

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ

١٠٦٧.

۸۷/۱/۱۵۴۹/۱۸
۸۷-۱۳۳۱

دانشگاه ارومیه

دانشکده فنی

پایان نامه برای دریافت درجه کارشناسی ارشد عمران-خاک و پی

موضوع:

بررسی تطبیقی و تحلیلی رفتار و عملکرد سدهای خاکی در مقابل زلزله برای تعیین
مناسب ترین روش برآورد ضریب زلزله در تحلیل شبه استاتیکی

اساتید راهنما:

جناب آقای دکتر توحید اخلاقی

جناب آقای دکتر میرعلی محمدی

پژوهشگر:

محمد نیشابوری

۱۳۸۷/۱۲/۲۱

۱۰۸۶۷۰

تقدیم به روح پدرم

دکتر اصغر نیشاپوری

تقدیر و تشکر:

خدای را بسیار سپاس که بی لطف او هرگز هیچ تلاشی ثمر ندارد. با تبعیت از کلام مولای متقیان که فرمود: هر کس حرفی به من آموخت مرا بنده خود کرد، صمیمانه و خالصانه از تک تک سرورانی که حقیر را در انجام این تحقیق یاری فرمودند کمال سپاس و امتنان را دارم، علی الخصوص از اساتید راهنمای گرانقدر و دانشمندم آقایان دکتر توحید اخلاقی و دکتر میر علی محمدی که بی شک راهنمایی های ارزنده شان گره گشای مشکلات تحقیق بود. همچنین خود را مرهون الطاف بی دریغ اساتید فرزانه گروه خاک و پی دانشگاه تبریز و ارومیه به خصوص آقایان دکتر صدر کریمی، دکتر یوسف زاده، دکتر کاتبی، دکتر مرادی، دکتر جلالی، دکتر فرهمند آذر، دکتر سعید منیر و سایر اساتید ارجمند می دانم. از کمک های بی شائبانه دوستان عزیز آقایان مهندس ساعدی، مهندس نخودچی و مهندس صفادوست بسیار ممنونم. مراتب قدردانی خود را از استاد دانشگاه الینویز آمریکا پروفیسور جمال سید یعقوبی و استاد دانشگاه توهوکو پرفیسور کازاما اعلام می دارم.

تقدیر و تشکر

چکیده

مقدمه ۱

فصل اول: کلیاتی در مورد سدهای خاکی و تاثیر زلزله بر آنها

۱-۱- مقدمه ۴

۱-۲- خرابی سدهای خاکی در برابر زلزله ۵

۱-۳- انواع خرابی های محتمل در سدهای خاکی در اثر زلزله ۶

۱-۳-۱- نشست ۶

۱-۳-۲- خرابی پی سد ۶

۱-۴- نمونه هایی از خرابی سدهای خاکی در اثر زلزله ۷

۱-۵- نتایج عمومی مشاهدات ۱۰

۱-۶- آنالیز پایداری سدهای خاکی در برابر زلزله ۱۲

۱-۶-۱- آنالیز شبه استاتیکی ۱۳

۱-۶-۲- برآورد تغییر شکلهای دائمی ۱۴

۱-۶-۲-۱- روش های تجربی- تحلیلی ۱۵

۱-۶-۲-۲- روش های عددی ۲۰

فصل دوم: روشهای تعیین ضریب زلزله در آنالیز شبه استاتیکی سدهای خاکی

۲-۱- مقدمه ۲۴

۲-۲- نظراتی در مورد انتخاب ضریب زلزله ۲۶

۲-۳- تعیین مقدار ضریب زلزله ۲۸

۲-۴- روشهای تعیین ضریب زلزله ۳۰

- ۳-۴-۱- استفاده از مقادیر تجربی، آزمایشی ۳۰
- ۳-۴-۲- در نظر گرفتن رفتار سد به صورت توده صلب ۳۲
- ۳-۴-۳- آنالیز با فرض پاسخ الاستیک ۳۳
- ۳-۴-۴- مقایسه نتایج روشهای فوق در محاسبه ضریب زلزله ۴۶
- ۳-۴-۵- محاسبه ضریب زلزله دینامیکی ۴۹
- ۳-۴-۶- نظریه ضریب زلزله متوسط (میانگین) ۵۴
- ۳-۵-۲- تاثیر خصوصیات مصالح و ارتفاع سد در تخمین رفتار در مقابل زلزله ۵۸

