## سازوکار گسله پیشانی کوهستان (MFF) زاگرس در طول جغرافیایی ۴۶ تا ۴۸/۵ درجه شرقی

ستوده محمدنیا'، محمدرضا عباسی'، غلام جوان دلوئی""، و محسن ازقندی'

<sup>ا</sup>دانش آموخته کارشناسی ارشد زلزله شناسی، پژوهشگاه بین الملی زلزله شناسی و مهندسی زلزله، تهران، ایران <sup>۲</sup>دانشیار، پژوهشگاه بین المللی زلزله شناسی و مهندسی زلزله، تهران، ایران <sup>۳</sup>استادیار، پژوهشگاه بین المللی زلزله شناسی و مهندسی زلزله، تهران، ایران <sup>۴</sup>دانشجوی دکتری ژئوفیزیک – زلزله شناسی، پژوهشگاه بین الملی زلزله شناسی و مهندسی زلزله، تهران، ایران

(تاریخ دریافت: ۱۳۹۶/۰۳/۲۸، تاریخ پذیرش: ۱۳۹۶/۰۹/۲۲)

## چکیدہ

زمین ساخت زاگرس به خاطر پوشش لایه های نمک در پوسته به گونه ای است که حتی زمین لرزه های بزرگ نیز به ندرت به صورت گسیختگی به سطح می رسند و رخنمون دارند. از این رو عوارض گسله های فعال به آسانی امکان پذیر نیست. مناسب ترین روش مطالعه گسله ها در این گونه موارد استفاده از تکنیک های زلزله شناسی است. از اهداف مهم مشتر ک زلزله شناسان و زمین شناسان پی بردن به سازو کار گسله ها و شناخت گسله مسبّب زمین لرزه است. از این رو حل سازو کار کانونی به روش های مختلفی در مناطق گوناگون انجام می گیرد. در این مطالعه با روش شبیه سازی شکل موج اقدام به حل سازو کارهای کانونی زمین لرزه ها در پهنه گسله پیشانی کوهستان شده است و به دنبال آن با روش برگردان حل های صورت گرفته به حل و بررسی وضعیت تنش و شناخت صفحات گسلی منطقه پرداخته شده است. برای تعیین میزان صحت و درستی سازو کارهای کانونی به دست آمده از روش پلاریته (اولین رسید موج) نیز استفاده شده است. روندهای غالبی که به عنوان صفحه گسلی همخوان با تانسور تنش انتخاب شده است به دو دسته خاوری – باختری و شمال باختری تقسیم بندی شده ند. آن دسته از روندهای خاوری – باختری با شیب رو به شمال همخوان با گسله پیشانی کوهستان هم دوندها با شیب رو به جنوب در این منطقه تاکنون به نقشه در نیامده است به دو دسته خاوری – باختری و شمال باختری با شیب رو به جنوب در این منطقه تاکنون به نقشه در نیامده است. وندهای خاوری – باختری و شمال مؤلفه با شیب رو به جنوب در این منطقه تاکنون به نقشه در نیامده است. وندهای خاوری – باختری خود به دو دسته پر شیب دارای مؤلفه افقی بیشتر و کم شیب با مؤلفه شاقولی بیشتر تقسیم شده اند.

**واژدهای کلیدی**: سازوکار کانونی، مدلسازی شکل موج، وضعیت تنش، گسله پیشانی کوهستان، زاگرس

۱ مقدمه

قرار گرفتن ایران در یکی از مناطق لرزه خیز جهان و احتمال وقوع زلزله های شدید در همه نقاط کشور، شناخت سرشت لرزه ای ایران را از دیدگاه لرزه خیزی با اهمیت ساخته است. تحلیل داده های لرزه ای نشان می دهد که ایران به طور متوسط هر پنج سال زمین لرزه ای با بزرگای ۸/۶ ریشتر را تجربه می کند (عبادی و همکاران، بزرگای ۵/۶ ریشتر را تجربه می کند (عبادی و همکاران، ۱۳۸۹). نوار چین خورده – راندگی زاگرس که یکی از جوان ترین و فعال ترین کوهزاد کره زمین است، بخشی از برازنگی، ۱۹۸۶). نوار چین خورده زاگرس در نتیجه ی برازنگی، ۱۹۸۶). نوار چین خورده زاگرس در نتیجه ی یک بر خورد قاره ای – قاره ای به وجود آمده است (علوی ایران کشیده شده است.

زاگرس یکی از مناطق لرزهخیز ایران است و گسلههای بسیار زیادی در برگرفته است. تعدادی از این گسلههای مهم عبارتند از: گسله اصلی عهد حاضر زاگرس، گسله معکوس اصلی زاگرس، گسله زاگرس مرتفع، و گسله پیشانی کوهستان. از میان تمامی گسلههایی که در منطقه زاگرس واقع شدهاند گسله پیشانی کوهستان (MMF) یکی از گسلههای فعال است. این گسله توسط فالكون (۱۹۶۱)، به عنوان خميدگی پيشانی كوهستان (Mountain Front Flextural) معرفی شدہ است و مرز جنوبی کمربند ساده چینخورده زاگرس را تشکیل میدهد. این راندگی، کور و قطعهقطعه با خصوصیات ساختارى، توپوگرافى، زمينريختشناسى و لرزهزمینساختی خاص است. گسله پیشانی کوهستان ترکیبی از قطعات رانده ناپیوسته با طول.های ۱۵ تا ۱۱۵ کیلومتر میباشد که طول کلی آن در ایران ۱۳۵۰ کیلومتر است. قطعات گسله موجود در عمق به همراه چینهای نامتقارن سطحی مرتبط با آنها توسط شکافها (gaps) و پلهای شدنها (steps)، در عوارض توپوگرافی و

ریختزمین ساختی سطحی از یکدیگر جدا گشته اند (بربریان، ۱۹۹۵). وجود شواهد زمین شناسی بر پایه موقعیت کنونی سازند ائوسن – الیگوسن آسماری فوقانی که از اطلاعات چینه شناسی، لرزه ای و چاههای حفاری شده حاصل شده اند، جابه جایی قائم بیش از شش کیلومتر را در طول این راندگی به اثبات می رساند (فالکون، ۱۹۷۴؛ هابر، ۱۹۷۷). در اثر حرکت قائم گسله پیشانی کوهستان، لبه جنوبی کمربند ساده چین خورده به ویژه در طول گسله پیشانی کوهستان زیرین، بالا آمده و چینهای سطحی نامتقارن جلویی روی آن قرار گرفته اند. این گسله توسط گسله عرضی و فعال کازرون - برازجان به میزان ۱۴۰ کیلومتر به صورت راست گرد، جابه جا گشته است (بربریان، ۱۹۹۵).

بعد از وقوع زمینلرزهی ۲۰۱۴/۰۸/۱۸ مورموری اهمیت بررسی بخشی از گسله پیشانی کوهستان بيشازييش مورد توجه قرار گرفته است زيرا با تعيين مكان این زمینلرزه مشاهده می شود که رومرکز این زمینلرزه منطبق بر گسله های فعال منطقه طبق نقشه ی گسله های فعال ایران (حسامی و همکاران، ۲۰۰۳) قرار نگرفته است. پس سؤالی که در اینجا مطرح می شود این است که گسله مسبّب زمینلرزهی مورموری چه گسلهای است؟ از آنجایی که رومرکز این زمینلرزه میان پهنه گسلی بالارود و گسله پیشانی کوهستان قرار گرفته است می توان پهنه گسلی بالارود و یا گسله پیشانی کوهستان را مسبّب این زمین لرزه دانست. در این مقاله با حل سازو کارهای رویدادهای مهم به دو روش و مقایسه آنها با سازو کارهای معتبر دیگر پاسخی نیز به این سؤال داده خواهد شد. با روش برگشتی گسله مربوطه از دیدگاه سازوکار و هندسه مورد بحث و بررسي قرار خواهد گرفت.

