

ژئوتکنیک لرزه ای و تحلیل رفتار دینامیکی خاک در شهر بهاباد، جنوب شرق یزد

احمد ادیب^۱، اکرم کوثری^۲

۱- استادیار دانشگاه آزاد اسلامی، واحد تهران-جنوب azib@azad.ac.ir

۲- پژوهشگر مرکز تحقیقات زمین شناسی و محیط زیست زمین کاو

تاریخ دریافت مقاله: ۱۳۸۹/۶/۲۲ تاریخ تصویب: ۱۳۹۱/۵/۱۸

چکیده

شهر بهاباد در جنوب استان یزد در فاصله ۲۱۰ کیلومتری شهر یزد قرار دارد. در این تحقیق برای تعیین ویژگی‌های دینامیکی خاک و بررسی رفتار زمین در هنگام زلزله، ریزپنهن بندی شهر بهاباد متناسب با میزان لرزه خیزی ناحیه با استفاده از داده‌های ژئوتکنیکی گمانه‌های حفر شده در سطح شهر انجام شد. برای تحلیل دقیق اثر ساختگاه از نرم افزار EERA استفاده و نقشه‌های ریزپنهن بندی به روش کریجینگ به وسیله نرم افزار GIS ترسیم گردید. مطالعات انجام شده نشان داد که مرکز شهر بهاباد نسبت به سایر مناطق از ضربت شدید بالاتری برخوردار است. منطقه بر اساس نوع زمین به دو نوع، IIb خاک سخت با ضخامت بیش از ۳۰ متر و IIIb خاک با سختی متوسط تقسیم گردید. بیشینه شتاب و ضربت شدید روی سطح زمین در مرکز شهر نسبت به سایر مناطق افزایش دارد و به سمت حاشیه شهر از مقدار آن کاسته می‌شود. شتاب طیفی نیز در مرکز و با توجه به قرار گیری زمین نوع IIb بیشترین مقدار بوده و از مرکز به اطراف مقدار آن کاسته می‌شود.

وازگان کلیدی: اثر ساختگاه، ژئوتکنیک لرزه ای، ریزپنهن بندی، بهاباد

مقدمه

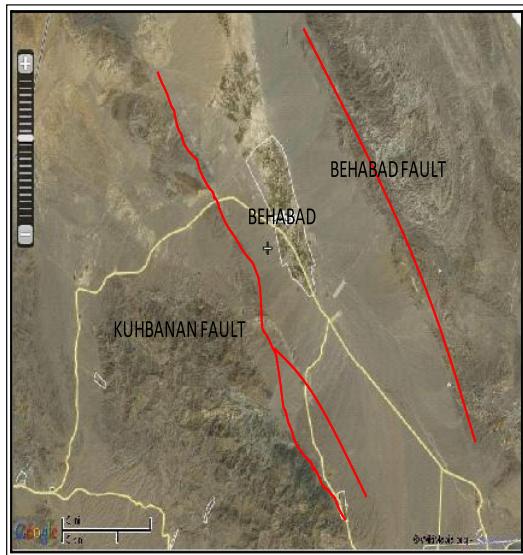
مستهلک و در فرکانس‌های دیگر آنها را تشدید نمایند [۱]. مبنای نظری تشدید خاک این است که زمین به عنوان یک فیلتر پایین‌گذر برای امواج و حرکات زمین عمل می‌کند، در انتشار امواج لرزه‌ای از سنگ کف تا سطح زمین، محتوای موج لرزه‌ای اعم از دامنه و فرکانس آن تغییر می‌کند [۱۴].

نهشت‌های رسوبی نرم، فرکانس‌های خاصی از حرکات زمین را تقویت می‌کنند و بدین وسیله باعث می‌شوند تا ضمن تأثیر بر رفتار دینامیکی خاک، اثرات مخرب

اثر ساختگاه، به تأثیر نهشت‌های رسوبی نزدیک سطح زمین، که جنبش نیرومند زمین را تقویت می‌کند اطلاق می‌گردد. بر اثر جنبش نیرومند زمین، امواج لرزه‌ای ایجاد شده در مسیرشان از منبع تا سطح زمین علاوه بر عبور از بستر سنگی، از داخل لایه‌های خاک حرکت کرده و خصوصیات خاک، ماهیت ارتعاشات سطح زمین را به شدت تحت تأثیر قرار می‌دهد. لایه‌های خاک در مقابل امواج زلزله شبیه فیلتر عمل می‌کنند و می‌توانند در فرکانس خاصی ارتعاشات را

مختلف می شود.

شهر بهاباد در موقعیت جغرافیایی به طول $56^{\circ}, 40', 00''$ شمالی و عرض جغرافیایی $31^{\circ}, 52', 05''$ شرقی واقع شده است. مهمترین راه ارتباطی از شهر بهاباد به مرکز استان، جاده اصلی آسفالت است که از شهر بافق عبور کرده به شهر یزد متصل می شود. شهر بهاباد از نظر مورفوژوژی یک دشت نیمه مستقلی است که تحت تأثیر فعالیت‌های تکتونیکی بوده و متحمل فشارهای زیادی شده است، وجود گسل بهاباد در شرق و گسل کوهبنان در غرب شهر بهاباد، حاکی از فعالیت شدید تکتونیکی منطقه و پویایی زمین در این گستره است (شکل ۱).



شکل ۱- موقعیت شهر بهاباد در اطراف دو گسل بهاباد در شرق و کوهبنان در غرب

شهر بهاباد در پهنه با خطر نسبی بالا قرار گرفته و شتاب مبنای طرح $g/0.3$ در تحلیل‌ها در نظر گرفته می شود [۳]. با انجام مطالعات ژئوتکنیکی و آزمایشات لرزه‌ای درون چاهی، با شناسایی نوع خاک و ضخامت رسوبات آبرفتی و سرعت موج برشی در لایه‌های

زلزله و خسارات آن بیشتر شود [۱۶, ۱۸]. پاسخ نهشته‌های رسوبی به فرکанс حرکت سنگ کف به هندسه لایه خاک بالای سنگ کف و ویژگی ژئوتکنیکی آن بستگی دارد. روش‌های مختلف برآورد مقادیر متغیرهای ژئوتکنیکی خاک در حالت دینامیکی و مشخصات و نقشه تشخیص، روانگرایی و خطرات زمین لغزش در مقیاس مختلف در مرکز ایالت متحده آمریکا مورد استفاده قرار گرفت [۲۰, ۱۹, ۱۷, ۱۲, ۱۱, ۹, ۷].

در بررسی اثرات ساختگاهی تنها بخشی از لایه‌های تحت‌الارضی مدنظر هستند که سبب تقویت یا تضعیف حرکت لرزه‌ای می‌شوند، این بخش از لایه‌های تحت‌الارضی بر روی لایه‌های سنگ مانند با سختی بالا قرار دارند که سنگ بستر لرزه‌ای نام دارند و امواج ناشی از زلزله در آن تقویت نمی‌گردند. این بخش لزوماً سنگ بستر زمین‌شناسی نمی‌باشد و لایه‌های آبرفتی با سختی ارتقایی بالا نیز می‌تواند نقش آن را ایفا کند. سنگ بستر لرزه‌ای بر اساس سرعت امواج برشی تعریف می‌شود، با توجه به جنس خاک در لایه‌های مختلف و سرعت موج برشی در آنها می‌توان عمق سنگ کف لرزه‌ای را تخمین زد. عموماً قسمت‌هایی از زمین که دارای سرعت موج برشی بالاتر از 600 تا 1000 متر بر ثانیه باشند به عنوان سنگ کف لرزه‌ای برگزیده می‌شوند. به طور کلی ساختگاه متأثر از دو عامل می‌تواند امواج زلزله را تحت تاثیر قرار دهد: ۱) اثر آبرفت‌های ساختگاه، ۲) اثر شرایط توپوگرافی محلی. براساس تجربیات موجود اثر لایه‌های خاک مهمترین متغیری است که سبب تغییرات بزرگی در پاسخ ساختگاه در محل‌های

به منظور کاهش خطرات لرزه ای در ایالت متحده آمریکا بر اساس کدهای ملی ساختمانی بر پایه حرکت ورودی زمین تهیه شده است [9, 11, 12, 17, 19].
به منظور انجام مطالعات تحت الارضی در شهر بهاباد در پنج نقطه از شهر، پنج گمانه برای اخذ نمونه های دستخورده و دستخورده از عمق های مختلف برای مشاهده و آزمون های آزمایشگاهی حفر گردید.
از نمونه ها برای انجام آزمایش های مکانیک خاک و تعیین خصوصیات ژئوتکنیکی لایه های خاک (آزمایش هایی نظیر برش مستقیم) و آزمایش های درجا نظیر آزمایش نفوذ استاندارد (SPT) و اندازه گیری وزن مخصوص طبیعی خاک استفاده شد. داده های به دست آمده از پنج گمانه حفر شده در سطح شهر انجام شد. برای بررسی و تحلیل دقیق اثر ساختگاه از نرم افزار EERA استفاده و نقشه های ریز پهنہ بندی به روش کریجینگ به وسیله نرم افزار GIS ترسیم می گردد.

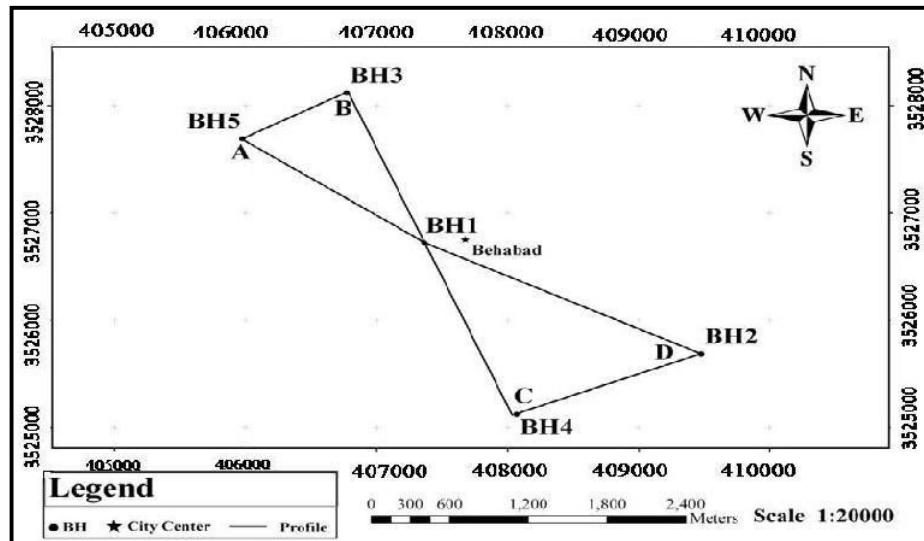
بحث

برای تعیین گستردگی رسوبات آبرفتی در شهر بهاباد نمودار نرده ای آنها رسم گردید (شکل های ۲، ۳ و ۴). در مرکز شهر با افزایش عمق بر میزان رس افزوده و رسوبات ریز دانه می گردد و در اعمق پایین تر از درصد رس کاسته و بر درصد ماسه افزوده می گردد و در بخش های انتهایی دوباره شاهد افزایش درصد رس می باشیم. از شمال به طرف شمال شرق و جنوب با افزایش عمق بر میزان ماسه افزوده می گردد و جنس غالب خاک، ماسه است. از جنوب شرق به شمال جنس غالب ماسه رسی و ماسه سیلتی است که در کل دانه بندی خاک در آن ریز دانه است.

