

چکیده

در این پژوهش سعی شده است که پارامترهای لرزه‌ای برای منطقه قم محاسبه گردد. برای نیل به این هدف از روش حل معکوس تعمیم یافته استفاده شده است که در ابتدا توسط اندروز [۱] ارائه شد. برای استفاده از این روش ابتدا بانک داده‌های شتاب‌نگاری ایجاد و داده‌های شتاب‌نگاری همگی از شبکه شتاب‌نگاری سازمان تحقیقات راه، مسکن و شهرسازی استخراج شد. برای تهیه بانک داده‌ها، تمامی رکوردهای شتاب مربوط به منطقه مورد مطالعه از بقیه رکوردها جدا شد و سپس مؤلفه‌های قائم و افقی هر رکورد استخراج گردید. پس از تهیه بانک داده‌ها، تمامی رکوردها تصحیح شد و موج برشی مستقیم از کل رکورد جداسازی گردید. طیف فوریه برای رکوردهای به دست آمده محاسبه شد و در فرکانس بین 0.04 تا 15 هرتز با فواصل لگاریتمی مساوی از طیف فوریه نمونه‌برداری به عمل آمد تا داده‌ها جهت استفاده در الگوریتم حل معکوس تعمیم یافته آمده شوند. با استفاده از روش حل معکوس تعمیم یافته و با استفاده از روش اندرو برای مقید کردن درجه آزادی معادله، ماتریس معلومات و مجهولات مسئله تهیه شد. معادله ماتریسی با کمک روش جداسازی مقادیر تکین حل شد. در محاسبه فاکتور کیفیت امواج برشی مدل گسترش هندسی از مدل معتقد‌بیان [۲] استفاده شده است. اثرات چشمی، مسیر حرکت امواج برشی و تأثیرات ساختگاهی که ایستگاه ثبت کننده در آن واقع شده است هر کدام به طور مجزا محاسبه شده‌اند. در این منطقه پارامتر کیفیت امواج برشی برابر $130f^{0.7}$ محاسبه شده است. مدل استفاده شده برای تحلیل اثر چشمی مدل^(۱) می‌باشد و برای محاسبه افت تنش، فرکانس گوشش، بزرگای گشتاوری وغیره از روش جستجوی نقطه استفاده شده است و این پارامترها برای تمامی زلزله‌های بانک داده‌ها محاسبه گردیده‌اند. تشدید ساختگاهی نیز برای تمامی ایستگاه‌های ثبت کننده محاسبه شده است.

واژگان کلیدی: حل معکوس تعمیم یافته، پارامترهای جنبش نیرومند زمین، فاکتور کیفیت، افت تنش، اثر ساختگاهی، استان قم.

تخمین پارامترهای جنبش نیرومند زمین با استفاده از روش حل معکوس تعمیم یافته در منطقه قم

محمد رضا آرم (نویسنده مسئول)

استادیار، پژوهشگاه علوم و فنون هسته‌ای ایران، تهران،
mharam@aeoi.org.ir

بابک خزاعی مقدم

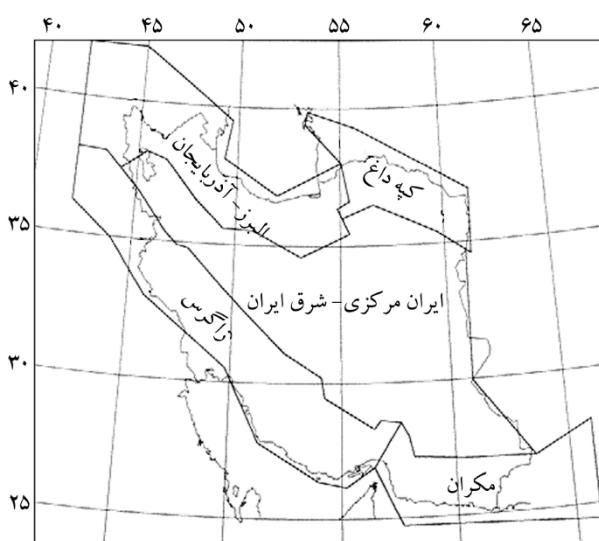
دانش‌آموخته کارشناسی ارشد، پژوهشگاه بین‌المللی زلزله‌شناسی و مهندسی زلزله، تهران

که گاه و بیگاه در این مرز و بوم اتفاق می‌افتد حکم می‌کند که تحقیقات و مطالعات گستره‌تر و دقیق‌تری برای شناخت این زمین‌لرزه‌ها به خصوص در مناطق پر جمعیت صورت پذیرد. یکی از مناطقی که دارای جمعیت فراوانی بوده و همچنین سازه‌های بسیار مهمی در آن احداث شده است، منطقه قم می‌باشد که تاکنون مطالعات لرزه‌ای کمی در این منطقه انجام پذیرفته است،

امروزه افزایش جمعیت و پیشرفت تکنولوژی و نیاز روزافزون انسان‌ها به منابع مختلف و مکان زندگی سبب شده است نیاز به احداث سازه‌های عمرانی کوچک و بزرگ چه به منظور اراضی نیازهای اولیه مانند مسکن و چه به منظور فراهم آوردن منابع مورد نیاز همچون نیروگاه‌ها و سدها و غیره، بیش از پیش حس شود. علاوه بر آن، لرزه‌خیز بودن کشور عزیzman ایران و زمین‌لرزه‌هایی

۱- مقدمه

وجود اینکه مطالعات زیادی در این ایالت در مورد گسل‌ها صورت گرفته است ولی هنوز گسل‌های فعال زیادی در این منطقه ناشناخته مانده‌اند. همخوانی نداشتن سازوکار برخی از زمین‌لرزه‌ها با مکانیسم گسل‌های شناخته شده مؤید این مطلب است [۸]. منطقه مورد مطالعه در محدوده تقریبی ۴۸ تا ۵۲ درجه شرقی و ۳۶ تا ۳۳ درجه شمالی واقع شده است. این منطقه به طور عمده در قسمت غربی ایالت لرستان ساختی ایران مرکز و شرق ایران قرار می‌گیرد. این محدوده از نظر فعالیت‌های زمین‌ساختی جزو مناطق جنباً محسوب می‌شود. گسل‌های این منطقه بیشتر امتداد‌لغز بوده و روند شمال‌غربی-جنوب‌شرقی را نشان می‌دهند. از گسل‌های اصلی این منطقه می‌توان به گسل‌های ایندس، آوج، قم-زفره و کوشک نصرت اشاره کرد [۸].



شکل (۱): ایالت‌های اصلی لرستان ساختی ایران ارائه شده توسط میرزاچی و همکاران [۷].

۳- بانک داده‌ها

در ابتدا لازم به ذکر است که تمام رکوردهای استفاده شده در این پژوهش از رکوردهای شبکه شتاب‌نگاری مرکز تحقیقات مسکن و شهرسازی ایران گرفته شده است. به منظور استفاده از روش حل معکوس تعمیم یافته ابتدا لازم است که بانک داده‌ای از رکوردهای شتاب ثبت شده توسط شتاب‌نگارها در این منطقه تهیه شود. برای نیل به این هدف ابتدا تمامی رکوردهای ثبت

در این مطالعه برآورد پارامترهای لرزه‌ای در منطقه قم با استفاده از متداول ترین روش در این زمینه یعنی روش معکوس‌سازی تعمیم یافته، صورت گرفته است. این روش ابتدا توسط اندروز مطرح شد و سپس تعمیم یافت [۳]، این روش بر این پایه استوار است که رکورد ثبت شده در ایستگاه لرزه‌نگاری نتیجه کانولوشن سه اثر چشمی تولید کننده امواج، تأثیرات مسیر حرکت موج و ساختگاه ایستگاه ثبت کننده می‌باشد. با استفاده از مدل‌های پذیرفته شده برای هر کدام از این اثرها و جایگذاری آنها و برخی از مفروضات، می‌توان به معادله خطی از مجھولات رسید که با استفاده از روش‌های حل معکوس قبل حل می‌باشد و در نتیجه اثرات ذکر شده، به طور مجزا برآورد می‌گردد. در این مطالعه ابتدا خصوصیات لرستان ساختی ایران و منطقه قم بررسی می‌شود و چگونگی تهیه بانک داده‌ها مطرح می‌گردد، سپس روش حل معکوس تعمیم یافته بر اساس مطالعات هارتزل [۳] توضیح داده می‌شود و در آخر نتایج به دست آمده ذکر می‌گردد.

