضای مدیر گروه پژوهشی

امضای رئیس پژوهشکده

این صفحه در صورتی تکمیل می گردد که فعالیت پژوهشی مورد نظر در راستای اهداف پژوهشکده فناوری های نوین مهندسی عمران و با حمایت یکی از گروه های پژوهشی صورت پذیرد.

مجوز بهره‌برداری از پایان‌نامه

بهره‌برداری از این پایان‌نامه در چهارچوب مقررات کتابخانه و با توجه به محدودیتی که توسط استاد راهنما به شرح زیر تعیین می‌شود، بلامانع است:

- بهره‌برداری از این پایان‌نامه برای همگان با ذکر مرجع بلامانع است.
- بهره‌برداری از این پایان‌نامه با اخذ مجوز از استاد راهنما با ذکر مرجع بلامانع است.
- بهره‌برداری از این پایان‌نامه تا تاریخ ممنوع است.

نام استاد راهنما: دکتر محسن گرامی

تاریخ:

امضاء:

تقدیم به:

پدر ارجمندم

که تشویق‌ها و راهنمایی‌های ایشان چراغ راهم بوده و خواهد بود

مادر مهربانم

که دعاهای ایشان همیشه پشت و پناهم و مایه‌ی آرامش قلبم بوده و خواهد بود

تشکر و قدردانی:

در ابتدا از زحمات و رهنمودهای ارزنده‌ی استاد عزیزم جناب آقای دکتر گرامی که دلسوزانه در پیشبرد اهداف، مرا یاری فرمودند و محبت ایشان همیشه شامل حال بنده‌ی حقیر بوده است و محبت‌های ایشان تنها محدود به پایان نامه ام نبوده است و در جنبه‌های مختلفی یاریم فرموده‌اند که کمال قدردانی و تشکر را دارم، در ضمن از بذل توجه جناب آقای دکتر خیرالدین که از مشاوره‌های ایشان بهره‌مند گردیدم تشکر می‌نمایم. همچنین از دوستان عزیز آقایان مهندس سیوندی پور و مهندس منتظری به خاطر همراهی و کمک‌هایشان تشکر می‌نمایم، در ادامه از زحمات همه‌ی جنبه‌ی پدر و مادر عزیزم تشکر و قدردانی فراوان می‌نمایم زیرا که بی‌تردید بدون زحمات و مهربانی‌های این دو بزرگوار رسیدن به این درجه از دانش، برایم بسیار دشوار بود و همیشه خود را مدیونشان می‌دانم، همچنین از برادر عزیزم جناب آقای مهندس امیرحسین فلاح اصل بی‌نهایت سپاسگزارم زیرا که در مقطعی از انجام این پایان نامه، خالصانه و بی‌شائبه به بنده‌ی حقیر کمک‌های فراوانی نمودند.

محمد فلاح اصل

زمستان ۱۳۹۱

چکیده

مطالعات نشان داده اند که قاب های مهاربندی شده ی همگرای متداول، عملکرد لرزه ای نامطلوبی دارند. از طرفی با توجه به اینکه ارضای شرایط کنترل تغییرمکان در قاب های خمشی دشوار است لذا محققین در دهه ی ۱۹۷۰ سیستمی را ابداع کردند که هم از نظر مقاومت و سختی و هم از نظر کنترل تغییرمکان جانبی عملکرد مطلوبی داشتند و دلیل این امر را می توان وجود تیرپیوند که به عنوان فیوز عمل می کند دانست.

در این مطالعه سه هدف عمده دنبال شده است: ۱- توسعه ی مدلی برای شبیه سازی رفتار مهاربندهای با لینک های برشی، برشی - خمشی و خمشی، ۲- مطالعه رفتار لرزه ای قاب های مهاربندی شده ی واگرا با استفاده از تحلیل دینامیکی غیرخطی (تحلیل دینامیکی تاریخچه زمانی و تحلیل دینامیکی افزایشی) و ۳- ارزیابی عملکرد لرزه ای قاب های مهاربندی شده ی واگرا در سطوح عملکرد مختلف با استفاده از ساختاری مبتنی بر قابلیت اعتماد لرزه ای و با در نظر گرفتن عدم قطعیت های موجود در نیاز و ظرفیت لرزه ای.

