

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ



وزارت علوم ، تحقیقات و فناوری

دانشگاه شهید مدنی آذربایجان

دانشکده فنی و مهندسی

گروه عمران

پایان نامه مقطع کارشناسی ارشد

رشته مهندسی عمران - سازه

تعیین بار معادل استاتیکی زلزله بر روی شبکه های تخت دو لایه

استاد راهنما :

دکتر ارژنگ صادقی

استاد مشاور :

دکتر محمدرضا امامی آزادی

پژوهشگر:

سروه احمدزاده

آذر/۹۲

تبریز/ ایران

تقدیم به

مادر مهربانم که تمامی موفقیت های زندگی ام را مدیون اشارهای ایشان بوده ام
و خواهران و برادران عزیزم که همواره با حمایت های بی دریغشان چراغ امید را در دلم زنده نگه داشته اند.

قدردانی

الهی؛ اکنون که بیاری تو یکی دیگر از مراحل تحصیل را به پایان رسانده ام، شکر گذاردگاہت بوده و بر خود واجب می دانم تا از تمامی عزیزانی که در مراحل مختلف این امر، و بخارش این تحقیق مرایای نمودند شکر و قدردانی نمایم.

بر خود لازم می دانم تا از استاد فرزانه، آموزگار درس علم و اخلاق، جناب آقای دکتر ارژنگ صادقی که با راهنمایی های ارزنده در پیشبرد این تحقیق مرایای نمودند شکر و قدردانی می نمایم. از استاد ارجمند جناب آقای دکتر محمد رضا امامی آزادی که مشاوره این پایان نامه را بر عهده داشتند و مرا از راهنمایی هایشان بهره مند نمودند شکر و قدردانی می نمایم. همچنین از استاد بزرگوار، جناب آقای دکتر بهمن شروانی تبار که زحمت داوری این پایان نامه را عهده دار بوده اند، کمال شکر و قدردانی را دارم.

در پایان لازم می دانم از آقایان دکتر یاسر شهبازی، اسمعیلی، موسوی، واحدی، خانم الهام قدسی، سولماز فرجی و کلیه دوستانی که در پیشبرد این تحقیق مرایای نموده اند، شکر و قدردانی نمایم.

سروه احمدزاده

آذر ۹۲

تبریز- ایران

چکیده

سازه های مشبک فضایی یکی از انتخاب های رایج برای پوشش فضاهای بزرگ است. این سازه ها همچنین به عنوان سر پناه های موقت پس از زلزله های قوی و مخرب مورد استفاده قرار می گیرند. بدلیل سبکی و درجه نامعینی زیاد سازه های فضاکار چنین تصور می شد که این سازه ها در برابر زلزله از مقاومت بالایی برخوردار بوده و ضد زلزله می باشند. ولی بعد از وقوع زلزله کوبه در سال ۱۹۹۵ مشاهده شد که این سازه ها هرچند نسبت به سازه های معمولی ایمن ترند ولی نباید آنها را مطلقاً مصون و ضدزلزله پنداشت. با توجه به این مطلب کارهای متعددی بر روی رفتار دینامیکی سازه های فضاکار در مقابل زلزله انجام گرفته است. با این حال نتایج در دسترس از مطالعه بر روی رفتار لرزه ای این سازه ها کافی نیستند. با توجه به نبود دستورالعمل مشخص و روابط آئین نامه ای در رابطه با میزان بار ناشی از زلزله و نحوه اعمال آن بر روی سازه های فضاکار، هدف از این پایان نامه محاسبه و توزیع بارهای زلزله در جهت قائم به صورت استاتیکی معادل بر روی شبکه های تخت دولایه می باشد. در کار فعلی، خصوصیات دینامیکی، رفتار خطی و غیر خطی شبکه های تخت دو لایه مورد مطالعه قرار گرفته است. نشان داده شده است که این شبکه ها در زلزله آسیب پذیر بوده و رفتار شکننده ای از خود نشان داده اند، بنابراین بایستی به دقت طراحی شوند. برای ساده سازی روش ارزیابی بار معادل زلزله بر روی شبکه های تخت دو لایه، فرمول هایی ارائه شده است.

کلید واژه: شبکه تخت دولایه، آنالیز دینامیکی، بار استاتیکی معادل، رفتار غیر خطی

فهرست مطالب

صفحه

عنوان

فصل اول: کلیات و مقدمه

- ۱-۱ مقدمه..... ۱
- ۲-۱ سازه فضاکار ۲
- ۳-۱ تاریخچه سازه فضاکار ۲
- ۴-۱ دلایل شهرت سازه های فضاکار و خصوصیات آن ۳
- ۵-۱ طبقه بندی سازه های فضاکار ۳
- ۶-۱ انواع مدل های هندسی سازه های فضاکار ۴
- ۱-۶-۱ شبکه های تخت ۴
- ۱-۶-۱-۱ تفاوت شبکه های تک لایه با دو یا چند لایه..... ۵
- ۲-۶-۱ شبکه های چلیک..... ۶
- ۳-۶-۱ شبکه های گنبد..... ۷
- ۴-۶-۱ سایر شکل ها(برج ها و شبکه های Lattice) ۸
- ۷-۱ ویژگی های سازه های فضاکار ۹
- ۸-۱ معایب و محدودیت های سازه های فضاکار ۱۰
- ۹-۱ خلاصه مطالب ارائه شده در فصول پایان نامه..... ۱۱