پهنه گسلی بالارود با توجه به نقشه گسلههای فعال ایران (حسامی و همکاران، ۲۰۰۳) با روند عمومی خاوری– باختر-ESE (WNW) و آرایش ناپیوسته و

حرکت چپ گرد حد شمال غربی فروافتادگی دزفول را تشکیل میدهد. عملکرد این پهنه گسلی باعث خمش محور برخی از طاقدیس ها مثل طاقدیس کوه سیاه شده است. در طول این پهنه گسلی، گسله پیشانی کوهستان (MFF) حدود MT این بهنه ای در امتداد گسله چپ-گرد بالارود نشان میدهد (بربریان، ۱۹۹۵؛ بهرودی و کوی، ۲۰۰۳).

با شناخت سازو کار کانونی زمین لرزه ها اطلاعات زیادی در مورد سازو کار گسل مسبّب می توان به دست آورد. اگر تعداد سازو کارهای حل شده به اندازه کافی با شد روند غالب سازو کارها را به منطقه مورد مطالعه می توان نسبت داد. به دست آوردن سازو کارهای کانونی در زلزله شناسی با روش های متعددی می تواند محاسبه شود. دو روش در این پژوهش برای به دست آوردن سازو کارهای کانونی استفاده شده است. یکی از روش ها مدل سازی شکل موج با استفاده از مجموعه نرم افزاری ایزولا و دیگری روش پلاریته (قطبش اولین رسید موج لرزه ای) است. در پژوهش پیش رو از هر دو روش یاد شده بهره گرفته شده است.

### ۲ روش تحقیق

در این پژوهش از دادههای یک شبکه لرزهنگاری موقت پژوهشگاه مشتمل بر چهارده ایستگاه کوتاه دوره و دادههای مرکز ملی شبکه لرزهنگاری باند پهن پژوهشگاه بینالمللی زلزلهشناسی و مهندسی زلزله و مؤسسه ژئوفیزیک دانشگاه تهران پس از تلفیق استفاده شده است. در این راستا زمینلرزه مورد بررسی قرار گرفته است که در طول جغرافیایی ۴۶ تا ۴۸/۵ درجه و عرض جغرافیایی در زلزلهشناسی مشاهدهای تعیین محل منابع لرزهای است. این کار شامل تعیین مختصات کانون زمینلرزه و زمان وقوع منبع است. به طورکلی تعیین محل منبع نیازمند

شناسایی فاز لرزهای و اندازه گیری زمان ورود آنها و همچنین شناخت ساختار سرعتی بین کانون زمینلرزه و ایستگاه لرزهای است (لی و والاس، ۱۹۹۵). از آنجایی که تعدادی از زمینلرزهها بهدرستی و دقیق تعیین محل نشده بودند بنابراین شکل موج ثبت شده تعدادی از زمینلرزهها در شبکه لرزهنگاری موقت پژوهشگاه بینالمللی زلزلهشناسی و مهندسی زلزله مستقر در منطقه دهلران با سایر شبکههای لرزهنگاری کشوری تلفیق و تعیین محل مجدد گردید که اطلاعات جدید از مشخصات رویدادها در مطالعه حاضر مورد استفاده قرار گرفته است. در هنگام وقوع زمينلرزه تشخيص سازوكار گسله مسبّب و تنشهای منطقهای به وجود آورندهی آن از اهمیت بسیار زیادی برخوردار هستند که برای تعیین این مسائل از سازوکار کانونی زمینلرزه استفاده می شود. برای محاسبه سازوكار كانونى زمينلرزهها روشهاى متعددى وجود دارد در بعضی از زمینلرزهها که گسلش سطحی وجود دارد زمینشناسان با مشاهده مستقیم می توانند به سازوکار کانونی زمینلرزه پی ببرند اما در مناطقی مانند زاگرس بهخاطر پوشش رسوبی خاصی که در منطقه وجود دارد معمولاً زمینلرزهها گسلش سطحی ندارند و زمین شناسان ناچار به استفاده از روش های زلزلهشناسی خواهند بود. همین مسئله می تواند دلیلی بر توجه و اهمیت روشهای زلزلهشناسی برای به دست آوردن سازوکار کانونی زمین لرزهها در دهههای اخیر باشد. برای به دست آوردن سازوكار كانونى زمينلرزهها روشهاى متفاوتي وجود دارد که در این مقاله برای به دست آوردن سازو کارها در ابتدا با روش مدلسازی شکل موج سازوکار کانونی زمین لرزه ها تعیین شده است. سپس برای تعیین صحت سازوکارهای بهدستآمده از روش پلاریته (اولین رسید موج) نیز کمک گرفته شده است. سازوکار کانونی بعضی از زمین لرزهها نیز توسط CMT گزارش شده است که در اين حالت مقايسه بين سه حالت انجام مي شود.

یکی از مسائلی که به هنگام وقوع زمینلرزه نیاز به اطلاع از آن وجود دارد شناخت دقیق پارامترهای چشمه لرزهای است. معمولاً با استفاده از چند ثانیه اول نگاشتها اطلاعات مهمی می توان به دست آورد که این اطلاعات شامل محل و حل صفحهی کانونی است اما برای به دست آوردن جزئيات هنگام وقوع زمينلرزه، بايد تمام نگاشت را مورد بررسی قرار داد. یکی از روشهای زلزلهشناسی که برای به دست آوردن جزئیات زمین لرزهها مانند عمق کانونی و گشتاور لرزهای در این مقاله مورد استفاده قرار گرفته است روش مدلسازی شکل موج بهمنظور محاسبه تانسور گشتاور لرزهای است. هسته اصلی این روش بر اساس واهمامیخت تکراری کیکوچی و کاناموری (۱۹۹۱) است که برای تعیین پارامترهای چشمهی زمینلرزه در فواصل دور لرزهای به کار رفته است. مدلسازی شکل موج با نرمافزار ايزولا توسط زهرادنيك و همكاران (۲۰۰۵) با استفاده از محاسبه کامل تابع گرین با روش عدد موج گسسته (بوشون، ۱۹۸۱) برای فواصل محلی و منطقهای گسترش داده شده است. در این روش برای وارونسازی خطی تانسور گشتاور در حوزه زمان از شکل موج کامل داده های منطقه ای استفاده می شود. قبل از شروع کار با نرمافزار ایزولا از آنجایی که فرمت دادههای مؤسسه ژئوفیزیک دانشگاه تهران بر حسب نانومتریکس، SEGY بوده است ابتدا فرمت آنها را به سایزن تغییر داده و با دادههای پژوهشگاه بینالمللی زلزلهشناسی و مهندسی زلزله تلفیق شدهاند که در تعیین سازوکار کانونی به روش پلاریته موج P از آنها بهصورت همزمان استفاده شود. سپس دادهها به فرمت SAC تبدیل فرمت شدهاند تا برای انتقال به نرمافزار ایزولا آماده شوند. با اعمال تصحیح دستگاهی روی لرزهنگاشتهای سرعت و با انتخاب فیلتر مناسب میانگذر برای مثال در محدودهی ۰/۰۱ تا ۰/۰ هرتز، مورد استفاده قرار می گیرد. لرزهنگاشت سرعت به