فصل سوم: بررسی پایداری سد خاکی با در نظر گرفتن ضریب زلزله

- ۳-۱- مقدمه ۶۹
- ۳-۲- روابط بین ضریب ایمنی و ضریب پایداری ۷۰
- ۳-۳- اثر چسبندگی (C) و شکست غیر خطی سدهای خاکی ۷۴
- ۳-۴- روش المان محدود پلاستیک صلب ۷۷
- ۳-۵- بررسی پایداری یک سد خاکی در مقابل زلزله ۷۸
- ۳-۵-۱- شیب بحرانی و ضریب زلزله بحرانی ۷۹
- ۳-۵-۲- شتاب زلزله و ضریب زلزله بحرانی ۸۳

فصل چهارم: روشهای آنالیز دینامیکی سدهای خاکی مبتنی بر تحلیل های عددی

- ۴-۱- مقدمه ۸۷
- ۴-۲- آنالیز دینامیکی ۸۷
- ۴-۲-۱- روشهای عددی در آنالیز دینامیکی ۸۷
- ۴-۲-۲- روشهای تحلیلی ۸۹
- ۴-۳- روشهای تحلیل دینامیکی دو بعدی ۹۲
- ۴-۳-۱- روش المانهای محدود در تحلیل دینامیکی دو بعدی ۹۲

- ۹۳ ۴-۳-۱-۱- مراحل تحلیل به روش المانهای محدود
- ۹۴ ۴-۳-۱-۲- روش المانهای محدود در محیط های پیوسته
- ۹۴ ۴-۳-۱-۳- معادلات حرکت المانها
- ۹۶ ۴-۳-۱-۴- معادلات کلی حرکت
- ۹۷ ۴-۳-۱-۵- حل معادلات کلی حرکت
- ۹۸ ۴-۳-۱-۶- شرایط مرزی مدل المانهای محدود
- ۹۹ ۴-۳-۱-۶-۱- مرزهای ابتدایی
- ۹۹ ۴-۳-۱-۶-۲- مرزهای لوج یا ویسکوز
- ۹۹ ۴-۳-۱-۶-۳- مرزهای سازگار
- ۱۰۰ ۴-۳-۱-۶-۴- روش Lysmer, Kuhlemeyer (لایسمر و کوهلیمر)
- ۱۰۱ ۴-۳-۱-۷- خطاهای ممکن در روش المانهای محدود
- ۱۰۲ ۴-۳-۱-۸- تحلیل خطی معادل المانهای محدود
- ۱۰۲ ۴-۳-۱-۹- تحلیل غیر خطی المانهای محدود
- ۱۰۲ ۴-۳-۲- روش تیر برشی
- ۱۰۳ ۴-۳-۳- روشهای تحلیل دینامیکی دو بعدی در حالات خاص
- ۱۰۳ ۴-۳-۳-۱- حالت کرنش مسطح
- ۱۰۳ ۴-۳-۳-۲- حالت تنش مسطح
- ۱۰۳ ۴-۳-۴- میرائی و کاهیدگی امواج تنش
- ۱۰۴ ۴-۳-۴-۱- میرائی هندسی (شعاعی)
- ۱۰۴ ۴-۳-۴-۲- میرائی مصالح (مادی)

