



دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی کرمان

مجله پژوهش‌های حفاظت آب و خاک
جلد هفدهم، شماره دوم، ۱۳۸۹
www.gau.ac.ir/journals

بررسی کاربرد GIS و RS برای تخمین فرسایش خاک و بار رسوب با استفاده از مدل RUSLE (مطالعه موردي: حوضه بالادست سد ایلام)

* صالح آرخی و یعقوب نیازی

^۱ استادیار گروه منابع طبیعی، دانشگاه ایلام، ^۲ دانش آموخته کارشناسی ارشد گروه آبخیزداری، دانشگاه یزد

تاریخ دریافت: ۱۷/۸/۸۸؛ تاریخ پذیرش: ۱۶/۳/۸۹

حکیمہ

فرسایش خاک و تولید بار رسوب امروزه به یکی از معضلات مهم زیست محیطی بشر تبدیل شده است. بنابراین مدیریت خاک به منظور بهره برداری مطلوب و کاهش تخریب آن ضروری می باشد. پنهان بندی شدت فرسایش و تولید رسوب و اولویت بندی مناطق از این دیدگاه گامی مؤثر برای سازمان دهی حفاظت و بهره برداری از خاک است. در مطالعه حاضر، هدف پیش بینی پتانسیل هدر رفت سالیانه خاک و بار رسوب می باشد. برای پیش بینی موارد یاد شده، معادله تجدید نظر شده جهانی هدر رفت خاک در چارچوب سیستم اطلاعات جغرافیایی به کار رفته است. فاکتورهای RUSLE شامل LS، C، K، R و P می باشند که به ترتیب از داده های بارندگی، نقشه خاک منطقه، مدل رقومی ارتفاع و تکنیک های سنجش از دور محاسبه شده اند. مقادیر متوسط فاکتورهای R، K، LS، C و P به ترتیب برابر با $261/29$ $MJ\ mm\ ha^{-1}h^{-1}y^{-1}$, $0/15$ $Mg\ ha^{-1}MJ^{-1}mm^{-1}$, $1/97$, $0/5$ و $0/21$ بودند. میانگین بار رسوب سالیانه در حوضه مورد مطالعه $14/75$ تن در هکتار در سال برآورد شد که نزدیک به مقدار به دست آمده از ایستگاه رسوب سنجی سد ایلام ($16/58$ تن در هکتار در سال) بود. نتایج این پژوهش همچنین نشان داد، فاکتور LS با ضریب همبستگی $77/0$ پیش ترین تأثیر را در برآورد فرسایش سالانه خاک توسط مدل RUSLE داشته است. این پژوهش، مؤثر بودن RS و GIS را جهت تخمین کمی مقادیر فرسایش خاک، بار رسوب و همچنین مدیریت فرسایش اثبات نمود.

و ازههای کلیدی: فر سایش خاک، مدل RUSLE، سنجه از دور، GIS، استان ایلام

* مسئول مکاتبه: saleh148@yahoo.com

مقدمه

فرسایش و پیامدهای ناشی از آن، با تشدید بهره‌برداری انسان از طبیعت از اوایل قرن بیستم، اثرات منفی خود را بر اکوسیستم حیاتی وارد ساخته است. اثرات منفی ناشی از دخالت بشر یا فرسایش تشدیدی، نه تنها در محل وقوع خود، در حوضه‌ها و اراضی زراعی به صورت کاهش توان تولیدی و تخریب خصوصیات فیزیکی و شیمیایی خاک بروز می‌نماید، بلکه در محل خارج از وقوع آن به صورت انباست بر روی اراضی مرغوب کشاورزی، مراتع، منابع ذخیره آب و کانال‌های آبیاری و همچنین ایجاد آلودگی توسط رسوبات و فلزات سنگین و مواد شیمیایی همراه آن، امروزه بیش از هر زمان دیگری مشهود است (لای و همکاران، ۱۹۹۸). بررسی مقالات علمی نشان می‌دهد، حدود ۵۸ درصد از تخریب اراضی در جهان به علت فرسایش خاک بوده که بیشتر این تخریب، از زمان جنگ جهانی دوم رخ داده است و باعث کاهش ۱۷ درصدی تولید محصول و آسیب زیستمحیطی شده است (بروس و همکاران، ۱۹۹۵). بنابراین، جلوگیری از این پدیده، به عنوان یکی از مهم‌ترین عوامل جهت حفاظت از منابع طبیعی به شمار می‌رود (مورگان، ۱۹۹۵). حوضه آب‌خیز سد ایلام نیز یکی از مناطقی است که متحمل فرسایش فزاینده خاک می‌باشد و بررسی فرسایش و بار رسوب در آن به عنوان یکی از منابع تامین آب شرب شهر ایلام از اهمیت بالایی برخودار است. مدل‌های زیادی جهت برآورد فرسایش خاک و توسعه طرح‌های مدیریتی فرسایش خاک ارایه شده که از مهم‌ترین این مدل‌ها، می‌توان به معادله‌های جهانی فرسایش خاک^۱ (ویشمایر و اسمیت، ۱۹۷۸)، پروژه پیش‌بینی فرسایش آبی^۲ (فلنگان و نیرینگ، ۱۹۹۵)، ابزار ارزیابی خاک و آب^۳ (آرنولد و همکاران، ۱۹۹۸) و مدل اروپایی فرسایش خاک^۴ (مورگان و همکاران، ۱۹۹۸) اشاره نمود. در طی ۴۰ سال اخیر، مدل USLE به سبب داشتن محاسبات ساده، پرکاربردترین روش تخمین پتانسیل فرسایش خاک و برآورد تأثیرات عملیات‌های مدیریتی مختلف بر آن بوده است (کینل، ۲۰۰۰) و به دنبال آن، نسخه جدید مدل USLE با نام معادله تجدیدنظر شده جهانی هدررفت خاک (RUSLE)^۵ توسعه یافته که برآوردهای دقیق‌تری از فاکتورهای R, K, C, P و فرسایش خاک انجام می‌دهد (رنارد و همکاران، ۱۹۹۱).

-
1. Universal Soil Loss Equation (USLE)
 2. Water Erosion Prediction Project (WEPP)
 3. Soil and Water Assessment Tool (SWAT)
 4. European Soil Erosion Model (EUROSEM)
 5. Revised Universal Soil Loss Equation

ونرمورتل و همکاران، ۲۰۰۴). به سبب این که سیستم اطلاعات جغرافیایی (GIS)^۱ و سنجش از دور (RS)^۲، امکان تجزیه و تحلیل داده‌های مکانی را فراهم می‌آورند، مدل‌های RUSLE/USLE، با سیستم اطلاعات جغرافیایی (GIS) و سنجش از دور (RS) تلفیق شده‌اند (اوینگ و بارتولیک، ۲۰۰۱؛ GIS لوفافا و همکاران، ۲۰۰۳). یکی دیگر از مزایای استفاده از تکنیک‌های سنجش از دور و GIS، امکان برآورد فرسایش خاک و توزیع مکانی فرسایش، با هزینه و دقت قابل قبول در مناطق وسیع می‌باشد (میلوارد و مرسی، ۱۹۹۹؛ وانگ و همکاران، ۲۰۰۳). برای مثال، از طریق تلفیق تکنیک‌های سنجش از دور، سیستم اطلاعات جغرافیایی و این مدل، می‌توان پتانسیل فرسایش خاک را به صورت شبکه‌ای (توزیعی) برآورد نمود (میلوارد و مرسی، ۱۹۹۹). بوگس و همکاران (۲۰۰۱)، خطر فرسایش خاک را براساس مدل تجدیدنظر شده RUSLE و با استفاده از داده‌های مدل رقومی ارتفاع (DEM)^۳ و نقشه واحدهای زمین برآورد نمودند. بارتش و همکاران (۲۰۰۲)، برای محاسبه فاکتورهای مورد نیاز RUSLE جهت تعیین خطر فرسایش خاک کمپ ویلیامز، از تکنیک‌های GIS استفاده کردند. ویلسون و لورانگ (۲۰۰۰)، کاربردهای GIS را جهت برآورد فرسایش خاک و محدودیت‌های مطالعات قبلی بررسی کرده و در نهایت ثابت نمودند که سیستم اطلاعات جغرافیایی قابلیت فوق العاده‌ای جهت بهبود و برآورد فرسایش خاک فراهم می‌نماید. وانگ و همکاران (۲۰۰۳)، از داده‌های زمینی، تصاویر لندست DEM و جهت پیش‌بینی فرسایش خاک از طریق روش‌های زمین آماری اقدام کردند. این محققان نشان دادند، روش‌هایی از این نوع به طور قابل ملاحظه‌ای نتایج بهتری نسبت به روش‌های سنتی دارند. در عین حال، این مطالعات با استفاده از معادلات USLE/RUSLE، نسبت رسوب‌دهی را جهت برآورد مقدار رسوب در خروجی حوضه به حساب نیاورده‌اند. بنابراین، یک نسخه تلفیقی از مدل RUSLE و GIS به نام ابزار ارزیابی رسوب، برای کنترل مؤثر فرسایش^۴، جهت فراهم کردن استفاده آسان از GIS، به منظور برآورد فرسایش خاک و بار رسوب توسعه یافته است (لیم و همکاران، ۲۰۰۳). با استفاده از سیستم SATEEC می‌توان فرسایش خاک و بار رسوب را در هر نقطه‌ای در سطح پیکسل در داخل حوضه آب خیز برآورد نمود.

