



بسمه تعالی



دانشگاه صنعتی
نوشیروانی بابل

دانشکده مهندسی عمران

عنوان پایان نامه:

اثربهسازی بر پاسخ دینامیکی ساختگاه

جهت اخذ درجه کارشناسی ارشد
رشته مهندسی عمران - ژئوتکنیک

استاد راهنما:

دکتر عسگر جانعلی زاده چوبیستی

استاد مشاور:

دکتر حمیدرضا توکلی

تهیه و تدوین:

آیدا طالبی

بهار 1391

چکیده

لرزه شناسان عوامل مؤثر بر حرکت لرزه ای سطح زمین را به اثرات مربوط به منبع زلزله، مسیر حرکت امواج در داخل پوسته سنگی و شرایط محلی ساختگاه نسبت می دهند. یکی از مهم ترین مباحث ژئوتکنیک لرزه ای مسئله اثرات محلی ساختگاه است.

در این پایان نامه توسط نرم افزار اجزای محدود دوبعدی پلکسیس¹ در شرایط کرنش مسطح به بررسی اثرات بهسازی خاک توسط شمع، ستون سنگی و ژئوگرید، حداکثر شتاب زمین و خصوصیات زلزله بر پاسخ لرزه ای ساختگاه پرداخته شد. جهت مطالعه اثر بهسازی خاک، مدول الاستیسیته و نسبت فاصله به قطر شمع ها، قطر ستون سنگی و تعداد لایه های ژئوگرید مورد ارزیابی قرار گرفتند. همچنین به منظور بررسی تاثیر بیشینه شتاب زلزله، بیشینه شتاب نگاشت های زلزله به $0/2g$ و $0/7g$ نرمال شدند. دو ساختگاه مورد بررسی قرار گرفتند. ساختگاه اول یک لایه رس 30 متری بود و ساختگاه دوم در شهر بابل واقع شده بود.

نتایج نشان می دهد که مقادیر حداکثر شتاب افقی و طیف پاسخ شتاب تابع پررود اساسی ساختگاه، پررود غالب زلزله، شدت زلزله، خصوصیات دینامیکی و مکانیکی خاک می باشد. کمترین ضریب بزرگنمایی تحت زلزله حوزه نزدیک لوماپریتا با بیشینه شتاب برابر با $0/2g$ در ساختگاه رس، متعلق به زمین بهسازی شده توسط شمع با مدول الاستیسیته برابر با 500 مگاپاسکال و ستون سنگی به قطر $0/8$ متر است. تحت زلزله حوزه دور لوماپریتا با بیشینه شتاب برابر با $0/2g$ کمترین ضریب بزرگنمایی در ساختگاه رس متعلق به زمین بهسازی شده با شمع با مدول الاستیسیته برابر با 5000 مگاپاسکال است. در خاک بابل کمترین ضریب بزرگنمایی تحت زلزله های حوزه نزدیک و دور لوماپریتا با بیشینه شتاب برابر با $0/2g$ به ترتیب متعلق به بهسازی توسط 6 لایه ژئوگرید و ستون سنگی به قطر $0/8$ متر است.

واژه های کلیدی:

پاسخ لرزه ای ساختگاه، ضریب بزرگنمایی، طیف بزرگنمایی، پلکسیس، شمع، ستون سنگی و ژئوگرید.

¹ PLAXIS

فهرست مطالب

صفحه	عنوان
1	فصل اول: کلیات
2	1-1- مقدمه
2	2-1- ضرورت انجام پژوهش
3	3-1- اهداف پژوهش
3	4-1- ساختار پایان نامه
4	فصل دوم: مروری بر متون فنی
5	1-2- مقدمه
6	2-2- شمع ها
6	1-2-2- تاریخچه
7	2-2-2- کاربرد شمع ها
8	3-2-2- انواع شمع ها
8	1-3-2-2- طبقه بندی شمع ها بر اساس نوع باربری
9	2-3-2-2- طبقه بندی شمع ها بر اساس زاویه احداث
10	3-3-2-2- طبقه بندی شمع ها بر اساس مصالح
15	4-3-2-2- طبقه بندی شمع ها بر اساس طول و مکانیسم انتقال بار به خاک
16	5-3-2-2- طبقه بندی انواع شمع های کوبیده شده و درجا ریخته
17	6-3-2-2- طبقه بندی شمع ها بر اساس آیین نامه استاندارد انگلستان
19	4-2-2- معضلات اجرای پی های عمیق
21	3-2- ستون سنگی
21	1-3-2- مزایای ستون سنگی
22	2-3-2- اصول طراحی ستون سنگی
23	3-3-2- نحوه اجرای ستون سنگی
25	1-3-3-2- روش لرزشی - جایگزینی (خیس)
26	2-3-3-2- روش لرزشی - جابجایی یا روش خشک-مصالح ریزی از پایین
26	3-3-3-2- روش خشک - مصالح ریزی از بالا
27	4-3-3-2- روش ستون سنگی کوبشی
28	4-3-2- دانه بندی مورد استفاده در ساخت ستون سنگی
29	5-3-2- درصد بهسازی (یا درصد جایگزینی)

