



دانشکده فنی

پایان نامه‌ی کارشناسی ارشد

بررسی اثر ناهمگونی نهشته های طبیعی بر رفتار دینامیکی
ساختگاه به روش محاسباتی

از

شیرین امین زاده بستانی طالشانی

استادان راهنما

دکتر رضا جمشیدی چناری

دکتر رضا صالح جلالی

پـنـامـهـ زـرـدـانـهـاـكـ

دانشگاه گیلان

دانشکده‌ی فنی – گروه مهندسی عمران

گرایش مکانیک خاک و پی

پایان‌نامه‌ی کارشناسی ارشد

بررسی اثر ناهمگونی نهشته‌های طبیعی بر رفتار دینامیکی ساختگاه به روش محاسباتی

از

شیرین امین زاده بستانی طالشانی

استادان راهنما

دکتر رضا جمشیدی چناری

دکتر رضا صالح جلالی

استاد مشاور

دکتر رضا انصاری خلخالی

تَعْدِيم بِهِ

پردم به پاس تمام زحافت

وما درم بخاطر همه مهر باشی باش

آمان که در تمام راه همراه من بودند و به من امید و اطمینان دادند تا من بتوانم امروز در این جایگاه بایستم.

تقدیر و مشکر:

از خداوند متعال پاگذارم که این توفیق را نصیب من کرد تا تو انم این پژوهش را به سر انجام برسانم و از زحمات بی دین استاد ارجمند
جناب آقای دکتر رضا جمیلی چاری کمال مشکر را در ارم که در تمامی راه گردآوری این مطالب همراه من بودند و دلوزانه دانسته‌های خود را
به من آموختند و با شکیبایی بسیار مراءه‌نای نمودند. از حیات‌های بی دین جناب آقای دکتر رضا صالح جلالی و توصیه‌های ارزشمند جناب
آقای دکتر رضا انصاری خلخالی که مسیر انجام این پژوهش را آسان نمودند مشکر و قدردانی می‌نمایم. ازدواران محترم جناب آقای دکتر
سعید پور زینلی و جناب آقای دکتر محمدی ویس کرمی که زحمت بازخوانی و داوری این مجموعه را برعده داشتند، صمیمان مشکر و قدردانی
دارم.

فهرست مطالب

تقدیم ب
تقدیر و تشکر پ
فهرست شکل ها ج
فهرست جداول د
فهرست نما ها ذ
چکیده فارسی ز
چکیده انگلیسی ژ
۱ فصل اول: کلیات ۱
۲ ۱-۱ مقدمه
۳ ۱-۲ اهداف پژوهش
۳ ۱-۳ روش انجام پژوهش
۴ ۱-۴ معرفی فصول پایان نامه
۵ ۲ فصل دوم: مروری بر ادبیات فنی
۶ ۲-۱ مقدمه
۶ ۲-۲ عدم قطعیت
۸ ۲-۲-۱ عدم قطعیت در مهندسی ژئوتکنیک
۱۱ ۲-۲-۲ عدم قطعیت در مهندسی ژئوتکنیک لرزه ای
۱۱ ۲-۳ مطالعات صورت گرفته بر روی تحلیل پاسخ زمین
۱۱ ۲-۳-۱ ناهمگونی لایه بندی
۱۲ ۲-۳-۲ ناهمگونی یقینی
۱۴ ۲-۳-۳ ناهمگونی ذاتی و تغییر پذیری فضایی خصوصیات خاک
۱۷ ۳ فصل سوم: انتشار امواج در محیط ناهمگون یقینی