-
1. Geographic Information System
 2. Remote Sensing
 3. Digital Elevation Model
 4. Sediment Assessment Tool for Effective Erosion Control (SATEEC)

در خصوص مطالعات و پژوهش‌های انجام شده در حوضه سد ایلام می‌توان به پایان‌نامه کارشناسی ارشد اعظمی (۲۰۰۱) تحت عنوان تعیین روش مناسب برآورد بار معلق رسوبی در حوضه سد ایلام، تخمین فرسایش و رسوب با استفاده از روش‌های کیفی زئومورفولوژیکی (واحدهای کاری) و EPM و مقایسه آن با آمار خروجی رسوب در حوضه سد ایلام شهbazی (۱۹۹۹)، و مقاله عسگری و جعفری (۲۰۰۸) تحت عنوان برآورد فرسایش و رسوب حوضه سد ایلام با استفاده از مدل MPSIAC اشاره کرد.

نتایج پژوهش‌ها نشان داده که، کل فرسایش خاک در یک منطقه با مقدار بار رسوب در همان منطقه یکسان نمی‌باشد. بهمنظور تشریح امکان رسوب مواد فرسایش‌یافته و حرکت آنها در شبکه کanal و در نهایت در خروجی حوضه، پراکنش مکانی نسبت تحويل رسوب در سیستم SATEEC محاسبه می‌گردد. در این مطالعه،^۳ روش براساس مساحت (USDA، ۱۹۷۵؛ بویس، ۱۹۷۵؛ وانونی، ۱۹۷۵) در سیستم SATEEC و بهمنظور محاسبه نقشه نسبت تحويل رسوب، مورد استفاده قرار گرفتند. داده‌های ورودی سیستم SATEEC نقشه‌های DEM، R، k، C و P بودند که شامل نقشه‌های ورودی پایه برای مدل RUSLE می‌باشند. بنابراین، یکی از مزیت‌های استفاده از سیستم SATEEC این است که داده اضافی دیگری به جزء داده‌های RUSLE، برای محاسبه نسبت تحويل رسوب و بار رسوب در سیستم SATEEC مورد نیاز نمی‌باشد. معادله‌های مربوط به این^۳ روش به شرح زیر است:

۱- مدل وانونی (ارایه شده در سال ۱۹۷۵) به شرح رابطه ۱

$$SDR = 0.4724A^{-0.125} \quad (1)$$

که، A: مساحت حوضه (کیلومترمربع).

۲- مدل ارایه شده توسط USDA در سال ۱۹۷۵ به شرح رابطه ۲

$$SDR = 0.5656A^{-0.11} \quad (2)$$

که، A: مساحت حوضه (کیلومترمربع).

۳- مدل بویس (۱۹۷۵) که به شرح رابطه ۳ است.

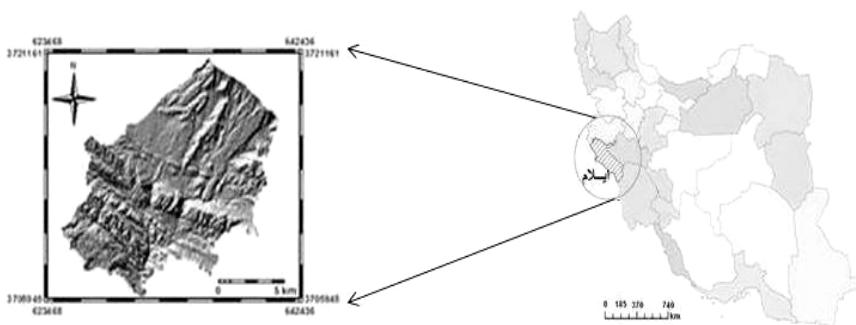
$$SDR = 0.3750A^{-0.2282} \quad (3)$$

که، A: مساحت حوضه (کیلومترمربع).

بنابراین، هدف این پژوهش مدل‌سازی میزان فرسایش خاک و بار رسوب حوضه سد ایلام (بالادست) از طریق تلفیق مدل RUSLE، سامانه اطلاعات جغرافیایی (GIS) و سنجش از دور (RS) و همچنین شناسایی مناطق حساس به فرسایش جهت اجرای عملیات حفاظتی آب و خاک می‌باشد.

مواد و روش‌ها

ویژگی‌های منطقه مورد مطالعه: منطقه مورد مطالعه در این پژوهش، یک حوضه کوهستانی به‌نام حوضه سد ایلام (حوضه بالادست سد ایلام)، واقع در جنوب‌شرقی استان ایلام است. مساحت این حوضه ۱۳۹۶۶ هکتار می‌باشد که از لحاظ موقعیت جغرافیایی، بین طول‌های شمالی ۳۳ درجه، ۲۹ دقیقه و ۱۰ ثانیه تا ۳۳ درجه، ۳۷ دقیقه و ۲۲ ثانیه و عرض‌های شرقی ۴۶ درجه، ۱۹ دقیقه و ۴۵ ثانیه تا ۴۶ درجه، ۳۲ دقیقه و صفر ثانیه واقع شده است (شکل ۱). نقاط ارتفاعی منطقه حداقل ۲۱۶۰ متر و حداقل ۸۰۰ متر بالاتر از سطح دریا می‌باشد. از لحاظ شرایط اقلیمی، این منطقه جزو مناطق نیمه‌خشک (اقلیم مدیترانه‌ای) با متوسط بارندگی ۵۹۲/۷۸ میلی‌متر در سال است که حداقل آن مربوط به مردادماه (۰/۰۷ میلی‌متر) و حداقل آن مربوط به اسفندماه (۱۱۸/۶۳ میلی‌متر) می‌باشد. میانگین دمای سالیانه هوا ۱۳/۲ درجه سانتی‌گراد که حداقل مطلق آن ۳۶ درجه سانتی‌گراد (در مردادماه) و حداقل مطلق آن -۴/۶ درجه سانتی‌گراد (در بهمن‌ماه) است (شرکت نپتا، ۲۰۰۱). با توجه به نقشه رژیم‌های رطوبتی و حرارتی خاک‌های ایران، رژیم رطوبتی خاک‌های منطقه از نوع رژیم رطوبتی اریدیک (Aridic)^۱ می‌باشد. در ضمن، رژیم حرارتی خاک‌های منطقه از نوع رژیم حرارتی مزیک (Mesic)^۲ است (شرکت نپتا، ۲۰۰۱).



شکل ۱- موقعیت منطقه مورد مطالعه.

1. Aridic
2. Mesic

مواد: مطالعات اولیه شامل تفسیر نقشه‌های توپوگرافی ۱:۵۰۰۰۰، نقشه قابلیت اراضی ۱:۸۰۰۰۰، مطالعه آمار بارندگی ایستگاه‌های هواشناسی، بررسی گزارش مطالعه تفصیلی حوضه آب خیز سد ایلام، تصویر ماهواره‌ای ETM⁺ سال ۲۰۰۱ و نرمافزارهای Arcview^{۳/۲} و ArcGIS^{۹/۲} و ILWIS^{۳/۳} می‌باشد.

