اصلاح روش آنبالاگان برای پهنهبندی خطر لغزشها در مناطق بیابانی ساحلی

محمدرضا مهدویفرا* ^۱پژوهشگاه بینالمللی زلزلهشناسی و مهندسی زلزله، تهران، ایران تاریخ دریافت: ۱۳۸۷/۰۳/۰۵ تاریخ پذیرش: ۱۳۸۷/۱۰/۲۵

چکیدہ

در این بررسی سعی شده است با استفاده از روش ارائه شده توسط (1992) Anbalaga و تغییر عوامل و وزن اختصاص داده شده به آنها، روشی نوین برای پهنهبندی خطر لغزش در مناطق بیابانی ساحلی (که دارای شرایطی خاص از نظر عوامل زمین لغزش هستند) تدوین شود. به این منظور، بخشی از ارتفاعات مشرف بر روستای عسلویه (استان بوشهر) با روش پیشنهادی پهنهبندی شده و نتایج آن مورد ارزیابی قرار گرفته است. با توجه به شرایط مشابه منطقه مورد بررسی با بخش وسیعی از مناطق جنوبی ایران، روش ارائه شده می تواند الگویی مناسب برای پهنهبندی خطر زمین لغزشهای مناطق یادشده در مقیاس متوسط به شمار رود.

> **کلیدواژهها:** پهنهبندی خطر، زمینلغزش، لغزش، مناطق بیابانی ساحلی *نویسنده مسئول:محمدرضا مهدوی فر

1- مقدمه

از نظر آب و هوایی، ایران به شش ناحیه و ۱۲ زیر ناحیه قابل تقسیم است (شکل ۱، حیدری، ۱۳۷۸): مرطوب و معتدل – خزری(A1: خیلی مرطوب و معتدل، A2: مرطوب و معتدل)؛ نیمه خشک (B1: نیمه خشک سرد، B2: نیمه خشک گرم)؛ زاگرس (C1: نیمه مرطوب معتدل، C2:کوهستانی سرد، C3، نیمه کوهستانی سرد)؛ بیابانی خیلی گرم – ساحلی(D)؛ بیابانی معتدل تا خیلی گرم – داخلی (E1:بیابانی معتدل، E2: بیابانی شدید و خیلی گرم)؛ بیابانی نیمه گرم تا گرم(F1: بیابانی نیمه گرم داخلی، F2: بیابان گرم: ساحلی) (شکل ۱). این بررسی برای ارائه الگوی پهنهبندی خطر زمین لغزش در مناطق بیابانی ساحلی (منطقه f2 و D) انجام گرفته است. یکی از مشکلاتی که برای توسعه پروژههای عمرانی (مانند جاده، پل و راهآهن) در این مناطق وجود دارد، بالا بودن پتانسیل رخداد زمین لغزش (بویژه لغزشها و ریزشهای سنگی) است. رخنمون سازندهای حساس به لغزش (مانند مارنهای نئوژن) و نحوه توالی آنها با لایههای مقاوم (مانند آهکها) به دلیل شرایط فرسایشی حاکم بر این گونه مناطق، دلیل عمده افزایش پتانسیل این پدیده به شمار میرود. در این بررسی افزونبر تفکیک لغزشهای انتقالی و چرخشی (که در این مقاله از آنها به عنوان لغزش نام برده شده است) از دیگر انواع زمین لغزش ها (مانند ریزش، افتان، بهمن و جریان)، سعی شده است روشی برای پهنهبندی خطر آنها در مناطق بیابانی در مقیاس متوسط (مقياس ١:۵۰،۰۰۰ تا ١:۱۰،۰۰۰) بيان شود.

۲- پهنهبندی خطر زمینلغزش به روش آنبالاگان

(1992) Anbalagan روشی کمی را برای محاسبه خطر زمین لغزش در منطقه ای از هیمالایا ارائه نموده است. در این روش در محدوده های همگن از نظر شیب و جهت شیب (واحدهای دامنه ای)، پارامترهای سنگ شناسی، عوارض ساختاری، ریخت شناسی شیب، ارتفاع نسبی، کاربری، پوشش گیاهی و شرایط آب زیرزمینی برداشت می شوند. ملاک امتیازدهی به گونه ای است که بیشترین امتیاز برای کلاس های سنگ شناسی۲، ویژگی های ساختاری ۲، ریخت شناسی و شیب ۲،ارتفاع نسبی ۱، کاربری و پوشش گیاهی ۲ و شرایط آب زیرزمینی ۱ است، بنابراین بیشترین مقدار خطر به دست آمده که با جمع جبری مقادیر هر یک از گروه های یاد شده محاسبه می شود ۱۰ و کمترین آن صفر خواهد بود. روش آنبالاگان توسط دیگر لمواسیتهان با انجام تصحیحات محلی به کارگرفته شده است. این روش در ایران

نیز توسط مهدویفر و منتظر القائم (۱۳۸۲) در البرز مرکزی در مقیاس ۱:۵۰،۰۰۰ و ارومیهای و امینی (۱۳۷۷) در مقیاس ۲۵۰,۰۰۰ : ۱ مورد استفاده قرار گرفته است.

۳- روش بررسی

منطقه مورد بررسی به مساحت ۹/۱ کیلومتر مربع بین طولهای جغرافیایی "۴۱ "۵۲ ۵۲۵ تا "۲۱ '۳۴ ۵۲۵ خاوری و عرضهای جغرافیایی "۲۱ '۳۲ ۵۷۳ تا "۵۱ '۵۳ ۲۷۵ شمالی قرار گرفته است. جاده اصلی بوشهر – بندرعباس از مرکز آن عبور نموده و مهم ترین راه دسترسی زمینی محدوده به شمار می رود. از مهم ترین آبادی های نزدیک منطقه می توان به نخل تقی و عسلویه در خاور و جنوب خاور و آبادی شیرینو در باختر اشاره کرد (شکل ۲).