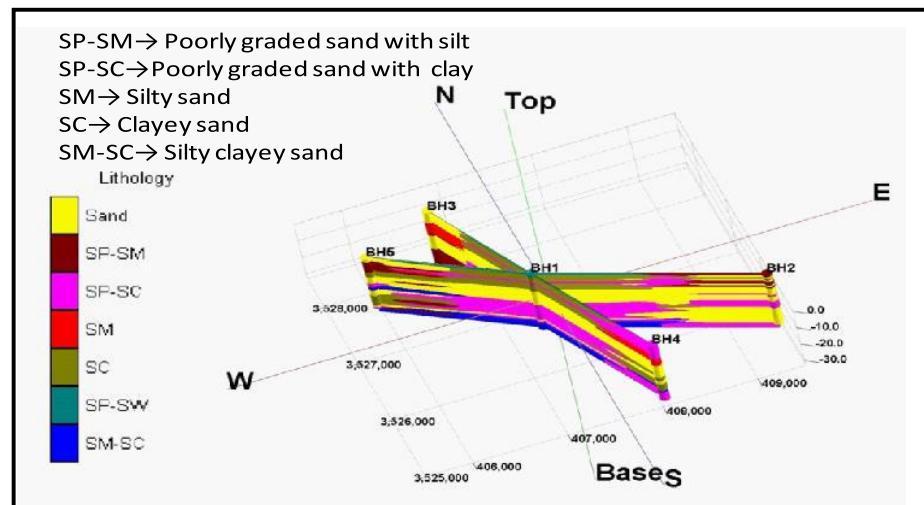
خاک جهت تحلیل پاسخ زمین، تراکم خاک و عمق سنگ کف لرزه ای محاسبه شد. سطح آب های زیرزمینی تاثیر به سزاگی بر روی رسوبات و تشديدة امواج لرزه ای دارد، سطح آب های زیرزمینی در این شهر نسبتاً عمیق بوده و به بیش از ۸۰ متر نیز می رسد در شهر بهاباد عمق سطح آب زیرزمینی بیش از عمق سنگ بستر لرزه ای بوده و می توان گفت که در این حالت، آب در اثر ساختگاه تاثیری ندارد [4].

روش تحقیق

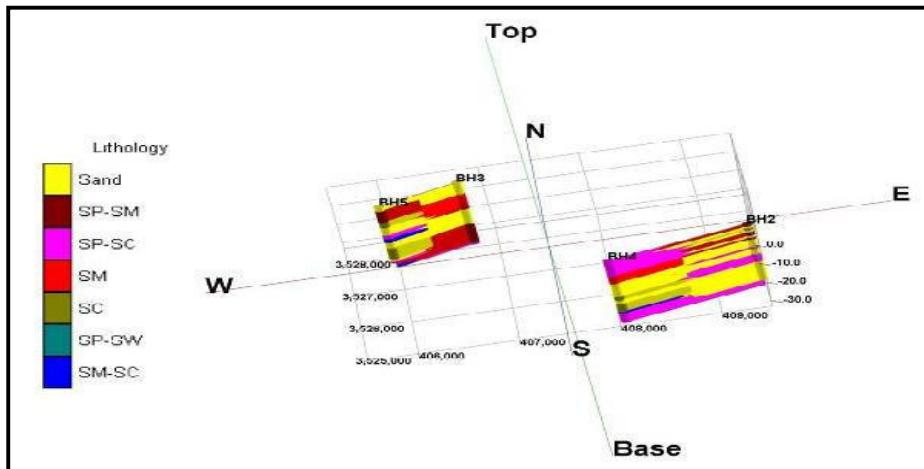
در روش یک بعدی تحلیل پاسخ زمین که برای مدلسازی پاسخ زمین در این تحقیق از آن استفاده شد فرض می شود که مرز لایه های خاک افقی بوده و پاسخ نهشت های خاک با موج SH ایجاد و به طور عمودی در لایه ها منتشر می شود. برای تحلیل یک بعدی پاسخ زمین از یکی از سه روش، تحلیل خطی تحلیل خطی معادل (غیرخطی موضعی) و تحلیل غیر خطی استفاده می شود. در رهیافت خطی معادل خصوصیات غیر خطی مدول برشی و میرایی برای تعیین خصوصیات خطی معادل خاک، با استفاده از یک فرآیند تکرار شونده برای یافتن مقادیر مدول میرائی سازگار با استرین های مؤثر در هر لایه به کار می رود [16]. خطر اولیه حرکت زمین روی سنگ ناشی از زلزله جزء ضروری ترین مطالعات است. برای مثال نقشه های خطر زلزله ایالت متحده [13] یا نقشه های خط حرکت زمین که بر پایه مخاطرات لرزه ای اولیه ترسیم می شوند [19, 20]. حرکات زمین روی سنگ بر اساس چشممه های لرزه ای و روابط میرایی حرکت زمین برای تهیه نقشه های اولیه خطرات لرزه ای



شکل ۲- موقعیت نیمرخ های ترسیم شده در شهر بهاباد



شکل ۳- نمودار نرده ای گسترش رسوبات در شهر بهاباد



شکل ۴- نمودار نرده ای گسترش رسوبات در ساختگاه

ژئوتکنیک لرزه ای و تحلیل رفتار دینامیکی خاک در شهر بهاباد، جنوب شرق یزد

جدول ۲- مقادیر نفوذ استاندارد در عمق های مختلف

گمانه های حفر شده در سطح شهر بهاباد

گمانه مورد آزمایش					عمق گمانه (متر)
BH5	BH4	BH3	BH2	BH1	
>۵۰	۲۰	>۵۰	>۵۰	۱۷	۱
>۵۰	۲۱	>۵۰	>۵۰	۱۴	۲
>۵۰	۱۸	>۵۰	>۵۰	۱۷	۴
>۵۰	۲۲	>۵۰	>۵۰	۳۰	۶
>۵۰	۲۳	>۵۰	>۵۰	۲۵	۸
>۵۰	۲۲	>۵۰	>۵۰	۲۸	۱۰
>۵۰	۳۰	>۵۰	>۵۰	۳۲	۱۲
>۵۰	۵۰	>۵۰	>۵۰	۳۷	۱۴
>۵۰	>۵۰	>۵۰	>۵۰	>۵۰	۱۶
>۵۰	>۵۰	>۵۰	>۵۰	۴۰	۱۸
>۵۰	>۵۰	>۵۰	>۵۰	>۵۰	۲۰
>۵۰	>۵۰	>۵۰	>۵۰	>۵۰	۲۲
>۵۰	>۵۰	>۵۰	>۵۰	>۵۰	۲۴
>۵۰	>۵۰	>۵۰	>۵۰	>۵۰	۲۶
>۵۰	>۵۰	>۵۰	>۵۰	>۵۰	۲۸
>۵۰	>۵۰	>۵۰	>۵۰	>۵۰	۳۰
>۵۰	>۵۰	>۵۰	>۵۰	>۵۰	۳۲

ضریب اصطکاک داخلی (Φ) با توجه به جدول ۳، در عمق دو متری از شمال به سمت جنوب شرق و در عمق پنج متری از مرکز به سمت شمال و جنوب اصطکاک افزایش می یابد.

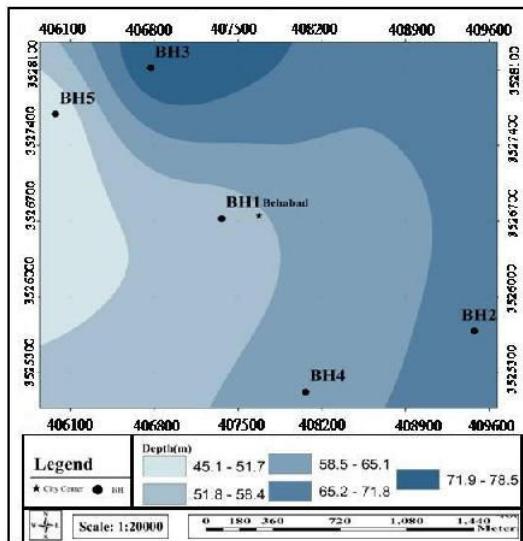
ویژگی های ژئوتکنیکی رسوبات آبرفتی منطقه آزمایش نفوذ استاندارد، دانسیته کل، چسبندگی و اصطکاک داخلی از جمله ویژگی های ژئوتکنیکی است که در تعیین سختی لایه خاک موثر می باشد. بنابراین از این آزمایش بیشتر جهت بدست آوردن تخمین نسبی سختی خاک در لایه های مختلف استفاده شد. مقادیر چسبندگی (C) در جدول ۱ نشان می دهد که میزان چسبندگی در نواحی شمال غرب (گمانه پمپ بنزین) و جنوب شرقی (سنگبری) شهر بالا بوده که میان افزایش درصد رس است که در نواحی مرکز و جنوب شرقی شهر از میزان چسبندگی کاسته می شود.

جدول ۱- تغییرات چسبندگی داخلی در اعماق دو و پنج متری در شهر بهاباد

گمانه	نام ایستگاه	مختصات گمانه (UTM)		چسبندگی (Kg/cm ²)
		۵ متر	۲ متر	
BH1	اماگرده	۴۰۷۳۶۳	۳۵۲۷۷۲۷	۰/۸۱
BH2	بلوار وحدت	۴۰۹۴۷۶	۳۵۲۵۶۸۶	۰/۶۷
BH3	پمپ بنزین	۴۰۶۷۷۰	۳۵۲۸۱۲۰	۰/۷۶
BH4	سنگبری	۴۰۸۰۶۷	۳۵۲۵۱۲۴	۰/۶۹
BH5	کشاورزی	۴۰۵۹۷۵	۳۵۲۷۶۹۳	۰/۶۲

نتایج آزمایش نفوذ استاندارد متناسب با هر گمانه در عمق های مختلف در جدول ۲، آورده شده است. بر اساس نتایج حاصل، افزایش میزان SPT بر افزایش سختی خاک و در نتیجه بالا بودن سرعت موج برنشی و دانسیته کل تاثیر دارد.