فصل دوم: مروری بر مطالعات انجام شده در مورد ارزیابی نیروی استاتیکی معادل زلزله بر روی

سازه های فضاکار

- ۱-۲ مقدمه..... ۱۲
- ۲-۲ نمونه هایی از خرابی سازه های فضاکار در اثر زلزله ۱۳
- ۳-۲ نیروی استاتیکی معادل زلزله ۱۴
- ۴-۲ ارزیابی اثر زلزله بر روی سازه های فضاکار ۱۵
- ۵-۲ ارزیابی نیروی استاتیکی معادل زلزله در شبکه های تخت دو لایه ۱۶
- ۱-۵-۲ روش ضریب نیروهای خارجی ۱۶

۱۷ روش ضریب نیروی داخلی
۲۰ ۶-۲ نیروی افقی زلزله
۲۰ ۷-۲ تعیین نیروی استاتیکی معادل زلزله در چلیک های دولایه
۲۲ ۸-۲ تعیین نیروی معادل استاتیکی زلزله بر گنبد های تک لایه
۲۴ ۹-۲ ارائه روابط استاتیک معادل بر روی گنبد های فضاکار دولایه
۲۶ ۱۰-۲ تخمین نیروهای لرزه ای معادل استاتیکی در گنبد های مشبک تک لایه با افتار مثلثی
۲۷ ۱۱-۲ ارزیابی میزان بار استاتیکی معادل زلزله بر روی گنبد های مشبک یک لایه
۲۹ ۱۲-۲ ارزیابی میزان بار استاتیکی معادل زلزله بر روی گنبد های مشبک دو لایه

فصل سوم: مدل سازی عناصر محدود

۳۲ ۱-۳ مقدمه
۳۳ ۲-۳ آشنایی با نرم افزار Formian
۳۳ ۳-۳ نحوه مدل سازی و انتخاب شبکه های تخت دو لایه برای آنالیز
۳۴ ۴-۳ انتقال اطلاعات فرمکسی از Formian به SAP2000
۳۵ ۵-۳ بارگذاری
۳۶ ۶-۳ بارهای وارد بر سازه فضاکار
۳۷ ۷-۳ نحوه بارگذاری شبکه های تخت دو لایه
۳۸ ۸-۳ شرایط تکیه گاهی
۳۸ ۹-۳ تحلیل استاتیکی در نرم افزار SAP
۴۰ ۱۰-۳ نحوه انتقال تاشه انتخابی از Formian به نرم افزارهای Sap و Ansys
۴۰ ۱۱-۳ معرفی المان های مورد استفاده در Ansys
۴۰ ۱-۱۱-۳ المان Link 180
۴۱ ۲-۱۱-۳ المان Mass 21
۴۲ ۱۲-۳ آنالیز مودال "Modal Analysis"
۴۳ ۱۳-۳ پارامترهای دینامیکی شبکه های دو لایه
۴۳ ۱۴-۳ مشخصه های میرایی
۴۵ ۱-۱۴-۳ محاسبه ضرایب رایلی

۴۶تحلیل دینامیکی	۱۵-۳
۴۶تحلیل تاریخچه زمانی	۱-۱۵-۳
۴۶مولفه قائم زلزله	۲-۱۵-۳
۴۷تحلیل غیر خطی	۱۶-۳
۴۷رفتار غیر خطی مصالح	۱-۱۶-۳
۴۸تغییرات شتاب(شتاب نگاشت)	۱۷-۳
۴۹تعیین شتاب نگاشت زلزله مناسب جهت تحلیل شبکه های تخت	۱۸-۳
۵۲مقیاس کردن شتابنگاشتها براساس طیف طرح آئین نامه ایران	۱۹-۳

فصل چهارم: یافته های پژوهش

۵۳مقدمه	۱-۴
۵۴نتایج تحلیل دینامیکی مربوط به مدل یک	۲-۴
۵۴زلزله Imperial Valley	۱-۲-۴
۵۴برش پایه بحرانی	۱-۱-۲-۴
۵۴توزیع واکنش نیروی قائم در گره ها	۲-۱-۲-۴
۵۶نرمالیزه کردن الگوی تغییرات قائم نیروی مدل یک-زلزله Imperial Valley	۳-۱-۲-۴
۶۰زلزله Kobe	۲-۲-۴
۶۰برش پایه بحرانی	۱-۲-۲-۴
۶۰نرمالیزه کردن الگوی تغییرات قائم نیروی مدل یک-زلزله Kobe	۲-۲-۲-۴
۶۴زلزله Northridge	۳-۲-۴
۶۴برش پایه بحرانی	۱-۳-۲-۴
Northridgeنرمالیزه کردن الگوی تغییرات قائم نیروی مدل یک-زلزله Northridge	۲-۳-۲-۴
۶۴	
۶۸زلزله Tabas	۴-۲-۴
۶۸برش پایه بحرانی	۱-۴-۲-۴
Tabasنرمالیزه کردن الگوی تغییرات قائم نیروی مدل یک-زلزله Tabas	۲-۴-۲-۴
۶۸	
۷۲زلزله San Fernando	۵-۲-۴

