

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ



دانشگاه سمنان

دانشکده مهندسی عمران

ارائه منحنی شکست برای ارزیابی احتمالاتی آسیب پذیری لرزه ای دیوارهای ساحلی

پایان نامه برای دریافت درجه کارشناسی ارشد
در رشته مهندسی عمران گرایش مکانیک خاک و پی

دانشجو:

سید محسن میرایی

اساتید راهنما:

دکتر یاسر جعفریان

دکتر رضا وهدانی

اسفند ماه ۱۳۹۲



ارائه منحنی شکست برای ارزیابی احتمالاتی آسیب پذیری لرزه ای دیوارهای ساحلی

پایان نامه برای دریافت درجه کارشناسی ارشد
در رشته مهندسی عمران گرایش مکانیک خاک و پی

دانشجو:

سید محسن میرایی

اساتید راهنما:

دکتر یاسر جعفریان

دکتر رضا وهدانی



دانشگاه سمنان

دانشکده مهندسی عمران

صور تجلسه دفاعیه پایان نامه کارشناسی ارشد

پایان نامه‌ی آقای سید محسن میرایی برای اخذ درجه کارشناسی ارشد مهندسی عمران - گرایش مکانیک خاک و پی تحت عنوان " ارائه منحنی شکست برای ارزیابی احتمالاتی آسیب پذیری لرزه ای دیوارهای ساحلی " در جلسه مورخ / / بررسی و با نمره

عدد	
حروف	

مورد تایید قرار گرفت.

اعضای هیئت داوران:

امضاء:	استاد راهنمای اول:
امضاء:	استاد راهنمای دوم:
امضاء:	استاد مشاور اول:
امضاء:	استاد مشاور دوم:
امضاء:	استاد داور:
امضاء:	استاد داور:

مدیر تحصیلات تکمیلی دانشکده: امضاء



دانشگاه سمنان

دانشکده مهندسی عمران

اینجانب سید محسن میرایی متعهد می‌شوم که محتوای علمی این نوشتار با عنوان "ارائه منحنی شکست برای ارزیابی احتمالاتی آسیب پذیری لرزه ای دیوارهای ساحلی" که به عنوان پایان نامه کارشناسی ارشد رشته مهندسی عمران گرایش مکانیک خاک و پی به دانشگاه ارائه شده است، دارای اصالت پژوهشی بوده و حاصل فعالیت‌های علمی اینجانب می‌باشد.

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: سید محسن میرایی

شماره دانشجویی: ۹۰۱۱۱۴۶۰۰۹

امضاء

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 یا اساتید راهنما:

دکتر یاسر جعفریان، دکتر رضا وهدانی

تاریخ:

امضاء:

تقدیم به:

به پاس تعبیر عظیم و انسانی شان از کلمه اثار و از خودگذشتگان

به پاس عاطفه سرشار و گرمای امید بخش وجودشان که در این سردترین روزگار ان بهترین پشتیبان است

به پاس قلب های بزرگشان که فریاد رس است و سرکردانی و ترس در پناهشان به شجاعت می گراید

و به پاس محبت های بی دریغشان که هرگز فروکش نمی کند

این مجموعه را به پدر و مادر عزیزم تقدیم می کنم

تشکر و قدردانی:

با این حال که زبانم توانایی قدردانی از استادانم را ندارد و دست‌انگیزی ام نمی‌کند تا از الطاف آنها بنویسم، اما بسکوتی به
وسعت جهان، هستی می‌گویم:

از استاد با کمالات و شایسته، جناب دکتر صفریان، که در کمال سه صدر، با حسن خلق و فروتنی، از بیچ‌کلی در این عرصه بر من
دریغ نمودند و زحمت راه‌نمایی این رساله را بر عهده گرفتند؛

از استاد صبور و باتقوا، جناب دکتر ودانی، که زحمت راه‌نمایی این رساله را در حالی منتقل شدند که بدون مساعدت ایشان، این
پروژه به نتیجه مطلوب نمی‌رسید؛

و از اساتید فرزانه و دلسوز، جناب پروفور بازیا و جناب دکتر حداد که زحمت داورمی این رساله را منتقل شدند؛

کمال تشکر و قدردانی را دارم.

باشد که این خردترین، بخشی از زحمات آنان را پاس گوید.