متری و در گمانه های چاه کشاورزی در شمال غرب
و امامزاده عبدالله در مرکز شهر معادل $1/34 \text{ gr/m}^3$
می باشد، در این مناطق متوسط مقادیر دانسیته بین
 $1/35 \text{ gr/m}^3$ تا $1/55 \text{ gr/m}^3$ است.



شکل ۵- نقشه موقعیت عمقی سنگ کف لرزه ای در شهر بهاباد

روش تحلیلی پاسخ دینامیکی خاک در شهر بهاباد
در این تحقیق با روش خطی معادل متغیرهای مورد
نیاز جهت تحلیل پاسخ زمین به صورت منحنی های
تغییرات مدول برشی و ضریب میرایی بر حسب کرنش
و موقعیت سنگ بستر لرزه ای، شتابنگاشت مناسب
برای انتخاب حرکت ورودی و شتاب سطح مورد
استفاده و توابع واتنش برای سه نوع خاک موجود در
گمانه ها در شکل ۶ نشان داده شده است.

جدول ۳- تغییرات اصطکاک داخلی در عمق های دو

و پنج متری در شهر بهاباد

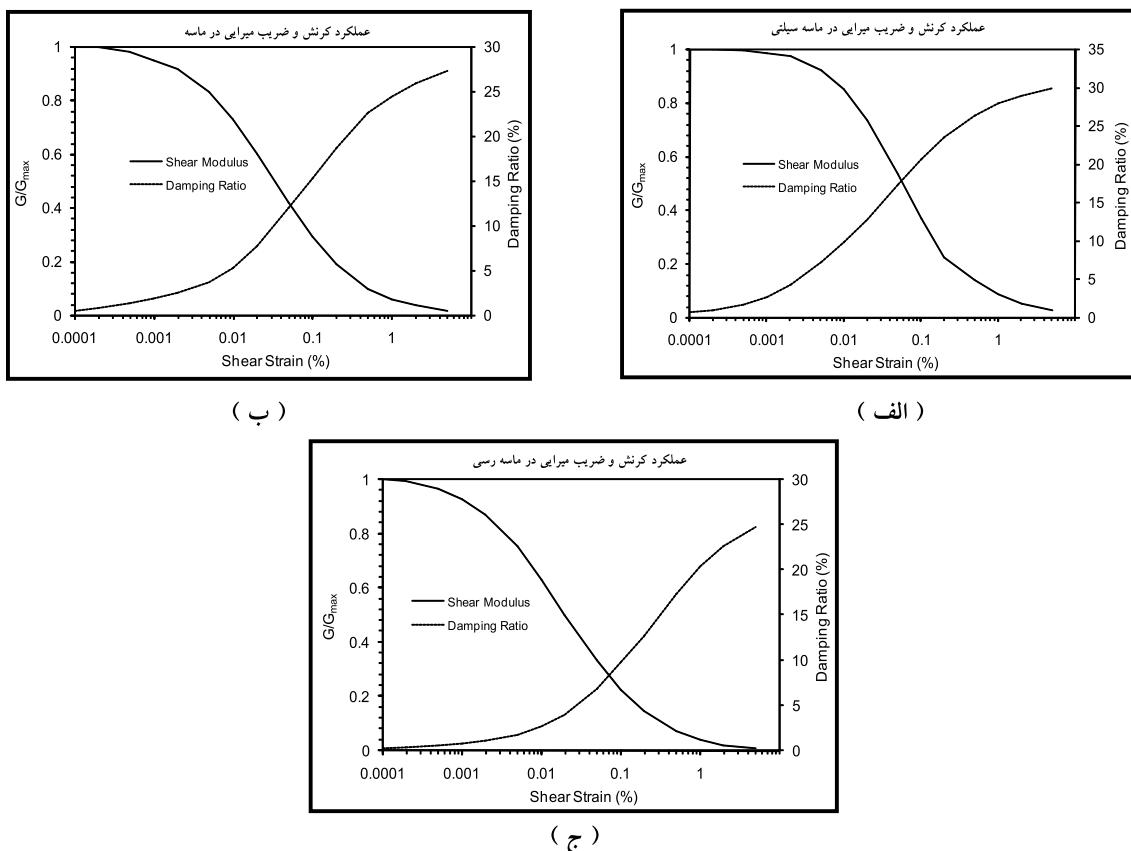
گمانه	نام ایستگاه	اصطکاک داخلی (درجه) در عمق	
		۵ متر	۲ متر
BH1	امامزاده	۲۹/۱	۲۷/۴
BH2	بلوار وحدت	۳۲/۲	۲۹/۶
BH3	پمپ بنzin	۲۶/۵	۳۰/۲
BH4	سنگبری	۲۷/۷	۲۹/۱
BH5	کشاورزی	۲۸/۷	۲۸/۱

جدول ۴- مقادیر دانسیته (gr/cm^3) در عمق های مختلف

گمانه های حفر شده در سطح شهر بهاباد

عمق گمانه (متر)	مقادیر دانسیته در گمانه مورد آزمایش				
	BH5	BH4	BH3	BH2	BH1
۱	۱/۴۶	۱/۸۸	۱/۳۸	۱/۰۹	۱/۴۶
۲	۱/۳۵	۱/۶۰	۱/۷۸	۲/۲۰	۱/۳۵
۴	۱/۴۶	۱/۶۴	۱/۵۳	۱/۹۶	۱/۴۶
۶	۱/۵۷	۱/۵۴	۱/۷۸	۱/۹۰	۱/۰۷
۸	۱/۷۰	۱/۵۹	۱/۵۹	۱/۶۵	۱/۷۰
۱۰	۱/۷۲	۱/۶۰	۱/۵۶	۲/۱۱	۱/۷۲
۱۲	۱/۸۷	۱/۶۲	۱/۵۴	۱/۷۳	۱/۸۵
۱۴	۱/۹۸	۱/۷۱	۱/۶۱	۱/۴۰	۱/۹۸
۱۶	۲/۰۸	۱/۶۲	۱/۹۴	۱/۸۴	۲/۰۸
۱۸	۱/۷۹	۲/۲۲	۱/۷۵	۱/۵۰	۱/۸۰
۲۰	۱/۸۱	۱/۷۳	۱/۰۲	۱/۳۲	۱/۸۰
۲۲	۱/۸۲	۲/۲۴	۱/۶۴	۱/۳۰	۱/۹۸
۲۴	۱/۹۹	۱/۶۶	۱/۶۹	۱/۸۹	۱/۷۰
۲۶	۱/۷۹	۱/۷۰	۱/۵۴	۱/۰۵	۱/۷۰
۲۸	۱/۸۹	۱/۶۶	۱/۴۶	۲/۲۰	۱/۸۳
۳۰	۱/۸۹	۲/۰۹	۱/۴۸	۲/۲۰	۱/۹۰
۳۲	-	-	۱/۶۰	-	-

با توجه به جدول ۴، مقادیر دانسیته کل از سطح تا
عمق پنج متری، بیشترین دانسیته در عمق دو متری در
گمانه بلوار وحدت واقع در جنوب شرقی شهر بهاباد
با مقدار $۲/۲۵ \text{ gr/m}^3$ و کمترین مقدار در عمق سه



شکل ۶ - منحنی های تغییرات مدول برشی و نسبت میرایی با کرنش برشی برای خاک های ماسه ای
 (الف) ماسه سیلیتی، (ب) ماسه رسی، (ج) ماسه رسی

EERA، مقادیر حرکت های ورودی به صورت تاریخچه زمانی شتاب بر اساس شتاب نگاشتها و نتایج حاصل از تحلیل خطر لرزه ای، شتاب ماکریزم محل طبق مولفه افقی شتاب با مقدار تقریبی $0.3g$ برآورد گردید و نهایتاً تاریخچه زمانی شتاب، طیف فوریه و شتاب طیفی (پاسخ دینامیکی) برای سطح فوقانی (سطح زمین) محاسبه شد و منحنی ضریب تشدید بر حسب فرکانس بدست آمد.

خاک های موجود در گمانه های حفر شده به سه دسته خاک ماسه ای، ماسه رسی و ماسه سیلیتی تقسیم گردید، با بررسی داده های شتاب نگاری برای دوره بازگشت ۴۷۵ سال، هر کدام از ایستگاه های ژئوتکنیکی ۵ گانه، توسط ۷ زوج شتابنگاشت مقیاس شده دیهوك، بشرویه، قائن، طبس، کوهبنان، بیرون و آب بر تحریک گردیدند. این مناطق در محدوده زمین ساختی ایران مرکزی و البرز انتخاب و به عنوان شتاب نگاشت های ورودی در فرآیند تحلیل دینامیکی ساختگاه شهر بهاباد به کار گرفته شده اند (جدول ۵). پس از وارد کردن اطلاعات مورد نیاز در نرم افزار

جدول ۵- مشخصات شتاب نگاشت های انتخابی در شهر

نوع خاک	تاریخ وقوع	فاصله کانونی (km)	بزرگا	موقعیت تکتونیکی	شتابنگاشت
I	1978/09/16	36	$M_w = 7.4$	ایران مرکزی	1082-1 دبهوک
I	1978/09/16	64	$M_w = 7.4$	ایران مرکزی	1083 بوشرویه
I	1978/09/16	27	$M_w = 7.4$	ایران مرکزی	1084 طبس
I	1979/11/27	44	$M_w = 7.1$	ایران مرکزی	1139- قائن
II	1987/04/11	4	$M_w = 5$	ایران مرکزی	1305- کوهبنان
I	1978/11/24	8	$M_w = 5.3$	ایران مرکزی	1300- بیرجند
I	1990/06/20	40	$M_w = 7.3$	البرز	1362- آب بر

شتاب طیفی مربوط به این ایستگاه با استفاده از میانگین حاصل از اعمال شتاب نگاشت ها با مولفه های افقی (L) و (T) ملاحظه می شود که پریود غالب حرکت سطح زمین در این محدوده از ۰/۲ تا ۴/۰ ثانیه و میانگین پریود غالب ۰/۲۱۸ ثانیه است.

شتاب طیفی در این بازه از $g/7$ تا $g/8$ و شتاب حداقل سطح زمین بین $g/279$ تا $g/589$ متغیر است. ایستگاه ۲ واقع در بخش جنوب شرقی شهر، با مشخصات موجود در جدول ۸ و عمق سنگ بستر لرزه ای در این ایستگاه در جدول ۹ ارائه شده است. این ایستگاه طبق محاسبات بیشترین مقدار ضریب تشدید مربوط به شتاب نگاشت مولفه (T) کوهبنان با مقدار ۱/۵۹۷ می باشد. طبق منحنی میانگین کل داده ها، مقدار ضریب بزرگنمایی در سه مدد بررسی می گردد که در مدد اول با فرکانس دینامیکی ۱۰ هرتز با مقدار ضریب تشدید حدود ۱/۶ می باشد و فرکانس دینامیکی در مدد دوم با فرکانس دینامیکی ۶۵ هرتز با مقدار ضریب تشدید حدود ۱/۱ و فرکانس دینامیکی در مدد سوم چندان فعال نمی باشد.