روش تحقیق: در این مطالعه، مدل فرسایش خاک RUSLE و سیستم SATEEC مورد استفاده قرار گرفتند. معادله جهانی فرسایش خاک (USLE) و نسخه تجدیدنظر شده آن، جهت پیش‌بینی فرسایش خاک و طراحی برنامه‌های حفاظتی مورد استفاده قرار می‌گیرد (رنارد و همکاران، ۱۹۹۱؛ صادقی و همکاران، ۲۰۰۴). مدل RUSLE یک مدل برآوردهای فرسایش آبی است که با ۶ فاکتور فرسایشی زیر رابطه دارد (ویشمایر و اسمیت، ۱۹۷۸):

$$A = R \cdot K \cdot L \cdot S \cdot C \cdot P \quad (4)$$

در این رابطه، A : میانگین فرسایش خاک در واحد سطح (تن در هکتار در سال)، R : فاکتور فرسایندگی باران $L \text{ MJ mm ha}^{-1} \text{ h}^{-1} \text{ y}^{-1}$ ، K : فاکتور فرسایش‌پذیری خاک $\text{MJ}^{-1} \text{ mm}^{-1}$ ، L : فاکتور طول شیب، S : فاکتور درجه شیب، C : فاکتور عملیات مدیریتی و پوشش و در نهایت P : فاکتور عملیات حفاظتی می‌باشد. مقادیر L ، S و P بدون واحد می‌باشند. در این پژوهش، روش بررسی کلی شامل استفاده از مدل RUSLE در محیط GIS است. پاراگراف‌های بعدی نیز درباره نحوه برآوردهای فاکتورهای R ، K ، C ، P و LS که به ترتیب از داده‌های بارش، نقشه‌های خاک، پردازش تصاویر ماهواره‌ای (فاکتورهای C و P) و مدل رقومی ارتفاعی به دست می‌آیند، توضیح می‌دهد.

فاکتور فرسایندگی باران (R): فرسایندگی باران به صورت قدرت تراکمی باران در بروز فرسایش تعریف می‌شود (لال، ۱۹۹۰). معمول‌ترین شاخص فرسایندگی باران، فاکتور R مربوط به مدل‌های RUSLE و USLE می‌باشد. بررسی مقالات علمی نشان می‌دهد، در بسیاری از نقاط دنیا، فاکتور R همبستگی بالایی با فرسایش خاک دارد (فرو و همکاران، ۱۹۹۱؛ رنارد و فریموند، ۱۹۹۴؛ ویشمایر و اسمیت، ۱۹۷۸؛ یو و روزول، ۱۹۹۶c). فاکتور R برای دوره‌های مختلف، از حاصل ضرب انرژی جنبشی باران (E) در حداکثر شدت بارش ۳۰ دقیقه‌ای (I_{۳۰}) به دست می‌آید. از آنجایی که نمودار بارندگی و داده‌های تفصیلی رگبار (شدت بارندگی) به ندرت در ایستگاه‌های هواشناسی موجود می‌باشند، اغلب از مقادیر متوسط بارندگی ماهیانه و سالیانه، جهت برآوردهای فاکتور R در مدل‌های RUSLE و USLE استفاده می‌شود (رنارد و فریموند، ۱۹۹۴؛ یو و روزول، ۱۹۹۶c؛ فرو و همکاران، ۱۹۹۱). برای محاسبه فاکتور R بعد از تعیین ایستگاه‌های شاخص در منطقه مورد مطالعه، بارندگی ماهیانه و سالیانه در این ایستگاه‌ها و در دوره زمانی مورد مطالعه بازسازی گردید (براساس اطلاعات

ایستگاه ایلام که کامل‌ترین و بیشترین آمار را داشته است). لازم به یاد است که ایستگاه ایلام در داخل حوضه مطالعاتی واقع شده است (شکل ۲). موقعیت ۱۸ ایستگاه مورد استفاده واقع شده در این مطالعه را نشان می‌دهد. در مرحله بعد با استفاده از معادله زیر، شاخص فورنیر و فاکتور R برای تمام ایستگاه‌ها به دست آمد. رابطه شاخص فورنیر، F، به صورت زیر است (رنارد و فریموند، ۱۹۹۴):

$$F = \frac{\sum_{i=1}^r p_i}{\sum_{i=1}^r p_i} \quad (5)$$

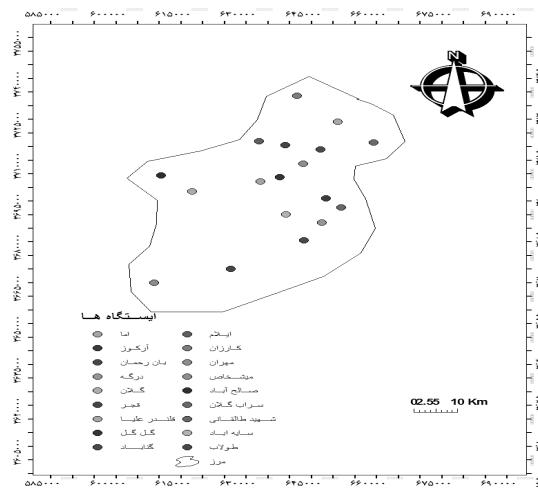
در این رابطه، p_i : متوسط بارندگی (میلی‌متر) در ماه i و p : متوسط بارندگی سالیانه (میلی‌متر) است. در این مطالعه، با استفاده از معادله (۵)، شاخص فورینر برای تمامی ایستگاه‌ها، محاسبه گردید و سپس با جای‌گذاری شاخص فورینر (رابطه ۵) در روابط زیر که توسط رنارد و فریموند (۱۹۹۴) برای مناطق فاقد داده‌های تفصیلی رگبار (شدت بارندگی) پیشنهاد شده، مقدار فاکتور R برای ایستگاه‌های شاخص، پرآورد شد.

$$R\text{-factor} = (0.07397 \times F^{1/\lambda_{\text{EY}}}) / 17.2 \quad (7)$$

F<00 mm

$$R\text{-factor} = (95/100 - 1/0.81 \times F + 1/100 \times F^2) / 10/2 \quad (V)$$

$F \geq 0$ mm



شکل ۲ - موقعیت ایستگاه‌های هواشناسی.

فاکتور فرسایش‌پذیری خاک (K): فاکتور فرسایش‌پذیری خاک (K)، سرعت فرسایش‌پذیری خاک بهازای واحد شانحص فرسایش باران است که در پلات استاندارد اندازه‌گیری می‌شود و اغلب با استفاده از خصوصیات خاک تعیین می‌گردد (پاریسو و همکاران، ۲۰۰۳). اگرچه فاکتور K با بافت، میزان ماده آلی، نفوذپذیری ساختمان خاک رابطه دارد، اما با نوع تیپ خاک همبستگی بالای دارد (ویشمایر، ۱۹۷۱). فاکتور فرسایش‌پذیری خاک در مدل RUSLE از طریق نموگراف تعیین می‌شود (ویشمایر، ۱۹۷۱). در برخی خاک‌ها از رابطه جبری زیر استفاده نمودند (ویشمایر و اسمیت، ۱۹۷۸):

$$K = 2/73 \times 10^{-4} (12-a) + 3/25 \times 10^{-3} (b-2) + 2/5 \times 10^{-3} (c-3) \quad (8)$$

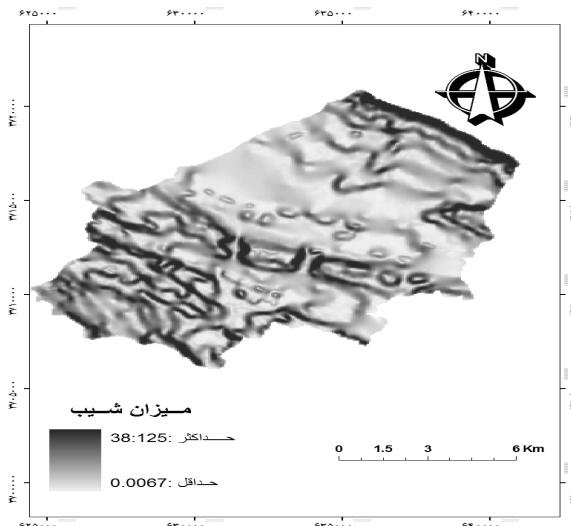
در این معادله، M: قطر ذره (درصدسیلت + درصد شن خیلی ریز) × (درصد رس - ۱۰۰)، a: درصد ماده آلی، b: کد ساختمان خاک و c: کلاس نفوذپذیری پروفیل خاک می‌باشند. در این مطالعه، تمام عوامل اشاره شده در بالا از گزارش تفصیلی حوضه آب‌خیز سد ایلام استخراج و نقشه فاکتور K در محیط GIS تهیه شد.