چکیده

بنادر و سازه های دریایی نقش مهمی را در فعالیت های اقتصادی و حمل و نقل جهانی ایفا می کنند. ارزیابی بررسی احتمالاتی در پاسخ سیستم های سازه ای و ژئوتکنیکی امروزه جزو متداول ترین مسائلی است که در حال تحقیق و بررسی می باشد. امروزه آسیب پذیری سازه های دریایی بر اساس روش های احتمال پذیری انجام می گیرد تا بتوان عدم قطعیت در ظرفیت سازه ها و تقاضای لرزه ای در هر یک از پروژه ها را لحاظ کرد. از جمله مهم ترین روش های بررسی آسیب پذیری احتمالاتی سازه ها ارائه منحنی شکست در رسیدن به احتمال شکست سیستم می باشد. با توجه به اینکه بنادر و سازه های دریایی نقش مهمی در حمل و نقل جهانی دارند و تاثیر بسزایی را در اقتصاد کشورها ایفا می کنند در این مطالعه هدف اصلی بررسی احتمالاتی آسیب پذیری سازه های دریایی با استفاده از منحنی شکست می باشد.

در تحقیقات دیگر محققین روش های ارائه منحنی شکست بر اساس یک پارامتر شدت به دو تکنیک آنالیز دینامیکی افزایشی و آنالیز تقاضای لرزه ای احتمالاتی تقسیم بندی می شوند. این روش ها با آنکه روش های مناسبی می باشند ولی معایبی همچون در نظر گرفتن رگرسیون در بررسی های احتمالاتی و در نظر نگرفتن همبستگی بین داده ها می باشد. از مهم ترین مسائل مرتبط با این دو روش انتخاب یک پارامتر شدت به عنوان خطر لرزه ای که عامل ایجاد خسارت در سیستم می گردد و کاربرد این موضوع در مطالعاتی که در سال های اخیر بوده است بسیار به چشم می خورد. در بسیاری از مطالعات از پارامتر شدت بیشینه شتاب به عنوان خطر لرزه ای استفاده شده است در حالی که زمین لرزه که خود باعث بروز خسارت های مختلف در سیستم سازه ای می گردد تحت تاثیر پارامتر های زیادی می باشد که با تغییر آنها میزان قدرت زمین لرزه تغییر می کند. مهمترین این پارامتر ها شامل پارامتر های شدت و نیز پارامتر های محتوای فرکانسی مانند PGA و PGV و I_a و S_a و ... می باشند. با وجود اثر پارامتر های لرزه ای بر میزان احتمال شکست سیستم نیاز است تا ارزیابی احتمالاتی بر اساس پارامتر های مختلف شدتی محاسبه شوند و قطعا احتمال خرابی به ازای هر یک از آنها یکسان نخواهد بود همچنین با ذکر این مسئله توجه به اثر چند گانه پارامتر ها بر یکدیگر نیز می بایست در محاسبه احتمال شکست لحاظ شوند چرا که در نظر گرفتن اثر دو پارامتر شدت بر احتمال شکست سیستم در سال های اخیر به ندرت دیده شده است.

روش کار انجام گرفته در این پایان نامه به این صورت است که از دو سازه دریایی معتبر که در ساختار