29	4-2- ژئوسنتتیک
31	1-4-2- پیشینه تاریخی خاک مسلح
33	2-4-2- انواع و ویژگی های ژئوسنتتیک ها
33	1-2-4-2- ژئوتکستایل ها
34	2-2-4-2- ژئوگریدها
37	3-2-4-2- ژئونت ها
37	4-2-4-2- ژئوممبرین ها
37	5-2-4-2- ژئوکامپوزیت ها
38	3-4-2- کاربرد ژئوسنتتیک ها
39	4-4-2- ساز و کار خاک های مسلح
42	5-2- اثرات دینامیکی ساختگاه
44	1-5-2- تاریخچه بررسی اثرساختگاه
50	2-5-2- تعاریف کلی
50	1-2-5-2- پارامترهای دامنه
50	2-2-5-2- پارامترهای محتوی فرکانس
52	3-2-5-2- پارامتر مدت
52	3-5-2- تاثیر شتاب حداکثر سنگ بستر بر شتاب حداکثر زمین
54	4-5-2- تاثیر شتاب حداکثر سنگ بستر بر پیوند دینامیکی آبرفت
55	5-5-2- تاثیر محتوای فرکانسی حرکت سنگ بستر بر حرکات لرزه‌ای سطح زمین
56	6-5-2- اصول روش های تعیین پاسخ دینامیکی خاک
56	1-6-5-2- روش های تجربی بررسی اثر ساختگاه
58	2-6-5-2- روش های محاسباتی
58	7-5-2- آنالیزهای تنش موثر و تنش کل
59	8-5-2- مدل های هندسی
59	1-8-5-2- مدل های یک بعدی
59	2-8-5-2- مدل های دو بعدی
59	3-8-5-2- مدل های سه بعدی
60	9-5-2- مدل های رفتاری
62	10-5-2- دامنه زمان و دامنه فرکانس

63	فصل سوم : مدل سازی
64	1-3- مقدمه
64	2-3- معرفی نرم افزار
65	3-3- دلایل انتخاب نرم افزار پلکسیس برای این پژوهش
65	4-3- نحوه حل مسائل در پلکسیس
65	1-4-3- ساخت مدل هندسی
70	2-4-3- انتخاب مواد مناسب
71	3-4-3- انتخاب قانون رفتاری مناسب
73	4-4-3- بارها و شرایط مرزی
73	1-4-4-3- مرز های جذبی
73	2-4-4-3- مرز های زلزله استاندارد
74	3-4-4-3- شتابنگاشت های مورد استفاده
75	5-4-3- مش بندی
81	6-4-3- اعمال شرایط اولیه
82	7-4-3- محاسبات
82	8-4-3- داده های خروجی
83	5-3- تعریف زلزله های حوزه نزدیک و دور
84	1-5-3- تصحیح شتاب نگاشت ها
86	6-3- بررسی صحت استاتیکی نرم افزار
86	1-6-3- هندسه مدل
86	2-6-3- داده های مصالح
88	3-6-3- محاسبات
88	4-6-3- نتایج
90	7-3- بررسی صحت دینامیکی نرم افزار
91	فصل چهارم: بررسی پارامتریک پاسخ لرزه ای ساختمان های بهسازی شده
92	1-4- مقدمه
92	2-4- بررسی پاسخ لرزه ای ساختمان رس بهسازی شده توسط شمع
93	1-2-4- بررسی اثر مدول الاستیسیته شمع ها
93	1-1-2-4- ضریب بزرگنمایی

97	2-1-2-4- طیف پاسخ شتاب، طیف بزرگنمایی و اثر بهسازی بر S_a
108	2-2-4- بررسی اثر نسبت فاصله به قطر شمع ها
108	3-4- بررسی پاسخ لرزه ای ساختمان بابل بهسازی شده توسط شمع
111	1-3-4- ضریب بزرگنمایی
112	2-3-4- طیف پاسخ شتاب، طیف بزرگنمایی و اثر بهسازی بر S_a
115	4-4- بررسی پاسخ لرزه ای ساختمان رس بهسازی شده توسط ستون سنگی
118	1-4-4- ضریب بزرگنمایی
118	2-4-4- طیف پاسخ شتاب، طیف بزرگنمایی و اثر بهسازی بر S_a
124	5-4- بررسی پاسخ لرزه ای ساختمان بابل بهسازی شده توسط ستون سنگی
124	1-5-4- ضرائب بزرگنمایی
125	2-5-4- طیف پاسخ شتاب، طیف بزرگنمایی و اثر بهسازی بر S_a
130	6-4- بررسی پاسخ لرزه ای ساختمان رس بهسازی شده توسط ژئوگرید
130	7-4- بررسی پاسخ لرزه ای ساختمان بابل بهسازی شده توسط ژئوگرید
130	1-7-4- ضریب بزرگنمایی
133	2-7-4- طیف پاسخ شتاب، طیف بزرگنمایی و اثر بهسازی بر S_a
139	فصل پنجم: نتیجه گیری و پیشنهادات
140	1-5- مقدمه
140	2-5- نتیجه گیری
141	3-5- پیشنهادات
142	مراجع