جابهجایی تبدیل شد. برای به دست آوردن سازوکارها با این روش از مدل سرعتی پژوهشگاه بینالمللی زلزلهشناسی و مهندسی زلزله استفاده شده است. مدل سرعتی استفاده شده در این پژوهش در جدول ۱ نشان داده شده است. بعد از به دست آوردن سازوکارها با روش مدلسازی شکل موج برای تعیین میزان صحت این سازوکارها از روش پلاريته (اولين رسيد موج) نيز استفاده شده است. سازوکارهای حاصل از روش پلاریته بر این اساس است که پلاریته موج P رسیده از ایستگاههای لرزهای مختلف و از جهتهای متفاوت زمینلرزه باهم فرق میکند. اولین رسید موج P میتواند بهصورت فشارشی (حرکت اولیه مواد به سمت ایستگاه، حرکت رو به بالا در ایستگاه) یا بهصورت انبساطی (حرکت اولیه مواد دور از ایستگاه، حركت رو به پايين) باشد (لي و والاس، ۱۹۹۵). بعد از اینکه ایستگاههای مناسب برای این روش جدا شد اولین رسید موج P برای ایستگاهها با توجه به اینکه بالا یا پایین بوده مشخص میشود. برای تعیین سازوکارها به روش پلاریته برای تمامی زمینلرزهها حداقل از ۱۷ فاز لرزهای و يلاريته آنها استفاده شده است تا بهترين صفحه ممكن به دست آید. به کمک نرمافزار بهترین صفحهای که می تواند از بین این نقاط فشاری یا انبساطی عبور کند، انتخاب مي شود. بعد از محاسبه سازو كارها با روش پلاريته و روش مدلسازی شکل موج از آنجایی که مرکز لرزهنگاری دانشگاه هاروارد با روش سنتروئید تانسور گشتاور (CMT) اقدام به محاسبه و گزارش سازوکار برخی از زمینلرزهها مینماید از آن بهعنوان مقایسه استفاده شده است. بهعنوان نمونه نتایج حاصل از روش مدلسازی شکل موج برای زمینلرزهای که در تاریخ ۲۰۱۴/۰۹/۲۸ به وقوع پیوسته است در شکلهای ۱ و ۲ نشان داده شده است.

برای مقایسه، سازوکارهای حل شده از دو روش مدلسازی شکل موج و روش پلاریته و سازوکارهایی که توسط CMT دانشگاه هاروارد و IRSC مؤسسه ژئوفیزیک گزارش شدهاند را در شکلهای ۳، ۴ و ۵ به تصویر در آوردهایم. شایان ذکر است که فقط ۲۰ زمین لرزه از ۳۱ زمین لرزه مطالعه حاضر در گزارش CMT و IRSC ارائه شده است. خلاصه نتایج در جدول ۲ آورده شده است. همان طور که در شکل های ۱ و ۲ مشاهده می شود میزان برازش شکل موج واقعی با شکل موج شبیه سازی انجام شده بسیار خوب است به طوری که این انطباق برای ۱۶ مؤلفه از ۲۴ مؤلفه بیشتر از ۲۵ می باشد. این امر در کیفیت تعیین سازوکار کانونی زمین لرزه ۲۰۱۴/۰۹/۲۸ و همبستگی مشاهده شده در شکل ۱ تأثیر گذار بوده است. تمامی سازوکار هایی که به روش مدل سازی شکل موج به دست آمده اند از چنین انطباق خوبی بر خور دارند.



شکل ۱. میزان همبستگی سازوکار کانونی حل شده با عمق سنتروئید برای زمین لرزه ۲۰۱۴/۰۹/۲۸.

**جدول ۱**. مدل سرعتی پژوهشگاه بینالمللی زلزلهشناسی و مهندسی زلزله برای منطقه ایلام (که از پردازش پس لرزههای زمین لرزه ۶/۲ ریشتری ۲۰۱۴/۸/۱۸ مورموری ایلام ثبت شده در چهارده ایستگاه لرزهنگاری موقت حاصل شده است).

| IIEES_ILAM crustal model |           |           |                |     |     |  |  |  |
|--------------------------|-----------|-----------|----------------|-----|-----|--|--|--|
| Depth (km)               | Vp (km/s) | Vs (km/s) | Rho (gr/cm**3) | Qp  | Qs  |  |  |  |
| 0                        | 5.31      | 2.983     | 2.780          | 600 | 300 |  |  |  |
| 5                        | 5.74      | 3.224     | 2.880          | 600 | 300 |  |  |  |
| 13                       | 5.98      | 3.359     | 2.960          | 600 | 300 |  |  |  |
| 18                       | 6.50      | 3.652     | 3.000          | 600 | 300 |  |  |  |
| 46                       | 8.05      | 4.522     | 3.310          | 600 | 300 |  |  |  |
| 72                       | 8.10      | 4.551     | 3.320          | 600 | 300 |  |  |  |



شکل ۲. میزان برازش شکل موجهای واقعی با شبیهسازی شده برای زمینلرزه ۲۰۱۴/۰۹/۲۸.



شکل ۳. سازوکارهای کانونی حل شده به روش مدلسازی شکل موج برای زمینلرزههای جدول ۲.



شکل ۴. سازوکارهای کانونی حل شده به روش پلاریته برای زمینلرزههای جدول ۲.



شکل ۵. سازوکارهای کانونی گزارش شده توسط دانشگاه هاروارد به روش CMT برای ۲۰ رویداد جدول ۲.