همچنین تحلیل دینامیکی افزایشی به منظور ارزیابی ظرفیت لرزه ای مورد استفاده قرار گرفته است. نتایج حاصل از نزدیک به ۲۴۰۰ تحلیل دینامیکی غیرخطی نشان داد، که عملکرد قاب های مهاربندی شده ی واگرا با لینک برشی در سطح عملکرد آستانه ی فروریزش بسیار مطلوب تر از قاب های مهاربندی واگرا با لینک برشی - خمشی است و همچنین عملکرد قاب های مهاربندی واگرا با لینک برشی - خمشی مطلوب تر از قاب های مهاربندی واگرا با لینک خمشی است.

واژه های کلیدی: قاب مهاربندی واگرا، تحلیل دینامیکی افزایشی IDA، سطوح عملکرد، مهندسی زلزله بر اساس عملکرد، قابلیت اعتماد لرزه ای

فهرست مطالب

فصل اول : مقدمه و کلیات

- ۱-۱- مقدمه ای بر تحقیق ۲
- ۲-۱- لزوم انجام تحقیق ۴
- ۳-۱- اهداف تحقیق ۶
- ۴-۱- نوآوریهای تحقیق ۶
- ۵-۱- فرضیه های تحقیق ۶
- ۶-۱- فرضیات تحقیق ۷
- ۱-۶-۱- آیین نامه ها و توصیه نامه های مورد استفاده در این پژوهش ۷
- ۲-۶-۱- نرم افزارهای مورد استفاده ۸
- ۷-۱- روش شناسی تحقیق (Methodology) ۸
- ۸-۱- ساختار فصول تحقیق ۹
- ۹-۱- فلوجارت تحقیق ۱۱

فصل دوم : معرفی و تاریخچه تحقیقات سیستم قاب های مهاربندی واگرا

- ۱-۲- تاریخچه سیستم قاب مهاربندی واگرا ۱۹
- ۲-۲- محاسن و معایب سیستم قاب مهاربندی واگرا ۲۱
- ۱-۲-۲- محاسن ۲۱
- ۲-۲-۲- معایب ۲۱
- ۳-۲- بررسی سختی قاب ۲۲
- ۴-۲- انواع اشکال مهاربندهای واگرا ۲۲
- ۵-۲- زمان تناوب مقاومت قاب ۲۳
- ۶-۲- تیر پیوند ۲۴

۲۵	۷-۲- توزیع نیروها در تیر پیوند
۲۶	۸-۲- مکانیزم جذب انرژی
۲۸	۹-۲- تسلیم و مکانیزم خرابی در تیر پیوند
۲۹	۱۰-۲- ظرفیت دوران تیر پیوند
۳۰	۱۱-۲- اثر کماتش جان تیر پیوند
۳۰	۱۲-۲- تعیین مرز پیوندهای برشی و خمشی
۳۴	۱۳-۲- تعیین طول پیوند در سیستم قاب های مهاربندی واگرا
۳۵	۱۴-۲- مقایسه رابطهای بلند و کوتاه
۳۶	۱۵-۲- مقاومت نهایی تیر پیوند
۳۸	۱۶-۲- تیرهای رابط بلند
۳۸	۱۷-۲- تأثیر نیروی محوری
۳۹	۱۸-۲- تأثیر دال بتنی
۳۹	۱۹-۲- آزمایشات انجام شده بر روی قابهای مهار واگرا
۳۹	۱-۱۹-۲- بررسی رفتار کماتشی و پس کماتشی
۴۰	۲-۱۹-۲- بررسی رفتار تیر با توجه به جزئیات اتصالات
۴۲	۳-۱۹-۲- بررسی نیروی محوری در تیر
۴۲	۴-۱۹-۲- بررسی اثرات سخت شوندگی
۴۴	۵-۱۹-۲- بررسی تغییر مکان سیکلی
۴۴	۶-۱۹-۲- بررسی بارگذاری افزایشی مونوتونیک
۴۵	۷-۱۹-۲- بررسی ناپایداری های قطعه تیر خارج از تیر پیوند
۴۶	۸-۱۹-۲- بررسی بارگذاری سیکلی غیرالاستیک
۴۶	۹-۱۹-۲- بررسی مقاومت نهایی تیر پیوند
۴۸	۱۰-۱۹-۲- تحلیل استاتیکی غیرخطی و تحلیل دینامیکی غیرخطی
۴۹	۱۱-۱۹-۲- بررسی تأثیر نسبت عرض به ضخامت بال در عملکرد تیرهای پیوند
۵۱	۱۲-۱۹-۲- ارزیابی محدودیت های لاغری بال و فاکتورهای اضافه مقاومت تیرهای پیوند