فاکتورهای طول شیب (L) و درجه شیب (S): فاکتورهای L و S در مدل RUSLE. بیانگر تأثیر توپوگرافی بر روی فرسایش خاک می‌باشد. ثابت شده که افزایش در طول شیب و درجه شیب می‌تواند سرعت جریان آب را در سطح زمین افزایش دهد و باعث تشدید فرسایش خاک شود (هان و همکاران، ۱۹۹۴). براساس مطالعات، فرسایش خالص خاک نسبت به تغییرات در درجه شیب در مقابل طول شیب حساس‌تر است (مک‌کول و همکاران، ۱۹۸۷). طول شیب فاصله بین نقطه بالای آغاز سرشاری تا نقطه‌ای است که شیب به حداقل خود می‌رسد و در این نقطه رسوبات تهشین می‌شوند (ویشمایر و اسمیت، ۱۹۷۸). تأثیرات ویژه توپوگرافی روی فرسایش خاک توسط فاکتور LS (بدون واحد) برآورد می‌گردد. برای محاسبه فاکتورهای L و S از فرمول‌های زیر استفاده می‌شود (مور و ویلسون، ۱۹۹۳):

$$L = 1/\epsilon \left[\frac{As}{22/12} \right]^{1/4} \quad (9)$$

$$S = \left[\frac{\sin\beta}{0.0896} \right]^{1/2} \quad (10)$$

در این معادله، AS : مساحت دامنه بالادست در واحد عرض خطوط توپوگرافی (مترمربع بر متر) و β زاویه شیب بر حسب درجه است. در این مطالعه، نقشه فاکتور LS از نقشه DEM و با استفاده از مازول توپوکرپ^۱ نرمافزار Arcview ۳/۲ استخراج شد که توسط اشمیت و پیرسون (۲۰۰۳) و براساس کار مور و ویلسون (۱۹۹۳) توسعه یافته است. در ضمن، در این مطالعه، نقشه شیب با استفاده از تحلیل گر GIS و در محیط Arcview از روی مدل رقومی ارتفاع ساخته شده برای حوضه تهیه گردید. براساس نقشه شیب حوضه، حد شیب‌های حوضه بین 0° الی $38/12^{\circ}$ درصد می‌باشد و شیب متوسط حوضه $19/06^{\circ}$ درصد است (شکل ۳).



شکل ۳- نقشه شیب حوضه.

فاکتور مدیریت پوشش (C): فاکتور مدیریت پوشش گیاهی (C) نشان‌دهنده تأثیر کاشت در مدیریت کشاورزی و اثر پوشش‌های درختی، درختچه‌ای، علفی و زمینی بر کاهش فرسایش خاک می‌باشد. با افزایش پوشش گیاهی، فرسایش خاک کاهش می‌یابد. بتکوبی و همکاران (۱۹۹۴) و بیسمن و همکاران (۲۰۰۰) گزارش نمودند، فاکتور پوشش گیاهی به همراه درجه شیب و طول شیب در فرسایش خاک و تولید رسوب حساسیت بیشتری دارند. در مدل RUSLE، فاکتور پوشش گیاهی

1. Topocrop

(C)، معمولاً براساس معادلات تجربی تعیین می‌گردد (ویشمایر و اسمیت، ۱۹۷۸). اما پرکاربردترین معیار رویش پوشش گیاهی، شاخص تفاضل پوشش گیاهی نرمال شده^۱ است که با استفاده از فن آوری سنجش از دور به دست می‌آید. برای تصویر لنده این شاخص به صورت زیر به دست می‌آید:

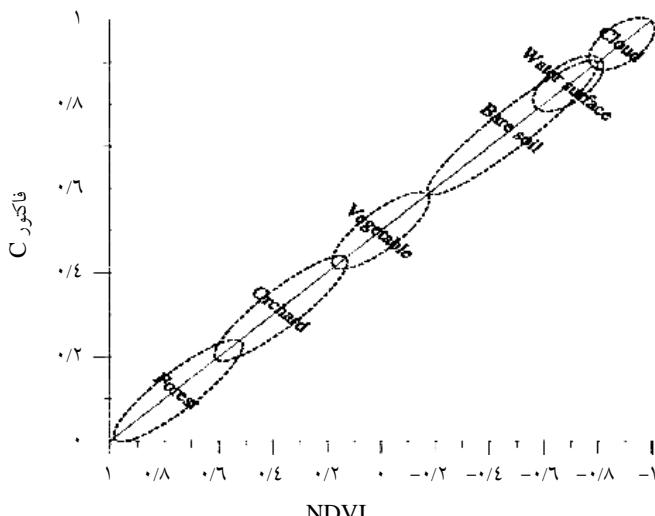
$$NDVI = \frac{IR - R}{IR + R} \quad (11)$$

این شاخص معرف انعکاس انرژی خورشیدی از سطح زمین است که انواع شرایط پوشش گیاهی را نشان می‌دهد. مقادیر NDVI بین -1 و $+1$ در نوسان است. زمانی که پاسخ طیفی اندازه‌گیری شده از سطح زمین برای هر دو باند خیلی مشابه باشد، مقادیر NDVI به صفر نزدیک می‌شود. پوشش گیاهی سالم (دارای فعالیت فتوستراتزی) در بخش طیفی مادون قرمز (IR)^۲ (باند ۴ لنده) در مقایسه با بخش طیفی مرئی قرمز (R)^۳ (باند ۳ لنده) انعکاس بیشتری دارد. بنابراین مقادیر NDVI برای پوشش گیاهی سبز مثبت خواهد شد. مناطق با پوشش گیاهی کم یا بدون پوشش گیاهی مانند مناطق شهری و اراضی باир معمولاً مقادیر NDVI بین -0.1 و $+0.1$ را نشان می‌دهند. ابرها و منابع آبی مقادیر منفی یا صفر را نشان می‌دهند. شاخص تفاضل پوشش گیاهی نرمال شده (NDVI) برای محاسبه داده‌های طیفی زمینی استفاده شده و نتایج آن نشان داده که این شاخص، همبستگی بالایی با زیست‌توده^۴ سطح زمین دارد (لين، ۱۹۹۷). بعد از انجام تبدیل خطی معکوس از نمونه‌های تعلیمی، رابطه بین C و NDVI می‌تواند به صورت زیر ایجاد گردد:

$$C = ((1 - NDVI) / 2) \quad (12)$$

در نتیجه مقدار C در هر سلول می‌تواند مورد محاسبه قرار گیرد. از آنجایی که مقادیر فاکتور C، بین صفر و یک می‌باشد، مقدار صفر به پیکسل‌های با مقادیر منفی و عدد یک به پیکسل‌هایی با مقدار بیشتر از یک اختصاص خواهد یافت. شکل ۴ رابطه بین مقادیر NDVI و فاکتور C و انواع پوشش زمینی را نشان می‌دهد. در این پژوهش، نقشه فاکتور C براساس NDVI تهیه گردید. در حقیقت این فاکتور به طور کامل، رابطه معکوس با NDVI دارد.

1. Normalized Difference Vegetation Index
2. Infrared
3. Red
4. Biomass



شکل ۴- رابطه NDVI با فاکتور C برای انواع پوشش زمین.

فاکتور عملیات حفاظتی (P): کشت و کار در اراضی شیب دار نیاز به عملیات حفاظتی جهت حفظ آب و خاک دارد. این عملیات باعث کاهش سرعت هرزآب تا زیر حد آستانه بروز فرسایش می شود و به این لحاظ از قدرت فرسایندگی آب و ظرفیت حمل آن می کاهد. عملیات حفاظتی شامل کشت کنتوری، سیستم تراس بندی، آبراهه های پوشش دار و ... می باشد. فاکتور P ، نسبت خاک فرسایش یافته در شرایط انجام عملیات حفاظتی به فرسایش ایجاد شده در شرایط استاندارد یعنی شخم در جهت شیب است (رنارد و همکاران، ۱۹۹۷). در این مطالعه، مقادیر فاکتور P از طریق طبقه بندی مجدد هر تیپ پوشش زمین و براساس مقادیر داده شده در جدول های ۱ و ۲ تعیین شدند (دور، ۲۰۰۶). با توجه به این که در حوضه تحت بررسی هیچ گونه عملیات اصلاحی و مدیریتی صورت نگرفته، ارزش P تنها براساس کاربری و پوشش اراضی مختلف تعیین شده است.

جدول ۱- ارزش P برای کاربری و پوشش اراضی مختلف (دور، ۶۰۰۶).

ارزش عددی P	کلاس کاربری / پوشش اراضی
۱	اراضی بایر
۰/۱۲	نیشکر
۰/۱	گندم
۰/۸	جنگل تنک
۱	اراضی آیش
۰/۸	جنگل با تراکم متوسط
۰/۸	جنگل باز
۱	بستر رودخانه

جدول ۲- ارزش P برای عملیات حفاظتی مختلف (دور، ۶۰۰۶).