| شماره | تاريخ                    | زمان وقوع | عرض شمالی (درجه) | طول شرقي (درجه)       | بزرگی       | Strike (°)  | Dip (°)       | Rake (°) | روش حل  |
|-------|--------------------------|-----------|------------------|-----------------------|-------------|-------------|---------------|----------|---------|
|       | _                        |           |                  |                       |             | ٧١          | ٨٨            | ۶۵       | مدلسازى |
| ١     | ۲۰۰۸/۰۶/۰۳               | 9:71:07   | WY/0             | ۴۸/۹                  | ۴/۳         | ۶۳          | ۵١            | ۶۳       | پلاريتە |
|       |                          |           |                  |                       |             | 147         | 44            | ٨۴       | مدلسازى |
| ۲     | 1.1./.1/19               | ۲۰:۳۳:۰۸  | 87/05            | *//*/                 | ۴/۳         | 110         | 40            | ٩٠       | پلاريتە |
|       |                          |           |                  |                       |             | ۲۹۸         | ۵۴            | ٧٢       | مدلسازى |
| ۲     | <b>T • 1 • / • T</b> /TT | ۷:۲۸:•۲   | 377/01           | ۴۸/۴۲                 | ۴/۹         | 590         | ۶۳            | 11       | پلاريتە |
|       |                          |           |                  |                       |             | ۲۸۶         | ٣٣            | ٧٢       | СМТ     |
|       |                          |           |                  |                       |             | 311         | 44            | ٩٠       | مدلسازى |
| ۴     | <b>T • 1 • / • T/T</b> M | 1•:70:00  | 87/84            | ۴۸/۳۱                 | ۵/۳         | ۳.۴         | 40            | 54       | پلاريتە |
|       |                          |           |                  |                       |             | <b>r.</b> v | ۵۵            | 111      | СМТ     |
|       |                          |           |                  |                       |             | 795         | ٥٣            | ٧.       | مدلسازى |
| ۵     | 7.17/.7/78               | ۲۳:۱۸:۴۹  | ٣٢/٣٨            | ۴۶/۷۵                 | ۴/۸         | 759         | 44            | ٨٩       | پلاريتە |
|       |                          |           |                  |                       |             | 791         | 40            | V۸       | СМТ     |
|       |                          |           |                  |                       |             | 444         | ۵۸            | ٧۴       | مدلسازى |
| ۶     | ۲۰۱۲/۰۳/۰۸               | ۸۳:۱۱:۳۸  | 27/AV            | 46/98                 | ۴/۸         | ١٩          | ۳۸            | ٩٠       | پلاريتە |
|       |                          |           |                  |                       |             | 794         | ۳.            | ۸١       | CMT     |
|       |                          |           |                  |                       |             | ١٢          | ۳۱            | ١٣١      | مدلسازى |
|       | u 1.00,11,000            | 11:•0:44  | ٣٤/٢٨            | 40/99                 | ۵/٣         | ١٢٨         | <u> </u>      | ۵١       | پلاريته |
| v     | 1.11/11/11               |           |                  |                       |             | ١٣          | 41            | 118      | CMT     |
|       |                          |           |                  |                       |             | ۲۷          | 44            | 14.      | IRSC    |
|       |                          |           | we /A            | 10 A 10 M             | <b>N</b> 10 | 117         | 7             | ٩٠       | مدلسازى |
| Λ     | · · · / / / / / / /      | 11:07:11  | 11/3             | 17/71                 | 1/7         | ١٢٨         | <del>99</del> | ۵١       | پلاريتە |
| •     | U. 167. U/U.             | ¥.1.1.94G | WY (6.)          | ×A /A ×               | YC / 1      | 704         | VV            | ۴۷       | مدلسازى |
| ٦     | 1•11/•1/1•               | 1:17:17   | 11/77            | 17/31                 | 1/1         | TVA         | ۵۳            | ٣٣       | پلاريتە |
|       |                          |           |                  |                       |             | 111         | ٧٣            | ٩٠       | مدلسازى |
| Υ.    | V. 18. A 11.1            | 14:47:1   | ۳۲/۷۰            | 40/90                 | ۴/۶         | 144         | ۵۵            | ۶.       | پلاريتە |
| 1.    | 1.11/.1/10               |           |                  |                       |             | 111         | ۶۲            | ٨٠       | CMT     |
|       |                          |           |                  |                       |             | 110         | ٧٢            | ٨٩       | IRSC    |
|       |                          |           |                  |                       |             | ۳۲۶         | ٣٧            | ١٣٨      | مدلسازى |
|       | <b>7.1</b> ¥/. \/\\      | Y.WY., C  | 377/80           | ¥\//\/Y               | ۶/۱         | ۲۳۱         | 40            | ٩٨       | پلاريتە |
|       | 1 1 1 / 20/ 10           | 1.11.17   |                  | , , , ,               |             | riv         | ۲۷            | ) ) )    | CMT     |
|       |                          |           |                  |                       |             | ۳۲.         | ٣٢            | 171      | IRSC    |
| 17    | <b>7.1</b> ¥/. \/\\      | 4:24:22.1 | ۲۸٬۲۳            | <b>F</b> V/V <b>F</b> | ۴/٣         | 1.٣         | ۳۵            | ۶۷       | مدلسازى |
| 11    |                          |           |                  |                       |             | ١٠٥         | ۳۹            | ٩٠       | پلاريتە |
|       |                          |           |                  |                       |             | ٩٢          | ۶v            | ۶.       | مدلسازى |
| 14    | <b></b>                  | 0:10:01.7 | ٣٢/٧۴            | 41/84                 | ۵/۶         | 1.4         | ۶٩            | ٩٠       | پلاريتە |
| 11    | 1 1 1 / 1 // 1 /         |           |                  |                       |             | ٩٨          | ۶۵            | ۶.       | CMT     |
|       |                          |           |                  |                       |             | ٩٨          | ۵۹            | ۵۵       | IRSC    |

**جدول ۲**. مشخصات سازوکارهای کانونی حل شده با دو روش مدلسازی شکل موج و پلاریته در پژوهش حاضر و مقایسه برخی از آنها با گزارش CMT و IRSC.