- ۵۳ ۱۳-۱۹-۲- بررسی شکست شکل پذیر جان تیر پیوند
- ۵۶ ۱۴-۱۹-۲- پروتکل بارگذاری اصلاح شده
- ۵۷ ۱۵-۱۹-۲- بررسی صلیبیت پانل های فولادی برشی تقویت شده
- ۵۸ ۱۶-۱۹-۲- بررسی اثر جوش دادن سخت کننده ها به بال های تیر پیوند
- ۵۹ ۱۷-۱۹-۲- بررسی اثر فاکتور اضافه مقاومت بر روی رفتار لرزه ای قاب های واگرا
- ۶۲ ۱۸-۱۹-۲- بررسی اثر استفاده از مقاطع قوطی در تیرهای پیوند قاب های واگرا
- ۶۵ ۱۹-۱۹-۲- بررسی تأثیر هندسه قاب بر رفتار قاب های مهاربندی واگرا
- ۶۵ ۲۰-۲- بررسی تحقیقات انجام شده بر روی عملکرد لرزه ای قاب های مهاربندی واگرا
- ۶۶ ۱-۲۰-۲- عملکرد تیرهای پیوند بلند در قاب های مهاربندی واگرا
- ۶۹ ۱-۱-۲۰-۲- نتایج آزمایش
- ۷۰ ۲-۱-۲۰-۲- رفتار تیرهای پیوند
- ۷۰ ۳-۱-۲۰-۲- جزئیات سخت کننده تیر پیوند با طول بلند
- ۷۱ ۴-۱-۲۰-۲- نتایج بررسی عملکرد تیرهای پیوند بلند
- ۷۱ ۲-۲۰-۲- رفتار غیرارتجاعی مهاربندهای واگرا با طولهای مختلف تیر پیوند
- ۷۲ ۱-۲-۲۰-۲- عوامل موثر در رفتار سیستم قاب مهاربندی واگرا
- ۷۲ ۲-۲-۲۰-۲- مدل های تحلیلی
- ۷۲ ۳-۲-۲۰-۲- تأثیر تغییر طول تیر پیوند
- ۷۳ ۴-۲-۲۰-۲- سختی ارتجاعی
- ۷۳ ۵-۲-۲۰-۲- ضریب بار
- ۷۴ ۶-۲-۲۰-۲- نتایج بررسی رفتار غیرارتجاعی مهارهای واگرا با طول پیوند مختلف
- ۷۴ ۳-۲۰-۲- مقایسه رفتار لرزه ای مهاربندهای واگرا با پیوندهای افقی و قائم
- ۷۷ ۴-۲۰-۲- بررسی تأثیر طول تیر پیوند در ضریب رفتار قاب های مهار واگرا
- ۸۰ ۱-۴-۲۰-۲- نتایج بررسی تأثیر طول تیر پیوند در ضریب رفتار مهارهای واگرا
- ۸۱ ۵-۲۰-۲- رفتار دینامیکی غیرخطی قاب های مهاربندی واگرا تحت زلزله های نزدیک گسل
- ۸۵ ۱-۵-۲۰-۲- مدل قابهای مهاربندی واگرا