شیب (درصد)	کشت روی خطوط تراز	کشت نواری	تراس‌بندی	بدون اقدامات حفاظتی	ارزش عددی P
۰-۱	۰/۸	-	-	۱	
۱-۲	۰/۶	۰/۳	-	۱	
۲-۷	۰/۵	۰/۲۵	۰/۱	۱	
۷-۱۲	۰/۶	۰/۳	۰/۱۲	۱	
۱۲-۱۸	۰/۸	۰/۴	۰/۱۶	۱	
۱	۰/۱۶	۰/۴۵	۰/۹	۱۸-۲۴	

نتایج

شاخص‌های فورنیر و مقادیر فرسایندگی باران با استفاده از معادله‌های ۵، ۶ و ۷ برای ۱۸ ایستگاه در طی دوره آماری ۲۲ ساله محاسبه شد. مقادیر محاسبه شده شاخص فورنیر و فاکتور R در جدول ۳، نشان داده شده است. ابتدا براساس رابطه بین ارتفاع و بارش (شکل ۵) و سپس براساس رابطه بارش و فاکتور R (شکل ۶)، به ترتیب نقشه متوسط بارش سالانه و نقشه فاکتور R حوضه سد ایلام در محیط نرم‌افزار ILWIS^{۳/۳} به دست آمد (شکل‌های ۷ و ۸). مقدار متوسط فاکتور R، از ۱۸۲ تا ۳۵۵/۳۱۱ MJmmha^{-۱}h^{-۱}y^{-۱} متغیر بوده و مقدار متوسط و انحراف آن به ترتیب

($\text{MJ mm ha}^{-1} \text{h}^{-1}$) ۲۶۱/۲۴ و ۲۳/۶۴ می باشد. فرسایندگی باران در شمال شرقی و جنوب غربی حوضه مورد مطالعه که ارتفاع بالاتری داشتند، بیشتر بود که با رنگ تیره تر نشان داده شده است. به عبارت دیگر، کاهش فاکتور R ، رابطه نزدیکی با کاهش ارتفاع و باران از شمال غرب و جنوب غرب به مرکز حوضه داشت.

مقادیر فاکتور k برای انواع مختلف خاک و واحدهای قابلیت اراضی در جدول ۴ آمده است. متوسط مقدار k در منطقه مورد مطالعه از $0/08$ تا $0/34$ متغیر بوده و مقدار متوسط و انحراف معیار آن به ترتیب $0/15$ $\text{Mg ha h}^{-1} \text{mm}^{-1}$ و $0/05$ می باشد. شکل ۹ توزیع مکانی فرسایش پذیری خاک را نشان می دهد.

نقشه توپوگرافی منطقه مورد مطالعه به منظور ایجاد نقشه طول شیب و درجه شیب (LS) مورد استفاده قرار گرفت. فاکتور LS به وسیله معادله های ۹ و ۱۰ و با استفاده از نقشه DEM حوضه و با در نظر گرفتن کنش متقابل بین توپوگرافی و تجمع جریان آب محاسبه شد (شکل ۱۰). همان طور که از شکل ۱۰ بر می آید مقدار فاکتور LS در منطقه مورد مطالعه از صفر تا ۱۹۸ در سطح پیکسل متغیر بوده و مقدار متوسط آن $1/97$ می باشد. مقادیر LS در بعضی مناطق با شیب های تند، مانند امتداد رودخانه ها بیشتر است.

نقشه فاکتور C براساس NDVI تهیه گردید (شکل ۱۱). در حقیقت این فاکتور به طور کامل، رابطه معکوس با NDVI دارد. مقدار فاکتور C بین $0/12$ تا $0/95$ متغیر بوده و متوسط آن $0/50$ می باشد. نقشه فاکتور C نشان می دهد که بیشترین مقدار این پارامتر در مناطق بدون پوشش گیاهی است و کمترین مقدار آن در مناطقی است که پوشش مترکم وجود دارد که با رنگ روشن تر مشخص است.

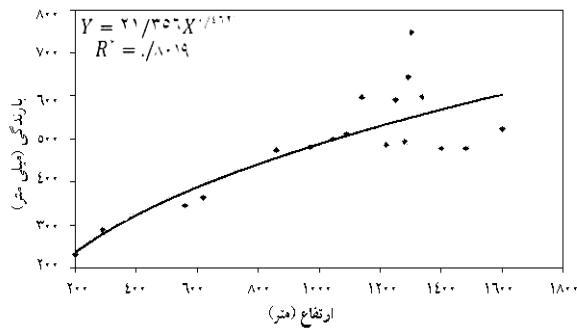
شکل ۱۲ نقشه فاکتور P را نشان می دهد که از طریق طبقه بندی مجلد هر تیپ پوشش زمین / کاربری زمین و با استفاده از مقادیر داده شده در جدول های مربوطه ایجاد شده است. مقادیر فاکتور P بین $0/8$ تا 1 بوده و مقدار متوسط آن $0/9$ می باشد. آمار مربوط به فاکتور های R , K , C و P در جدول ۵ ارایه شده است.

جدول ۳- محاسبه و برآورد F و R برای ایستگاه‌های بارندگی.

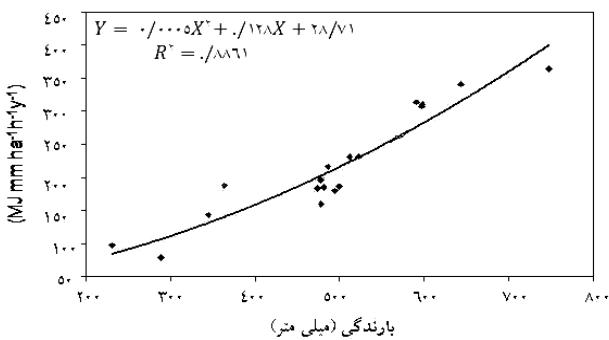
نام ایستگاه	طول (UTM)	عرض جغرافیایی (UTM)	ارتفاع (متر)	بارندگی (میلی متر)	F	R (MJ mm ha ⁻¹ h ⁻¹ y ⁻¹)
ارکواز	۶۴۸۴۷۸	۳۶۹۵۸۱۹	۱۲۹۰	۶۴۳/۵۰	۱۱۶/۵۴	۳۴۱/۰۲
صالح‌آباد	۶۱۰۴۰۸	۳۷۰۴۱۲۹	۶۲۰	۳۶۳/۷۰	۸۷/۶۳	۱۸۷/۵۵
سراب‌کلان	۶۵۹۳۷۹	۳۷۱۶۶۷۰	۹۷۰	۴۸۱	۸۷/۱۷	۱۸۵/۴۶
شهید‌طالقانی	۶۵۱۹۰۰	۳۶۹۲۵۸۰	۱۴۰۰	۴۷۷/۹۰	۸۱/۳۱	۱۶۰/۱۸
طولاپ	۶۴۷۰۴۹	۳۷۱۳۸۸۶	۱۶۰۰	۵۲۲/۵۰	۹۶/۸۶	۲۳۱/۰۱
قلندر‌علیا	۶۵۱۰۱۰	۳۷۷۲۳۹۶۶	۱۰۴۵	۴۹۹/۵۰	۸۷/۴۸	۱۸۷/۸۸
میشخاص	۶۴۲۸۰۴	۳۷۰۸۶۳۶	۱۲۵۰	۵۹۰/۲۰	۱۱۲	۳۱۳/۸۳
کارزان	۶۴۱۸۶۰	۳۷۷۲۳۶۱۷	۱۲۸۰	۴۹۴	۸۵/۸۶	۱۷۹/۶۳
گتاباد	۶۴۳۳۰۷	۳۶۸۰۴۰۹	۸۶۰	۴۷۴	۸۶/۷۴	۱۸۳/۵۵
درگه	۶۴۷۳۴۴	۳۶۸۶۹۶۹	۱۳۰۰	۷۴۷/۴۰	۱۲۰/۲۸	۳۶۴/۲۸
قجر	۶۳۸۷۶۸	۳۷۱۵۰۵۴	۱۴۸۰	۴۷۷/۷۰	۸۹/۰۴	۱۹۶/۲۵
بان‌رحمان	۶۲۶۳۵۵	۳۶۶۹۹۸۱	۲۹۰	۲۸۸/۷۰	۵۸/۱۸	۷۸/۸۶
سیاه‌آب	۶۳۹۰۹۰	۳۶۸۹۹۸۴	۱۲۲۰	۴۸۶	۹۳/۷۲	۲۱۶/۰۴
گل‌گل	۶۳۷۷۳۶	۳۷۰۳۸۲۶	۱۱۴۰	۵۹۷	۱۱۰/۹۰	۳۰۷/۴۴
گلستان	۶۱۷۴۷۱	۳۶۹۸۵۱۴	۵۶۰	۳۴۴/۷۰	۷۷/۱۱	۱۴۳/۲۰
ایلام	۶۳۳۰۱۳	۳۷۱۶۸۷۹	۱۳۳۷	۵۹۷/۷۰	۱۱۱/۴۴	۳۱۰/۰۵
مهران	۶۰۸۷۱۳	۳۶۶۵۱۰۶	۲۰۰	۲۳۱	۶۴/۳۰	۹۷/۴۸
اما	۶۳۳۲۱۴	۳۷۰۲۰۹۴	۱۰۹۰	۵۱۱/۵۰	۹۶/۷۲	۲۳۰/۸۳

جدول ۴- ارزش فاکتور K برای انواع مختلف خاک و واحدهای قابلیت اراضی حوضه سد ایلام (شرکت نپتا، ۲۰۰۱).