| شماره | تاريخ                             | زمان وقوع     | عرض شمالی (درجه) | طول شرقی (درجه) | بزرگی | Strike (°) | Dip (°)       | Rake (°) | روش حل  |
|-------|-----------------------------------|---------------|------------------|-----------------|-------|------------|---------------|----------|---------|
|       |                                   |               |                  |                 |       | ١٠٩        | 40            | ۶v       | مدلسازى |
| 14    | Y. \ ¥/. A / \ A                  | A A.YV 9      | <b>**</b> 7 /\/4 | ¥\//¢\          | ۴/۷   | 111        | ۶۵            | ٩٠       | پلاريتە |
| 11    |                                   | Λ.•ω.ιν.ι     | 1.17.4.3         | 1 4/2 1         | 1/1   | 174        | ۶۲            | ٨٩       | CMT     |
|       |                                   |               |                  |                 |       | 111        | 42            | V4       | IRSC    |
|       |                                   |               |                  |                 |       | ۳۱.        | ٣٩            | 118      | مدلسازى |
| ۱۵    | 7.14/.1/11                        | 11:•1:57      | ۳۲/۵             | 40/40           | ۴/۶   | ۲۸۳        | 44            | ٨۴       | پلاريتە |
|       |                                   |               |                  |                 |       | ۳          | ۲۹            | 111      | CMT     |
|       |                                   |               |                  |                 |       | ٨۶         | 42            | 74       | مدلسازى |
| 18    | <b>٢٠١</b> ۴/•٨/١٨                | 11.01.00      | <b>**</b> Y/V    | ¥V/09           | 0/4   | ٩٠         | ۷۳            | ۴۳       | پلاريتە |
| .,    | , ,,,,,,,,,                       |               |                  |                 |       | ٧.         | ۸۳            | ۳۱       | CMT     |
|       |                                   |               |                  |                 |       | ٧۵         | 47            | ۲۵       | IRSC    |
|       |                                   |               |                  |                 |       | 1.7        | ۵١            | ٧٩       | مدلسازى |
| ١v    | <b>X.1</b> ¥/.A/1A                | 14.4.4.47     | 27/45            | ¥V/8Y           | 0/9   | ٨۴         | ۶٩            | ٩٠       | پلاريتە |
|       |                                   | 17. 77.11     | 1 17 17          |                 | ω/ (  | ٩٩         | ۶۲            | ٨.       | CMT     |
|       |                                   |               |                  |                 |       | ٩٧         | 47            | ۶۸       | IRSC    |
|       |                                   |               |                  |                 |       | 174        | 54            | 1.4      | مدلسازى |
| ١٨    | 7.14/.1/11                        | 11:04:01      | ٣٢/٧١            | 40/00           | ۴/۶   | 17.        | ۵۵            | ۶.       | پلاريتە |
|       |                                   |               |                  |                 |       | ۱۳۰        | ۵۷            | 1.4      | CMT     |
|       |                                   | 21:44:29      | ٣٢/٧۴            | 40/09           |       | ١٣٣        | ۲.            | ۵٧       | مدلسازى |
| 14    | Y. \ ¥/. A / \ A                  |               |                  |                 | ۴/۶   | 111        | ۶۸            | ٩٠       | پلاريتە |
| 13    | 1 • 1 7/ • ٨/ ١٨                  |               |                  |                 |       | 179        | 41            | ۵۹       | CMT     |
|       |                                   |               |                  |                 |       | 179        | ۳.            | ۶۵       | IRSC    |
| ۲.    | 7.14/.1/19                        | 1             | *** //**         | ¥\//\$\/        | ۴/۲   | ١٠٩        | ۵۳            | ٨.       | مدلسازى |
| 1.    | 1 - 11/ - 70/ 1 0                 | 14.11.01      | 1 17 • 1         |                 | 17.1  | 114        | ۶.            | ۵۵       | پلاريتە |
|       |                                   |               |                  |                 |       | ٩۶         | 40            | 54       | مدلسازى |
| 71    | ۲.۱۴/.۸/۱۹                        | K1.4K1.18     | ***              | ¥V/0Y           | ×/\   | ١١٩        | ٧۴            | ۲۷       | پلاريتە |
|       | 1 - 1 1 / - 7 4 - 1 4             | 11.11.17      | , ,,,,,          | 11/01           | ω/ 1  | 118        | ۶١            | ٩٣       | CMT     |
|       |                                   |               |                  |                 |       | 1.0        | 49            | ٧۴       | IRSC    |
|       | ۲ <b>۰</b> ۱۴/۰۸/۲۰               | 1•:14:18      | ۳۲/۶             | ¥V/VA           | ۵/۶   | ٩٠         | ٧٩            | ۸٣       | مدلسازى |
| 77    |                                   |               |                  |                 |       | १۶         | ۵۹            | ۵۷       | پلاريتە |
|       |                                   |               |                  |                 |       | ١٠٩        | ۶٩            | ٨٢       | CMT     |
|       |                                   |               |                  |                 |       | 110        | VV            | ЛЛ       | IRSC    |
| ۲٣    | ۲۰۱۴/۰۸/۲۲                        | ۱۰:۴۰:۰۰      | ۳۲/۷۱            | ۴V/۶۶           | ۴/۶   | AV         | ٧١            | ٧٣       | مدلسازى |
|       |                                   |               |                  |                 |       | 111        | ٧١            | ٩٠       | پلاريتە |
|       |                                   |               |                  |                 |       | 1 • 1      | 49            | ۸۲       | CMT     |
|       |                                   |               |                  |                 |       | ١٣٣        | 74            | 1.4      | IRSC    |
|       |                                   |               |                  |                 |       | ١.٧        | 9V            | ۵۶       | مدلسازى |
| 74    | <b>7 • 1 *</b> / • 1 / 1 <b>*</b> | 7             | <b>۳۲/۶</b> ۸    | £1/7.k          | ۵/۲   | 1 • 1      | ۵١            | ٩٠       | پلاريتە |
| 1.1   | 1 - 1 - 7 - 7 - 7 - 1 - 1         | 1 · . · W.1 * |                  | 1 7/21          | w/ 1  | ٩٨         | <del>99</del> | 44       | CMT     |
|       |                                   |               |                  |                 |       | ۱۰۵        | ۶١            | ۵١       | IRSC    |

ادامه جدول ۲.

| شماره | تاريخ           | زمان وقوع | عرض شمالی (درجه) | طول شرقي (درجه) | بزرگی  | Strike (°) | Dip (°)       | Rake (°) | روش حل  |
|-------|-----------------|-----------|------------------|-----------------|--------|------------|---------------|----------|---------|
| 20    | YA Y. 14/. 4/YA | ~ \ \\\~  |                  | SGA ( A )       | NE I C | 110        | VV            | ٩١       | مدلسازى |
| ſω    | ι•ιι/•///ω      | 7:•1:17   | 11/010           | \v/v•           | 1/7    | 11V        | <del>99</del> | ۵۲       | پلاريتە |
|       |                 | ••:••:۴•  | ٣٢/٧             | ¥V/۵۶           | 4/4    | ۱•V        | V۵            | ٩۵       | مدلسازى |
| 17    | 1•11/•٩/١٨      |           |                  |                 |        | 1 • 1      | ٩٠            | ٧۴       | پلاريتە |
|       |                 |           |                  |                 |        | vv         | ٣٨            | ۶٩       | مدلسازى |
|       | U 110/1 /1 X    | 13:20:00  | WY/49            | ¥V/A¥           | ۵/۷    | ٨٩         | ۵۴            | ٩٠       | پلاريتە |
| 11    | 1.17/1./10      |           |                  |                 |        | ٨٩         | ٣v            | лл       | CMT     |
|       |                 |           |                  |                 |        | ۹۵         | ٣٢            | ٩٢       | IRSC    |
|       | ۲۸ ۲۰۱۴/۱۰/۱۵   | T1:T1:FF  | ۳۲/۵۵            | 41/9 <i>5</i>   | 4/4    | ٨٣         | ۵۹            | ٧.       | مدلسازى |
| 17    |                 |           |                  |                 |        | ٩٢         | ۵۲            | ٩٠       | پلاريتە |
|       | 79 7.14/1./19   | ••:٢٧:١٨  | ۳۲/۸۲            | ۴۷/۸۴           | ٣/٩    | ٩١         | ۵١            | 171      | مدلسازى |
| 14    |                 |           |                  |                 |        | ۹۵         | ۴۸            | ٩٠       | پلاريتە |
|       |                 | ٩:۴٨:۰٣   | ٣٢/٨٣            | 48/9            | 4/1    | ۱۳۰        | ٧۴            | ٩۵       | مدلسازى |
| 1.    | 1 • 10/ • 1/17  |           |                  |                 |        | 1•1        | ٩٠            | ٧۴       | پلاريتە |
|       |                 | ٨:•۴:۴•   | 41/98            | ¥9/9            | ۴/V    | 149        | ۶۵            | ١١٢      | مدلسازى |
|       |                 |           |                  |                 |        | ۹۵         | <i>۶۶</i>     | ٩٠       | پلاريتە |
| 11    | 1 • 10/ • 7/10  |           |                  |                 |        | 119        | ۶A            | ٨۶       | CMT     |
|       |                 |           |                  |                 |        | 170        | ٧١            | ۱۰۰      | IRSC    |

ادامه جدول ۲.