۱۸.....	۱-۳ مقدمه
۱۸.....	۲-۳ انتشار امواج
۲۰.....	۱-۲-۳ هندسه و پارامترهای نهشته ناهمگون یقینی
۲۱.....	۲-۲-۳ تحلیل داده های درجا
۲۵.....	۳-۲-۳ تحلیل رگرسیون داده ها
۲۷.....	۴-۲-۳ معادلات حاکم بر انتشار موج
۲۸.....	۱-۴-۲-۳ تغییرات خطی سرعت موج برشی
۲۸.....	۲-۴-۲-۳ تغییرات توانی سرعت موج برشی
۲۹.....	۳-۴-۲-۳ تغییرات هذلولوی سرعت موج برشی
۲۹.....	۳-۳ تحلیل دینامیکی یک بعدی
۳۰.....	۱-۳-۳ تحلیل به روش خطی
۳۱.....	۲-۳-۳ نتایج تحلیل خطی خاک ناهمگون
۳۴.....	۴-۳ مفهوم خاک همگون معادل و پارامترهای تاثیرگذار
۳۴.....	۱-۴-۳ معرفی پروفیل خاک همگون معادل
۳۶.....	۲-۴-۳ نتایج تحلیل خطی خاک همگون معادل
۳۹.....	۵-۳ بررسی نتایج تحلیل یقینی
۴۱.....	۴ فصل چهارم: انتشار امواج در محیط ناهمگون کاتوره ای
۴۲.....	۱-۴ مقدمه
۴۲.....	۲-۴ تئوری میدان تصادفی
۴۳.....	۳-۴ تغییرپذیری فضایی ذاتی خاک
۴۴.....	۱-۳-۴ تغییرپذیری فضایی پیوسته
۴۴.....	۲-۳-۴ تغییرپذیری فضایی گسسته
۴۵.....	۳-۳-۴ تغییرپذیری پروفیل خاک
۴۶.....	۱-۳-۳-۴ ساختار همبستگی
۴۶.....	۲-۳-۳-۴ ضریب تغییرات
۴۸.....	۳-۳-۳-۴ مقیاس نوسان و تابع همبستگی

۴-۳-۴ مشخصات احتمالاتی تغییرپذیری فضایی ویژگی های خاک ۵۰
۴-۴ توابع توزیع احتمال ۵۳
۱-۴-۴ توزیع احتمالی پیوسته ۵۳
۱-۴-۴ تابع توزیع نرمال (گوسی) ۵۴
۲-۱-۴-۴ تابع توزیع نرمال لگاریتمی ۵۵
۴-۵ انتشار امواج ۵۶
۱-۵-۴ هندسه و پارامترهای نهشته ناهمگون کاتوره ای ۵۶
۲-۵-۴ معادلات حاکم بر انتشار موج ۵۷
۴-۶ تحلیل دینامیکی کاتوره ای ۵۸
۱-۶-۴ تولید میدان کاتوره ای ۵۹
۱-۱-۶-۴ تجزیه ماتریس کواریانس (CMD) ۵۹
۲-۶-۴ واقعی سازی مونت کارلو ۶۰
۳-۶-۴ بررسی کفایت تعداد واقعی سازی ها ۶۲
۴-۶-۴ تحلیل نتایج خاک ناهمگون کاتوره ای ۶۳
۷-۴ بررسی نتایج تحلیل کاتوره ای ۶۷
۵ فصل پنجم: جمع بندی و نتیجه گیری ۶۸
۱-۵ کلیات پژوهش ۶۹
۲-۵ نتیجه گیری ۶۹
۳-۵ ارائه پیشنهاد جهت ادامه پژوهش ۷۱
منابع و مراجع ۷۳
۶ پیوست الف: تابع انتقال بر حسب پارامترهای آماری ۸۲

