

برآورد قطعی خطر لرزاها در بندر نوشهر با استفاده از سیستم فازی

فرشاد علیزاده^۱، نرگس افسری^{۲*}، فتاهه تقی‌زاده فرهمند^۳

چکیده

زمین‌لرزاها جزء خطرات طبیعی هستند و گریز از آنها ممکن نیست. افزایش خسارت‌های ناشی از زلزله و تعداد زیاد تلفات جانی و مالی بدلیل ضعف سازه‌ها، بشر را وادر به مطالعاتی برای کاهش این خسارات و آسیب‌ها می‌کند. هدف از تحلیل خطرزمین‌لرزا، پیش‌بینی میزان دامنه جنبش‌های قوی زمین در دوره مشخصی از زمان در یک سایت مشخص است. در تمامی ورودی‌های آنالیز خطر که هر یک بیانگر خصوصیتی هستند عدم‌قطعیت وجود دارد. در نتیجه شناخت عدم‌قطعیت‌ها و چگونگی و میزان در نظر گرفتن آنها توسط روش‌های مختلف تحلیل خطر، می‌تواند نشان دهنده میزان اعتمادپذیری آن روش‌ها در ارزیابی خطر لرزاها باشد. منطق فازی ابزار مناسبی است که هم به عنوان یک روش تصمیم‌گیر در حل مسائل و هم اینکه عدم‌قطعیت‌ها را مدل‌سازی می‌نماید، به کار برده می‌شود. بندر نوشهر در ایالت لرزا زمین‌ساختی البرز واقع است که یکی از مناطق لرزا خیز ایران می‌باشد. در این مطالعه برآورد خطر زمین‌لرزا برای گسترهای به شعاع ۲۰۰ کیلومتر از بندر نوشهر در موقعیت عرض جغرافیایی ۳۸/۵ - ۳۴ - ۴۹ - ۵۴ درجه طول شرقی قرار گرفته، انجام شده است. به همین منظور از ۱۷ چشممه بالقوه زمین‌لرزا در گستره مورد مطالعه، استفاده شده است. ابتدا برآورد خطر لرزاها به روش قطعی مرسوم و سپس برآورد قطعی با استفاده از منطق فازی انجام شد. با توجه به نتایج بدست آمده به روش قطعی مرسوم، تغییرات بیشینه شتاب افقی بین ۰/۰۸ g تا ۰/۵۲ g است. نتایج حاصل از برآورد خطر لرزاها قطعی با استفاده از منطق فازی نشان دادند که تغییرات بیشینه شتاب افقی بین ۰/۰۱ g تا ۰/۵۵ g است. در نتیجه بیشینه شتاب افقی ۰/۰۵ g می‌باشد که حاصل از چشممه شماره ۶ با بزرگای ۰/۷ با سازوکار معکوس در فاصله ۳/۲۱ کیلومتری از ساختگاه بندر نوشهر است.

واژگان کلیدی: تحلیل خطر، منطق فازی، روش قطعی، بیشینه شتاب افقی، بندر نوشهر.

۱- کارشناسی ارشد، گروه عمران، واحد نوشهر، دانشگاه آزاد اسلامی، نوشهر

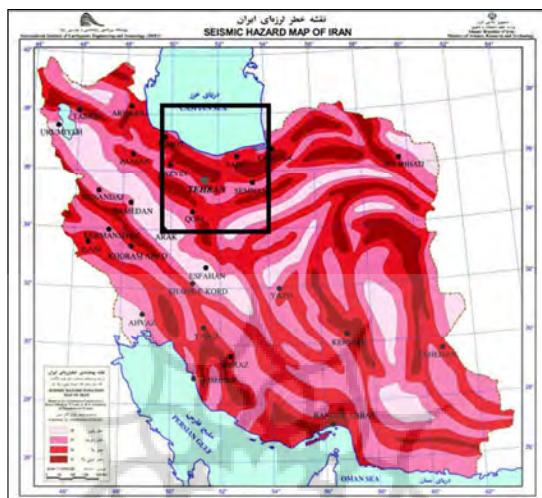
۲- استادیار، گروه عمران، واحد نوشهر، دانشگاه آزاد اسلامی، نوشهر (نویسنده مسئول)

۳- دانشیار، گروه فیزیک، واحد قم، دانشگاه آزاد اسلامی، قم

مقدمه

زمین‌لرزه‌ها مهمترین خطرات طبیعی هستند که هر ساله شمار کثیری از جمعیت جهان گرفتار اثرات نامطلوب آن می‌شوند، دلیل اول را می‌توان عدم رعایت اصول مهندسی در ساخت و سازه‌ها و دوم ناتوانی‌های موجود در ارزیابی میزان خطرات لرزه‌ای دانست. دلیل اول را می‌توان با توسعه و بهبود ساز و کارهای نظارتی برنجوهی طراحی و اجرای سازه‌ها تا حد قابل توجهی کاهش داد (خسروی، ۱۳۹۰). برای کاهش ناتوانی‌ها در ارزیابی خطرات لرزه‌ای باید از روش‌های تحلیل خطر لرزه‌ای استفاده کرد که به آنچه در طبیعت رخ می‌دهد نزدیک باشند. شناخت ما از چشمهدانی لرزه‌زا و پارامترهای مربوط به آنها و همچنین کاتالوگ زمینلرزه‌های منطقه و عدم امکان کسب اطلاعات لرزه‌ای دقیق و کافی از مطالعات زمین‌شناسی و تکتونیکی و به طور کلی نسبت به پدیده زمین‌لرزه محدود می‌باشد و باعث ایجاد عدم‌قطعیت‌هایی در نتایج حاصل می‌گردد که اجتناب‌ناپذیر است. بنابراین شناخت این عدم‌قطعیت‌ها و مقادیر آنها و همچنین میزان حساسیت نتایج خطر نسبت به تغییرات پارامترهای ورودی می‌تواند کمک زیادی در تصمیم‌گیری در انتخاب این پارامترها و بدست آوردن نتایج قبل اعتمادتری نماید. ابزار منطق فازی به عنوان تحلیل ریاضیاتی که براساس عدم‌قطعیت‌های بنا شده می‌توان بسیاری از مشکلات پیش‌رو را کاهش دهد (قدرتی امیری، ۱۳۹۲). استفاده از منطق فازی این امکان را فراهم می‌کند تا بتوان این عدم‌قطعیت‌ها را در مسأله لحاظ کرد (Boostan and Shafee, 2011). در واقع منطق فازی راه ساده‌ای را برای رسیدن به یک نتیجه قطعی و معین بر پایه اطلاعات ورودی ناقص، خطدار، مبهم و دو پهلو فراهم می‌کند. روش سیستم فازی در موضوعات مختلف زلزله‌شناسی استفاده می‌شود. از جمله آن‌ها می‌توان به استفاده از سیستم فازی برای طبقه‌بندی خسارات ناشی از زلزله (Lamarre and Dong, 1986)، ارائه روشی برای محاسبه خطرپذیری فازی زلزله جهت ارزیابی شدت در ساختگاه و تلفات شهری (Chongfu, 1996)، مدل استنتاج فازی برای برآورد خطر زلزله (وجودی و همکاران، ۱۳۸۵)، استفاده از منطق فازی روی بزرگ‌ای زمین‌لرزه برای تعیین رابطه بازگشت زمین‌لرزه (Chen et al., 1988) و پیش‌بینی خطر زمین‌لرزه (Frangpol et al., 1988) اشاره نمود. همچنین مطالعات اخیر انجام شده عبارتند از ارائه یک مدل برآورد خطر زمین‌لرزه به روش احتمالاتی برنبندی خسارات لرزه‌ای در ساختمان‌ها (Boostan et al., 2015)، بهبود کنترل ارتعاشات لرزه‌ای بناهای کوچک (Kim et al., 2010) و طبقه‌بندی خسارات لرزه‌ای در ساختمان‌ها (Anaxagoras et al., 2005) می‌باشند. سرمیان ایران به دلیل قرار داشتن در کمربندکوه‌زایی آلپ‌هیمالیا یکی از مناطق لرزه‌خیز جهان است که به دفعات متتحمل زمینلرزه‌های مخرب شده است (موسوی بفروئی و همکاران، ۱۳۹۴). در چنین شرایطی است که انجام تحقیقات وسیع علمی و پژوهشی بر روی خطرات زلزله در نواحی مختلف کشور اهمیت فراوانی می‌یابد. با توجه به قرارگیری منطقه مورد مطالعه (بندر نوشهر) در ایالت لرستان ساختی البرز و همچنین به علت قرار گرفتن در مجاورت گسل‌های فعال و لرزه‌خیز، مطالعات لرزه‌خیزی و برآورد خطر زمین‌لرزه در آن از اهمیت ویژه‌ای برخوردار است. پیش از این مطالعات دیگری برای برآورد خطر در ایران انجام شده است. توکلی و غفوری آشتیانی در سال ۱۹۹۹ با استفاده از روش تحلیل خطر احتمالاتی و با استفاده از زمین‌لرزه‌های تاریخی، اطلاعات زمین‌شناسی، لرزه‌زمین‌ساخت، گسل‌های فعال و مدل چشمهدانی لرزه‌ای و با در نظر گرفتن ۲۰ زون لرزه‌زا در گستره ایران، بیشینه شتاب زمین برای

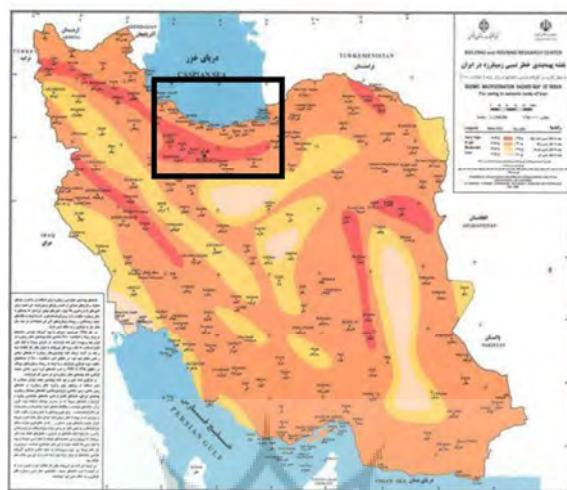
دوره‌های بازگشت ۷۵ سال و ۴۷۵ سال حساب کرده و از آنجا نقشه پهن‌بندی خطر لزهای را بر پایه پرنده‌های^۱ هم-شتاب برای کل ایران تهیه کرده‌اند (شکل ۱).