3-11. واحدبندي منطقه

روش های گوناگونی برای واحدبندی وجود دارند (Gee, 1992) که در این بررسی روش واحدبندی دامنه ای انتخاب شده است. در این روش منطقه مورد بررسی به واحدهایی تقسیم میشود که مقدار و جهت شیب در آنها کم و بیش ثابت بوده و هر یک نماینده دامنه ای جداگانه هستند. برتری واحدبندی دامنه ای در پهنه بندی خطر زمین لغزش این است که پایداری دامنه برای هر دامنه جداگانه ارزیابی می شود. برای به دست آوردن واحدهای دامنه ای از روی هم اندازی دو نقشه شیب (شکل ۳) و جهت شیب (شکل ۴) در GIS استفاده شده است. به این ترتیب ۱۰۶۰ واحد به دست آمده است (شکل ۵).

3-3-3 عوامل در نظر گرفته شده

با توجه به ویژگیهای مناطق بیابانی، سنگشناسی، ساختار، مقدار شیب، جهت شیب، ارتفاع نسبی، زیرشویی توسط رودخانه، و توالی لایههای سخت و سست به عنوان عوامل اصلی در ایجاد زمین لغزش تعیین و برای ارزیابی خطر زمین لغزش مورد ارزیابی قرار گرفته نند. عوامل در نظر گرفته شده برای رخداد زمین لغزش با استفاده از عوامل در نظر گرفته شده توسط (1992)Anbalagan و همچنین قضاوت کارشناسی انتخاب شده است. با توجه به اختلاف شرایط طبیعی مناطق بیابانی با منطقه مورد بررسی آنبالاگان (که منطقهای جنگلی و پر باران است) عوامل زیرشویی توسط رودخانه و توالی لایههای سخت و سست به جای کاربری اراضی و وضعیت آب زیرزمینی مورد استفاده قرار گرفته اند. زیر گروهها و امتیازات در نظر گرفته شده برای ارزیابی پایداری دامنهها در جدول ۱ و بیشترین وزن در نظر گرفته شده

هر یک از عوامل در جدول ۲ آورده شده است. در ادامه شرح هر یک از عوامل آورده شده است.

- سنگشناسی: فرسایش پذیری یا پاسخ سنگ ها به فرایند هوازدگی و فرسایش مهم ترین عوامل در تعیین وزن برای انواع سنگ شناسی ها هستند (Anbalagan, 1992). سنگ هایی از نوع کوار تزیت، آهک و گرانیت غیرهوازده به طور عموم سخت و تودهای و مقاوم تر بوده و شیبهای تندی را تشکیل می دهند. در مقابل، سنگ های رسویی و تخریبی در برابر فرسایش و هوازدگی آسیب پذیر تر هستند. در مواد خاکی، نوع و سن، عوامل عمدهای در تعیین وزن ها بودهاند. آبرفت های قدیمی تر عموماً تراکم خوب و مقاومت برشی زیادی دارند. مصالح جوان مانند واریزه ها عموماً سست بوده و مقاومت برشی پایینی دارند.

بر اساس نتایج به دست آمده از بررسیهای زمین شناسی ۱۶ سازند در منطقه مورد بررسی شناسایی شده است. سازندهای یادشده در سه گروه ردهبندی شدهاند که گروه ۱ مقاومترین و گروه ۳ سستترین سازندها را تشکیل میدهند (شکل ۹). برای اعمال میزان هوازدگی از ضریب تصحیح (C) استفاده شده است. میزان هوازدگی با بازدیدهای صحرایی برای سازندهای مختلف تعیین و در نقشه هوازدگی (شکل ۷) منعکس شده است. چگونگی تشخیص میزان هوازدگی در جدول ۱ آمده است. ضریب تصحیح هوازدگی باید در امتیاز سنگ تازه ضرب شود تا امتیاز نهایی سنگ شناسی تعیین شود.

- ساختار : در این ارتباط سه عامل ارزیابی میشوند: میزان تطابق جهت شیب ناپیوستگی یا راستای خط تقاطع دو ناپیوستگی و جهت شیب دامنه؛ تفاوت مقدار شیب ناپیوستگی یا میل خط تقاطع دو ناپیوستگی و شیب دامنه؛ و مقدار شیب ناپیوستگی یا میل خط تقاطع دو ناپیوستگی. در شیبهای پوشیده از خاک، ستبرای بر آوردشده پوشش خاکی مبنای تعیین وزن است؛ در اینجا منظور از ناپیوستگی، دو نوع خاص از ناپیوستگیهای منظم ساختاری شامل لایهبندی و درزه است؛ از این رو شکستگی با توجه به مقیاس بررسیهای جزو ناپیوستگی ساختاری، در نظر گرفته نشده است.

برای بررسی این عامل در ابتدا ایستگاههایی برای برداشت موقعیت ناپیوستگیها تعیین (شکل ۸) و سپس ویژگیهای ساختاری هر واحد دامنهای با استفاده از ویژگیهای برداشت شده در ایستگاه درون یا نزدیک آن تهیه شده است. چنانچه یک دسته ناپیوستگی در واحد دامنهای موجود باشد شیب و امتداد آن، و اگر دو دسته ناپیوستگی موجود باشد راستا و میل خط حاصل از برخورد آنها ملاک قرار گرفته است. همان گونه که در شکل ۸ دیده میشود به دلیل توپوگرافی خشن کوههای واقع شده در منطقه، محل ایستگاهها به درهها و مناطق کم شیب محدود شده است. برای تعمیم ویژگیهای برداشت شده به دیگر مناطق از بررسی عکس هوایی به همراه شباهت های سنگ شناسی و امتدادهای ساختار های مهم مانند گسل ها استفاده شده است. – زاویه شیب دامنه: زاویه شیب از عوامل اصلی گسیختگی دامنه ها به شمار رفته و به دو صورت طبیعی و مصنوعی تغییر مینماید. عوامل اصلی مؤثر در افزایش زاویه شیب دامنه ها عبارتند از: برخاستگی و فرونشست زمین به سبب فعالیت های زمینساختی؛ فرسایش؛ خاکریزی و خاکبرداری و ایجاد ترانشه برای احداث راه و تأسيسات. اين عامل وضعيت تعادل مواد سازنده دامنه را بر هم زده و موجب بالا رفتن تنش ها می شود (حائری و سمیعی، ۱۳۷۶)؛ بر اساس جدول۱، شیب به ۶ گروه تقسيم شده است (شكل ٣).

