

وزارت علوم، تحقیقات و فناوری دانشگاه شهید مدنی آذربایجان

دانشکده فنی و مهندسی گروه مهندسی عمران

پایان نامه مقطع کارشناسی ارشد رشته مهندسی عمران

تحلیل قابلیت اعتماد برخورد کشتی به پایهی پل دریایی با در نظر گرفتن اندرکنش خاک و سازه

پژوهشگر : غلامرضا قلی پور

تقدير و تشكر

با سپاس فراوان از راهنمایی های عالمانه و حمایت های همه جانبهی استاد ارجمندم، جناب آقای دکتر امامی آزادی که مرا در این راه دشوار یاری کردند.

همچنین از یاری تمامی اساتید گرامی و کارکنان محترم دانشکدهی فنی و مهندسی و گروه مهندسی عمران دانشگاه شهید مدنی آذربایجان در اتمام این پایان نامه، قدردانی میکنم. با تشکر ویژه از خانوادهی عزیزم که به طور پیوسته از حمایت های ایشان برخوردار بودهام.

غلامرضا قلی پور اسفند ماه ۱۳۹۲ تبریز، ایران

| یک | چکیدہ |
|------------------|--|
| ۱ | مقارمه |
| ٦ | فصل۱ پیشینهی تحقیقاتی و آزمایشات تجربی انجام شده |
| اھى ٢ | ۱-۱ خلاصهای از مهمترین مطالعات برخورد کشتی انجام شده در مقیاس آزمایشگا |
| ٦ | ۱-۱-۱ مطالعهی Minorsky |
| ٧ | ۲−۱−۱ مطالعهی Woisin |
| ۹ | Meier Dornberg مطالعهی Meier Dornberg |
| ١٤ | ۲-۱ خلاصهای از مهم ترین آزمایشات برخورد کشتی انجام شده در مقیاس واقعی |
| سازەي پايەھاي پل | فصل۲ تشریح و مدلسازی المان محدود از بارج Jumbo hopper، سازه و زیر |
| ۲۳ | مورد مطالعه ی St. George Island Causeway |
| ۲۳ | ۱–۲ تشریح پل مورد مطالعهی St. George Island Causeway |
| ۲۳ | - ۲-۱-۱ تشریح موقعیت ساختگاه |
| ۲۷ | - ۲-۱-۲ شرح اجمالی از پایه های مورد مطالعه |
| ٣٣ | ۲-۱-۳ شرح اجمالی از روسازهی پل |
| ۳٥ | ۲-۲ تشریح بارج (کشتی) Jumbo hopper در مطالعهی موردی |
| ۳٥ | ۲-۲-۱ انتخاب و معرفی بارج مورد مطالعه برای رویداد برخورد با پایه |
| ٣٧ | ۲-۲-۲ ايجاد مدل المان محدود از بارج Jumbo hopper |
| ٣٧ | ۲-۲-۲-۱ شرح سازهای بارج Jumbo hopper |
| ٣٩ | ۲–۲–۲–۲ مشخصات کلی مدل و ملاحظات |
| ٤١ | ۲-۲-۲-۲ ناحیه ی برخورد بارج (Zone 1) |
| ٤١ | ۲-۲-۲-۲-۱ هندسه و شرایط مرزبندی |
| ٤٣ | ۲-۲-۲-۲-۲ مشخصات مصالح |
| ماغەي بارج (Zone | ۲-۲-۲-۲ بخش مدلسازی شده به صورت قابی از قوس د |
| ٤٤ | |

فهرست مطالب

| ٤٤ | ۲-۲-۲-۲-۲ ملاحظات هندسی و مرزی |
|--------------|---|
| ٤٧ | ۲-۲-۲-۲-۲ مشخصات مصالح |
| ٤٧ | ۲-۲-۲-۲ بخش عقبهی بارج (Zone 3) |
| ٤٨ | ۲-۲-۲-۲-۲ مشخصات مصالح |
| ، محدود). ٤٩ | ۲-۲-۲-۲-۳ تعیین وزن بارج (چگالی جرمی در مدل المان |
| ٥٠ | ۲-۲-۲-۲-۳ روند محاسبهی جرم افزوده (Added Mass). |
| ر Zone 3 ده | ۲–۲–۲–۲–۳ مدلسازی شناوری و نیروی جاذبه (گرانش) د |
| ٥١ | ۲–۲–۲–۲–۵ تنظیم و برقراری هندسی فنرهای شناوری |
| ٥٢ | ۲-۲-۲-۲-۳ تعیین تعادل برای فنرهای شناوری |
| ٥٤ | ۲-۳ ایجاد مدلهای المان محدود برای پایه های پل St. George Island Causeway |
| د ٥٤ | ۲–۳–۱ استانداردها و کدهای مورد استفاده برای مدلسازی و تحلیل مدلهای المان محدو |
| ٥٤ | ۲-۳-۲ شرح پایه ها در موقعیت محل گذرگاهی کانال (Causeway) |
| ٥٥ | ۲–۳–۳ مشخصات کلی و ملاحظات |
| ٥٦ | ۲-۳-۲ مدل المان محدود پایهی ۱ در LS-DYNA |
| ٥٦ | ۲–۲–٤–۱ ملاحظات هندسی |
| ٥٨ | ۲-۳-۲ مشخصات مصالح |
| ٥٩ | ۲-۳-۵ مدل المان محدود پایهی ۳ در LS-DYNA |
| ٥٩ | ۲–۳–۵–۱ ملاحظات هندسی |
| ٦٢ | ۲-۳-۲ مشخصات مصالح |
| ٦٢ | ۲-۳-۲ مدل المان محدود پایه ها در FB-MultiPier |
| ٦٢ | ۲–۳–۱۹ مدل مصالح پایه های ۱ و ۳ در FB-MultiPier |
| ٦٥ | ۲–۳–۲ مدل پایهی ۱ در FB-MultiPier |
| ٦٦ | ۲–۳–۲–۳ مدل پایهی ۳ در FB-MultiPier |
| St. Georg | ٤-٢ ایجاد مدلهای المان محدود ازسیستم های چند پایه ای (سه پایه ای دو دهانه) از پل ge |
| ٦٨ | Island Causeway |
| ٦٨ | ۲-۱-٤ سیستم چند پایه ای (سه پایه ای دو دهانه) در LS-DYNA |
| | |