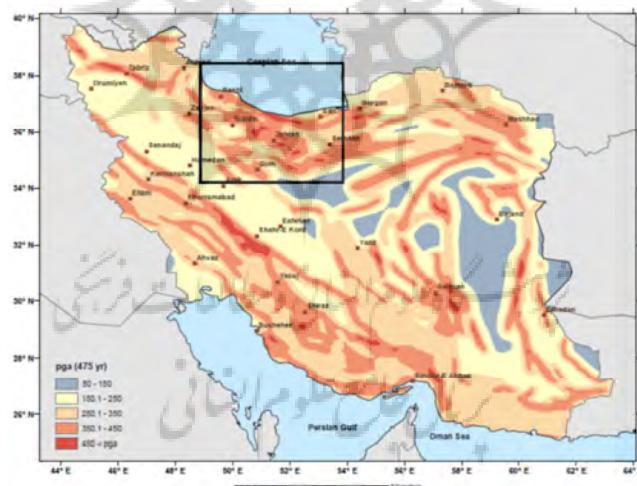
شکل ۱: نقشه پهن‌بندی خطر لزهای ایران (Tavakoli and Ghafory-Ashtiani, 1999) چهار پهن‌های تعریف شده عبارتند از: خطر خیلی بالا، خطر بالا، خطر متوسط و خطر پایین. چهار گوش سیاه رنگ گستره مورد مطالعه را نشان می‌دهد.

بر اساس یافته‌های آنها بندر نوشهر در منطقه با خطر بالا قرار دارد. متغیرهای اصلی آنها بزرگی، فاصله و شرایط محلی ساختگاه بود. سازمان تحقیقات مسکن به منظور کاربرد در آیین‌نامه طراحی ساختمان‌ها در برابر زلزله (استاندارد ۲۸۰۰)، با بازنگری در نقشه قبلی و با استفاده از روش‌های نوین برآورد خطر لزهای از نقشه‌های زمین-ساختی، زمین‌شناسی، لرزه‌زمین‌ساختی، نقشه‌های هم‌شتاب زمین‌لرزه، نقشه‌های حاصل از تفسیر داده‌های مغناطیسی هوایرد و گزارش‌ها و نقشه‌های مربوطه که در دسترس بودند نقشه جدید پهن‌بندی خطر نسبی زمین‌لرزه برای ایران تهیه شد و طبق پهن‌بندی جدید، بندر نوشهر در موقعیت خطر نسبی زیاد قرار دارد (شکل ۲). حمزه‌لو و همکاران در ۲۰۱۲ با استفاده از روش احتمالاتی، نقشه پهن‌بندی بیشینه شتاب زمین در ایران را با احتمال متوجه از ۰/۵۰٪، ۰/۱۰٪، ۰/۱۵٪ و ۰/۲٪ در ۵۰ سال به ترتیب متناظر با دوره‌های بازگشت ۷۵، ۴۷۵، ۹۷۵ و ۲۴۷۵ سال به دست آورده‌اند (شکل ۳). معین‌فر و همکاران ۲۰۱۲ (وابسته به مرکز تحقیقات مسکن و شهرسازی)، نقشه پهن‌بندی خطر لزهای قبلی را برای طراحی سازه‌های مقاوم در برابر زلزله با انجام مطالعات تفصیلی‌تر بر روی لرزه‌خیزی، چشممه‌های لزهایی و داده‌های جنبش نیرومند مورد بازنگری کردند. در نقشه جدید، کل ایران به چهار پهن‌های با شتاب‌های طرح پایین تعریف می‌شوند. بر اساس نقشه جدید، بندر نوشهر در پهن‌های با خطر بالا قرار دارد (شکل ۴).

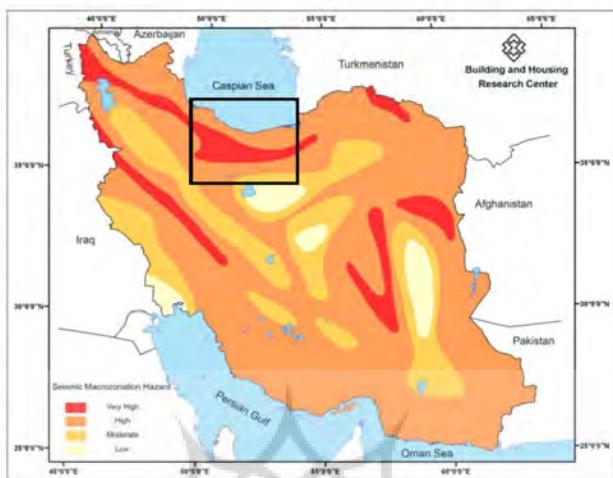
^۱- Contour



شکل ۲: نقشه پهنه‌بندی خطر نسبی زمین‌لرزه در ایران (استاندارد ۲۸۰۰)، برای طراحی ساختمان‌ها در برابر زلزله. چهارگوش سیاه رنگ منطقه مورد مطالعه را نشان می‌دهد.

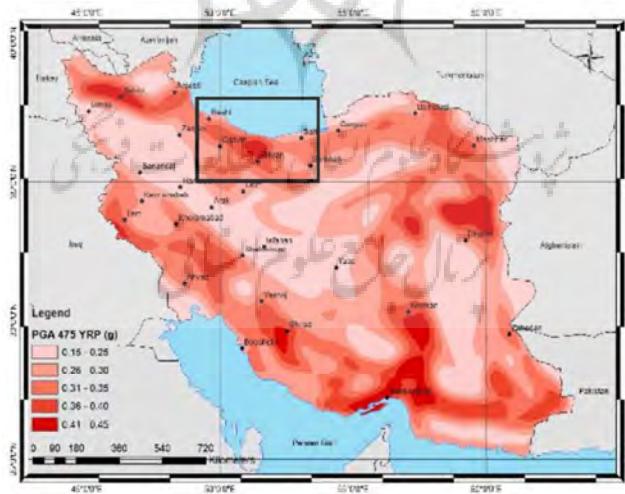


شکل ۳: نقشه پهنه‌بندی بیشینه شتاب زمین بر حسب سانتی‌متر بر مجدور ثانیه برای دوره بازگشت ۴۷۵ سال در ایران. چهارگوش سیاه رنگ گستره مورد مطالعه را نشان می‌دهد. (Hamzeloo et al., 2012)



شکل ۴: نقشه جدید پهنه‌بندی خطر لزهای ایران (Moinfar et al., 2012). چهار گوش سیاه رنگ گستره مورد مطالعه را نشان می‌دهد

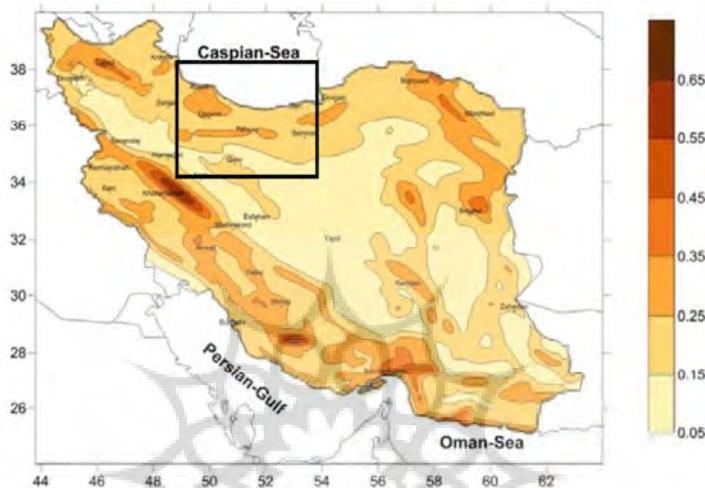
کریمی‌پری‌دری و همکاران، در سال ۲۰۱۳ نقشه پهنه‌بندی بیشینه شتاب جنبش زمین را به روش احتمالاتی برای ایران تهییه کردند. نتایج مطالعات آن‌ها نشان می‌دهد که بیشینه شتاب جنبش زمین در منطقه مورد مطالعه معادل ۰/۳۱-۰/۳۵g است (شکل ۵).



شکل ۵: نقشه پهنه‌بندی بیشینه شتاب جنبش زمین بر حسب g به روش احتمالاتی برای دوره بازگشت ۴۷۵ سال در ایران (Karimiparidari et al., 2013). چهار گوش سیاه رنگ گستره مورد مطالعه را نشان می‌دهد.