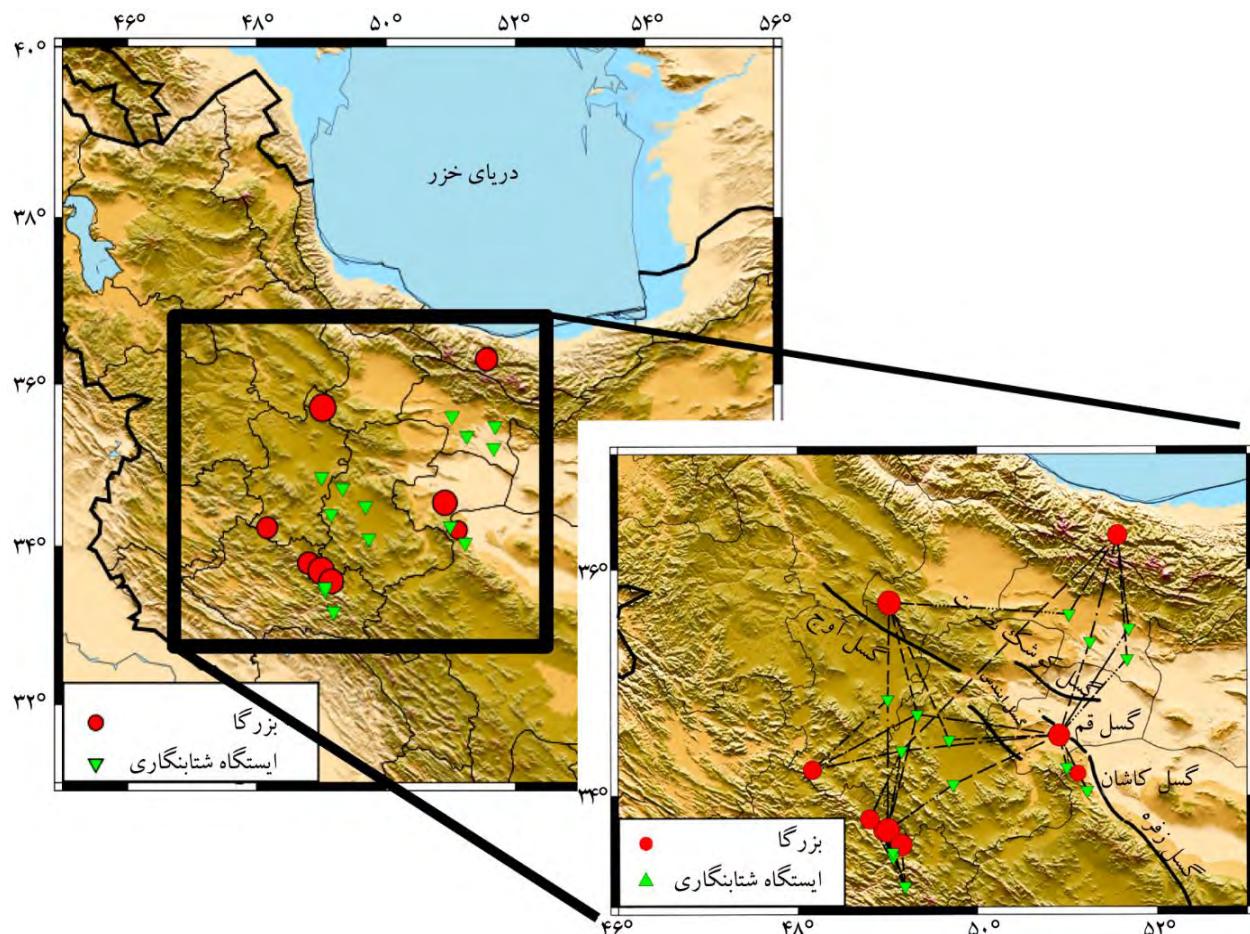
۲- لرستان ساخته منطقه مورد مطالعه

فلات ایران منطقه‌ای است که دارای فعالیت‌های لرزه‌ای زیادی می‌باشد زیرا که در منطقه همگرایی صفحه اوراسیا و صفحه عربی واقع شده است؛ اما مشخصات مشابه منطقه‌ای از نظر لرستان ساختی موجب شده است که فلات ایران به ایالت‌های مختلف لرستان ساختی تقسیم‌بندی گردد. تاکنون محققان بسیاری ایالت‌های لرستان ساختی مختلفی را برای ایران ارائه کرده‌اند [۴-۶]. یکی از تقسیماتی که بسیار مورد توجه قرار گرفته است توسط میرزاچی و همکاران [۷] ارائه شده است. آنها ایران را به پنج ایالت البرز- آذربایجان، کپه‌داغ، مکران، زاگرس و ایران مرکزی- شرق ایران تقسیم کردند (شکل ۱). پهنه مرکز- شرق ایران بزرگ‌ترین ایالت لرستان ساختی می‌باشد که منطقه وسیعی از فلات ایران را تشکیل داده است. وجود گسل‌های فعال با طول زیاد مانند درونه، نایند، نهندان و غیره که دارای مکانیسم‌های مختلفی می‌باشند و فعالیت‌های لرزه‌ای متعددی را در طول تاریخ از خود نشان داده‌اند، از مشخصات بر جسته این منطقه می‌باشد. با

و ۱۴ ایستگاه ثبت کننده می‌باشد، تهیه شده است. نحوه قرارگیری زلزله‌ها و ایستگاه‌ها و چگونگی اتصال آنها و نیز گسل‌های مهم و جوان این منطقه در شکل (۲) نشان داده شده است. در جدول (۱) ایستگاه‌های بانک داده و در جدول (۲) اطلاعات مربوط به زمین‌لرزه‌ها ذکر شده‌اند.

پس از اینکه بانک داده‌های نهایی با توجه به شرایط گفته شده تهیه گردید لازم است که پردازش روی تمامی رکوردهای بانک داده صورت پذیرد و از آنجاکه ورودی روش حل معکوس تعمیم یافته، محتوای فرکانسی رکوردهای شتاب است، نمونه برداری در فضای فرکانس انجام گیرد. مراحل پردازش رکوردها شامل حذف نویفه (این مرحله برای تهیه بانک داده‌ها صورت پذیرفته است)، جدا کردن موج برشی مستقیم و در آخر آماده کردن و نمونه برداری از طیف فوریه رکوردهای شتاب می‌باشد.

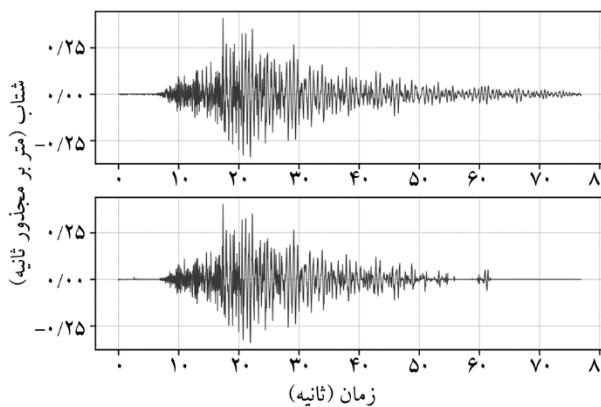
شده در منطقه مورد مطالعه را از بقیه رکوردها جدا می‌کنیم تا بانک داده‌های اولیه تشکیل گردد. نیاز است دو شرط بر بانک داده اعمال گردد تا مناسب برای استفاده در روش حل معکوس گردد، یکی شرط اتصال رکوردها به یکدیگر است که برای از بین بردن درجه آزادی معادله ضروری می‌باشد و دیگری شرط ثبت حداقل دو رکورد توسط ایستگاه‌ها و ثبت رکورد در حداقل دو ایستگاه برای هر زلزله می‌باشد که برای بالا بردن دقت جواب‌ها ضروری است. پس از اعمال این دو شرط، تمامی رکوردها نویفزدایی می‌شوند و نیز رکوردهای بی کیفیت در این مرحله جدا می‌گردند. لازم به ذکر است که شرط اتصال رکوردها و ثبت حداقلی برای ایستگاه‌ها و زمین‌لرزه‌ها باید پس از حذف رکوردها دوباره اعمال شوند. پس از اعمال شرایط ذکر شده، بانک داده‌های نهایی که شامل ۳۹ رکورد مربوط به ۹ زلزله



شکل (۲): چگونگی اتصال زلزله‌ها و ایستگاه‌ها به همراه گسل‌های اصلی منطقه مورد مطالعه (سمت راست) و نحوه قرارگیری زلزله‌ها و ایستگاه‌ها (سمت چپ).

۴- حذف نویه با استفاده از تحلیل موجک

حذف نویه در دو مرحله اصلی انجام می‌پذیرد، یکی حذف اثر دستگاه ثبت کننده (شتاب‌نگار) از روی رکوردها می‌باشد که با توجه به اطلاعات مختص به مدل شتاب‌نگار ثبت کننده انجام می‌پذیرد. این مرحله توسط مرکز تحقیقات راه، مسکن و شهرسازی صورت گرفته است. گام دوم ازین بردن نویه‌هایی است که به دلیل تأثیرگذاری منابع تولید کننده امواج لرزه‌ای مزاحم از جمله جاده‌ها، ماشین‌آلات ساخت‌وساز، شرایط ناساعد جوی و غیره ایجاد می‌گردند. روش مرسوم در حذف نویه در این مرحله اعمال فیلتر میان‌گذر در فضای فرکانسی بر رکوردها می‌باشد اما این روش دارای کاستی‌هایی می‌باشد که در روش‌های نوین سعی شده برطرف گردند. یکی از این روش‌های نوین برای حذف نویه، استفاده از تحلیل موجک [۹] می‌باشد، در این مطالعه از این روش برای تصحیح رکوردها استفاده شده تا دقیق جواب‌ها بالاتر رود. برتری روش تحلیل موجک را نسبت به روش مرسوم می‌توان در قابلیت حذف نویه در رکوردهایی که نسبت سیگال به نویز پایینی دارند (در این حالت به دلیل اینکه نمی‌توان بین محتوای فرکانسی زلزله و نویز تمیز قائل شد)، روش مرسوم فیلترینگ کاربرد ندارد و نیز قابلیت حذف نویه‌های غیر ایستا (روش مرسوم فیلترینگ، نویه را در طول رکورد ایستا فرض می‌کند و قابلیت حذف نویه‌های غیر ایستا را ندارد) داشت. شکل‌های (۳) و (۴) نمونه‌ای از یک رکورد اصلاح شده توسط تحلیل موجک مشاهده می‌شود.



شکل (۳): رکورد اصلاح نشده شتاب (شکل بالا) و رکورد اصلاح شده با استفاده از تحلیل موجک (شکل پایین) برای رکورد ثبت شده در ایستگاه شول آباد برای زلزله بروجرد به تاریخ ۳۱/۰۶/۲۰۰۶ (۱۱/۱/۱۳۸۵).

جدول (۱): اطلاعات ایستگاه‌های بانک داده.

کد ایستگاه	شماره ایستگاه	نام ایستگاه	عرض جغرافیایی	طول جغرافیایی	تعداد رکورد	V _{s30}
ARK	۱	اراک	۳۴/۱۰۱	۴۹/۷۳۱	۷۱۳	۲
DAS	۲	دره اسبار	۳۳/۴۵	۴۹/۰۶	-	۳
DRD	۳	درود	۳۳/۴۹۱	۴۹/۰۵۹	۷۷۱	۴
FMH	۴	فرمهیان	۳۴/۴۹۸	۴۹/۶۸۴	۵۸۹	۲
HAB	۵	حسن‌آباد	۳۵/۳۶۷	۵۱/۲۵۳	۴۵۰	۲
JVD	۶	جوادآباد	۳۵/۲۱۵	۵۱/۶۶۸	-	۲
JQS	۷	جوشان استرک	۳۴/۰۴۵	۵۱/۲۲۲	-	۲
KHD	۸	خنداب	۳۴/۴۰۱	۴۹/۱۵۴	۴۶۶	۵
KMJ	۹	کمیجان	۳۴/۷۲۵	۴۹/۳۲۹	۶۹۱	۴
PKD	۱۰	پاکدشت	۳۵/۴۵۸	۵۱/۶۸۷	۵۰۴	۲
GHV	۱۱	قهاوند	۳۴/۸۵۷	۴۹/۰۰۲	-	۳
SUL	۱۲	شول آباد	۳۳/۱۸۴	۴۹/۱۹۲	۱۰۸۴	۴
VAH	۱۳	وحیدیه	۳۵/۶۰۸	۵۱/۰۱۹	۳۰۰	۲
VES	۱۴	وشته	۳۴/۲۵۱	۵۰/۹۹۵	-	۲

جدول (۲): اطلاعات مربوط به زمین‌لرزه‌های بانک داده.