- ۷۲ ۱-۵-۲-۴ برش پایه بحرانی
- ۷۲ ۲-۵-۲-۴ نرمالیزه کردن الگوی تغییرات قائم نیروی مدل یک-زلزله San Fernando
- ۷۶ ۶-۲-۴ ترسیم تغییرات نیروی قائم خطوط B,C,D برای شتابنگاشت های انتخابی در مدل یک
- ۷۸ ۷-۲-۴ ترسیم تغییرات نیروی قائم نرمال شده خطوط B,C,D برای شتابنگاشت های انتخابی در مدل یک ...
- ۸-۲-۴ ترسیم میانگین نتایج نرمال شده برای کلیه شتابنگاشتها بر روی یک منحنی در خطوط B,C,D برای مدل یک.....
- ۸۰ ۳-۴ نتایج تحلیل دینامیکی مربوط به مدل دو
- ۸۲ ۱-۳-۴ زلزله Imperial Valley
- ۸۲ ۱-۳-۴ برش پایه بحرانی
- ۸۲ ۲-۱-۳-۴ نرمالیزه کردن الگوی تغییرات قائم نیروی مدل دو-زلزله Imperial Valley
- ۸۲ ۲-۳-۴ زلزله Kobe
- ۸۶ ۱-۲-۳-۴ برش پایه بحرانی
- ۸۶ ۲-۲-۳-۴ نرمالیزه کردن الگوی تغییرات قائم نیروی شبکه دو-زلزله Kobe
- ۹۰ ۳-۳-۴ زلزله Northridge
- ۹۰ ۱-۳-۳-۴ برش پایه بحرانی
- Northridge نرمالیزه کردن الگوی تغییرات قائم نیروی شبکه دو-زلزله
- ۹۰
- ۹۴ ۴-۳-۴ زلزله Tabas
- ۹۴ ۱-۴-۳-۴ برش پایه بحرانی
- ۹۴ ۲-۴-۳-۴ نرمالیزه کردن الگوی تغییرات قائم نیروی شبکه دو-زلزله Tabas
- ۹۸ ۵-۳-۴ زلزله San Fernando
- ۹۸ ۱-۵-۳-۴ برش پایه بحرانی
- San Fernando نرمالیزه کردن الگوی تغییرات قائم نیروی شبکه دو-زلزله
- ۹۸
- ۱۰۲ ۶-۳-۴ ترسیم تغییرات نیروی قائم خطوط B,C,D برای شتابنگاشت های انتخابی در مدل دو
- ۱-۶-۳-۴ ترسیم تغییرات نیروی قائم نرمال شده خطوط B,C,D برای شتابنگاشت های انتخابی در مدل دو.....
- ۱۰۴

- ۲-۶-۳-۴ ترسیم میانگین نتایج نرمال شده برای کلیه شتابنگاشتها بر روی یک منحنی در خطوط B,C,D
- ۱۰۶..... برای مدل دو
- ۱۰۸..... ۴-۴ نتایج تحلیل دینامیکی مربوط به مدل سه
- ۱۰۸..... ۱-۴-۴ زلزله Imperial Valley
- ۱۰۸..... ۱-۴-۴ برش پایه بحرانی
- ۱۰۸..... ۲-۱-۴-۴ نرمالیزه کردن الگوی تغییرات قائم نیروی مدل سه-زلزله Imperial Valley
- ۱۱۲..... ۲-۴-۴ زلزله Kobe
- ۱۱۲..... ۱-۲-۴-۴ برش پایه بحرانی
- ۱۱۲..... ۲-۲-۴-۴ نرمالیزه کردن الگوی تغییرات قائم نیروی شبکه سه-زلزله Kobe
- ۱۱۶..... ۳-۴-۴ زلزله Northridge
- ۱۱۶..... ۱-۳-۴-۴ برش پایه بحرانی
- ۱۱۶..... ۲-۳-۴-۴ نرمالیزه کردن الگوی تغییرات قائم نیروی شبکه سه-زلزله Northridge
- ۱۲۰..... ۴-۴-۴ زلزله Tabas
- ۱۲۰..... ۱-۴-۴-۴ برش پایه بحرانی
- ۱۲۰..... ۲-۴-۴-۴ نرمالیزه کردن الگوی تغییرات قائم نیروی شبکه سه-زلزله Tabas
- ۱۲۴..... ۵-۴-۴ زلزله San Fernando
- ۱۲۴..... ۱-۵-۴-۴ برش پایه بحرانی
- ۱۲۴..... ۲-۵-۴-۴ نرمالیزه کردن الگوی تغییرات قائم نیروی شبکه سه-زلزله San Fernando
- ۱۲۸..... ۶-۴-۴ ترسیم تغییرات نیروی قائم خطوط B,C,D برای شتابنگاشت های انتخابی در مدل سه
- ۱۳۰..... ۷-۴-۴ ترسیم تغییرات نیروی قائم نرمال شده خطوط B,C,D برای شتابنگاشت های انتخابی در مدل سه
- ۱۳۰..... ۸-۴-۴ ترسیم میانگین نتایج نرمال شده برای کلیه شتابنگاشت ها بر روی یک منحنی در خطوط B,C,D برای مدل سه
- ۱۳۲..... ۵-۴ نتایج تحلیل دینامیکی مربوط به مدل چهار
- ۱۳۴..... ۱-۵-۴ زلزله Imperial Valley
- ۱۳۴..... ۱-۱-۵-۴ برش پایه بحرانی
- ۱۳۴..... ۲-۱-۵-۴ نرمالیزه کردن الگوی تغییرات قائم نیروی مدل چهار-زلزله Imperial Valley
- ۱۳۸..... ۲-۵-۴ زلزله Kobe

