

مدل‌سازی رسوب ناشی از رگبارها با استفاده از متغیرهای باران و رواناب

لیلا غلامی - حمیدرضا صادقی* - عبدالواحد خالدی درویشان - عبدالرسول تلواری^۱

تاریخ دریافت: ۸۶/۱۱/۲۰

تاریخ پذیرش: ۸۷/۴/۵

چکیده

پیچیدگی فرآیند و اشکال مختلف فرسایش، پراکنش مکانی و زمانی آن و همچنین نبود و یا کمبود آمار و اطلاعات در اغلب حوزه‌های آبخیز، استفاده از مدل‌های تجربی مبتنی بر متغیرهای در دسترس را ضروری می‌نماید. در این تحقیق کارایی متغیرهای باران و رواناب در برآورد تولید رسوب رگبارها در حوزه آبخیز چهل‌گزی استان کردستان با استفاده از انواع رگرسیون دو و چند متغیره و با تغییر شکل مختلف داده‌های باران، رواناب و رسوب متعلق به یازده رگبار در طی دوره مطالعاتی آبان ۱۳۸۵ تا اردیبهشت ۱۳۸۶ ارزیابی و مدل‌های بهینه با استفاده از معیارهای ضریب تبیین و خطای نسبی تخمین و تأیید تفکیک و ارائه گردید. نتایج حاصل از این تحقیق در مجموع نشان داد که مدل‌های رگرسیونی دومتغیره در اشکال مختلف تغییر شکل یافته با ضریب تبیین بیش از عدرصد و خطای تخمین و تأیید به ترتیب کمتر از ۴۰ و ۳۰ درصد در مقایسه با چند متغیره از کارایی بالاتری برخوردار هستند. همچنین نتایج بر عملکرد بیشتر متغیرهای باران با سهم مشارکت مجموع حدود ۸۰ درصد نسبت به متغیرهای رواناب در تبیین رسوب ناشی از رگبارها در منطقه مورد بررسی دلالت دارد.

واژه‌های کلیدی: تولید رسوب، مدل‌های رگرسیونی، سد قشلاق، حوزه آبخیز چهل‌گزی، استان کردستان

درجه و طول شیب پیشنهاد و سپس ماسگریو عامل آب و هوا و اسمیت عامل پوشش گیاهی را دخالت داد (۳) و نهایتاً منجر به تهیه رابطه جهانی فرسایش خاک USLE (۲۱) شده که به طور گسترده در سرتاسر جهان برای تخمین سالانه فرسایش خاک استفاده می‌شود (۱۱). بعدها مورگان، مورگان-فینی مدلی را پیشنهاد کردند که عوامل متعددی (درصد رطوبت خاک، چگالی، عمق ریشه، شاخص قابلیت جدا شدن خاک، نسبت تبخیر و تعرق واقعی به تبخیر و تعرق پتانسیل و ضریب پوشش گیاهی) را شامل می‌شد که

مقدمه

در حال حاضر نیاز به حفاظت خاک به عنوان یکی از مبانی توسعه در سرتاسر جهان مطرح می‌باشد. در حالی که توجه کافی به مشکلات عمدۀ ناشی از فرسایش خاک و به طور مشخص هدررفت آب و خاک به وسیله رواناب‌های مازاد مد نظر قرار نمی‌گیرد (۱۷). اولین رابطه برای تعیین علت و برآورد فرسایش خاک توسط زینگ و بر اساس

۱- به ترتیب دانشجوی سابق کارشناسی ارشد، دانشیار، دانشجوی سابق کارشناسی ارشد مهندس آبخیزداری دانشکده منابع طبیعی و علوم دریایی، دانشگاه تربیت مدرس، مازندران، نور و دانشیار پژوهش مرکز تحقیقات حفاظت خاک و آبخیز داری نویسنده مسئول: E-mail: sadeghi@modares.ac.ir

این رو در تحقیق حاضر سعی برآن است تا مدل‌سازی رسوب ناشی از رگبار با استفاده از متغیرهای در دسترس باران و روان آب صورت گرفته تا به این ترتیب زمینه‌های رفع مشکلات ناشی از کمبود آمار و اطلاعات مرتبط با فرسایش خاک و تولید رسوب در حوزه‌های آبخیز کشور مورد توجه بیشتر قرار گیرد.