تاریخ	نام زلزله	پرداز	عرض جغرافیایی	طول جغرافیایی	ایالت لرزه‌زنین ساختی
۱۹۹۸/۸/۲۱	-	۴/۹	۳۴/۲۳	۴۸/۱۶	ایران مرکزی-شرق ایران
۲۰۰۲/۶/۲۲	آوج	۶/۲	۳۵/۷۱	۴۹/۰۲	ایران مرکزی-شرق ایران
۲۰۰۴/۵/۲۸	کجور	۵/۲	۳۶/۳	۵۱/۵۶	البرز-آذربایجان
۲۰۰۶/۳/۳۰	سیلانخور	۵/۲	۳۳/۶۹	۴۸/۹۵	ایران مرکزی-شرق ایران
۲۰۰۶/۳/۳۱	-	۵	۳۳/۷۹	۴۸/۸	ایران مرکزی-شرق ایران
۲۰۰۶/۳/۳۱	سیلانخور	۶/۲	۳۳/۶۹	۴۹	ایران مرکزی-شرق ایران
۲۰۰۷/۳/۶	درود	۵/۶	۳۳/۵۶	۴۹/۱۵	ایران مرکزی-شرق ایران
۲۰۰۷/۶/۱۸	کهک	۵/۷	۳۴/۵۴	۵۰/۹۴	ایران مرکزی-شرق ایران
۲۰۰۹/۳/۵	سفیددشت	۴/۲	۳۴/۱۹۹	۵۱/۱۱۹	ایران مرکزی-شرق ایران

موج برشی مستقیم می‌باشد. روش معمول در تعیین نقاط شروع و پایان موج برشی، استفاده از روشی است که توسط هوسید [۱۰] معرفی شده است. در این روش نقطه شروع و پایان موج برشی به ترتیب نقاطی هستند که انرژی موج به ۵ و ۹۵ درصد انرژی کل موج می‌رسد (معادلات ۱ و ۲).

$$E(t) = \int_0^t [a(z)]^2 dt \quad (1)$$

$$E_T = \int_0^T [a(t)]^2 dt \quad (2)$$

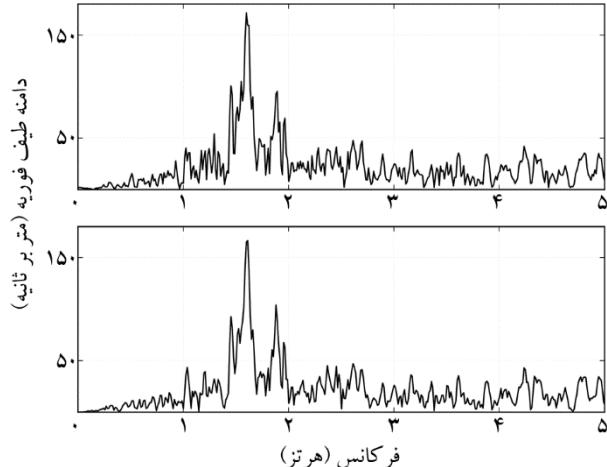
در معادلات (۱) و (۲)، $E(t)$ ، انرژی رکورد در لحظه t ، $a(t)$ رکورد شتاب زمین لرزه در لحظه t ، E_T ، انرژی کل رکورد و T ، برابر با زمان کل رکورد می‌باشد؛ اما این روش در تخمین نقطه پایانی موج برشی در حوزه‌های آبرفتی دقیق نیست. برای بطرف رکدن این کاستی برای نقطه پایان موج برشی از روش کینوشتا [۱۱] استفاده شده است. این روش نقطه‌ای که تابع پوش تجمعی شروع به نزول می‌کند را به عنوان نقطه پایانی موج برشی مطرح می‌کند (معادلات ۳ و ۴).

$$e(n) = (b^2(n) + H^2\{b(n)\})^{1/2} \quad (3)$$

$$c(k) = (k^{-1} \sum_{n=1}^k e^2(n))^{1/2} \quad (4)$$

در معادلات (۳) و (۴)، $e(n)$ ، تابع پوش شتاب، $b(n)$ ، رکورد شتاب، $H\{b(n)\}$ ، تبدیل هیلبرت رکورد شتاب و $c(k)$ ، تابع تجمعی پوش شتاب می‌باشد.

مرحله دوم، جدا کردن موج برشی مستقیم با استفاده از نقاط شروع و پایان تعیین شده است، این مرحله بدان جهت مهم است که جدا کردن به یکباره موج برشی در فضای زمان، باعث ایجاد اعوجاج در فضای فرکانسی و طیف فوریه می‌شود. در این مطالعه برای جداسازی موج برشی، دو تابع کسینوسی^۱ استفاده شده است. طول توابع کسینوسی باید طوری انتخاب شود که نه چنان بزرگ باشد که تعداد زیادی داده‌های ناخواسته (خارج از محدوده موج برشی) وارد داده‌های نهایی کند و نه آن‌چنان کوچک باشد که باعث اعوجاج در فضای فرکانسی گردد. در این مطالعه طول هر



شکل (۴): طیف فوریه رکورد اصلاح نشده (شکل بالا) و طیف فوریه رکورد اصلاح شده با استفاده از تحلیل موجک (شکل پایین) برای رکورد ثبت شده در ایستگاه شول آباد برای زلزله بروجرد به تاریخ ۱۳۸۵/۱/۱۱ (۲۰۰۶/۳/۳۱).

همان‌طور که در شکل (۴) مشهود می‌باشد، طیف فوریه به‌وسیله فیلتر میان‌گذر اصلاح نشده است بلکه در تمامی طول رکورد، نویز دایی صورت گرفته است. البته لازم به ذکر است که تمامی رکوردهای استفاده شده در این مطالعه پیش از اضافه شدن به بانک داده‌ها به صورت بصری مورد مشاهده قرار گرفته و رکوردهایی که میزان بالای نویز در آنها مشهود است یا رکوردها کلیپ شده هستند، از همان ابتدا وارد بانک داده نمی‌شوند؛ به همین دلیل رکوردهای استفاده شده از ابتدا از نسبت سیگنال به نویز بالایی برخوردار هستند.

۵- جداسازی موج برشی مستقیم

از آنجاکه امواج برشی سهم زیادی از انرژی رکورد را حمل می‌کنند، بسیاری از مطالعات در زمینه تعیین پارامترهای جنبش نیرومند زمین و نیز در زمینه تخمین خطرپذیری لرزه‌ای، با استفاده از امواج برشی صورت پذیرفته‌اند و نیز معادلات مربوطه برای امواج برشی برقرار گردیده‌اند. در این مطالعه نیز برای استفاده از روش حل معکوس تعمیم یافته نیاز است موج برشی مستقیم از بقیه رکورد جدا شود. جداسازی موج برشی مستقیم نیز در دو مرحله صورت می‌پذیرد. مرحله اول تعیین نقاط شروع و پایان

گرفته شده برای نمونه برداری قرار نمی گیرد. در انتهای برای به دست آوردن طیف فوریه میانگین دو مؤلفه افقی، از میانگین هندسی دو مؤلفه افقی استفاده شده است. در این مرحله داده ها برای استفاده در روش حل معکوس تعمیم یافته آماده می باشند.

۷- اثرات سازنده رکوردهای شتاب نگاری

به طور کلی آنچه شتاب نگارها ثبت می کنند، مؤثر از سه اثر می باشد؛ اثر چشم لرزه زا که موج در آنجا تولید می شود، اثر مسیری که موج طی می کند تا به ایستگاه برسد و اثر محیطی که ایستگاه در آن واقع شده است. این سه اثر در حوزه زمان با عملکر هم آمیخت با یکدیگر ترکیب می گردند که با برگرداندن این اثرات به حوزه فرکانسی، این عملکر به ضرب تبدیل می شود (معادله ۵) [۱۲].

$$Y(M_0, R, f) = E(M_0, f) \cdot P(R, f) \cdot G(f) \quad (5)$$

در این معادله $E(M_0, f)$ اثر چشم می باشد که تابعی از ممان لرزه ای و فرکانس می باشد. $P(R, f)$ اثر مسیر می باشد و تابعی از فاصله ایستگاه تا مرکز زلزله و فرکانس می باشد و $G(f)$ اثر ساختگاه می باشد که مستقل از فاصله ووابسته به فرکانس می باشد.

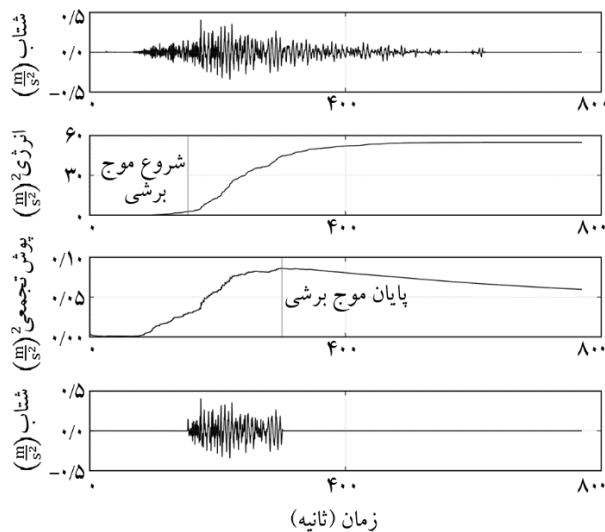
۷-۱- اثر مسیر

اثر مسیر خود به دو عامل؛ گسترش مسیر^۴ و کاهندگی غیر الاستیک^۵ تقسیم می شود. گسترش مسیر عموماً توسط یک تابع چند ضابطه ای بر اساس فاصله ایستگاه تا منبع زلزله معرفی می گردد و کاهندگی غیر الاستیک توسط پارامتر کیفیت وابسته به فرکانس بیان می شود که نسبت عکس با کاهندگی غیر الاستیک دارد. پس می توان $P(R, f)$ را به صورت معادله (۶) در نظر گرفت.

$$P(R, f) = Z(R) \cdot e^{\left(\frac{-\pi f R}{Q(f) \cdot \beta_s}\right)} \quad (6)$$

در این معادله $Z(R)$ پارامتر کیفیت امواج برشی و β_s سرعت امواج برشی و $Q(f)$ گسترش مسیر می باشند. گسترش مسیر

پنجه کسینوسی به طول ۵ درصد طول رکورد انتخاب شده است و به نقاط شروع و پایان موج برشی اعمال گردیده است. شکل (۵) نشان دهنده مراحل جداسازی موج برشی می باشد.