فصل پنجم: کلیاتی درباره کاربرد نرم افزار PLAXIS

- ۱۰۷ ۵-۱- مقدمه

۱۰۷	۲-۵	دلایل استفاده از نرم افزار PLAXIS در تحقیق
۱۰۸	۳-۵	مراحل انجام یک پروژه توسط PLAXIS
۱۰۸	۱-۳-۵	برنامه INPUT
۱۰۸	۲-۳-۵	برنامه CALCULATION
۱۰۹	۱-۲-۳-۵	تحلیل پلاستیک
۱۰۹	۲-۲-۳-۵	تحلیل پلاستیک با تغییر شکلهای بزرگ
۱۰۹	۳-۲-۳-۵	تحلیل تحکیم
۱۱۰	۴-۲-۳-۵	آنالیز دینامیکی
۱۱۱	۳-۳-۵	برنامه OUTPUT
۱۱۱	۴-۳-۵	برنامه CURVES
۱۱۱	۴-۵	المانهای موجود در نرم افزار
۱۱۲	۱-۴-۵	المانهای مورد استفاده جهت مدلسازی خاک
۱۱۲	۵-۵	شرایط مرزی و بارها
۱۱۳	۶-۵	ایجاد شبکه المانهای محدود (مش بندی)
۱۱۳	۷-۵	تعیین شرایط اولیه
۱۱۴	۸-۵	مدلسازی رفتار خاک
۱۱۴	۱-۸-۵	مدل الاستیک خطی (Linear Elastic)
۱۱۴	۲-۸-۵	مدل موهر- کولمب (Mohr- Coulomb)
۱۱۴	۳-۸-۵	مدل خاک سخت شونده (Hardening Soil)
۱۱۵	۴-۸-۵	مدل خاک نرم (Soft Soil)
۱۱۵	۵-۸-۵	مدل خاک نرم توأم با خزش (Soft Soil Creep)
۱۱۵	۹-۵	پاراگذاری دینامیکی
۱۱۵	۱-۹-۵	مدلسازی بارگذاری

- ۱۱۵ ۲-۹-۵ فعال سازی بارهای دینامیکی
- ۱۱۶ ۱-۲-۹-۵ بار هارمونیک
- ۱۱۶ ۲-۲-۹-۵ بارگذاری به صورت فایل ورودی
- ۱۱۶ ۱-۲-۲-۹-۵ فایل با فرمت SMC
- ۱۱۷ ۲-۲-۲-۹-۵ فایل با فرمت ASCII
- ۱۱۷ ۳-۲-۹-۵ فایل به صورت Block Load
- ۱۱۷ ۳-۹-۵ پارامترهای مورد نیاز جهت آنالیز دینامیکی
- ۱۱۷ ۱-۳-۹-۵ گامهای زمانی
- ۱۱۸ ۲-۳-۹-۵ گام زمانی بحرانی
- ۱۱۸ ۴-۹-۵ مدلسازی بار زلزله
- ۱۱۸ ۵-۹-۵ بارهای دینامیکی به کار رفته در تحقیق
- ۱۱۹ ۱-۵-۹-۵ بار هارمونیک سینوسی

فصل ششم: مطالعات موردی سطح های کیتایاما، سن فرناندو و علویان و مدلسازی آنها

- ۱۲۱ ۱-۶-۱ مقدمه
- ۱۲۱ ۲-۶-۱ سد Kitayama
- ۱۲۱ ۱-۲-۶-۱ صدمات ناشی از زلزله KOBE
- ۱۲۲ ۲-۲-۶-۲ مدلسازی سد کیتایاما
- ۱۲۶ ۳-۶-۳ سد سن فرناندوی بالا (Upper San Fernando)
- ۱۲۶ ۱-۳-۶-۱ صدمات ناشی از زلزله San Fernando
- ۱۲۷ ۲-۳-۶-۲ مدلسازی سد سن فرناندو
- ۱۲۹ ۴-۶-۴ سد علویان
- ۱۳۰ ۱-۴-۶-۱ مدلسازی سد علویان

فصل هفتم: تحلیل مدلها و بحث و بررسی نتایج

۱۳۳	۱-۷- مقدمه
۱۳۳	۲-۷- نتایج آنالیز سد کیتایاما
۱۳۴	۱-۲-۷- منحنی های مربوط به تنش- زمان سد کیتایاما
۱۵۷	۳-۷- نتایج آنالیز سد سن فرناندو
۱۵۹	۱-۳-۷- منحنی های مربوط به تنش- زمان سد سن فرناندو
۱۷۹	۴-۷- نتایج آنالیز سد علویان
۱۸۰	۱-۴-۷- منحنی های مربوط به تنش- زمان سد علویان
۲۰۱	۵-۷- نتایج