- ۱۳۸..... ۱-۲-۵-۴ برش پایه بحرانی
- ۱۳۸..... Kobe ۲-۲-۵-۴ نرمالیزه کردن الگوی تغییرات قائم نیروی مدل چهار-زلزله
- ۱۴۲..... Northridge ۳-۵-۴ زلزله
- ۱۴۲..... ۱-۳-۵-۴ برش پایه بحرانی
- ۱۴۲..... Northridge ۲-۳-۵-۴ نرمالیزه کردن الگوی تغییرات قائم نیروی مدل چهار-زلزله
- ۱۴۶..... Tabas ۴-۵-۴ زلزله
- ۱۴۶..... ۱-۴-۵-۴ برش پایه بحرانی
- ۱۴۶..... Kobe ۲-۴-۵-۴ نرمالیزه کردن الگوی تغییرات قائم نیروی مدل چهار-زلزله
- ۱۵۰..... San Fernando ۵-۵-۴ زلزله
- ۱۵۰..... ۱-۵-۵-۴ برش پایه بحرانی
- ۱۵۰..... San Fernando ۲-۵-۵-۴ نرمالیزه کردن الگوی تغییرات قائم نیروی مدل چهار-زلزله
- ۱۵۴..... ۶-۵-۴ ترسیم تغییرات نیروی قائم خطوط B,C,D برای شتابنگاشت های انتخابی در مدل چهار
- ۱۵۴..... ۷-۵-۴ ترسیم تغییرات نیروی قائم نرمال شده در خطوط B,C,D برای شتابنگاشت های انتخابی در مدل چهار
- ۱۵۶..... ۸-۵-۴ ترسیم میانگین نتایج نرمال شده برای کلیه شتابنگاشت ها بر روی یک منحنی در خطوط B,C,D برای مدل چهار
- ۱۶۰..... ۶-۴ میانگین گیری نهائی از تغییرات نیروی قائم و ترسیم نمودارهای نهائی
- ۱۶۰..... ۱-۶-۴ میانگین گیری نهائی از تغییرات نیروی قائم نرمال شده در تمامی مدلها
- ۱۶۴..... ۲-۶-۴ ترسیم نمودارهای نهائی
- ۱۶۷..... ۷-۴ محاسبه الگوی بار قائم معادل زلزله
- ۱۶۷..... ۱-۷-۴ نمودار الگوی کلی بار قائم ز
- ۱۷۲..... Line B,C,D ۱-۱-۷-۴ نمودار الگوی کلی بار قائم زلزله برآزش یافته بر منحنی های میانگین در
- ۱۷۴..... ۲-۱-۷-۴ نحوه توزیع بار قائم معادل زلزله در شبکه های تخت
- ۱۷۶..... ۲-۷-۴ الگوی نسبی بار قائم زلزله