در روش آنبالاگان فرض شده است رابطه افزایش پتانسیل لغزش با میزان شیب دامنه به صورت خطی است؛ در حالی که نتایج بسیاری از مطالعات (مانند Keefer, 1993 و Carrara et al., 1997) نشان میدهد وقوع لغزش با میزان شیب رابطه مستقیم ندارد، به این صورت که خطر لغزش (نه دیگر انواع زمین لغزش)

تا شیب ۲۵ درجه افزایش و پس از آن شروع به کاهش مینماید. در نتیجه نحوه وزندهی به شیب در این بررسی به نحوی تغییر نموده است که این ارتباط در پهنهبندی منعکس شود.

- **ارتفاع نسبی:** منظور از ارتفاع نسبی، اختلاف ارتفاع بین بلندترین و پست ترین نقاط در یک واحد دامنهای است. واحدهای دامنهای بر مبنای این عامل در سه دسته قرار گرفتهاند (جدول ۱).

- زیرشویی توسط رودخانه: زیرشویی توسط رودخانه عاملی است که از طرفی موجب فرسایش تکیهگاه دامنه ها و از طرفی دیگر موجب افزایش شیب و در نهایت برهم زدن تعادل دامنه و حرکت آن به سمت پایین می شود. از مجموع ۲۵۹۰ لغزش ثبت شده در بانک اطلاعاتی زمین لغزش های کشور، زیرشویی نقش اساسی در وقوع ۹۶۵ مورد (۳۷ درصد) را داشته است (میرصانعی و کاردان، ۱۳۷۸). چگونگی در نظر گرفتن این عامل در پهنه بندی خطر زمین لغزش به روش های گوناگون انجام می گیرد. برخی فاصله از آبراهه (۲۵۵7 یا عدم وجود آن را در واحدها آبراهه (حائری و سمیعی، ۱۳۷۶) و برخی وجود یا عدم وجود آن را در واحدها (Neaupane & Piantanakulchai, 2006)

در منطقه عسلویه رودخانه دائمی وجود ندارد اما آبراهههای فصلی متعددی موجود است که در کف آنها بلو کهای بزرگ جابه جا شده است (شکل ۹). اندازه بلو کها و میزان جابه جایی آنها از منشأ، بیانگر حجم و قدرت بالای آب در هنگام انتقال بلو کها است. با توجه به این شواهد، وجود آبراهه در پای دامنه به عنوان عاملی مؤثر در حرکت دامنه ای در نظر گرفته شده است. بدیهی است آبراهههای اصلی و فرعی به علت اختلاف در توانایی دبی عبوری تأثیر یکسانی در ناپایداری نخواهند داشت (جدول ۱).

- توالی لایه های سخت و سست: وجود لایه های سست و شکل پذیر با نفوذ پذیری کم مانند مارن های نئوژن در زیر سازندهای متشکل از سنگ شناسی های سخت مانند آهک در بسیاری از اوقات نقشی اساسی در ایجاد زمین لغزش ها دارند. در بیشتر موارد، لایه های سست از رس ها تشکیل شده اند که نوعی سنگ شناسی با نفوذ پذیری کم به شمار می رود. جلو گیری از نفوذ آب به لایه های پایین موجب افزایش فشار منفذی، حرکت آب در سطح بین دو لایه، شسته شدن ذرات و کاهش مقاومت سطح تماس بین دو لایه و در نتیجه حرکت لایه های بالایی می شود. از مجموع ۲۵۹۰ لغز ش ثبت شده در بانک اطلاعاتی زمین لغزش های کشور، تناوب لایه ها نقش اساسی در وقوع نزدیک به ۳۷۰ مورد (۱۴ درصد) داشته است (میرصانعی و کاردان، ۱۳۷۸).

مجموعه موارد بالا موجب شده است، که عامل توالی لایههای سخت و سست در واحدهای دامنهای به ۶ نحوه مختلف در این بررسی در نظر گرفته شود (جدول ۱). لازم به یادآوری است مبنای سخت و سست بودن سازندها، گروههای معرفی شده در عامل سنگ شناسی بوده است.

۳-۳. پهنهبندی خطرلغزش در منطقه عسلویه

برای محاسبه خطر در هر یک از واحدهای دامنه ای ابتدا ویژگی های آنها از نظر دارا بودن عوامل مختلف لغزش محاسبه و در جدولی جداگانه به صورت بانک اطلاعاتی آورده شده است. برای وزن دهی به پارامترهای زمین لغزش روش های متنوعی وجود دارد که می توان آنها را در دو دسته روش های آماری (روش بینا) و قضاوت کار شناسی (کور) قرار داد (Gee, 1992). روش های آماری به طور معمول هنگامی استفاده می شود که تعداد زیادی زمین لغزش در منطقه موجود باشد؛ در این حالت می توان ضرایب تأثیر هر پارامتر را با استفاده از آنها استخراج نمود. در مناطقی که تعداد زمین لغزش های رخداده کم باشد از روش قضاوت مهندسی به منظور وزن دهی استفاده می شود.