مواد و روش‌ها

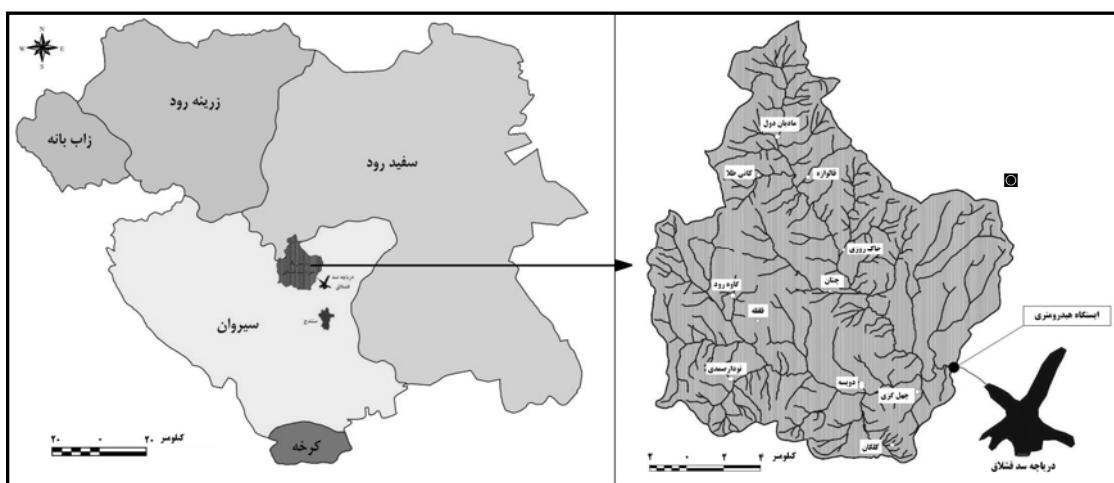
منطقه مورد مطالعه

به منظور مدل‌سازی رسوب ناشی از رگبارها با استفاده از متغیرهای باران و روانآب و همچنین بررسی توانایی آن‌ها در برآورد رسوب رگبارها، حوزه آبخیز چهل‌گزی سد قشلاق با مساحت ۲۷۲۳۳ هکتار واقع در استان کردستان حد واسط ۴۶ درجه و ۴۵ دقیقه تا ۴۶ درجه و ۵۷ دقیقه طول شرقی و ۳۵ درجه و ۲۵ دقیقه تا ۳۵ درجه و ۳۸ دقیقه عرض شمالی انتخاب گردید (شکل ۱). شیب متوسط ۱۷/۵۷ درصد و حداقل، حداکثر و متوسط ارتفاع حوزه مورد مطالعه به ترتیب ۱۵۵۰، ۲۲۰۰ و ۲۸۵۰ متر بالاتر از سطح آب‌های آزاد می‌باشد. متوسط بارندگی سالانه ۲۹۴/۲ میلی‌متر، مساحت مراتع و زراعت آبی و دیم به ترتیب ۲۳۴۶۵ و ۳۷۶۸ هکتار می‌باشد. در این حوزه شیل دارای بیشترین فرسایش و آندزیت و آهک‌های میکروفیزیل دار کمترین فرسایش را در بین سنگ‌های پیوسته به خود اختصاص می‌دهند همچنین در بین نهشته‌های منفصل، رسوبات بستر رودخانه از بیشترین حساسیت برخوردار بوده و آبرفت و زمین‌های زراعی در درجه دوم قرار دارد (۴).

اندازه‌گیری فرسایش را به دو مرحله آب و رسوب تقسیم کرد (۱). استیلیک برای پیش‌بینی میزان سالانه فرسایش خاک در چک و اسلواکی از ضرایب مرتبط با وضعیت اقلیمی، بافت خاک و نفوذپذیری، قابلیت فرسایش خاک، شیب و پوشش گیاهی استفاده نمود (۱). در سال ۱۹۵۲ برای بررسی شدت فرسایش خاک در کشور یوگسلاوی سابق از مدل E.P.M^۱ استفاده گردید که ۴ عامل وضعیت توپوگرافی، سنگ‌شناسی، خاک و نحوه استفاده از اراضی و عوامل اقلیمی را مد نظر قرار دادند (۱۸). در سال ۱۹۶۸ مدل P.S.I.A.C^۲ با ۹ عامل (سنگ‌شناسی، خاک، آب و هوا، روانآب، پستی و بلندی، پوشش سطح زمین، استفاده از زمین، وضعیت فعلی فرسایش در حوزه آبخیز و فرسایش رودخانه‌ای را جهت محاسبه و برآورد فرسایش مورد استفاده قرار گرفت (۱۹). همچنین نسخ متعددی برای رابطه جهانی فرسایش خاک مبتنی بر عوامل ارایه شده و کاربرد آن‌ها در نقاط مختلف جهان مورد ارزیابی قرار گرفته است (۱۱ و ۱۵). بیشتر روش‌های تخمین فرسایش خاک و یا تولید رسوب بر مدل جهانی فرسایش خاک استوار بوده و تفاوت بسیاری از آن‌ها در نحوه محاسبه و یا روش برآورد عامل فرسایندگی باران و روانآب می‌باشد. همچنین تخمین میزان تولید رسوب طی یک رگبار به‌ویژه در مناطق خشک و نیمه خشک به‌دلیل تعداد کم و در عین حال شدت زیاد رگبارها و در نسخه توان بالای آن‌ها در هدررفت خاک بسیار با اهمیت بوده و گاهی استفاده از مدل نامناسب، تخمین بسیار بالا و یا بسیار پائین را به دنبال داشته است. از

1- Erosion Potential Method

2- Pacific Southwest Inter-Agency Committee



(شکل ۱) - شمای کلی و موقعیت حوزه آبخیز چهلگزی سد قشلاق در استان کردستان

و ایستگاه هیدرومتری تونل چهل گزی با تجهیزات اشل، لیمنوگراف و تلفریک دقیقا در محل خروجی حوزه در منطقه محاسبه شد. مقدار انرژی جنبشی رگبار از طریق تجزیه و تحلیل کاغذهای باران نگار، مقدار ضریب روانآب هر رگبار با توجه به حجم روانآب حاصله و لحاظ مساحت حوزه و تقسیم آن بر مقدار باران، دبی اوج پس از رسم هیدروگراف هر رگبار و کسر دبی پایه از آن به روش رسم خط افقی از نقطه شروع تا انتهای شاخه نزولی هیدروگراف و نهایتاً جداسازی هیدروگراف مستقیم هر رگبار تعیین گردید. به منظور مدل سازی رسوب ناشی از رگبارهای مورد بررسی در حوزه آبخیز چهل گزی سد قشلاق از ویژگی های مختلف باران و روانآب به شرح توضیح داده شده و مندرج در (جدول ۱) استفاده شد.