هفت شتاب نگاشت با دو مولفه افقی (L, T) در ورودی برنامه EERA مورد تحلیل قرار گرفت، برای هر پنج گمانه، هفت زوج شتاب نگاشت با دو مولفه افقی، جمعاً ۱۴ تحلیل در دوره بازگشت ۴۷۵ سال و نهایتاً ۷۰ تحلیل برای کل شهر بهباد انجام شد.

ارائه پاسخ لرزه ای در گستره شهر بهباد ایستگاه ۱ واقع در بخش مرکزی شهر، با مشخصات موجود در جدول ۶ و عمق سنگ بستر لرزه ای ۵۵ متر با نتایج تحلیل پاسخ های لرزه ای در این ایستگاه محاسبه و در جدول ۷ ارائه شده است. بر این اساس بیشترین مقدار ضریب تشدید مربوط به شتاب نگاشت مولفه (T) کوهبنان با مقدار ۲/۲۵۳ می باشد. از تطابق منحنی های حاصل در بزرگنمایی آبرفت به ازاء هفت شتاب نگاشت اعمال شده و تشابه کامل این منحنی ها با یکدیگر، از منحنی میانگین داده ها استفاده می شود. مقدار ضریب بزرگنمایی در مدد اول با فرکانس دینامیکی در محدوده ۴ تا ۶ هرتز با مقدار ضریب دینامیکی تشدید بین ۱/۱ تا ۱/۹ می باشد و فرکانس دینامیکی در مدد دوم چندان فعال نمی باشد. با بررسی نمودارهای

ژئوتکنیک لرزه ای و تحلیل رفتار دینامیکی خاک در شهر بهاباد، جنوب شرق یزد

محدوده از ۰/۲ تا ۰/۴ ثانیه است میانگین پریود غالب ۰/۲۷۶ ثانیه است و شتاب طیفی در حدود از ۰/۹g تا ۱/۱g متغیر است. شتاب حداقل سطح زمین بین ۰/۳۰ تا ۰/۳۸۴ g تغییر می کند.

با بررسی نمودار های شتاب طیفی مربوط به این ایستگاه با استفاده از میانگین حاصل از اعمال شتاب نگاشت ها با مؤلفه های افقی (L) و (T) ملاحظه می گردد که پریود غالب حرکت سطح زمین در این

جدول ۶- مشخصات ژئوفیزیکی و دینامیکی ایستگاه ۱

دانسیته کل (KN/m ³)	سرعت موج برشی (m/s)	نمودار میرایی	نمودار مدول برشی	جنس خاک	ضخامت لایه
13.71	220.9	Sand-Average	Sand-Average	SP-SW	1
14.65	268.5	Sand-Lower Bound	Sand-Lower Bound	SC	4
13.82	312.9	Sand-Average	Sand-Average	SP-SC	1
14.30	365.3	Sand-Lower Bound	Sand-Lower Bound	SC	4
16.46	441.7	Sand-Average	Sand-Average	Sand	6
19.76	480.6	Sand-Average	Sand-Average	Sand	2
17.93	504.2	Sand-Average	Sand-Average	SP-SC	5
18.70	533.6	Sand-Average	Sand-Average	SP-SC	4
16.83	548.4	Sand-Average	Sand-Average	SP-SC	1
18.28	555	Sand-Average	Sand-Average	Sand	1
18.92	573.8	Sand-Upper Bound	Sand-Upper Bound	SM-SC	4
17.56	634.6	Sand-Upper Bound	Sand-Upper Bound	SM-SC	12
18.76	718.2	Sand-Upper Bound	Sand-Upper Bound	SM-SC	10
19.10	750.0	-	-	-	Bed Rock

دوم با فرکانس دینامیکی ۶۵ هرتز با مقدار ضربیت تشدید حدود ۱/۱ و فرکانس دینامیکی در مد سوم چندان فعال نمی باشد. با بررسی نمودار های شتاب طیفی مربوط به این ایستگاه با استفاده از میانگین حاصل از اعمال شتابنگاشت ها با مولفه های افقی (T) و ملاحظه می گردد که پریود غالب حرکت سطح زمین در این محدوده از ۰/۴ تا ۰/۰ ثانیه است میانگین پریود غالب ۰/۲۷۶ ثانیه است و شتاب طیفی در حدود از ۰/۹g تا ۱/۱g متغیر است. شتاب حداقل سطح زمین بین ۰/۳۰۱ تا ۰/۳۸۴ تغییر می کند.

ایستگاه ۲ واقع در بخش جنوب شرقی شهر با مشخصات موجود در جدول ۸ و عمق سنگ بستر لرزه ای ۶۷ متر با نتایج تحلیل پاسخ های لرزه ای در این ایستگاه در جدول ۹ ارائه شده است. طبق محاسبات بیشترین مقدار ضربیت تشدید مربوط به شتاب نگاشت مولفه (T) کوهبنان با مقدار ۱/۵۹۷ می باشد. طبق منحنی میانگین کل داده ها، مقدار ضربیت بزرگنمایی در سه مد بررسی می گردد که در مد اول با فرکانس دینامیکی ۱۰ هرتز با مقدار ضربیت تشدید حدود ۱/۶ می باشد و فرکانس دینامیکی در مد

جدول ۷- نتایج تحلیل لرزه ای در گمانه BH1

شتابنگاشت	حداکثر شتاب روی سطح	ضریب تشدید	شتاب طیفی	پریود غالب
دیهوک	۰/۵۲۶	۲/۱۳	۲/۷۷۷۸	۰/۱۹
	۰/۴۰۶	۱/۹۸۹	۱/۲۹۱۰	۰/۳۹
بوشروعه	۰/۵۲۷	۲/۱۴۹	۲/۵۶۹۶	۰/۱۸
	۰/۴۶۱	۲/۱۰۶	۱/۹۰۶۲	۰/۱۵
طبس	۰/۵۲۲	۲/۰۰۶	۲/۴۲۵۹	۰/۲۰
	۰/۴۵۳	۱/۹۸۵	۲/۱۹۸۲	۰/۲۴
قائن	۰/۴۶۷	۲/۱۶۷	۱/۳۱۱۸	۰/۱۷
	۰/۴۰۷	۱/۹۰۸	۱/۷۵۶۰	۰/۳۰
کوهبنان	۰/۲۷۹	۲/۱۴۰	۱/۰۴۲۲	۰/۱۴
	۰/۵۸۹	۲/۲۵۳	۳/۴۴۷۹	۰/۱۹
بیرجند	۰/۴۳۳	۲/۰۲۲	۱/۷۲۰۱	۰/۲۶
	۰/۴۲۸	۱/۹۶۷	۱/۹۱۳۸	۰/۳۷
آب بر	۰/۴۱۵	۲/۰۴۸	۲/۰۴۹۸	۰/۱۴
	۰/۴۰۲	۲/۰۰۴	۱/۶۳۲۳	۰/۱۳
میانگین کل	۰/۴۰۵	۲/۰۶۲	۲	۰/۲۲

جدول ۸- مشخصات ژئوفیزیکی و دینامیکی ایستگاه ۲

دانسیته کل (KN/m ³)	سرعت موج برಶی (m/s)	نمودار میرایی	نمودار مدول برಶی	جنس خاک	ضخامت لایه
15.92	215	Sand-Average	Sand-Average	SP-SM	1
22.48	294.5	Sand-Average	Sand-Average	Sand	1
16.05	349.6	Sand-Lower Bound	Sand-Lower Bound	SC	1
20.19	387.6	Sand-Average	Sand-Average	Sand	1
19.75	432.7	Sand-Average	Sand-Average	SP-SM	2
15.10	462.3	Sand-Average	Sand-Average	Sand	1
16.50	476	Sand-Average	Sand-Average	SP-SM	1
17.93	513.1	Sand-Average	Sand-Average	Sand	4
14.78	537.4	Sand-Average	Sand-Average	SP-SM	1
16.14	539	Sand-Average	Sand-Average	Sand	3
13.86	549.8	Sand-Average	Sand-Average	SP-SC	4
11.84	547.6	Sand-Average	Sand-Average	Sand	3
18.85	559.8	Sand-Average	Sand-Average	Sand	7
18.50	601	Sand-Average	Sand-Average	Sand	10
18.30	649	Sand-Average	Sand-Average	Sand	10
19.15	713.8	Sand-Average	Sand-Average	Sand	17
19.50	750.0	-	-	-	Bed Rock

جدول ۹- نتایج تحلیل لرزه ای در گمانه BH2

پریود غالب	شتاب طیفی	ضریب تشدید	حداکثر شتاب روی سطح	شتابنگاشت
۰/۲۰	۱/۵۴۰	۱/۵۶۶	۰/۳۳۵	مولفه (L) مولفه (T)
۰/۳۸	۱/۰۹۸	۱/۵۵۷	۰/۳۳۸	
۰/۱۸	۱/۳۷۵	۱/۵۷۳	۰/۳۳۷	مولفه (L) مولفه (T)
۰/۳۶	۱/۱۴۰	۱/۵۷۰	۰/۳۴۹	
۰/۲۴	۱/۴۰۰	۱/۵۷۰	۰/۳۳۶	مولفه (L)
۰/۲۵	۱/۳۴۶	۱/۵۸۲	۰/۳۴۵	مولفه (T)
۰/۲۹	۰/۸۳۲	۱/۵۳۹	۰/۳۱۷	مولفه (L)
۰/۶۰	۱/۲۵۱	۱/۵۳۶	۰/۳۳۸	مولفه (T)
۰/۲۰	۱/۱۳۲	۱/۵۸۴	۰/۳۷۴	مولفه (L)
۰/۱۹	۱/۹۰۰	۱/۵۸۹	۰/۳۷۴	مولفه (T)
۰/۳۷	۱/۳۴۳	۱/۵۸۹	۰/۳۸۴	مولفه (L)
۰/۳۷	۱/۴۶۸	۱/۵۶۶	۰/۳۴۸	مولفه (T)
۰/۱۴	۱/۱۵۴	۱/۵۷۱	۰/۳۰۱	مولفه (L)
۰/۰۹	۱/۳۳۳	۱/۵۷۲	۰/۳۴۴	مولفه (T)
۰/۲۸	۱	۱/۵۶۹	۰/۳۴۴	میانگین کل