۸۷	۲-۵-۲۰-۲- شتاب نگاشتها زلزله‌های دور و نزدیک گسل
۸۸	۲-۵-۲۰-۳- تحلیل پوش آور استاتیکی غیرخطی
۸۹	۲-۵-۲۰-۴- ضریب شکل پذیری کلی سازه (μ_s)
۹۰	۲-۵-۲۰-۵- تحلیل های دینامیکی غیرخطی تاریخچه زمانی
۹۰	۲-۵-۲۰-۱- تغییر مکانها
۹۲	۲-۵-۲۰-۲- برش پایه
۹۳	۲-۵-۲۰-۳- شکل پذیری
۹۵	۲-۵-۲۰-۴- منحنی های هیستریزس
۹۷	۲-۵-۲۰-۶- نتایج بررسی رفتار غیرخطی قاب های مهار واگرا تحت زلزله های نزدیک گسل

فصل سوم: تشریح طراحی بر اساس عملکرد و معرفی تحلیل دینامیکی افزایشی

۱۰۰	۳-۱- مقدمه ای از مهندسی زلزله بر اساس عملکرد
۱۰۰	۳-۲- عدم قطعیت در مهندسی زلزله
۱۰۲	۳-۳- قابلیت اعتماد سازه ها
۱۰۴	۳-۴- مهندسی زلزله بر اساس عملکرد
۱۰۵	۳-۵- پیدایش و توسعه مفاهیم مهندسی زلزله بر اساس عملکرد
۱۱۱	۳-۶- مقدمه ای بر طراحی بر اساس عملکرد
۱۱۱	۳-۶-۱- سطوح عملکرد اجزای سازه ای
۱۱۳	۳-۷- تحلیل دینامیکی افزایشی
۱۱۹	۳-۷-۱- انتخاب پارامتر معیار شدت (IM) و معیار پاسخ (DM)
۱۱۹	۳-۷-۱-۱- پارامتر شدت (نیاز IM)
۱۳۰	۳-۷-۱-۲- پارامتر نیاز (DM)
۱۳۲	۳-۷-۲- تحلیل دینامیکی افزایشی تک رکورده و چند رکورده
۱۳۶	۳-۷-۳- خصوصیات کلی منحنیهای IDA
۱۳۹	۳-۷-۴- الگوریتم جستجو و انباشت جهت مقیاس منحنیهای IDA
۱۴۲	۳-۷-۵- برآورد ظرفیت سازه‌های و شرایط حدی بر اساس تحلیل IDA تک رکورده

۳-۷-۶- برآورد مستقیم نیاز و ظرفیت لرزه‌های سیستم‌های یک درجه آزادی و چند درجه آزادی با استفاده از تحلیل‌های پوش آور	۱۴۵
استاتیکی	۱۴۵
۳-۸-۸- منحنی‌های شکنندگی	۱۴۸
۳-۸-۱- روش تجربی	۱۴۹
۳-۸-۲- روش قضاوت مهندسی	۱۵۰
۳-۸-۳- روش تحلیلی	۱۵۰
۳-۸-۴- روش ترکیبی	۱۵۰
۳-۸-۵- تئوری احتمال منحنی شکنندگی	۱۵۱
۳-۸-۶- تعریف حالت حد خرابی (DS)	۱۵۲