به منظور بررسی ارتباط بین متغیرهای مستقل ووابسته از SPSS13 رگرسیون دومتغیره و چند متغیره از نرم افزار استفاده گردید. در این مرحله از مجموعه رگبارهای به وقوع پیوسته در دوره مطالعه، به ترتیب حدود $\frac{2}{3}$ و $\frac{1}{3}$ رگبارها برای واسنجی (رگبارهای شماره ۱، ۳، ۵، ۷، ۸، ۹ و ۱۱) و تأیید (رگبارهای شماره ۲، ۶ و ۱۰ در جدول ۱)

روش تحقیق

برای دست یابی به اهداف تحقیق ابتداء مقادیر واقعی رسوب هر رگبار از طریق نمونه برداری و تحلیل رسوب-نگارهای اندازه گیری شده طی دوره مطالعاتی آبان ۱۳۸۵ تا ۱۳۸۶ محاسبه شد. برای نمونه برداری از رسوب معلق در طی هر رگبار ابتداء ایستگاه هیدرومتری چهل گزی به مقاطع ۱ متری تقسیم و نمونه برداری با روش انگراسیون عمقی (۶) انجام شد. سپس نمونه های رسوب جمع آوری شده پس از حمل به آزمایشگاه از کاغذ صافی عبور، در داخل آون با دمای ۱۰۵ درجه سانتی گراد و پس از ارزیابی زمان بهینه به مدت یک ساعت (۱۴) خشک و سپس وزن رسوب با ترازوی یک هزارم گرم تعیین گردید. برای بررسی کارآیی روش های مورد استفاده، یازده رگبار با اندازه گیری روانآب و رسوب مورد استفاده قرار گرفتند. به منظور بررسی امکان مدل سازی رسوب با استفاده از متغیرهای باران و روانآب، بسیاری از متغیرهای قابل اندازه گیری شامل مقدار، مدت، انرژی جنبشی بارندگی، شدت های ۱۰، ۲۰، ۳۰، ۶۰ و ۱۲۰ دقیقه ای، دبی پایه، دبی اوج، حجم روانآب و همچنین ضریب روانآب برای وقایع ثبت شده محاسبه شد. اطلاعات مربوط به ویژگی های باران و روانآب با استفاده از ایستگاه باران نگار حسین آباد به واسطه فاصله کمتر تا مرکز ثقل حوزه

1- Bivariate Regression 2- Multivariate Regression

جدول ۱) مدل‌های به دست آمده استفاده شد.

تهیه مدل‌های رگرسیونی در واقع از بررسی ارتباط مستقیم متغیرها با یکدیگر و یا شکل‌های تغییریافته آن‌ها (۵) صورت پذیرفته است. در رگرسیون دو متغیر ره از مدل‌های خطی، درجه دو، درجه سه، لگاریتمی، معکوس و نمایی استفاده شده است. همچنین به منظور انتخاب مدل مناسب و موثرترین متغیرهای مستقل مرتبط، با تجزیه و تحلیل عاملی بدون دوران و بدون تجزیه و تحلیل عاملی در ۶ حالت خطی، معکوس، توان دوم، توان سوم، لگاریتمی و نمایی بررسی گردید (۲).

از آنجایی که شرط لازم برای اعتبار یک مدل تطابق نتایج به دست آمده با نتایج واقعی می‌باشد ابتدا مدل‌های با ضریب همبستگی معنی دار بالاتر انتخاب شدند، سپس خطای تخمین و تأیید برای کلیه روابط دارای ضرایب همبستگی معنی دار محاسبه گردید. در نهایت فقط آن دسته از روابطی که علاوه بر ضریب همبستگی معنی دار، دارای خطای تخمین و تأیید کمتر از ۴۰ درصد (۸) نیز بودند ارایه شدند. ارزیابی خطای نسبی تخمین و تأیید به ترتیب با استفاده از داده‌های مورد استفاده در مدل‌سازی و داده‌های به کار گرفته نشده در آن طبق رابطه ۱ محاسبه شد (۹).

$$RE = \left| \frac{Y_o - Y_e}{Y_o} \right| \times 100 \quad (1)$$

که در آن RE درصد خطای نسبی، Y_o مقدار مشاهده‌ای رسوب رگبار (تن) و Y_e مقدار تخمینی رسوب رگبار (تن) می‌باشد.

سپس رتبه‌بندی ویژگی‌های مختلف رگبار و روانآب مربوط به آن در تبیین تغییرات مقادیر رسوب معلق مربوط به رگبار با در نظر گرفتن ضریب β (ضریب رگرسیون

(جدول ۱)- مشخصات رگبارهای انتخابی و متغیرهای محاسبه‌ای باران و رواناب برای مدل‌سازی رسوب ناشی از رگبارها