۳ حل وضعیت تنش با استفاده از وارون سازی دادههای سازوکار کانونی زمین لرزهها

حل وضعیت تنش نو زمین ساختی در مناطق مختلف جهان یکی از پارامترهای مهم در بررسی لرزه زمین ساخت به شمار می رود. روش های متفاوتی برای رسیدن به تانسور تنش معرفی شده است. یکی از این روش ها به کار گیری صفحه های گسلی و خش لغزهای مربوطه است. این روش برای به دست آوردن تنش قدیمی و حال حاضر است (آنجلیه، ۱۹۷۵؛ بلیه و زباک، ۱۹۹۵ و شبانیان و همکاران، زمین لرزه ها برای به دست آوردن تنش عهد حاضر است (آنجلیه، ۲۰۰۲؛ کری گیلهاردیس و مرسیه، ۱۹۸۷). در این مقاله تنش عهد حاضر مورد بررسی قرار گرفته است. این مقاله تنش مهد حاضر مورد بررسی قرار گرفته است. (لیسل و همکاران، ۲۰۰۲؛ شان و فری، ۲۰۰۹) ارائه شده

با توجه به حل سازوکارهای کانونی ترسیم شده در شکل های ۳، ۴ و ۵ مشاهده می شود که این سازوکارها دارای روندهای مشابهی با هر سه روش میباشند. در بعضی از سازوکارها شباهت بسیار زیادی در هر سه روش مشاهده می شود مانند رویدادهای شماره ۳، ۴، ۵، ۱۲، ۱۵، ۲۷ که اختلاف بین سه روش بسیار ناچیز است. بسیاری از این سازوکارها دارای روندهای مشابهی هستند که این روندها با روند اصلی زاگرس مطابقت دارد و این مسئله درستی نتایج بهدستآمده را تأیید میکند. همانطور که در شکلهای ۳، ۴ و ۵ مشاهده می شود بعضی از این زمینلرزهها در مکانهایی اتفاق افتاده است که هیچ گسله فعالى طبق نقشه گسله هاى فعال ايران (حسامى و همكاران، ۲۰۰۳) وجود ندارد؛ بنابراین، نتایج مهمی از این تحقیق در حل سازوکار گسلههای ناشناخته یا کمتر شناخته شده مسبّب زمین لرزه های منطقه زاگرس میانی به دست آمده است.

ارائه شده است که علاقهمندان برای فراگیری روش توصیه میشود به این منابع مراجعه نمایند.

در این روش محاسبه تنش با استفاده از سازوکارهای کانونی زمینلرزهها نیازمند دانستن بردار لغزش لرزهای و به دنبال آن تشخیص و انتخاب صفحه اصلی گسلش از صفحه كمكي ميباشد. تشخيص صفحات اصلي مي تواند مستقیم از روی گسیختگی سطحی بعد از رویداد، پراکندگی پسلرزهها و یا محاسبات معکوس انجام گیرد. در این روش تشخیص صفحه اصلی گسلش امکانپذیر است زیرا فقط یکی از دو بردار لغزش صفحات هر سازوکار کانونی لرزهای با محورهای تنش همخوانی دارد (کری گیل هاردیس و مرسیه، ۱۹۸۷ و ۱۹۹۲). به زبان سادهتر این گفته بدانمعنی است که تنها یکی از دو صفحه کمکی از یک حل سازوکار کانونی میتوانند در یک جهت تنش مشخص فعال شوند و یکی از دو صفحه باید از محاسبه تانسور تنش حذف شوند. در این مطالعه از روش معکوس برای انتخاب صفحه گسلی استفاده شده است.

برگردان دادههای حرکتی گسله در همه روشها بر پایه فرضیاتی استوار است (مرسیه، ۱۹۹۱ و کری گیلهاردیس و مرسیه، ۱۹۹۲) که عبارتند از: ۱- لغزش مربوط به خش لغز در روی صفحه گسلی در جهت تنش برشی بیشینه حل شده رخ می دهد ۲- بردارهای لغزش روی صفحات گسلی مستقل از همدیگر هستند ۳- مواد تشکیل دهنده صفحات گسلی همگن هستند و ۴-جابه جایی روی گسله نسبت به طول گسله محدود و هیچ گونه تغییر شکل خمیری و چرخشی صورت نمی گیرد.

تانسور تنش شامل چهار پارامتر که سه تا از آنها  $\sigma_1$  و $\sigma_1$  و $\sigma_2$  و $\sigma_3$  به عنوان بردارهای اصلی و دیگری نسبت تنش، $\sigma_2$   $R = \frac{\sigma_2 - \sigma_1}{\sigma_3 - \sigma_2}$ 

بهکار رفته اهمیت دارد که بیانگر رژیم زمینساختی هر منطقه بوده و مقادیری بین صفر و یک دارد.

## ۴ نتایج تنش حاصل از برگردان داده سازوکار کانونی

از میان ۳۱ سازوکار کانونی حل شده به روش شبیهسازی شکل موج در این پژوهش، ۲۸ سازوکار کانونی منجر به حلی با کیفیت و پایداری مناسب شده است. پس از انجام مراحل مختلف روش شرح داده شده به تفسير نتايج بهدست آمده پرداخته شده است. جهت تنش بیشینه در این منطقه در راستای N32E به دست آمده است (شکل ۶). از فاکتورهایی که نشاندهندهی پایداری حل انجام شده است می توان به تعداد داده ها اشاره کرد که حداقل آن چهار صفحه گسلی میباشد و مورد دیگر نسبت تنش برشی به نرمال است که دایره مور (گوشه سمت راست بالا در شکل ۴) بیانگر آن است و در نهایت از پارامترهای مهم دیگر میزان زاویه ناهمخوانی بین بردار لغزش واقعی و محاسبه شده است. هر چقدر میزان آن کمتر باشد پایداری تانسور تنش بالاتر مىرود. توزيع پواسونى زاويەھاى ناهمخوانی نشان از دقت بالای حل این تانسور دارد که در شکل ۶ (گوشهی پایین سمت چپ) نشان داده شده است. شکل بیضوی تنش (R) بیانگر رژیم زمین ساختی است و در این حل مقدار 0.290 را نشان می دهد که بیانگر رژیم زمینساختی میانفشاری محض تا فشاری شعاعی است. آرایش محورهای اصلی تنش نیز سازوکار فشارشی را بیان میکنند زیرا در این حل  $\sigma_3$  بهصورت قائم است. روند صفحات بهدست آمده بهعنوان صفحه لرزهاي با روش معکوس که در نمودار گل سرخی شکل ۶ (گوشه پایین سمت راست) نشان داده شده است به دو دسته شرقی – غربي و شمال غربي تقسيم شدهاند.



**شکل ۶.** تانسور تنش محاسبه شده از سازوکارهای کانونی. صفحات گسلی با بردار لغزش آنها در استریونت (نیمکره جنوبی) بیانگر روندها و شیب گسلی مشخص شده بهعنوان صفحات اصلی و بردارهای لغزش آن می،اشد. سمت راست پایین: نمودار گل سرخی صفحات، سمت چپ پایین: هیستوگرام زوایای ناهمخوانی بین بردارهای لغزش واقعی و محاسبه شده که از توزیع پواسونی پیروی میکند.