المالية المالية

در این بررسی نقشه فهرست زمینلغزشها با استفاده از بررسی عکسهای هوایی و بازدید صحرایی تهیه شده است (شکل ۱۰). همان گونه که در شکل ۱۰ دیده می شود، تعداد زمینلغزشها در منطقه کم بوده و نمیتواند اعتبار لازم را برای تعیین وزن نقشهها یا امتیاز زیرگروههای مربوطه فراهم نماید. لذا استفاده از روشهای آماری در این بررسی امکان پذیر نبوده است؛ به همین دلیل با استفاده از روش دوم (قضاوت مهندسی) نسبت به وزندهی به پارامترها به شرح مندرج در جدول ۱ اقدام شده است. در این وزندهی سعی شده است با در نظر گرفتن شرایط منطقه، وزنهای ارائه شده تا حد امکان شبیه وزن های پیشنهاد شده توسط (Anbalagan(1992 باشد.

پس از وزندهی به پارامترها، با جمع نمودن ستونهای مربوط به وزن شش عامل سنگشناسی، ساختار، شیب، ارتفاع نسبی، زیرشویی توسط آبراههها و توالی لایههای سخت و سست، امتیاز نهایی برای پهنهبندی به دست آمده است. به منظور تقسیم بندی در جات مختلف خطر از روی امتیاز نهایی از جدول ۳ استفاده شده است. در نهایت با استفاده از نتایج به دست آمده، نقشه پهنهبندی خطر لغزش تهیه شده است(شكل ١١).

4- بحث

روش پیشنهادی در این بررسی از نظر کلی شبیه روش (Anbalagan (1992) است؛ با این تفاوت عمده که در روش پیشنهادی به جای دو عامل کاربری اراضی و وضعیت آب زیرزمینی، از عوامل زیرشویی توسط رودخانه و توالی لایههای سخت و سست استفاده شده است. همچنین شیوه وزندهی به شیب و ناپیوستگی تغییرات قابل ملاحظهای نسبت به روش آنبالاگان داشته است.

روش آنبالاگان روشی ساده بوده و پارامترهای مورد نیاز برای آن به راحتی قابل برداشت است؛ نوع واحدبندی (واحدبندی دامنهای) جزو دقیق ترین واحدبندیهای رایج است؛ بسیاری از بخشهای وقت گیر آن مانند تهیه نقشه شیب و واحدهای دامنهای توسط GIS قابل انجام است؛ و در نهایت برای مناطق سنگی با سطوح ناپیوستگی مشخص روشی کموبیش دقیق و قابل اعتماد است. اما از سویی دارای محدودیتهایی نیز است که در این بررسی سعی در حذف آنها بویژه با هدف پهنهبندی خطر لغزشها در مناطق بیابانی شده است؛ موارد زیر را میتوان به عنوان وجوه تمایز روش ارائه شده در این بررسی با روش آنبالاگان برشمرد:

۱-با توجه به احتمال ضعیف رخداد لغزش در شیبهای کمتر از ۵درجه، به واحدهای مربوطه بدون توجه به دیگر ویژگیها، خطر کم تعلق گرفته است؛

۲-مطابق با نتایج بسیاری از بررسیها، خطر لغزش با میزان شیب رابطه مستقیم نداشته و تا شیب ۲۵ درجه افزایش مییابد اما پس از آن شروع به کاهش مینماید؛ بنابراین در این بررسی، وزندهی به شیب دامنه به صورت غیرخطی انجام گرفته است؛

۳-هنگامی که شیب ناپیوستگی خلاف جهت دامنه باشد عامل ساختار، تأثیر زیادی در افزایش یا کاهش پتانسیل لغزش نخواهد داشت. در نتیجه در این بررسی به کل عامل ساختار در واحدهایی که شیب ناپیوستگی در آنها خلاف جهت شیب دامنه است، بدون توجه به دیگر ویژگیها، وزن کم تعلق گرفته است؛

۴–با توجه به شرایط طبیعی مناطق بیابانی، پارامترهای ورودی نیز نسبت به روش آنبالاگان تغییر کردهاند؛ در این روش بر عواملی که رخداد لغزش را در این مناطق کنترل میکنند، تأکید شده است. از آن جایی که در مناطق بیابانی پوشش گیاهی زیادی وجود ندارد، عامل کاربری حذف شده است. همچنین به علت خشک بودن بیشتر دامنهها و محدودیتهایی که در ارزیابی آب زیرزمینی وجود دارد، این عامل نیز در نظر گرفته نشده است. در عوض دو عامل توالی لایههای سخت و سست و زیرشویی توسط رودخانه در نظر گرفته شدهاند. با توجه به بررسیهای انجام شده هر

محمدرضا مهدوي فر

دو عامل یادشده تأثیر زیادی در وقوع زمین لغزش در منطقه مورد بررسی داشتهاند. با استفاده از لغزش های ثبت شده از روی عکس های هوایی و بررسی های صحرایی، دقت نقشه به دست آمده (شکل ۱۱) مورد ارزیابی قرار گرفته است. این کار توسط روی هم اندازی نقشه فهرست لغزشها و نقشه پهنهبندی صورت گرفته است. در این حالت نسبت تراکم (DR)(Density Ratio) (نسبت درصد سطح زمین لغزش های رخداده در هر زیر گروه خطر به درصد مساحت زیر گروه) برای هر زیر گروه محاسبه و مقایسه شده است. جدول ۴ نتیجه این تحلیل را نشان میدهد.