ردیف	تاریخ و قوعه (دیگار) (میلی متر)	مدت بارش (دقیقه) (بنابراین هکتار)	مدت بارش انرژی جنبشی بارندگی (بنابراین هکتار)	شدت بارش در پایه‌ای زمانی مختلف					
				۱۰	۲۰	۳۰	۴۰	۵۰	۶۰
۱	۱۳۸۷/۰۷/۱۱	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۱۱	۰/۳۰۴	۰/۱۷۳	۰/۱۵۰	۰/۱۳۶	۰/۱۲۷	۰/۱۱۸
۲	۱۳۸۷/۰۷/۱۲	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۱۲	۰/۱۷۵	۰/۱۶۲	۰/۱۴۹	۰/۱۴۰	۰/۱۲۹	۰/۱۱۹
۳	۱۳۸۷/۰۷/۱۳	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۱۳	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۴	۱۳۸۷/۰۷/۱۴	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۱۴	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۵	۱۳۸۷/۰۷/۱۵	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۱۵	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۶	۱۳۸۷/۰۷/۱۶	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۱۶	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۷	۱۳۸۷/۰۷/۱۷	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۱۷	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۸	۱۳۸۷/۰۷/۱۸	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۱۸	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۹	۱۳۸۷/۰۷/۱۹	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۱۹	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۱۰	۱۳۸۷/۰۷/۲۰	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۲۰	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۱۱	۱۳۸۷/۰۷/۲۱	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۲۱	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۱۲	۱۳۸۷/۰۷/۲۲	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۲۲	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۱۳	۱۳۸۷/۰۷/۲۳	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۲۳	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۱۴	۱۳۸۷/۰۷/۲۴	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۲۴	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۱۵	۱۳۸۷/۰۷/۲۵	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۲۵	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۱۶	۱۳۸۷/۰۷/۲۶	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۲۶	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۱۷	۱۳۸۷/۰۷/۲۷	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۲۷	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۱۸	۱۳۸۷/۰۷/۲۸	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۲۸	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۱۹	۱۳۸۷/۰۷/۲۹	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۲۹	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۲۰	۱۳۸۷/۰۷/۳۰	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۳۰	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۲۱	۱۳۸۷/۰۷/۳۱	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۳۱	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۲۲	۱۳۸۷/۰۷/۳۲	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۳۲	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۲۳	۱۳۸۷/۰۷/۳۳	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۳۳	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۲۴	۱۳۸۷/۰۷/۳۴	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۳۴	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۲۵	۱۳۸۷/۰۷/۳۵	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۳۵	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۲۶	۱۳۸۷/۰۷/۳۶	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۳۶	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۲۷	۱۳۸۷/۰۷/۳۷	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۳۷	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۲۸	۱۳۸۷/۰۷/۳۸	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۳۸	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۲۹	۱۳۸۷/۰۷/۳۹	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۳۹	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۳۰	۱۳۸۷/۰۷/۴۰	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۴۰	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۳۱	۱۳۸۷/۰۷/۴۱	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۴۱	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۳۲	۱۳۸۷/۰۷/۴۲	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۴۲	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۳۳	۱۳۸۷/۰۷/۴۳	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۴۳	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۳۴	۱۳۸۷/۰۷/۴۴	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۴۴	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۳۵	۱۳۸۷/۰۷/۴۵	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۴۵	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۳۶	۱۳۸۷/۰۷/۴۶	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۴۶	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۳۷	۱۳۸۷/۰۷/۴۷	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۴۷	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۳۸	۱۳۸۷/۰۷/۴۸	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۴۸	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۳۹	۱۳۸۷/۰۷/۴۹	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۴۹	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۴۰	۱۳۸۷/۰۷/۵۰	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۵۰	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۴۱	۱۳۸۷/۰۷/۵۱	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۵۱	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۴۲	۱۳۸۷/۰۷/۵۲	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۵۲	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۴۳	۱۳۸۷/۰۷/۵۳	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۵۳	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۴۴	۱۳۸۷/۰۷/۵۴	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۵۴	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۴۵	۱۳۸۷/۰۷/۵۵	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۵۵	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۴۶	۱۳۸۷/۰۷/۵۶	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۵۶	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۴۷	۱۳۸۷/۰۷/۵۷	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۵۷	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۴۸	۱۳۸۷/۰۷/۵۸	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۵۸	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۴۹	۱۳۸۷/۰۷/۵۹	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۵۹	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۶۰	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۶۰	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۵۱	۱۳۸۷/۰۷/۶۱	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۶۱	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۵۲	۱۳۸۷/۰۷/۶۲	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۶۲	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۵۳	۱۳۸۷/۰۷/۶۳	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۶۳	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۵۴	۱۳۸۷/۰۷/۶۴	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۶۴	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۵۵	۱۳۸۷/۰۷/۶۵	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۶۵	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۵۶	۱۳۸۷/۰۷/۶۶	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۶۶	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۵۷	۱۳۸۷/۰۷/۶۷	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۶۷	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۵۸	۱۳۸۷/۰۷/۶۸	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۶۸	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۵۹	۱۳۸۷/۰۷/۶۹	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۶۹	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۶۰	۱۳۸۷/۰۷/۷۰	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۷۰	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۶۱	۱۳۸۷/۰۷/۷۱	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۷۱	۰/۱۷۳	۰/۱۶۰	۰/۱۴۷	۰/۱۳۷	۰/۱۲۷	۰/۱۱۷
۶۲	۱۳۸۷/۰۷/۷۲	۵۰	۱۳۸۷/۰۷/۷۲	۰/۱۷۳					

نتایج

نتایج مربوط به مدل‌سازی رگبارها منجر به تهیه بیش از ۱۱۷ رابطه مختلف شد. در (جدول ۲) مدل‌های برتر دو و چند متغیره با ضریب تبیین معنی‌دار و خطای تخمین و تأیید قابل قبول ارایه شده است.

استاندارد شده) در مدل نهایی شده برای هر یک از ویژگی‌های مختلف رگبار و روانآب مربوطه با استفاده از سهم نسبی ضریب مذکور به جمع مطلق آنها صورت پذیرفت (۲). با انجام این مقایسه، متغیر مستقلی که بیشترین مقدار ضریب β را داشته به عنوان مهم‌ترین عامل تبیین‌کننده تغییرات رسوب معلق ناشی از رگبار معرفی شده است.