تقریباً ۶۰ درصد صفحات بهدست آمده شیب رو به شمال و شمال شرقی دارند که با نقشههای گسلههای فعال موجود همخوانی دارد؛ اما ۴۰ درصد باقیمانده شیبی رو به جنوب و جنوب غربی دارند که تاکنون گسلی با این مشخصات معرفی نشده است. با توجه به این موضوع احتمال وجود گسلههایی پنهان در میان پهنه گسلی بالارود و MFF وجود داشته باشد که با این زمین لرزه فعال شدهاند. طیفی از گسلهها با روندهای ۱۹۷ تا ۱۱۱۸ به دو شدهاند. طیفی از گسلهها با روندهای ۱۹۷ تا ۱۱۱۸ به دو دارای مؤلفه افقی بیشتر هستند و این مجموعه در ادامه زمین لرزه اصلی فعال شده است. در شکل ۷ محاسبات آماری برای صفحه های گسلش انجام شد تا اندازههای مختلف آن بهتر مشخص شوند. از هفت صفحه گسلش که به روش برگشتی از حل سازو کار کانونی به دست آمده و روابط

زمین شناسی موجود بر روی نقشه ها که حاکی از جهت شیب صفحه گسلی به سوی شمال شرق است مشخص شد که صفحه های اصلی گسلش شیب به سوی شمال دارند و دربر گیرنده محورهای فشارش شمال شرقی -جنوب غربی هستند (شکل ۷ تصویر بالا سمت چپ) و روند میانگین آنها در طیف (201-100) قرار می گیرند که هم سو با روندهای اصلی زاگرس هستند (شکل ۷ تصویر بالا سمت راست). هندسه گسلش از طیفی میان ۵ درجه تا ۶۰ درجه به سوی شمال متغیر است (شکل ۷ تصویر پایین سمت چپ). سازو کار گسلش با بردارهای لغزش تعریف می شوند که در شکل ۷ (تصویر پایین سمت راست) به نمایش در آمده اند. بردارهای لغزش بیانگر سازو کار فشاری با مؤلفه های کوچک افقی چپ بر هستند و مؤلفه های شاقولی به طور یقین چیره هستند.



**شکل ۷.** بررسی آماری صفحههای گسلش اصلی بهدستآمده از حل سازوکار کانونی و روش برگشتی (بالا سمت چپ)، رز دیاگرام صفحهها (بالا سمت راست)، هندسه صفحههای گسلی (پایین سمت چپ) و بردارهای لغزش صفحههای مربوطه (پایین سمت راست). در پایین تصویر نشانههای بهکار گرفته شده در شکل مانند محورهای فشارش و کشش توضیح داده شدهاند.

نقشه گسلههای فعال ایران (حسامی و همکاران، ۲۰۰۳) ترسیم نشده است و بهصورت قطعهای پنهان تاکنون ناشناخته مانده است نیز دارای روند خاوری-باختری است. دادههای بهدستآمده از روش برگشتی بر روی سازوکارهای کانونی حل شده، نشاندهندهی تنش بیشینه افقی شمال شرقی است که در رژیم زمین ساختی فشارشی فعالیت می کند و با سازوکار گسله پیشانی کوهستان (MFF) در هماهنگی قرار می گیرد و در این پژوهش آن را بهعنوان مسبّب زمین لرزه مورموری معرفی کردیم.

منابع

عبادی، ر.، زارع، م.، سلگی، ع.، و سینائیان، ف.، ۱۳۸۹، مطالعه خطر زمینلرزه در محدوده جزیره خارک:

فصلنامه زمین، ۵(۱)، ۲۲–۲۸.

- Alavi, M., 1994, Tectonic of the Zagros orogenic belt of Iran, New data and interpretations: Tectonophysics, **229**, 211-238.
- Angelier, J., and Mechler, P., 1977, Sur une methode graphique de recherche des contraintes principles egalement utilizable en tectonicque et en seismologie: La methode des diedres droits: Bullitain Society Geology France, 7, 1309-1318.
- Angelier, J., 1975. Sur l'analyse des measures recueillies dans des sites failles: l'utilite d'une confrontation entre les methodes dynamiques et cinematiques: Academic Science Paris, **281**, 1805-1808. (Erratum: Ibid (D) 1976, 283, 466).
- Angelier, J., 2002, Inversion of earthquake focal mechanisms to obtain the seismotectonic stress: A new method free of choice among nodal planes: Geophysic Journal International, **150**, 588–609.
- Bahroudi, A., and Koyi, H., 2003, Effect of spatial distribution of Hormuz salt on deformation style in the Zagros fold and thrust belt: An analogue modeling approach: Journal Geology Society, **160**(5), 719–733.
- Bellier, O., and Zoback, M., 1995. Recent state of stress change in the Walker Lane zone, western Basin and Range province: United States Tectonics, **14** (3), 564-593.
- Berberian, M., 1995, Master "blind" thrust faults hidden under the Zagros folds, Active

## ۵ بحث و نتیجهگیری

با بررسی سازوکارهای کانونی روی گسله پیشانی کوهستان درمی یابیم که روند گسلش نزدیک به روندهای اصلی زاگرس یعنی طیفی بین N100-120E است. از آنجایی که تعدادی از زمینلرزهها در راستای گسله پیشانی کوهستان در مکانهایی قرار گرفتهاند که طبق نقشه گسلههای فعال ایران (حسامی و همکاران، ۲۰۰۳) با هیچ گسلی مطابقت نمی کنند می توان امتداد گسله پیشانی کوهستان را ترسیم کرد. همچنین با توجه به قرارگیری رومرکز زمینلرزه مورموری و فاصلهای که با گسله بالارود دارد باید انتظار داشت که مسبّب این زمینلرزه گسله دیگری است که بهموازات گسله بالارود نمی باشد. گسله مسبّب این زمین لرزه در راستای MFF قرار می گیرد که در این بخش با روند نزدیک به شرقی – غربی بر روی نقشههای زمینشناسی لحاظ شوند و یا بهعبارتدیگر گسله MFF بر روی نقشه گسلههای فعال ایران (حسامی و همکاران، ۲۰۰۳) بهصورت کامل ترسیم نشده است و با انقطاع روبهرو است. با توجه به نتایج کوپلی و همکاران (۲۰۱۵) که نتایج تقریباً مشابه با نتایج پژوهش حاضر را به دست آوردهاند مي توان مدعي شد که شوريختانه تعيين محل زمین لرزه اصلی مورموری و پنج پس لرزه آن توسط آنها بر اساس داده دورلرز شبکههای غیر محلی است؛ بنابراین با تقریب بسیار بالایی همراه است که انحراف در نتايج آنها را مشهود نموده است. دليل اين مدعا عدم ارائه نتایج رومرکز محاسبه شده در تحقیق آنها میباشد که صرفاً نتایج سازوکار کانونیهای محاسبه شده را مورد بحث قرار دادهاند. نتیجه مهم دیگری که در این پژوهش می توان به آن اشاره کرد این است که با توجه به نتایج حاصل از حل سازوکارهای کانونی در این یژوهش که غالباً روند خاوري - باختري را نشان مي دهند كه در توافق بیشتر با نتایج پژوهش متق و همکاران (۲۰۱۵) می باشد، می توان نتیجه گرفت که بخشی از گسله MFF که در

Extensional system: Tectonophysics, **148**, 93-103.