فصل چهارم : مدلسازی تحقیق و معرفی رکوردهای استفاده شده

۴-۱- مقدمه	۱۵۵
۴-۲- بارگذاری زلزله	۱۵۵
۴-۲-۱- مقایسه آیین نامه ASCE7-05 با آیین نامه طراحی ساختمان‌ها در برابر زلزله ایران (استاندارد ۲۸۰۰ ویرایش سوم)	۱۵۵
۴-۳- معرفی مدل‌های مورد مطالعه	۱۶۲
۴-۴- معرفی مقاطع مورد استفاده	۱۶۵
۴-۵- مشخصات مقاطع مدل‌های طراحی شده	۱۶۵
۴-۵-۱- مشخصات مقاطع مدل‌های گروه اول (قاب‌های ۵ طبقه)	۱۶۵
۴-۵-۲- مشخصات مقاطع مدل‌های گروه دوم (قاب‌های ۱۰ طبقه)	۱۶۷
۴-۵-۳- مشخصات مقاطع مدل‌های گروه سوم (قاب‌های ۱۵ طبقه)	۱۷۱
۴-۵-۴- خلاصه‌ای از مشخصات قاب‌های طراحی شده	۱۷۶
۴-۶- مدلسازی غیرخطی (مدل تحلیلی) قاب‌های طراحی شده برای تحلیل‌های غیرخطی	۱۸۰
۴-۶-۱- معرفی نرم افزار مورد استفاده	۱۸۰
۴-۶-۲- المان غیرالاستیک لینک	۱۸۱
۴-۷- خطر لرزه‌ای در سایت	۱۸۴
۴-۷-۱- معیار شدت زمین لرزه	۱۸۴

- ۱۸۶-۲-۷-۴- طیف یکنواخت ساده شده برای سایت مورد نظر
 ۱۸۷-۸-۴- مشخصات رکوردهای انتخاب شده

فصل پنجم : نتایج حاصل از آنالیزهای تاریخیچه زمانی غیر خطی و آنالیزهای دینامیکی افزایشی بر قاب های مورد مطالعه

- ۱۹۱-۱-۵- آنالیزهای دینامیکی غیر خطی
 ۱۹۱-۱-۵- آنالیز تاریخیچه زمانی غیر خطی
 ۱۹۵-۲-۱-۵- تحلیل دینامیکی افزایشی (IDA)
 ۱۹۶-۱-۲-۱-۵- نمودارهای توزیع حداکثر جابجایی نسبی طبقات در ارتفاع قاب
 ۲۰۱-۲-۲-۱-۵- منحنی های IDA
 ۲۰۹-۳-۲-۱-۵- صدک های ۱۶٪، ۵۰٪ و ۸۴٪ منحنی های IDA
 ۲۱۴-۴-۲-۱-۵- بررسی و مقایسه نتایج صدک ۵۰ درصد منحنی های IDA

فصل ششم : مطالعه عملکرد لرزه ای قاب های مهاربندی شده ی واگرا (قاب های مورد مطالعه)

- ۲۲۰-۱-۶- مقدمه
 ۲۲۰-۲-۶- تعریف حالت های حدی برای سطوح عملکرد اجزای سازه ای
 ۲۲۱-۱-۲-۶- سطح عملکرد آستانه فرو ریزش
 ۲۲۱-۲-۲-۶- سطح عملکرد ایمنی جانی
 ۲۲۲-۳-۲-۶- سطح عملکرد قابلیت استفاده بی وقفه
 ۲۲۲-۳-۶- ارزیابی ظرفیت لرزه ای قاب های مورد مطالعه
 ۲۲۳-۱-۳-۶- ارزیابی ظرفیت لرزه ای قاب های مورد مطالعه در سطح عملکرد استفاده بی وقفه
 ۲۲۸-۲-۳-۶- ارزیابی ظرفیت لرزه ای قاب های مورد مطالعه در سطح عملکرد آستانه فرو ریزش
 ۲۳۳-۳-۳-۶- بررسی نتایج حاصل از ارزیابی ظرفیت لرزه ای قاب های مورد مطالعه در سطوح عملکرد مختلف
 ۲۳۹-۴-۳-۶- ارزیابی ظرفیت لرزه ای قاب های مورد مطالعه بر روی منحنی های صدک ۱۶ و ۵۰ و ۸۴ درصد در سطح عملکرد مختلف
 ۲۴۴-۴-۶- توزیع احتمال ظرفیت قاب های مورد مطالعه
 ۲۴۵-۱-۴-۶- روش های تعیین پارامترهای توزیع احتمال ظرفیت قاب های مورد مطالعه