(جدول ۲) - بهترین روابط رگرسیونی دو و چند متغیره بین ویژگی‌های بارش و روانآب با رسوب مشاهده‌ای رگبار

رابطه	ضریب تبیین	سطح معنی-داداری	خطای تخمین(%)	خطای تأیید(%)	شماره رابطه
$S = ۹/۵ + ۱(P) + ۲۱/۹۲۲$	۰/۹۴۲	۰/۰۰۰	۱۵/۵۵	۱۷/۱	۲
$S = ۳۴/۹ + ۰/۷(q_b) + ۱۴/۴۲۰$	۰/۷۴۵	۰/۰۰۶	۲۷/۱۰	۲۷/۳۱	۳
$S = ۳۰/۴۸۴e^{-۰/۱۱۴}q_b$	۰/۷۲۵	۰/۰۰۷	۲۴/۵۱	۲۹/۸۷	۴
$S = ۸/۰۵۳ + (q_p)^{-۱} - ۵۵/۷۷۶(q_p) + ۱۲۹/\sqrt{q_p}$	۰/۹۰۱	۰/۰۰۳	۲۴/۰۵	۲۵/۶۰	۵
$S = ۲/۱۱۴(q_p)^{-۱} - ۲۲/۲۰۲(q_p)^{-۱} + ۸۳/۸۲۲(q_p) - ۶۷/۹۰۸$	۰/۹۲۰	۰/۰۱۲	۲۰/۴۳	۲۶/۹۰	۶
$S = ۱۲/۷۹۳e^{-۰/۳۳۵}q_p$	۰/۷۴۶	۰/۰۰۶	۲۴/۹۳	۲۸/۱۹	۷
$S = ۷/۲۴e^{۰/۲۹۴}\log q_b$	۰/۶۶۶	۰/۰۱۴	۲۹/۱۱	۲۹/۵۷	۸
$S = ۱۱۵/۴۸۱\sqrt{q_p} - ۱۷۳/۴۶۹$	۰/۶۹۲	۰/۰۱۰	۳۹/۷۸	۲۹/۰۹	۹
$S = ۴۸/۱۱۴(\sqrt{q_p})^{-۱} - ۱۳۰/۶۷۷(q_p) + ۱۷۹/۹۸۲$	۰/۸۹۵	۰/۰۰۴	۲۵/۵۱	۲۴/۵۲	۱۰
$S = ۳/۰/۲۵e^{۱/۴/۹}\sqrt{q_p}$	۰/۷۱۱	۰/۰۰۹	۲۶/۸۵	۲۸/۸۰	۱۱
$S = ۱/۱۰*1^{-۱}(V^*) - ۰/۰۰۱(V) + ۶۰/۹۶۰$	۰/۷۳۵	۰/۰۳۶	۲۹/۸۶	۲۸/۳۸	۱۲
$S = ۵۵/۳۱\Delta \text{Log}(I_r)^{-۱} - ۱/۰/۹۷۳\text{Log}(I_r) + ۸۳/۸۴۱$	۰/۹۹۹	۰/۰۰۰	۳۶/۷۲	۴۰/۹۵	۱۳
$S = -۱۱۶۷۱/۱۰۰T^{-۱} - ۱۶/۹۱۹I_p^{-۱} - ۳۶/۸۸۹q_b^{-۱} + ۲۱۴/۴۴۶$	۰/۹۳۵	۰/۰۲۸	۱۷/۱۰	۳۲/۵۶	۱۴
$S^{-1} = ۰/۱۱۵P^{-۱} - ۰/۰۰۱I_p^{-۱} + ۱/۰/۶۴E^{-۱} + ۰/۰۱۲q_b^{-۱} - ۱۱۲/۰/۸۷V^{-۱} + ۰/۰۰۲$	۰/۹۹۸	۰/۰۰۹	۶/۶۴	۲۷/۰۴	۱۵
$S^{-1} = ۰/۱۰/۵P^{-۱} - ۰/۰۰۱I_p^{-۱} - ۱/۰/۱۹E^{-۱} + ۰/۰۱۳q_b^{-۱} + ۰/۰۰۱$	۰/۹۹۳	۰/۰۰۴	۱۷/۲۹	۳۵/۴۲	۱۶
$S^{-1} = ۰/۹۰/۵P^{-۱} - ۱/۰/۹۷۲E^{-۱} + ۰/۰۱۳q_b^{-۱}$	۰/۹۹۰	۰/۰۰۱	۷/۴۲	۲۱/۶۲	۱۷
$\ln(S) = -۲/۵۱۲\ln(P) + ۰/۰۶۲\ln(T) - ۱/۷۹۱\ln(E) + ۰/۳۶۲\ln(q_b) - ۰/۰۴۴\ln(V) + ۷/۹۸$	۰/۹۹۱	۰/۰۴۳	۵/۱۸	۲۲/۵۳	۱۸
$\ln(S) = -۲/۶۵۷\ln(P) - ۱/۸۹۶\ln(E) + ۰/۳۶۳\ln(q_b) - ۰/۰۵۴\ln(V) + ۸/۶۲۱$	۰/۹۹۱	۰/۰۰۶	۵/۳۷	۲۳/۴۳	۱۹
$\ln(S) = -۲/۶۰/۹\ln(P) - ۱/۸۹۳\ln(E) + ۰/۳۸۶\ln(q_b) + ۸/۰/۷۴$	۰/۹۹۰	۰/۰۰۱	۶/۶۴	۲۱/۸۴	۲۰
$S = ۵۵/۹۴۹\ln(T) + ۳۱/۸۸۲\ln(E) - ۳۳۷/۰/۱۶$	۰/۹۴۰	۰/۰۰۵	۱۹/۹۵	۳۲/۳۲	۲۱
$S = ۰/۰۰۱(E)^{-۱} + ۰/۹۹۵(q_p)^{-۱} + ۱۸/۰/۵۶۲$	۰/۹۸۴	۰/۰۰۲	۳۲/۲۰	۳۰/۴۷	۲۲
$S = ۰/۹۹۴P^{\gamma} + ۲/۷۶۸q_b^{\gamma} + ۳۰/۰/۲۰\lambda$	۰/۹۶۸	۰/۰۰۲	۲۲/۳۶	۳۶/۰/۵	۲۳
$\ln(S) = ۰/۵۱۳\ln(P) + ۰/۵۱۸\ln(T) - ۰/۰۰۴\ln(q_b) + ۰/۰/۰۱$	۰/۸۸۸	۰/۰۲۳	۱۵/۷۱	۳۳/۷۴	۲۴
$S = ۴۷/۲۸۶\ln(P) + ۴۳/۰/۸۶\ln(T) - ۵/۵۸۶\ln(q_b) - ۲۰/۷/۰/۸۶$	۰/۹۰۷	۰/۰۱۶	۱۴/۹۵	۳۷/۰/۸	۲۵
$\log(S) = ۰/۵۱۷\log(P) + ۰/۵۰/۸\log(T) - ۰/۰۰۵\log(q_b) + ۰/۳۶۸$	۰/۸۹۱	۰/۰۲۲	۱۵/۶۳	۳۳/۹۹	۲۶
$S = ۱۱۰/۰/۵۹۹\log(P) + ۹۶/۹۴۶\log(T) - ۱۳/۹۸۳\log(q_b) - ۲۰/۳/۱۱۴$	۰/۹۵۴	۰/۰۱۵	۱۴/۷۵	۳۷/۵۸	۲۷
$\sqrt{S} = ۲/۱۰۰\sqrt{P} + ۰/۲۷۶\sqrt{T} - ۰/۰۴۶\sqrt{q_b} + ۰/۰/۲۰۰$	۰/۹۳۴	۰/۰۰۸	۱۴/۹۰	۳۷/۴۲	۲۸