فصل هشتم: جمع بندی نتایج و ارائه پیشنهادات

۲۰۵	۱-۸- جمع بندی
۲۰۵	۲-۸- بررسی نتایج به دست آمده از آنالیز سد کیتایاما
۲۰۶	۳-۸- بررسی نتایج به دست آمده از آنالیز سد سن فرناندو
۲۰۷	۴-۸- بررسی نتایج به دست آمده از آنالیز سد علویان
۲۰۷	۵-۸- پیشنهادات
۲۰۹	منابع

فهرست اشکال

صفحه	شکل	
۱۶	شکل ۱-۱-	تغییر شکل دائمی برای زلزله های با بزرگی متفاوت
۱۹	شکل ۲-۱-	تغییرات حداکثر متوسط شتاب در اعماق مختلف جرم لغزنده
۱۹	شکل ۳-۱-	تغییرات تغییر مکان نرمالیزه شده بر حسب شتاب جاری شدن
۲۵	شکل ۱-۲-	هندسه های معمول شکست
۲۸	شکل ۲-۲-	نیروهای مؤثر بر گوه لغزشی در تحلیل شبه استاتیکی
۲۹	شکل ۳-۲-	روش سنتی محاسبه پایداری Terzaghi
۳۴	شکل ۴-۲-	نظریه باریکه برشی یک بعدی
۳۸	شکل ۵-۲-	شتاب نگاشت زلزله ۱۹۴۰ کالیفرنیا (El centro)
۳۸	شکل ۶-۲-	طیف سرعت زلزله ۱۹۴۰ کالیفرنیا (El centro)
۳۸	شکل ۷-۲-	طیف شتاب زلزله ۱۹۴۰ کالیفرنیا (El centro)
۴۱	شکل ۸-۲-	رابطه بین $\frac{y}{h}$ و $\phi_n(y)$
۴۱	شکل ۹-۲-	ضرایب زلزله مورد استفاده در تحلیل شبه استاتیکی حاصل از روشهای گوناگون
۵۱	شکل ۱۰-۲-	پاسخ لرزه ای سد بانکوئث
۵۱	شکل ۱۱-۲-	پاسخ مشاهده ای سد سانوکای
۵۱	شکل ۱۲-۲-	پاسخ محاسبه شده یک سد به ارتفاع ۱۰۰ فوت در برابر زلزله El centro
۵۲	شکل ۱۳-۲-	توزیع شتاب در بازه ۰/۱ ثانیه ای برای یک سد به ارتفاع ۱۰۰ فوت بر اثر زلزله El centro
۵۳	شکل ۱۴-۲-	مفهوم ضریب زلزله میانگین
۵۳	شکل ۱۵-۲-	گوه لغزشی پتانسیل
۵۹	شکل ۱۶-۲-	مقادیر ضریب زلزله میانگین برای سد خاکی به ارتفاع ۱۰۰ فوت و $V_s=1000$ تحت اثر زلزله El centro
۶۱	شکل ۱۷-۲-	مقادیر ضریب زلزله میانگین برای سد خاکی به ارتفاع ۱۰۰ فوت و $V_s=300$ تحت اثر زلزله El centro