| ۳۰ سیستم چند پایه ای (سه پایه ای دو دهانه) در FB-MultiPierFB-MultiPier | ۲–٤-۲ ۲–۵ مدل ۲–۵-۲ |
|--|---------------------------|
| ۲۰۰۰ تنظیم موقعیت فنرهای معادل خاک | ۲-0 مدل ۲-0- |
| ۱۰ تنظیم موقعیت فنرهای معادل خاک | -0-7 -0-7 |
| ۲۰ مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایه ی ۱ در LS-DYNA | -0-7 |
| ۲-۵-۲-۱ مقاومت جانبی خاک | |
| ۸۵ ۲-۵-۲-۲ مقاومت محوری اصطکاک جدارهی شمع – خاک در امتداد طول شمع ها۵۸ ۲-۵-۲-۳ مدلسازی اندرکنش میان خاک و کلاهک شمع + پوشش بتنی روی شمع ها (Cap ۸۵ ۲-۵-۲-۳ مدلسازی اندرکنش میان خاک و کلاهک شمع + پوشش بتنی روی ۸۵ ۸۵ ۲-۵-۲-۳-۱ مقاومت العام ۹۰ موی کلاهک شمع + پوشش بتنی روی شمع شمع ها (LS-DYNA روی کلاهک شمع + پوشش بتنی روی شمع شمع ها (LS-DYNA روی شمع ها (LS-DYNA مداره ی کلاهک شمع + پوشش بتنی روی شمع ها (An mark de construction) ۸۵ ۲-۵-۲-۳-۱ مقاومت اصطکاک جداره ی کلاهک شمع + پوشش بتنی روی شمع ها (LS-DYNA شمع ها (LS-DYNA مداره ی کلاهک شمع + پوشش بتنی روی شمع شمع ها (LS-DYNA ها (LS-DYNA مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایه ی ۳ در LS-DYNA مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایه ی ۳ در LS-DYNA مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایه ی ۳ در LS-DYNA مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایه ی ۳ در LS-DYNA مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایه ی ۳ در LS-DYNA مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایه ی ۳ در LS-DYNA مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایه ی ۳ در LS-DYNA مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایه ی ۳ در LS-DYNA مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایه ی ۳ در LS-DYNA مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایه ی ۳ در LS-DYNA مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایه ساخه برای پایه ۳ در LS-DYNA مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایه ۳ در LS-DYNA مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایه ۳ در LS-DYNA مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایه ۳ در LS-DYNA مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایه ۳ در LS-DYNA مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایه ۳ در LS-DYNA مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایه ۳ در LS-DYNA مدل اندر کنش خاک – شمع برای پایه ۳ در LS-DYNA مدل اندر کنش خاک – شمع برای پایه ۳ در LS-DYNA مدل اندر کنش خاک – شمع برای پایه ۳ در LS-DYNA مدل اندر کنش خاک – شمع برای پایه ۳ در LS-DYNA مدل اندر کنش خاک – ۲ مدل اندر کنش خاک – شمع برای پایه ۳ در LS-DYNA مدل اندر کنش خاک – شمع برای پایه ۳ در LS-DYNA مدل اندر کنش خاک – شمع برای پایه ۳ در LS-DYNA مدل اندر کنش در LS-DYNA مدل اندر کنش در LS-DYNA مدل اندر کنش در کن در LS-DYNA مدل اندر کنش در در | |
| Cap) مدلسازی اندرکنش میان خاک و کلاهک شمع + پوشش بتنی روی شمع ها (Cap) مدلسازی اندرکنش میان خاک و کلاهک شمع + پوشش بتنی روی | |
| ۸۵ - ۲-۳-۱ مقاومت LS-DYNA روی کلاهک شمع + پوشش بتنی روی ۲-۵-۲-۳-۱ مقاومت Passive + Active روی کلاهک شمع + پوشش بتنی روی شمع ها (Cap + Seal). ۲-۵-۲-۳-۲ مقاومت اصطکاک جداره ی کلاهک شمع + پوشش بتنی روی شمع ها (Cap + Seal). ۸۷ مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایهی ۳ در LS-DYNA ایسان اندرکنش خاک – شمع برای پایه ۲۰۰۰ ا | |
| ۲-۵-۲-۳-۱ مقاومت Passive + Active روی کلاهک شمع + پوشش بتنی روی شمع ها (Cap + Seal)۵۸ ۲-۵-۲-۳-۲ مقاومت اصطکاک جداره ی کلاهک شمع + پوشش بتنی روی شمع ها (Cap + Seal) ۸۷ ۲-۵-۲-۳-۳ تأثیر ضرایب گروهی منحنی y-q برای گروه شمع های پایهی ۱۹ ۸۸۲-۲-۳-۶ میرایی بایهی ۳ در LS-DYNA | |
| ۸۵ شمع ها (Cap + Seal). ۲-۵-۲-۳-۲ مقاومت اصطکاک جداره ی کلاهک شمع + پوشش بتنی روی شمع ها (Cap + Seal). ۸۷ ۲-۵-۲-۳-۳ تأثیر ضرایب گروهی منحنی p-y برای گروه شمع های پایهی ۱۸۷ ۸۸ ۲-۵-۲-۳-۱ میرایی. ۹۰ مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایهی ۳ در LS-DYNA | |
| ۲-۵-۲-۳-۲ مقاومت اصطکاک جداره ی کلاهک شمع + پوشش بتنی روی شمع ها (Cap + Seal) ۸۷ ۸۷ ۲-۵-۲-۳-۳ تأثیر ضرایب گروهی منحنی p-y برای گروه شمع های پایهی ۱ ۸۸ ۹۰ LS-DYNA | |
| ها (Cap + Seal) ۸۷۸ تأثیر ضرایب گروهی منحنی p-y برای گروه شمع های پایهی ۱۸ ۸۸ ۹۰ LS-DYNA۹۰ شمع برای پایهی ۳ در LS-DYNA | |
| ۸۷-۰۵-۲-۳-۳ تأثیر ضرایب گروهی منحنی p-y برای گروه شمع های پایهی ۸۱۸ ۸۸-۰۵-۲-۳-۱ میرایی ۹۰ مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایهی ۳ در LS-DYNA | |
| ۸۸۵-۲-۳-۶ میرایی ۹۰ مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایهی ۳ در LS-DYNA | |
| -۳ مدل اندرکنش خاک – شمع برای پایهی ۳ در LS-DYNA | |
| | -0-7 |
| ۲-۵-۳-۱ میرایی | |
| -٤ شرایط خاک در محل پایه های ۱ و۳ | -0-7 |
| ین شرایط برخورد بارج روی پایهی پل با استفاده از شبیه سازی های المان محدود در -LS | ۲–۲ تعي |
| ٩٤ | . DYNA |
| -۱ شبیه سازی برخوردهای بارج با استفاده از مدلهای ادغام شدهی بارج و پایه۹٤ | -7_7 |
| ۲۰ تعریف تماس برخوردی برای تعیین و ثبت تاریخچهی نیروی برخورد۹۵ | -7_7 |
| -۳ تنظیم موقعیت مدلهای بارج و پایه | -7_7 |
| ایج نیرو، انرژی و تنش های حاصل از رویداد برخورد و پاسخ پایه۹٦ | فصل۳ نت |
| ج نیروی برخورد بارج-پایه حاصل از تحلیل های شبیه سازی المان محدود دینامیکی غیرخطی | ۲–۱ نتایے |
| ٩٦ LS-DYN | توسط AI |

| 97 | ۳–۱–۱ مقادیر متغیرها و پارامترهای شبیه سازی های انجام شده |
|---------------|---|
| ٩٧ | ۳–۱–۲ نتایج نیروی برخورد برای شبیه سازی رویداد برخورد بارج با پایهی ۱ منفرد. |
| ۱۰٦ | ۳-۱-۳ نتایج نیروی برخورد برای شبیه سازی رویداد برخورد بارج با پایهی ۳ منفرد . |
| ۱۱٤L8 | ۲-۳ نتایج انرژی سیستم بارج – پایه حاصل از شبیه سازی های برخورد در DYNA- |
| 110 | ۳-۲-۱ نتایج انرژی برای سیستم بارج – پایهی ۱ منفرد |
| ۱۱۸ | ۳-۲-۲ نتایج انرژی برای سیستم بارج – پایهی ۳ منفرد |
| ج بدست آمده | ۳-۳ نتایج منحنی های عمق تغییرشکل (لهیدگی) (Crushing Depth) قوس دماغه ی بار |
| 171 | از تحلیل شبیه سازی های دینامیکی LS-DYNA |
| 177 | ۳–۳–۱ نتایج عمق تغییرشکل برای سیستم بارج – پایهی ۱ منفرد |
| ج شبیه سازی | ۳–۳–۱–۲ مقایسهی پیک نیروهای برخورد و پیک عمق تغییرشکل بین نتای |
| اری مقررات. | المان محدود دینامیکی و نتایج حاصل از تحلیل برخورد کشتی تحت بارگذ |
| ١٢٧ | AASHTO برای رویداد برخورد بارج – پایهی ۱ |
| ١٢٧ | ۳-۳-۱-۲-۱ حالت بارگذاری کامل ظرفیت بارج |
| ۱۲۸ | ۳-۳-۱-۲-۲ حالت نصف ظرفیت بارگذاری بارج |
| ۱۲۸ | ۳-۳-۲ نتایج عمق تغییرشکل برای سیستم بارج – پایهی ۳ منفرد |
| ۱۳۲ | ٤-٣ نتایج پاسخ تغییرمکانی پایهی پل به بار برخورد بارج |
| ۱۳۲ | ۳-٤-۲ نتایج پاسخ تغییرمکانی سازه ی پایهی ۱ به بار برخورد |
| 189 | ۳-٤-۲ نتایج پاسخ تغییرمکانی سازهی پایهی ۳ به بار برخورد |
| ١٤٤ | ۳-۵ نتایج نیروهای مقاومتی فعال در طی رویداد برخورد بارج – پایه |
| ١٤٤ | ۳–۵–۱ منابع نیروهای مقاومتی فعال در طی رویداد برخورد بارج به پایهی ۱ منفرد |
| ١٤٩ | ۳–۵–۲ منابع نیروهای مقاومتی فعال در طی رویداد برخورد بارج به پایهی ۳ منفرد |
| 10. | ۳-۵-۲-۱ نمایش نتایج |
| با نتايج بدست | ۳–۵–۲–۲ تفسیر نتایج و مقایسهی انجام شده برای پایهی ۳ و مقایسه ی آن |
| 101 | آمده برای پایهی ۱ |
| ۱٥٣ | ۳-۳ نتایج نیروها و تنش های سازهی پایهی پل در طی رویداد برخورد (دینامیکی) |
| | |