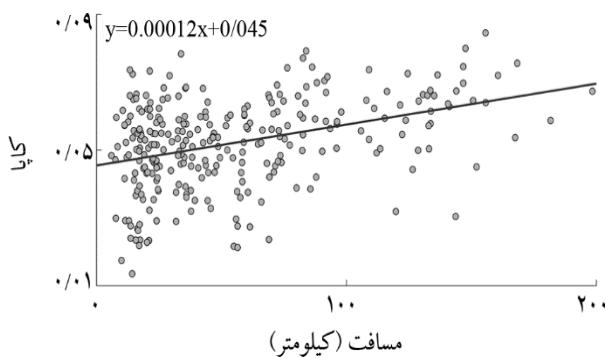


شکل (۵): چکوتی جداسازی موج برشی مستقیم، به ترتیب از بالا: رکورد پیش از جدا کردن موج برشی، نقطه شروع موج برشی در نمودار انرژی موج، نقطه پایان موج برشی در نمودار پوش تجمعی و موج برشی جدا شده.

۶- به دست آوردن دامنه طیف فوریه موج برشی مستقیم

پس از جدا کردن موج برشی می باشی از دامنه طیف فوریه نمونه برداری شود و به عنوان ورودی در روش حل معکوس تعمیم یافته استفاده شود. برای نیل به این هدف، ابتدا طیف فوریه برای هر رکورد با به کار بردن روش تبدیل فوریه سریع^۶ به دست به دست آمده، هموار می گردد. در این مرحله نیاز است تا در فرکانس های مشخصی از طیف، نمونه برداری شود. ۲۰ فرکانس بین $0/4$ تا 15 هرتز و با فواصل لگاریتمی مساوی انتخاب شده اند تا هم تمامی محتوای فرکانسی رکورد در نظر گرفته شود و هم از گرفتن نویفه باقی مانده در فرکانس های خیلی پایین و بالا اجتناب شود. لازم به ذکر است که تعداد نمونه برداری در ثانیه برای رکوردهای استفاده شده برابر 200 نمونه در ثانیه می باشد و فرکانس نایکوییست^۳ برای تمامی رکوردها برابر 100 هرتز می باشد؛ در نتیجه فرکانس نایکوییست در بازه فرکانسی در نظر

قسمت فرکانس بالای طیف فوریه هر کدام برازش می‌گردد و تمامی شیب‌های به دست آمده از این نمودارها در نمودار دیگری در مقابل فاصله ایستگاه ثبت کننده از مرکز زلزله رسم می‌گرددند و خطی به نمودار به دست آمده برازش می‌گردد، عرض از مبدأ خط برازش شده در نمودار به دست آمده بیانگر پارامتر کاهندگی فرکانس‌های بالا می‌باشد (برای مؤلفه‌های افقی و عمودی جداگانه محاسبه می‌شود).



شکل (۶): نمودار شیب خطوط برازش شده طیف فوریه به صورت لگاریتمی در فرکانس‌های بالا بر حسب فاصله ایستگاه از چشم و خط برازش شده بر این نمودار به همراه معادله این خط.

۳-۷ اثر چشم

اثر چشم لرزه‌زا در واقع خصوصیات امواج تولید شده در هنگام وقوع زمین لرزه می‌باشد. این اثر ابتدا به صورت بزرگ‌ای زلزله مطرح می‌شد اما با افزایش شناخت بشر نسبت به گسل‌ها و نحوه تولید امواج لرزه‌ای با پارامترهای دقیق‌تری مانند ممان لرزه‌ای بیان گردید. برای اولین بار در سال ۱۹۶۷ اکی [۱۴] مدل مجدول امگا را برای طیف چشم لرزه‌زا مطرح کرد. این مدل هم‌اکنون نیز از رایج‌ترین مدل‌های مورد استفاده برای چشم لرزه‌زاست. این مدل در شکل (۷) برای دو زلزله به بزرگ‌ای ۶/۵ و ۷/۵ نمایش داده شده است. در این مدل با استفاده از مفهوم فرکانس گوشه می‌توان طیف چشم را برای بزرگ‌گاه‌های مختلف تحلیل کرد.

به طور کلی به صورت زیر در نظر گرفته می‌شود [۲].

$$Z(R) = \begin{cases} \frac{R_0}{R} & R \leq R_1 \\ Z(R_1) \left(\frac{R_1}{R}\right)^{p_1} & R_1 \leq R \leq R_2 \\ \vdots \\ Z(R_n) \left(\frac{R_n}{R}\right)^{p_n} & R_n \leq R \end{cases} \quad (7)$$

پارامتر کیفیت امواج برشی وابسته به فرکانس عموماً به صورت $Q = Q_0 f^n$ در نظر گرفته می‌شود. از Q_0 به عنوان معیاری برای میزان فعالیت لرزه‌ای منطقه استفاده می‌شود، بدین صورت که هر چه این میزان بیشتر باشد نشان دهنده‌ی فعالیت کم‌تر لرزه‌ای منطقه و هر چه کمتر باشد منطقه از لحظه لرزه‌ای فعال‌تر است.

۲-۷ اثر ساختگاه

اثر ساختگاه نیز از دو عامل تشکیل شده است؛ تشدید ساختگاهی و کاهندگی فرکانس بالا. از دیرباز مشخص شده است که یکی از فاکتورهای مهم در میزان قدرت زمین لرزه‌ها در ساختگاه، تشدیدی است که ساختگاه، بر امواج زمین لرزه اعمال می‌کند. این تشدید می‌تواند باعث خسارت شدید حتی برای زمین لرزه‌هایی که قدرت کمی دارند، گردد. کاهندگی فرکانس بالا عامل دیگری در اثر ساختگاه می‌باشد که در فرکانس‌های بالا (عمدتاً بالای ۱۰ هرتز) روی می‌دهد. بدین ترتیب $G(f)$ در معادله (۵) به صورت زیر نوشته می‌شود:

$$G(f) = A(f) \cdot D(f) \quad (8)$$

که در آن $A(f)$ ، کاهندگی فرکانس بالا می‌باشد و از رابطه (۹) محاسبه می‌گردد [۱۳].

$$D(f) = \exp(-n\kappa_0 f) \quad (9)$$

κ_0 ، پارامتر کاهندگی فرکانس‌های بالا می‌باشد و از روش برازش خط به شیب به دست آمده از قسمت فرکانس بالای طیف هر رکورد به دست می‌آید (شکل ۶). این روش بدین صورت است که ابتدا برای تمامی رکوردهای موجود در بانک داده، خطی به

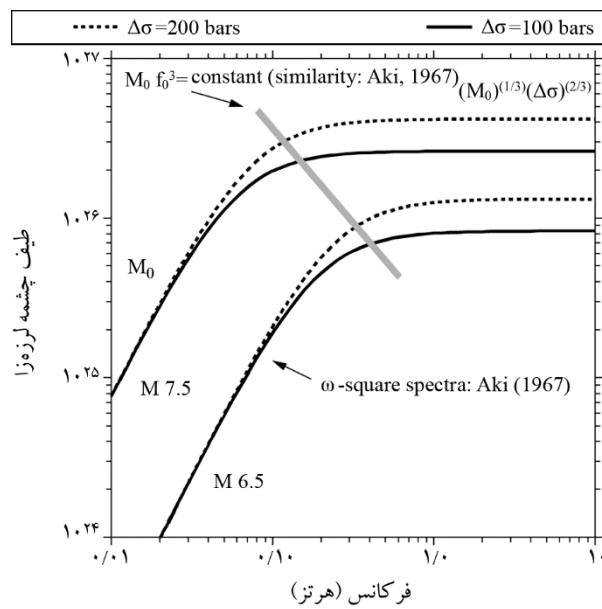
معمولًاً برابر با یک کیلومتر در نظر گرفته می‌شود.
 تمامی اثرات گفته شده با استفاده از روش حل معکوس
 تعمیم یافته به طور هم‌زمان به دست می‌آیند.

۸- روش حل معکوس تعمیم یافته

با جایگزین کردن مدل‌های گفته شده برای هر اثر در رابطه (۵) و اعمال عملگر لگاریتم به رابطه و ساده‌سازی آن، معادله زیر حاصل می‌گردد:

$$\ln(Y_{ij}(f)) = \ln(E_i(f)) \ln(Z(R_{ij})) - \frac{\pi f R_{ij}}{\beta_s} Q^{-1}(f) + \ln(A_j(f)) - \pi \kappa_0 f \quad (13)$$

در معادله (۵) مشاهده می‌شود که با ضرب و تقسیم کردن هر تابعی از فرکانس، جواب معادله تغییر نمی‌کند. این مطلب نشان‌دهنده‌ی این است که معادله دارای یک درجه آزادی می‌باشد و باید حل شود تا توان به جواب مطلوب مسئله دست یافت. در این مطالعه از روش اندرورز برای حذف این درجه آزادی استفاده شده است. در این روش ایستگاهی را به عنوان ایستگاه مرجع در نظر می‌گیرند و با استفاده از اطلاعات آن ایستگاه درجه آزادی مسئله را حل می‌کنند. ایستگاه مرجع، ایستگاهی است که پاسخ ساختگاهی را در آن بتوان مقدار از پیش تعیین شده‌ای فرض کرد. ایستگاه‌های با ساختگاه سنگی میزان تشدید کمتری را از خود نشان می‌دهند؛ پس این ایستگاه‌ها برای انتخاب به عنوان ایستگاه مرجع مناسب می‌باشند، برای شناخت ایستگاه‌های با ساختگاه سنگی از سرعت موج برشی در عمق کم (۳۰ متری) استفاده می‌شود؛ بدین صورت که ساختگاه‌های با سرعت موج برشی زیاد را ساختگاه‌های سنگی (بیشتر از ۷۰۰ متر بر ثانیه) و ساختگاه‌های با سرعت موج برشی کم را ساختگاه‌های غیر سنگی می‌دانند. پس از انتخاب ایستگاه مرجع برای حل درجه آزادی، روش کار بدین صورت است که برای ایستگاه مرجع، اثر ساختگاهی معلوم فرض می‌گردد، پس برای زلزله‌هایی که این ایستگاه ثبت کرده است، اثر چشممه لرزه‌را قبل محاسبه است و با معلوم بودن اثر چشممه برای این زلزله‌ها، اثر ساختگاهی برای تمامی ایستگاه‌هایی که این زلزله‌ها را ثبت کرده‌اند قابل محاسبه است و این روند (با شرط مرتبط



شکل (۷): طیف چشممه لرزه‌زا برای بزرگ‌آهای ۶/۵ و ۷/۵ با استفاده از مدل مجذور امگا (۱۲).