- ۱-۲-۷-۴ تعداد گره های موجود در هر پله از نمودار پله ای الگوی بار قائم
 ۱۷۶
- ۳-۷-۴ محاسبه نیروهای ناشی از زلزله قائم در هر گره ۱۸۰
- ۸-۴ تعیین روابط جهت استخراج برش پایه قائم سازه ۱۸۰
- ۱-۸-۴ بدست آوردن α برای سازه های تخت ۱۸۱
- ۹-۴ بررسی کارایی روابط ارائه شده ۱۸۵
- ۱-۹-۴ آنالیز استاتیکی ۱۸۵
- ۲-۹-۴ مقایسه زمان تناوب شبکه ها با توجه به بارگذاری اولیه GD,GE,GEs ۱۸۶
- ۳-۹-۴ مقایسه زمان تناوب در بارگذاری اولیه یکسان و با افزایش ابعاد شبکه ها ۱۸۸
- ۴-۹-۴ تحلیل های مربوط به آنالیز دینامیکی غیر خطی ۱۸۹
- ۱۰-۴ نتایج تحلیل دینامیکی غیر خطی مربوط به مولفه قائم جابه جایی و تنش محوری، تحت مولفه قائم زلزله ... ۱۹۰
- ۱-۱۰-۴ شبکه تخت شماره یک ۱۹۰
- ۱-۱-۱۰-۴ زلزله Northridge ۱۹۰
- ۲-۱-۱۰-۴ زلزله Tabas ۱۹۲
- ۳-۱-۱۰-۴ زلزله San Fernando ۱۹۳
- ۲-۱۰-۴ شبکه تخت شماره دو ۱۹۵
- ۱-۲-۱۰-۴ زلزله Northridge ۱۹۵
- ۲-۲-۱۰-۴ زلزله Tabas ۱۹۷
- ۳-۲-۱۰-۴ زلزله San Fernando ۱۹۸
- ۳-۱۰-۴ شبکه تخت شماره سه ۲۰۰
- ۱-۳-۱۰-۴ زلزله Northridge ۲۰۰
- ۲-۳-۱۰-۴ زلزله Tabas ۲۰۱
- ۳-۳-۱۰-۴ زلزله San Fernando ۲۰۳
- ۱۱-۴ مقایسه نتایج مولفه قائم جابجایی (UZ) در سه شبکه تخت، تحت بارگذاری قائم ۲۰۵
- ۱-۱۱-۴ زلزله Northridge ۲۰۵
- ۲-۱۱-۴ زلزله Tabas ۲۰۶

۲۰۷ San Fernando زلزله ۳-۱۱-۴
۲۰۹ مقایسه نتایج تنش محوری (Axial Stress) در سه چلیک، تحت بارگذاری قائم
۲۰۹ Northridge زلزله ۱-۱۲-۴
۲۱۰ Tabas زلزله ۲-۱۲-۴
۲۱۱ San Fernando زلزله ۳-۱۲-۴

فصل پنجم: نتیجه گیری

۲۱۳ ۱-۵ مقدمه
۲۱۴ ۲-۵ نتیجه گیری
۲۱۴ ۱-۲-۵ نتایج حاصل از تحلیل های دینامیکی خطی
۲۱۴ ۲-۲-۵ نتایج حاصل از تحلیل های دینامیکی غیر خطی
۲۱۵ ۳-۵ پیشنهادات آتی
۲۱۶ پیوست
۲۲۱ فهرست منابع و مآخذ

فهرست جداول

صفحه	عنوان
۱۷	جدول (۱-۲) ضرایب زلزله، ۷/۷، در مناطق مختلف چین با توجه به نوع خاک
۱۸	جدول (۲-۲): مقادیر لازم برای محاسبه ضرایب نیروی قائم زلزله برحسب نوع خاک و منطقه لرزه خیزی چین
۱۸	جدول (۳-۲): ضرایب اصلاح
۱۹	جدول (۴-۲): مقایسه نتایج تحلیل تئوریک و نتایج روابط تجربی
۳۴	جدول (۱-۳): پارامترهای مورد نیاز در طراحی شبکه های تخت فضاکار
۳۵	جدول (۲-۳): مشخصات مصالح فولادی ST-37 مورد استفاده در SAP، واحد Kgf,m,C
۳۷	جدول (۳-۳): محاسبه بار مرده
۳۸	جدول (۴-۳): محاسبه بار زنده
۳۹	جدول (۵-۳): تیپ بندی اعضا برای شبکه تخت شماره ۲
۴۵	جدول (۶-۳): نتایج آنالیز مودال برای دو مود انتخابی در هر شبکه
۴۶	جدول (۷-۳): ضرایب α و β در شبکه های مورد مطالعه
۵۰	جدول (۸-۳): زلزله های انتخابی و مشخصات کلی آنها
۵۷	جدول (۱-۴): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line B مدل یک- زلزله Imperial Valley
۵۸	جدول (۲-۴): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line C مدل یک- زلزله Imperial Valley
۵۹	جدول (۳-۴): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line D مدل یک- زلزله Imperial Valley
۶۰	جدول (۴-۴): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line B مدل یک- زلزله Kobe
۶۲	جدول (۵-۴): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line C مدل یک- زلزله Kobe
۶۳	جدول (۶-۴): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line D مدل یک- زلزله Kobe
۶۵	جدول (۷-۴): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line B مدل یک- زلزله Northridge
۶۶	جدول (۸-۴): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line C مدل یک- زلزله Northridge
۶۷	جدول (۹-۴): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line D مدل یک- زلزله Northridge
۶۹	جدول (۱۰-۴): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line B مدل یک- زلزله Tabas