اعمال شتابنگاشت ها با مولفه های افقی (L و T) ملاحظه می گردد که پریود غالب حرکت سطح زمین در این محدوده از ۰/۰۲ تا ۰/۰۴ ثانیه است میانگین پریود غالب ۰/۲۶۵ ثانیه است و شتاب طیفی در این بازه از ۰/۰۹g تا ۱/۱g متغیر است. شتاب حداکثر سطح زمین بین ۰/۰۹g تا ۰/۱g متغیر است. طبق جدول ۱۲ و عمق سنگ بستر در این محدوده از ۰/۰۲ تا ۰/۰۴ ثانیه است میانگین پریود غالب ۰/۲۶۵ ثانیه است و شتاب طیفی در این بازه از ۰/۰۹g تا ۱/۱g متغیر است. شتاب حداکثر سطح زمین بین ۰/۰۹g تا ۰/۱g متغیر است. طبق آن بیشترین ضریب تشدید مربوط به شتابنگاشت مولفه (L) قائم با مقدار ۱/۶۴۵ می باشد. طبق منحنی میانگین کل داده ها (شکل ۷) مقدار ضریب بزرگنمایی که طبق آن مقدار ضریب بزرگنمایی در مد اول با فرکانس دینامیکی در محدوده ۰/۰۵۵g می باشد. طبق آن بیشترین ضریب تشدید بین ۰/۰۹g تا ۰/۱g می باشد و فرکانس دینامیکی در مد دوم در محدوده ۰/۰۴۵g هرتز با مقدار ضریب تشدید ۱/۸ می باشد. با بررسی نمودار های شتاب طیفی بین ۰/۰۹g تا ۰/۱g می باشد. طبق آن بیشترین ضریب تشدید مربوط به این ایستگاه با استفاده از میانگین حاصل از

ایستگاه ۳ واقع در بخش شمال غربی شهر، با مشخصات موجود در جدول ۱۲ و عمق سنگ بستر لرزه ای ۷۷ متر با نتایج تحلیل پاسخ های لرزه ای در این ایستگاه در جدول ۱۳ ارائه شده است. طبق آن بیشترین مقدار ضریب تشدید مربوط به شتابنگاشت مولفه (T) کوهبنان با مقدار ۰/۰۵۵g می باشد. طبق آن بیشترین مقدار ضریب تشدید مولفه (T) کوهبنان کل داده ها (شکل ۷) مقدار ضریب بزرگنمایی میانگین کل داده ها (شکل ۷) مقدار ضریب منحنی میانگین کل داده ها (شکل ۷) مقدار ضریب بزرگنمایی که طبق آن مقدار ضریب بزرگنمایی در مد اول با فرکانس دینامیکی در محدوده ۰/۰۵۵g می باشد. طبق آن بیشترین ضریب تشدید بین ۰/۰۹g تا ۰/۱g می باشد و فرکانس دینامیکی در مد دوم در محدوده ۰/۰۴۵g هرتز با مقدار ضریب تشدید ۱/۸ می باشد. با بررسی نمودار های شتاب طیفی بین ۰/۰۹g تا ۰/۱g می باشد. طبق آن بیشترین ضریب تشدید مربوط به این ایستگاه با استفاده از میانگین حاصل از

ژئوتکنیک لرزه ای و تحلیل رفتار دینامیکی خاک در شهر بهاباد، جنوب شرق یزد

مولفه (L) قائن با مقدار ۵۸۳/۱ می باشد. طبق منحنی میانگین کل داده ها مقدار ضریب بزرگنمایی در مد اول با فرکانس دینامیکی در محدوده ۱۷ هرتز با مقدار ضریب تشدید بین ۱/۳، فرکانس دینامیکی در مد دوم در محدوده ۴۵ هرتز با مقدار ضریب تشدید بین ۱/۵ و فرکانس دینامیکی در مد دوم در محدوده ۱۰۵ هرتز با مقدار ضریب تشدید ۱ می باشد. با بررسی نمودار های شتاب طیفی مربوط به این ایستگاه(شکل های ۹ و ۱۰) با استفاده از میانگین حاصل از اعمال شتابنگاشت ها با مولفه های افقی (L و T) ملاحظه می گردد که پریود غالب حرکت سطح زمین در این محدوده از ۰/۲ تا ۰/۴ ثانیه است میانگین پریود غالب ۰/۲۱۹ ثانیه است و شتاب طیفی در این بازه از ۰/۹g تا ۱/۱ g متغیر است. شتاب حدکثر سطح زمین بین ۰/۳۹۴ تا ۰/۴۴۷ g تا ۰/۳۴۱ g متغیر می کند.

فرکانس دینامیکی در محدوده ۱۷ هرتز با مقدار ضریب تشدید بین ۱/۵ می باشد و فرکانس دینامیکی در مد دوم در محدوده ۳۰ هرتز با مقدار ضریب تشدید بین ۱/۶ می باشد. با بررسی نمودار های شتاب طیفی مربوط به این ایستگاه با استفاده از میانگین حاصل از اعمال شتابنگاشت ها با مولفه های افقی (L و T) ملاحظه می گردد که پریود غالب حرکت سطح زمین در این محدوده از ۰/۳/۳ تا ۰/۴/۰ ثانیه است میانگین پریود غالب ۰/۲۲۹ ثانیه است و شتاب طیفی در این بازه از ۱/۲g تا ۱/۴ g متغیر است. شتاب حدکثر سطح زمین بین ۰/۳۴۱ g تا ۰/۴۴۷ g متغیر می کند. ایستگاه ۵ واقع در بخش شمال غربی شهر، با مشخصات موجود در جدول ۱۴ و عمق سنگ بستر لرزه ای ۴۷ متر با نتایج تحلیل پاسخ های لرزه ای در این ایستگاه در جدول ۱۵ ارائه شده است. طبق آن بیشترین مقدار ضریب تشدید مربوط به شتابنگاشت

جدول ۱۰- مشخصات ژئوفیزیکی و دینامیکی ایستگاه ۳

دانسیته کل (KN/m ³)	سرعت موج برشی (m/s)	نمودار میرایی	نمودار مدول برشی	جنس خاک	ضخامت لایه
14.65	250.1	Sand-Average	Sand-Average	Sand	3
15.86	326.5	Sand-Average	Sand-Average	Sand	3
15.29	321.3	Sand-Upper Bound	Sand-Upper Bound	SM	2
16.08	326.5	Sand-Upper Bound	Sand-Upper Bound	SM	2
15.22	338.4	Sand-Upper Bound	Sand-Upper Bound	SM	3
16.11	356.2	Sand-Average	Sand-Average	Sand	1
17.25	381.9	Sand-Average	Sand-Average	Sand	4
16.05	411.7	Sand-Average	Sand-Average	Sand	4
16.54	437.8	Sand-Average	Sand-Average	SP-SM	5
14.69	464.4	Sand-Average	Sand-Average	SP-SM	5
15.00	480.1	Sand-Average	Sand-Average	SP-SC	18
15.30	627.7	Sand-Average	Sand-Average	SP-SC	15
14.60	714	Sand-Average	Sand-Average	SP-SC	12
15.50	750.0	-	-	-	Bed Rock

جدول ۱۱- نتایج تحلیل لرزه ای در گمانه BH3

شتابنگاشت	حداکثر شتاب روی سطح	ضریب تشدید	شتاب طیفی	پریود غالب
دیهوك	۰/۳۲۳	۱/۸۴	۱/۵۵۴	۰/۲۰
	۰/۳۲۲	۱/۸۳	۰/۸۶۱	۰/۴۰
بوشرویه	۰/۳۴۶	۱/۸۴۷	۱/۳۷۲	۰/۱۸
	۰/۳۰۵	۱/۸۲۹	۱/۱۱۱	۰/۱۶
طبیس	۰/۲۹۷	۱/۸۱۳	۱/۳۷۱	۰/۲۴
	۰/۳۴۸	۱/۸۱۱	۱/۳۵۷	۰/۲۵
قائن	۰/۲۶۵	۱/۸۱۰	۰/۸۷۳	۰/۶۲
	۰/۲۹۴	۱/۷۹۵	۱/۱۰۴	۰/۳۰
کوهبنان	۰/۳۹۴	۱/۸۰۳	۱/۱۷۹	۰/۲۰
	۰/۳۷۴	۱/۸۰۶	۲/۰۰۸	۰/۱۹
بیرجند	۰/۳۹۸	۱/۸۴۵	۱/۱۷۵	۰/۲۳
	۰/۳۳۱	۱/۸۲۲	۱/۳۰۲	۰/۲۶
آب بر	۰/۳۱۱	۱/۸۰۹	۱/۱۴۲	۰/۱۴
	۰/۳۱۵	۱/۸۰۲	۱/۰۲۱	۰/۳۴
میانگین کل	۰/۳۳۰	۱/۸۲۶	۱	۰/۲۷

جدول ۱۲- مشخصات رئوفیزیکی و دینامیکی ایستگاه ۴

ضخامت لایه	جنس خاک	نمودار مدول برشی	نمودار میارابی	سرعت موج برشی (m/s)	دانسیته کل (KN/m ³)
4	SP-SC	Sand-Average	Sand-Average	261.4	17.60
4	SP-SC	Sand-Average	Sand-Average	349.3	15.92
4	SM	Sand-Upper Bound	Sand-Average	408.9	15.53
5	Sand	Sand-Average	Sand-Average	456.2	16.55
2	SC	Sand-Lower Bound (Seed-Idriss)	Sand-Lower Bound (Seed-Idriss)	487.6	22.29
2	Sand	Sand-Average	Sand-Average	502.4	17.32
2	SC	Sand-Lower Bound (Seed-Idriss)	Sand-Lower Bound (Seed-Idriss)	518.2	24.20
4	SM-SC	Sand-Upper Bound	Sand-Upper Bound	534.3	16.75
1	SP-SC	Sand-Average	Sand-Average	546.1	16.62
5	SP-SC	Sand-Average	Sand-Average	565.1	20.89
14	SP-SC	Sand-Average	Sand-Average	621.2	18.56
16	SP-SC	Sand-Average	Sand-Average	709.6	16.7
-	-	-	-	750	16.90
	Bed Rock				