در حالت کلی، معادله طیف چشممه لرزه‌زا را می‌توان به صورت زیر بیان کرد:

$$E(M_0, f) = C \cdot M_0 \cdot S(M_0, f) \quad (10)$$

که در آن، C ثابتی است که با رابطه (۱۱) بیان می‌شود و $S(M_0, f)$ طیف تغییر مکان چشممه لرزه‌زا بوده و برای مدل مجذور امگا، توسط رابطه (۱۲) عنوان می‌شود:

$$C = (R_{\theta\Phi})VF/(4\pi\rho_s\beta_s^3R_0) \quad (11)$$

$$S(M_0, f) = \frac{1}{(1 + \left(\frac{f}{f_0}\right)^2)} \quad (12)$$

در رابطه (۱۱)، $R_{\theta\Phi}$ ، ضریب الگوی تشعشع می‌باشد که معمولًاً تحت بازه‌ای مناسب از زوایای مختلف میانگین گرفته می‌شود؛ V ، بیانگر سهم کل ارزی موج برشی در مؤلفه‌های افقی رکورد می‌باشد که به طور معمول برابر با $\sqrt{2}/\sqrt{2}$ در نظر گرفته می‌شود؛ F ، بیانگر اثر سطح آزاد است که تقریباً در تمامی مطالعات برابر با دو در نظر گرفته می‌شود؛ β_s ، برابر با چگالی محیط در مجاورت گسل می‌باشد؛ R_0 ، به عنوان فاصله مرجع تعریف می‌شود که مقدار آن

ضرایب به صورت ضرب سه ماتریس نوشته می‌شود و با حذف مقادیر نامعین کننده مسئله، بهترین جواب برای اثرات چشمی، مسیر و ساختگاه به صورت ماتریس ستونی، محاسبه می‌شود. با توجه به معادله (۱۴)، شکل معادله به صورت $Gm = Gd$ می‌باشد و ماتریس کواریانس به صورت معادله (۱۵) محاسبه می‌گردد:

$$\text{cov}(m) = [GG^T]\sigma_d^2 \quad (15)$$

در معادله (۱۵) σ_d^2 برابر واریانس ماتریس نتایج می‌باشد. با استفاده از واریانس به دست آمده، انحراف از معیار به دست می‌آید.

جدول (۳): چگونگی اتصال ایستگاه مرجع با تمامی زلزله‌ها و ایستگاه‌های دیگر.

ایستگاه مرجع	ایستگاه	زلزله
	ایستگاه	زلزله‌های ثبت شده در ایستگاه مرجع
اراک	دره اسپار	۶
	درود	
	خنداب	
	شول آباد	
	کمیجان	
	قهاوند	
	فرمهین	
	حسن آباد	
	جواد آباد	
جوشان استرک	جوشان استرک	۸
	پاکدشت	
	وشنوه	
	وحیدیه	

بعد از زلزله‌ها و ایستگاه‌ها) تا حل کامل اثرات ساختگاهی و اثرات چشمی‌ها ادامه پیدا می‌کند. در این مطالعه، ایستگاه اراک به عنوان ایستگاه مرجع انتخاب شده است. این انتخاب بر اساس سرعت موج بررشی در این ایستگاه می‌باشد که بیشتر از ۷۰۰ متر بر ثانیه است. جدول (۳) نمایش دهنده‌ی چگونگی اتصال ایستگاه مرجع با زلزله‌ها و دیگر ایستگاه‌ها می‌باشد؛ بدین صورت که ایستگاه مرجع که اراک است با زلزله‌های شماره ۶ و ۸ در ارتباط است (این زلزله‌ها در این ایستگاه، ثبت شده‌اند)، و زلزله‌های شماره ۶ و ۸ در ایستگاه‌های دیگر نیز ثبت شده‌اند (ستون سوم جدول) همچنین این ایستگاه‌ها زلزله‌های دیگری را نیز ثبت کرده‌اند (ستون چهارم جدول). در این مرحله تمامی ایستگاه‌ها و زلزله‌ها در بانک داده با ایستگاه مرجع در ارتباط هستند.

۹- تشکیل ماتریس ضرایب و ماتریس داده‌ها

با نوشتن معادله (۱۳) برای تمامی رکوردهای بانک داده، یک دستگاه معادلات پیش تعیین شده^۶ ایجاد می‌گردد. این دستگاه معادلات را می‌توان به صورت ماتریسی نوشت، در این صورت شکل ماتریسی معادله به صورت معادله (۱۴) ظاهر خواهد شد.

همان‌گونه که معادله (۱۴) نشان می‌دهد، در هر سطر حداکثر سه مؤلفه غیر صفر دیده می‌شود که در ارتباط با هر کدام از اثرها می‌باشد. سطر آخر هر سه ماتریس شرط ایستگاه مرجع را برای مسئله اعمال می‌کند که نشان‌دهنده‌ی مقدار از پیش تعیین شده‌ای برای ایستگاه مرجع می‌باشد. برای حل معادله ماتریسی روش‌های متفاوتی موجود است. در این مطالعه از روش جداسازی مقادیر تکین^۷ برای حل معادله استفاده شده است. در این روش، ماتریس

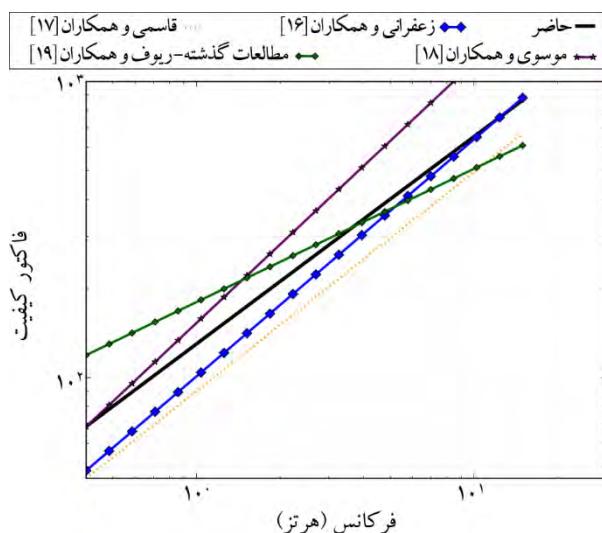
$$[Y] = \left[A \left(\begin{array}{|c|} \hline \text{ایستگاه} & \text{چشمی} \\ \hline \text{مسیر} & \\ \hline \end{array} \right) \right] [X]$$

$$\begin{bmatrix} d_{11}(f) \\ \vdots \\ d_{ij}(f) \\ \vdots \\ d_{IJ}(f) \\ \hline \ln(rs(f)) \end{bmatrix} = \left[\begin{array}{c|ccccc|ccccc} g_{11}(f) & 1 & \cdots & 0 & \cdots & 0 & | & 1 & \cdots & 0 & \cdots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots & \ddots & \vdots & | & \vdots & \ddots & \vdots & \ddots & \vdots \\ g_{ij}(f) & 0 & \cdots & 1 & \cdots & 0 & | & 0 & \cdots & 1 & \cdots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots & \ddots & \vdots & | & \vdots & \ddots & \vdots & \ddots & \vdots \\ g_{IJ}(f) & 0 & \cdots & 0 & \cdots & 1 & | & 0 & \cdots & 0 & \cdots & 1 \\ \hline 0 & 0 & \cdots & 0 & \cdots & 0 & | & 0 & \cdots & 1 & \cdots & 0 \end{array} \right] \begin{bmatrix} Q^{-1}(f) \\ \hline \ln(E_1(f)) \\ \vdots \\ \ln(E_I(f)) \\ \hline \ln(A_1(f)) \\ \vdots \\ \ln(A_j(f)) \\ \hline \ln(A_S(f)) \end{bmatrix} \quad (14)$$

شده‌اند. برای مقایسه پارامتر کیفیت به دست آمده در این مطالعه با نتایج به دست آمده از مطالعات پیشین در این منطقه و مناطق دیگر شکل (۹) ترسیم شده است. همان‌گونه که در شکل نشان داده شده است نتایج این مطالعه در تطابق با روند به دست آمده از مطالعات پیشین می‌باشد.

جدول (۴): پارامتر کیفیت به دست آمده از مطالعات پیشین در مناطق مختلفی از ایران و همچنین کالیفرنیا در آمریکا و همچنین در ژاپن.

معادله پارامتر کیفیت وابسته به فرکانس	منطقه
$Q = 101f^{0.8}$	[۱۶] البرز
$Q = 90f^{0.74}$	[۱۷] البرز
$Q = 153f^{0.88}$	[۱۸] ایران
$Q = 180f^{0.45}$	کالیفرنیا-آمریکا [۱۹]
$Q = 130f^{0.7}$	[۱۵] ژاپن
$Q = 130f^{0.7}$	این مطالعه



شکل (۹): فاکتور کیفیت به دست آمده در این مطالعه در مقایسه با مناطق مختلف ایران و نیز میزان این پارامتر در کالیفرنیا آمریکا.