- ۲۴۵..... ۲-۴-۶- پارامترهای توزیع احتمال ظرفیت سازه در سطوح عملکرد مختلف
- ۲۵۷..... ۵-۶- ترسیم منحنی های شکنندگی
- ۲۵۷..... ۱-۵-۶- منحنی های شکنندگی در سطح عملکرد استفاده بی وقفه
- ۲۶۰..... ۲-۵-۶- منحنی های شکنندگی در سطح عملکرد آستانه فروریزش
- ۲۶۳..... ۳-۵-۶- بررسی و مقایسه منحنی های شکنندگی در سطح عملکرد استفاده بی وقفه و آستانه فروریزش بر اساس احتمال ۵۰ درصد
- ۲۶۷..... ۶-۶- ساختار استفاده شده به منظور ارزیابی عملکرد لرزه ای قاب های مورد مطالعه
- ۲۷۰..... ۷-۶- ارزیابی عملکرد قاب های مورد مطالعه، تنها با در نظر گرفتن عدم قطعیت های لرزه ای
- ۲۷۰..... ۱-۷-۶- روش مبتنی بر شدت، برای ارزیابی عملکرد لرزه ای قاب ها
- ۲۷۱..... ۲-۷-۶- محاسبه میانگین نرخ وقوع سالیانه
- ۲۷۲..... ۳-۷-۶- محاسبه میانگین نرخ وقوع در ۵۰ سال
- ۲۷۳..... ۴-۷-۶- نتایج ارزیابی عملکرد لرزه ای قاب ها در سطوح عملکرد مختلف

فصل هفتم : نتایج

- ۲۸۰..... ۱-۷- مقدمه
- ۲۸۰..... ۲-۷- نتایج
- ۲۹۲..... ۳-۷- پیشنهادات
- ۲۹۳..... منابع و مراجع

فهرست اشکال

- شکل (۱-۱): فلوجارت کلی تحقیق ۱۲
- شکل (۲-۱): فلوجارت معرفی مدل ها ۱۲
- شکل (۳-۱): فلوجارت بار گذاری مدل ها ۱۳
- شکل (۴-۱): فلوجارت طراحی قاب ها ۱۴
- شکل (۵-۱): فلوجارت طراحی قاب ها ۱۵
- شکل (۶-۱): فلوجارت فرمول بندی ارزیابی عملکرد لرزه ای قاب های مورد مطالعه ۱۶
- شکل (۷-۱): فلوجارت مهندسی زلزله بر اساس عملکرد (PBEE) ۱۷
- شکل (۱-۲): تغییرات سختی نسبت به تغییرات e/L [۱۱ و ۱۲] ۲۲
- شکل (۲-۲): انواع اشکال مهار بندهای واگرا [۱۲] ۲۲
- شکل (۳-۲): ارتباط زمان تناوب اصلی با نسبت e/L [۱۲] ۲۳
- شکل (۴-۲): تغییرات تابع مقاومت نهایی قاب با نسبت e/L [۱۲] ۲۴
- شکل (۵-۲): نیروهای موجود در تیر پیوند قاب واگرا [۱۳] ۲۵
- شکل (۶-۲): مکانیزم جذب انرژی قابهای مهار واگرا [۱۴] ۲۷
- شکل (۷-۲): تغییرات دوران نرمالیزه شده مورد نیاز در مقابل نسبت e/L [۱۵ و ۱۱] ۲۸
- شکل (۸-۲): انواع مفصلهای پلاستیک در قابهای واگرا [۱۷] ۳۱
- شکل (۹-۲): منحنی اندر کنش خمش و برش برای یک مقطع بال پهن [۱۳] ۳۲
- شکل (۱۰-۲): تقسیم بندی تیر پیوند در قابهای مهار واگرا [۱۱] ۳۳
- شکل (۱۱-۲): منحنی تغییرات مقاومت قاب مهاربندی واگرا نسبت به تغییرات e/L [۱۱] ۳۷
- شکل (۱۲-۲): تغییر شکل و منحنی برش-تغییر مکان نمونه های تیر پیوند بدون سخت کننده [۲] ۴۰
- شکل (۱۳-۲): تغییر شکل و منحنی برش-تغییر مکان نمونه های تیر پیوند با سخت کننده [۲] ۴۰
- شکل (۱۴-۲): چیدمان آزمایش انجام شده توسط پوپوف و Malley بر روی تیرهای پیوند [۱] ۴۱