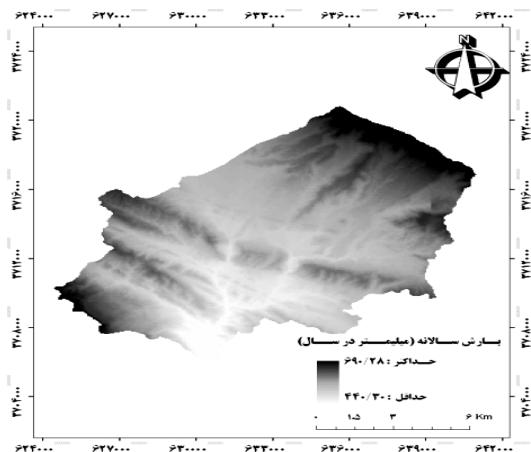
واحد خاک	نوع خاک	واحد قابلیت اراضی	ارزش K (Mg ha h ha ⁻¹ MJ ⁻¹ mm ⁻¹)
۱	Fragmental, mixed, mesic Lithic, Torriorthents	۱.۱.۱	۰/۱۹
۱	Fragmental, mixed, mesic Typic Torriorthents	۲.۱.۱	۰/۲۱
۲	Fragmental, mixed, mesic Typic Torriorthents	۳.۱.۱	۰/۴۳
۲	Loamy-Skeletal, mixed, mesic Typic Torriorthents	۲.۲.۱	۰/۳۶
۲	Loamy-Skeletal, mixed, mesic Typic Haplocambids	۱.۳.۱	۰/۲۲
۳	Loamy-Skeletal, carbonatic, mesic Typic Haplocambids	۲.۳.۱	۰/۱۹
۴	Loamy, carbonatic, mesic Typic Torrifluvents	۱.۱.۲	۰/۴۹
۴	Loamy, mixed, mesic Typic Haplocalcids	۲.۱.۲	۰/۴۱
۵	Loamy-Skeletal, carbonatic, mesic Typic Haplocambids	۱.۲.۱	۰/۲۳
۵	Loamy-Skeletal, carbonatic, mesic Typic Haplocambids	۳.۳.۱	۰/۱۵
۶	Loamy-Skeletal, mixed, mesic Typic Torriorthents	۲.۲.۲	۰/۲۴
۶	Loamy-Skeletal, mixed, mesic Typic Torriorthents	۱.۲.۲	۰/۱۷
۷	Loamy, mixed, mesic Typic Haplocalcids	۱.۱.۵	۰/۲۵
۷	Loamy-Skeletal, carbonatic, mesic Typic Haplocambids	۳.۱.۲	۰/۳۰
۷	Loamy-Skeletal, carbonatic, mesic Typic Haplocambids	۱.۳.۲	۰/۲۵
۷	Loamy-Skeletal, mixed, mesic Typic Haplocalcids	۳.۲.۲	۰/۱۹
۷	Loamy-Skeletal, carbonatic, mesic Typic Haplocambids	۴.۱.۲	۰/۲۶
۸	Loamy, mixed, mesic Typic Haplocalcids	۱.۱.۳	۰/۲۶
۹	Fine-Loamy, carbonatic, mesic Typic Haplocalcids	۵.۱.۲	۰/۳۵
۹	Fine-Loamy, carbonatic, mesic Typic Haplocalcids	۴.۲.۲	۰/۳۰
۹	Fine-Loamy, carbonatic, mesic Typic Haplocalcids	۲.۱.۳	۰/۲۶



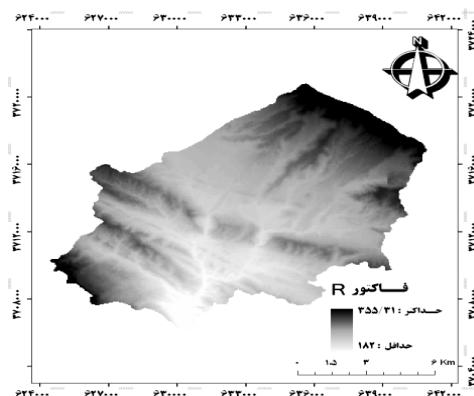
شکل ۵- رابطه بین ارتفاع و بارندگی.



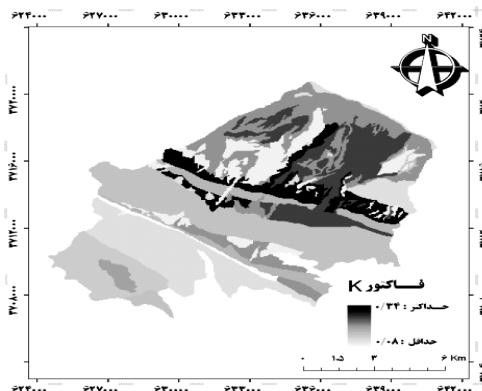
شکل ۶- رابطه بین بارندگی و فاکتور R



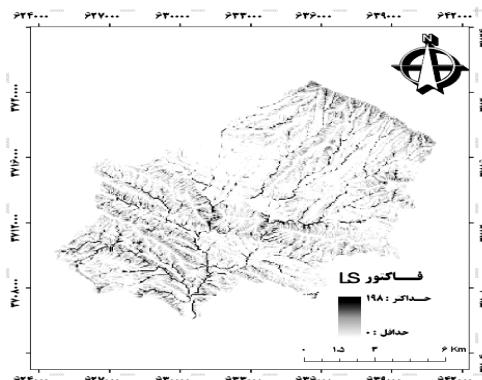
شکل ۷- نقشه متوسط بارش سالانه حوضه سد ایلام.



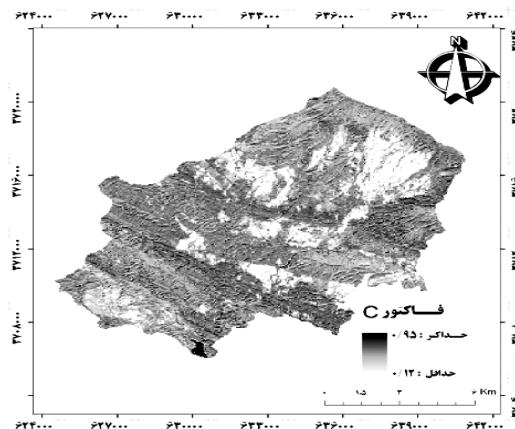
شکل ۸- نقشه فاکتور R حوضه سد ایلام.



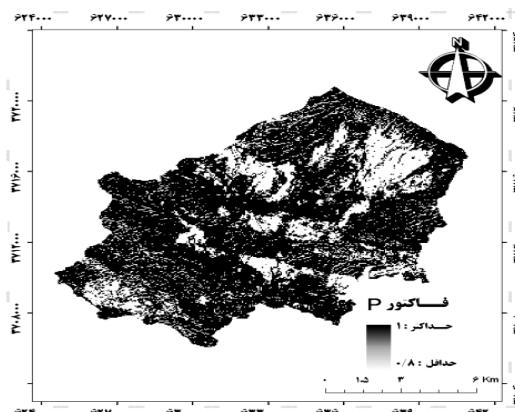
شکل ۹- نقشه فاکتور K حوضه سد ایلام.



شکل ۱۰- نقشه فاکتور LS حوضه سد ایلام.



شکل ۱۱- نقشه فاکتور C حوضه سد ایلام.

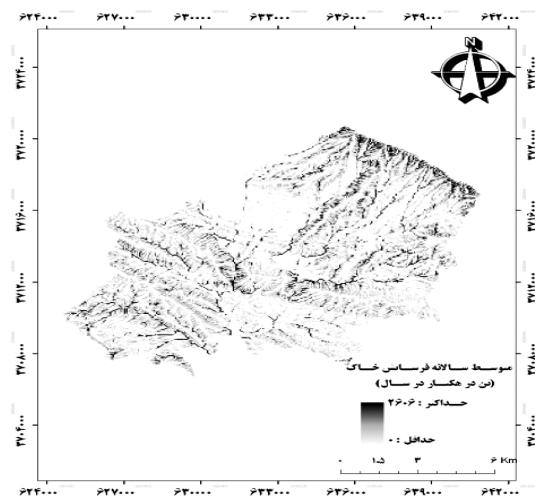


شکل ۱۲- نقشه فاکتور P حوضه سد ایلام.