- شکل ۲-۱۸- مقادیر ضریب زلزله میانگین برای سد خاکی به ارتفاع ۳۰۰ فوت و $V_s=1000$ تحت اثر زلزله El centro ۶۴
- شکل ۲-۱۹- مقادیر ضریب زلزله میانگین برای سد خاکی به ارتفاع ۶۰۰ فوت و $V_s=1000$ تحت اثر زلزله El centro ۶۴
- شکل ۲-۲۰- مقادیر ضریب زلزله ماگزیمم معادل برای سد خاکی هموژن تحت اثر زلزله El centro ۶۵
- شکل ۲-۲۱- رابطه بین نیروی زلزله معادل و پیروید بنیادی سد خاکی تحت اثر زلزله El centro ۶۶
- شکل ۲-۲۲- آسیب ناشی از زلزله نانکای بر روی سد اتانی ۶۶
- شکل ۳-۱- رابطه بین ضریب زلزله بحرانی K_c و ضریب پایداری N_s ۷۳
- شکل ۳-۲- شکست بر اساس نظریه موهر کولمب و نظریه غیر خطی ۷۶
- شکل ۳-۳- خطوط شیب بحرانی ۷۷
- شکل ۳-۴-۱- رابطه بین شیب و ضریب زلزله به ازاء ضریب پایداری روش RP-FEM ۸۰
- شکل ۳-۴-۲- رابطه بین شیب و ضریب زلزله به ازاء ضریب پایداری روش فلینیوس ۸۰
- شکل ۳-۵-۱- رابطه بین شیب و ضریب زلزله برای $N_s=100$ ۸۲
- شکل ۳-۵-۲- رابطه بین شیب و ضریب زلزله برای $N_s=1000$ ۸۲
- شکل ۳-۶-۱- برای شیب ۱:۲ ۸۲
- شکل ۳-۶-۲- برای شیب ۱:۱,۵ ۸۲
- شکل ۳-۷- رابطه بین شتاب گسیختگی و شیب برای یک سد ۸۴
- شکل ۴-۱- سیستم مختصات محلی ۹۵
- شکل ۴-۲- انواع مرزهای شبکه المانهای محدود ۹۹
- شکل ۴-۳- ارتباط بین میرائی خاک با فرکانس بارگذاری ۱۰۵
- شکل ۵-۱- المانهای ۶ گرهی و ۱۵ گرهی خاک ۱۱۲
- شکل ۶-۱- شتاب نگاشت زلزله KOBE(1995) ۱۲۲
- شکل ۶-۲- مقطع عرضی سد کیتایاما ۱۲۵
- شکل ۶-۳- مش بندی سد کیتایاما ۱۲۵
- شکل ۶-۴- خط آزاد جریان سد کیتایاما ۱۲۶
- شکل ۶-۵- مقطع عرضی سد سن فرناندو ۱۲۷

- شکل ۶-۶-۱- مقطع مش بندی شده سد سن فرناندو ۱۲۹
- شکل ۶-۷-۱- خط آزاد جریان سد سن فرناندو ۱۲۹
- شکل ۶-۸-۱- مقطع عرضی سد علویان ۱۳۰
- شکل ۶-۹-۱- مقطع مش بندی شده سد علویان ۱۳۱
- شکل ۶-۱۰-۱- خط آزاد جریان داخل سد علویان ۱۳۱
- شکل ۷-۱-۱- تغییر شکل کلی سد کیتایاما ۱۳۳
- شکل ۷-۲-۱- تغییر شکل افقی سد کیتایاما ۱۳۴
- اشکال ۷-۳-۱ الی ۷-۳۲-۱- منحنی تنش-زمان نقاط سد کیتایاما ۱۳۸-۱۵۲
- شکل ۷-۳۳-۱- منحنی تقریب تنش قسمت سراب سد کیتایاما ۱۵۳
- شکل ۷-۳۴-۱- منحنی تقریب تنش قسمت وسط سد کیتایاما ۱۵۳
- شکل ۷-۳۵-۱- منحنی تقریب تنش قسمت پایاب سد کیتایاما ۱۵۴
- شکل ۷-۳۶-۱- منحنی نیروی وارده به قسمت سراب سد کیتایاما ۱۵۴
- شکل ۷-۳۷-۱- نیروی وارده به قسمت میانی سد ۱۵۵
- شکل ۷-۳۸-۱- نیروی وارده به قسمت پایاب سد کیتایاما ۱۵۵
- شکل ۷-۳۹-۱- تغییر شکل کلی سد سن فرناندو ۱۵۷
- شکل ۷-۴۰-۱- تغییر شکل افقی سد سن فرناندو ۱۵۸
- شکل ۷-۴۱-۱- تغییر شکل عمودی سد سن فرناندو ۱۵۸
- اشکال ۷-۴۲-۱ الی ۷-۴۸-۱- منحنی تنش-زمان نقاط سد سان فرناندو ۱۶۲-۱۷۵
- شکل ۷-۴۹-۱- منحنی تقریب تنش قسمت سراب سد سن فرناندو ۱۷۵
- شکل ۷-۷۰-۱- منحنی تقریب تنش قسمت میانی سن فرناندو ۱۷۶
- شکل ۷-۷۱-۱- منحنی تقریب تنش قسمت پایاب سن فرناندو ۱۷۶
- شکل ۷-۷۲-۱- منحنی نیروی وارده به قسمت سراب سد سن فرناندو ۱۷۷
- شکل ۷-۷۳-۱- منحنی نیروی وارده به قسمت میانی سد سن فرناندو ۱۷۷
- شکل ۷-۷۴-۱- منحنی نیروی وارده به قسمت پایاب سد سن فرناندو ۱۷۸
- شکل ۷-۷۵-۱- تغییر شکل کلی سد علویان ۱۷۹
- شکل ۷-۷۶-۱- تغییر مکان افقی سد علویان ۱۷۹