۱۰- نتایج به دست آمده از حل معکوس تعمیم یافته

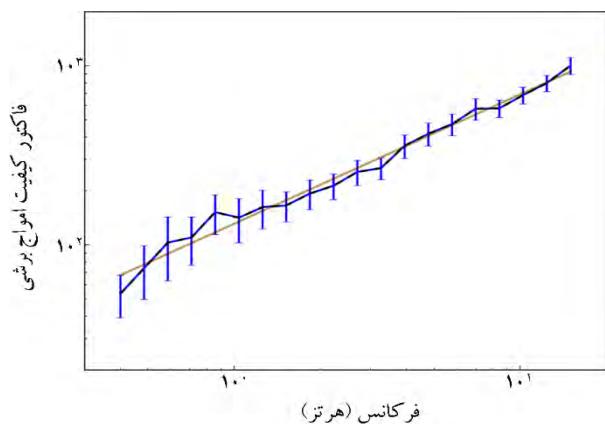
پس از به دست آمدن اثرات چشم، مسیر و ساختگاه، هر کدام را جداگانه مورد تحلیل قرار می‌دهیم.

۱۱- پارامتر کیفیت امواج برشی

همان‌گونه که در معادلات (۶) و (۷) مطرح شد، با فرض گسترش هندسی، تنها، پارامتر کیفیت امواج برشی ($Q_s(f)$) مجهول می‌باشد. تعداد ۲۰ (به تعداد فرکانس‌های در نظر گرفته شده) عضو اول ماتریس جواب برابر پارامتر کیفیت امواج برشی می‌باشدند. با برآذش خطی بر نمودار پارامتر کیفیت امواج برشی در برابر فرکانس، معادله پارامتر کیفیت وابسته به فرکانس، محاسبه می‌گردد که در این مطالعه از رابطه (۱۶) تعیت کی کند (شکل ۸).

$$Q_s(f) = Q_0 f^n = 130 f^{0.7} \quad (16)$$

همان‌گونه که گفته شد Q_0 نشان‌دهنده میزان فعالیت لرزه‌ای منطقه می‌باشد. مطالعات گذشته [۱۵] نشان داده‌اند که Q_0 پایین‌تر از ۲۰۰ نشان از فعالیت بالای لرزه‌ای منطقه دارد، به دست آمدن ۱۳۰ برای این پارامتر در این منطقه نشان از فعال بودن منطقه مورد بررسی دارد.



شکل (۸): پارامتر کیفیت به دست آمده (خط) و مناسب‌ترین خط برآذش شده (خط چین) به همراه یک انحراف معیار در هر فرکانس (خطوط آبی).

به دست آوردن پارامتر کیفیت موضوع بسیاری از مطالعات در گذشته بوده است که برخی از آنها در جدول (۴) نمایش داده

بوده و M_{0i} و f_{ci} پارامترهای مجهول می‌باشند. حال برای محاسبه پارامترهای مربوط به هر چشمی از روش جستجوی نقطه به نقطه^۸ استفاده شده است. در این روش بدین صورت عمل می‌گردد که برای هر پارامتر بازه‌ای مشخص شده و میزان نرخ ممان لرزه‌ای برای تمامی نمونه‌های تعریف شده در این بازه‌ها محاسبه می‌شود. تفاوت نرخ ممان لرزه‌ای محاسبه شده با مقدار مشاهده‌ای برای هر چشمی با استفاده از روش حداقل محدود خطاها محاسبه می‌گردد. مجموعه پارامترهایی که کمترین میزان خطای را ایجاد کند به عنوان پارامترهای مورد قبول برای آن چشمی در نظر گرفته می‌شود. لازم به ذکر است که برای محاسبه بزرگ‌گای گشتاوری، رابطه (۱۹) که بزرگ‌گا را به ممان لرزه‌ای مربوط می‌سازد، مورد استفاده قرار گرفته است [۲۲].

$$M_{Wi} = \frac{2}{3} \log M_0 - 10.7 \quad (19)$$

در شکل (۱۰) نرخ ممان لرزه‌ای حاصل از معکوس‌سازی با استفاده از رابطه (۱۶)، برای تمامی زمین‌لرزه‌های مورد استفاده در این مطالعه، نشان داده شده است.

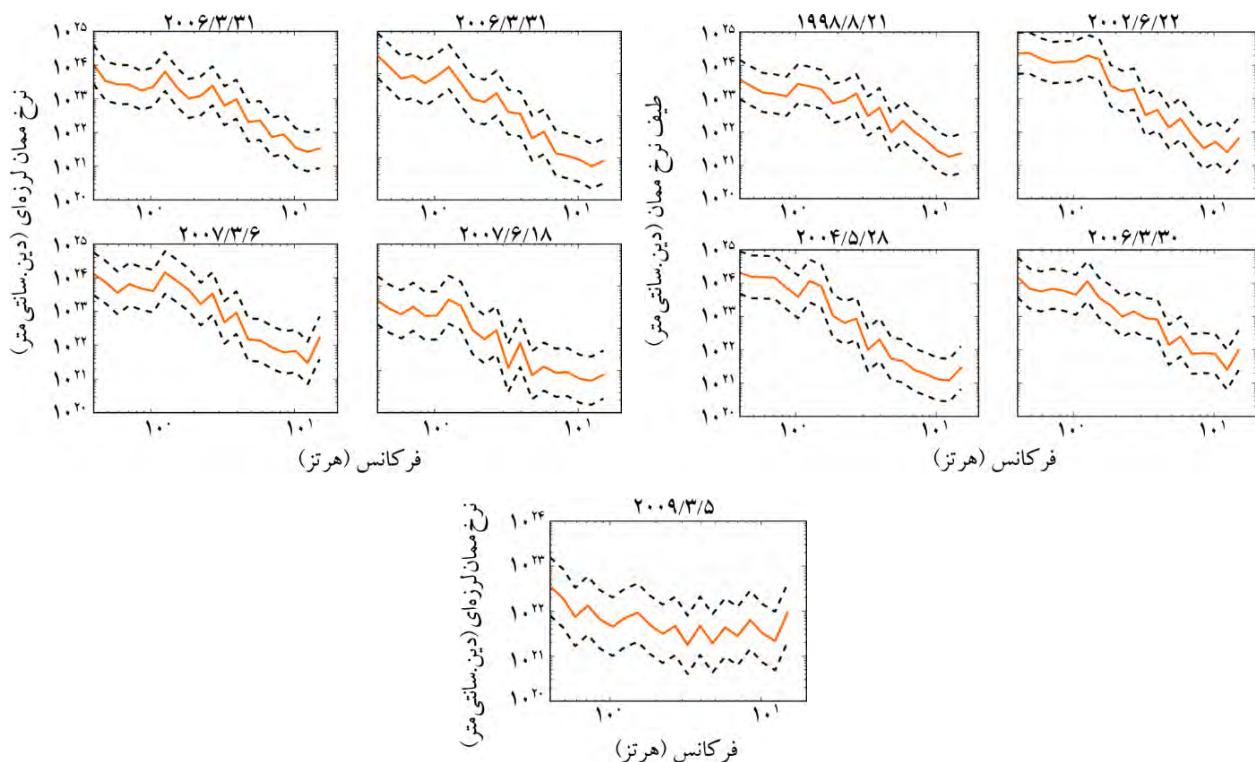
فرکانس گوشه، افت تنش و شعاع گسیختگی برای هر چشمی محاسبه گردند برای نیل به این هدف باید مدل محدود امکاً را برای تمامی چشمی‌ها در نظر بگیریم. رابطه (۱۷) بیانگر مدل محدود امکای اکی [۱۴] می‌باشد که توسط برون [۲۰] تکمیل شده است.

$$E_i(f) = \frac{c4\pi^2 f^2 M_{0i}}{1 + (f/f_{ci})^2} \quad (17)$$

در این رابطه، توان فرکانس گوشه برابر با ۲ می‌باشد. در این معادله M_{0i} و f_{ci} به ترتیب برابر با ممان لزمه‌ای و فرکانس گوشه می‌باشند و c یک پارامتر ثابت بوده که مطابق رابطه (۱۱) تعریف شده است. در این مطالعه مقدار R_{04} , ρ_s , F , V , R_{04} و β_s به ترتیب برابر با $0/55$, $0/055$, $2/8$, $2/2$, $1/72$ گرم بر سانتی‌متر مکعب، $3/5$ کیلومتر بر ثانیه و ۱ کیلومتر انتخاب شده‌اند [۲۱]. با جایگذاری و مشخص نمودن معلومات و مجهولات، رابطه (۱۸) حاصل می‌شود:

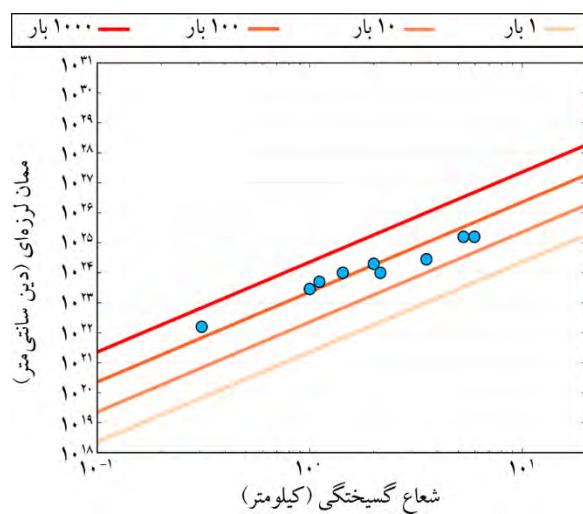
$$\frac{E_i(f)}{c4\pi^2 f^2} = \dot{M}_{0i}(f) = \frac{M_{0i}}{1 + (f/f_{ci})^{\gamma_i}} \quad (18)$$

در این رابطه \dot{M}_{0i} نرخ ممان لرزه‌ای است که قسمت معلوم



شکل (۱۰): نرخ ممان لرزه‌ای به دست آمده حاصل از داده‌های شتاب‌نگاری (خط) و انحراف از معیار (خط چین) برای تمامی زمین‌لرزه‌های بانک داده.

گسیختگی نیز در میزان افت تنش نقش مهمی را ایفا می‌نمایند. آنچه در شکل (۱۱) مشاهده می‌شود مؤید این مطلب است. افت تنش منطقه‌ای با توجه به اینکه چشممه‌های لرزه‌زا در یک ایالت زمین ساختی واقع شده‌اند قابل محاسبه می‌باشد. افت تنش برای منطقه مورد مطالعه به وسیله برآش خطی بر نمودار ممان لرزه‌ای در مقابل فرکانس گوشه و استفاده از رابطه (۲۲) [۱۰] محاسبه می‌گردد. شکل (۱۲) نمایش دهنده نمودار فرکانس گوشه-ممان لرزه‌ای برای مطالعه حاضر می‌باشد.