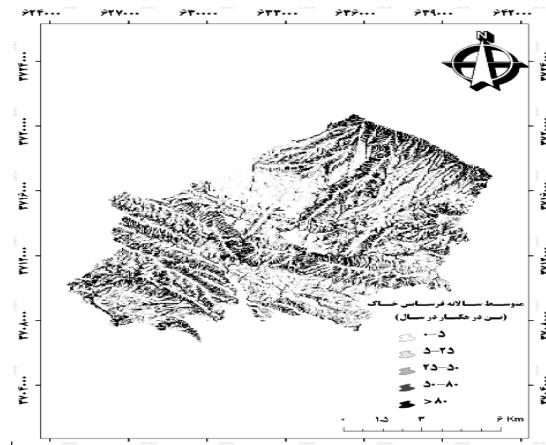
جدول ۵- آمار مربوط به فاکتورهای معادله RUSLE در حوضه سد ایلام.

فاکتور P	فاکتور C	فاکتور LS	فاکتور K	فاکتور R	
۰/۸	۰/۱۲	۰	۰/۰۸	۱۸۲	حدائق
۱	۰/۹۵	۱۹۸	۰/۳۴	۳۵۵/۳۱۱	حداکثر
۰/۹	۰/۵۰	۱/۹۷	۰/۱۵	۲۶۱/۲۹	میانگین
۰/۳۰	۰/۰۸	۰/۰۰	۰/۰۵	۲۳/۶۴	انحراف معیار

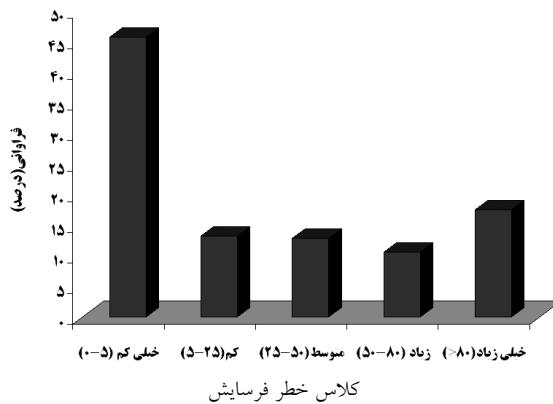
فرسایش سالیانه خاک: فرسایش متوسط سالیانه خاک از طریق حاصل ضرب فاکتورهای فرسایندگی (R)، فاکتور فرسایش پذیری (k)، فاکتور توبوگرافی (LS)، فاکتور مدیریت پوشش گیاهی (C) و فاکتور عملیات حفاظتی (P) و با استفاده از سیستم SATEEC، در محیط نرم‌افزاری Arcview محاسبه شد. نقشه به دست آمده از این مدل، در شکل ۱۳ نشان داده شده است. مقادیر فرسایش خاک در منطقه مورد مطالعه بین صفر تا ۲۶۰۶ تن در هکتار در سال در سطح پیکسل متغیر می‌باشد. متوسط و انحراف معیار آن نیز به ترتیب برابر با ۴۴/۶۹ و ۹۵/۲۴ تن در هکتار در سال تعیین شد. در مرحله بعد نقشه فرسایش سالانه خاک به ۵ کلاس خطر طبقه‌بندی شده است (شکل ۱۴). فراوانی هر یک از کلاس‌های خطر در شکل ۱۵ نشان داده شده است. بیشترین قسمت حوضه مورد مطالعه، جزء طبقه فرسایشی خیلی کم تا کم (۵۸ درصد) قرار داشت که به طور عمده این کلاس‌ها در شمال و جنوب حوضه واقع شده بودند. حدود ۲۷ درصد حوضه نیز تحت خطر فرسایش بالا تا شدید قرار داشت که از این بین، بیشترین مناطق تحت خطر فرسایش بالا تا شدید، در مناطق شمال‌غربی، شمال‌شرقی و جنوب‌غربی حوضه قرار داشتند. همچنین نتایج این پژوهش نشان داد، فاکتور LS با ضریب همبستگی ۰/۷۷ بیشترین تأثیر را در برآورد فرسایش سالانه خاک توسط مدل RUSLE داشته است (جدول ۶). این در حالی است که همبستگی بسیار پایینی بین سایر فاکتورها و فرسایش سالیانه خاک وجود داشت.



شکل ۱۳- نقشه متوسط سالانه فرسایش خاک.



شکل ۱۴- نقشه کلاس‌های فرسایش خاک.



شکل ۱۵- فراوانی کلاس‌های خطر فرسایش.

جدول ۶- همبستگی و روابط رگرسیونی بین هدررفت سالانه خاک و پارامترهای RUSLE

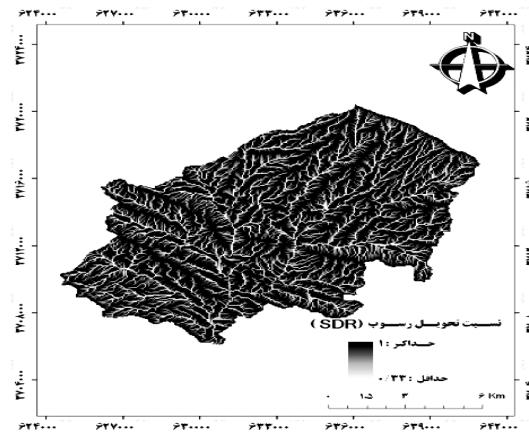
هدرفت سالانه خاک	RUSLE
	فاکتورهای RUSLE
$R = 0.0003$ و $y = 0.1066x + 0.63329$	R
$R = 0.0016$ و $y = 0.15458x + 0.20232$	K
$R = 0.07703$ و $y = 0.16852x + 0.193$	LS
$R = 0.0513$ و $y = 0.45996x + 0.867$	C
$R = 0.1013$ و $y = 0.13962x + 0.91875$	P

بار رسوب: در این مطالعه، متوسط مقادیر نسبت تحويل رسوب بین ۰/۱۲ تا ۰/۳۳ و متوسط بار رسوب در خروجی حوضه بین ۵/۳۶ تا ۱۴/۷۵ تن در هکتار در سال متغیر بود (جدول ۷). میزان رسوب مشاهده و محاسبه شده براساس ۱۶ سال آمار ایستگاه هیدرومتری با استفاده از منحنی های سنجه (حدوسيت دسته ها) به طور متوسط معادل ۱۶/۵۸ تن در هکتار در سال) (اعظمي، ۲۰۰۱) بوده و مقدار رسوب برآورده شده (متوسط رسوب برآورده شده) براساس مدل RUSLE با استفاده از روش نسبت تحويل رسوب USDA معادل ۱۴/۷۵ تن در هکتار در سال می باشد. در ضمن مقدار بار رسوبی برآورده شده در این حوضه توسط شهباذی (۱۹۹۹) با استفاده از روش EPM برابر ۱۸/۹ تن در هکتار در سال (آمار مشاهده ای معادل ۱۶ تن در هکتار در سال) و عسگري و جعفری (۲۰۰۸) با استفاده از مدل MPSIAC برابر ۱۴/۹۸ تن در هکتار در سال می باشد (آمار مشاهده ای ۱۶/۵۸ تن در هکتار در سال) (اعظمي، ۲۰۰۱). بنابراین اختلاف بین مقدار رسوب مشاهده شده با مقدار برآورده شده توسط مدل RUSLE در این مطالعه برابر ۱/۸۳ تن در هکتار در سال است. به عبارت دیگر مقدار رسوب برآورده شده حدود ۱۲ درصد کمتر از مقدار رسوب اندازه گیری شده (مشاهده شده) (براساس محاسبه خطای نسبی) می باشد. بنابراین اختلاف معنی داری بین نتایج این کار و سایر محققان مشاهده نمی شود.