- شکل (۲-۱۵): مقایسه ی منحنی های برش-تغییرمکان حاصل از آزمایش و مدل پیشنهادی [۲۱] ۴۸
- شکل (۲-۱۶): پیکربندی های مختلف مورد مطالعه قابهای مهار واگرا [۲۸] ۴۸
- شکل (۲-۱۷): شرایط مرزی- (الف) مدل در حالت اولیه (ب) مدل در حالت تغییر شکل یافته [۲۹] ۴۹
- شکل (۲-۱۸): تغییرشکل و منحنی هیستریزس برش در برابر دوران غیرارتجاعی برای یکی از نمونه های آزمایش [۲۹] ۵۰
- شکل (۲-۱۹): تغییرشکل و منحنی هیستریزس برش در برابر دوران غیرارتجاعی برای یکی از نمونه های آزمایش [۲۹] ۵۰
- شکل (۲-۲۰): پروتکل بارگذاری [۲۷] ۵۲
- شکل (۲-۲۱): تغییر شکل یکی از نمونه ها پس از آزمایش [۲۷] ۵۳
- شکل (۲-۲۲): پاسخ نمونه ی نشان داده شده در شکل (۲-۲۱) [۲۷] ۵۳
- شکل (۲-۲۳): (الف) تنظیمات آزمایش برای نمونه های تیر پیوند آزمایش شده توسط (ب) مدل اجزای محدود ساخته شده برای انجام مطالعات [۳۰] ۵۴
- شکل (۲-۲۴): مقاطع نمونه و جزئیات آنها [۳۰] ۵۴
- شکل (۲-۲۵): منحنی های تنش- کرنش استفاده شده برای قسمت های مختلف تیر پیوند (a) بال تیر پیوند- (b) جان تیر پیوند و سخت کننده ها- (c) ناحیه شکل K- (d) جوش [۳۰] ۵۵
- شکل (۲-۲۶): تاریخچه ی بارگذاری برای تیر پیوند (الف) الگوی پیشنهادی (ب) الگوی AISC2002 [۳۱] ۵۶
- شکل (۲-۲۷): یک نمونه پانل برشی [۳۲] ۵۷
- شکل (۲-۲۸): پلان سازه ی تحت تحریک شتاب [۳۳] ۵۹
- شکل (۲-۲۹): پیکربندی قاب مهار واگرای K [۳۳] ۵۹
- شکل (۲-۳۰): ضریب اضافه مقاومت نرمالایز شده ی تیر پیوند در سیستم طراحی شده با آنالیز استاتیکی و مودال مقادیر میانگین (دایره) و مقادیر ماکزیمم (خط تیره) [۳۳] ۶۰
- شکل (۲-۳۱): مقدار میانگین حداکثر دوران های پلاستیک نرمالایز شده ی تیرهای پیوند [۳۳] ۶۰
- شکل (۲-۳۲): مقدار میانگین حداکثر دوران های پلاستیک نرمالایز شده ی تیر پیوند تکی [۳۳] ۶۱
- شکل (۲-۳۳): ضریب رفتار قاب های مهاربندی واگرا [۳۳] ۶۱
- شکل (۲-۳۴): نتایج آنالیزهای عددی با مقاومت تسلیم تصادفی $\sigma_f = 10 \text{ MPa}$ و $\sigma_f = 20 \text{ MPa}$ حداکثر دوران های پلاستیک نرمالایز شده ی تیرهای پیوند تکی در سازه ی ۱۲ طبقه که توسط آنالیز مودال طراحی شده است و تحت یک شتاب نگاشت قرار گرفته است [۳۳] ۶۲