موسی بفروئی و همکاران (۱۳۹۴) به منظور ارزیابی سطوح نیرومند روی سنگ بستر برای بیشینه شتاب و مقادیر طیفی برای مراکز استان‌ها در ایران، برآورد خطر زمین‌لزه را به روش احتمالاتی اصلاح شده انجام دادند.

براساس نتایج مطالعه آن‌ها، برای دوره بازگشت ۴۷۵ سال، مقدار بیشینه شتاب در نوشهر بین $۳۵g - ۰/۲۵$ برآورد شده است (شکل ۶).



شکل ۶: نقشه پهنه‌بندی بیشینه شتاب جنبش زمین برحسب g در ایران برای دوره بازگشت ۴۷۵ سال ($10\% \text{ احتمال فروزنی در ۵۰ سال}$) در سنگ بستر (موسوی بفروئی و همکاران، ۱۳۹۴) چهار گوش سیاه رنگ گستره مورد مطالعه را نشان می‌دهد.

در این پژوهش با به کارگیری سیستم استنتاج فازی و به کمک نرم‌افزار متلب برآورد خطر لرزه‌ای به صورت قطعی انجام می‌گیرد. سیستم استنتاج فازی در این مطالعه دارای پارامترهای ورودی بزرگای زمین‌لرزه، فاصله چشممه از ساختگاه و نوع گسل است و پارامتر خروجی آن بیشینه شتاب افقی زمین (PGA^۱) است. نتیجه مطالعه انجام شده تعیین بیشینه شتاب افقی زمین ناشی از رخداد حادثه‌ای با بزرگی بیشینه در اثر جنبش گسلی در فاصله‌ای از ساختگاه می‌باشد.

لرزه زمین ساخت گستره مورد مطالعه

گستره مورد مطالعه (به مرکزیت بندر نوشهر) در محدوده ۳۴ تا $۳۸/۵$ درجه عرض شمالی و ۴۹ تا ۵۴ درجه طول-شرقی قرار گرفته است (شکل ۷). از دیدگاه تقسیم‌بندی زمین‌شناسی و ایالت لرزه‌زمین‌ساختی در ایران (Mirzaei et al., 1998) بخش اعظم منطقه در البرز مرکزی و بخش جنوبی در شمال ایران مرکزی به حساب می‌آید. ایالت لرزه‌زمین‌ساختی البرز از دیدگاه لرزه‌خیزی و جنبایی گسل‌های آن، یکی از مهمترین ایالت‌های لرزه‌زمین‌ساختی ایران به‌شمار می‌رود. رشته کوه البرز که یک گستره چین خورده و گسل خورده است، یکی از گستره‌های کوتاه شدگی پوسته

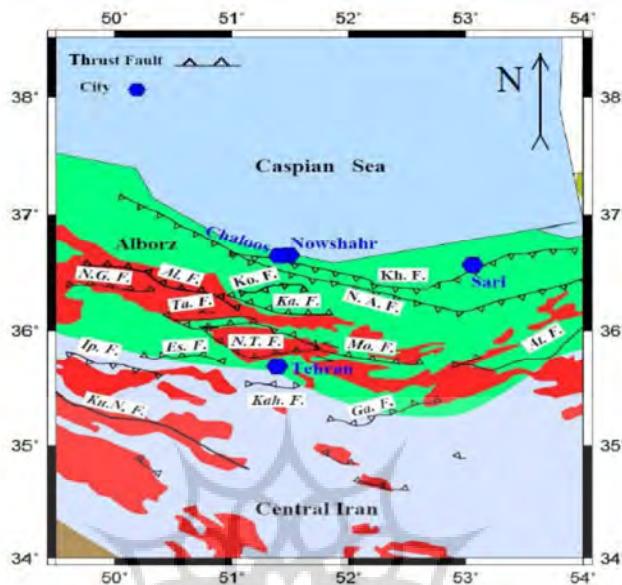
^۱- Peak Ground Acceleration

در ایران است. البرز از شمال به حوضه خزر جنوبی و از جنوب به مناطق شمالی ایران مرکزی محدود می‌شود. برپایه داده‌های ژئودتیک (GPS)^۱، گستره البرز مرکزی در راستایی شمالی - جنوبی سالیانه پذیرای کوتاه‌شدگی نزدیک ۶ میلی‌متر و برش چیگردی برابر ۳ میلی‌متر است (Djamour et al., 2010). در البرز بخش بیشتری از این دگرشکلی به صورت شکننده^۲ و روی صفحه‌های گسل شکل می‌گیرد (Masson et al., 2007).

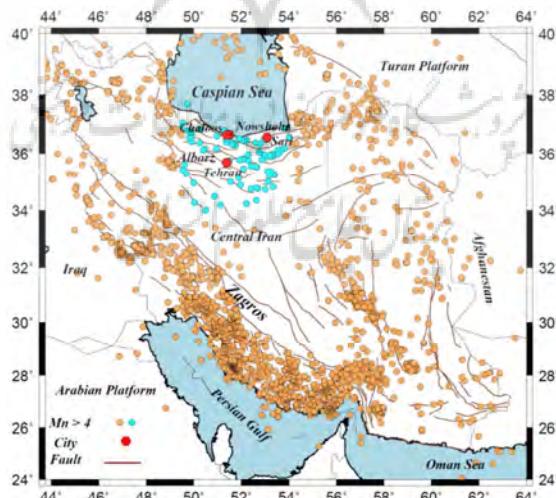
گسل‌های فعال متعددی مانند گسل شمال البرز، گسل خزر (شکل ۷) زون البرز مرکزی را متأثر می‌سازند (Berberian, 1983; Berberian et al., 1992; Trifonov et al., 1996) . بیشتر گسل‌های فوق موازی روند اصلی رشته کوه البرز بوده و تتعديل کننده نیروی حاصل از همگرایی مایل بلوك‌های ایران مرکزی و صفحه اوراسیا هستند. از نظر سابقه لرزه‌خیزی در طول سالیان گذشته، زون البرز مرکزی شاهد زمین‌لرزه‌های متعددی بوده است. در گذشته تاریخی گستره مورد پژوهش موارد بسیاری از زمین‌لرزه‌های ویرانگر چون زمین‌لرزه‌های ۸۵۶ قبل از میلاد کومس (M=7/9, I0X) و ۹۵۸ قبل از میلاد طالقان (I0, M=7/7) را می‌توان پی‌گرفت که از آن‌ها با عنوان بزرگ ترین رخدادهای لرزه‌ای در تاریخ این سرزمین یاد شده است (Ambraseys and Melville, 1982; Berberian and Yeats, 1999, 2001).

از نظر زمین‌لرزه‌های دستگاهی، مهم‌ترین رویدادی که در این زون رخداده، زمین‌لرزه رودبار- منجیل (۱۹۹۰، ۷/۳ MS=) است که منجر به خسارات مالی و جانی بسیار گردید (Berberian et al., 1992). شکل ۸ توزیع رومرکز زمین- لرزه‌های محلی ثبت شده در شبکه‌های لرزه‌نگاری وابسته به مؤسسه ژئوفیزیک بین سال‌های ۱۹۹۶ تا ۲۰۱۶ در منطقه مورد مطالعه، در مقایسه با دیگر مناطق ایران را نشان می‌دهد. دایره‌های توپر فیروزه‌ای رومرکز زلزله‌های رخداده در منطقه مورد مطالعه و دایره‌های قهوه‌ای کمرنگ رومرکز زلزله‌های رخداده در مناطق دیگر را نشان می‌دهند و به وضوح بر فعالیت لرزه‌خیزی بسیار بالای گستره دلالت دارد. از این رو تخمین خطر زلزله در منطقه نوشهر حیاتی است.

¹- Global Positioning System
²- Brittle



شکل ۷: نقشه گسل‌های مهم منطقه مورد مطالعه. گسل خزر: Kh. F. گسل کجور: N. A. F. گسل شمال البرز: Ko. F. گسل کندوان: N.G. F. گسل الموتود: Al. F. گسل مشاء: Mo. F. گسل شمال تهران: Ta. F. گسل طالقان: N.T. F. گسل شمال قزوین: I.P. F. گسل ایپک: E.S. F. گسل کوشک نصرت: N. F. گسل کهریزک: Kah. F. گسل گرمسار: Ga. F. گسل عطاری: At.F.



شکل ۸: توزیع زلزله‌های محلی، منطقه مورد مطالعه (از سال ۱۹۹۶ تا ۲۰۱۶ با بزرگای بیش از ۴ در مقایسه با بقیه مناطق ایران را که نمایش توسط شبکه‌های لرزه‌نگاری مؤسسه ژئوفیزیک دانشگاه تهران به ثبت رسیده‌اند، نشان می‌دهد. دایره‌های توپر فیروزه‌ای رنگ و قوهه‌ای روشن به ترتیب نشان دهنده رومرکز زمین‌لرزه‌های منطقه گستره البرز مرکزی و بقیه مناطق ایران می‌دهند. همانطور که از شکل پیداست گستره مورد مطالعه (البرز مرکزی) از پتانسیل لرزه‌خیزی بالایی برخوردار است.