فهرست شکل ها

فصل دوم: مروری بر ادبیات فنی

شکل ۱-۲: عدم قطعیتها در تخمین ویژگی های خاک (گریفیتس، ۲۰۰۰) ۹	شکل سوم: انتشار امواج در محیط ناهمگون یقینی ۱۹
شکل ۱-۳: مکانیزم تولید و انتشار امواج زلزله تا سطح زمین (مطلبیان، ۱۳۸۸) ۱۹	شکل ۲-۳: میانگین طیف شتاب ساختگاه های مختلف (سید و همکاران، ۱۹۷۴) ۲۰
شکل ۳-۳: تغییرپذیری فضایی یقینی سرعت موج برشی با عمق تحت تغییرات؛ (الف) خطی، (ب) توانی (سهمی وار، پ) هذلولوی (مجانبی). ۲۱	شکل ۳-۴: پروفیل واقعی تغییرات سرعت موج برشی ۱۵۱ داده درجا (مطابق جدول ۱-۳) ۲۵
شکل ۳-۵: رگرسیون خطی سرعت موج برشی شاخص ۳۰	شکل ۳-۶: سیستم Kelvin-Voigt تحت برش هارمونیک افقی (کرامر، ۱۹۹۶) ۲۸
شکل ۷-۳: روند شکست امواج در حین عبور از لایه های خاک (کرامر، ۱۹۹۶) ۳۰	شکل ۳-۷: تاثیر تغییرات V_{ratio} بر تابع انتقال تک لایه ناهمگون تحت تغییرات خطی سرعت موج برشی با عمق؛ (الف) ۳۲
شکل ۴-۳: تاثیر تغییرات V_{ratio} بر تابع انتقال خاک تک لایه ناهمگون با تغییرات توانی سرعت موج برشی با عمق؛ (الف) ۳۳	شکل ۴-۴: تاثیر تغییرات V_{ratio} بر تابع انتقال خاک تک لایه ناهمگون با تغییرات هذلولوی سرعت موج برشی با عمق؛ (الف) ۳۳
شکل ۱۰-۳: تاثیر تغییرات V_{ratio} بر تابع انتقال خاک تک لایه ناهمگون با تغییرات هذلولوی سرعت موج برشی با عمق؛ (الف) ۳۳	شکل ۱۱-۳: مفهوم سنگ بستر مهندسی ۳۵
شکل ۱۲-۳: مقایسه روش های مختلف میانگین گیری در پروفیل های مختلف تغییرات سرعت موج برشی؛ (الف) ۳۶	شکل ۱۳-۳: نسبت فرکانس و دامنه تشذید بر حسب $V_0/V_H = ۰/۷۵$ ۳۷
..... $H_{ave}=۳۰\text{ m}$ در تغییرات خطی پروفیل سرعت با عمق، (الف) ۳۷ $H_{ave}=۳۰\text{ m}$ (ب)

شکل ۱۴-۳: نسبت فرکانس و دامنه تشدید بر حسب فاکتور ناهمنگونی n در تغیرات توانی، سرعت موج پرسی، با عمق؛ (الف)

$m \cdot V_{eq} = V_{hom2}$ ($\leftarrow H_{ave} = 3 \cdot m \cdot V_{eq} = V_{hom2}$) ($\leftarrow H_{ave} = 3 \cdot m \cdot V_{eq} = V_{hom1}$) ($\leftarrow H_{ave} = 3 \cdot m \cdot V_{eq} = V_{hom1}$)

۳۸..... $H_{ave} = \frac{1}{n} \sum m_i V_{eq,i} = V_{hom3}$ (۷) $H_{ave} = \frac{1}{n} \sum m_i V_{eq,i} = V_{hom3}$ (۸) $H_{ave} = \frac{1}{n} \sum m_i V_{eq,i} = V_{hom3}$ (۹)

شکل ۱۵-۳: نسبت فرکانس و دامنه تشدید بر حسب V_0/V_H در تغییرات هذله‌لوی سرعت موج پرشی با عمق؛ (الف)

$m \cdot f_1 = f_2 = \dots / \forall \Delta (\vdash H_{ave} = \exists \cdot m \cdot f_1 = f_2 = \dots / \forall \Delta (\vdash H_{ave} = \exists \cdot m \cdot f_1 = f_2 = \dots / \forall \Delta (\vdash H_{ave} = \exists \cdot m \cdot f_1 = f_2 = \dots$

فصل چهارم: انتشار امواج در محیط ناهمگون کاتوره ای

شکل ۱-۴: پارامترهای مختلف آماری وینگر، خاک (نوبهار و یاسکو؛ ۱۹۰۰).....

شکل ۴-۲: نمونه یک پروفیل خاک در آزمایش SCPT (اسکنیدر و ماین؛ ۲۰۰۰)

شکل ۴-۳: آزمایشات مقاومت نوک مخروط پر جای ثبت شده (CSA، ۱۹۸۱)

شکل ۴-۴: ضریب تغییرپذیری ذاتی مقاومت برشی زهکشی نشده در برابر میانگین مقاومت برشی زهکشی نشده (نوبهار؛ ۲۰۰۳) ۵۱.....

شکل ۴-۵: ضریب تغییرات، مقاومت برشی زهکشی نشده در برابر میانگین مقاومت برشی زهکشی نشده (فریلنند و داهلمن، ۱۹۷۲)..... ۵۲

شکل ۴-۶: نمونه ای از یک توزیع نرمال پیوسته (دگروت و باچر؛ ۱۹۹۳).