فهرست اشکال

صفحه

عنوان

- 12 شکل (1-2): شمع های فولادی. (الف) وصله شمع های **H** به وسیله جوش، (ب) وصله شمع های لوله ای به وسیله جوش، (پ) وصله شمع های **H** به وسیله پرچ و پیچ، (ت) کفشک تخت در نوک شمع لوله ای، (ث) کفشک مخروطی در نوک شمع لوله ای
- 14 شکل (2-2): وصله شمع های چوبی (الف) استفاده از غلاف فولادی، (ب) استفاده از تسمه فولادی و پیچ
- 14 شکل (3-2): حفاظت از شمع های چوبی در برابر پوسیدن (الف)، توسط امتداد سرشمع را تا زیر تراز آب زیرزمینی (ب)، توسط بتن پیش ساخته بالای مقطع تا زیر سطح آب زیرزمینی
- 22 شکل (4-2): تغییرات قطر ستون در مقابل مقاومت برشی خاک
- 24 شکل (5-2): اثر فاصله ستونهای سنگی روی میزان کاهش نشست
- 24 شکل (6-2): آرایش ستونهای سنگی (الف) آرایش مربعی (ب) آرایش مثلثی
- 25 شکل (7-2): نحوه اجرای روش لرزشی - جایگزینی
- 26 شکل (8-2): نحوه اجرای روش لرزشی - جابجایی یا روش خشک-مصلح ریزی از پایین
- 27 شکل (9-2): نحوه اجرای روش خشک - مصالح ریزی از بالا
- 28 شکل (10-2): اجرای ستون سنگی کوبشی
- 30 شکل (11-2): خاک مسلح با توزیع تصادفی رشته ها
- 31 شکل (12-2): نمونه از زیگورات ساخته شده از رس مسلح به ارتفاع 60 متر به دست بابلیان
- 34 شکل (13-2): نمونه ای از ژئوتکستایل های بافته شده
- 35 شکل (14-2): دونمونه از ژئوتکستایل های بافته نشده
- 36 شکل (15-2): ژئوگرید یک محوره و دو محوره
- 36 شکل (16-2): انواع و نسل های مختلف ژئوگرید
- 37 شکل (17-2): نمونه ای از ژئونت ها
- 38 شکل (18-2): نمونه ای از ژئوممبرین ها
- 38 شکل (19-2): نمونه ای از ژئوکامپوزیت ها
- 40 شکل (20-2): تصویر نحوه عمل مصالح تسلیح کننده در صفحه برش
- 40 شکل (21-2): عملکرد کششی و غشایی ژئوسنتتیک در توده خاک مسلح
- 41 شکل (22-2): مثال هایی از عملکرد غشایی ژئوسنتتیک
- 43 شکل (23-2): پارامتر های تاثیر گذار بر حرکت سطح زمین
- 46 شکل (24-2): طیف پاسخ شتاب را برای دو پروفیل خاک

47	شکل (2-25): طیف پاسخ شتاب برای خاک ماسه ای
47	شکل (2-26): طیف پاسخ شتاب برای خاک رسی
49	شکل (2-27): مقایسه پاسخ لرزه ای خاک طبیعی و خاک بهسازی شده
53	شکل (2-28): مقادیر شتاب در ساختگاههای سنگی و ساختگاههای متناظر خاکی نرم
67	شکل (3-1): مقطع عرضی ستون سنگی در دو حالت تقارن محوری و کرنش مسطح
71	شکل (3-2): تعیین بعد افقی مدل
72	شکل (3-2): لوگ زمین شناسی شهر بابل
77	شکل (3-3): الف) تاریخچه زمانی شتاب ب) سرعت پ) جابجایی، ت) توزیع شدت آریاس و ث) طیف فوریه برای زلزله حوزه نزدیک لوماپریتا
78	شکل (3-4): الف) تاریخچه زمانی شتاب ب) سرعت پ) جابجایی، ت) توزیع شدت آریاس و ث) طیف فوریه برای زلزله حوزه نزدیک نورثریج
79	شکل (3-5): الف) تاریخچه زمانی شتاب ب) سرعت پ) جابجایی، ت) توزیع شدت آریاس و ث) طیف فوریه برای زلزله حوزه دور لوماپریتا
80	شکل (3-6): الف) تاریخچه زمانی شتاب ب) سرعت پ) جابجایی، ت) توزیع شدت آریاس و ث) طیف فوریه برای زلزله حوزه دور نورثریج
85	شکل (3-7): فرایند تصحیح خطای خط مبنا
87	شکل (3-8): مدل در نظر گرفته شده توسط مالارویزی و ایلامپاردی الف) آزمایش بارگذاری صفحه ب) آرایش ستونها در رس نرم
87	شکل (3-9): تصویری از نمونه مورد مطالعه الف) مدل تحت آزمایش ب) مدلسازی عددی تقارن محوری
89	شکل (3-10): نمودار فشار-نشست رس بهسازی شده توسط ستون سنگی با نسبت ارتفاع به قطر 10 در بررسی های عددی بدست آمده از تحلیل با نرم افزار پلکسیس و مطالعه آزمایشگاهی مالارویزی و ایلمپارودی
90	شکل (3-11): مقایسه بین نتایج موجود در پایان نامه و نتایج بدست آمده از تحلیل با نرم افزار پلکسیس برای تغییرات نشست تاج نسبت به تغییرات ارتفاع سد از 50 تا 150 متر
94	شکل (4-1): ضریب بزرگنمایی برای زمین بهسازی شده تحت زلزله حوزه نزدیک نورثریج و لوماپریتا با PGA برابر با $0/2g$
95	شکل (4-2): ضریب بزرگنمایی برای زمین بهسازی شده توسط شمع تحت زلزله حوزه نزدیک نورثریج و لوماپریتا با PGA برابر با $0/7g$
96	شکل (4-3): ضریب بزرگنمایی برای زمین بهسازی شده توسط شمع تحت زلزله حوزه دور نورثریج و لوماپریتا با PGA برابر با $0/2g$