داده‌ها و روش‌ها

تحلیل خطر زمین‌لرزه روشنی جهت بدست آوردن تخمینی از زلزله‌های آینده بر اساس شواهد موجود زمین‌شناسی و همچنین زلزله‌های ثبت شده گذشته می‌باشد. به عقیده گرین و هال (۱۹۹۴) هدف اصلی ارزیابی خطر لزهای، برآورد پارامترهای جنبش نیرومند زمین (بیشینه جایه‌جایی زمین، بیشینه سرعت زمین و بشینه شتاب زمین و ...) می‌باشد. روش‌های برآورد خطر زمین‌لرزه را می‌توان به سه دسته تقسیم نمود (Mirzaei et al., 1998); روش اول، روش تجربی-آماری می‌باشد. این روش ساده‌ترین راه برای ارزیابی خطر زمین‌لرزه است و مبتنی بر آمار زمین‌لرزه‌های روی داده در منطقه مورد مطالعه است. روش دوم، روش قطعی است؛ این روش مبتنی بر تشخیص موثرترین چشمۀ زمین‌لرزه است که با فرض وقوع بیشینه زمین‌لرزه در آن چشمۀ و محاسبه جنبش‌های زمین در ساختگاه، چشمۀ مورد نظر بیشترین اثر را نسبت به چشمۀ‌های دیگر در آن ساختگاه اعمال می‌کند و روش سوم، روش احتمالاتی است. در تحلیل خطر به روش احتمالاتی، بزرگی همه زلزله‌های ممکن را (ممکن‌آمد بیشتر از یک مقدار مینیمم) بر روی همه چشمۀ‌های موجود در همه فواصل ممکن را در نظر می‌گیرد و یک احتمال کلی از ترکیب نتایج را می‌دهد. در این پژوهش به منظور ارزیابی خطر لزهای در بندر نوشهر از روش تعیینی یا قطعی استفاده شده است. برای برآورد خطر زمین‌لرزه با استفاده از روش قطعی لازم است که مراحل زیر انجام شود.

نخست تعیین چشمۀ‌های بالقوه زمین‌لرزه، سپس تعیین بیشینه بزرگی (M_{max}) که می‌توان از هر چشمۀ انتظار داشت و فاصله ساختگاه تا چشمۀ لرزه‌ای (R)، برای تمامی چشمۀ‌ها؛ و مرحله‌ی بعدی تعیین مناسب‌ترین رابطه تضعیف (رابطه کاهندگی) برای جنبش نیرومند زمین؛ و در نهایت تعیین میزان خطر یا بیشینه شتاب زمین (PGA) می‌باشد (Green & Hell, 1994).

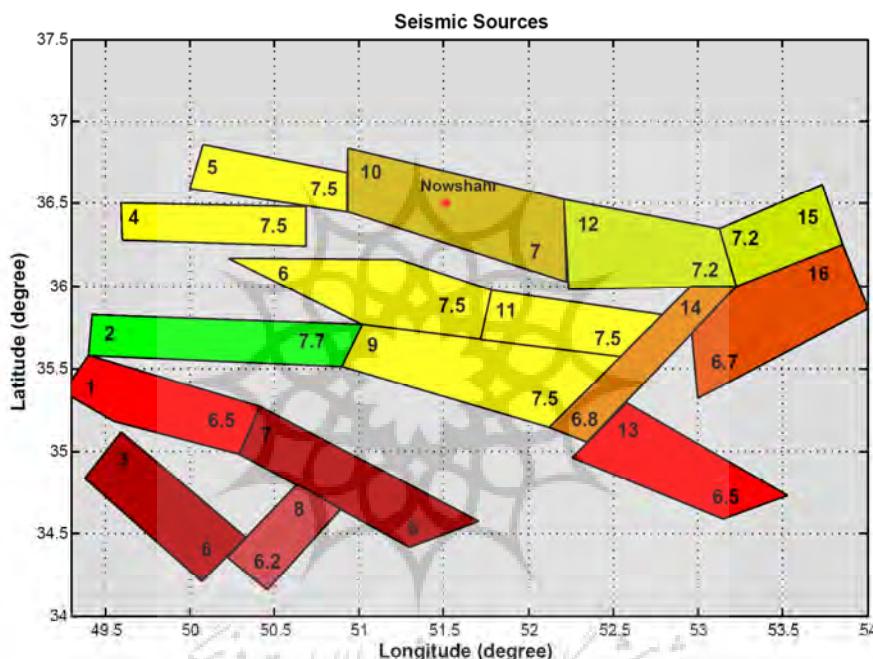
۱- تعیین چشمۀ‌های بالقوه زمین‌لرزه:

چشمۀ‌های لزهای یا چشمۀ‌های لرزه‌زمین‌ساختی محل تجلی فعالیت نیروهای زمین‌ساختی منطقه است و غالباً بخش عمده یک تحلیل خطر زمین‌لرزه را تشکیل می‌دهد که محتاج دانش زمین‌شناسی، لرزه‌شناسی و زمین‌ساخت ناحیه‌ای و محلی می‌باشد (Mirzaei et al., 1998). بدین منظور لازم است تا چشمۀ‌های زمین‌لرزه در گستره مورد مطالعه تعیین گردد. از ۲۳۸ چشمۀ پنهانه‌ای مدل شده برای ایران (موسوی بفروئی و همکاران، ۱۳۹۴) تعداد ۱۶ چشمۀ پنهانه‌ای لرزه‌ای در گستره مورد مطالعه قرار دارد که در برآورد خطر لزهای از آنها استفاده شده است. شکل ۹ توزیع چشمۀ‌های لرزه‌ای بالقوه در گستره مورد مطالعه را نشان می‌دهد.

۲- تعیین M_{max} و R برای هر چشمۀ:

در تعیین بیشینه زمین‌لرزه یک چشمۀ بالقوه زمین‌لرزه استنبط پژوهشگر و قضاؤت علمی نقش قابل ملاحظه‌ای خواهد داشت. در شرایطی که چشمۀ زمین‌لرزه‌ای دارای تاریخچه زلزله‌خیزی مستندی باشد، از آن به عنوان راهنماییارزشمند برای تخمین بیشینه زمین‌لرزه استفاده می‌شود (Green and Hell, 1994). بیشینه زمین‌لرزه برای

هر چشمۀ توسط فرد خبره تعیین می‌شود، در این مطالعه بیشینه زمین‌لرزه (M_{max}) برای هر چشمۀ لرزه‌ای مطابق مطالعات (موسوی بفروئی و همکاران، ۱۳۹۴) انتخاب شدند. همچنین به کمک کدنویسی در متلب کوتاه‌ترین فاصله هر چشمۀ تا ساختگاه (بندر نوشهر) بر حسب کیلومتر محاسبه گردید. مقادیر به دست آمده برای (M_{max}) و فاصله بر حسب کیلومتر در جدول ۱ آورده شده است.



شکل ۹: نشان دهنده چشمۀ های بالقوه زمین‌لرزه در گستره مورد مطالعه. شماره چشمۀ ها و M_{MAX} چشمۀ ها در شکل مشخص شده است. علامت ستاره، موقعیت بندر نوشهر را نشان می‌دهد.

-۳- تعیین رابطه کاہندگی:

روابط کاہندگی جنبش‌های زمین، تخمینی از پارامتر جنبش زمین ارائه می‌کند و به عوامل مختلفی از جمله بزرگی زلزله، فاصله تا محل سایت، مکانیسم گسلش، شرایط محلی سایت و غیره بستگی دارد که در هر منطقه با توجه به تکتونیک و ساختار پوسته رابطه کاہندگی خاصی صادق است (Green and Hell, 1994). انتخاب رابطه کاہندگی مناسب تأثیر بسیار زیادی در نتایج برآورد خطر لرزه‌ای خواهد داشت. در این مطالعه از رابطه کاہندگی (Ambraseys et al., 2005) استفاده شده است.

$$\log Y = [a_1 + a_2 M_{Max} + (a_3 + a_4 M_{Max}) \log \sqrt{R^2 + a_5^2} + a_6 S_s + a_7 S_a + a_8 F_N + a_9 F_T + a_{10} F_O]$$

که شامل اثر بزرگی، سازوکار گسلش، فاصله و نوع خاک محل ساختگاه می‌باشد، برای برآورد خطر لرزه‌ای است. در رابطه کاہندگی، Y بیشینه شتاب افقی زمین بر حسب متر بر مجدور ثانیه، M_{Max} بیشینه بزرگی چشمۀ لرزه‌ای، R

فاصله چشمۀ تا ساختگاه، $S_{S=1}$ برای ساختگاه‌های با خاک نرم و برای بقیه خاک‌ها برابر صفر، $S_{a=1}$ برای سایت‌های با خاک سفت و برای بقیه خاک‌ها برابر صفر است. $F_{N=1}$ برای گسلش با سازوکار نرمال و برای بقیه برابر صفر، $F_T=1$ برای گسلش با سازوکار فشاری و برای بقیه برای صفر، $F_0=1$ برای گسلش با سازوکار شبکه و برای بقیه برابر صفر است. تا a_{10} تا a_{10} ضرایب ثابت هستند. جدول ۱ ضرایب کاهنده‌ی بیشینه شتاب افقی زمین را در رابطه کاهنده‌ی (Ambraseys et al., 2005) نشان می‌دهد.