ژئوتکنیک لرزه ای و تحلیل رفتار دینامیکی خاک در شهر بهاباد، جنوب شرق یزد

جدول ۱۳- نتایج تحلیل لرزه ای در گمانه 4 BH4

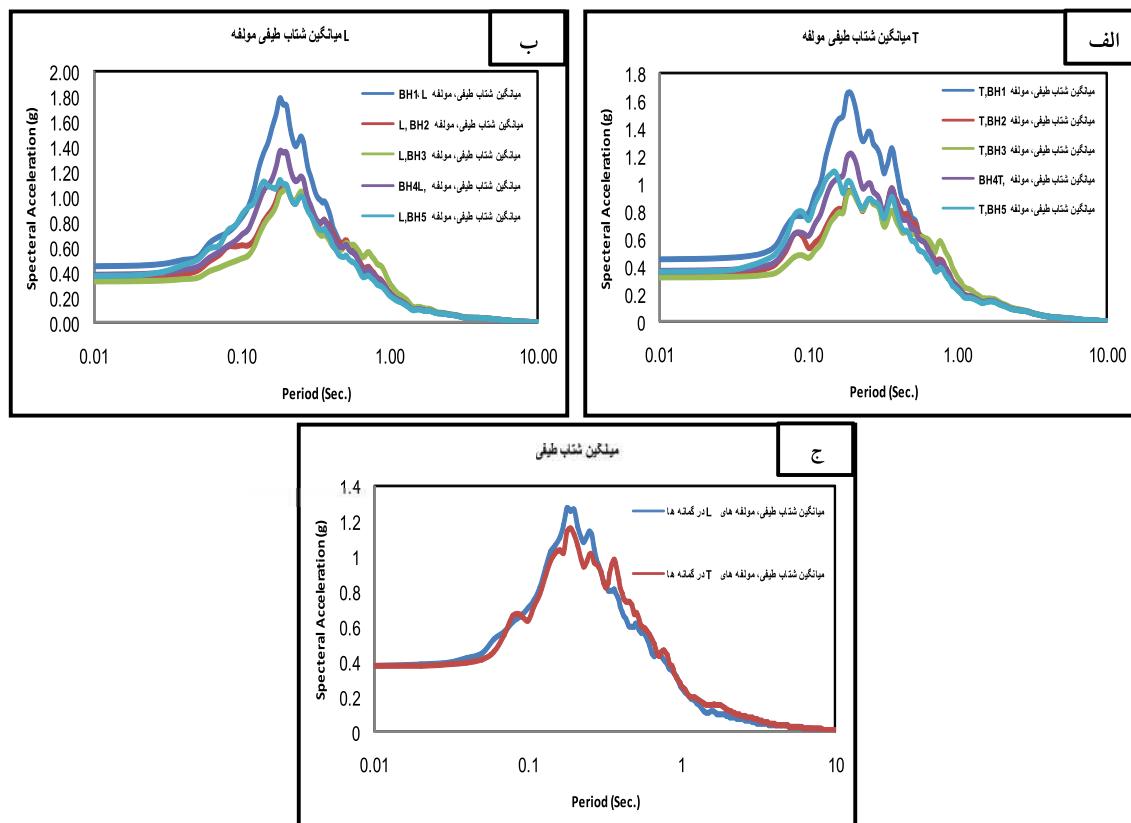
شتابنگاشت	حداکثر شتاب روی سطح	ضریب تشدید	شتاب طیفی	پریود غالب
دیهوک	۰/۳۷۲	۱/۹۳۹	۱/۵۳۷	۰/۱۹
	۰/۳۵۵	۱/۰۴۸	۱/۵۲۶	۰/۴۰
بوشرویه	۰/۴۰۴	۱/۸۳۲	۱/۵۹۰	۰/۱۸
	۰/۳۷۶	۱/۳۷۳	۱/۶۱۱	۰/۱۶
طبس	۰/۳۹۲	۱/۷۶۴	۱/۴۹۳	۰/۲۰
	۰/۳۷۱	۱/۶۲۶	۱/۴۹۸	۰/۲۵
قائن	۰/۳۶۱	۰/۹۳۰	۱/۶۴۵	۰/۱۷
	۰/۳۴۱	۱/۱۹۶	۱/۴۵۲	۰/۳۰
کوهبنان	۰/۴۴۷	۱/۳۰۱	۱/۶۰۷	۰/۲۰
	۰/۴۴۶	۲/۵۱۳	۱/۶۱۶	۰/۱۹
بیرجند	۰/۳۸۵	۱/۳۳۹	۱/۴۶۹	۰/۳۷
	۰/۳۵۳	۱/۴۴۱	۱/۵۱۷	۰/۳۷
آب بر	۰/۳۴۵	۱/۵۲۱	۱/۵۹۲	۰/۱۴
	۰/۳۷۱	۱/۳۱۷	۱/۵۰۶	۰/۰۹
میانگین کل	۰/۳۸۰	۱/۵۱۴	۲	۰/۲۳

جدول ۱۴- مشخصات ژئوفیزیکی و دینامیکی ایستگاه ۵

ضخامت لایه	جنس خاک	نمودار مدول برಶی	نمودار میزانی	سرعت موج برಶی (m/s)	دانسیته کل (KN/m ³)
2	Sand	Sand-Average	Sand-Average	317.7	14.08
4	SP-SM	Sand-Average	Sand-Average	430.1	14.56
2	SP-SM	Sand-Average	Sand-Average	473.9	15.47
3	SC	Sand-Lower Bound (Seed-Idriss)	Sand-Lower Bound	498.7	17.95
2	Sand	Sand-Average	Sand-Average	532.6	16.57
1	Sand	Sand-Average	Sand-Average	557.1	19.78
1	Sand	Sand-Average	Sand-Average	572.1	19.58
2	SP-SC	Sand-Average	Sand-Average	589.6	20.80
2	SM-SC	Sand-Upper Bound	Sand-Upper Bound	606.5	17.93
3	Sand	Sand-Average	Sand-Average	623.7	17.96
6	SC	Sand-Lower Bound (Seed-Idriss)	Sand-Lower Bound	645.0	18.25
1	Sand	Sand-Average	Sand-Average	659.0	17.962
1	SP-SC	Sand-Average	Sand-Average	664.2	18.92
17	SP-SC	Sand-Average	Sand-Average	710.1	16.57
-	-	-	-	750	17.20
	Bed Rock				

جدول ۱۵- نتایج تحلیل لرزه ای در گمانه BH5

شتابنگاشت	حداکثر شتاب روی سطح	ضریب تشدید	شتاب طیفی	پریود غالب
دیهوك	۰/۳۴۹	۱/۴۶۶	۱/۰۸۶	۰/۱۹
	۰/۳۴۵	۱/۴۹۷	۰/۹۶۰	۰/۴۰
بوشروعه	۰/۳۷۴	۱/۵۴۱	۱/۴۷۰	۰/۱۸
	۰/۳۷۷	۱/۵۴۲	۱/۳۴۳	۰/۱۵
طبس	۰/۳۹۸	۱/۴۸۸	۱/۴۴۴	۰/۲۰
	۰/۳۸۹	۱/۴۴۴	۱/۳۴۳	۰/۲۴
قائین	۰/۳۹۰	۱/۵۸۳	۰/۸۲۵	۰/۰۹
	۰/۳۴۴	۱/۴۴۴	۱/۲۷۰	۰/۳۰
کوهبنان	۰/۳۹۱	۱/۵۰۶	۱/۰۰۱	۰/۱۴
	۰/۳۶۱	۱/۴۹۸	۱/۹۹۰	۰/۱۹
بیرجند	۰/۳۶۳	۱/۴۲۸	۱/۲۸۶	۰/۳۷
	۰/۳۵۱	۱/۴۹۲	۱/۳۸۰	۰/۳۷
آب بر	۰/۳۵۲	۱/۵۴۳	۱/۳۰۸	۰/۱۵
	۰/۳۹۴	۱/۴۶۵	۱/۷۱۰	۰/۰۹
میانگین کل	۰/۳۷۰	۱/۴۹۵	۱	۰/۲۲



شکل ۷- میانگین طیف های یاسخ شتاب ایستگاه ها برای الف) مولفه افقی T، ب) مولفه افقی L

و ج) میانگین مولفه های افقی L و T

ژئوتکنیک لرزه ای و تحلیل رفتار دینامیکی خاک در شهر بهاباد، جنوب شرق ایزد

بودن رسوبات است و بیشترین مقدار آن در گمانه کشاورزی (II b) و مقدار ۳/۲۲ هرتز و کمترین مقدار آن در گمانه پمپ بنزین (III b)، در شمال غرب و با مقدار ۱/۶۳ هرتز می باشد می توان نشانه سستر بودن رسوبات باشد.

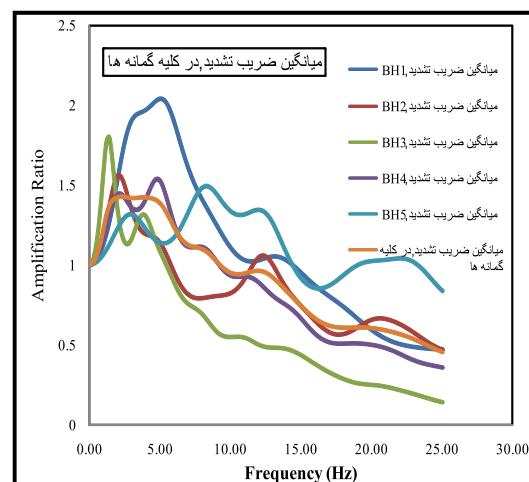
۳- نقشه ریزپهنه بندی بر اساس بیشینه شتاب سطح زمین، طبق شکل ۱۱ هر چه از اطراف شهر به سمت مرکز پیش می رویم بر میزان آن افزوده می گردد و بیشترین شتاب در مرکز شهر و ایستگاه اول با نوع زمین (II b) و با مقدار ۴۵۵٪ می باشد و کمترین مقدار آن در ایستگاه پمپ بنزین با نوع زمین (III b) و با مقدار ۳۴٪ می باشد.

۴- نقشه ریزپهنه بندی بر اساس ضریب تشدید، مطابق شکل ۱۲ هر چه از اطراف شهر به سمت مرکز پیش می رویم بر میزان آن افزوده می گردد و بیشترین ضریب تشدید در مرکز شهر و ایستگاه اول با نوع زمین (II b) و با مقدار ۲۰٪ می باشد و کمترین مقدار آن در ایستگاه پنجم (کشاورزی) با نوع زمین (II b) و با مقدار ۱/۴۹٪ می باشد.

۵- نقشه ریزپهنه بندی بر اساس شتاب طیفی، مطابق شکل ۱۳ ریزپهنه بندی شتاب طیفی هر چه از اطراف شهر به سمت مرکز پیش می رویم بر میزان آن افزوده می گردد و بیشترین ضریب تشدید در مرکز شهر و ایستگاه اول با نوع زمین (II b) و با مقدار ۲٪ می باشد و کمترین مقدار آن در ایستگاه سوم (پمپ بنزین) با نوع زمین (III b) و با مقدار ۱/۲۴۵٪ می باشد.