- جدول (۴-۱۱): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line C مدل یک- زلزله Tabas ۷۰
- جدول (۴-۱۲): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line D مدل یک- زلزله Tabas ۷۱
- جدول (۴-۱۳): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line B مدل یک- زلزله San Fernando ۷۳
- جدول (۴-۱۴): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line C مدل یک- زلزله San Fernando ۷۴
- جدول (۴-۱۵): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line D مدل یک- زلزله San Fernando ۷۵
- جدول (۴-۱۶): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line B شبکه دو- زلزله Imperial Valley ۸۳
- جدول (۴-۱۷): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line C شبکه دو- زلزله Imperial Valley ۸۴
- جدول (۴-۱۸): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line D شبکه دو- زلزله Imperial Valley ۸۵
- جدول (۴-۱۹): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line B شبکه دو- زلزله Kobe ۸۷
- جدول (۴-۲۰): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line C شبکه دو- زلزله Kobe ۸۸
- جدول (۴-۲۱): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line D شبکه دو- زلزله Kobe ۸۹
- جدول (۴-۲۲): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line B شبکه دو- زلزله Northridge ۹۱
- جدول (۴-۲۳): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line C شبکه دو- زلزله Northridge ۹۲
- جدول (۴-۲۴): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line D شبکه دو- زلزله Northridge ۹۳
- جدول (۴-۲۵): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line B شبکه دو- زلزله Tabas ۹۵
- جدول (۴-۲۶): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line C شبکه دو- زلزله Tabas ۹۶
- جدول (۴-۲۷): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line D شبکه دو- زلزله Tabas ۹۷
- جدول (۴-۲۸): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line B شبکه دو- زلزله San Fernando ۹۹
- جدول (۴-۲۹): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line C شبکه دو- زلزله San Fernando ۱۰۰
- جدول (۴-۳۰): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line D شبکه دو- زلزله San Fernando

۱۰۱.....	جدول (۴-۳۱): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line B شبکه سه- زلزله Imperial Valley
۱۰۹.....	جدول (۴-۳۲): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line C شبکه سه- زلزله Imperial Valley
۱۱۰.....	جدول (۴-۳۳): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line D شبکه سه- زلزله Imperial Valley
۱۱۱.....	
۱۱۳.....	جدول (۴-۳۴): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line B شبکه سه- زلزله Kobe
۱۱۴.....	جدول (۴-۳۵): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line C شبکه سه- زلزله Kobe
۱۱۵.....	جدول (۴-۳۶): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line D شبکه سه- زلزله Kobe
۱۱۷.....	جدول (۴-۳۷): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line B شبکه سه- زلزله Northridge
۱۱۸.....	جدول (۴-۳۸): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line C شبکه سه- زلزله Northridge
۱۱۹.....	جدول (۴-۳۹): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line D شبکه سه- زلزله Northridge
۱۲۱.....	جدول (۴-۴۰): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line B شبکه سه- زلزله Tabas
۱۲۲.....	جدول (۴-۴۱): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line C شبکه سه- زلزله Tabas
۱۲۳.....	جدول (۴-۴۲): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line D شبکه سه- زلزله Tabas
۱۲۵.....	جدول (۴-۴۳): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line B شبکه سه- زلزله San Fernando
۱۲۶.....	جدول (۴-۴۴): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line C شبکه سه- زلزله San Fernando
۱۲۷.....	جدول (۴-۴۵): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line D شبکه سه- زلزله San Fernando
۱۳۵.....	جدول (۴-۴۶): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line B مدل چهار- زلزله Imperial Valley
۱۳۶.....	جدول (۴-۴۷): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line C مدل چهار- زلزله Imperial Valley
۱۳۷.....	جدول (۴-۴۸): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line D مدل چهار- زلزله Imperial Valley

- جدول (۴-۴۹): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line B مدل چهار - زلزله Kobe ۱۳۹
- جدول (۴-۵۰): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line C مدل چهار - زلزله Kobe ۱۴۰
- جدول (۴-۵۱): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line D مدل چهار - زلزله Kobe ۱۴۱
- جدول (۴-۵۲): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line B مدل چهار - زلزله Northridge ۱۴۳
- جدول (۴-۵۳): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line C مدل چهار - زلزله Northridge ۱۴۴
- جدول (۴-۵۴): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line D مدل چهار - زلزله Northridge ۱۴۵
- جدول (۴-۵۵): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line B مدل چهار - زلزله Tabas ۱۴۷
- جدول (۴-۵۶): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line C مدل چهار - زلزله Tabas ۱۴۸
- جدول (۴-۵۷): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line D مدل چهار - زلزله Tabas ۱۴۹
- جدول (۴-۵۸): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line B مدل چهار - زلزله San Fernando ۱۵۱
- جدول (۴-۵۹): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line C مدل چهار - زلزله San Fernando ۱۵۲
- جدول (۴-۶۰): استخراج نیروی اینرسی ایجاد شده در گره های سازه در Line D مدل چهار - زلزله San Fernando ۱۵۳
- جدول (۴-۶۱): ارائه نیروهای نرمال میانگین کل مدلها در Line B ۱۶۱
- جدول (۴-۶۲): ارائه نیروهای نرمال میانگین کل مدلها در Line C ۱۶۲
- جدول (۴-۶۳): ارائه نیروهای نرمال میانگین کل مدلها در Line D ۱۶۳
- جدول (۴-۶۴): استخراج α تحت زلزله های مختلف برای مدل یک ۱۸۱
- جدول (۴-۶۵): استخراج α تحت زلزله های مختلف برای مدل دو ۱۸۲
- جدول (۴-۶۶): استخراج α تحت زلزله های مختلف برای مدل سه ۱۸۲
- جدول (۴-۶۷): استخراج α تحت زلزله های مختلف برای مدل چهار ۱۸۲
- جدول (۴-۶۸): میانگین گیری از α و بدست آوردن α نهایی ۱۸۳
- جدول (۴-۶۹): مقایسه وزن مدلها تحت بارگذاری های GE,GE,GD ۱۸۶
- جدول (۴-۷۰): نتایج تحلیل دینامیکی غیر خطی - مدل یک-زلزله Northridge ۱۹۱