جدول ۱: ضرایب کاهنده‌ی بیشینه شتاب زمین در رابطه کاهنده‌ی (Ambraseys et al., 2005)

a_1	a_2	a_3	a_4	a_5	a_6	a_7	a_8	a_9	a_{10}
۲/۵۲۲	-۰/۱۴۲	-۳/۱۸۴	۰/۳۱۴	۷/۶	۰/۱۳۷	۰/۰۵	-۰/۰۸۴	۰/۰۶۲	-۰/۰۴۴

۴- محاسبه بیشینه شتاب افقی زمین (PGA):

در مرحله آخر با داشتن بیشینه بزرگی زمین‌لزه برای هر چشمۀ و محاسبه کوتاه‌ترین فاصله ساختگاه از چشمۀ (R) و با استفاده از رابطه کاهنده‌ی، بیشینه شتاب برای هر چشمۀ (PGA) به دست می‌آید. بیشترین مقدار PGA به عنوان خروجی برای برآورد خطر به روش قطعی مرسوم تلقی می‌شود. زمین‌لزه‌ای که بیشینه شتاب افقی را در ساختگاه ایجاد می‌کند، به عنوان زلزله مبنای طرح در نظر گرفته می‌شود. جدول ۲ نتایج بدست آمده برای کوتاه‌ترین فاصله ساختگاه از هر چشمۀ و بیشینه شتاب افقی جاصل از آن را نشان می‌دهد. نتایج حاصل نشان می‌دهد که بیشینه شتاب افقی در برآورد خطر به روش قطعی $g/520$ می‌باشد که مربوط به چشمۀ شماره ۶ با بیشینه بزرگی $7/5$ که در فاصله تقریباً ۴۸ کیلومتر از بندر نوشهر می‌باشد.

سیستم فازی

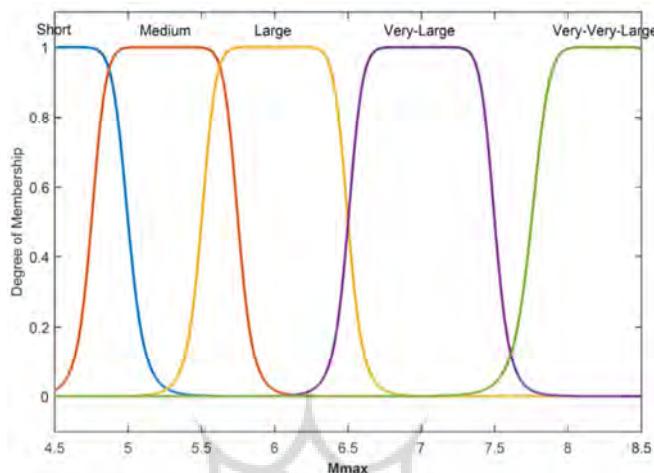
همانطور که قبلاً گفته شد، عدم قطعیت‌های زیادی در روند ارزیابی خطر زلزله وجود دارد. توانایی منطق فازی در کار با عدم قطعیت‌ها باعث برتری این تئوری در مدل کردن پدیده‌های طبیعی مانند زمین‌لزه شده است. استفاده از روش فازی توسط محققین در مباحث مختلف زلزله‌شناسی متداول است. وجود عدم قطعیت که ناشی از ناکامل بودن داده‌های مرتبط می‌باشد، لزوم استفاده از روش‌های مناسب را در بررسی خطر زمین‌لزه اجتناب ناپذیر می‌کند. شکی نیست که هر کدام از گام‌های برآورد خطر زمین‌لزه با عدم قطعیت‌هایی روبرو است. به عبارت دیگر، ذات مسئله به‌گونه‌ای است که نمی‌توان یک عدد را به یک متغیر نسبت داد. استفاده از روش فازی در این مبحث این امکان را فراهم می‌نماید که بتوان این عدم قطعیت‌ها را در مسئله لحاظ نمود (بوستان و همکاران، ۱۳۹۰). از آنجاکه برآورد خطر زمین‌لزه، پایه و اساس تمام برنامه‌ریزی‌های مهندسی و اقتصادی است، لذا استفاده از سیستم استنتاج فازی که بتواند با دقت مناسبی برآورد خطر را انجام داده و نتایج قابل اعتمادی ارائه نماید، می‌تواند بسیاری از مشکلات پیش‌روی برنامه‌ریزان اقتصادی، بیمه‌ای و ... را کاهش دهد که مسلمًاً مدل استنتاج فازی، با سرعت و انعطاف‌پذیری بالا

چنین نتیجه‌ای را خواهد داشت (وجودی و همکاران، ۱۳۸۵). در سال‌های اخیر، مطالعات زیادی در زمینه کاربرد منطق فازی در علم تحلیل خطر و تحلیل ریسک انجام شده است از جمله مفاهیم پیش‌بینی خطر زمین‌لرزه (Deyi and Ichikawa, 1988) کمی کردن برآورد خطرزمن‌لرزه متغیر با زمان توسط (Frangpol et al., 1988) همچنین ارائه روشی برای محاسبه خطرپذیری فازی زلزله، برای ارزیابی شدت در ساختگاه و تلفات شهری است (Chongfu, 1996) (Anaxagoras et al., 2005) یک سیستم فازی را برای طبقه‌بندی خسارات ناشی از زمین-لرزه ارائه کرده‌اند که سیستم پیشنهاد شده روی یک سازه‌ی بتونی و مستحکم هیجده طبقه مورد آزمایش قرار گرفته است. همچنین می‌توان به برآورد ریسک زلزله و بهسازی لرزه‌ای با استفاده از سیستم استنتاج فازی (قدرتی امیری و همکاران، ۱۳۹۲)، اشاره نمود. در این مطالعه روشی جهت برآورد ریسک و ارزیابی سریع خطرپذیری لرزه‌ای سازه‌ها، براساس سیستم‌های استنتاج‌گر فازی ارائه شده است. در مطالعات (Boostan et al., 2015) یک مدل برآورد خطر زمین‌لرزه به روش احتمالاتی برمبنای تئوری مجموعه‌های فازی ارائه کرده‌اند. با توجه به کاستی‌هایی که روش قطعی تحلیل خطر زلزله در ارتباط با مدل‌سازی برخی عدم‌قطعیت‌ها دارد، به کارگیری روش دیگری برای مدل‌سازی این دسته از عدم‌قطعیت‌ها لازم به نظر می‌رسد. تئوری منطق فازی یکی از روش‌هایی است که به کمک آن می‌توان این کمبودها را جبران کرد.

به طور کلی برای استخراج خروجی در منطق فازی مراحل زیر صورت می‌گیرد:

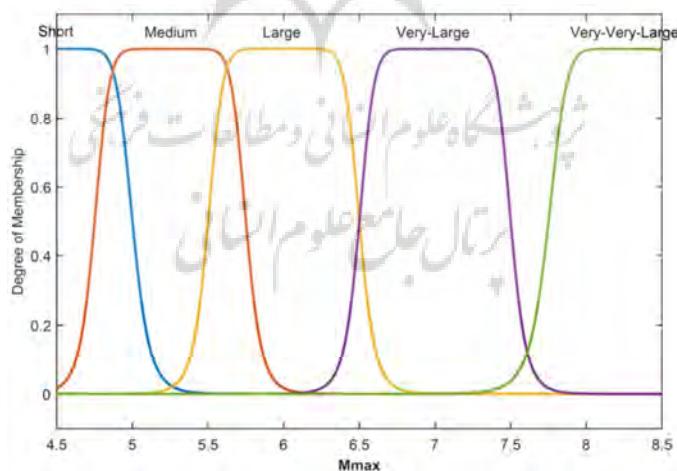
- ۱- نقطه شروع ساخت یک سیستم فازی به دست آوردن مجموعه‌ای از قواعد اگر-آنگاه فازی از دانش افراد خبره یا دانش حوزه مورد بررسی می‌باشد؛
- ۲- در مرحله بعد فازی کردن پارامترهای ورودی به وسیله تابع عضویت؛ مهمترین بخش طراحی یک سیستم فازی، طراحی تابع عضویت فازی برای هر یک از پارامترهای ورودی و خروجی است. روند تبدیل متغیرهای زبانی را فازی-سازی می‌گویند. (کوره‌پزان دزفولی، ۱۳۸۴). در این مطالعه مطابق با گستره پارامترهای ورودی و خروجی و نظر فرد خبره از تابع عضویت زنگوله‌ای استفاده شد.
- ۳- مرحله سوم، موتور استنتاج فازی، با استفاده از الگوریتم‌های استنتاج، قوانین را ارزیابی و استنتاج می‌کند (تجمیع قوانین خروجی). و
- ۴- مرحله چهارم نافازی‌ساز است که در این قسمت پس از تجمیع قوانین خروجی توسط واحد نافازی‌ساز به مقدار صریح یا عددی تبدیل می‌شود.

در این مطالعه به منظور برآورد خطر زمین‌لرزه به روش قطعی با به کارگیری سیستم فازی مراحل زیر انجام شده است:



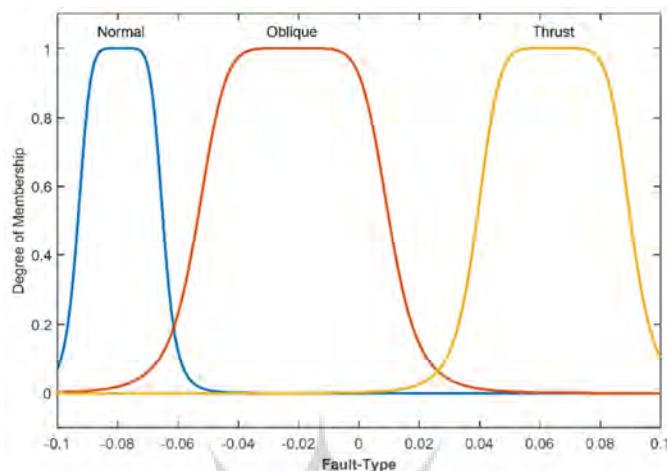
شکل ۱۰: توابع عضویت فازی فاصله ساختگاه تا چشم.