اسکله های بسته به صورت دیوار صندوقه ای اسکله ای می باشند استفاده شده است. این دو اسکله که یکی مدل آزمایشگاهی در پروژه VELACS و دیگری دیوار صندوقه ای واقعی که در بندر کوبه ژاپن تحت زمین لرزه Hyogoken-Nanbo 1995 خسارت شدیدی در آن ایجاد شده است می باشند. برای دقت در آنالیز احتمالاتی مدل های آنالیز عددی دیوار های صندوقه ای با استفاده از نرم افزار تفاضل محدود مدل سازی شده است و پاسخ بدست آمده بر پاسخ های حاصل از لرزش در واقعیت منطبق داده شده است. در آنالیز عددی به دلیل وجود خاک ماسه ای سست در هر دو مدل انتخاب شده و استعداد وقوع روانگرایی از دو مدل رفتاری Finn و UBCSAND برای بررسی تغییرات فشار آب حفره ای در آنالیز دینامیکی در حالت تاریخچه- زمان استفاده شده است. برای کاهش عدم قطعیت لرزه ای از بیش از ۱۵۰ آنالیز عددی با شتاب نگاشت های مختلف در ارائه منحنی شکست استفاده شده است. پس از بررسی روش های متداول ارائه منحنی شکست بر مبنای یک پارامتر شدت، در جهت توسعه منحنی شکست دو روش پیشنهادی بر مبنای یک پارامتر شدت و دو پارامتر شدت بیان شده است. در بررسی های انجام شده و نتایج بدست آمده می توان به این نکته اشاره کرد که پارامترهای مختلف احتمال خسارت مختلفی دارند و منحنی شکست بر اساس یک پارامتر خاص به تنهایی نمی تواند معرف احتمال شکست سیستم سازه ای باشد. ارائه منحنی شکست بر اساس دو پارامتر شدت در بررسی احتمالاتی نسبت به روش های تک پارامتری نتایج کافی و کارآمدی را بدست می دهد و کمک می کند تا در طرح سازه مورد بررسی، طرح نهایی به صورت کاملاً محافظ کارانه انجام گیرد. پیشنهاد می شود تا از روش های ارائه منحنی شکست تک پارامتری بیشتر برای بررسی احتمال شکست سیستم در سطوح خسارت I و II استفاده شود اما در سطوح بالاتر برای رسیدن به دقت بالا در بررسی های احتمالاتی بهتر است از روش ارائه رویه شکست که اثر دو پارامتر را لحاظ می کند استفاده شود چون هم اثر پارامتر دوم را در بررسی احتمال لحاظ می کند و اینکه می توان احتمال شکست سیستم را به ازای جزء پارامتر های شدت مورد بررسی قرار داد.

واژه های کلیدی: دیوار نگهبان صندوقه ای، منحنی شکست، طراحی براساس سطح عملکرد

فهرست مطالب

۱	فصل ۱: مقدمه
۲	۱-۱- مقدمه
۲	۲-۱- بیان مسئله تحقیق
۳	۳-۱- اهمیت و ضرورت انجام تحقیق
۴	۴-۱- نوآوری تحقیق
۴	۵-۱- اهداف تحقیق
۵	۶-۱- فرضیات تحقیق و محدودیت‌ها
۵	۷-۱- روش شناسی تحقیق (methodology)
۵	۸-۱- ساختار فصول پایان نامه
۶	فصل ۲: مروری بر منابع
۷	۱-۲- مقدمه
۷	۲-۲- معرفی ساختاری اسکله‌ها
۷	۱-۲-۲- اسکله‌های بسته
۱۰	۲-۲-۲- اسکله‌های باز
۱۲	۳-۲- آسیب‌های واقعی در بنادر جهان
۱۲	۱-۳-۲- خسارت‌های وارده به دیوار نگهدارنده وزنی
۱۳	۲-۳-۲- خسارت‌های وارده به دیوار نگهدارنده بلوکی
۱۴	۳-۳-۲- خسارت‌های وارده به دیوار نگهدارنده از نوع سپر فولادی
۱۵	۴-۳-۲- خسارت‌های وارده به اسکله‌های متکی بر شمع
۱۵	۴-۲- روش‌های تحلیل و طرح لرزه ای سازه‌ها
۱۶	۱-۴-۲- روش‌های تحلیل
۱۷	۲-۴-۲- روش‌های الاستیک خطی
۱۸	۳-۴-۲- روش‌های غیرخطی
۱۹	۵-۲- طراحی بر اساس سطح عملکرد طبق آیین نامه PIANC
۱۹	۱-۵-۲- روش‌هایی بر اساس عملکرد
۲۳	۲-۵-۲- سطوح مرجع حرکات زمین لرزه
۲۳	۳-۵-۲- تخمین عملکرد
۲۴	۶-۲- آنالیز سازه‌های دریایی بر اساس آیین نامه PIANC
۲۵	۱-۶-۲- روش‌هایی بر اساس عملکرد