شکل ۷-۴: نمونه ای از یک توزیع لگاریتم نرمال (دگروت و باچر؛ ۱۹۹۳)..... ۵۶

شکل ۴-۸: تغییرپذیری فضایی کاتوره ای سرعت موج برشی با عمق؛ (الف) تغییرات کلی، (ب) تغییرات یقینی، پ) تغییرات کاتوره ای..... ۵۷

شکل ۴-۹: نحوه تولید ماتریس فاصله در المان بندی مدل تفاضل محدود

شکل ۴-۱۰: کفایت تعداد واقعی سازی ها ۶۳

شکل ۱۱-۴: تاثیر تغییرات CoV بر تابع انتقال خاک تک لایه ناهمگون تحت تغییرات کاتوره ای سرعت موج برشی با $f_1=f_2=d=64$ (الف) $L_v=10$ (ب) $L_v=105$ (ج)

شکل ۱۲-۴: تاثیر تغییرات CoV بر تابع انتقال خاک تک لایه ناهمگون تحت تغییرات کاتوره ای سرعت موج برشی با $f_1=f_2=d=64$ ، $L_v=10$ ، $L_b=0.5$ و $\alpha=0.2$.

شکل ۱۳-۴: تاثیر تغییرات CoV بر تابع انتقال خاک تک لایه ناهمگون تحت تغییرات کاتوره‌ای سرعت موج برشی با $d=۶۴$ ، $L_v=۰.۵$ ، $L_h=۰.۲$ ؛ (الف) و (ب).

شکل ۱۴-۴: افزایش نقاط نرم (نواحی ضعیف) با افزایش ضریب تغییرات سختی برشی؛ الف) $CoV=0/2$ ، ب) $CoV=0/4$
پ) $CoV=0/6$ (علی نژاد و همکاران، ۲۰۱۱).
۶۵.....

شکل ۱۵-۴: تاثیر تغییرات L_v بر تابع انتقال خاک تک لایه ناهمگون تحت تغییرات کاتوره ای سرعت موج برشی با $0/1$
۶۶..... $f_1=f_2=d=0/05$ ؛ الف) $CoV=0/05$ ، ب) $CoV=0/05$ ؛ الف) $f_1=f_2=d=0/05$

شکل ۱۶-۴: تاثیر تغییرات L_v بر تابع انتقال خاک تک لایه ناهمگون تحت تغییرات کاتوره ای سرعت موج برشی با $0/75$
۶۶..... $f_1=f_2=d=0/05$ ؛ الف) $CoV=0/05$ ، ب) $CoV=0/05$ ؛ الف) $f_1=f_2=d=0/05$

شکل ۱۷-۴: تاثیر تغییرات L_v بر تابع انتقال خاک تک لایه ناهمگون تحت تغییرات کاتوره ای سرعت موج برشی با $d=1$ و
۶۶..... $f_1=f_2=d=0/05$ ؛ الف) $CoV=0/05$ ، ب) $CoV=0/05$ ؛ الف) $f_1=f_2=d=0/05$

پیوست الف: تابع انتقال بر حسب پارامترهای آماری

شکل الف-۱: تاثیر تغییرات CoV بر تابع انتقال خاک تک لایه ناهمگون تحت تغییرات کاتوره ای سرعت موج برشی با $0/1$
۸۳..... $f_1=f_2=d=0/05$ ؛ الف) $L_v=5$ ، ب) $L_v=1$ ، $L_v=0/05$

شکل الف-۲: تاثیر تغییرات CoV بر تابع انتقال خاک تک لایه ناهمگون تحت تغییرات کاتوره ای سرعت موج برشی با $0/75$
۸۴..... $f_1=f_2=d=0/05$ ؛ الف) $L_v=5$ ، ب) $L_v=1$ ، $L_v=0/05$

شکل الف-۳: تاثیر تغییرات CoV بر تابع انتقال خاک تک لایه ناهمگون با تغییرات کاتوره ای سرعت موج برشی با $d=1$ و
۸۵..... $f_1=f_2=d=0/05$ ؛ الف) $L_v=5$ ، ب) $L_v=1$ ، $L_v=0/05$

فهرست جداول

فصل سوم: انتشار امواج در محیط ناهمگون یقینی

جدول ۳-۱: خلاصه رکورد ثبت شده ۲۲

جدول ۳-۲: نتایج تجزیه و تحلیل مدل ریاضی ۲۶

جدول ۳-۳: محدوده تغییرات پارامترهای آماری حاصل از نتایج تحلیل رگرسیون مدل های مفروض ۲۷