P مقدار بارندگی (میلی‌متر)، T مدت بارندگی (دقیقه)، q_p دبی پایه (مترمکعب بر ثانیه)، E انرژی جنبشی باران (تن در متر بر هکتار)، q_b دبی اوج رواناب مستقیم (مترمکعب بر ثانیه)، V حجم رواناب (مترمکعب) و S رسوب (تن)

و با استفاده از بهترین رابطه چند متغیره رگرسیونی انجام و نتایج مربوطه در (جدول ۳) خلاصه شده است.

از طرفی رتبه‌بندی عوامل مورد بررسی و تبیین رسوب معلق رگبارهای مورد بررسی با توجه به روش کار ارائه شده

(جدول ۳) - رتبه‌بندی ویژگی‌های مختلف رگبار و رواناب مربوط به آن در تبیین تغییرات مقادیر رسوب معلق

متغیر وابسته										رتبه متغیر مستقل مورد استفاده در مدل نهایی
۱۰	۹	۸	۷	۶	۵	۴	۳	۲	۱	
r_p	q_p	q_b	C	T	V	E	$I_{2.}$	$I_{2.}$	P	S
۰/۸۳	۰/۹۱	۲۰/۳	۲۶/۷	۶/۲۰	۶/۵۵	۱۵/۲۱	۱۸/۵۳	۲۲/۵۳	۲۴/۵۳	نقش کنترل کنندگی (%)

P مقدار بارندگی (میلی‌متر)، $I_{2.}$ شدت دقیقه‌ای (سانتی‌متر بر ساعت)، $I_{2.}$ شدت نیمساعتی (سانتی‌متر بر ساعت)، E انرژی جنبشی باران (تن در متر بر هکتار)، V حجم رواناب (مترمکعب)، T مدت بارندگی (دقیقه)، C ضریب رواناب q_b دبی پایه (مترمکعب بر ثانیه)، q_p دبی اوج رواناب مستقیم (مترمکعب بر ثانیه)، r_p حداقل شدت لحظه‌ای (سانتی‌متر بر ساعت) و S رسوب (تن)

یا دو متغیره در اشکال مختلف تغییر شکل در مقایسه با چند متغیره از کارایی بالاتری برخوردار هستند. تبیین ارتباطات غیرخطی بین متغیرهای مطالعه شده با تولید رسوب با تاکیدات سینگ مبنی بر برتری ارتباطات غیرخطی متغیرهای هیدرولوژی با یکدیگر (۱۶) تطابق دارد. همچنین با نظر صادقی و همکاران مبنی بر برتری مدل‌های دو متغیره در تبیین ویژگی‌های رواناب در حوزه آبخیز کسیلیان به واسطه ایجاد خطای درونی ناشی از ورود متغیرهای زیادی و دارای ارتباط درونی در هنگام استفاده از رگرسیون‌های چندمتغیره همخوانی دارد (۵). همچنین دقیقت مدل‌های دو متغیره به دست آمده دلالت بر دقت بسیار قابل قبول آنها داشته که ضرورت مداخله عوامل دیگر کنترل کننده فرآیند فرسایش خاک و تولید رسوب به واسطه ثبات نسبی عوامل وابسته سامانه آبخیز در دوره مطالعاتی را منتفی می‌سازد. حال آن که ضرورت بررسی مدل‌های رگرسیونی چند متغیره در اشکال نهایی مدل‌های ارایه شده برآورد فرسایش و یا واسنجی مدل‌ها در مقایسه با دو متغیره با لحاظ مجموع بیشتری از عوامل ورودی (بارش)، سامانه آبخیز (پوشش گیاهی، خاک، مدیریت زراعی و اراضی و توپوگرافی) و