- 97 شکل (4-4): ضریب بزرگنمایی برای زمین بهسازی شده توسط شمع تحت زلزله حوزه دور نورثریج و لوماپریتا با **PGA** برابر با 0/7g
- 99 شکل (5-4): مقایسه پاسخ لرزه ای خاک طبیعی و خاک بهسازی شده توسط شمع تحت زلزله حوزه نزدیک لوما پریتا با **PGA** برابر با 0/2g
- 100 شکل (6-4): مقایسه پاسخ لرزه ای خاک طبیعی و خاک بهسازی شده توسط شمع تحت زلزله حوزه نزدیک لوما پریتا با **PGA** برابر با 0/7g
- 101 شکل (7-4): مقایسه پاسخ لرزه ای خاک طبیعی و خاک بهسازی شده توسط شمع تحت زلزله حوزه نزدیک نورثریج با **PGA** برابر با 0/2g
- 102 شکل (8-4): مقایسه پاسخ لرزه ای خاک طبیعی و خاک بهسازی شده توسط شمع تحت زلزله حوزه نزدیک نورثریج با **PGA** برابر با 0/7g
- 104 شکل (9-4): مقایسه پاسخ لرزه ای خاک طبیعی و خاک بهسازی شده توسط شمع تحت زلزله حوزه دور لوما پریتا با **PGA** برابر با 0/2g
- 105 شکل (10-4): مقایسه پاسخ لرزه ای خاک طبیعی و خاک بهسازی شده توسط شمع تحت زلزله حوزه دور لوما پریتا با **PGA** برابر با 0/7g
- 106 شکل (11-4): مقایسه پاسخ لرزه ای خاک طبیعی و خاک بهسازی شده توسط شمع تحت زلزله حوزه دور نورثریج با **PGA** برابر با 0/2g
- 107 شکل (12-4): مقایسه پاسخ لرزه ای خاک طبیعی و خاک بهسازی شده توسط شمع تحت زلزله حوزه دور نورثریج با **PGA** برابر با 0/7g
- 109 شکل (13-4): طیف پاسخ شتاب برای نسبت های مختلف فاصله به قطر شمع ها تحت زلزله حوزه نزدیک لوماپریتا با **PGA** برابر با 0/2g
- 109 شکل (14-4): طیف پاسخ شتاب برای نسبت های مختلف فاصله به قطر شمع ها تحت زلزله حوزه نزدیک لوماپریتا با **PGA** برابر با 0/7g
- 110 شکل (15-4): طیف پاسخ شتاب برای نسبت های مختلف فاصله به قطر شمع ها تحت زلزله حوزه دور لوماپریتا با **PGA** برابر با 0/2g
- 110 شکل (16-4): طیف پاسخ شتاب برای نسبت های مختلف فاصله به قطر شمع ها تحت زلزله حوزه دور لوماپریتا با **PGA** برابر با 0/7g
- 113 شکل (17-4): پاسخ لرزه ای سطح خاک طبیعی بابل و خاک بهسازی شده توسط شمع با حداکثر شتاب افقی زلزله حوزه نزدیک لوماپریتا برابر با 0/2g

- 114 شکل (4-18): پاسخ لرزه ای سطح خاک طبیعی بابل و خاک بهسازی شده توسط شمع با حداکثر شتاب افقی زلزله حوزه نزدیک لوماپریتا برابر با $0/7g$
- 116 شکل (4-19): پاسخ لرزه ای سطح خاک طبیعی بابل و خاک بهسازی شده توسط شمع با حداکثر شتاب افقی زلزله حوزه دور لوماپریتا برابر با $0/2g$
- 117 شکل (4-20): پاسخ لرزه ای سطح خاک طبیعی بابل و خاک بهسازی شده توسط شمع با حداکثر شتاب افقی زلزله حوزه دور لوماپریتا برابر با $0/7g$
- 119 شکل (4-21): مقایسه پاسخ لرزه ای خاک طبیعی و خاک بهسازی شده توسط ستون سنگی تحت زلزله حوزه نزدیک لوما پریتا با **PGA** برابر با $0/2g$
- 121 شکل (4-22): مقایسه پاسخ لرزه ای خاک طبیعی و خاک بهسازی شده توسط ستون سنگی تحت زلزله حوزه نزدیک لوما پریتا با **PGA** برابر با $0/7g$
- 122 شکل (4-23): مقایسه پاسخ لرزه ای خاک طبیعی و خاک بهسازی شده توسط ستون سنگی تحت زلزله حوزه دور لوما پریتا با **PGA** برابر با $0/2g$
- 123 شکل (4-24): مقایسه پاسخ لرزه ای خاک طبیعی و خاک بهسازی شده توسط ستون سنگی تحت زلزله حوزه دور لوما پریتا با **PGA** برابر با $0/7g$
- 126 شکل (4-25): مقایسه پاسخ لرزه ای خاک طبیعی بابل و خاک بهسازی شده توسط ستون سنگی تحت زلزله حوزه نزدیک لوما پریتا با **PGA** برابر با $0/2g$
- 127 شکل (4-26): مقایسه پاسخ لرزه ای خاک طبیعی بابل و خاک بهسازی شده توسط ستون سنگی تحت زلزله حوزه نزدیک لوما پریتا با **PGA** برابر با $0/7g$
- 128 شکل (4-27): مقایسه پاسخ لرزه ای خاک طبیعی بابل و خاک بهسازی شده توسط ستون سنگی تحت زلزله حوزه دور لوما پریتا با **PGA** برابر با $0/2g$
- 129 شکل (4-28): مقایسه پاسخ لرزه ای خاک طبیعی بابل و خاک بهسازی شده توسط ستون سنگی تحت زلزله حوزه دور لوما پریتا با **PGA** برابر با $0/7g$
- 131 شکل (4-29): ضریب بزرگنمایی برای ساختگاه بابل بهسازی شده تحت زلزله حوزه نزدیک لوماپریتا با **PGA** برابر با $0/2g$ تحت سختی کششی ثابت 1000 کیلونیوتن بر متر
- 132 شکل (4-30): ضریب بزرگنمایی برای ساختگاه بابل بهسازی شده تحت زلزله حوزه دور لوماپریتا با **PGA** برابر با $0/2g$ تحت سختی کششی ثابت 1000 کیلونیوتن بر متر
- 132 شکل (4-31): ضریب بزرگنمایی برای ساختگاه بابل بهسازی شده تحت زلزله حوزه نزدیک لوماپریتا با **PGA** برابر با $0/7g$ تحت سختی کششی ثابت 1000 کیلونیوتن بر متر