فصل چهارم: انتشار امواج در محیط ناهمگون کاتوره ای

جدول ۴-۱: ضرایب تغییرات ویژگی های خاک (هار؛ ۱۹۸۷) ۴۷

جدول ۴-۲: توابع خودهمبستگی و مقیاس نوسان متناظر با آن ها (فون و کولهاوی؛ ۱۹۹۹) ۴۹

جدول ۴-۳: طول همبستگی برای ویژگی های مختلف خاکها (دگروت؛ ۱۹۹۶) ۴۹

جدول ۴-۴: مشخصات توزیع فضایی نتایج آزمایش CPT برای خاک های چسبنده و غیر چسبنده (آسیماکی و همکاران؛

..... ۵۰ (۲۰۰۳)

جدول ۴-۵: مقادیر بدست آمده از مطالعات محققین مختلف برای مقیاس نوسان ۵۲

جدول ۴-۶: مقادیر بدست آمده از مطالعات محققین مختلف برای مقیاس نوسان ۵۳

جدول ۴-۷: مدلهای رایج برای متغیرهای کاتوره ای پیوسته ۵۴

فهرست نماها

الف			
امید ریاضی	$E[X]$	چگالی	ρ
انحراف از معیار استاندارد	$s.d[X]$	د	
ب			A_{Inhom}
بردار با اعضای کاتوره ای نرمال استاندارد	U	دامنه اساسی تشدید خاک ناهمگون	A_{Ihom}
پ			z
پارامترهای مجانب	f_1, f_2	زمان	t
ت			s
تابع احتمال	E	سختی برشی در بستر	G_H
تابع انتقال سطح به بستر	$F(\omega)$	سختی برشی مختلط	G^*
تابع چگالی احتمال استاندارد	$P_s(X)$	سختی برشی	G
تابع چگالی احتمال	$P(X)$	سرعت موج برشی	V_s
تابع روند یقینی مرکزی	$\mu, t(z)$	سرعت موج برشی خاک همگون معادل	V_{hom}
ترانهاده ماتریس	T	سرعت موج برشی در بستر	V_H
ترم وابسته به مکان جابجایی	$U(z)$	سرعت موج برشی در بی نهایت	V_∞
تنش برشی	τ	سرعت موج برشی در سطح	V_0
توابع بسل اصلاح شده	I, K	سرعت موج برشی کاتوره ای	$V_{s,st}$
توزیع نرمال استاندارد	$N(0, I)$	سرعت موج برشی مختلط	V_s^*
ج		سرعت موج برشی یقینی	$V_{s,det}$
جابجایی هارمونیک افقی	$u(z, t)$	ض	

ذ

Bij, A	ماتریس کواریانس معین	H	ضخامت لایه
p	متغیر احتمالاتی	H_{ave}	ضخامت میانگین گیری
Y	متغیر با توزیع لگاریتم نرمال	q, n, d, b	ضرایب ناهمگون بدون بعد
Z	متغیر با توزیع نرمال استاندارد	Cov	ضریب تغییرات
X	متغیر با توزیع نرمال	ρ_d	ضریب همبستگی
$X(z)$	متغیر فضایی		ط
C_u	مقاومت برشی زهکشی نشده	L, L_v	طول همبستگی
Θ_h	مقیاس نوسان افقی		ع
Θ_v	مقیاس نوسان قائم	k_H	عدد موج در بستر
Θ, δ	مقیاس نوسان	z	عمق
$\varepsilon(z)$	مولفه پسماند (نوسانی)	i	عدد موہومی
$\varepsilon_n(z)$	مولفه پسماند ناشی از تغییرپذیری ذاتی طبیعی (ز)		ف
$V_{s,30}$	میانگین سرعت موج برشی در ۳۰ متر سطحی	d	فاصله تأخیر
\bar{X}	میانگین متغیر X	f	فرکانس
t_i	میانگین محلی	ω	فرکانس دایره ای
	ن	f_1	فرکانس طبیعی اساسی (اولیه)
V_{ratio}	نسبت سرعت موج برشی سطح به بستر	f_{Inhom}	فرکانس طبیعی اساسی خاک ناهمگون
ξ	نسبت میرابی	f_{Ihom}	فرکانس طبیعی اساسی خاک همگون معادل
$V[X], \sigma^2, c_0$	واریانس	f/f_{Isol}	فرکانس نرمالایز شده
			م
		L	ماتریس پایین مثلثی
		d_{ij}	ماتریس فاصله