همان طور که در جدول ۴ نشان داده شده است نسبت تراکم از خطر خیلی کم به سمت خطر زیاد افزایش می یابد که نشاندهنده این است که در درجات بالای خطر، لغز ش های بیشتری رخ داده است. برای مقایسه روش تدوین شده در این بررسی با روش آنبالاگان منطقه مورد بررسی با روش یاد شده نیز پهنهبندی و نسبت تراکم گروههای خطر برای آن روش نیز محاسبه شده است. جدول ۵ نشاندهنده نتیجه این عملیات است. برای مقایسه این دو روش از پارامتری به نام QS (Quality Sum) (Gee, 1992) استفاده شده است؛ نقشهای که مقدار QS آن بیشتر باشد نتیجه بهتری از نظر پهنهبندی ارائه داده است. QS با استفاده از رابطه زیر به دست می آید: (1)

 $QS = \sum_{n=1}^{n} ((DR_1)^2 \times \%A)$

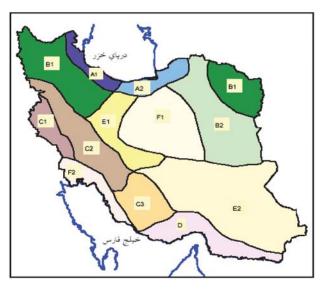
که در آن DR نسبت تراکم ، ۸% درصد مساحت زیر گروه و n تعداد زیر گروههای خطر هستند. همان گونه که در جداول ۴ و ۵ نشان داده شده است مقدار این پارامتر برای روش تدوین شده در این بررسی ۰/۵۴۷ و برای روش آنبالاگان ۰/۴۵۵ است که نشاندهنده عملکرد بهتر روش پیشنهادی در منطقه است.

۵- نتیجهگیری

روش به کار گرفته شده در این بررسی به منظور پهنهبندی خطر لغزش های پیوسته در مناطق بیابانی ساحلی تدوین شده است. تفاوت این روش با روش مورد استفاده توسط آنبالاگان در تغییر نوع پارامترهای ورودی، تغییر روش وزندهی به عوامل ساختاری و در نظر گرفتن واحدهایی با شیب کمتر از ۵ درجه به عنوان واحدهایی با درجه خطر خیلی کم است. نتایج حاصل از مقایسه دو نقشه پهنهبندی خطر تهیه شده به وسیله روش آنبالاگان و روش تدوین شده در این بررسی در منطقه مورد بررسی بیانگر نتیجه مطلوبتر روش تدوین شده در مناطق بیابانی است.

سپاسگزاری

این بررسی بخشی از یک پروژه ارتباط با صنعت انجام شده در پژوهشگاه بینالمللی زلزلهشناسی و مهندسی زلزله برای شرکت مدیریت توسعه صنایع پتروشیمی بوده است. در این پژوهش از راهنماییها و همکاریهای ارزنده آقایان دکتر محمد کاظم جعفری، و دکتر محمد کشاورز بخشایش بهره برده شده است. خانمها معصومه رخشنده و شراره بانکی و آقایان سید امید روانفر، محسن کریمی آشتیانی و پیران ویسه در عملیات GIS و عملیات صحرایی همکاری بیدریغی نمودهاند.



شکل ۱- پهنهبندي مناطق اقليمي ايران (حيدري، ۱۳۷۸)

جدول ۱- ادامه

	ملاحظات	امتياز	زير گروه	عامل
۳) شیب ناپیوستگی(βj/βi)			I : کمتر از ۱۵ درجه	- شيب ناپيوستگي
				صفحه ای (βj)
And an Ant	_	./10	10-19 :II	گوهای(βi)
			III: ۲۶–۵۳	,
β,/β		۰/۴۰	40-49 :IV	
,	57 P	·/۵·	V: بیش از ۴۵	
		۰/۶۵	کمتر از ۵ متر	ستبراي خاك
		·/A۵	۶ تا ۱۰ متر	
	۴) توالي لايه هاي سخت و سست	۱/۳۰	۱۱ تا ۱۵ متر	
ىنە	الف: شیب لایهبندی کمتر از شیب داه	۲/۰	۱۶ تا ۲۰ متر	
	I لايەھاي سخت روى	۱/۲۰	بیشاز ۲۰ متر	
	لايەھاي سىت			مقدار شيب دامنه
		۰/۵	بیشاز ۴۵ درجه	پر تگاہ
		• /A	40-46	شيب تند
1	II لايەھاي سست روي	۱/۲	۲۶–۳۵ درجه	شيب نسبتاً تند
"	لايەھاي سخت	۲	۱۶–۲۵ درجه	شيب متوسط
		١/٧	۵–۱۵ درجه	کم شیب
		-	کمتر از ۵ درجه	خیلی کم شیب
	III توالى لايەھاي سخت و			ارتفاع نسبی
	سست	۰/۳	کمتر از ۱۰۰ متر	کم
		• /%	۱۰۱ تا ۳۰۰ متر	متوسط
				زياد
N CI	IV دامنه از یک تیپ	١/٠	بیشاز ۳۰۰ متر -	زيرشويي توسط رودخانه
fine.	سنگشناسی تشکیل شدہ	·/V۵	آبراهههای اصلی 	
Juli		•/۵	آبراهههای فرعی	
		ì	هر دو	
يب دامنه	ب: شیب لایهبندی کم و بیش برابر ش V گسته شدههای سخت ه	·/۲۵	بدون آبراهه	
IV DA			I	توالى لايەھاي سخت و سست
" Kity	سست در جهت شیب دامنه	۲ ۰/۵	п	
X		1/0		
Million a Totan Laure	ب: شیب لایهبندی بیش از شیب دام	1/0	V	
به و یا جهت آن دو معالف	ب. سیب و یهبندی بیس از سیب دام است		IV , VI	
	VI		, •1	

جدول ۳- گروهبندی خطرلغزش بر اساس امتیاز نهایی (بر اساس Anbalagan, 1992)

توصيف خطر	مقدار امتیاز نهایی	ناحيه
خطر بسیار کم	<۳/۵	Ι
خطر کم	۵/۰-۳/۵	II
خطر متوسط	۶/۰-۵/۱	III
خطر زياد	٧/۵-۶/۱	IV
خطر بسيار زياد	>٧/۵	V