- شکل ۷-۷۷-تغییر مکان عمودی سد علویان
- ۱۸۰
- اشکال ۷-۷۸الی ۷-۱۰۷-منحنی تنش-زمان نقاط سد علویان
- ۱۸۳-۱۹۷
- شکل ۷-۱۰۸-منحنی تقریب تنش قسمت سراب سد علویان
- ۱۹۸
- شکل ۷-۱۰۹-منحنی تقریب تنش قسمت میانی سد علویان
- ۱۹۸
- شکل ۷-۱۱۰-منحنی تقریب تنش قسمت پایاب سد علویان
- ۱۹۹
- شکل ۷-۱۱۱-منحنی نیروی وارده به قسمت سراب سد علویان
- ۱۹۹
- شکل ۷-۱۱۲-منحنی نیروی وارده به قسمت میانی سد علویان
- ۲۰۰
- شکل ۷-۱۱۳-منحنی نیروی وارده به قسمت پایاب سد علویان
- ۲۰۰

چکیده:

بررسی تاثیر نیروی زلزله بر سدهای خاکی عمدتاً به دو روش شبه استاتیکی و تحلیل دینامیکی انجام می پذیرد. روش شبه استاتیکی به دلیل سادگی و روش تحلیل دینامیکی به دلیل دقت بالای آن مورد توجه می باشند. نواقص موجود در روش شبه استاتیکی و پیچیدگی های روش تحلیل دینامیکی طراحان سدها را در انتخاب روش تحلیل مناسب دچار شک و تردید می کند. از اینرو روشی که بتواند تلفیقی از دو روش فوق بوده و مزایای هر دو روش را در بر گیرد روشی کارآمد و بسیار مفید خواهد بود. به همین جهت در این پایان نامه جهت تعیین دقیق تغییر مکانها و میزان ناپایداری سد تحت اثر بار زلزله، از تحلیل دینامیکی بهره گیری شده و با استفاده از این روش تنشها در نقاط مختلف سد محاسبه و سپس نیروهای معادل شبه استاتیکی که بتوانند همان تغییر مکانها و تغییر شکلهای را ایجاد کنند محاسبه گردیده و با استفاده از این نیروها ضریب زلزله مربوطه تعیین می شود ($C = F / W$).

در این کار تحقیقی تحلیل دینامیکی توسط نرم افزار PALXIS بر روی سه سد خاکی شامل سد سن فرناندو، تحت بارگذاری زلزله سن فرناندو (۱۹۷۱) و سدهای کیتایاما و علویان تحت بارگذاری زلزله کوبه (۱۹۹۵) انجام پذیرفت و مراحل فوق الاشاره در مورد هر سه سد به مورد اجرا گذاشته شد. بدین منظور هر کدام از سدهای مذکور نخست به لایه هایی تقسیم شده و سپس تحلیل های دینامیکی مورد نیاز انجام و ضریب زلزله برای تک تک لایه ها محاسبه گردید. نتایج حاصل نشان می دهند که ضرایب زلزله ثابت در طراحی دو سد کیتایاما و سن فرناندو ناکارآمد بوده و حتی ضریب زلزله طراحی در مورد هر دو سد کمتر از حداقل ضریب محاسبه شده برای لایه تحتانی هر سد می باشد. تغییر مکانهای بزرگ و تغییر شکلهای نامتقارن به وجود آمده در هر دو سد مویده این نتایج می باشد. اما نتایج به دست آمده در مورد تحلیل سد علویان تحت بارگذاری زلزله کوبه بیانگر این نکته است که این سد حداقل در برابر زلزله هایی به قدرت زلزله کوبه پایداری خود را حفظ خواهد کرد چون، به

استثنای دو لایه فوقانی سد، ضریب زلزله ثابت طراحی بیشتر از ضرایب زلزله محاسبه شده در مورد هشت لایه دیگر این سد می باشد.