چکیده فارسی

بررسی اثر ناهمگونی نهشته های طبیعی بر رفتار دینامیکی ساختگاه به روش محاسباتی

شیرین امین زاده

ارزیابی اثرات ساختگاه بر دامنه و محتوای فرکانسی امواج عبوری از لایه های آبرفتی، گامی اساسی و مهم در تحلیل پاسخ زمین بشمار می رود. در این پژوهش با استفاده از روش های محاسباتی، معادله دیفرانسیل انتشار یک بعدی موج و پاسخ ساختگاه ویسکوالاستیک تحت تغییرات پیوسته یقینی (خطی، توانی و هذلولوی) و کاتوره ای سرعت موج برشی با عمق مورد مطالعه قرار می گیرد. نتایج حاصل از رگرسیون خطی ۱۵۱ پروفیل واقعی سرعت موج برشی، حاکی از نمایش بهتر تغییرات هذلولوی این پارامتر نسبت به تغییرات خطی و توانی آن در بیش از ۸۴ درصد داده ها می باشد. بررسی تاثیر عمق میانگین گیری بر سه پروفیل همگون از دیگر بخش های این پژوهش است که نشان می دهد استفاده از میانگین هارمونیک سرعت موج برشی در ۳۰ متری سطح پروفیل خاک، لزوماً نمی تواند تصویر درستی از خاک همگون معادل، ارائه دهد. در بخش پایانی از تئوری میدان تصادفی در کنار شبیه سازی مونت کارلو، جهت تحلیل لرزه ای تغییرات کاتوره ای سرعت موج برشی استفاده شده است که نتایج آن نمود روشنی از تاثیرات اجتناب ناپذیر پارامترهای آماری در افزایش ناهمگونی و تغییر رفتار ارتعاشی ساختگاه می دهد.

کلید واژه: ناهمگونی، پاسخ ساختگاه، نهشته آبرفتی، امواج لرزه ای، تغییر پذیری سرعت موج برشی، شبیه سازی مونت کارلو، تئوری میدان تصادفی.

چکیده انگلیسی

Abstract

Analytical solution on site response in heterogeneous deposits

Shirin Aminzadeh

Estimation of the local site effects on the amplitude and the frequency content of seismic wave through alluvial deposits is an important and substantial step in the seismic risk mitigation. In this research, analytical and numerical methods are adopted to investigate the influence of deterministic (linear, power and hyperbolic) and stochastic variation of shear wave velocity on the differential equation of the wave propagation and the seismic site response analysis. Among different linear and power variation, the hyperbolic variation is found to best represent the actual shear wave velocity profiles for more than 84% of 151 cases. Moreover, investigation on the effect of the averaging depth on three homogeneous scenarios (arithmetic, harmonic and mid-value averaging) indicates that harmonic averaging of the velocity of the shear wave in the depths of the first 30 m of the strata is not necessarily the best alternative for equivalent homogeneous analyses. Finally, random field theory along with Monte-Carlo simulations was adopted to evaluate ground response under stochastic variation of the shear wave velocity, indicating significant influences of statistical parameters of heterogeneity on site vibration behavior.

Keywords: Heterogeneity, Site response, Alluvial deposits, Seismic wave, Variability of SWV, Monte-Carlo simulation, Random field theory.

فصل اول: کلمات

۱-۱ مقدمه

زلزله شناسی و مهندسی زلزله به علم شناخت پدیده وقوع زلزله و راه های کاهش خطرات آن اطلاق می گردد. زلزله در اثر لغزش ناگهانی زمین در طول صفحه گسل رخ می دهد که در نتیجه آن انرژی ذخیره شده در گسل به صورت امواج انتشار می یابد. محیط طبیعی انتشار امواج زلزله سنگ بنای نظری رشته های مختلفی چون زلزله شناسی و مهندسی زلزله، انتقال امواج صوتی و الکترومغناطیسی، اکتشافات زیرسطحی و غیره می باشد که همواره مورد توجه محققین بوده است. حرکات لرزه ای و امواج لرزه ای ایجاد شده، بعنوان یکی از مخرب ترین عوامل طبیعی، منجر به خرابی های زیادی در ساختمان ها، پل ها، برج ها، کارخانه ها، سدها و سایر ساخته های دست بشر می شود. از این رو یکی از اصلی ترین و پر استفاده ترین مباحث دینامیک خاک، مباحثی هستند که در ارتباط با مهندسی زلزله و تحلیل پاسخ زمین در برابر امواج لرزه ای مطرح می شوند (بازیار و قناد؛ ۱۳۹۱).