۲۸	۷-۲- کمی کردن معیارها در روش طراحی بر اساس عملکرد.....
۲۹	۲-۷-۱- عدم قطعیت در تقاضا و ظرفیت.....
۳۲	۲-۸-۱- توسعه منحنی شکست.....
۳۳	۲-۸-۱- منحنی شکست.....
۳۸	۲-۹-۱- مروری بر مطالعات آزمایشگاهی و عددی.....
۳۸	۲-۹-۱- زنگ (۱۹۹۸).....
۴۰	۲-۹-۲- زنگ و ماداب هوشی (۱۹۹۸).....
۴۲	۲-۹-۳- لی (۲۰۰۴).....
۴۳	۲-۹-۴- کیم و همکاران (۲۰۰۵).....
۴۴	۲-۹-۵- داکولاس و گزتاس (۲۰۰۶).....
۴۴	۲-۹-۶- داکولاس و گزتاس (۲۰۰۸).....
۴۵	۲-۹-۷- آلیامی و همکاران (۲۰۰۸).....
۴۶	۲-۹-۸- مقدم و همکاران (۲۰۰۹).....
۴۸	۲-۹-۹- سدر کریمی (۲۰۱۱).....
۴۹	۲-۱۰-۱- مروری بر مطالعات احتمالاتی.....
۴۹	۲-۱۰-۱- نا و همکاران (۲۰۰۷).....
۵۰	۲-۱۰-۲- نا و همکاران (۲۰۰۸).....
۵۱	۲-۱۰-۳- رازجه و سیگلی (۲۰۰۸).....
۵۲	۲-۱۰-۴- چپو و همکاران (۲۰۱۱).....
۵۲	۲-۱۰-۵- شفیع زاده (۲۰۱۱).....
۵۳	۲-۱۰-۶- یانگ و رینالد (۲۰۱۲).....
۵۴	۲-۱۰-۷- کالابرس و لای (۲۰۱۳).....
۵۵	۲-۱۰-۸- گهل و همکاران (۲۰۱۳).....
۵۷	۲-۱۱- نتیجه گیری.....

فصل ۳: بررسی تحلیل اولیه

۵۸	
۵۹	۳-۱- مقدمه.....
۵۹	۳-۲- روش‌های پیش‌بینی عددی.....
۶۰	۳-۲-۱- مدل سازی پیوسته.....
۶۱	۳-۲-۲- مدل سازی ناپیوسته.....
۶۱	۳-۲-۳- مدل سازی هایبیردی.....
۶۲	۳-۳- معرفی نرم افزار FLAC.....

۶۲	۴-۳- معرفی برخی مدل‌های رفتاری مورد استفاده.....
۶۳	۳-۴-۱- مدل رفتاری Finn & Byrne.....
۶۴	۳-۴-۲- مدل رفتاری UBCSAND.....
۶۸	۳-۵- معرفی موارد مورد مطالعه.....
۶۸	۳-۵-۱- مدل آزمایشگاهی.....
۷۳	۳-۵-۲- مدل واقعی در بندر کوبه ژاپن.....
۷۴	۳-۵-۲-۱- بررسی مدل آنالیز عددی در بندر Rokko Island.....
۷۹	۳-۵-۲-۲- بررسی مدل آنالیز عددی در بندر Port Island.....

فصل ۴: ارائه منحنی شکست تک متغیره

۸۲	
۸۳	۴-۱- مقدمه.....
۸۳	۴-۲- منحنی شکست.....
۸۳	۴-۲-۱- آنالیز شکست.....
۸۴	۴-۲-۲- شتاب نگاشت‌های ورودی.....
۸۶	۴-۲-۳- روش‌های ارائه منحنی شکست بر اساس یک پارامتر شدت (Scalar).....
۸۷	۴-۲-۳-۱- آنالیز تقاضای لرزه ای احتمالاتی (PSDA).....
۸۸	۴-۲-۳-۲- آنالیز دینامیکی افزایشی (IDA).....
۹۰	۴-۳- تفسیر نتایج در ارائه منحنی شکست بر اساس یک پارامتر شدت.....
۹۱	۴-۳-۱- آنالیز دینامیکی افزایشی (IDA).....
۹۳	۴-۴- آنالیز تقاضای لرزه ای احتمالاتی (PSDA).....
۹۶	۴-۵- نتیجه گیری از دو روش آنالیز دینامیکی افزایشی و آنالیز تقاضای لرزه ای احتمالاتی.....

فصل ۵: ارائه سطوح شکست بر اساس روش‌های پیشنهادی

۹۷	
۹۸	۵-۱- مقدمه.....
۹۸	۵-۲- روش پیشنهادی (ارائه منحنی شکست بر اساس روش نرمال تک متغیره).....
۱۰۱	۵-۳- روش پیشنهادی (ارائه رویه شکست با روش IDA بر اساس دو متغیره).....
۱۰۲	۵-۴- تفسیر نتایج در ارائه منحنی شکست بر اساس روش نرمال تک متغیره.....
۱۰۶	۵-۵- تفسیر نتایج در ارائه رویه شکست با روش IDA بر اساس دو متغیره.....