- 133 شکل (4-32): ضریب بزرگنمایی برای ساختگاه بابل بهسازی شده تحت زلزله حوزه دور لوماپریتا با PGA برابر با $0/7g$ تحت سختی کششی ثابت 1000 کیلونیوتن بر متر
- 134 شکل (4-33): پاسخ لرزه ای سطح خاک طبیعی بابل و خاک بهسازی شده با حداکثر شتاب افقی زلزله حوزه نزدیک لوماپریتا برابر با $0/2g$ تحت سختی کششی ثابت 1000 کیلونیوتن بر متر
- 135 شکل (4-34): پاسخ لرزه ای سطح خاک طبیعی بابل و خاک بهسازی شده با حداکثر شتاب افقی زلزله حوزه نزدیک لوماپریتا برابر با $0/7g$ تحت سختی کششی ثابت 1000 کیلونیوتن بر متر
- 137 شکل (4-35): پاسخ لرزه ای سطح خاک طبیعی بابل و خاک بهسازی شده با حداکثر شتاب افقی زلزله حوزه دور لوماپریتا برابر با $0/2g$ تحت سختی کششی ثابت 1000 کیلونیوتن بر متر
- 138 شکل (4-36): پاسخ لرزه ای سطح خاک طبیعی بابل و خاک بهسازی شده با حداکثر شتاب افقی زلزله حوزه دور لوماپریتا برابر با $0/7g$ تحت سختی کششی ثابت 1000 کیلونیوتن بر متر

فهرست جداول

صفحه	عنوان
9	جدول (1-2): تقسیم بندی شمع ها از جنبه های مختلف
18	جدول (2-2): خلاصه مشخصات متعارف شمع های مختلف
39	جدول (3-2): کاربرد ژئوسنتتیک ها در فعالیت های عمرانی
55	جدول (4-2): مقایسه پریود اولیه و پریود دینامیکی آبرفت های مختلف تحت زلزله های مختلف
58	جدول (5-2): انواع روش های آنالیز لرزه ای ساختگاه
68	جدول (1-3): قطر، عمق و فاصله مرکز به مرکز ستون های سنگی مورد استفاده محققین مختلف
69	جدول (2-3) قطر، عمق و فاصله مرکز به مرکز شمع های درجا که محققین مختلف استفاده کرده اند را نشان می دهد
70	جدول (3-3): مشخصات مصالح مورد استفاده در این پژوهش
76	جدول (4-3): مشخصات شتابنگاشت های مورد استفاده در حوزه نزدیک
76	جدول (5-3): مشخصات شتابنگاشت های مورد استفاده در حوزه دور
88	جدول (6-3): خصوصیات مصالح مورد استفاده مالارویزی و ایلمپارودی
89	جدول (7-3): فشار متناظر با 10 میلیمتر نشست در بررسی های عددی بدست آمده از تحلیل با نرم افزار پلکسیس و مطالعه آزمایشگاهی مالارویزی و ایلمپارودی
90	جدول (8-3): مقایسه بین نتایج موجود در پایان نامه و نتایج بدست آمده از تحلیل با نرم افزار پلکسیس برای سد خاکی به ارتفاع 50 متر
93	جدول (1-4): پریود زمین های بهسازی شده
93	جدول (2-4): پریود غالب زلزله ها
108	جدول (3-4): ضرائب بزرگنمایی برای که زمین بهسازی شده با $E_{Pile} = 1000 \text{ MPa}$ تحت زلزله لوماپریتا
111	جدول (4-4): حداکثر شتاب افقی و ضرایب بزرگنمایی بر روی سطح خاک طبیعی بابل و خاک بهسازی شده با حداکثر شتاب افقی زلزله برابر با $0/2g$
111	جدول (5-4): حداکثر شتاب افقی و ضرایب بزرگنمایی بر روی سطح خاک طبیعی بابل و خاک بهسازی شده با حداکثر شتاب افقی زلزله برابر با $0/7g$
118	جدول (6-4): ضرائب بزرگنمایی خاک بهسازی شده با ستون سنگی تحت زلزله های حوزه نزدیک و دور لوماپریتا
124	جدول (7-4): ضریب بزرگنمایی ساختگاه بابل بهسازی شده با ستون سنگی