جدول ۱۶- طبقه بندی نوع زمین براساس آیین نامه ۲۸۰۰

طبقه بندی آیین نامه ۲۸۰۰	سرعت موج پوشی تا عمق ۳۰ متر (m/s)	ایستگاه
II b	404.6	BH1
II b	477.3	BH2
III b	359.9	BH3
II b	414.6	BH4
II b	526.7	BH5



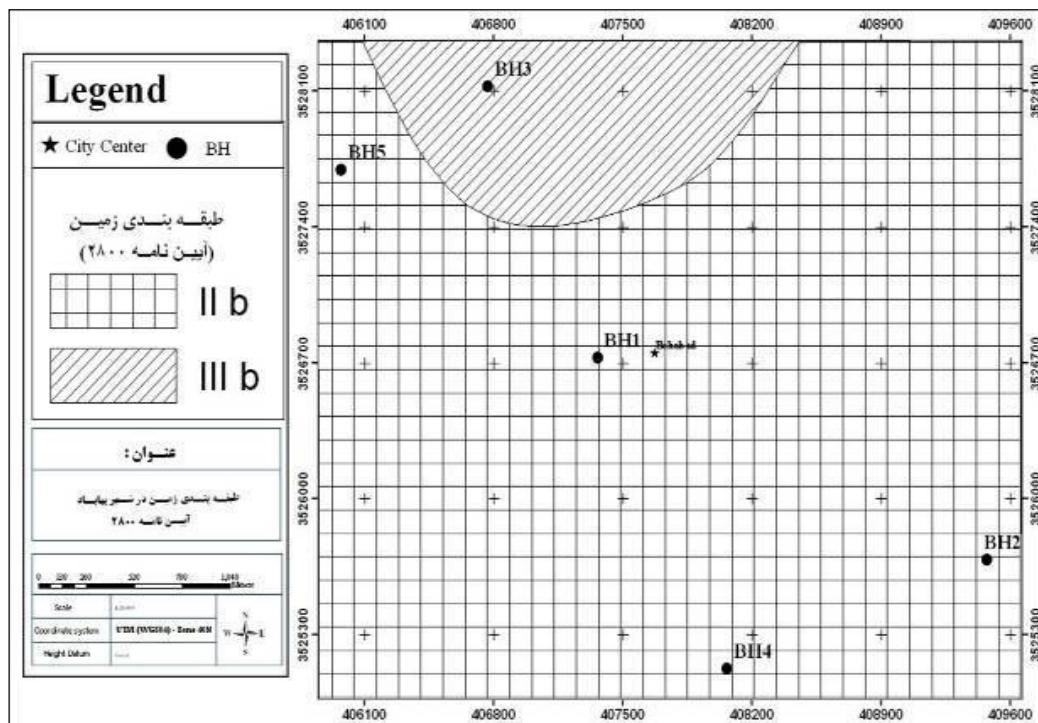
شکل ۸- میانگین ضریب تشدید کل گمانه ها

نتایج

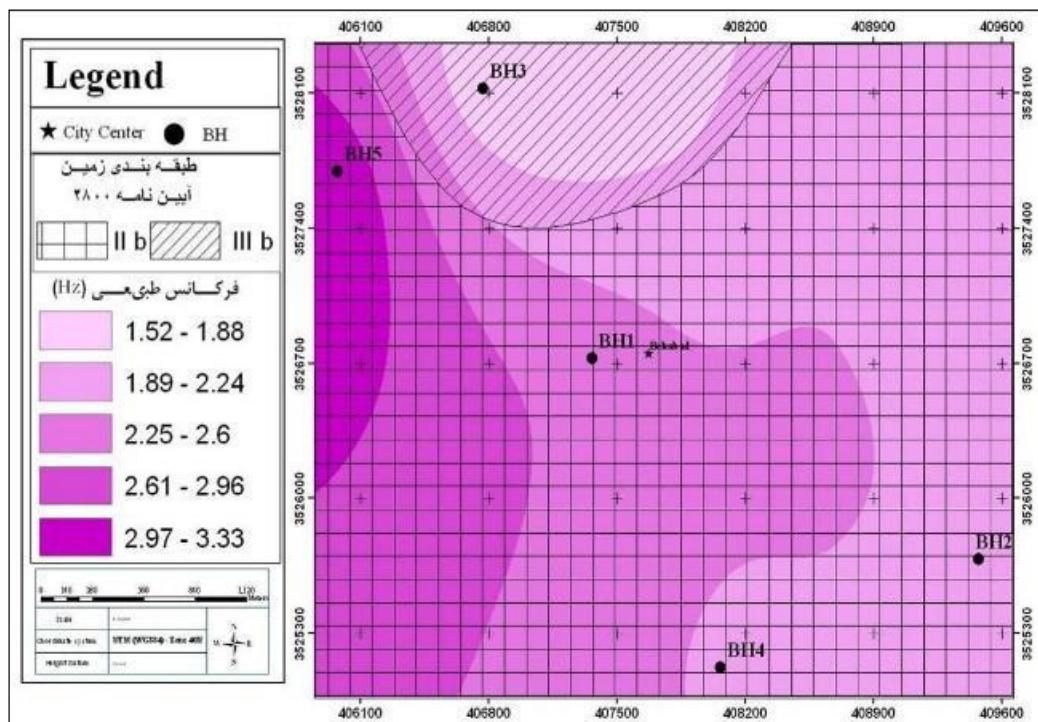
نقشه های ریزپهنه بندی شهر بهاباد بر اساس پارامترهای لرزه ای با دوره بازگشت ۴۷۵ سال شامل طبقه بندی نوع زمین، فرکانس طبیعی آبرفت، بیشینه شتاب سطح زمین، ضریب تشدید و شتاب طیفی حاصل از اعمال شتابنگاشت ها برآورد گشت و نتایج آنها به طور جداگانه به شرح ذیل است:

۱- ریزپهنه بندی بر اساس طبقه بندی نوع زمین بر مبنای آیین نامه ۲۸۰۰ ایران، با عدم حضور سنگ در طبقات خاک و داده های حاصل از سرعت موج برشی میانگین تا عمق ۳۰ متر (جدول ۱۶) در طبقه بندی زمین، لایه های خاک در دو گروه (۱) آبرفت های نوع دوم (۲) آبرفت های نوع سوم (طبق استاندارد ۲۸۰۰) قرار می گیرد. ریزپهنه بندی شهر بهاباد بر حسب نوع زمین (آبرفت) مطابق شکل ۹ نشان داده شده است.

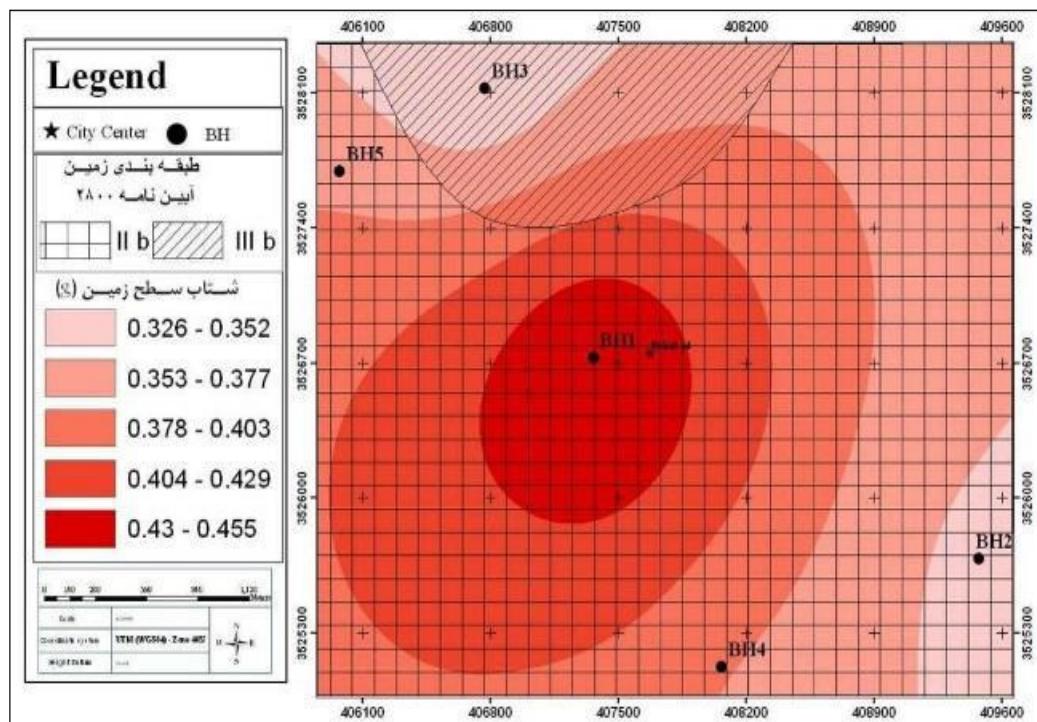
- نقشه ریزپهنه بندی فرکانس طبیعی و تفسیر آن بر اساس شکل ۱۰ ریزپهنه بندی، هر چه از جنوب شرق به سمت غرب و می رویم میزان فرکانس طبیعی افزایش می یابد که نشان دهنده دانه درشت بودن و محکم تر



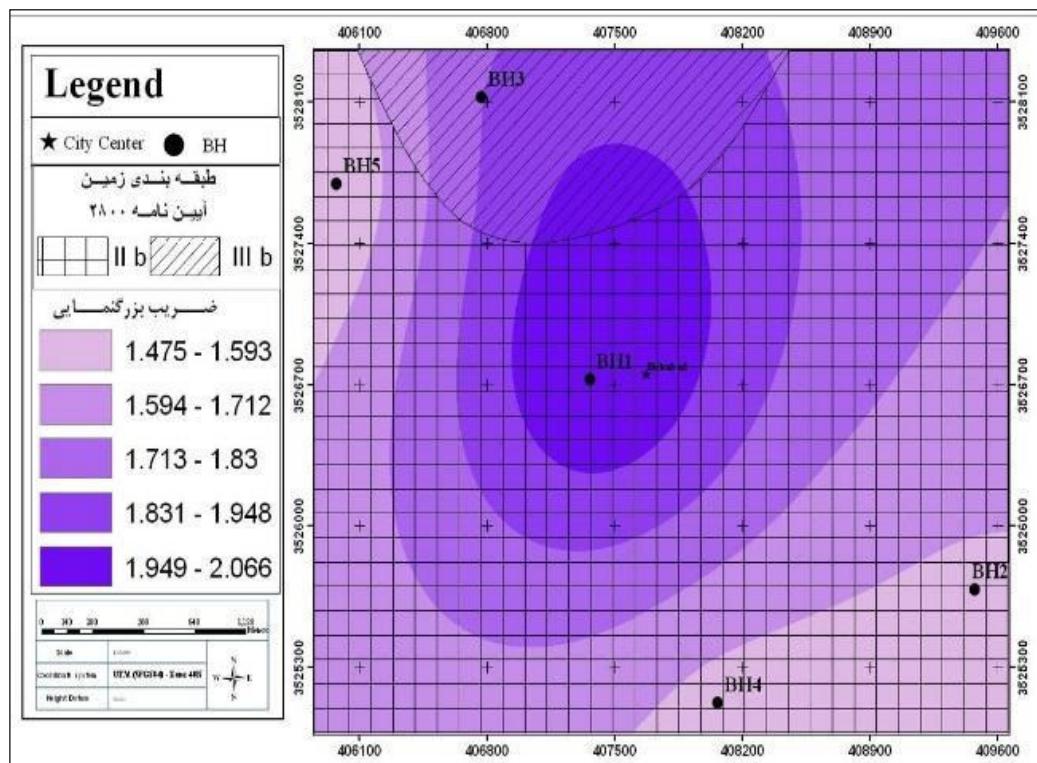
شکل ۹- نقشه طبقه بندی نوع زمین بر اساس آین نامه ۲۸۰۰ در گستره شهر بهاباد