- شکل (۲-۳۵): احتمالات تسلیم ستون و عضوهای مهاری قبل از خرابی تیرهای پیوند بعنوان تابعی از ضریب اضافه مقاومت
- مصالح [۳۳] ۶۲
- شکل (۲-۳۶): مقطع عرضی قوطی شکل با سخت کننده های خارجی [۳۴] ۶۳
- شکل (۲-۳۷): توصیف تنظیمات آزمایش (الف) در ارتفاع (ب) در پلان [۳۴] ۶۳
- شکل (۲-۳۸): توصیف جزئیات تیر پیوند [۳۴] ۶۴
- شکل (۲-۳۹): منحنی های تنش - کرنش (الف) مصالح جان (ب) مصالح بال [۳۴] ۶۴
- شکل (۲-۴۰): مقایسه ی منحنی های آزمایشگاهی و تحلیلی هیستریزس برش تیر پیوند در برابر دوران تیر پیوند [۳۴] ۶۴
- شکل (۲-۴۱): تیر پیوند تغییر شکل یافته در ۰/۱۲۳ رادیان در سیکل ۱۹ (الف) نمونه آزمایشگاهی (ب) نتایج آنالیز اجزاء محدود [۳۴] ۶۵
- شکل (۲-۴۲): الف- نمونه ی مهاربند واگرای مورد آزمایش، ب- مدل ساخته شده در آزمایشگاه [۳۶] ۶۷
- شکل (۲-۴۳): جزئیات مدل آزمایشی [۳۶] ۶۸
- شکل (۲-۴۴): جزئیات سخت کننده های تیر پیوند در نمونه های آزمایشی [۳۶] ۶۸
- شکل (۲-۴۵): انواع اتصال مهاربند به تیر پیوند [۳۶] ۶۹
- شکل (۲-۴۶): منحنی های پوش آور تیرهای برشی [۳۷] ۷۳
- شکل (۲-۴۷): مقایسه ی تغییر شکل سیستم مهار واگرا [۳۸] ۷۵
- شکل (۲-۴۸): پلان سازه مورد مطالعه [۳۹] ۷۸
- شکل (۲-۴۹): پیکربندی های مختلف مورد استفاده [۳۹] ۷۸
- شکل (۲-۵۰): هندسه ی قاب ۲ بعدی ۳ دهانه [۴۹] ۸۵
- شکل (۲-۵۱): نمودار پوش آور قاب $3S - 0.5e$ [۴۹] ۸۸
- شکل (۲-۵۲): نمودار پوش آور قاب $6S - 0.7e$ [۴۹] ۸۸
- شکل (۲-۵۳): نمودار پوش آور قاب $12S - 0.9e$ [۴۹] ۸۹
- شکل (۲-۵۴): نمودار تغییر مکان ماکزیمم قاب $3S - 0.5e$ [۴۹] ۹۱
- شکل (۲-۵۵): نمودار تغییر مکان نسبی طبقات قاب $3S - 0.5e$ [۴۹] ۹۱
- شکل (۲-۵۶): نمودار تغییر مکان نسبی طبقات قاب $6S - 0.7e$ [۴۹] ۹۱