نتیجه

دقیقت در (جدول ۲) نشان می‌دهد که ۱۲ رابطه اول بر ارتباط معنی دار ($P < 0.01$) مقدار بارش، دبی پایه، دبی اوج، حجم سیلان و شدت بیست دقیقه‌ای بارش به اشکال ساده و تغییر شکل یافته آنها با تولید رسوب ناشی از رگبارها در حوزه مورد مطالعه با ضرایب تبیین بین $99/9$ تا $66/6$ درصد و خطای تخمین بین $15/55$ تا $15/78$ تا $39/39$ دلالت داشته حال آن که ارتباط معنی دار ($P < 0.01$) رابطه درجه سه دبی اوج رواناب مستقیم (q_p) و تولید رسوب (رابطه ۶) با ضریب تبیین $92/0$ درصد و خطای تخمین $43/43$ درصد از کارایی بالاتری در بین رگرسیون دو متغیره نسبت به سایر مدل‌ها برخوردار بوده است. همچنین این جدول نشان می‌دهد که بر اساس روابط رگرسیونی چند متغیره (رابطه ۱۴ تا $28/28$) با ضرایب تبیین $88/8$ و حداقل $99/8$ و با خطای تخمین حداقل و حداقل به ترتیب $6/64$ و $36/76$ درصد با خطای تأیید کم برای حوزه آبخیز چهل گزی سد قشلاق پیشنهاد می‌شوند. ارزیابی کلی مدل‌ها با استفاده از ضریب تبیین، سطح معنی داری، خطای تخمین و همچنین خطای تأیید در مجموع نشان می‌دهد که مدل‌های رگرسیونی ساده

در این تحقیق را می‌توان به کوچک بودن نسبی مساحت حوزه آبخیز مورد مطالعه، تغییرات قابل ملاحظه مؤلفه‌های بارندگی و در نتیجه تأثیرپذیری زیاد عوامل رواناب از ویژگی‌های بارش نسبت داد.

تحقیق حاضر به منظور تعیین توانایی متغیرهای بارش و رواناب در تبیین رسوب ناشی از رگبارها در حوزه آبخیز چهل‌گزی سد قشلاق انجام شده است. نظر به نتایج بدست آمده از تحقیق حاضر می‌توان جمع‌بندی نمود که متغیرهای مورد استفاده، ضریب توافق آن‌ها با مقادیر مشاهده‌ای رسوب در بیشتر موارد بالا می‌باشد. از طرفی با توجه به روابط دو و چند متغیره حاصل در مدل‌سازی در بیشتر موارد تنها شکل تغییریافته مدل‌ها قادر به تبیین تغییرات مورد بررسی بوده و همچنین کارآیی مدل‌های رگرسیونی دو متغیره با توجه به شاخص‌های آماری مورد نظر بیشتر از مدل‌های چند متغیره ارزیابی گردید. با توجه به نتایج به دست آمده و ضرورت دست‌یابی به جمع‌بندی‌های نهایی، انجام بررسی‌های دقیق با تعداد بیشتر رگبار و سایر عوامل مؤثر در فرسایش از قبیل ویژگی‌های خاک و مطالعات تکمیلی در زمینه فرسایش و تولید رسوب و همچنین واسنجی مدل‌های موجود و تهیه شده در سایر نقاط کشور پیشنهاد می‌شود.

همچنین ویژگی‌ها رواناب خروجی حوزه توسط ماسکریو، مورگان و مورگان فینی، استیلک، گاوریلوویچو کمیته تحقیقات جنوب ناحیه پیسیفیک (۱۰، ۱۲، ۱۳، ۱۸ و ۱۹) در مطالعات ناحیه‌ای تولید رسوب مد نظر قرار گرفته است.

ارزیابی نتایج حاصل از تجزیه و تحلیل رگرسیون چند متغیره (جدول ۳) نشان داد که مقدار باران و شدت ۲۰ دقیقه‌ای به ترتیب با نقش کنترل کنندگی ۲۴/۵۳ و ۲۲/۵۳ قادر به تبیین بیش از ۴۷ درصد از تغییرپذیری تولید رگبار در حوزه مورد مطالعه می‌باشد. جدول مذکور همچنین نشان می‌دهد که شدت ۳۰ دقیقه‌ای در رتبه بعدی اهمیت قرار می‌گیرد. از آن‌جا که بحث در جدول مذکور همچنان نشان دهنده نقش کنترل کنندگی عوامل مرتبط با بارش بیش از ۸۰ درصد بوده که پس از آن عامل حجم رواناب با مشارکت نسبی کمتر از ۷ درصد عهده‌دار تنظیم رسوب خروجی ناشی از رگبار در حوزه آبخیز چهل‌گزی سد قشلاق می‌باشد. یافته مذکور همچنین با نظرات ASCE، ویلیامز، کینل و صادقی و همکاران مبنی بر برتری کنترل-کنندگی عامل رواناب بر بارش مغایرت داشته حال آن که با نظرات صادقی و همکاران در راستای ضرورت تعیین متغیرهای بارش و رواناب در تبیین صحیح میزان رسوب خروجی از حوزه امامه در ایران هم‌سو می‌باشد (۵، ۷، ۱۱، ۱۵ و ۲۰). دلیل برتری کنترل کنندگی عامل بارش بر رواناب

منابع

- احمدی، ح.، ۱۳۷۸. ژئومرفولوژی کاربردی. انتشارات دانشگاه تهران، چاپ سوم، جلد ۱، ۶۸۷ ص.
- خالدی درویشان، ع.، ۱۳۸۳. ارتباط خصوصیات هیدرولوژیکی حوزه آبخیز با مورفومتری رسوبات بستر در رودخانه واز، پایان‌نامه کارشناسی ارشد مهندسی آبخیزداری، دانشگاه تربیت مدرس، ۸۵ ص.
- رفاهی، ح. ق.، ۱۳۷۹. فرسایش آبی و کنترل آن. انتشارات دانشگاه تهران، چاپ سوم، ۵۵۱ ص.
- سازمان جهاد کشاورزی استان کردستان، ۱۳۷۲. مطالعات تفضیلی اجرایی آبخیزداری پارسل A قشلاق، ۲۶۱ ص.