- Kikuchi, M., and Kanamori, H., 1991, Inversion of complex body waves-III : Bulletin de la Société Géologique de France, **81**, 2335-2350.
- Lay, T., and Wallace, T. C., 1995, Modern Global Seismology: San Diego, Academic Press, 521 p.
- Lisle, R. J., and Orife, T., 2002. STRESSTAT: a Basic program for numerical evaluation of multiple stress inversion results: Computers and Geosciences, **28**(9), 1037-1040.
- Mercier, J. L., Carey-Gailhardis, E., and Sébrier, M., 1991, Palaeostress determinations from fault kinematics, application to the neotectonics of the Himalayas-Tibet and the Central Andes: Royal society publication, 337(1645).
- Motagh, M., Bahroudi, A., Haghshenas Haghighi, M., Samsonov, S., Fielding, E., and Wetzel, H. U., 2015, The 18 August 2014 Mw 6.2 Mormori, Iran, Earthquake: A Thin-Skinned Faulting in the Zagros Mountain Inferred from InSAR Measurements: Seismological Research Letters, 86(3), 775-782.
- Shabanian, E., Bellier, O., Abbassi, M. R., Siame, L., and Farbod, Y., 2010. Plio-quaternary stress states in NE Iran, Kopeh Dagh and Allah Dagh-Binalud mountain ranges: Tectonophysics, 480 (1-4), 280-304.
- Shan, Y., and Fry, N., 2006, The moment method used to infer stress from fault/slip data in sigma space, invalidity and modification: Structural of geology, 28, 1208-1213.
- Snyder, D. B., and Barazangi, M., 1986, Deep crustal structure and flexure of the Arabian platebeneath the Zagros collisional mountain belt as inferred from gravity observations: Tectonics, **5**, 361-373.
- Zahradnik, J., Serpetsidaki, A., Sokos, E., and Tselentis, G. A., 2005, Iterative Deconvolution of Regional waveforms and a Double-Event Interpretation of the 2003 Lefkada Earthquake, Greece: Bulletin of Seismological Society of America., **95**, 159-172.

basement tectonics and surface morphotectonics: Tectonophysics, 241(3/4), 193–224.

- Bouchon, M., 1981, A simple method to calculate Green's function for elastic layered media: Bulletin of Seismological Society of America, **71**(4), 959-971.
- Carey-Gailhardis, E., and Mercier, J. L., 1987, A numerical method for determining the state of stress using focal mechanisms of earthquake populations, Application to Tibetan teleseismics and microseismicity of southern Peru: Earth Planetary Science Letter, **82**, 165-179.
- Carey-Gailhardis, E., and Mercier, J. L., 1992, Regional state of stress, fault kinematics and adjustments of blocks in a fractured body of rocks: application to the micro seismicity of the Rhine graben: Journal of Structural Geology, **14**(8/9), 1007–1017.
- Carey-Gailhardis, E., and Vergely, P., 1992, Graphical analysis of fault kinematics and focal mechanisms of Falcon, N. L., 1961; Major earth-flexuring in the Zagros Mountains of Southwest Iran: Quarterly: Journal Geological Society of London, **117**, 367-376.
- Copley, A., and Nissen, E., Karasozen, E., Oveisi, B., Elliott, J. R., and Samsonov, S., 2015, Seismogenic faulting of the sedimentary sequence and laterally variable material properties in the Zagros Mountains (Iran) revealed by the August 2014 Murmuri (E. Dehloran) earthquake sequence: Geophysical Journal International., 203, 1436–1459.
- Falcon, N. L., 1974, Southern Iran: Zagros mountains. In: A. Spencer (Ed.), Mesozoic-Cenozoic Orogeny Belts: Special. Publication: Journal Geological Society London, 4, 199-211.
- Hessami, K., Jamali, F., and Tabassi, H., 2003, Major Active Faults of Iran map: International Institute of Earthquake Engineering and Seismology (IIEES), Tehran, Iran, scale: 1:2,500,000.
- Huber, 1977, Tectonic Map of Iran, 1:2500000, NIOC Exploration and Prosuctio, Husseini, M. I , 1988, The Arabian Infracambrian

# Focal mechanism of Mountain front fault (MFF) at a longitude of 46 to 48.5 Degree

Sotodeh Mohammadnia<sup>1</sup>, Mohammadreza Abbassi<sup>2</sup>, Gholam Javan-Doloei<sup>3\*</sup>, and Mohsen Azqandi<sup>4</sup>

<sup>1</sup> M. Sc., International Institute of Earthquake Engineering and Seismology (IIEES), Tehran, Iran

<sup>2</sup> Associate Professor International Institute of Earthquake Engineering and Seismology (IIEES), Tehran, Iran

<sup>3</sup>Assistant Professor, International Institute of Earthquake Engineering and Seismology (IIEES), Tehran, Iran

<sup>4</sup>Ph. D. Student, International Institute of Earthquake Engineering and Seismology (IIEES), Tehran, Iran

(Received: 18 June 2017, Accepted: 13 December 2017)

#### Summary

One of the most seismically active parts of Iran is Zagros area. The basement-involved active fold-thrust belt of the Zagros in southwest Iran is underlain by numerous seismogenic blind basements thrust covered by the folded Phanerozoic sedimentary rocks. The present morphology of the Zagros active fold-thrust belt is the result of its structural evolution and depositional history: a platform phase during the Paleozoic; rifting in the Permian Triassic; passive continental margin (with sea-floor spreading to the northeast) in the Jurassic-Early Cretaceous; subduction to the north-east and ophiolite-radiolarite emplacement in the Late Cretaceous; and collision-shortening during the Neogene.Besides, there are a lot of different faults in Zagros, for example, the Main Zagros Reverse Fault (MZRF), the Main Recent Fault (MRF), the High Zagros thrust belt, the High Zagros Fault (HZF), and Mountain Front Fault (MFF). This study is focused on the last-mentioned one. The MFF flexure is introduced for the first time by Falcon (1961) and then is presented as the mountain front fault by Berberian and Tchalenko (1976)], which delimits the Zagros simple fold belt and the Eocene-Oligocene Asmari limestone outcrops to the south and southwest. The Mountain front fault (MFF), is a segmented master blind thrust fault with important structural topographic, geomorphic and seismotectonic characteristics. Therefore, the study and recognition of seismic parts of Iran are important. The aim of this study is to determine the focal mechanisms of Mountain Front Fault (MFF) at a latitude of 46 to 48.5 degree in Zagros. Due to the salt layers, large earthquakes rarely reach the surface. In such cases, the seismic method is an appropriate tool to understand the faulting mechanisms. By means of focal mechanisms, it is possible to gain information about the fault geometry and its related mechanism. The data used in this study are from International Institute of Earthquake Engineering, and Seismology (IIEES) and Institute of Geophysics of the University of Tehran (IGUT). Because of some wrong relocation, during this study relocated them to reach a well-relocated data base and better results. Getting the focal mechanism of an earthquake can occur in various ways. In this study, first, the waveform modeling by Isola software was used to find the focal mechanisms. To determine the accuracy of focal mechanism solutions obtained by waveform modeling, the polarity method was used to solve focal mechanisms. Besides, some of these earthquakes have also been reported by CMT. After determining focal mechanism solutions with the stated method, they were compared with CMT, and all the focal mechanism were mapped in the area so that the trend of this part of MFF can be recognized better. Because there are many earthquakes in this area, a reliable decision can be made. By looking at the maps, it is easily understandable that the trend in this part is obviously EW. Finally, the prevailing trend that obtained in the study area is found. Most of these earthquakes are trending EW. The study of 31 focal mechanisms in the area has permitted to constrain the faulting mechanism of MFF.

Keywords: : focal mechanism, mountain front faulting (MFF), state of stress, waveform modeling, Zagros