| ۳−۱−۱ مفاهیم نتایج استخراج شده از تحلیل های انجام شده توسط نرم افزار LS-DYNA و -B | FB- |
|---|--|
| ٥٣MultiPier | ١٥٣ |
| ۳-۱-۱-۱ تنش های محوری و برشی | 107 |
| ۳–۲–۱–۲ تنش موثر فون میزس (VON MISES)۳ | 107 |
| ۳-۱-۱-۳ تنش برشی ماکزیمم | 100 |
| ۳-۲-۲ نمایش تنایج تنش ها برای پایهی ۱ منفرد | 107 |
| ۳-۲-۳ نمایش تنایج تنش ها برای پایهی ۳ منفرد | 109 |
| ۳–۶–٤ مقایسه ی نتایج تنش های سازه ای برای تک پایه های او ۳ (بدون حضور روسازه) بدس | لست |
| آمده از LS-DYNA | 171 |
| نصل٤ صحت سنجی نتایج نیروهای برخورد بارج – پایه و پاسخ تغییرمکانی پایه | 177 |
| ۲۵ صحت سنجی نتایج نیروی برخورد بارج به پایهی پل۲ | 177 |
| ۲-۲ صحت سنجی نتایج پاسخ تغییرمکانی پایهی پل به بار برخورد بارج | ١٦٨ |
| نصل۵ نتایج اندرکنش بین خاک – شمع و بررسی رفتار خاک حاصل از تحلیل های دینامیکی انج | انجام |
| | 11/4 |
| ئىدە توسط LS-DYNA | 1 V 1 |
| شده توسط LS-DYNA ۱–۵ نتایج رفتار اندرکنش خاک – شمع برای رویداد برخورد بارج با پایهی ۱۷۳ | 107 |
| شده توسط LS-DYNA ۱–۵ نتایج رفتار اندرکنش خاک – شمع برای رویداد برخورد بارج با پایهی ۱ | 1VT 1V7 |
| نده توسط LS-DYNA نشده توسط LS-DYNA ۱-۵ نتایج رفتار اندرکنش خاک – شمع برای رویداد برخورد بارج با پایهی ۱۷۳ ۱-۱-۱ نتایج منحنی های p-y تشکیل یافته برای سیستم اندرکنش خاک – شمع پایهی ۱۹ ۱-۱-۵ نتایج منحنی های T-z تشکیل یافته برای سیستم اندرکنش خاک – شمع پایهی ۱۹ | 1VT 1V7 100 |
| نده توسط LS-DYNA نسده توسط LS-DYNA. ۱-۵ نتایج رفتار اندرکنش خاک – شمع برای رویداد برخورد بارج با پایهی ۱۷۳ ۱-۱-۱ نتایج منحنی های p-y تشکیل یافته برای سیستم اندرکنش خاک – شمع پایهی ۱۸ ۱-۱-۵ نتایج منحنی های T-z تشکیل یافته برای سیستم اندرکنش خاک – شمع پایهی ۱۸ ۱-۱-۵ تفسیر نتایج | 1VT 1VT 1N0 1A9 |
| نده توسط LS-DYNA اندر کنش خاک – شمع برای رویداد برخورد بارج با پایهی ۱ | ۱۷۳ ۱۷۳ ۱۸۵ ۱۸۹ عاصل |
| نده توسط LS-DYNA اندر کنش خاک – شمع برای رویداد برخورد بارج با پایهی ۱ | ۱۷۳ ۱۷۳ ۱۸۵ ۱۸۹ عاصل |
| نده توسط LS-DYNA اندرکنش خاک – شمع برای رویداد برخورد بارج با پایهی ۱ | ۱۷۳ ۱۷٦ ۱۸۵ ۱۸۹ ۱۹۱ |
| نده توسط LS-DYNA سیست اینده توسط LS-DYNA ۱-۵ ۱-۵ نتایج رفتار اندرکنش خاک – شمع برای رویداد برخورد بارج با پایهی ۱۷۲ ۱-۱-۱ نتایج منحنی های p-y تشکیل یافته برای سیستم اندرکنش خاک – شمع پایهی ۱ ۸۵ ۱-۱-۲ نتایج منحنی های T-z تشکیل یافته برای سیستم اندرکنش خاک – شمع پایهی ۱ ۸۹ ۱-۱-۵ تفسیر نتایج ۱۰-۱-۵ نمایش منحنی های اندرکنش خاک – شمع در طی رویداد برخورد بارج – پایهی ۱ منفرد حاص ۱۰-۳ مقایسه ی نتایج بدست آمده از LS-DYNA و FB-MultiPier برای پایهی ۱ منفرد ۹۷ ۱۰-۳ نتایج رفتار اندرکنش خاک – شمع برای رویداد برخورد بارج با پایهی ۲ منفرد ۹۷ | ۱۷۳ ۱۷۳ ۱۸۵ ۱۸۹ تاصل ۱۹۱ |
| نده توسط LS-DYNA الله توسط LS-DYNA الله توسط LS-DYNA الله المعالي الله المعالي المعالي المعالي المعالي المعالي الله المعالي الله المعالي الله المعالي الله المعالي الله المعالي الله الله الله المعالي الله المعالي الله الله الله الله الله الله الله ا | ۱۷۳ ۱۷٦ ۱۸۵ ۱۸۹ ۱۹۱ ۱۹۷ ۱۹۷ |
| نده توسط LS-DYNA النده توسط LS-DYNA ما النده توسط LS-DYNA ما النده توسط ۱۰. النایج رفتار اندرکنش خاک – شمع برای رویداد برخورد بارج با پایهی ۱ | ۱۷۳ ۱۷٦ ۱۸۵ ۱۸۹ ۱۹۱ ۱۹۷ ۱۹۷ ۱۹۷ |
| نده توسط ADYNA اندرکنش خاک – شمع برای رویداد برخورد بارج با پایهی ۱ | ۱۷۳ ۱۷٦ ۱۸۵ ۱۸۹ ۱۹۱ ۱۹۷ ۱۹۷ ۲۰۷ |

۵–٤ نمایش منحنی های اندرکنش خاک – شمع در طی رویداد برخورد بارج – پایهی ۳ منفرد حاصل FB-MultiPier ; از فصل ٦ انجام شبیه سازی های المان محدود بر روی مدلهای سه پایه ای دو دهانه ای ۲۱٤ ۲۱٤ نیروهای موجود در رویداد برخورد (دینامیکی) پایه با سیستم سه پایه و درحضور روسازه ۲۱٤ ۲-۲ طبقه بندی مکانیزم ها و اثرات تقویت دینامیکی برای حالت حضور روسازه در تحلیل ها...... ۲۱۵ ۳-٦ نتایج پاسخ تغییرمکانی پایهی ۱ در طی برخورد بارج با سیستم سه پایه ای (۱.۱.۲) و مقایسه با ۲-۳-۱ نتایج پاسخ تغییرمکانی پایهی ۱ در برخورد بارج با سیستم سه پایه ای (۱.۱.۲) ۲۱۹ ٤-٦ نتایج تغییرمکانی پایه ۳ در طی برخورد بارج با سیستم سه پایه ای (۲.۳.٤) و مقایسه با نتایج برخورد با سیستم تک پایه ای متناظر آن (پایهی ۳)...... ۲۲٤ ۲-۲-۱ نتایج پاسخ تغییرمکانی پایهی ۳ در طی برخورد بارج با سیستم سه پایه ای (۲.۳.٤) . ۲۲۵ ۲-۵ نتایج نیروهای سازه اب و تنش های ایجاد شده در پایهی ۱ در طی رویداد برخورد (درینامیکی) بارج با سیستم سه پایه ای (۱.۱.۲) و مقایسه با نتایج حالت تک پایه ای متناظر مورد برخورد (پایهی ۱ منفرد) ۲-۵-۲ نمایش نتایج تنش برای پایه ی ۳ در حالات سیستم سه پایه ای و منفرد.................. فصل ۷ روند تأثیر روسازهی (عرشهی) پل در طی شبیه سازی های المان محدود در تحلیل های استاتیکی و دینامیکی از برخورد بارج به پایه...... ۲۳۸ ١-٧ پیش بارگذاری ثقلی از طریق انجام یک تحلیل استاتیکی اولیه ۷–۲ تأثیر حضور روسازه در مکانیزم های مقاومتی سازه در طی تحلیل های استاتیکی و دینامیکی ۲٤۲ ۷-۲-۱ اثر تقویتی به علت مقاومت اینرسی روسازه در تحلیل های استاتیکی و دینامیکی ۲٤۳ ۷–۳ مقایسهی نتایج تحلیل های استاتیکی (اَشتو واستاتیکی با بار پیک حاصل از تحلیل دینامیکی) با تحلیل های دینامیکی ۷-۳-۳ نمایش مقایسهی نتایج استاتیکی و دینامیکی برای سیستم سه پایه ای (۱.۱.۲)..................

| ۲٥٨ | ۷-۳-۶ نمایش مقایسهی نتایج استاتیکی و دینامیکی برای سیستم سه پایه ای (۲.۳.٤) |
|---------------|--|
| ۲٦٢ | صل۸ تحلیل قابلیت اعتماد رویداد برخورد بارج به پایهی پل |
| 777 | ۸-۱ مکانیزم های گسیختگی سازه ای برای سناریوهای مختلف برخورد بارج - پایه |
| ۲٦٢ | ۸-۱-۱ مکانیزم خرابی ستون پایه در حالت برخورد بارج با ستون پایه |
| ۲٦٣ | ۸–۱–۲ مکانیزم خرابی ستون پایه در حالت برخورد بارج با دیوار برشی |
| ۲٦٣ | ۸-۱-۳ مکانیزم خرابی ستون پایه در حالت برخورد بارج با کلاهک شمع |
| ٢٦٤ | ۸-۱-۶ مکانیزم خرابی شمع ها در حالت برخورد بارج با کلاهک شمع |
| ۲٦٥ | ۸–۲ ارزیابی قابلیت اعتماد برای پایهی ۱ منفرد (بدون حضور روسازه) |
| ۲٦٦ | ۸–۲–۱ مولفه های عدم قطعیت های مقاومت (Resistance) برای سازهی ستون پایه. |
| 777 | ۸-۲-۱ فرمولاسیون مقاومت برشی ستون |
| 777 | ۸-۲-۱-۲ فرمولاسیون مقاومت خمشی و محوری ستون پایه |
| ۲۷۰ | ۸–۲–۲ مولفه های عدم قطعیت های بار (Load) برای سازهی ستون پایه |
| ، های پایهی ا | ۸–۲–۳ مولفه های عدم قطعیت های بار(Resistance) برای باربری خاک نوک شمع |
| TV1 | |
| ۲۷۲ | ۸-۳ ارزیابی قابلیت اعتماد برای پایهی ۳ منفرد (بدون حضور روسازه) |
| ۲۷۳ | ۸–۳–۱ مولفه های عدم قطعیت های مقاومت و بار برای سازهی ستون پایهی ۳ |
| م های پایهی ۳ | ۸-۳-۲ مولفه های عدم قطعیت های بار (Resistance) برای باربری خاک نوک شمع |
| ٢٧٤ | |
| ٢٧٤ | ۸-۶ ارزیابی قابلیت اعتماد برای پایه های ۱و۳ در سیستم های سه پایه ای |
| ٢٧٤ | ۸-۵ ارزیابی قابلیت اعتماد برای پایه های ۱و۳ بر اساس مقررات بارگذاری AASHTO |
| ۲۷٦ | ۸-۲ نتایج ارزیابی قابلیت اعتماد |
| ۲۷٦ | ۸-۲-۱ نتایج ارزیابی قابلیت اعتماد برای پایهی ۱ منفرد |
| ۲۷۷ | ۸-۲-۲ نتایج ارزیابی قابلیت اعتماد برای پایهی ۳ منفرد |
| | |
| ۲۷۹ | ۸–۲–۳ نتایج ارزیابی قابلیت اعتماد برای پایهی ۱ در سیستم سه پایه ای (۱.۱.۱) |
| 7V9 7A• | ۸-۲-۳ نتایج ارزیابی قابلیت اعتماد برای پایه ی ۱ در سیستم سه پایه ای (۱.۱.۱) ۸-۲-۶ نتایج ارزیابی قابلیت اعتماد برای پایه ی ۳ در سیستم سه پایه ای (۲.۳.٤) |