جدول ۱- وزندهی به عوامل برای پهنهبندی خطر لغزشها (تغییر یافته Anbalagan,1992)

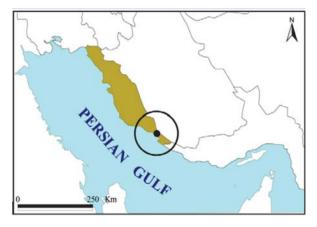
		e .		
ملاحظات	امتياز	زیرگروہ	عامل	
وزن کلی واحدهایی که شیب آنها کمتر از ٥		گروه ۱	سنگ شناسی	
درجه است بدون توجه به دیگر ویژگیهای	۰/۲	کوارتزیت و آهک	سنگ	
صفر است. ضریب تصحیح برای هوازدگی	۰/۳	گرانیت و گابرو س		
کوریب منصحیح بوای هواری می C1) به شدت هوازده-رنگ سنگ عوض شده و درزهها باز	۰/۴	گنیس سر		
۱۹) به سدی موارده ویک سمی طوط سده و درونها بار بوده و بافت سنگ در بخش وسیعی تغییر نموده است.	١/٠	گروه ۲ سنگهای رسوبی خوب		
بوت را با با منافع در با منگ را بینی تاییز میرد. (22) به نسبت هوازده- سنگ تغییر رنگ داده همراه با سنگ	1/1	سىكىھاى رسوبى خوب سيمانى شدہ، ماسەسنگ		
تازه، هوازدگی بیشتر در اطراف صفحات درزهها است اما		همراه با لایههای اندکی از		
سنگ در کل به شکل طبیعی است.		مېرون به و په سای ۱۵۰ دی ار رس سنگ		
C3) کمی هوازده- سنگ در اطراف درزهها کمی تغییر	۱/۳	•		
رنگ داده است و بافت سنگ در بخش وسیعی تغییر		شدگی ضعیف، ماسهسنگ		
نموده است.		همراه با لایههای اندکی از		
ضريب تصحيح هوازدگی برای به دست آوردن امتياز، بايد		شيل و مارن		
در امتیاز سنگ تازه ضرب شود.		گروه ۳		
برای سنگ نوع ۱:	۱/۲	اسلیت و فیلیت		
C1=4.0, C2=3.0, C3=2.0	١/٣	شيست		
برای سنگ نوع ۲:	۱/۸	شیل با میان لایههای رسی و		
C1=1.5, C2=1.25, C3=1.0		سنگہای غیر رسی		
توضيح ساختار	۲/۰	شیل، فیلیت و شیست به		
αj): جهت شیب درزه؛ iΩi: راستای خط حاصل از تقاطع دو		شدت هوازده		
ناپیوستگی؛۵۵: جهت شیب دامنه؛ βί: شیب درزه؛ βi: میل	۰/A	آبرفتهای قدیمی سخت	خاك	
خط حاصل از تقاطع دو ناپیوستگی ؛βs: شیب دامنه چ		شده		
گروه:	۱/۰	خاك رسى		
I: خیلی مناسب؛ II: مناسب ؛ III: متوسط ؛ VV: نا مناسب 37. بداری با دار	۱/۴	خاک ماسەای		
V: خیلی نامناسب ۱) توازی شیب و ناپیوستگی(αj/αi–αs)	١/٢	واریزه متشکل از قطعات		
۱) نواری سیب و ناپیوستگی/۵۵–۵۵/(۵۷)		سنگی و با خاکهای رسی و		
	۲/۰	ماسەاي (متراكم قديمي) واريزەھاي سست جديد		
1	1/•	واريزههای سست جديد		
Ια,			ساختار	
11	در صورتی که جهت شیب ناپیوستگی مخالف جهت دامنه باشد به مجموع			
111 III	ساختار بدون توجه به بقیه ویژگی های امتیاز ۰/۵ تعلق می گیرد. در غیر این مسبقه از مدینه مینا کا نیسه در			
15° V	صورت موارد زیر در نظر گرفته می شود:			
α_2/α_3			ار تباط ناپيوستگي ساختاري با ش	
	•/٢•	I : بیش از ۳۰ درجه II: ۲۱–۳۰ ۰/۲۵		
	•/٢٥ •/٣•	11: 17-17 27\. 111: 111-17	صفحهای(αj-αs)	
۲) تفاوت شیب ناپیوستگی و شیب دامنه(βj/βi-βs)	•/٣• •/۴•	11-11 :111 11-9 :IV	گوهای(αi-αs)	
	./6.	۷۰. ۲-۱۰ V: کمتر از ۵		
Slope face(B_)	, . .		تفاوت شیب ناپیوستگی و شیب	
	• /٣•	I : بیش از ۱۰ درجه II: ۱۰–۰۱	صفحهای(βj-βs) محمد ای (βi βa)	
v	•/۵• •/٧•	II:/ III: ·	گوهای(βi-βs)	
	·/v·	· :::II VI: (-۱-)		
	·/A· 1/·	VI: (۱۰-) V: کمتر از (۱۰-)		
	1/•	۷: دمتر ار ۱۰۰–۱		

جدول ۲– بیشترین وزن در نظر گرفته شده به عوامل لغزش (تغییر یافته Anbalagan, 1992)

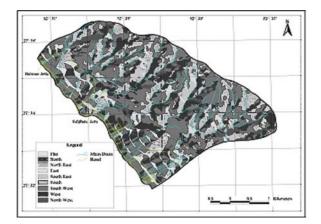
بيشترين وزن	عامل	رديف
۲	سنگشناسی	١
۲	ساختار	۲
۲	ريختشناسي شيب	٣
١	ار تفاع نسبی	۴
١	زيرشويي توسط آبراهه	۵
۲	توالي لايههاي سخت و سست	9
۱۰	جمع	