- جدول (۴-۷۱): نتایج تحلیل دینامیکی غیر خطی - مدل یک-زلزله Tabas ۱۹۲
- جدول (۴-۷۲): نتایج تحلیل دینامیکی غیر خطی - مدل یک-زلزله San Fernando ۱۹۳
- جدول (۴-۷۳): نتایج تحلیل دینامیکی غیر خطی - مدل دو-زلزله Northridge ۱۹۵
- جدول (۴-۷۴): نتایج تحلیل دینامیکی غیر خطی - مدل دو-زلزله Tabas ۱۹۷
- جدول (۴-۷۵): نتایج تحلیل دینامیکی غیر خطی - مدل دو-زلزله San Fernando ۱۹۸
- جدول (۴-۷۶): نتایج تحلیل دینامیکی غیر خطی - مدل سه-زلزله Northridge ۲۰۰
- جدول (۴-۷۷): نتایج تحلیل دینامیکی غیر خطی - مدل سه-زلزله Tabas ۲۰۲
- جدول (۴-۷۸): نتایج تحلیل دینامیکی غیر خطی - مدل سه-زلزله San Fernando ۲۰۳
- جدول (۴-۷۹): نسبت تغییرات جابجایی مدل های مورد مطالعه تحت بارگذاری های GE,GE,GD-زلزله Northridge ۲۰۶
- جدول (۴-۸۰): نسبت تغییرات جابجایی مدل های مورد مطالعه تحت بارگذاری های GE,GE,GD-زلزله Tabas ۲۰۷
- جدول (۴-۸۱): نسبت تغییرات جابجایی مدل های مورد مطالعه تحت بارگذاری های GE,GE,GD-زلزله San Fernando ۲۰۸
- جدول (۴-۸۲): نسبت تغییرات تنش محوری مدل های مورد مطالعه تحت بارگذاری های GE,GE,GD-زلزله Northridge ۲۱۰
- جدول (۴-۸۳): نسبت تغییرات تنش محوری مدل های مورد مطالعه تحت بارگذاری های GE,GE,GD-زلزله Tabas ۲۱۱
- جدول (۴-۸۴): نسبت تغییرات تنش محوری مدل های مورد مطالعه تحت بارگذاری های GE,GE,GD-زلزله San Fernando ۲۱۲
- جدول (پ-۱) نتایج آنالیز مودال برای مدل یک (۲۰×۳۰) ۲۱۷
- جدول (پ-۲) نتایج آنالیز مودال برای مدل دو (۴۶×۳۰) ۲۱۸
- جدول (پ-۳) نتایج آنالیز مودال برای مدل سه (۵۴×۳۶) ۲۱۹
- جدول (پ-۴) نتایج آنالیز مودال برای مدل چهار (۶۰×۴۰) ۲۲۰