برای پارامتر ورودی، (M_{Max})، مقادیر بین $4/5$ تا 8 در نظر گرفته شد. از ۵ تابع عضویت زنگولهای متناظر با متغیرهای زبانی کم، متوسط، بزرگ، خیلی بزرگ و خیلی خیلی بزرگ استفاده شد. شکل ۱۱ توابع عضویت فازی (M_{Max}) را نشان می‌دهد.



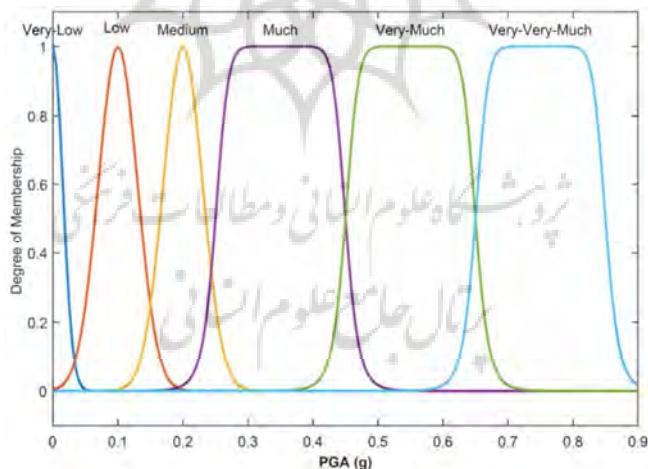
شکل ۱۱: توابع عضویت فازی (M_{Max})

سه نوع گسلش اصلی (نرمال، معکوس و ترکیبی) وجود دارد. برای پارامتر ورودی نوع گسلش، سه مقدار درنظر گرفته شد و از ۳ تابع عضویت فازی زنگولهای متناظر با گسل نرمال، معکوس و مایل استفاده شد. شکل ۱۲ توابع عضویت فازی نوع گسل را نشان می‌دهد.



شکل ۱۲: توابع عضویت فازی نوع گسلش.

پارامتر خروجی سیستم، بیشینه شتاب زمین افقی(PGA) است، مقادیر صفر تا $9/0\text{ g}$ برابر شتاب گرانش زمین معادل $9/8$ متر بر محدود ثانیه است) در نظر گرفته شده است. از ۶ تابع عضویت زنگولهای متناظر با متغیرهای زبانی خیلی کم، کم، متوسط، زیاد، خیلی زیاد و خیلی خیلی زیاد استفاده شده است. شکل ۱۳ توابع عضویت فازی بیشینه شتاب افقی زمین را نشان می‌دهد.



شکل ۱۳: توابع عضویت بیشینه شتاب افقی زمین(PGA).

- طراحی قوانین استنتاجی فازی

سیستم‌های استنتاج فازی^۱ سیستم‌های مبتنی بر دانش یا قواعدی باشند. هسته یک سیستم فازی یک پایگاه دانش بوده که از قواعد اگر آنگاه فازی تشکیل شده است (تشنه لب و همکاران، ۱۳۹۳). مطابق با پارامترهای ورودی و

^۱- Fuzzy Inference System

خروجی ۶۰ قانون تعریف شد. به عنوان نمونه، چند مورد از قوانینی که مورد استفاده قرار گرفته است در زیر آورده شده است.

- * اگر "فاصله نزدیک" و "بیشینه زمین‌لرزه کم" باشد آنگاه "شتاب کم" خواهد بود.
 - * اگر "فاصله متوسط" و "بیشینه زمین‌لرزه زیاد" باشد آنگاه "شتاب متوسط" خواهد بود.
 - * اگر "فاصله دور" و "بیشینه زمین‌لرزه خیلی زیاد" باشد آنگاه "شتاب زیاد" خواهد بود.
 - * اگر "فاصله خیلی دور" و "بیشینه زمین‌لرزه خیلی خیلی زیاد" باشد آنگاه "شتاب خیلی خیلی زیاد" خواهد بود.
- برای ایجاد یک سیستم استنتاج فازی از رابط گرافیکی جعبه ابزار منطق فازی در نرمافزار متلب و از سیستم استنتاج فازی ممدانی استفاده شد. ورودی فرآیند غیرفازی‌سازی، یک مجموعه‌ی فازی است (حاصل عملیات تجمعی) و خروجی آن، یک عدد می‌باشد. در این مطالعه از غیرفازی‌ساز مرکز سطح استفاده شد.

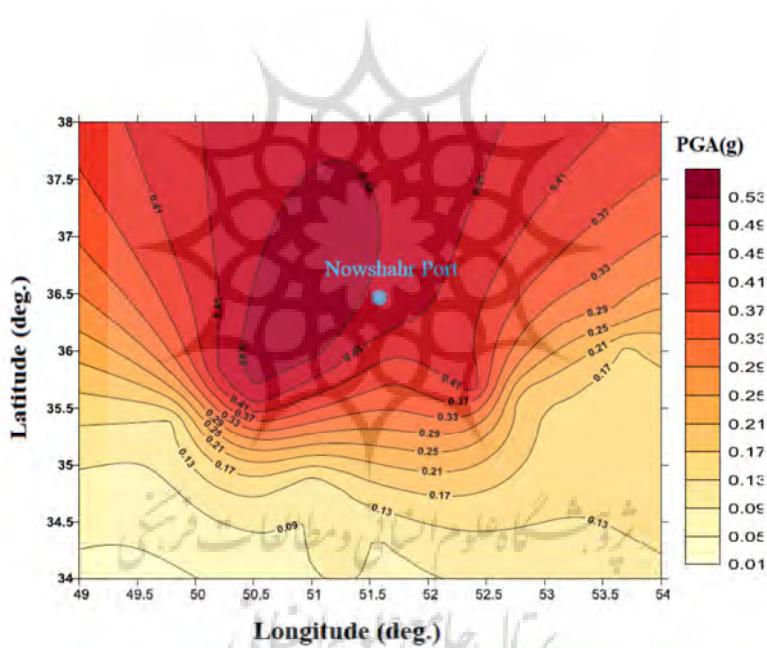
پس از محاسبه پارامترهای برآورده خطر به روش قطعی به سیستم استنتاج فازی متصل گردیدند و با استفاده از سیستم فازی بیشینه شتاب افقی مربوط به هر چشم به دست آمد. در نهایت از بین بیشترین شتاب بدست آمده برای هر چشم، بیشینه شتاب بین چشمهایها به عنوان شتاب ساختگاه در نظر گرفته شد. نتایج حاصل از برآورده خطر قطعی با استفاده از سیستم استنتاج فازی در جدول ۲ آورده شده است.

جدول ۲: شماره چشم‌های، مقدار پارامترهای ورودی (M_{Max} و R بر حسب کیلومتر) و پارامتر خروجی (g) (PGA)

شماره چشم	شماره ساختگاه	فاصله چشم‌های تا ساختگاه	بیشینه بزرگای هر چشم	نوع گسلش	PGA (g) به روش قطعی	PGA (g) به روش فازی
۱	۱۸۲/۸	۶/۵	-۰/۰۴۴	۰/۱۳	۰/۱۶	
۲	۹۷/۹	۷/۷	-۰/۰۴۴	۰/۴۵	۰/۵۲	
۳	۲۵۵/۸	۶/۰	-۰/۰۴۴	۰/۰۸	۰/۰۱	
۴	۹۱/۵	۷/۵	۰/۰۶۲	۰/۴۳	۰/۲۸	
۵	۶۴/۲	۷/۵	۰/۰۶۲	۰/۴۸	۰/۴۲	
۶	۴۷/۷	۷/۵	۰/۰۶۲	۰/۵۲	۰/۵۳	
۷	۱۸۱/۹	۶/۰	-۰/۰۴۴	۰/۰۹	۰/۰۱	
۸	۲۱۲/۶	۶/۲	-۰/۰۴۴	۰/۱۰	۰/۰۲	
۹	۹۶/۹	۷/۵	-۰/۰۴۴	۰/۳۸	۰/۲۶	
۱۰	۲۱/۳	۷/۰	۰/۰۶۲	۰/۴۸	۰/۵۵	
۱۱	۶۵/۳	۷/۵	-۰/۰۴۴	۰/۴۳	۰/۲۹	
۱۲	۷۷/۷	۷/۲	۰/۰۶۲	۰/۳۶	۰/۲۵	
۱۳	۱۷۸/۸	۶/۵	۰/۰۶۲	۰/۱۵	۰/۲۷	
۱۴	۱۵۴/۳	۶/۸	-۰/۰۴۴	۰/۱۹	۰/۲۰	
۱۵	۱۸۰/۰	۷/۲	۰/۰۶۲	۰/۲۸	۰/۳۵	
۱۶	۱۸۳/۱	۶/۷	-۰/۰۴۴	۰/۱۶	۰/۲۰	