شکل (۱۱): نمودار ممان لرزه‌ای زمین لرزه بر حسب شعاع گسیختگی چشمه لرزه‌زا به همراه خطوط ثابت افت تنش مربوط به داده‌های شتاب‌نگاری برای منطقه قم.

همان‌طور که قابل پیش‌بینی می‌باشد، نرخ ممان لرزه‌ای در زلزله‌های آوج و سیلاخور که بزرگ‌تر بیشتری دارند، بزرگ‌تر می‌باشد.

نتایج به دست آمده از حل اثر چشمه لرزه‌زا با استفاده از روش جستجوی نقطه‌به‌نقطه، در جدول (۵) آورده شده است. لازم به ذکر است که شعاع گسیختگی (r_i) از رابطه (۲۰) به دست می‌آید.

$$r_i = \frac{2.34\beta_s}{2\pi f_{ci}} \quad (20)$$

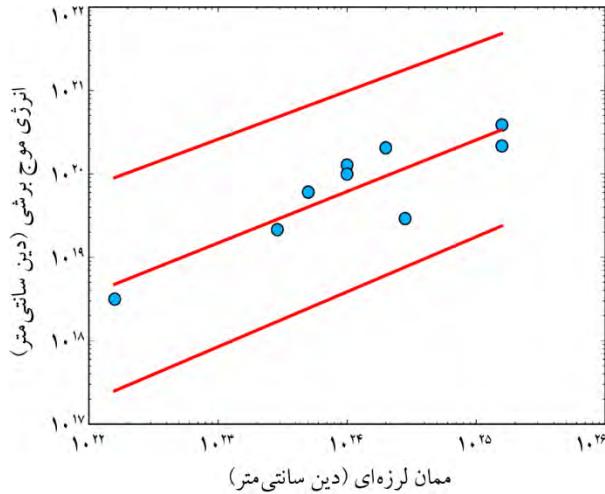
حال برای توصیف هر چه بهتر پارامترهای به دست آمده برای هر چشمه و نیز برآورد خصوصیات منطقه‌ای جنبش نیرومند زمین، به تحلیل بیشتر نتایج به دست آمده از جستجوی نقطه‌به‌نقطه می‌پردازیم. نمودار ممان لرزه‌ای بر حسب شعاع گسیختگی در شکل (۱۱) نمایش داده شده است. در این نمودار می‌توان خطوط ثابت افت تنش را با استفاده از رابطه (۲۱) به دست آورد.

$$\Delta\sigma = \frac{7M_{0i}}{16r^3} \times 10^{-21} \quad (21)$$

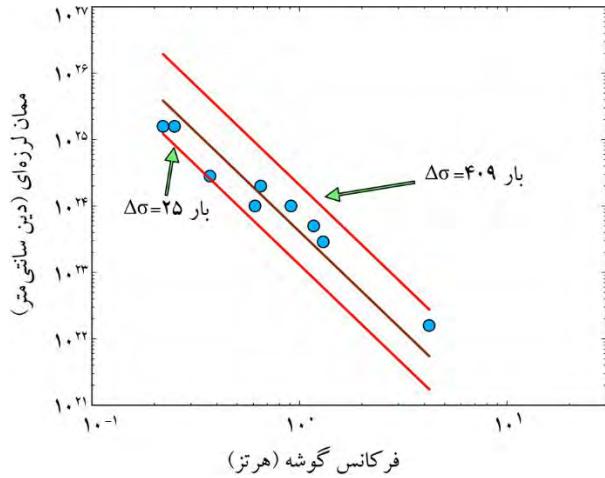
افت تنش یکی از پارامترهای بسیار مهم در تحلیل چشمه لرزه‌زا می‌باشد که معیاری برای نیروی امواج با فرکانس بالا در طیف زلزله می‌باشد. لازم به ذکر است که افت تنش صرفاً به بزرگ‌ای زلزله مربوط نیست بلکه سازوکار کانونی و نیز مساحت

جدول (۵): نتایج به دست آمده از حل اثر چشمه لرزه‌زا به تفکیک زلزله.

شعاع گسیختگی	افت تنش (بار)	فرکانس گوشه (هرتز)	ممان لرزه‌ای (دین. سانتی‌متر)	بزرگ‌ای گشتاوری	تاریخ وقوع
۱	۱۲۶	۱/۳	۹/۸۴E+۲۲	۴/۹۴	۱۹۹۸/۸/۲۱
۵/۹۵	۳۳	۰/۲۲	۶/۴۰E+۲۳	۶/۱	۲۰۰۲/۶/۲۲
۲/۱۵	۴۴	۰/۶۱	۱/۷۴E+۲۳	۵/۳	۲۰۰۴/۵/۲۸
۱/۴۳	۱۵۰	۰/۹۱	۲/۶۰E+۲۳	۵/۳	۲۰۰۶/۳/۳۰
۱/۱۱	۱۶۱	۱/۱۷	۱/۶۰E+۲۳	۵/۱	۲۰۰۶/۳/۳۱
۵/۲۹	۴۷	۰/۲۵	۷/۸۲E+۲۳	۶/۱	۲۰۰۶/۳/۳۱
۲	۱۱۰	۰/۶۵	۳/۷۶E+۲۳	۵/۵	۲۰۰۷/۳/۶
۳/۵۴	۲۸	۰/۳۷	۲/۶۰E+۲۳	۵/۶	۲۰۰۷/۶/۱۸
۰/۳۱	۲۳۵	۴/۲۱	۱/۰۱E+۲۲	۴/۱	۲۰۰۹/۳/۵



شکل (۱۳): انرژی موج برشی بر حسب ممان لرزه‌ای برای زمین لرزه‌های موجود در بانک داده (دایره)، به همراه بهترین مدل برآذش شده و یک انحراف معیار (خط).



شکل (۱۲): نمودار ممان لرزه‌ای بر حسب فرکانس گوشه برای زمین لرزه‌های موجود مربوط به داده‌های شتاب‌تغذی (دایره) به همراه بهترین مدل برآذش شده (خط قهوه‌ای) و نیز یک انحراف معیار برای داده‌ها (خطوط قرمز) برای منطقه قم.

در این مطالعه افت تنش منطقه‌ای به میزان ۸۱ بار محاسبه شده است.

$$\Delta\sigma = \frac{M_0 f_c^3}{(4.9 \times 10^6 \times \beta_s)^3} \quad (22)$$

افت تنش متوسط منطقه‌ای از جمله فاکتورهایی است که برای شبیه‌سازی سناریوهای مختلف لرزه‌ای و ایجاد رکوردهای شبیه‌سازی شده از اهمیت فراوانی برخوردار است تا بتوان با استفاده از داده‌های شبیه‌سازی شده، شناخت بهتری از منطقه و در نهایت تحلیل خطر دقیق‌تری برای منطقه برآورد نمود.

میزان نسبت انرژی موج برشی به ممان لرزه‌ای یکی دیگر از مواردی است که در تحلیل پارامترهای منطقه‌ای چشم‌های لرزه‌زا از اهمیت بالایی برخوردار می‌باشد. شکل (۱۳) این نسبت را برای داده‌های موجود نمایش می‌دهد همچنین بهترین نمودار برآذش شده به آنها به همراه یک انحراف معیار نیز در این نمودار نشان داده شده است.

خط برآذش شده در شکل (۱۳) از روابط زیر تبعیت می‌کند:

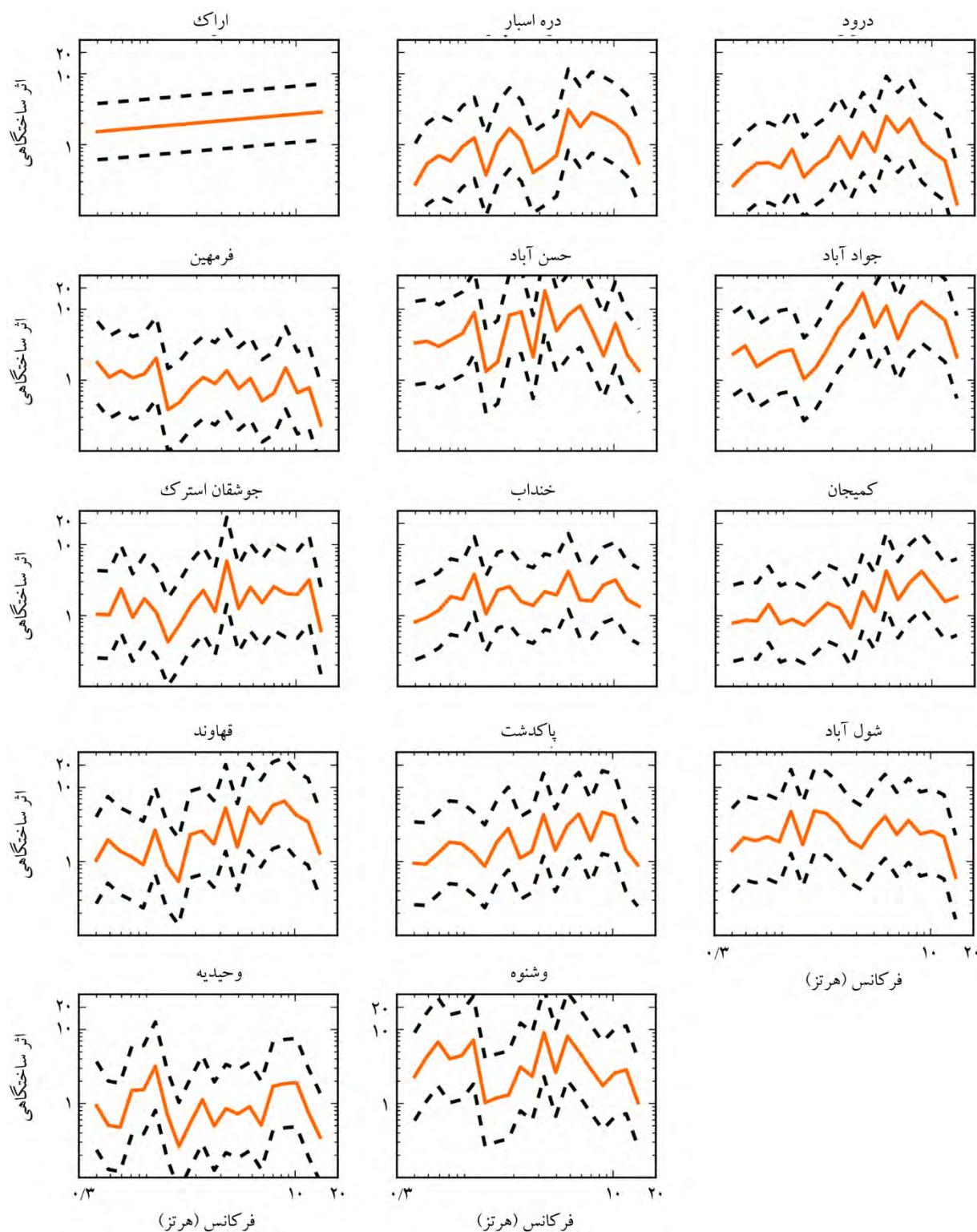
$$E_s/M_0 = 5.8 \times 10^{-5} \quad (23)$$