فصل ۶: جمع‌بندی و پیشنهادها

۱۱۳	
۱۱۴	۶-۱- مقدمه.....
۱۱۴	۶-۲- جمع‌بندی.....

۱۱۷

۱۲۲

مراجع

پیوست ۱

فهرست اشکال

- شکل (۱-۲) شکل شماتیک (a) شمع صفحه ای (b) شمع صلب (c) شمع صفحه ای به همراه سکو
 ۸(Shafieezadeh 2011)
- شکل (۲-۲) انواع مختلف دیوارهای وزنی (a) دیوارهای نگهدارنده صندوقه ای (b) دیوارهای وزنی حجیم
 (c) دیوارهای نگهدارنده طره ای (d) دیوارهای نگهدارنده بلوکی (e) دیوارهای نگهدارنده بلوکی سلولی (Shafieezadeh
 2011) ۱۰
- شکل (۳-۲) شکل شماتیک (a) شمع‌های با قطر حجیم نگهدارنده اسکله (b) شمع‌های با قطر کوچک
 نگهدارنده اسکله (Shafieezadeh 2011) ۱۱
- شکل (۴-۲) ساختار یک ستون نگهدارنده اسکله (Shafieezadeh 2011) ۱۲
- شکل (۵-۲) آسیب بوجود آمده در دیوار نگهدارنده صندوقه ای در بندر کوبه ژاپن در زمین لرزه Hyogoken
 Nanbo در ۱۹۹۵ ۱۳
- شکل (۶-۲) شکل شماتیک از دیوار صندوقه ای بندر Taichang در تایوان (PIANC 2001) ۱۳
- شکل (۷-۲) شکل شماتیک دیوار بلوکی بندر Kalamata در یونان (PIANC 2001) ۱۴
- شکل (۸-۲) شکل شماتیک دیوار نگهدارنده در بندر Akita در ژاپن (PIANC 2001) ۱۴
- شکل (۹-۲) شکل شماتیک اسکله متکی بر شمع در بندر Okland در آمریکا (PIANC 2001) ۱۵
- شکل (۱۰-۲) فلوجارت در ارزیابی عملکرد لرزه ای (آیین نامه PIANC) ۲۲
- شکل (۱۱-۲) شکل شماتیک از سطوح عملکرد S,A,B,C در مقابل سطوح خسارت (آیین نامه PIANC) ۲۴
- شکل (۱۲-۲) منحنی شکست برای درک بهتر ۳۷
- شکل (۱۳-۲) شکل هندسی دیوارهای صندوقه ای در مدل‌های آزمایشگاهی (a Zeng (b XZ6 (c XZ7
 XZ9 ۳۹
- شکل (۱۴-۲) دیوارهای صندوقه ای در مدل‌های آزمایشگاهی Zeng پس از لرزش (a XZ6 (b XZ7 (c
 XZ9 ۴۰
- شکل (۱۵-۲) مشخصات سه آزمایش مدل سنتریفیوژ ۴۰
- شکل (۱۶-۲) مقایسه نتایج آزمایشگاهی و عددی در مدل سنتریفیوژ شماره XZ7 ۴۲
- شکل (۱۷-۲) مدل سنتریفیوژ ساخته شده در مقیاس واقعی بر حسب متر و ابعاد مدل بر حسب سانتی متر ... ۴۳
- شکل (۱۸-۲) مقطع عرضی و شتاب نگاشت ورودی برای آزمایش میز لرزه ۴۳
- شکل (۱۹-۲) مقایسه جایجایی دیوار در حالت پیش بینی شده و محاسبه شده ۴۴