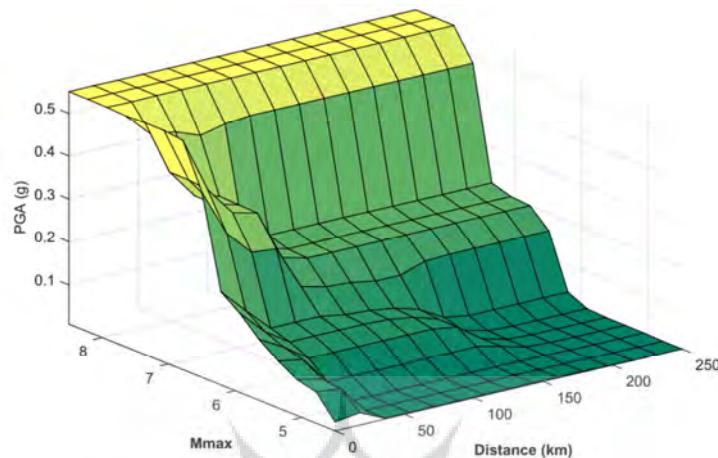
نتایج و بحث

برآورد بیشینه جنبش زمین در یک ساختگاه به روش قطعی، بر اساس ویژگی‌های زمین‌ساختی منطقه استوار است. به منظور برآورد خطر در بندر نوشهر از ۱۶ چشمۀ بالقوه زمین‌لرزه در گستره مورد مطالعه (عرض جغرافیایی ۳۸/۵-۳۴ درجه عرض شمالی و ۴۹-۵۴ درجه طول شرقی) که بر اساس داده‌های زمین‌ساختی، زمین‌لرزه‌ای و ژئوفیزیکی و بیشینه بزرگای آنها تعیین شده بود (موسوی بفروئی و همکاران، ۱۳۹۴)، استفاده شد. همچنین رابطه کاهندگی مناسب (Ambraseys et al., 2005) تعیین شد. نهایتاً میزان خطر لرزه‌ای برای ساختگاه بندر نوشهر برآورد شده و خم‌های هم‌شتاب در گستره مورد مطالعه ترسیم گردید (شکل ۱۴). با توجه به شکل ۱۴ گستره مورد مطالعه دارای مناطقی با خطر پایین، متوسط و بالا می‌باشد. حداقل شتاب مورد انتظار در منطقه $0.08g$ و حداکثر است.



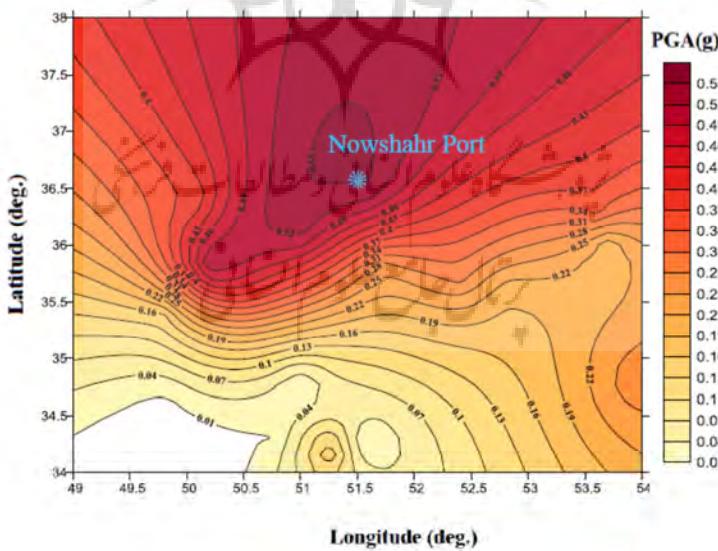
شکل ۱۴: نقشه پربندی‌های هم‌شتاب گستره مورد مطالعه بر اساس راهکار برآورد خطر زمین‌لرزه به روش قطعی. ستاره آبی رنگ، موقعیت بندر نوشهر را نشان می‌دهد.

به دلیل ناکامل و مبهم بودن داده‌های مرتبط که ایجاد عدم‌قطعیت می‌کند، در ادامه برای برآورد دقیق خطر لرزه‌ای از منطق فازی استفاده کردیم. پارامترهای ورودی بیشینه بزرگای هر چشمۀ، فاصله ساختگاه تا هرچشمۀ، نوع سازوکار گسلش و شرایط خاک محلی و بیشینه شتاب افقی به عنوان پارامتر خروجی در نظر گرفته شد و به کمک استنتاج فازی ممدا، برآورد خطر لرزه‌ای انجام شد. شکل ۱۵ نمودار تغییرات بیشینه شتاب افقی را نسبت به پارامترهای ورودی بیشینه بزرگا و فاصله ساختگاه تا چشمۀ نشان می‌دهد. با توجه به شکل مشاهده می‌کنیم که تغییرات بیشینه شتاب افقی با تغییرات فاصله و بیشینه بزرگا نسبت به هم با آنچه انتظار می‌رود هم‌خوانی دارد.



شکل ۱۵: سطوح سه بعدی سیستم ورودی-خروجی سیستم‌های فازی. محور افقی M_{Max} و فاصله چشمی تا ساختمان را نشان می‌دهد.

بر اساس نتایج بدست آمده، برآورد خطر لزهای قطعی با استفاده از منطق فازی، نقشه پهنه‌بندی خطر زمین‌لزه (خم‌های هم‌شتاب) را رسم شد (شکل ۱۶).



شکل ۱۶: نقشه خم‌های هم‌شتاب گستره مورد مطالعه براساس راهکار برآورد خطر زمین‌لزه به روش قطعی با استفاده از منطق فازی. ستاره آبی رنگ، موقعیت بندر نوشهر را نشان می‌دهد.

نتایج نشان می‌دهد تغییرات بیشینه شتاب افقی زمین در البرز مرکزی نسبت به ساختگاه بندر نوشهر در بازه $10/0$ - $55/0$ قرار دارد. بیشینه شتاب افقی در ارزیابی قطعی خطر لرزاها $55/0$ می‌باشد که ناشی از چشمۀ شماره 10 با بزرگای $7/0$ و سازوکار گسلش معکوس در فاصله 21 کیلومتری از بندر نوشهر است. همچنین با توجه به شکل 16 مشاهده می‌کنیم که در محدوده جنوب‌غربی بندر، خمۀ هم‌شتاب به یکدیگر نزدیک هستند. مطابق با نقشه پهنه‌بندي خطر لرزاها در ایران البرز مرکزی در منطقه خطر لرزاها بالا قرار دارد (Tavakoli and Ghafory-Ashtiany, 1999; BRCH, 2008; Hamzehloo et al., 2012; Moinfar et al., 2012). نتایج به دست آمده در این مطالعه هم‌خوانی خوبی با دیگر مطالعات انجام شده را نشان می‌دهد. در مطالعات اخیر موسوی بفروئی و همکاران (۱۳۹۴) پهنه‌بندي خطر زمین‌لرزو در ایران و برآورد مقادیر بیشینه شتاب برای مراکز استان‌ها صورت گرفته است. آن‌ها بیشینه شتاب در گستره مورد مطالعه را بین $46/0$ - $46/0$ تخمین زده‌اند که مطالعه اخیر نتایج آن‌ها را تائید می‌کند در روش قطعی چشمۀ‌ها به صورت مجزا در نظر گرفته می‌شوند بنابراین زمانی که بیشینه شتاب یک چشمۀ به عنوان شتاب ساختگاه در نظر گرفته شد، شتاب سایر چشمۀ‌ها در برآورد خطر قطعی در نظر گرفته نمی‌شوند. روش‌های نوین محاسباتی، امکان ارزیابی پارامترهای لرزا خیزی برای داده‌های ناکامل و دارای عدم‌قطعیت را فراهم می‌کند. سیستم فازی پیشنهادی با توجه به اینکه عدم‌قطعیت‌ها را برای پارامترها در نظرمی‌گیرد دقیق‌تر است و این که در سیستم استنتاج فازی محاسبات ریاضی برآورد خطرکمترشده و سیستم فازی باعث ساده‌سازی فرآیند برآورد خطر می‌شود. بعلاوه انعطاف‌پذیری سیستم استنتاج فازی براساس دانش فرد خبره برای حل مسائل پیچیده‌ی چون برآورد خطر لرزاها و ساده‌سازی پردازش تحلیل خطر قطعی با در نظر گرفتن عدم‌قطعیت‌ها، با بهبود قطعیت می‌تواند به زلزله‌شناسان کمک کند. لذا نتایج ما از اعتبار خوبی برخوردار است و سیستم فازی طراحی شده با قوانین فرد خبره یک رفتار صحیحی برای برآورد خطر زمین‌لرزو را دارا می‌باشد.

نتیجه‌گیری

تحلیل خطر زمین‌لرزو روشنی جهت بدست آوردن تخمینی از زلزله‌های آینده است. در این مطالعه پهنه‌بندي زمین‌لرزاها بندر نوشهر و نواحی اطراف به روش تعیینی مرسوم و با استفاده از سیستم فازی انجام گرفت. مجموعاً 16 چشمۀ بالقوه زمین‌لرزو در گستره مورد مطالعه بر اساس داده‌های زمین‌شناختی، زمین‌ساختی، ژئوفیزیکی و زمین‌لرزاها تعیین شده است. در برآورد خطر لرزاها به روش قطعی مرسوم، حداقل شتاب مورد انتظار در منطقه $8/0$ - $0/0$ و حداکثر $52/0$ بدست آمد. نتایج بدست آمده (شکل 14) نشانگر آن است که گستره مورد مطالعه دارای مناطقی با خطر پایین، متوسط و بالا می‌باشد. همچنین نتایج حاصل از برآورد خطر لرزاها به روش قطعی با استفاده از منطق فازی نشان می‌دهد که تغییرات بیشینه شتاب افقی زمین در البرز مرکزی نسبت به ساختگاه بندر نوشهر در بازه $1/0$ - $55/0$ قرار دارد. با توجه به شکل 15 مشاهده می‌کنیم که تغییرات بیشینه شتاب افقی با تغییرات فاصله و بیشینه بزرگاً نسبت به هم با آنچه انتظار می‌رود هم‌خوانی دارد.