| ١٨٢ | ۹–۱ نتایج کلی |
|-----|-------------------------|
| ۲۸۳ | ۹–۲ پیشنهادات |
| ۲۸٥ | پيوست الف |
| ۳۰۰ | پيوست ب |
| ۳۲. | پيوست پ |
| ۳۳۳ | پيوست ت |
| ۳۷۰ | منابع و مآخذ |
| Ι | چکیدہی لاتین (Abstract) |

فهرست اشكال

شکل الف خرابی پل Sunshine Skyway در Florida درسال ۱۹۸۰ بعد از برخورد با کشتی محموله ای Summit YVenture شکل ب خرابی پل راه آهن Big Bayou Canot در (Alabama(1993 بعد از برخورد با یک ناوگان بارج......۳ شکل پ خرابی پل Queen Isabella Causeway در (2001) Texas بعد ازبرخورد با یک ناوگان بارج شکل ت خرابی پل بین ایالتی I-40 در (2002) Oklahama بعد از برخورد با یک ناوگان بارج شکل ۱-۱ آزمایشات با مقیاس کوچک شدهی برخورد کشتی به کشتی انجام شده توسط (Woisin (1976) : الف) مدل قوس کشتی روی سطح شیبدار قبل از آزمایش ب) تغییرشکل دائمی مدل قوس کشتی بعد از آزمایش۷ شکل۱-۲ نمایش شماتیک از نیروی برخورد دینامیکی تولید شده در آزمایش Woisin شکل۱-۳ نتایج نیرو- تغییرشکل بدست آمده توسط (a : Meier Dornberg(1983) نتایج حاصل از آزمایش برخورد دینامیکی چکش استوانه ای. b) نتایج حاصل از آزمایش برخورد دینامیکی رها شده از زاویه ی ۹۰ درجهی چکش استوانه ای پاندولی. c) نتایج حاصل از آزمایش برخورد استاتیکی چکش استوانه ای شکل ۱-٤ رابطهی نیروی برخورد PB و انرژی تغییرشکل بارج EB و عمق تغییرشکل aB برای بارج اروپایی نوعII ۱۱ شکل ۱-۵ آزمایشات برخورد بارج Lock –gate تجهیز شده در مقیاس واقعی : (الف) قوس بارج در نزدیکی lock gat شکل ۱-۲ آزمایشات برخورد ناوگان ٤ بارجه با Lock Wall تجهیز شده : الف) قایق یدک کش و ناوگان ٤ بارجه (ب) جاگذاری حسگرها در محل برخورد روی بارج ۱۷ شکل۱-۷ آزمایشات برخورد ناوگان ۱۵ بارجه با Lock Wall تجهیز شده : (الف) قایق یدک کش و ناوگان ۱۵ بارجه **شکل۱–**۸ آزمایش برخورد بارج : الف) پایه ی پل با بلوکهای برخورد و سیستم نصب شده ی ثبات نیرو روی آن ج) قایق یدک کش و بارج آزمایشی با بارهای اضافی...... شکل۱-۹ تغییرشکل قوس دماغه ی بارج الف) تغییرشکل ایجاد شده در دماغه ی بارج پس از رویداد برخورد ، ب) اندازه گیری عمق تغییر شکل..... شکل۲-۱ موقعیت محل پل St. George Island Causeway شکل۲-۱ موقعیت محل پل شکل۲-۲ موقعیت محل اتصال یل St. George Island Causeway شکل۲-۲ موقعیت محل اتصال یل شکل۲-٤ موقعیت پایه های ۱و ۳ در پل St. George Island Causeway..... شکل۲-۵ نما و پلان پل St. George Island Causeway در مجاورت کانال قابل کشتیرانی......

| d) پايه سر | شکل۲–۲ جزئیات پایه های پل b ، ۱) پایه ی a ، St. George Island Causeway) پایه ی c ، ۲) پایه ی ۳، C) ب |
|---------------|--|
| ٣٤ | ی ۲۔۔۔۔۔ شکل ۲ –۷ الف) یلان عرشه ی ۷۵.۵ فو تی ، ب) نمای مقطع عرضی عرشه ی ۷۵.۵ فو تی ، ب) مدل یبکر بندی |
| ۳٥ | شکا ۲ –۸ بلان و نمای بار <i>ج Jumbo hopper</i> |
| ۳٦ | س پ د و س دن شکل۲−۹ قابق از اته رو هدایت کننده ی بارح |
| ۳۸ | شکل۲-۱۰ انواع مختلف از پیکریندی خریای داخلہ قوس دماغه ی بارچ |
| ۳۹ | شکل۲-۱۱ یک بندی خرباهای داخل بارچ Jumbo hopper |
| ٤٠ | شکل۲-۲۱ بخش های سه گانه برای مدلسازی المان محدود بارج Jumbo hopper |
| ٤١ | شکل۲-۱۳ تعریف نواحی بارح |
| ٤٢ | شکل۲–۱۶ معرفی و مش بندی Zone 1 |
| ٤٢ | شکل۲–۱۵ جزئیات جوش برای بخش های داخلی قوس دماغه ی بارج |
| ٤٤ | شکل۲-۱ ۲ منحنی تنش – کرنش برای فولاد سازه ای A36 |
| ٤٥ | شکل۲-۱۷ بخش های جداگانه ی المان های یوسته ای (Shell) برای مدل المان محدود Zone 1 |
| ٤٦ | شکل۲-۱۸ قیود جسم صلب گرهی روی خریاهای داخلی |
| ٤٨ | شکل۲-۱۹ قید جسم صلب در محل اتصال Zone 2 به Zone 3 |
| ٥١ | شکل۲-۲۰ فنرهای شناوری در سطح زیرین ناحیه ی Zone 3 از بارج |
| ٥٣ | شکل۲-۲۱ روش اول : بدون پیش فشار در فنرهای شناوری |
| ٥٣ | شکل۲-۲۲ روش دوم : اعمال پیش فشار در فنرهای شناوری |
| ٥٦ | شکل۲–۲۳ مدل High Resolution از پایه ی ۱ در LS-DYNA |
| ٥٧ | شکل۲-۲ پایه ی ۱ در اتصال با کل سازه ی پل (دید شمالی) |
| ٥٨ | شکل۲-۲ نقشه ی ساخت اصلی پایه ی ۱ |
| ٦ | شکل۲-۲۶ پایه ی ۳ در اتصال با سازه ی پل (دید شمالی) |
| ٦ | شکل۲-۲۷ نقشه ی ساخت اصلی پایه ی ۳ |
| ٦١ | شکل۲-۲۸ مدل المان محدود نهایی پایه ی ۳ |
| ٦٣ | شکل۲-۲ شکل مقطع عرضی ترکیبی برای المان های قابی غیرخطی |
| ٦٥ | شکل۲-۳ الف) مدل مصالح بتن ، ب) مدل مصالح فولاد نرم |
| ٦٦ | FB-MultiPier ، ب) مدل عددی پایه ی ۱ در FB-MultiPier، ب) مدل عددی پایه ی ۱ در FB-MultiPier |
| ٦٧ | ت و الف) ابعاد فیزیکی مدل پایه ی ۳ در FB-MultiPier ، ب) مدل عددی پایه ی ۳ در FB-MultiPier شکل۲-۳۲ الف) ابعاد فیزیکی مدل پایه ی |
| ٦٨ | - شکل۲-۳۳ سیستم سه پایه ای از پایه ی مورد برخورد ۱ (۱.۱.۲) |