جدول ۴- درصد سطحی گروههای مختلف خطر در روش پیشنهادی در این بررسی

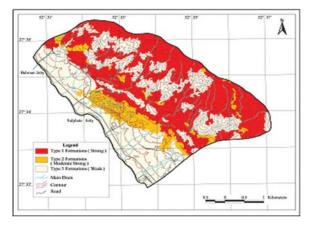
(DR-1)^2	نسبت تراکم(DR)	درصد لغزش(L%)	مساحت در گیر در لغزش (هکتار)AL	درصد مساحت%A	مساحت کل(هکتار) A	درجه خطر
•/14•		•/••		۲۳/۹۸	1144	خیلی کم
•/••٩	•/AY	¥1/0A	۵/۱۵	19/10	189.	کم
۰/۰۱۹	١/٢۴	FY/•F	۱۰/۰۳	26/.2	1971	متوسط
۰/۲۸۰	۲/۳۴	۳۶/۳۸	λ/9λ	10/04	٧۴٠	زياد
•/ ۵ ۴۷	=QS	1	۲۳/۸۶	1/	FV97	جمع



شکل ۲- موقعیت منطقه مورد بررسی



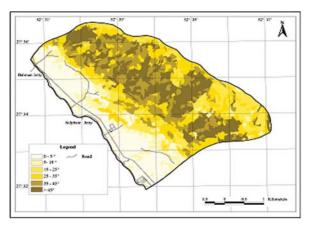
شكل ۴- نقشه جهت شيب منطقه مورد بررسي



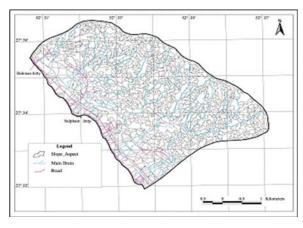
شکل ۶- نقشه سنگ شناسی منطقه مورد بررسی از نظر مقاومتی

جدول ۵- درصد سطحی گروههای مختلف خطر (بر اساس روش Anbalagan,1992)

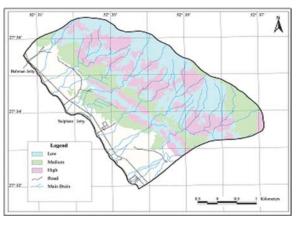
(DR-1) 2	نسبت تراکم (DR)	درصد لغزش(%L)	مساحت در گیر در لغزش (هکتار)AL	درصد مساحت %A	مساحت کل (هکتار) A	درجه خطر
·/\AV		.,		۱۸/۷۵	۸۹۳	خیلی کم
•/•۳۵	• /99	19/DV	۴/۶۷	¥9/V9	1419	کم
•/••	1/•0	۱۸/۴۸	۴/۴۱	۱۷/۵۹	٨٣٨	متوسط
•/177	۱/۸۳	۶١/٩٠	14/17	TT/AV	1917	زياد
• /۴۵۵	=QS	99/99	۲۳/۸۵	۱۰۰/۰۰	FV91	جمع



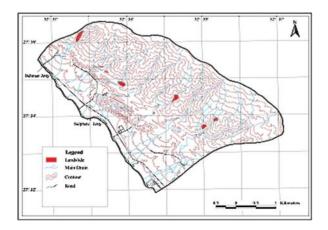
شکل ۳- نقشه شیب منطقه مورد بررسی



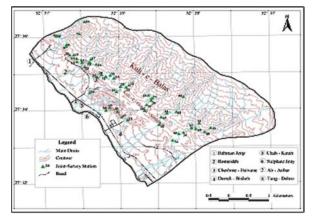
شکل ۵- نقشه واحدهای منطقه مورد بررسی

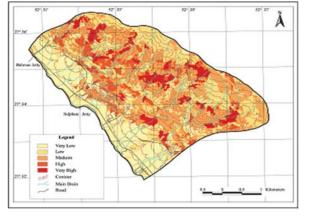


شکل ۷- نقشه میزان هوازدگی سازندهای منطقه



شکل ۸- نقشه موقعیت ایستگاههای برداشت ناپیوستگیها





شکل ۱۱– نقشه پهنهبندی خطر لغزشهای منطقه مورد بررسی

شکل ۹- نقشه آبراهههای منطقه مورد بررسی

شكل۱۰- نقشه فهرست زمينلغزش هاي منطقه

کتابنگاری

ارومیهای، ع. و امینیزاده، م. ر.، ۱۳۷۷- ارزیابی خطر زمین لغزش در حوزه آبخیز هلیل رود, مجموعه مقالات دومین همایش ملی رانش زمین و راههای مقابله با خطرات آن، سنندج. حائری، س. م. و سمیعی، الف. ح.، ۱۳۷۶- روش جدید پهنهبندی مناطق شیب دار در برابر خطر زمین لغزش با تکیه بر بررسی های پهنهبندی استان مازندران، فصلنامه علمی و پژوهشی علوم زمین، سال ششم، شماره۲۴ سازمان زمین شناسی و اکتشافات معدنی.

Å

حيدري، ح.، ١٣٧٨- تحليل عناصر اقليمي ايران به منظور ارائه يک الگوي طبقهبندي، پاياننامه دکتري، دانشگاه تربيت مدرس، گروه جغرافيا.

مهدویفر، م. ر.، و منتظرالقائم، س.، ۱۳۸۲- مطالعات پیشاهنگ پهنهبندی خطر زمین لغزش در جنوب البرز مرکزی. پژوهشگاه بینالمللی زلزله شناسی و مهندسی زلزله، گزارش طرح تحقیقاتی برای کمیته فرعی- تخصصی مقابله با خطرات ناشی از زلزله و لغزش لایههای زمین.

میرصانعی، س. ر.، و کاردان، ر.، ۱۳۷۸– نگرشی تحلیلی بر ویژگیهای زمینلغزشهای کشور، مجموعه مقالات اولین کنفرانس زمینشناسی مهندسی و محیط زیست ایران، دانشگاه تربیت معلم، ص۲۴۷–۲۵۸.