- شکل (۲-۲۰) بندر Port Island: مقایسه تغییرات فشار آب حفره ای اضافی در نفوذپذیری های مختلف (a) در فاصله ۱۵ متری از پشت دیوار (b) در فاصله ۴۰ متری از پشت دیوار..... ۴۶
- شکل (۲-۲۱) تصاویر مدل با و بدون کاهش دهنده: (a) قبل از لرزش (b) پس از لرزش..... ۴۷
- شکل (۲-۲۲) تاریخچه-زمان پاسخ در جابجایی افقی (a) آنالیز عددی (b) آزمایش میز لرزه..... ۴۷
- شکل (۲-۲۳) بررسی نتایج دیوار WQ8 پس از لرزش..... ۴۸
- شکل (۲-۲۴) در نظر گرفتن عدم قطعیت در پارامترهای خاک (a) دیاگرام تورنادو (b) آنالیز FOSM..... ۴۹
- شکل (۲-۲۵) مقایسه نتایج در حالت رندوم و واحد(زمین لرزه کوبه)..... ۵۰
- شکل (۲-۲۶) جابجایی های افقی پسماند برای ۱۳۰ مورد آنالیز..... ۵۱
- شکل (۲-۲۷) منحنی شکست (a) لوگ نرمال ساده شده (b) لوگ نرمال جا به جا شده..... ۵۲
- شکل (۲-۲۸) منحنی های شکست لرزه ای (a) مقطع شمع (b) اتصال شمع و عرشه..... ۵۳
- شکل (۲-۲۹) منحنی های شکست برای اسکله با جرثقیل در زمین لرزه های LA..... ۵۴
- شکل (۲-۳۰) منحنی های شکست در حالت روانگرایی (a) $W/H=0.64$ (b) $W/H=0.88$ ۵۵
- شکل (۲-۳۱) رویه شکست برای حالت واژگونی بر اساس دو پارامتر PGV و PGA/PGV..... ۵۷
- شکل (۳-۱) سطح تسلیم در UBCSAND (Park 2005)..... ۶۶
- شکل (۳-۲) رشد کرنش پلاستیک و مدول پلاستیک (Park 2005)..... ۶۷
- شکل (۳-۳) جهت کرنش پلاستیک به همراه موقعیت سطح تسلیم (Park 2005)..... ۶۷
- شکل (۳-۴) تاریخچه زمان شتاب نگاشت ورودی برای آزمایش سنتریفیوژ..... ۷۰
- شکل (۳-۵) ساختار مدل آزمایشگاهی دیوار صندوقه ای VELACS (پایگاه دانشگاه پرینستون)..... ۷۱
- شکل (۳-۶) کانتور جابجایی افقی در آنالیز عددی..... ۷۱
- شکل (۳-۷) مقایسه نتایج تاریخچه-زمان آزمایشگاهی و آنالیز عددی (a) جابجایی افقی در تاج دیوار صندوقی ای (b) تغییرات فشار آب حفره ای در PPT5..... ۷۲
- شکل (۳-۸) مقایسه تاریخچه-زمان جابجایی افقی در تاج دیوار با نتایج بدست آمده توسط دیگر محققان (پایگاه دانشگاه پرینستون)..... ۷۲
- شکل (۳-۹) موقعیت Rokko Island و Port Island در بندر کوبه ژاپن..... ۷۴
- شکل (۳-۱۰) شکل هندسی و مدل ساخته شده دیوار صندوقه ای در بندر Rokko Island با مدل عددی..... ۷۵
- شکل (۳-۱۱) تنش موثر قائم در حالت استاتیکی در مدل عددی دیوار صندوقه ای Rokko Island..... ۷۶
- شکل (۳-۱۲) تاریخچه زمان شتاب نگاشت ورودی در عمق ۳۲ متری (a) شتاب نگاشت افقی (b) شتاب نگاشت قائم (پایگاه PEER)..... ۷۷