| ٦٩ | شکل۲-۳ سیستم سه پایه ای از پایه ی مورد برخورد ۳ (۲.۳.٤) |
|------------------------------------|---|
| ٧. | شکل۲-۳۵ محل اتصال عرشه ها ی مجاور |
| V1 | شکل۲-۳ سیستم سه پایه ای دو دهانه (۱.۱.۲) |
| ٧٢ | شکل۲–۳۷ سیستم سه پایه ای دو دهانه (۲.۳.٤) |
| تقريبى٧٥ | شکل۲-۳ ۸ مقایسه ی قیود فنرهای خاک a) مدل صحیح (اصلاح شده) ، b) مدل |
| ٧٦ | شکل۲-۳۹ قیود فنرهای خاک در حال سه بعدی |
| VV | شکل۲-٤۰ گروه فنرهای خاک در مدل گره شمع برای پایه ی ۱ |
| ٨٤ | شکل۲–٤ ۱ منحنی های نیرو– تغییرشکل (P-y) برای مدل gap خاک |
| ۸٦ | شکل۲-۲ مدل اندرکنش جانبی خاک – کلاهک شمع و خاک + Seal |
| ٨٧ | شکل۲-۲ مدل اصطکاک جداره بین Cap + Seal و خاک |
| ٨٨ | شکل۲-٤ ٤ ضرایب P-y برای گروه شمع های پایه ی ۱ |
| ٩٠ | شکل۲–٤٥ نمایش گروه فنرهای مقاوم در مدل پایه ی ۳ |
| ٩٢ | شکل۲–٤ ٦ پروفیل خاک در پایه ی ۱ |
| ۹۳ | شکل۲–٤ ۷ پروفیل خاک در پایه ی ۳ |
| ۹٥ | شکل۲-٤ ۸ تنظیم موقعیت مدل بارج در تماس با پایهی پل |
| بین زوایای مختلف برخورد در حالت | شکل۳–۱ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد بارج– پایه ی ۱ منفرد |
| ٩٧ | سرعت برخورد 1 m/sec و بارگذاری کامل ظرفیت بارج |
| بین زوایای مختلف برخورد در حالت | شکل۳-۲ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد بارج- پایه ی ۱ منفرد |
| ٩٨ | سرعت برخورد m/sec و بارگذاری کامل ظرفیت بارج |
| بین زوایای مختلف برخورد در حالت | شکل۳–۳ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد بارج– پایه ی ۱ منفرد |
| ٩٨ | سرعت برخورد 3 m/sec و بارگذاری کامل ظرفیت بارج |
| بین زوایای مختلف برخورد در حالت | شکل۳- ۶ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد بارج- پایه ی ۱ منفرد |
| ٩٩ | سرعت برخورد 1 m/sec و بارگذاری نصف ظرفیت بارج |
| بین زوایای مختلف برخورد در حالت | شکل۳-۵ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد بارج- پایه ی ۱ منفرد |
| ٩٩ | سرعت برخورد 2 m/sec و بارگذاری نصف ظرفیت بارج |
| بین زوایای مختلف برخورد در حالت | شکل۳–٦ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد بارج– پایه ی ۱ منفرد |
| ۱۰۰ | سرعت برخورد 3 m/sec و بارگذاری نصف ظرفیت بارج |
| برخورد شاخ به شاخ بارج با پایه ی ۱ | شکل۳-۷ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد بین سرعت های مختلف |
| ۱۰۰ | منفرد و بارگذاری کامل ظرفیت بارج |

| ف برخورد شاخ به شاخ بارج با پایه ی ۱ | شکل۳–۸ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد بین سرعت های مختل |
|---------------------------------------|--|
| ۱۰۱ | منفرد در بارگذاری نصف ظرفیت بارج |
| پایه ی ۱ منفرد و بین حالت بارگذاری | شکل۳-۹ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد شاخ به شاخ بارج با |
| ۱۰۳ | نصف ظرفیت و بارگذاری کامل ظرفیت بارج در سرعت یرخورد l m/sec |
| ا پایه ی ۱ منفرد و بین حالت بارگذاری | شکل۳–۱۰ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد شاخ به شاخ بارج ب |
| ۱۰٤ | نصف ظرفیت و بارگذاری کامل ظرفیت بارج در سرعت یرخورد 2 m/sec |
| با پایه ی ۱ منفرد و بین حالت بارگذاری | شکل۳–۱۱ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد شاخ به شاخ بارج |
| ۱۰٥ | نصف ظرفیت و بارگذاری کامل ظرفیت بارج در سرعت یرخورد 3 m/sec |
| ۱۰٥ | شکل۳–۱۲ جهات مقاومتی سازه ی پایه در برابر اعمال نیروی برخورد بارج |
| رويداد برخور بارج - پايه | شکل۳-۱۳ بسیج شدن خرپاهای داخلی دماغه ی بارج به صورت کمانشی در |
| ىرد بين زواياى مختلف برخورد در حالت | شکل۳–۱ ۲ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد بارج– پایه ی ۳ من |
| ۱۰۷ | سرعت برخورد 1 m/sec و بارگذاری کامل ظرفیت بارج |
| ىرد بين زواياى مختلف برخورد در حالت | شکل۳–۱۰ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد بارج– پایه ی ۳ من |
| ۱•۷ | سرعت برخورد m/sec و بارگذاری کامل ظرفیت بارج |
| ىرد بين زواياى مختلف برخورد در حالت | شکل۳–۱ ۱ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد بارج– پایه ی ۳ من |
| ۱۰۸ | سرعت برخورد m/sec و بارگذاری کامل ظرفیت بارج |
| ىرد بين زواياى مختلف برخورد در حالت | شکل۳–۱ ۷ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد بارج– پایه ی ۳ من |
| ۱۰۸ | سرعت برخورد 1 m/sec و بارگذاری نصف ظرفیت بارج |
| ىرد بين زواياى مختلف برخورد در حالت | شکل۳–۱ ۸ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد بارج– پایه ی ۳ من ^ی |
| ۱۰۹ | سرعت برخورد m/sec و بارگذاری نصف ظرفیت بارج |
| رد بین زوایای مختلف برخورد در حالت | شکل۳–۱ ۹ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد بارج- پایه ی ۳ منف |
| ۱۰۹ | سرعت برخورد m/sec و بارگذاری نصف ظرفیت بارج |
| ف برخورد شاخ به شاخ بارج با پایه ی ۳ | شکل۳-۲۰ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد بین سرعت های مخت |
| 111 | منفرد در بارگذاری کامل ظرفیت بارج |
| ف برخورد شاخ به شاخ بارج با پایه ی ۳ | شکل۳–۲۱ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد بین سرعت های مخت |
| 1117 | منفرد در بارگذاری نصف ظرفیت بارج |
| ا پایه ی ۳ منفرد و بین حالت بارگذاری | شکل۳–۲۲ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد شاخ به شاخ بارج ب |
| ۱۱۳ | نصف ظرفیت وبارگذاری کامل ظرفیت بارج در سرعت برخورد m/sec 1 |

| ۳–۲۳ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد شاخ به شاخ بارج با پایه ی ۳ منفرد و بین حالت بارگذاری | شكل |
|--|--------|
| ، ظرفیت و بارگذاری کامل ظرفیت بارج در سرعت برخورد 2 m/sec | نصف |
| ۳–۲٤ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد شاخ به شاخ بارج با پایه ی ۳ منفرد و بین حالت بارگذاری | شكل |
| ، ظرفیت و بارگذاری کامل ظرفیت بارج در سرعت برخورد 3 m/sec | نصف |
| ۳-۲۵ تقسیم بندی نواحی بارج | شكل |
| ۳-۲۹ سهم انرژی سیستم بارج – پایه ی ۱ منفرد | شكل |
| ۳-۲۷ سهم انرژی داخلی Zone 1 قوس دماغه ی بارج از انرژی داخلی سیستم بارج – پایه ی ۱ منفرد ۱۱۷ | شكل |
| ۳-۲۹ سهم انرژی داخلی مولفه های مختلف موجود در سیستم بارج – پایه ی ۱ منفرد | شكل |
| ۳-۲۹ سهم درصدی انرژی داخلی مولفه های مختلف موجود در سیستم بارج – پایه ی ۱ منفرد | شكل |
| ۳-۳۰ سهم انرژی سیستم بارج – پایه ی ۳ منفرد | شكل |
| ۳-۳۱ سهم انرژی داخلی Zone 1 قوس دماغه ی بارج از انرژی داخلی سیستم بارج – پایه ی ۳ منفرد | شكل |
| ۳-۳۲ سهم انرژی داخلی مولفه های مختلف موجود در سیستم بارج – پایه ی ۳ منفرد | شكل |
| ۳-۳۳ سهم درصدی انرژی داخلی مولفه های مختلف موجود در سیستم بارج – پایه ی ۳ منفرد | شكل |
| ۳۵-۳۲ مقایسه ی عمق تغییرشکل دماغه ی بارج برای سرعت های مختلف برخورد در حالت بارگذاری کامل ظرفیت | شكل |
| در رویداد برخورد با پایه ی ۱ منفرد | بارج |
| ۳–۳۵ مقایسه ی منحنی نیرو-عمق تغییرشکل بین شبیه سازی دینامیکی و تخمین AASHTO در حالت سرعت | شكل |
| رد 2m/sec و بارگذاری کامل بارج در رویداد برخورد با پایه ی ۱ منفرد | برخو |
| ۳۹-۳۳ منحنی نیرو- عمق تغییرشکل دماغه ی بارج در AASHTO برای سرعت برخورد m/sec و بارگذاری | شكل |
| ظرفیت بارج | كامل |
| ۳–۳۷ مقایسه ی عمق تغییرشکل دماغه ی بارج برای سرعت های مختلف برخورد در حالت نصف بارگذاری | شكل |
| ت بارج در رویداد برخورد با پایه ی ۱ منفرد | ظرفيد |
| ۳۵–۳۸ مقایسه ی عمق تغییرشکل دماغهی بارج برای سرعت برخورد 1 m/sec بین حالت بارگذاری کامل و نصف | شكل |
| اری ظرفیت بارج در رویداد برخورد با پایهی ۱ منفرد | بار گذ |
| ۳۹-۳ مقایسه ی عمق تغییرشکل دماغه ی بارج برای سرعت برخورد 2 m/sec بین حالت بارگذاری کامل و نصف | شكل |
| اری ظرفیت بارج در رویداد برخورد با پایه ی ۱ منفرد | بارگذ |
| ۲-۰ ۰ مقایسه ی عمق تغییرشکل دماغه ی بارج برای سرعت های مختلف برخورد در حالت بارگذاری کامل ظرفیت | شكل |
| در رویداد برخورد با پایه ی ۳ منفرد | بارج |
| ۳–٤۱ مقایسه ی عمق تغییرشکل دماغه ی بارج برای سرعت های مختلف برخورد در حالت نصف بارگذاری | شكل |
| ت بارج در رویداد برخورد با پایه ی ۳ منفرد | ظرفيد |