References

Abolmasod, B. & Stojkov, K., 1994- The influence of the landslide on urban planning in Belgrade city, Proc. of 7th. International Congress, International Association of Engineering Geology, Lisbon, Portugal, 3: 2161-2168.

Anbalagan, R., 1992- Landslide hazard evaluation and zonation mapping in mountainous terrain. Engineering Geology, 32: 269-278.

- Carrara, A., Pugliese-Carratelli, E., & Merenda, L., 1977- Computer-based data bank and statistical analysis of slope instability phenomena. Z. Geomorph. N. F., 21(2): 187-222.
- Gee, M. D., 1992- Classification of landslide hazard zonation methods and a test of predictive capability. In: Bell D.H(ed.).Proc. 6th International Symposium on Landslides, Christchurch, New Zealand, 2: 947-952.

Keefer, D. K., 1993- The susceptibility of rock slope to earthquake-induced failure, Ass. Engg. Geog. Bull., 30: 353-361.

Mathew, J., Jha, V. K., & Rawat, G. S., 2007- Weights of evidence modelling for landslide hazard zonation mapping in part of Bhagirathi valley, Uttarakhand, Current Science Online, http://www.ias.ac.in/currsci/mar102007/628.pdf

Neaupane,K.M.&Piantanakulchai,M.,2006-Analyticnetworkprocessmodelforlandslidehazardzonation,EngineeringGeology,85(3-4):281-294.
Turrini, M. C., Semenza, P. & Abu Zeid, N., 1994- Landslide Hazard Zonation of the Alpago Area (Belluno, Northern Italy)", 7th.
International Congress, International Association of Engineering Geology, Lisbon, Portugal, Vol.3, pp. 2181-2189.



Modification of Anbalagan Method for Slide Hazard Zonation in Coastal Desert Area

M. Mahdavifar^{1*}

¹ International Institute of Earthquake Engineering and Seismology (IIEES), Tehran, Iran.

Accepted: 2009 January 14

Received: 2008 May 25

Abstract

A new method is developed using modification of Anbalagan method (1992) for slide hazard zonation in coastal desert area. A region in the south of Iran is studied using the method, and the result is compared with the result of zonation using Anbalagan method. This comparison shows that the use of new method can provide better results for slide hazard zonation in coastal desert area in the middle scales.

Key words: Hazard Zonation, Landslide, Slide, Coastal Desert Area.

For Persian Version see pages 127 to 132

*Corresponding author: M. Mahdavifar; E_mail: mahdavif@iiees.ac.ir

Petrogenesis of Chah Salar Granitoidic Pluton (SW of Neishabour)

M. Sadeghian^{1*}, H. Ghasemi¹ & Z. Farsi¹

Received: 2008 February 19 Accepted: 2009 January 26

Abstract

Chah Salar granitoidic pluton is located in the N of Chah-Salar village, SW of Neishabour, in the northern margin of structural Central Iran zone. This pluton intruded in Sabzevar ophiolitic Zone and based on the field observations, petrographical and geochemical classification diagrams, its lithological composition composed of diorite, quartzdiorite, granodiorite and alkali feldspar granite. Alkali feldspar granites as a much fractionated end-members of this rock association are intruded in this pluton in the form of dikes or apophyse shapes. Granitic pegmatites and their associated quartzolites are the most differentiated end-member of this rock association. Their subvolcanic equivalents such as pyroxene-bearing andesite, andesite, trachyandesite and dacite cut this pluton in the forms of dikes or domes. The studied rocks show variety of textures including granular, myrmekitic, graphic, porphyritic, microlitic porphyry and pilotaxitic. Except alkali feldspar granites which are highly fractionated, the other lithological compositions, on the variations diagrams of major, trace and rare earth elements versus SiO₂ or differentiation index show continuous compositional variations. This pluton has calc-alkaline and metaluminous nature and belongs to I-type granitoids. Also tectonic setting discrimination diagrams indicate that the Chah Salar granitoidic pluton belongs to volcanic arc granitoids (VAG) and Continental arc granitoids (CAG). Detailed investigations of field geology, petrography and geochemical characteristics indicate that magma-forming of this pluton is resulted from partial melting of subducted oceanic slab (metabasite) or metasomatized mantle wedge and then evolved by fractional crystallization, magma contamination or magma mixing.

Keywords: Petrogenesis, Granitoidic Pluton, Continental are Granitoids, Fractional Crystallization, Chah Salar, Neishabour.

For Persian Version see pages 133 to 150

* Corresponding author: M. Sadeghian; E_mail: Sadeghianm1386@ yahoo.com

Properties of Young Volcanic Rocks in southeast of Bijar

M. H. Razavi^{1*} & A. Sayyareh²

 ¹ Department of Geology, Tarbiat Moallem University, Tehran, Iran
 ² Department of Enviromental Geology, Geological Survey of Iran, Tehran, Iran Received: 2008 September 02 Accepted: 2009 January 27

Abstract

In the south of Bijar, north east of Sanandaj in the Kordestan Province, and in the Sanandaj-Sirjan structural zone, young volcanic rocks are present. In this area, rocks with Cretaceous, Oligocene, Miocene and Pliocene ages are also observed. Based on field observations, volcanic activities occurred during two main stages. In the first stage, eruption of pyroclastic material made a volcanic cone and a crater. In the next stage, lava erupted. Volcanic rocks are a combination of trachy-andesite, andesite, andesite-basalt and basalt. In the magma poor in silica, presence of olivine and analcime and lack of orthopyroxene and pygeonite are the evidence of alkaline type magma series. Petrographical evidences such as the existence of gneiss xenoliths and quartz xenocrysts with reaction rims are the results of