فصل اول

کلیات

1-1- مقدمه

سطح زمین تحت تأثیر پدیده های گوناگونی تغییر شکل یافته است. از جمله مهمترین اینها دو پدیده برخورد شهاب سنگ های عظیم با زمین در گذشته و تکتونیک صفحه ای را می توان نام برد. فرسایش نیز با شکل دادن به کوه هایی که حاصل چین خوردگی یا فوران های آتشفشانی هستند و یا با کندن دره ها و تشکیل رسوبات به این تغییرات کمک می کند. در واقع، شرایط محلی یک ساختگاه که شامل توپوگرافی و زمین شناسی آن می شود می تواند باعث بزرگنمایی حرکات شدید زمین در حین یک زمین لرزه گردد. اثرات ساختگاهی را کلاً به دو دسته می توان تقسیم کرد: اثرات رسوبات محلی و اثرات توپوگرافی [1].

در این راستا بهسازی زمین که در برخی از پروژه ها یک نیاز ضروری طرح می باشد، می تواند بر مشخصات دینامیکی ساختگاه اثر داشته باشد که این موضوع یعنی تأثیر تغییرات مشخصات مکانیکی و دینامیکی ساختگاه در اثر بهسازی زمین تحت تحریکات لرزه ای در این پژوهش مورد بررسی قرار گرفته است.

روش های گوناگونی برای بهبود خاک وجود دارند که در هر مورد با توجه به شرایط خاص خود مورد استفاده قرار می گیرند. اما به طور کل می توان آن ها را به دو دسته بهسازی شیمیایی و بهسازی فیزیکی یا مکانیکی تقسیم بندی کرد. منظور از بهسازی شیمیایی، تغییر خواص مورد نظر خاک به خصوص خاک های ریزدانه به کمک مواد افزودنی مانند آهک، سیمان، خاکستر بادی و غیره است تا با فعل و انفعالات شیمیایی حاصل از این مواد در خاک، خصوصیات مکانیکی آن ارتقا یابد. منظور از بهسازی فیزیکی خاک، بهبود خواص خاک بدون تغییر در خصوصیات شیمیایی آن است. این نوع اصلاح را می توان از روش های مختلفی به دست آورد که مسلح سازی خاک یکی از این روش ها محسوب می شود [2]. برای مسلح کردن خاک می توان از شمع ها، سپر ها، میل مهارها، ژئوسنتتیک ها، ستون سنگی و ... استفاده کرد [3].

1-2- ضرورت انجام پژوهش

از مدتها پیش، می دانستند که شدت تکان زمین در حین زلزله و خسارات آن به ساختمانها، تحت تأثیر شرایط زمین شناسی و خاک محلی است. مک مورد (1824) در توصیف اثرات زلزله 1819 هند به این موضوع توجه کرد که ساختمانهای واقع بر سنگ بستر به هیچوجه به اندازه ساختمانهایی که پی آنها به زیر پوشش خاکی روی بستر سنگی نرسیده بود، صدمه ندیدند.

در گزارش وود (1908) از توزیع خسارتها و شدت ظاهری تکان ها در منطقه خلیج سان فرانسیسکو در زلزله 1906 نیز شواهدی ضمنی از تأثیر قابل توجه شرایط خاک زیر سطحی بر شدت حرکات سطحی زمین ارائه شده است. از آن زمان به بعد، تعدادی از محققین به نتایج مشابهی رسیدند. با این همه، تنها ظرف 25 سال

گذشته بود که نگاشت‌های ابرازی از حرکت‌های شدید زمین در چند نقطه از منطقه ای کلی به دست آمد. این نگاشت‌ها آثار عمده شرایط محلی خاک را بر ویژگی‌های حرکت‌های شدید به سطح زمین نشان دادند. احتمالاً، مفصل‌ترین بررسی‌های انجام شده در مورد رابطه میان خسارت‌های وارده به ساختمان‌ها در اثر تکان‌های زلزله و شرایط خاک، بعد از وقوع زلزله 1967 کاراکاس در این شهر انجام شده است. هر چند بزرگی زلزله حدود 6/4 و فاصله کانون زلزله از کاراکاس حدود 60 کیلومتر بود، اما تکان‌های زلزله موجب سقوط چهار ساختمان آپارتمانی 10 تا 12 طبقه با حدود 200 نفر تلفات شدند. بسیاری از ساختمانهای دیگر نیز متحمل خسارت‌های سازه‌ای و معماری شدند. بدین جهت مطالعه ای تفصیلی در مورد رابطه میان خسارت‌های سازه‌ای وارد به ساختمانها و عمق خاک زیرین انجام شد. اثرات مشابهی در بسیاری از زلزله‌های دیگر مشاهده شده بود. ارزیابی مختصر این حالات تاریخی اهمیت اثرات محلی ساختگاهها را بوضوح روشن می‌سازد [4].

1-3-اهداف پژوهش

هدف از انجام این پژوهش بدست آوردن موارد زیر است:

- تأثیر روش‌های بهسازی بر پتانسیل تشدیدکنندگی ساختگاه
- تأثیر سختی و نسبت فاصله به قطر شمع‌ها بر پاسخ دینامیکی ساختگاه
- تأثیر قطر ستون سنگی بر پاسخ دینامیکی ساختگاه
- تأثیر تعداد لایه‌های ژئوگرید بر پاسخ دینامیکی ساختگاه

1-4-ساختار پایان نامه

حال با توجه به این توضیحات، در فصل دوم، بعد از مروری بر تعاریف کلی در زمینه رفتار و عملکرد شمع‌ها، ستون سنگی و ژئو سنتتیک‌ها، به بررسی اثرات دینامیکی ساختگاه و روشهای تعیین پاسخ دینامیکی خاک پرداخته خواهد شد.