فهرست اشکال

صفحه	عنوان
۲.....	شکل (۱-۱): اولین نمونه سازه فضاکار در سال ۱۹۰۳ توسط الکساندر گراهام بل
۵.....	شکل (۲-۱): نمونه هایی از شبکه های دو لایه.
۶.....	شکل (۳-۱): منحنی نیرو-تغییر مکان یک لوله استوانه ای جدار نازک
۷.....	شکل (۴-۱): اشکال چلیک های مختلف.
۸.....	شکل (۵-۱): اشکال گنبد های مختلف <u>....</u>
۸.....	شکل (۶-۱): سایر اشکال سازه های فضاکار
۱۳.....	شکل (۱-۲): شکست عضو متصل به تکیه گاه.
۱۳.....	شکل (۲-۲): کمانش اعضای نزدیک تکیه گاه
۱۳.....	شکل (۳-۲): عضو خرابی شکسته شده نزدیک تکیه گاه
۱۳.....	شکل (۴-۲): کمانش اعضای سازه فضاکار
۱۴.....	شکل (۵-۲): نمونه ای از خرابی ساختمانها و پلها بر اثر زلزله سال ۱۹۹۵ کوبه ژاپن.
۱۸.....	شکل (۶-۲) ضرایب نیروی قائم زلزله
۱۸.....	شکل (۷-۲) منحنی محاطی داخل پلان سازه فضاکار.....
۲۳.....	شکل (۸-۲): تعیین ضریب $\alpha(\phi)$ با توجه به زاویه مرکزی گنبد.
۲۳.....	شکل (۹-۲): تعیین ضریب $\beta(\phi)$ با توجه به زاویه مرکزی گنبد
۲۴.....	شکل (۱۰-۲): نحوه توزیع نیروی قائم زلزله بر روی گنبد
۲۷.....	شکل (۱۱-۲): نحوه توزیع و انتخاب ضریب α
۳۵.....	شکل (۱-۳): نمونه ای از شبکه تخت دو لایه طراحی شده در نرم افزار Formian- مدل ۲
۳۹.....	شکل (۲-۳): نمونه ای از مقاطع محاسباتی در نرم افزار SAP برای شبکه شماره ۲
۴۱.....	شکل (۳-۳): هندسه المان Link 180
۴۲.....	شکل (۴-۳): المان جرم سازه ای Mass 21.....
۴۷.....	شکل (۵-۳): نمودار پس کمانشی اعضای مفصل - میله تحت بار محوری.....
۴۸.....	شکل (۶-۳): نمودار پس کمانشی اعضای با ضریب لاغری ۱۰۰
۵۰.....	شکل (۷-۳): شتابنگاشت مولفه قائم زلزله Tabas

- شکل (۳-۸): شتابنگاشت مولفه قائم زلزله Kobe ۵۰
- شکل (۳-۹): شتابنگاشت مولفه قائم زلزله Imperial Valley ۵۱
- شکل (۳-۱۰): شتابنگاشت مولفه قائم زلزله Northridge ۵۱
- شکل (۳-۱۱): شتابنگاشت مولفه قائم زلزله San Fernand ۵۱
- شکل (۴-۱): نمودار برش پایه برحسب زمان برای مدل یک زلزله Imperial Valley - Time Critical =5.095 (sec) ۵۴
- شکل (۴-۲): نحوه شماره گذاری گره ها طبق شماره گذاری نرم افزار ANSYS برای مدل یک ۵۵
- شکل (۴-۳): نحوه تقسیم بندی شبکه ۵۶
- شکل (۴-۴): نمودار برش پایه برحسب زمان برای مدل یک زلزله Kobe - Time Critical =6.53 (sec) ۶۰
- شکل (۴-۵): نمودار برش پایه برحسب زمان برای مدل یک زلزله Northridge - Time Critical =2.38 (sec) ۶۴
- شکل (۴-۶): نمودار برش پایه برحسب زمان برای مدل یک زلزله Tabas - Time Critical =3.64 (sec) ۶۸
- شکل (۴-۷): نمودار برش پایه برحسب زمان برای مدل یک زلزله San Fernando - Time Critical =8.36 (sec) ۷۲
- شکل (۴-۸): نحوه توزیع تغییرات قائم نیرو Line B در مدل یک ۷۶
- شکل (۴-۹): نحوه توزیع تغییرات قائم نیرو Line C در مدل یک ۷۷
- شکل (۴-۱۰): نحوه توزیع تغییرات قائم نیرو Line D در مدل یک ۷۷
- شکل (۴-۱۱): نحوه توزیع تغییرات قائم نیروی نرمال شده Line B در مدل یک ۷۸
- شکل (۴-۱۲): نحوه توزیع تغییرات قائم نیروی نرمال شده Line C در مدل یک ۷۹
- شکل (۴-۱۳): نحوه توزیع تغییرات قائم نیروی نرمال شده Line D در مدل یک ۷۹
- شکل (۴-۱۴): منحنی میانگین توزیع قائم نیروی نرمال شده Line B در مدل یک ۸۰
- شکل (۴-۱۵): منحنی میانگین توزیع قائم نیروی نرمال شده Line C در مدل یک ۸۱
- شکل (۴-۱۶): منحنی میانگین توزیع قائم نیروی نرمال شده Line D در مدل یک ۸۱
- شکل (۴-۱۷): نمودار برش پایه برحسب زمان برای مدل دو زلزله Imperial Valley - Time Critical =5.04 (sec) ۸۲
- شکل (۴-۱۸): نمودار برش پایه برحسب زمان برای شبکه دو زلزله Kobe - Time Critical =6.08 (sec) ۸۶
- شکل (۴-۱۹): نمودار برش پایه برحسب زمان برای شبکه دو زلزله Northridge - Time Critical =2.52 (sec) ۹۰
- شکل (۴-۲۰): نمودار برش پایه برحسب زمان برای شبکه دو زلزله Tabas - Time Critical =4.2 (sec) ۹۴
- شکل (۴-۲۱): نمودار برش پایه برحسب زمان برای شبکه یک زلزله San Fernando - Time Critical =6.21 (sec) ۹۸
- شکل (۴-۲۲): نحوه توزیع تغییرات قائم نیرو Line B در مدل دو ۱۰۲