- شکل (۳-۱۳) تاریخچه زمانی جابجایی افقی و قائم بدست آمده (a مدل Finn و b UBCSAND) مدل UBCSAND با نتایج Dakoulas & Gazetas ۷۷
- شکل (۳-۱۴) مقایسه تاریخچه-زمان فشار آب حفره ای با مدل رفتاری Finn و UBCSAND: (a نقطه A در زیر دیوار (b نقطه B در پشت دیوار ۷۸
- شکل (۳-۱۵) مقطع عرضی اسکله صندوقه ای PC1 در بندر کوبه (Na et al. 2007)..... ۷۹
- شکل (۳-۱۶) (a) مدل عددی ساخته شده در FLAC، (b) تنش های برشی استاتیکی ۸۰
- شکل (۳-۱۷) (a) جابجایی تاج اسکله صندوقه ای (b) تاریخچه فشار آب حفره ای در ارتفاع ۱۱/۵ متری زیر دیوار..... ۸۱
- شکل (۴-۱) منحنی های شدت برای هر سه پارامتر شدت در دیوار Rokko Island بر اساس مدل Finn بر اساس (a) روش PSDA (b) روش IDA ۹۰
- شکل (۴-۲) منحنی شکست دیوار VELACS بر اساس روش آنالیز دینامیکی افزایشی ۹۱
- شکل (۴-۳) منحنی شکست دیوار Rokko Island بر اساس روش آنالیز دینامیکی افزایشی برای هر سه پارامتر شدت PGA، PGV و I_a ۹۲
- شکل (۴-۴) منحنی شکست دیوار VELACS بر اساس روش آنالیز تقاضای لرزه ای احتمالاتی ۹۴
- شکل (۴-۵) منحنی شکست دیوار Rokko Island بر اساس روش آنالیز تقاضای لرزه ای احتمالاتی برای هر سه پارامتر شدت PGA، PGV و I_a ۹۵
- شکل (۵-۱) مقایسه روش نرمال تک متغیر با دو روش دیگر برای دیوار VELACS برای سطوح خسارت (a) سرویس پذیری (b) تعمیر پذیری (c) نزدیک به واژگونی ۱۰۳
- شکل (۵-۲) مقایسه روش نرمال تک متغیر با دو روش دیگر بر اساس PGA برای دیوار Rokko Island برای سطوح خسارت (a) سرویس پذیری (b) تعمیر پذیری (c) نزدیک به واژگونی (d) خسارت مشاهده شده ۱۰۴
- شکل (۵-۳) مقایسه روش نرمال تک متغیر با دو روش دیگر بر اساس PGV برای دیوار Rokko Island برای سطوح خسارت (a) سرویس پذیری (b) تعمیر پذیری (c) نزدیک به واژگونی (d) خسارت مشاهده شده ۱۰۵
- شکل (۵-۴) مقایسه روش نرمال تک متغیر با دو روش دیگر بر اساس I_a برای دیوار Rokko Island برای سطوح خسارت (a) سرویس پذیری (b) تعمیر پذیری (c) نزدیک به واژگونی (d) خسارت مشاهده شده ۱۰۶
- شکل (۵-۵) رویه شکست بر اساس روش IDA برای دو متغیر PGV و I_a برای دیوار Rokko Island برای سطوح خسارت (a) سرویس پذیری (b) تعمیر پذیری (c) نزدیک به واژگونی (d) خسارت مشاهده شده ۱۰۸

- شکل (۶-۵) رویه شکست بر اساس روش IDA برای دو متغیر PGA و PGV برای دیوار Rokko Island
برای سطح خسارت مشاهده شده..... ۱۰۹
- شکل (۷-۵) منحنی‌های شکست بر اساس دو پارامتر شدت در سطح چهارم خسارت (a) (PGA, PGV) و
(b) (PGA, PGV) و (c) (PGA, I_a) ۱۱۱
- شکل (۸-۵) منحنی‌های شکست بر اساس دو متغیر PGA و PGV برای دیوار Rokko Island برای سطوح
خسارت (a) سرویس پذیری (b) تعمیر پذیری (c) نزدیک به واژگونی (d) خسارت مشاهده شده..... ۱۱۲

فهرست جداول

- جدول (۱-۲) سطوح مورد قبول خسارت در طراحی بر اساس عملکرد (آیین نامه PIANC) ۲۰
- جدول (۲-۲) تقسیم بندی سازه‌های دریایی بر اساس اهمیت آنها (آیین نامه PIANC) ۲۱
- جدول (۳-۲) سطوح عملکرد S,A,B,C (آیین نامه PIANC) ۲۱
- جدول (۴-۲) روش های آنالیز برای سازه های دریایی (آیین نامه PIANC) ۲۵
- جدول (۵-۲) مزایا و معایب انواع روش های منحنی شکست ۳۶
- جدول (۶-۲) احتمال خسارت در سطوح خسارتی با جرثقیل برای زمین لرزه های LA ۵۴
- جدول (۱-۳) مقایسه روش های تحلیل عددی ۶۰
- جدول (۲-۳) مشخصات مصالح در مدل VELACS ۷۰
- جدول (۴-۳) مشخصات مصالح در مدل بندر Rokko Island ۷۵
- جدول (۵-۳) مشخصات مصالح در مدل بندر Port Island ۸۰
- جدول (۱-۴) شتاب نگاشت های مورد استفاده (پایگاه PEER) ۸۵
- جدول (۲-۴) ضوابط خسارت برای دیوارهای نگهدارنده وزنی بر اساس آیین نامه PIANC ۸۶
- جدول (۱-۵) مدل های رگرسیون بکار رفته برای رویه های شکست ۱۰۷

فصل ۱:

مقدمه