بررسی مکانیسم منبع، پدیده میرایی موج در مسیر و تاثیرات محلی ساختگاه جهت شناسایی پتانسیل خطر وقوع زلزله در یک ساختگاه مشخص ضروری به نظر می رسد. بررسی های زلزله شناسان بیشتر محدود به دو مورد اول می باشد و از اوایل قرن بیستم تاثیرات محلی ساختگاه بر روی انتشار امواج از بین لایه های پروفیل خاک (عامل ارتباطی زلزله شناسی و مهندسی زلزله) مورد توجه مهندسان قرار گرفته است. آنان با بررسی آثار ایجاد شده در اثر امواج زلزله در نقاط مختلف یک ساختگاه و همچنین شرایط لایه های آبرفتی محل تاثیر ساختگاه را در تغییر خصوصیات مختلف امواج زلزله مورد ارزیابی قرار داده اند. این بررسی ها تا به امروز ادامه داشته و پس از وقوع زلزله های جدید در نقاط مختلف دنیا تحقیقات زیادی در ارتباط با چگونگی تاثیر ساختگاه بر شدت این زلزله ها صورت گرفته است.

یکی از منابع عدم قطعیت پیش روی مهندسان ژئوتکنیک در ارتباط با تاثیر ساختگاه، ساختار پیچیده و ناشناخته زمین می باشد. ناهمگونی ذاتی بعلت مکانیسم شکل گیری نهشته های طبیعی دارای ماهیت کاتوره ای است که در صورت عدم انجام اندازه گیری های دقیق فیزیکی، منجر به عدم قطعیت در پاسخ پیش بینی شده می گردد. مدلسازی دقیق مولفه های ژئوتکنیکی سیستم خاک - سازه که بشدت وابسته به خواص خاک مجاور و زیرین سازه مورد بررسی است، لازمه پیش بینی عملکرد سازه ها در طول زلزله می باشد. از این رو در سالیان اخیر، اهمیت شناسایی پروفیل تغییرات واقعی پارامترهای دینامیکی نهشته آبرفتی طبیعی فزونی یافته و تاکید و توجه دوچندانی به مسئله کمی سازی عدم قطعیت در پاسخ زمین ناشی از تغییرپذیری خواص رفتاری لایه های سطحی شده است. کمی سازی عدم قطعیت خواص، در مسائل ژئوتکنیکی در

چارچوب مدل های یقینی^۱ و احتمالاتی^۲ بیان می شود. خواص نامشخص خاک در مدل های یقینی از طریق یک توصیف گر گسسته ساده^۳ و در مدل های احتمالاتی به کمک توصیف گر گسسته آماری^۴ و یا توابع توزیع احتمال^۵ عنوان یک پارامتر یا میدان تصادفی وابسته به مکان و زمان مدل می شود (جونز و همکاران؛ ۲۰۰۲).

در گذشته مدل های آزمایشگاهی و محاسبات تحلیلی، یکی از روش های مطالعه و بررسی عملکرد رفتار استاتیکی و دینامیکی سازه های خاکی بوده اند، اما پیشرفت های سریع کامپیوتراها در سال های اخیر منجر به شکل گیری روش های عددی از قبیل اجزاء محدود و تفاضل محدود در بسیاری از زمینه های مهندسی عمران از جمله تحلیل پاسخ دینامیکی سازه های خاکی، شده است.

۱-۲ اهداف پژوهش

ارزیابی پاسخ ساختگاه از طریق روش های تجربی یا محاسباتی صورت می پذیرد. روش های تجربی از رکوردهای واقعی زلزله در ساختگاه هایی با شرایط زمین شناسی مختلف استفاده می کنند. در روش های محاسباتی (عددی یا تحلیلی) نیز در نظر گرفتن عدم قطعیت موجود در پارامترهای خاک ناشی از ساختار پیچیده و خواص کاتوره ای زمین ضروری به نظر می رسد. این عدم قطعیت می تواند در تحلیل های دینامیک احتمالاتی خاک بصورت پارامترهای وابسته به مکان که حول مقدار میانگین خود نوسان می کند مدلسازی شود و مورد محاسبه قرار گیرد.