در فصل سوم مشخصات نرم افزار مورد استفاده، نحوه مدل‌سازی، شتابنگاشت‌ها، مدل رفتاری و مشخصات ساختگاه مورد بررسی قرار می‌گیرد.

در فصل چهارم نتایج حاصل از آنالیزهای عددی به صورت جداول و نمودارهایی که تغییرات حداکثر شتاب افقی، ضریب بزرگنمایی، طیف پاسخ شتاب و طیف بزرگنمایی را نشان می‌دهد ارائه شده است. در نهایت نیز در فصل آخر نتایج و پیشنهادات لازم آورده شده است.

مروری بر متون فنی

2-1- مقدمه

ارزیابی پاسخ زمین یکی از معمول ترین و مهمترین مسائلی است که در ژئوتکنیک لرزه ای مطرح است. تحلیل پاسخ زمین جهت پیش بینی حرکات سطح زمین و تدوین طیف پاسخ به منظور تعیین تنش ها و کرنش های دینامیکی خاک برای ارزیابی مخاطرات ژئوتکنیکی و محاسبه نیروهای ناشی از زلزله که می تواند سبب ناپایداری زمین و سازه های حائل گردد، بکار می رود [5]. چندین پارامتر از قبیل مکانیسم چشمه زلزله، بزرگی زلزله، فاصله محل از چشمه تخلیه انرژی، ویژگی های زمین شناسی سنگهای واقع در مسیرهای انتقال امواج از چشمه به محل، شرایط خاک محلی و توپوگرافی ساختگاه بر پاسخ دینامیکی ساختگاه اثر می گذارند [5 و 6 و 7].

تأثیر بعضی از این عوامل بهتر از بقیه درک شده است و در حقیقت در مورد تأثیرات بعضی از دیگر عوامل نظیر مکانیسم چشمه و زمین شناسی مسیر انتقال، جز به دست آوردن تصویری کلی امکان داشتن شناخت بیشتر وجود ندارد [4]. یکی از پارامترهای موثر بر پاسخ دینامیکی ساختگاه شرایط خاک محلی است. وجود لایه آبرفتی در حد فاصل سنگ بستر و سطح زمین، باعث تغییر مؤلفه های شتابنگاشت در سطح زمین و حتی اعماق مختلف لایه آبرفتی می گردد. این پدیده به علت رفتار دینامیکی آبرفت ایجاد می شود که این رفتار نیز از عوامل مختلفی نظیر خصوصیات دینامیکی لایه ها، موقعیت لایه ها، موقعیت سنگ بستر و عمق آبرفت متأثر می شود.

در این راستا بهسازی زمین که در برخی از پروژه ها یک نیاز ضروری طرح می باشد، می تواند بر مشخصات دینامیکی ساختگاه اثر داشته باشد که این موضوع یعنی تاثیر تغییرات مشخصات مکانیکی و دینامیکی ساختگاه در اثر بهسازی زمین تحت تحریکات لرزه ای می تواند بعنوان یک ضرورت تحقیق مطرح باشد.

به طور کلی روش بهسازی خاک به نوع خاک بستگی دارد. در مجموع، بهسازی زمین در خاک های چسبنده نرم که دارای مقاومت زهکشی نشده پایین ($c_u < 2.5 \text{ t/m}^2$) و ماسه شل که دارای عدد نفوذ استاندارد کمتر از 10 باشد، صورت می گیرد [3].

برای خاک های دانه ای از روش هایی مانند تراکم سطحی، تراکم دینامیکی، تراکم ارتعاشی، شمع تراکمی و برای خاک های چسبنده از روش هایی مانند تراکم سطحی، پیش بارگذاری، پیش بارگذاری همراه با زهکش قائم و مسلح کردن خاک استفاده میشود. یکی از روش های بهسازی و مقاوم سازی زمین که امروزه رواج بسیاری دارد، مسلح نمودن خاک است که مشابه خصوصیات بتن توسط آرماتور عمل میکند. تسلیح خاک میتواند به صورت قائم، افقی و یا مایل توسط المان های مختلف صورت گیرد. برای مسلح کردن خاک میتوان از شمعها، سپرها، میل مهارها، ژئوسینتتیک ها، ستون سنگی و... استفاده کرد. از خانواده ژئوسینتتیک ها، ژئوگرید، ژئوتکستایل و ژئوکامپوزیت برای مسلح کردن استفاده می شود [3].

در این فصل، بعد از مروری بر تعاریف کلی در زمینه رفتار و عملکرد شمع ها، ستون سنگی و ژئوسنتتیک ها، به بررسی اثرات دینامیکی ساختگاه و سپس مطالعات انجام شده در زمینه روشهای تعیین پاسخ دینامیکی خاک پرداخته خواهد شد.