$$\log(E_s) = -4.2 + \log M_0 \quad (24)$$

۳-۱۰ اثر ساختگاه

اثر تشدید ساختگاهی نیز از ماتریس جواب به دست آمده از حل معادله ماتریسی روش حل معکوس تعمیم یافته برای تمامی ساختگاه‌های مورد مطالعه به دست می‌آید. شکل (۱۴)، طیف تشدید ساختگاه را برای تمامی ایستگاه‌های موجود در این مطالعه نشان می‌دهد. لازم به ذکر است که ایستگاه مرجع از تشدید ساختگاهی فرض شده تبعیت می‌کند.

همان‌طور که گفته شد، تشدید ساختگاهی میزان اثرگذاری ساختگاه در هر ایستگاه بر امواج لرزه‌ای می‌باشد که از دیگر فاکتورهایی می‌باشد که در تحلیل خطر لرزه‌ای و نیز شبیه‌سازی سناریوهای مختلف لرزه‌ای در ساختگاه‌ها، نقش مهمی را ایفا می‌کند. در شکل (۱۴) قابل مشاهده است که به طور مثال در ایستگاه حسن‌آباد که سرعت موج برشی کم است، میزان تشدید ساختگاهی بالا بوده و یا در ایستگاه درود که سرعت موج برشی بالاست، میزان تشدید ساختگاهی، کم می‌باشد.



شکل (۱۴): تابع تشدید ساختگاه بر حسب فرکانس، به دست آمده از روش معکوس‌سازی تعمیم‌بافته (خط پر) به همراه محدوده یک‌برابر انحراف معیار (خط چین‌ها).

پارامترهای لرزه‌ای در مناطق مختلف جهت شناخت هرچه بیشتر

لرزه‌زمین ساخت ایران، پارامترهای لرزه‌ای در منطقه قم مورد

در این مطالعه با توجه به نیاز کشورمان به بررسی‌های

۱۱- نتیجه‌گیری

2. Motazedian, D. (2006) Region-specific key seismic parameters for earthquakes in Northern Iran. *Bull. Seismol. Soc. Am.*, **96**(4), 1383-1395.
3. Hartzell, S. (1992) Site response estimation from earthquake data. *Bull. Seism. Soc. Am.*, **82**(6), 2308-2327.
4. Berberian, M. (2006) Contribution to the seismotectonics of Iran (part 2). *Geological Survey of Iran*, **39**, 429-517.
5. Nowroozi, A. (1976) Seismotectonic provinces of Iran. *Bull. Seism. Soc. Am.*, **66**(4), 1249-1276.
6. Khademi, M.R., Nayeri, A. (1976) *Seismotectonic provinces of Iran*. Iranian Committee on Large Dams; Bulletin 6.
7. Mirzaei, N., Mengtan, G., Yuntai, C. (1998) Seismic source regionalization for seismic zoning of Iran: Major seismo tectonic provinces. *J. Earthquake Pred. Res.*, **7**(4), 465-95.
8. Babaahmadia, A., Safaei, H., Yassaghi, A., Vafa, H., Naeimi, A., Madanipour, S., Ahmadi, M. (2010) study of Quaternary structures in the Qom region, West Central Iran. *Journal of Geodynamics*, **50**, 355-367.
9. Ansari, A., Noorzad, A., Zare, M., (2007) Application of wavelet multi-resolution analysis for correction of seismic acceleration records, *J. Geophys. Eng.*, **4**(4), 1-16.
10. Husid, P. (1967) *Gravity Effects on the Earthquake Response of Yielding Structures*. Report of Earthquake Engineering Research Laboratory, California Institute of Technology, Pasadena, California.
11. Kinoshita, SH. (1994) Frequency-Dependent Attenuation of Shear Waves in the Crust of the Southern Kanto Area, Japan. *Bull. Seism. Soc. Am.*, **84**(5), 1387-1396.
12. Boore, D.M. (1983) Stochastic simulation of high-frequency ground motions based on seismological models of the radiated spectra. *Bull. Seism. Soc. Am.*, **73**(6), 1865-1894.
13. Anderson, J.G. and Hough, S.E. (1984) A Model for the Shape of the Fourier Amplitude Spectrum of Acceleration at High Frequencies. *Bull. Seismol. Soc. Am.*, **74**(5), 1969-1993.

بررسی قرار گرفت. این منطقه از ایران به دلیل موقعیت مهم جغرافیایی و مذهبی و نیز جمعیت بالای آن، مطالعات بیشتر در زمینه پارامترهای جنبش نیرومند زمین را طلب می کند. در این مطالعه در منطقه قم و با به کار گیری روش معکوس سازی تعمیم یافته، بانک داده که شامل داده های جنبش قوی^۹ مرکز تحقیقات راه، مسکن و شهرسازی می باشد، گردآوری شد. با استفاده از روش معکوس سازی تعمیم یافته و کدنویسی های رایانه ای، پارامترهای لرزه ای مانند فاکتور کیفیت امواج بر بشی، افت تنش، فرکانس گوشش، شعاع گسیختگی و غیره برای تمامی چشمه های لرزه زای بانک داده و نیز میزان تشدید ساختگاهی در تمامی ایستگاه های مورد بررسی به دست آمدند. با تحلیل داده های به دست آمده از زلزله ها، پارامترهای لرزه ای منطقه ای به دست آمدند. فاکتور کیفیت امواج بر بشی میزان $Q = 130f^{0.7}$ را در این منطقه نمایش می دهد، این میزان با مطالعات پیشین در ایران و در مناطق دیگر مقایسه شد و در تطابق با این مطالعات قرار دارد، پایین بودن $Q_0 = 130$ نشانی از بالا بودن فعالیت های لرزه ای در این منطقه می باشد. افت تنش منطقه که به صورت معیاری برای قدرت امواج با فرکانس بالا در طیف لرزه ای در نظر گرفته می شود، به طور متوسط میزان ۸۱ بار را نشان می دهد. وابستگی انرژی موج تولید شده با ممان لرزه ای به صورت معادله ایستگاه های بانک داده ترسیم گردید. نتایج به دست آمده در این مطالعه در که هر چه بیشتری از منطقه قم به دست می دهد، این نتایج در شبیه سازی سناریوهای مختلف لرزه ای در این منطقه و تولید رکوردهای شبیه سازی شده و نیز ارائه روابط کاوهندگی با استفاده از این رکوردها کمک شایانی می نماید.

مراجع

1. Andrews, D.J. (1986) Objective determination of source parameters and similarity of earthquakes of different size. *Earthquake Source Mechanics*. American Geophysical Union, **37**, 259-267.

Anelastic Attenuation	۵- کاهندگی غیر الاستیک
Overdetermined	۶- بیش تعیین شده
Singular Value Decomposition	۷- جداسازی مقادیر تکین
Grid Search	۸- جستجوی نقطه به نقطه
Strong-Motion	۹- جنبش قوی

14. Aki, K. (1967) Scaling law of seismic spectrum. *J. Geophys. Res.*, **72**(4), 1217-1231.
15. Yoshimoto, K., Sato, H., and Otake, M. (1993) Frequency-dependent attenuation of P and S waves in the Kanto area, Japan, based on the coda normalization method. *Geophys. J. Int.*, **114**, 165-174.
16. Zafarani, H., Hassani, B. and Ansari, A. (2012) Estimation of earthquake parameters in the Alborz seismic zone, Iran using generalized inversion method. *Soil Dynam. Earthq. Eng.*, **42**, 197-218.
17. Ghasemi, H., Kamalian, N., Hamzehloo, H., Beitollahi, A. (2006) Determination of quality factor of direct shear waves, Qs, in Alborz region using near-field strong motion records of Kojor earthquake in frequency range of 1~32 Hz. *Physics of the Earth and Space*, **31**, 103-112.
18. Mousavi, M., Zafarani, H., Noorzad, A., Ansari, A., Bargi, KH. (2007) Analysis of Iranian strong motion data using the specific barrier model. *J. Geophys. Eng.*, **4**(4), 1-14.
19. Raoof, M., Herrmann, R.B., and Malagnini, L. (1999) Attenuation and excitation of three-component ground motion in southern California. *Bull. Seismol. Soc. Am.*, **89**(4), 888-902.
20. Brune, J.N. (1970) Tectonic stress and the spectra of seismic shear waves from earthquakes. *J. Geophys. Res.*, **75**(26), 4997-5009.
21. Boore, D. (2003) Simulation of ground motion using the stochastic method. *Pure Appl. Geophys.*, **160**, 635-76.
22. Engdahl, E.R., Jackson, J.A., Myers, S.C., Bergman, E.A., Priestley, K. (2006) Relocation and assessment of seismicity in the Iran region. *Geophys. J. Int.*, **167**(2), 761-778.

واژه‌نامه

- | | |
|------------------------|---------------------|
| Cosine Taper | ۱- تابع کسینوسی |
| Fast Fourier Transform | ۲- تبدیل فوریه سریع |
| Nyquist Frequency | ۳- فرکانس نایکوییست |
| Geometrical Spreading | ۴- گسترش مسیر |