همچنین بررسی های انجام گرفته بر روی نتایج تحلیل دو سد کیتایاما و سن فرناندو نشان می دهد که بهترین روش تعیین ضریب زلزله ثابت طراحی از بین روشهای مرسوم حداقل در مورد این دو سد روش آمبراسیز می باشد و ضریب زلزله معقول برای طراحی مقدراری در بازه پیشنهادی وی است.

مقدمه:

سدها سازه های مهمی هستند که کاربردهای وسیعی در مهندسی عمران، اعم از کنترل سیلابها استفاده های کشاورزی و تولید انرژی برق آبی دارند. هر سدی با در نظر گرفتن موقعیت آن، نوع پی و لایه زیرین، موقعیت لرزه خیزی محل ساخت، شرایط آب و هوایی و ... می تواند خاکی یا بتنی طراحی و ساخته شود. بدلیل اینکه ساخت سدهای خاکی در جهان و علی الخصوص ایران از پروژه های مرسوم و مهم می باشد، لذا بررسی تاثیر عوامل مختلف و متعدد بر روی پایداری سد ضرورتی غیر قابل اجتناب می باشد.

یکی از مسائلی که پایداری سدها را به خطر می اندازد، زلزله است. تا کنون سدهای بسیاری در اثر زلزله آسیب دیده و یا خراب شده اند. پایداری سد در برابر زلزله فقط به مناطق لرزه خیز محدود نمی شود و از آنجا که کشور ما در کمربند لرزه خیز فعالی قرار گرفته، لذا بررسی پایداری سد در برابر زلزله از اهمیت بالایی برخوردار است. روشهای موجود برای بررسی پایداری سدهای خاکی در برابر زلزله، محدوده وسیعی از روشهای ساده تجربی تا روشهای پیچیده تئوریک را شامل می شوند که هر کدام از این روشها محدودیتها، قابلیتها و کاربردهای خاص خود را دارند. به طور کلی برای بررسی پایداری سدهای خاکی و سنگریزه ای در برابر زلزله، از روشهای آنالیز شبه استاتیکی، برآورد تغییر شکل های دائمی، آنالیز دینامیکی و آنالیز روانگرایی استفاده می شود.

آنالیز سدهای خاکی در برابر زلزله به دلایلی همچون رفتار پیچیده خاک خصوصاً در اثر بارهای دینامیکی ناشی از زلزله، عدم کفایت آنالیزهای شبه استاتیکی و لزوم انجام آنالیز دینامیکی و همچنین وقوع پدیده روانگرایی که دارای ماهیت پیچیده ای است از دشوارترین مباحثی است که مهندسان ژئوتکنیک با آن مواجه می شوند. آنالیز دینامیکی سدهای خاکی به دلیل ماهیت الاستو-ویسکوپلاستیک خاک و وجود فشار آب منفذی امری پیچیده است. از این رو در بیشتر کشورها تا حد امکان از روش شبه استاتیکی استفاده می شود. در این روش اثرات زلزله روی توده لغزش به صورت یک نیروی معادل اعمال می شود و این کار تبدیل نیروهای دینامیکی به معادل استاتیکی آنهاست.

در مورد سدهای خاکی این روش قدمتی در حدود ۵۰ سال دارد. در سدهای خاکی نیروی معادل استاتیکی برابر است با ضریب زلزله ضربدر وزن توده لغزنده (CW). روش شبه استاتیکی در آنالیز سدهای خاکی متداولترین روش می باشد و علیرغم سادگی این روش، انتخاب نامناسب ضریب زلزله در مورد سدهای خاکی می تواند بسیار خطرآفرین باشد. از اینرو بررسی روشهای مختلف تعیین ضریب زلزله و بحث و بررسی دقت و صحت تک تک آنها ضروری است. علاوه بر این بیان و گسترش روشی که بتواند صحت و کارایی ضریب زلزله مورد استفاده در طراحی سدهای خاکی موجود را مورد ارزیابی قرار دهد، بسیار ضروری می نماید.