تقدیر و تشکر

برخود لازم می‌دانیم که آقای دکتر میرزاچی عضو هیئت علمی موسسه ژئوفیزیک دانشگاه تهران و دکتر موسوی بفروغی به جهت در اختیار قرار دادن مشخصات چشممهای لزهای قدردانی به عمل آوریم.

منابع

- بوستان‌الهام؛ شفیعی علی (۱۳۹۰). برآورد خطر زمین‌لزه به روش احتمالاتی‌فازی برای منطقه تهران، فصلنامه زمین، سال ششم، شماره بیستم، صص ۴۵-۵۲.
- تشنهلب محمد؛ افیونی داریوش؛ صفارپور نیما (۱۳۹۵). سیستم‌های فازی و کنترل فازی، انتشارات: دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی، نوبت چاپ: ۱۱، ص ۵۲۶.
- خسروی، آیدین (۱۳۹۰). مدلسازی و پهنه‌بندی خطر زلزله با استفاده از منطق فازی. پایان‌نامه. دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی (استاد راهنمای: ذوالفاری، محمدرضا).
- قدرتی امیری غلامرضا؛ اثمری سعدآباد سهیل؛ زارع حسین‌زاده علی (۱۳۹۲). تحلیل ریسک زلزله با استفاده از سیستم استنتاج‌گر فازی و کاربرد آن در مطالعات بهسازی لزهای ساختمان‌های موجود، مجله علمی-پژوهشی عمران مدرس، سال ۱۳، شماره ۴، صص ۷۱-۸۴.
- موسوی‌بفروغی سیدحسن؛ میرزاچی نوربخش؛ شعبانی‌الهام؛ اسکندری قادری مرتضی (۱۳۹۳). پهنه‌بندی خطر زمین‌لزه در ایران و برآورد مقادیر بیشینه شتاب برای مراکز استانها، مجله فیزیک زمین و فضا، سال ۴۰، شماره ۴، صص ۳۸-۱۵.
- وجودی مهدی؛ زارع مهدی؛ نورزاد اسدالله (۱۳۸۵). مدل استنتاج فازی برای تحلیل خطر زلزله، دومین کنفرانس بین‌المللی مدیریت جامع بحران در حوادث غیرمتربقه طبیعی، تهران.
- Ambraseys, NN. Douglas, J. Salma, SK. Smith, PM., (2005). "Equations for the estimation of strong ground motions from shallow crustal earthquakes using data from Europe and the Middle East: horizontal peak ground acceleration and spectral acceleration", Bull. Earthq. Eng., 3, 1-53.
- Ambraseys, NN. & Melville, CP., (1982). "A History of Persian Earthquakes", Cambridge University Press, 0521021871.
- Berberian, M. & Yeats, RS., (2001). "Contribution of archeological data to studies of earthquake history in the Iranian Plateau", Journal of Structural Geology, 23, 563-584.
- Berberian, M. and Yeats, RS., (1999)."Patterns of historical earthquake rupture in the Iranian Plateau", Bulletin of seismological America, 89 (1), 120-139.
- Berberian, M., (1983)."The southern Caspian: A compressional depression floored by a trapped, modified oceanic crust". Can. J. Earth Sci., 20, 163–183.
- Berberian, M. Qorashi, M. Jackson, JA. Priestley, K. and Wallace, T., (1992)."The Rudbar-Tarom earthquake of 20 June 1990 in NW Persia: preliminary field and seismological observations, and its tectonic significance", Bull. Seism. Soc. Am., 82, 1726-1755.
- Boostan, E. Tahernia, N. Shafiee, A., (2015). "Fuzzy-probabilistic seismic hazard assessment case study: Tehran region", Iran, Springer Science+Business Media Dordrecht, 77, 525-541.
- Boostan, E. Mirzaei, N. Eskandari Ghadi, M. and Shafiee, A., (2011). "Seismic zoning of Tehran Region using fuzzy sets", J. earth and Space Physics, 38 (2), 29-44.
- Building research center housing., (2800) Regulations designed buildings against standard earthquake.
- Chen, D. Dong, W. Shah, HC., (1988)."Earthquake recurrence relationships from fuzzy earthquake magnitudes", Soil Dynamics and Earthquake Engineering, 7, 136-142.
- Chongfu, H., (1996). "Fuzzy risk assessment of urban natural hazards, Fuzzy Sets, and Systems", 83, 271-282.
- Deyi, F. Ichikawa, M., (1989). "Quantitative estimation of time-variable earthquake hazard by using fuzzy set theory", Tectonophysics, 169, 175-196.

- Djamour, Y. Vernant, P. Bayer, R. Hatam, Y. Ritz, JF. Hinderer, J. Luck, B. Nankali, H. Le, Moigne, N. and Sedighi, M., (2010). "Geodetic signatures of present-day tectonic deformation in central Alborz and Tehran region (Iran)", Geophys. J. Int., 183, 1287–1301, doi:10.1111/j.1365- 246X.2010.04811.x.
- Frangpol, M. Ikejima, K. Hong, K., (1988). "Seismic Hazard Prediction Using A Probabilistic-Fuzzy Approach", Structural Safety, 5, 109-117.
- Green, A. Hell, J., (1994). "In An Overview of Selected Seismic Hazard Analysis Methodologies", Civil Engineering studies, Structural Research Series, 592.
- Hamzehloo, H. Alikhanzadeh, A. Rahmani, M. Ansari A., (2012)." Seismic hazard maps of Iran", In Proceedings of the 15th world conference on earthquake engineering, Lisbon, Portugal.
- Karimiparidari, S. Zare, M. Memarian, H. Kijko, A., (2013)." Iranian Earthquakes; A Uniformed Catalog with Moment Magnitude", Journal of Seismology, 17, 897-911.
- Kim, Y. Hurlebus, S. Langari, R., (2010). "Model-Based Multi-input, Multi-output SupervisorySemi-active Nonlinear Fuzzy Controller". J Computer-Aided Civil and Infrastructure Engineering, 25, 387-393.
- Lamarre, M. Dong, W., (1986)."Evaluation of seismic hazard with fuzzy algorithm". In: 3rd U.S. national Conference on earthquake engineering, Charleston, South Carolina. 221-231.
- Masson, F. Anvari, M. Djamour, Y. Walpersdorf, A. Tavakoli, F. Daigni`eres, M. Nankali, H. and Van Gorp, S. (2007)., "Large-scale velocity field and strain tensor in Iran inferred from GPS measurements: new insight for the present-day deformation pattern within NE Iran". FASTTRACK PAPER, Geophys. J. Int., GJI Tectonics, and geodynamics, 170, 436-440 doi: 10.1111/j.1365-246X.2007.03477.x.
- Mirzaei, N. Gao, M. and Chen YT., (1998). "Seismic source regionalization for seismic zoning of Iran: major seismotectonic provinces", J. Earthq. Pred. Res, 7, 465-495.
- Moinfar, AA. Naderzadeh, A. Nabav.I, MH., (2012)."New Iranian Seismic Hazard Zoning Map for New Edition of Seismic Code and Its Compersion with Neighbor Countries," In Proceedings of the 15th world conference on earthquake engineering, Lisbon, Portugal.
- Reiter, L., (1990)." Earthquake Hazard, Analysis". Colombia University Press, New York, 254.
- Tavakoli, B. Ghafory-Ashtiani, M., (1999)." Seismic hazard assessment of Iran", J Annali DiGeofisica, 42, 1013-1022.
- Trifonov, VG. Hessami, KT., and Jamali, F., (1996). "West-Trending Oblique Sinstral-Reverse Fault system in Northern Iran". IIEES Special Pub., 75. Tehran, Iran.

پژوهشگاه علوم انسانی و مطالعات فرهنگی
پرستال جامع علوم انسانی

Evaluation of Deterministic seismic hazard in Nowshahr Port by using the fuzzy system

Farshad Alizadeh¹, Narges Afsari^{*2}, Fataneh Taghizadeh-Farahmand³

Received: 03-09-2017

Accepted: 02-06-2018

Abstract

The purpose of the seismic hazard analysis is to predict the extent of the strong ground movements over a certain period of time on a specific site. There are uncertainties in all the inputs of the risk analysis, each of which expresses a property. As a result, recognizing uncertainties and how they are considered by different risk analysis methods can indicate the reliability of those methods in seismic hazard assessment. Fuzzy logic is a suitable tool that is used as a decision-making method for solving problems and modeling uncertainties and ambiguities. Nowshahr Port is located in the Alborz seismic province which is one of the seismic regions in Iran. In this study, a seismic hazard estimate for a range of 200 km radius from Nowshahr port was carried out at a latitude position of 34-38 degree north latitude and 49- 54 degree east longitude. For this purpose, 16 potential seismic sources have been used in the studied area. First, seismic hazard estimation was done by the Conventional deterministic method and then using fuzzy logic. According to the results obtained in the conventional deterministic method, Peak Ground Acceleration values estimated from Conventional deterministic method 0.52g and 0.55g application fuzzy Logic System.

Keywords: Seismic hazard, Deterministic, Fuzzy Logic, PGA, Nowshahr.

¹- MSc., Civil engineering Department, Nowshahr Branch, Islamic Azad University, Nowshahr, Iran

^{2*}- Assistant Professor, Civil engineering Department, Nowshahr Branch, Islamic Azad University, Nowshahr, Iran

Email: ng_afsari@iauns.ac.ir

³- Associate Professor, Physics Department, Qom Branch, Islamic Azad University, Qom, Iran