شکل۳-٤٢ مقايسه ي عمق تغييرشکل دماغه ي بارج براي سرعت برخورد 1 m/sec بين حالت بارگذاري کامل و نصف شکل۳-۲۳ مقایسه ی عمق تغییرشکل دماغه ی بارج برای سرعت برخورد 2 m/sec بین حالت بارگذاری کامل و شکل۳-٤٤ مقایسه ی عمق تغییرشکل دماغه ی بارج برای سرعت برخورد 3 m/sec بین حالت بارگذاری کامل و شکل۳-20 موقعیت محل برخورد بارج روی پایه ی ۱ در حالت بارگذاری کامل ظرفیت محموله ای بارج **شکل۳-٤٦** موقعیت محل برخورد بارج روی پایه ی ۱ در حالت نصف بارگذاری ظرفیت محموله ای بارج شکل۳-٤٧ مقایسه ی تغییرمکان نقطه ی برخورد پایه در حالت سرعت 2 m/sec و بارگذاری کامل بارج بین نتایج حاصل از LS-DYNA و FB-MultiPier در پایه ی ۱ منفرد شکل۳–٤٨ مقایسه ی تغییرمکان نقطه ی بالای پایه در حالت سرعت 2 m/sec و بارگذاری کامل بارج بین نتایج حاصل از LS-DYNA و FB-MultiPier از LS-DYNA شکل۳–٤٩ مقایسه ی تغییرمکان نقطه ی محل برخورد یایه در حالت سرعت 2 m/sec و بارگذاری نصف ظرفیت شکل۳-۰۰ مقایسه ی تغییرمکان نقطه ی محل برخورد پایه در سرعت 2 m/sec و بین دو حالت بارگذاری نصف ظرفیت و ظرفیت کامل بارج در LS-DYNA..... شکل۳–٥١ مقایسه ی تغییرمکان نقطه ی محل برخورد پایه در سرعت 2 m/sec و بین دو حالت بارگذاری نصف ظرفیت و ظرفیت کامل بارج در FB-MultiPier..... شکل۳-۵۲ مقایسه ی تغییرمکان نقطه ی محل برخورد پایه در سرعت 1 m/sec و بین دو حالت بارگذاری نصف ظرفیت و ظرفیت کامل بارج در LS-DYNA..... شکل۳-۵۳ مقایسه ی تغییرمکان نقطه ی محل برخورد پایه در حالت ظرفیت کامل بارگذاری بارج بین سرعت های مختلف بر خورد در LS-DYNA شکل۳-٥٤ مقایسه ی تغییرمکان نقطه ی بالای پایه در حالت ظرفیت کامل بارگذاری بارج بین سرعت های مختلف برخورد در LS-DYNA شکل۳-۵۵ مقایسه ی تغییرمکان نقطه ی بالای پایه در حالت نصف ظرفیت بارگذاری بارج بین سرعت های مختلف برخورد در LS-DYNA شکل۳-٥٦ موقعیت محل برخورد بارج روی پایه ی ۳ در حالت بارگذاری کامل ظرفیت محموله ای بارج ۱۳۹ شکل۳–۵۷ موقعیت محل برخورد بارج روی پایه ی ۳ در حالت نصف بارگذاری ظرفیت محموله ای بارج