2-2- شمع ها

شمع ها، اعضاء سازه ای و یا ستون های زیرزمینی نسبتاً بلندی هستند که برای انتقال بارهای سازه ای از میان لایه های خاک با ظرفیت باربری کم (و یا نشست زیاد) به خاک های سخت و محکم با ظرفیت باربری زیاد در ژرفای بیشتر و یا بر روی سنگ بستر بکار می روند. بنا به تعریف نسبت عمق به پهنای شمع ها همواره بزرگتر از 4 است و در غیر این صورت بایستی همانند پایه ها محاسبه و تحلیل شوند. هم چنین برای مقاومت در برابر نیروهای بسیار زیاد بالا برنده در سازه های دریایی و یا در خاک های معمولی و یا برای پایداری سازه در برابر بارها و نیروهای افقی در خاکهای کم مقاومت و نیز در شرایطی که سازه بر روی خاکریزهای بسیار بلند در حال تحکیم قرار گرفته باشد، از شمع استفاده می شود. به هر صورت شمع کوبی از بهترین روش های پی سازی در عملیات دریایی، همانند ساختمان شالوده اسکله ها و کارهای سازه ای در زمین های سست بوده و شمع ها بهترین شالوده برای باربری وزن سازه های آبی و پایه پل ها می باشند. هم چنین برای پایداری سازه ها در برابر نیروهای افقی، گاهی از شمع های مایل استفاده می شود [8].

2-2-1- تاریخچه

شمع کوبی و استفاده از شمع های باربر بعنوان تکیه گاه سازه، یکی از اولین نمونه های هنر و علم مهندس عمران است. در انگلستان نمونه های زیادی از شمع های چوبی وجود دارد که توسط رومی ها برای پل ها و کنترل نشست زمین های اطراف رودخانه ها ساخته شدند. در قرون وسطی، شمع هایی از جنس چوب بلوط و توسکا در فونداسیون معابد بزرگ در فنلاند¹ ساخته شدند. در چین، شمع های چوبی توسط پل سازان هان دیناستی² از سال قبل از میلاد مسیح تا 200 سال بعد از میلاد مسیح استفاده می شدند. ظرفیت باربری شمع های چوبی، محدود به قطر چوب های طبیعی و مقاومت مصالح آن ها در برابر کوبیده شدن توسط چکش بدون آسیب دیدن است. بخاطر مقاومت، سبکی، دوام، بریده شدن و حمل آسان، چوب تنها مصالحی است که تا چندین سال اخیر برای ساخت شمع مورد استفاده قرار می گرفت. شمع های بتنی و فولادی جایگزین شمع های چوبی شدند. زیرا

¹ Fenlands

² Han Dynasty

مقاومت آن‌ها در برابر نیروهای فشاری، خمشی و کششی خیلی بیشتر از ظرفیت شمع‌های چوبی با همان ابعاد بود.

بتن مسلح در اواخر قرن نوزدهم و اوایل قرن بیستم بطور گسترده جایگزین چوب در شمع‌ها با ظرفیت بالا شد. شمع‌ها بتنی را می‌توانستند در اشکال مختلف سازه‌ای برای بارهای اعمالی و شرایط مختلف زمین از پیش بسازند. فولاد به دلیل ساخت و حمل آسان و مقاومت آن در برابر کوبش بطور گسترده برای شمع‌سازی استفاده شده است. بر مشکل خوردگی شمع‌های فولادی در سازه‌های دریایی با حفاظت کاتدگ لایه پوششی می‌توان غلبه کرد [9].

2-2-2- کاربرد شمع‌ها

در زیر بعضی از شرایطی که استفاده از شالوده‌های شمعی را ایجاب می‌نماید، شرح داده می‌شود:

1- وقتی که لایه یا لایه‌های فوقانی خاک دارای قابلیت فشردگی زیاد و یا خیلی ضعیف باشند، به طوری که نتوان از شالوده سطحی برای توزیع بار ساختمان استفاده کرد، شالوده‌های شمعی برای انتقال بار به لایه‌های تحتانی محکمتر و یا سنگ بستر مورد استفاده قرار می‌گیرند. وقتی که بستر سنگی و یا لایه محکمتر تحتانی در عمق معقولی از سطح زمین قرار نداشته باشند، از شمع برای انتقال تدریجی بار استفاده می‌شود. در این حالت بیشتر مقاومت شمع از طریق نیروی اصطکاک بین سطح تماس شمع و خاک (مقاومت جلدی) تامین می‌شود [10 و 11].

2- در شالوده سازه‌های حائل خاک که وظیفه آنها مقاومت در مقابل فشار جانبی خاک است و یا ساختمان‌های بلند که تحت تاثیر نیروهای باد یا زلزله قرار دارند، می‌توان از شمع‌ها جهت تحمل نیروهای افقی استفاده کرد. شمع‌ها در حالی که هنوز قابلیت حمل بارهای قائم را دارا هستند، می‌توانند به وسیله خمش، نیروهای افقی را حمل نمایند [8].

3- در خیلی از موارد، در منطقه مورد نظر برای احداث ساختمان خاک قابل تورم و یا فرو ریزی (رمبنده) وجود دارد. این لایه‌ها ممکن است دارای عمق قابل توجهی باشند. خاکهای قابل تورم در اثر افزایش یا کاهش میزان رطوبت، تورم و یا کاهش حجم پیدا می‌کنند. فشار تورم چنین خاکهایی ممکن است به طرز قابل توجهی زیاد باشد. اگر در چنین خاک‌هایی از شالوده‌های سطحی استفاده شود، ساختمان ممکن است با صدمات جدی روبرو شود. در این حالت شالوده‌های شمعی که از لایه قابل تورم عبور کرده و وارد لایه پایدار شده‌اند، می‌توانند مورد توجه قرار گیرند [10].