در فصل نخست این پایان نامه کلیاتی در مورد سد خاکی، زلزله، خرابیهای ناشی از زلزله و انواع آن و مقدمه ای بر انواع روشهای تحلیل پایداری سد خاکی بیان گردیده است. فصل دوم بررسی انواع روشهای تعیین ضریب زلزله را در بر گرفته و فصل سوم شامل روشهای مختلف تحلیل یک سد خاکی می باشد.

تحلیل پاسخ توده های مختلف خاک و سازه های متشکل از آنها در برابر بارهای دینامیکی و زلزله یکی از مسائل بسیار مهم در ژئوتکنیک لرزه ای است که به صورت تحلیلهای یک بعدی، دو بعدی و سه بعدی انجام می شود. روشهای تحلیل دینامیکی دو بعدی در واقع تعمیم یافته روشهای تحلیل دینامیکی یک بعدی هستند. بنا به کارایی نرم افزار PLAXIS و دقت روش تحلیل دینامیکی دو بعدی در مورد سدهای خاکی، در فصول چهارم و پنجم پایان نامه کاربرد این نرم افزار معرفی و مورد بحث قرار گرفته و از روشهای تحلیلی نرم افزار مذکور استفاده شده است.

در فصل ششم به معرفی مدل‌های عددی مورد بررسی (سد کیتایاما، سد سن فرناندوی بالا و سد علویان) پرداخته شده است. در فصل هفتم نتایج خروجیهای بارگذاری سدهای مذکور به همراه منحنیهای تنش- زمان نقاط متفاوت هر سد گنجانده شده است و بالاخره در انتهای پایان نامه و فصل هشتم بحث و بررسی نتایج و ارائه پیشنهادات آمده است.

فصل اول

کلیاتی در مورد سدهای خاکی و تاثیر زلزله

بر آنها

سدها سازه های مهم هر کشوری هستند که عموماً به منظور کنترل سیلابهای ویرانگر، استفاده های کشاورزی و تولید انرژی برق آبی، با صرف هزینه های هنگفت ساخته می شوند. هر سدی با در نظر گرفتن موقعیت آن، نوع پی و لایه زیرین، موقعیت لرزه خیزی محل ساخت، شرایط آب و هوایی و ... می تواند خاکی یا بتنی طراحی و ساخته شود. بدلیل اینکه ساخت سدهای خاکی در جهان و علی الخصوص ایران از پروژه های مرسوم و مهم می باشد، لذا بررسی تاثیر عوامل متنوع بر روی سد ضروری به نظر می رسد.

از آنجا که تخریب سدها خطرات مالی و جانی جبران ناپذیری در پی دارد، لذا کنترل پایداری سدها در اثر عوامل مختلف دارای اهمیت زیادی است. یکی از مسائلی که پایداری سدها را به خطر می اندازد، زلزله است. تا کنون سدهای بسیاری در اثر زلزله آسیب دیده و یا خراب شده اند (خرابی سدهای خاکی در اثر زلزله در بخش آتی مورد بحث قرار گرفته است). به طور کلی بررسی پایداری سدهای خاکی در برابر زلزله به دلایل زیر از اهمیت ویژه ای برخوردار است:

الف) تا کنون سدهای بسیاری خصوصاً سدهای خاکی در اثر زلزله آسیب دیده و یا دچار خرابی شده اند.

ب) حتی در مکانهایی که تصور می شده زلزله رخ نمی دهد، مثلاً در استرالیا زلزله هایی به وقوع پیوسته است که در بخشهای آتی این فصل خلاصه وار به آنها اشاره شده است. بنابراین پایداری سد در برابر زلزله فقط به مناطق لرزه خیز محدود نمی شود. به علاوه ساخت سد و پر شدن مخزن می تواند موجب ایجاد زلزله هایی تا بزرگی ۶/۵ ریشتر شود [15]. آنالیز سدهای خاکی در برابر زلزله به دلایلی همچون رفتار پیچیده خاک خصوصاً در اثر بارهای دینامیکی ناشی از زلزله، عدم کفایت آنالیزهای شبه استاتیکی و لزوم انجام آنالیز دینامیکی و وقوع پدیده روانگرایی که دارای ماهیت پیچیده ای است از دشوارترین مباحثی است که مهندسان ژئوتکنیک با آن مواجه می شوند.