| حاصل از RA-DYN می تغییر مکان نقطه ی بالای پایه در حالت سرعت m/sec و بارگذاری کامل بارج بین تنایج حاصل از میلا می تغییر مکان نقطه ی بالای پایه در حالت سرعت m/sec و بارگذاری کامل بارج بین تنایج حاصل از LS-DYNA ماید مین تنایج حاصل از LS-DYNA ماید مین تنایج حاصل از LS-DYNA ماید مین تنایج ماصل از میلا ماید می تغییر مکان نقطه ی برخورد پایه در حالت بارگذاری کامل بارج بین سرعت های مختلف تنایج حاصل از LS-DYNA در پایه ی ۳ منفرد | ۳–۵۸ مقایسه ی تغییرمکان نقطه ی برخورد پایه در حالت سرعت m/sec و بارگذاری کامل بارج بین نتایج | شكل |
|---|---|--------|
| شکل ۳-۹۹ مقایسه ی تغیر مکان نقطه ی بالای پایه در حالت سرعت 2m/sec و بارگذاری کامل بارج بین نتایج حاصل از LS-DYNA و TS-MultiPier در پایه ی ۳ منفرد | ل از LS-DYNA و FB-Multipier در پایه ی ۳ منفرد | حاصل |
| از LS-DYNA از FB-MultiPier در پایه ی ۳ منفرد | ۳–۵۹ مقایسه ی تغییرمکان نقطه ی بالای پایه در حالت سرعت m/sec و بارگذاری کامل بارج بین نتایج حاصل | شكل |
| شکل ۳-۲ مقایسه ی تغییرمکان نقطه ی برخورد پایه در حالت بارگذاری کامل بارج بین سرعت های مختلف نتایج حاصل از LS-DYNA در پایه ی ۳ منفرد | LS-DYN و FB-MultiPier در پایه ی ۳ منفرد | از AI |
| حاصل از LS-DYNA در پایه ی ۳ مفرد | ۳-۳۰ مقایسه ی تغییرمکان نقطه ی برخورد پایه در حالت بارگذاری کامل بارج بین سرعت های مختلف نتایج | شكل |
| شکل"-۱۲ مقایسه ی تغییرمکان بالای پایه در حالت بارگذاری کامل بارچ بین سرعت های مختلف نتایج حاصل از ۱۹۸۸ در پایه ی ۳ منفرد. ۱۱۶ مقایسه ی تغییرمکان نقطه ی برخورد پایه در حالت نصف بارگذاری ظرفیت بارچ بین سرعت های مختلف نتایج حاصل از ۱۲۸ مقایسه ی تغییرمکان نقطه ی برخورد پایه در حالت نصف بارگذاری ظرفیت بارچ بین سرعت های مختلف نتایج حاصل از ۱۹۷۸ در پایه ی ۳ منفرد. ۱۱۶ شکل"-۱۲ مقایسه ی تغییرمکان بالای پایه در حالت نصف بارگذاری ظرفیت بارچ بین سرعت های مختلف نتایج حاصل از ۱۹۷۸ در پایه ی ۳ منفرد. ۱۱۶ شکل"-۱۲ مقایسه ی تغییرمکان بالای پایه در حالت نصف بارگذاری ظرفیت بارچ بین سرعت های مختلف نتایج حاصل از محل" مقیل" معنای مختلف نتایج حاصل از محل" مقیل" معنای مختلف نتایج حاصل از ۱۹۷۸ مختلف نتایج حاصل از محل" ۲۰۱۹ شکل"-۱۶ نیروهای حاضر در رویداد برخورد بارچ با پایه ی ۱ منفرد. ۱۱۶ شکل"-۱۶ نیروهای حاضر در رویداد برخورد بارچ با پایه ی ۱ منفرد. ۱۱۶ شکل"-۱۶ نیروهای حاضر در رویداد برخورد بارچ با پایه ی ۱ منفرد. ۱۱۶ شکل"-۱۶ نیروهای حاضر در رویداد برخورد بارچ با پایه ی ۱ منفرد. ۱۱۶ شکل"-۱۶ نیروهای حاضر در رویداد برخورد بارچ بایه ی ۱ منفرد به صورت درصدی. ۱۱۶ شکل"-۱۶ شهم منایع مقاومتی نیروهای فعال در طی رویداد برخورد بارچ - پایه ی ۲ منفرد به صورت درصدی. ۱۱۶ شکل"-۱۶ سهم منایع مقاومتی نیروهای فعال در طی رویداد برخورد بارچ - پایه ی ۳ منفرد به صورت درصدی. ۱۹۵ شکل"-۱۷ نیروهای حاضر در روی وجوه المان حجمی ۸ گرهی در مختصات کارترین. ۱۹۵ شکل"-۱۷ نمیش نش موثر بین محل برخورد بارچ و بالای پایه ی ۱ منفرد در حالت بارچ با بارگذاری کامل ظرفیت معنای مقاومتی نیروهای فعال در طی رویداد برخورد بارچ بایه در مالت بارچ با بارگذاری کامل ظرفیت بار ۲۰۰۷ نمایش منفیز مورد. ۱۹۵ شکل"-۱۷ مقایسه کنش می موری باری و بالای پایه ی ۱ منفرد در حالت بارچ با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت برخورد بارچ و بالای پایه ی ۱ منفرد در حالت بارچ با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت برخورد بارچ و بالای پایه ی ۱ منفرد در حالت بارچ با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت و سرعت برخورد در حالت بارچ با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت برخورد در حالت بارچ با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت برخورد در حالت بارچ ب | ل از LS-DYNA در پایه ی ۳ منفرد | حاصل |
| ۲۱۰ مقایسه ی تغییرمکان نقطه ی برخورد پایه در حالت نصف بارگذاری ظرفیت بارج بین سرعت های مختلف شکل۳–۲۲ مقایسه ی تغییرمکان نقطه ی برخورد پایه در حالت نصف بارگذاری ظرفیت بارج بین سرعت های مختلف شکل۳–۲۳ مقایسه ی تغییرمکان بالای پایه در حالت نصف بارگذاری ظرفیت بارج بین سرعت های مختلف نتایج حاصل از LS-DYNA در پایه ی ۳ مفرد | ۳–٦١ مقایسه ی تغییرمکان بالای پایه در حالت بارگذاری کامل بارج بین سرعت های مختلف نتایج حاصل از -Sـ | شكل |
| شکل ۳-۱۳ مقایسه ی تغییر مکان نقطه ی برخورد پایه در حالت نصف بارگذاری ظرفیت بارج بین سرعت های مختلف نتایج حاصل از LS-DYNA در پایه ی ۳ منفرد | DY در پایه ی ۳ منفرد | 'NA |
| تنایع حاصل از LS-DYNA در پایه ی ۳ منفرد | ۳-٦٢ مقایسه ی تغییرمکان نقطه ی برخورد پایه در حالت نصف بارگذاری ظرفیت بارج بین سرعت های مختلف | شكل |
| شکل۳-۱۳ مقایسه ی تغییرمکان بالای پایه در حالت نصف بارگذاری ظرفیت بارج بین سرعت های مختلف نتایج حاصل از LS-DYNA در پایه ی ۳ منفرد | حاصل از LS-DYNA در پایه ی ۳ منفرد | نتايج |
| از LS-DYNA در پایه ی ۳ منفرد. شکل۳–۲۵ نیروهای حاضر در رویداد برخورد بارج با پایه ی ۱ | ۳-۳۳ مقایسه ی تغییرمکان بالای پایه در حالت نصف بارگذاری ظرفیت بارج بین سرعت های مختلف نتایج حاصل | شكل |
| شکل۳–۲۵ نیروهای حاضر در رویداد برخورد بارج با پایه ی ۱ | LS-DYN در پایه ی ۳ منفرد | از AI |
| شکل ۳–۲۵ سهم منابع مقاومتی نیروهای فعال در طی رویداد برخورد بارج – پایه ی ۱ منفرد | ۳-٦٤ نيروهاي حاضر در رويداد برخورد بارج با پايه ي ۱۳ نيروهاي حاضر در رويداد برخورد بارج با پايه ي ۱ | شكل |
| شکل۳-۲۱ سهم منابع مقاومتی نیروهای فعال درطی رویداد برخورد بارج – پایه ی ۱ منفرد به صورت درصدی ۱۱۷ شکل۳-۱۷ نیروهای حاضر در رویداد برخورد بارج با پایه ی ۳ شکل۳-۱۰ سهم منابع مقاومتی نیروهای فعال در طی رویداد برخورد بارج – پایه ی ۳ منفرد | ۳–٦٥ سهم منابع مقاومتی نیروهای فعال در طی رویداد برخورد بارج– پایه ی ۱ منفرد | شكل |
| شکل۳–۲۷ نیروهای حاضر در رویداد برخورد بارج با پایه ی ۳ | ۳–۳۹ سهم منابع مقاومتی نیروهای فعال درطی رویداد برخورد بارج– پایه ی ۱ منفرد به صورت درصدی ۱٤۷ | شكل |
| شکل۳–۲۰ سهم منابع مقاومتی نیروهای فعال در طی رویداد برخورد بارج – پایه ی ۳ منفرد | ۳-۲۷ نیروهای حاضر در رویداد برخورد بارج با پایه ی ۳۳ نیروهای حاضر در رویداد برخورد بارج با پایه ی | شكل |
| شکل۳-۲۰ سهم منابع مقاومتی نیروهای فعال در طی رویداد برخورد بارج – پایه ی ۳ منفرد به صورت درصدی ۱۵۱ شکل۳-۷۷ نمایش تنش های عمودی و برشی بر روی وجوه المان حجمی ۸ گرهی در مختصات کارتزین شکل۳-۷۱ تعیین تنش برشی ماکزیمم برای المان حجمی سه بعدی با روش دوایر موهر | ۳–٦٨ سهم منابع مقاومتی نیروهای فعال در طی رویداد برخورد بارج– پایه ی ۳ منفرد | شكل |
| شکل۳-۷۰ نمایش تنش های عمودی و برشی بر روی وجوه المان حجمی ۸ گرهی در مختصات کارتزین | ۳–۲۰ سهم منابع مقاومتی نیروهای فعال در طی رویداد برخورد بارج– پایه ی ۳ منفرد به صورت درصدی ۱۵۱ | شكل |
| شکل۳–۷ ۲ تعیین تنش برشی ماکزیمم برای المان حجمی سه بعدی با روش دوایر موهر | ۳-۷۰ نمایش تنش های عمودی و برشی بر روی وجوه المان حجمی ۸ گرهی در مختصات کارتزین | شكل |
| شکل۳–۷ ۲ مقایسه ی تنش موثر بین محل برخورد بارج و بالای پایه ی ۱ منفرد در حالت بارج با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت برخورد 2m/sec شکل۳– ۳۷ نمایش محل برخورد بارج روی پایه ی ۱ منفرد در حالت بارج با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت برخورد 2m/sec 2m/sec شکل۳– ۷۷ نمایش محل بالای پایه و پای ستون پایه ی ۱ منفرد در حالت بارج با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت برخورد 2m/sec ارگاری کامل ظرفیت و سرعت | ۳–۷۱ تعیین تنش برشی ماکزیمم برای المان حجمی سه بعدی با روش دوایر موهر | شكل |
| و سرعت برخورد 2m/sec. شکل۳– ۷۷ نمایش محل برخورد بارج روی پایه ی ۱ منفرد در حالت بارج با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت برخورد 2m/sec شکل۳– ۷۷ نمایش محل بالای پایه و پای ستون پایه ی ۱ منفرد در حالت بارج با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت برخورد 2m/sec شکل۳– ۷۵ مقایسه ی تنش برشی ماکزیمم بین محل برخورد بارج، بالای پایه و پای ستون ۱ منفرد در حالت بارج با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت | ۳–۷۲ مقایسه ی تنش موثر بین محل برخورد بارج و بالای پایه ی ۱ منفرد در حالت بارج با بارگذاری کامل ظرفیت | شكل |
| شکل۳–۷ ۳ نمایش محل برخورد بارج روی پایه ی ۱ منفرد در حالت بارج با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت برخورد 2m/sec شکل۳–۷ ۷ نمایش محل بالای پایه و پای ستون پایه ی ۱ منفرد در حالت بارج با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت برخورد 2m/sec شکل۳–۷ ۵ مقایسه ی تنش برشی ماکزیمم بین محل برخورد بارج، بالای پایه و پای ستون ۱ منفرد در حالت بارج با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت | عت برخورد 2m/sec | و سر |
| 2m/sec شکل۳– ۷۷ نمایش محل بالای پایه و پای ستون پایه ی ۱ منفرد در حالت بارج با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت برخورد 2m/sec شکل۳–۷ ۵ مقایسه ی تنش برشی ماکزیمم بین محل برخورد بارج، بالای پایه و پای ستون ۱ منفرد در حالت بارج با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت | ۳–۷۳ نمایش محل برخورد بارج روی پایه ی ۱ منفرد در حالت بارج با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت برخوره | شكل |
| شکل۳–۷ ۷ نمایش محل بالای پایه و پای ستون پایه ی ۱ منفرد در حالت بارج با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت برخورد 2m/sec. شکل۳–۷ ۵ مقایسه ی تنش برشی ماکزیمم بین محل برخورد بارج، بالای پایه و پای ستون ۱ منفرد در حالت بارج با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت | ۲۵۷ | /sec |
| برخورد 2m/sec. شکل۳-۷ مقایسه ی تنش برشی ماکزیمم بین محل برخورد بارج، بالای پایه و پای ستون ۱ منفرد در حالت بارج با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت | ۳–۷۶ نمایش محل بالای پایه و پای ستون پایه ی ۱ منفرد در حالت بارج با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت | شكل |
| شکل۳–۷ ۵ مقایسه ی تنش برشی ماکزیمم بین محل برخورد بارج، بالای پایه و پای ستون ۱ منفرد در حالت بارج با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت | رد 2m/sec | برخور |
| بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت | ۳–۷۵ مقایسه ی تنش برشی ماکزیمم بین محل برخورد بارچ، بالای پایه و پای ستون ۱ منفرد در حالت بارچ ب | شكل |
| | اری کامل ظرفیت و سرعت | بار گذ |