در این پژوهش، تغییرات پیوسته سرعت موج برشی با عمق به منظور جلوگیری از برآورد پاسخ دست پایین^۶ ناشی از خطاهای عددی، لحاظ گردیده و پاسخ ساختگاه وتابع انتقال پروفیل خاک تک لایه ویسکوالاستیک تحت اثر تغییرات یقینی (خطی، توانی و هذلولوی) و کاتوره ای این پارامتر بصورت عددی و یا تحلیلی بررسی شده است. تحلیل رگرسیون ۱۵۱ پروفیل واقعی سرعت موج برشی، معرفی خاک همگون معادل و مطالعه نحوه تاثیر پارامترهای ناهمگونی و آماری بر تابع انتقال از جمله سایر مباحث مطرح شده می باشد.

۱-۳ روش انجام پژوهش

در این مطالعه، با استفاده از نرم افزار MATLAB به تحلیل دینامیکی خطی یک بعدی ساختگاه تحت تغییرات یقینی

¹ Deterministic

² Probabilistic

³ Simple discrete descriptor

⁴ Discrete statistical descriptor

⁵ Probability distribution functions

⁶ Underestimate

(خطی، توانی و هذلولوی) و کاتوره ای سرعت موج برشی با عمق پرداخته شده است. در تحلیل اثرات یقینی ساختگاه، تحلیل رگرسیون خطی بر روی ۱۵۱ پروفیل واقعی تغییرات سرعت موج برشی صورت پذیرفته و معادله دیفرانسیل مرتبه دوم انتشار موج در خاک همگون معادل و ناهمگون خطی و توانی به روش تحلیلی (تابع بسل) و در خاک ناهمگون هذلولوی به روش عددی (تفاضل محدود مرکزی) حل شده است. در بخش تغییرات کاتوره ای نیز، روش شبیه‌سازی مونت‌کارلو در تحلیل تفاضل محدود برای مطالعه اثر ناهمگونی خاک روی پاسخ دینامیکی پروفیل خاک به کار رفته و از روش تجزیه چولسکی^۱ برای تولید میدان‌های کاتوره ای همبسته استفاده شده است تا تابع نمونه‌ای از میدان‌های کاتوره ای را تولید کنیم.

بطور کلی در این مطالعه دو هدف اصلی مورد نظر می‌باشد: بیان اثر تغییرپذیری یقینی و کاتوره ای سرعت موج برشی و پارامترهای مربوطه بر پاسخ ساختگاه در قالب تغییرات دامنه و فرکانس تابع انتقال و بررسی تاثیرات عمق میانگین گیری بر خاک همگون معادل.

۴-۱ معرفی فصول پایان نامه

جهت بررسی موارد ذکر شده در ادامه، فصول مختلفی از نظر خواهد گذشت که در اینجا به معرفی عناوین آن‌ها پرداخته می‌شود:

فصل اول شامل مقدمه و بیان موضوع، اهداف و روش انجام پژوهش می‌باشد.

فصل دوم به ناهمگونی خاک، تعریف و بیان مشخصات احتمالاتی ویژگی‌های خاک، عدم قطعیت موجود در طراحی‌های ژئوتکنیکی و ادبیات فنی اختصاص دارد.

فصل سوم به بررسی انتشار امواج در محیط ناهمگون یقینی می‌پردازد. این فصل شامل تحلیل ۱۵۱ پروفیل واقعی تغییرات سرعت موج برشی با عمق، معادلات حاکم بر انتشار یک بعدی امواج در شرایط تغییرات خطی، توانی و هذلولوی و نیز معرفی خاک همگون معادل با در نظر گرفتن تاثیر عمق میانگین گیری بر روی پاسخ می‌باشد.

فصل چهارم تئوری میدان تصادفی و کاربرد آن در مهندسی ژئوتکنیک لرزه ای را ارائه می‌دهد و سپس به تحلیل یک بعدی پاسخ زمین در اثر انتشار کاتوره ای امواج با استفاده از شبیه‌سازی مونت‌کارلو و تجزیه چولسکی می‌پردازد.

در پایان به جمع‌بندی مسئله و نتیجه‌گیری پرداخته و پیشنهاداتی در ارتباط با ادامه تحقیقات در آینده ذکر خواهد شد.

¹ Choleski Decomposition