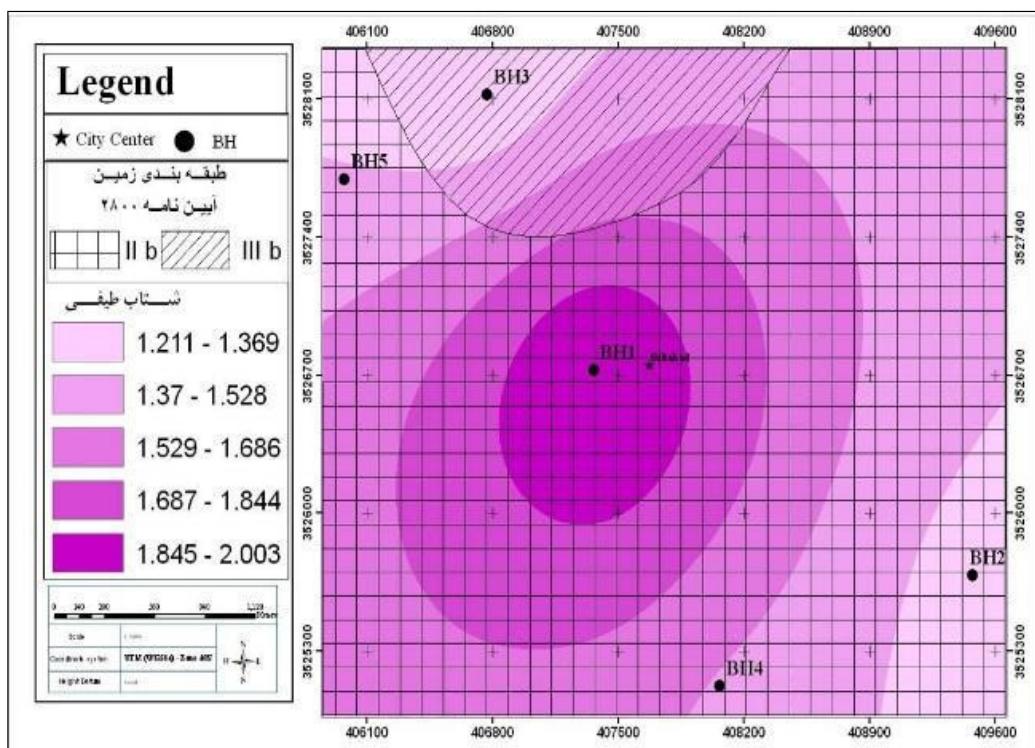
شکل ۱۰- نقشه هم فرکانس طبیعی حاصل اعمال شتابنگاشت ها به همراه طبقه بندی زمین در گستره شهر بهاباد



شکل ۱۱- نقشه هم شتاب ماقریم سطح ، حاصل اعمال شتابگاشت ها به همراه طبقه بندی زمین در گستره شهر بهاباد



شکل ۱۲- نقشه هم ضریب تشدید، حاصل اعمال شتابگاشت ها به همراه طبقه بندی زمین در گستره شهر بهاباد



شکل ۱۳- نقشه هم شتاب طیفی، حاصل اعمال شتابنگاشت ها به همراه طبقه بندي زمین در گستره شهر بهاباد

نتیجه گیری

پریود دینامیکی بالا نشان دهنده سختی زیاد خاک می باشد.

منابع

۱- آین نامه ۲۸۰۰ استاندارد ملی ایران، (۱۳۸۴)، طراحی ساختمانها در برابر زلزله - چاپ مرکز تحقیقات، تجدید نظر سوم، موسسه استاندارد و تحقیقات صنعتی ایران، ۲۶۰ ص.

۲- ادیب، ا، مهرنهاد حمید، (۱۳۸۷)، گزارش مطالعات ریزپنهانی ژئوتکنیک لرزه ای شهری لرستان، جلد اول، لرستان ساخت و برآورد خطر زمین لرزه، پژوهشکده سوانح طبیعی ۲۳۷ ص.

۳- ادیب، (۱۳۸۸)، تخمین خطی یک بعدی از رفتار غیرخطی خاک در حوزه فرکانس در جنوب شهر بیزد، فصلنامه زمین شناسی کاربردی، سال پنجم-شماره سوم، پائیز ۱۳۸۸ ص ۱۷۸-۱۹۲.

بررسی های ساختگاهی در گستره شهر بهاباد دو نوع خاک، IIb و IIIb به ترتیب خاک سخت با ضخامت بیش از ۳۰ متر و خاک با سختی متوسط را نشان می دهد، بیشینه شتاب بر روی سطح در مرکز شهر نسبت به سایر مناطق افزایش دارد و هر چه به اطراف می رویم از این مقدار کاسته می شود. ضریب تشدید روندی همانند شتاب را طی می کند و خاک در مرکز متراکم تر است و کمتر تحت پدیده تشدید قرار می گیرد ، زمین نوع IIb بیشتر در این منطقه قرار دارد. شتاب طیفی در مرکز با توجه به قرار گیری زمین نوع IIb بیشترین مقدار را دارا است و از مرکز به اطراف مقدار آن کاسته شده است. نسبت پریود دینامیکی به پریود طبیعی در اکثر موارد دو برابر شده است.

- and shear velocity in Memphis, Tennessee", Bull. Seismol. Soc. Am. Vol. 93: 986–997 pp.
- 15-Green, R. A., Hall, W. J., (1994). " An overview of selected seismic hazard analysis methodologies", Civil Engineering Studies, No. 592.
- 16-Ishibashi, I. & Zhang, X., (1993), "Unified dynamic shear module and damping ratios of sand and clay", Soils and Foundations, Vol. 33 (1): 182-191 pp.
- 17-Rix, G. J. & Romero-Hudock, S. (2001), "Liquefaction susceptibility mapping in Memphis/Shelby County, TN", Research Report, USGS NEHRP Award 01-HQ-AG-0019, 29 p.
- 18-Seed, H.B., Wong, R.T., Idriss, I.M., & Tokimatsu, K., (1986), "Module and damping factors for dynamic analyses of cohesion less soils", Journal of Geotechnical Engineering, ASCE, and Vol. 112 (1): 1016-1032 pp.
- 19-Street, R., Woolery, E., Wang, Z. & Harik, I. E., (1997), "Soil classifications for estimating site-dependent response spectra and seismic coefficients for building code provisions in western Kentucky", Engineering Geology, Vol. 46: 331–347 pp.
- 20-Street, R., Woolery, E., Wang, Z. & Harris, J., (2001), "NEHRP soil classifications for estimating site-dependent seismic coefficients in the Upper Mississippi Embayment", Engineering Geology, Vol. 62: 123–135 pp.
- 4- جعفری، م، اصغری، ا، (۱۳۷۶)، ریزپنه‌بندی ژئوتکنیک لرزه‌ای جنوب غرب تهران از دیدگاه تأثیرات ساختگاهی مؤسسه بین‌المللی زلزله‌شناسی و مهندسی زلزله، جلد دوم تحلیل لرزه‌ای واکنش آبرفت و نقشه‌های ریزپنه‌بندی ۱۱۷ ص.
- 5- کرامر استیوان، (۱۳۷۸)، مهندسی ژئوتکنیک لرزه‌ای، مترجم میرمحمد حسینی، س، عارف پور، ب، چاپ اول، پژوهشگاه بین‌المللی زلزله‌شناسی و مهندسی زلزله، تهران، ۹۳۲ ص.
- 6-Aryamanesh M., Zare M., T. M. kusky, (2007), Neotectonics Controls on the Migration of the Rivers by Using Remote Sensing Imagery – A Case Study from Tabas Area – Eastern Iran, Journal of Seismology and Earthquake Engineering, IIEES. Vol. 9, No. 3.
- 7-Bauer, R. A., Kiefer, J. & Hester, N., (2001), "Soil amplification maps for estimating earthquake ground motions in the central US", Engineering Geology, Vol. 62: 7–17.
- 8-Berberian, M., (1976), "Contribution to the Seismotectonics of Iran (Part II)", Geological Survey of Iran, Rep. No. 39, 518 P.
- 9-Broughton, A. T., Van Arsdale, R. B. & Broughton, J. H., (2001), "Liquefaction susceptibility mapping in the city of Memphis and Shelby County, Tennessee", Engineering Geology, Vol. 62: 207–222.
- 10-Choong-Ki Chung, (2005), Geologic site conditions and site coefficients for estimating earthquake ground motions in the inland areas of Korea, Engineering Geology 81 446– 469.
- 11-Cramer, C. H., Gomberg, J. S., Schweig, E. S., Waldron, B. A. & Tucker, K., (2004), "The Memphis, Shelby County, Tennessee", seismic hazard maps, U.S. Geological Survey Open-File Report 04-1294, 19p.
- 12-Cramer, C. H., Gomberg, J. S., Schweig, E. S., Waldron, B. A. & Tucker, K. (2006), "First USGS urban seismic hazard maps predict the effects of soils", Seism. Res. Lett., Vol. 77: 23–29 pp.
- 13- Frankel, A., Mueller, C., Barnhard, T., Perkins, D., Leyendecker, E. V., Dickman, N., Hanson, S. & Hopper, M., (2002), "National Seismic Hazard Maps1996", U.S. Geological Survey Open-File Report 97–131 pp.
- 14-Gomberg, J., Waldron, B., Schweig, E., Hwang, H., Webbers, A., Van Arsdale, R., Tucker, K., Williams, R., Street, R., Mayne, P., Stephenson, W., Odum, J., Cramer, C., Updike, R., Hudson, S. & Bradley, M. (2003), "Lithology