| د در پایه ی ۳ منفرد در | شکل۳–۷ ۲ مقایسه ی تنش موثر بین محل برخورد بارج، بالای پایه و پای ستون مورد برخور |
|------------------------|---|
| ١٥٩ | حالت بارج با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت برخورد 2m/sec |
| ارگذاری کامل ظرفیت و | شکل۳– ۷۷ نمایش محل برخورد بارج روی پایه ی ۳ منفرد و پای ستون در حالت بارج با با |
| ١٥٩ | سرعت برخورد 2m/sec |
| رفیت و سرعت برخورد | شکل۳–۷ ۸ نمایش محل بالای پایه درپایه ی ۳ منفرد در حالت بارج با بارگذاری کامل ظر |
| ۱٦٠ | |
| رد برخورد در پایه ی ۳ | شکل۳-۷ ۹ مقایسه ی تنش برشی ماکزیمم بین محل برخورد بارج ، بالای پایه و پای ستون مو |
| ۱٦٠ | منفرد در حالت بارج با بارگذاری کامل ظرفیت و سرعت برخورد 2m/sec |
| ن نتایج تجربی و حاصل | شکل٤–١ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد بارج به پایه ی ۱ برای سناریوی PIT6 بی |
| ١٦٤ | از شبیه سازی دینامیکی LS-DYNA |
| بن نتایج تجربی و حاصل | شکل٤-۲ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد بارج به پایه ی ۱ برای سناریوی P1T7 ب |
| ١٦٤ | از شبیه سازی دینامیکی LS-DYNA |
| m/sec و نصف ظرفيت | شکل٤-۳ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد بارج به پایه ی ۱ برای سرعت برخورد : |
| ۱٦٦ LS-DY | بارگذاری بارج بین نتایج (Consolazio(2002 و این پژوهش حاصل از شبیه سازی دینامیکی NA؟ |
| m/sec و نصف ظرفيت | شکل٤-٤ مقایسه ی تاریخچه ی زمانی نیروی برخورد بارج به پایه ی ۳ برای سرعت برخورد : |
| ۱٦٧LS-DY | بارگذاری بارج بین نتایج (Consolazio(2002 و این پژوهش حاصل از شبیه سازی دینامیکی NA؟ |
| بیه سازی LS-DYNA و | شکل٤–٥ مقایسه ی پاسخ تغییرمکانی پایه ی ۱ در محل برخورد بارج بین نتایج تجربی و شب |
| ١٦٨ | FB-MultiPier توسط (2002) Consolazio برای سناریوی P1T7 |
| رای سناریوهای P1T6 و | شکل٤-٦ پاسخ تغییرمکانی پایه ی ۱ در محل برخورد بارج حاصل از شبیه سازی LS-DYNA ب |
| 179 | P1T7 در این پژوهش |
| سط (Consolazio(2002 | شکل٤–٧ مقایسه ی پاسخ تغییرمکانی پایه ی ۳ بین نتایج تجربی و شبیه سازی انجام شده تو |
| ١٧٠ | برای سناریوی P3T3 |
| ، پژوهش برای سناریوی | شکل٤–٨ پاسخ تغییرمکانی پایه ی ۳ حاصل از شبیه سازی FB-MultiPier انجام شده در این |
| ١٧٠ | |
| ١٧٣ | شکل۵–۱ طبقه بندی خاک در محل ساختگاه پایه ی ۱ |
| ١٧٤ | شکل٥-۲ تعریف مدل فنرهای معادل خاک محاطی اطراف شمع های پایه ی ۱ |
| ١٧٤ | شکل۵-۳ تعریف مشخصات خاک محل پایه ی ۱ در FB-MultiPier |
| ١٧٥ | شکل٥-٤ گروه فنرهای ٥ گانه ی متصل به گره شمع های پایه ی ۱ |
| مق 20 ft- پایه ۱۳۰. | شکل٥-٥ منحنی بارگذاری P-Y ورودی به LS-DYNA برای تراز سطح کلاهک شمع ها تا عد |

| - پایه ۱ ۱۷۷ | شکل۵- ۳ منحنی باربرداری P-Y ورودی به LS-DYNA برای تراز سطح کلاهک شمع ها تا عمق20 ft |
|----------------|---|
| ١٧٧ | شکل٥- ۷ منحني P-Y خروجي از LS-DYNA براي فنرهاي معادل تعبيه شده در كلاهك شمع پايه ۱ |
| ١٧٨ | شکل۵ –۸ منحنی P-Y خروجی از LS-DYNA برای فنرهای معادل تعبیه شده در تراز Dt 20 ft- پایه ۱ |
| ١٧٨ | شکل٥-٩ منحني بارگذاري P-Y ورودي به LS-DYNA براي تراز ft 24 ft- پايه ۱ |
| ١٧٩ | شکل٥-١٠ منحني باربرداري P-Y ورودي به LS-DYNA براي تراز tft -24 ft پايه ١ |
| ١٧٩ | شکل۵–۱۱ منحنی P-Y خروجی از LS-DYNA برای فنرهای معادل تعبیه شده در تراز P+ 24 ft پایه ۱ |
| ۱۸۰ | شکل۵–۱۲ منحنی بارگذاری P-Y ورودی به LS-DYNA برای تراز Bft- پایه ۱ |
| ۱۸۰ | شکل۵–۱۳ منحنی باربرداری P-Y ورودی به LS-DYNA برای تراز 28 ft- پایه ۱ |
| ۱۸۱ | شکل۵-۱ منحنی P-Y خروجی از LS-DYNA برای فنرهای معادل تعبیه شده در تراز Et 28 ft پایه ۱ |
| ۱۸۱ | شکل۵–۱۰ منحنی بارگذاری P-Y ورودی به LS-DYNA برای تراز ft 32 ft- پایه ۱ |
| ۱۸۲ | شکل۵–۱ منحنی P-Y خروجی از LS-DYNA برای فنرهای معادل تعبیه شده در تراز ft 32 ft- پایه ۱ |
| ۱۸۲ | شکل۵–۱ ۷ منحنی بارگذاری P-Y ورودی به LS-DYNA برای تراز ft 36 ft- پایه ۱ |
| ۱۸۳ | شکل۵–۱ ۸ منحنی P-Y خروجی از LS-DYNA برای فنرهای معادل تعبیه شده در تراز ft 36 ft- پایه ۱ |
| ۱۸۳ | شکل۵–۱۹ منحنی بارگذاری P-Y ورودی به LS-DYNA برای تراز ft 40 ft- پایه ۱ |
| ١٨٤ | شکل٥-٢٠ منحني P-Y خروجي از LS-DYNA براي فنرهاي معادل تعبيه شده در تراز ft-40 بايه ١ |
| ١٨٤ | شکل۵–۲۱ منحنی بارگذاری P-Y ورودی به LS-DYNA برای تراز to -63 ft پایه ۱ |
| پایه ۱ ۱۸۵ | شکل۵-۲۲ منحنی P-Y خروجی از LS-DYNA برای فنرهای معادل تعبیه شده در تراز Ho -63 ft- |
| ل تعبيه شده در | شکل۵–۲۳ منحنی T-z ورودی به LS-DYNA ومیزان مقاومت محوری بسیج شده برای فنرهای معاد |
| ۱۸٥ | تراز ft- پایه ۱ |
| ل تعبيه شده در | شکل۵–۲ ۴ منحنی T-z ورودی به LS-DYNA ومیزان مقاومت محوری بسیج شده برای فنرهای معاد |
| ١٨٦ | تراز 24 ft- پایه ۱ |
| ل تعبیه شده در | شکل۵–۲ ۵ منحنی T-z ورودی به LS-DYNA ومیزان مقاومت محوری بسیج شده برای فنرهای معاد |
| ۱۸٦ | تراز 28 ft- پایه ۱ |
| ل تعبیه شده در | شکل۵–۲ ۲ منحنی T-z ورودی به LS-DYNA ومیزان مقاومت محوری بسیج شده برای فنرهای معاد |
| ۱۸۷ | تراز 32 ft- پایه ۱ |
| ل تعبیه شده در | شکل۵–۲ ۷ منحنی T-z ورودی به LS-DYNA ومیزان مقاومت محوری بسیج شده برای فنرهای معاد |
| ۱۸۷ | تراز 36 ft- پايه ۱ |
| ل تعبیه شده در | شکل۵–۲ ۸ منحنی T-z ورودی به LS-DYNA ومیزان مقاومت محوری بسیج شده برای فنرهای معاد. |
| ١٨٨ | تراز 40 ft- پایه ۱ |