- ۵- صادقی، س.ح. ر.، مرادی، ح.ر.، مزین، م. و فاخواد، م.، ۱۳۸۴. کارایی روش‌های مختلف تجزیه و تحلیل آماری در مدل-سازی بارش-روانآب (مطالعه موردي: حوزه آبخیز کسیلیان)، مجله علوم کشاورزی و منابع طبیعی گرگان، ۱۲ (۳)، ۸۱-۹۰.
- ۶- مهدوی، م.، ۱۳۸۱. هیدرولوژی کاربردی، جلد اول، چاپ چهارم، انتشارات دانشگاه تهران، ۳۶۲ ص.
- 7- American Society of Civil Engineers, 1970. Sediment Sources and Sediment Yields. Journal of the Hydraulic Division, American Society of Civil Engineers, 96(HY6): 1283-1329.
- 8- Das, G., 2000. Hydrology and soil conservation engineering, Prentice-Hall of India, 489pp.
- 9- Green, I.R.A. and D. Stephenson, 1986. Criteria for comparison of single event models. Hydrological Science Journal, 31:395-411.
- 10- Haregeweyn, N., Poesen, J., Nyssen, J., Verstraeten, G., Vente, J.D., Govers, G., Deckers S. and Moeyersons, J., 2005. Specific sediment yield in Tigray-Northern Ethiopia: Assessment and semi-quantitative modeling, Geomorphology, 69: 315–331.
- 11- Kinnell, P.I.A. 2001. The USLE-M and modeling erosion within catchment, In: D.E. Slott, R.H. Mohtar and G.C. Steinhardt (Eds), selected paper from 10th International Soil Conservation Organization Meeting, 24-19 May, 1999. Purdue University and the USDA-ARS National Soil Erosion Research Laboratory.
- 12- Loureiro, N.S. and Coutinho, M.A., 2001. Anew procedure to estimate the RUSLE EI30 index based on monthly rainfall data and applied to the Algarve region, Journal of Hydrology, 250: 12-18.
- 13- Morgan, R.P.C., 1974. Estimating regional variations in soil erosion hazard in peninsular Malaysia, Malay. Nat. J., 28: 94-106.
- 14- Putjaroon, W. and Pongboon, K., 1987. Amount of Runoff and Soil Losses from Various Land. Use Sampling Plots in Province, Thailand, In: Proceedings of Forest Hydrology and Watershed Management August 1987, IAHS-AISH, Publication, 167-1987.
- 15- Sadeghi, S.H.R., Singh, J.K. and Das, G., 2004. Efficacy of annual soil erosion models for storm-wise sediment prediction, Iran. International Agriculture Engineering Journal. 13(1&2), 1-14.
- 16- Singh, V.P., 1992. Elementary hydrology. Eastern Economy Edition, New Delhi, India.
- 17- Storey, P.J., 2002. The conservation and improvement of sloping land, Oxford Publishing Co. Pvt. Ltd., 323pp.
- 18- Tangestani, M.H., 2006. Comparison of EPM and PSIAC models in GIS for erosion and sediment yield assessment in a semi-arid environment: Afzar Catchment, Fars Province, Iran, Journal of Asian Earth Sciences, 27: 585–597.
- 19- Vente, J.D. and Poesen, J., 2005. Predicting soil erosion and sediment yield at the basin scale: Scale issues and semi-quantitative models, Earth-Science Reviews, 71: 95–125.
- 20- Williams, J.R., 1975. Sediment-yield prediction with Universal Equation Using runoff energy factor. Present and prospective technology for predicting sediment yield and sources, ARS-S-40, US Department of Agriculture, Agricultural Reasearch Service, 244- 252.
- 21- Wischmeier, W.H. and Smith, D.D., 1978. Predicting rainfall erosion losses guide to conservation planning. USDA, Agricultural Handbook No. 537, Washington. USA.

Storm-Wise sediment yield prediction using rainfall and runoff variables

L. Gholami H.R. Sadeghi* A.V. Khaledi Darvishan A.R. Telvari¹

Abstract

Application of empirical models is a must owing to complexity of process, different features, spatial and temporal variation of soil erosion and non-existence or lack of pertaining data. In this study, the efficiency of rainfall and runoff variables of 11 storms during winter 2006 and spring 2007 in explanation of storm-wise sediment yield in Chehelgazi watershed of Gheshlagh Dam basin in Kurdistan province was evaluated with the help of bivariate and multivariate regression models by using different transformed data. The models' efficacy was then assessed by using coefficient of determination, error of estimation and verification. The results showed that bivariate regression models, using different transformed data with determination coefficient of beyond 66%, and respective error of estimation and verification of below 40 and 30%, had a better efficiency in estimation of storm-wise sediment yield than multivariate regression models. The results also verified that the rainfall variables could explain storm-wise sediment yield variations better than runoff relating factors with overall contribution of some 80%.

Key words: Sediment yield, regression models, Gheshlagh dam, Chehelgazi watershed, Kurdistan province, Iran

*- Corresponding author Email: sadeghi@modares.ac.ir

1- College of Natural Resources and Marine Sciences, Tarbiat Modares Univ., Noor 46417-76489, Mazandaran, Iran, Soil Conservation and Watershed Management Research Institute, Tehran, Iran.