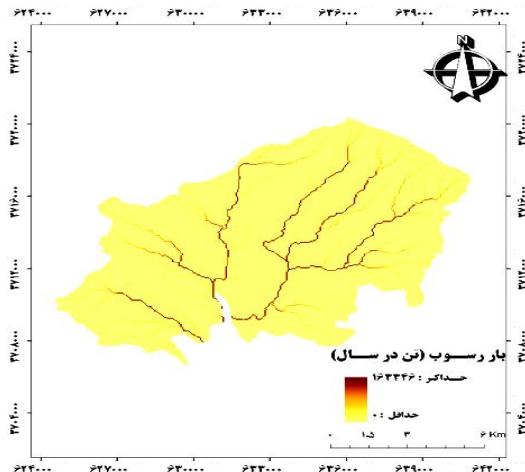
بنابراین، از آنجایی که مقدار بار رسوب برآورده با استفاده از روش USDA (جدول ۷) تقریباً نزدیک به مقدار بار رسوب ثبت شده در ایستگاه رسوب سنجی حوضه سد ایلام (۱۶/۵۸ تن در هکتار در سال) بود (اعظمي، ۲۰۰۱). از این رو، این روش به عنوان بهترین روش برای محاسبه نسبت تحويل رسوب انتخاب گردید و براساس آن، نقشه نسبت تحويل رسوب و بار رسوب تهیه شد (شکل های ۱۶ و ۱۷).

جدول ۷- روش های نسبت تحويل رسوب، مقادیر نسبت تحويل و بار رسوب در حوضه مورد مطالعه.

روش های نسبت تحويل رسوب	میزان نسبت تحويل	بار رسوب (تن در هکتار در سال)
واندونی	۰/۲۶	۱۱/۶۲
بویس	۰/۱۲	۵/۳۶
USDA	۰/۳۳	۱۴/۷۵



شکل ۱۶- نقشه نسبت تحويل رسوب.



شکل ۱۷- نقشه بار رسوب.

بحث و نتیجه‌گیری

در این مطالعه ارزیابی کمی فرسایش خاک و بار رسوب به صورت شبکه‌ای (توزیعی) با استفاده از مدل معروف RUSLE در چارچوب سیستم اطلاعات جغرافیایی به کار گرفته شد. تمام نقشه‌های R , k , C و P جهت ایجاد نقشه خطر فرسایش و بار رسوب در محیط GIS با هم تلفیق شدند و توزیع مکانی فرسایش خاک و بار رسوب به دست آمد. مقایسه متوسط بار رسوب سالانه برآورد شده

(۱۴/۷۵) تن در هکتار در سال) با متوسط سالیانه اندازه‌گیری شده (۱۶/۵۸ تن در هکتار در سال)، قابلیت تلفیق GIS و RS را در برآورد بار رسوب حوضه سد ایلام نشان می‌دهد. بررسی همبستگی آماری بین فاکتورهای RUSLE و مقدار فرسایش سالیانه خاک در منطقه مورد مطالعه نشان داد که فاکتور LS با ضریب همبستگی ۰/۷۷ بیشترین اهمیت را در برآورد فرسایش سالانه خاک در مدل RUSLE دارد. ایجاد پایگاه داده از طریق روش‌های قدیمی، بسیار وقت‌گیر، خسته‌کننده و غیرعملی می‌باشد. در این مطالعه سعی شد از اطلاعات بهدست آمده از سنجش از دور، و قابلیت‌های سیستم اطلاعات جغرافیایی برای ایجاد داده‌های مورد نیاز جهت ایجاد فاکتورهای مدل RUSLE استفاده شود که نتیجه آن بهدست آمدن اطلاعات خروجی با کیفیت بالا و قابلیت بهروزرسانی آسان بود. بنابراین سنجش از دور و GIS می‌توانند به صورت مؤثر، در توسعه راهکارهای مدیریتی و فراهم آوردن گزینه‌های انتخابی برای مدیران، جهت حل مسئله فرسایش خاک به کار گرفته شوند.

منابع

- 1.Aazami, A. 2001. Determination the suitable method for estimate suspended sediment load In Ilam dam watershed. M.Sc. Thesis, Gorgan University of Agricultural Sciences and Natural Resources, 83p. (In Persian)
- 2.Arnold, J.G., Srinivasan, R., Muttiah, R.S., and William, J.R. 1998. large area hydrologic modeling and assessment Part I:model development. *J. Americ. Water Resour. Assoc.* 34: 1. 73-89.
- 3.Askari, S., and Jafari, M.R. 2008. Estimating soil erosion and sediment Yield in Ilam Dam watershed using MPSIAC. *Geographic Res. J.* 64: 29-35. (In Persian)
- 4.Bartsch, KP., Van Miegroet, H., Boettinger, J., and Dobrwoolski, JP. 2002. Using empirical erosion models and GIS to determine erosion risk at Camp Williams. *J. Soil and Water Conservation*, 57: 29-37.
- 5.Benkobi, L., Trlica, M.J., and Smith, J.L. 1994. Evaluation of a refined surface cover subfactor for use in RUSLE. *J. Range Manage.* 47: 74-78.
- 6.Biesemans, J., Meirvenne, M.V., and Gabriels, D. 2000. Extending the RUSLE with the Monte Carlo error propagation technique to predict long-term average off-site sediment accumulation. *J. Soil Water Conservation*, 55: 35-42.
- 7.Boggs, G., Devonport, C., Evans, K., and Puig, P. 2001. GIS-based rapid assessment of erosion risk in a small catchment in the wet/dry tropics of Australia. *Land Degrad. Dev.* 12: 417-434.

- 8.Boyce, R.C. 1975. Sediment routing with sediment delivery ratios. Present and Prospective Technology for Predicting Sediment Yields and Sources USDA, ARS-S, 40: 61-66.
- 9.Bruce, R.R., Langdale, G.W., East, L.J., and Miller, W.P. 1995. Surface soil degradation and soil productivity restoration and maintainace. Soil Sci. Soc. Am. J. 59: 654-660.
- 10.Deore, S.J. 2006. Prioritization of Micro-watersheds of Upper Bhama Basin on the Basis of Soil Erosion Risk Using Remote Sensing and GIS Technology. Ph.D. Thesis. Department of Geography. University of Pune, 147p.
- 11.Ferro, V., Giordano, G., and Lovino, M. 1991. Isoerosivity and erosion risk map for Sicily. Hydrol. Sci. J. 36: 6. 549-564.
- 12.Flangan, D.C., and Nearing, M.A. 1995. USDA water erosion prediction project:hillslope profile and watershed model documentation. NSERL Report No.10.USDA-ARS National soil Erosion Research Laboratory, West Lafayette, IN, 298p.
- 13.Haan, C.T., Barfield, B.J., and Hayes, J.C. 1994. Design hydrology and sedimentology for small catchments. Academic Press, San Diego, 588p.
- 14.Kinnell, P.I.A. 2000. AGNPS-UM: applying the USLE-M within the agricultural non point source pollution model. Environmental Modelling and Software, 15: 3. 331-341.
- 15.Lai, R., Bium, W.H., Valentie, C., and Stewart, B.A. 1998. Methods for assessment of soil degradation. Advances in Soil Sci. 558p.
- 16.Lal, R. 1990. Soil Erosion in the Tropics. Principles and Management. McGraw-Hill, New York, 580p.
- 17.Lim, K.J., Choi, J., Kim, K., Sagong, M., and Engel, B.A. 2003. Development of sediment assessment tool for effective erosion control (SATEEC) in small scale watershed. Transactions of the Korean Society of Agricultural Engineers, 45: 5. 85-96.
- 18.Lin, C.Y. 1997. A study on the width and placement of vegetated buffer strips in a mudstone-distributed watershed. J. China Soil Water Conservation, 29: 3. 250-266. (In Chinese with English abstract)
- 19.Lufafa, A., Tenywa, M.M., Isabirye, M., Majaliwa, M.J.G., and Woomer, P.L. 2003. Prediction of soil erosion in a Lake Victoria basin catchment using a GIS-based universal soil loss model. Agricultural Systems, 76: 883-894.
- 20.McCool, D.K., Brown, L.C., and Foster, G.R. 1987. Revised slope steepness factor for the universal soil loss equation. Trans. Am. Soc. Agric. Eng. 30: 1387-1396.
- 21.Millward, A.A., and Mersey, J.E. 1999. Adapting the RUSLE to model soil erosion potential in a mountainous tropical watershed. Catena, 3: 109-129.

- 22.Moore, I.D., and Wilson, J.P. 1993. Length-slope factors for the Revised Universal Soil Loss Equation: Simplified method of estimation. *J. Soil and Water Conservation*, 47: 423-428.
- 23.Morgan, R.P.C. 1995. *Soil erosion and conservation*. Longman, London, Pp: 23-37.
- 24.Morgan, R.P.C., Quinton, J.N., Smith, R.E., Govers, G., Poesen, J.W.A., Auerswald, K., Chisci, G., Torri, D., and Styczen, M.E. 1998. The European Soil Erosion Model(EUROSEM): a dynamic approach for predicting sediment transport from fields and small catchments. *Earth Surface Processes and Landforms*, 23: 527-544.
- 25.Nepa Advisory Coopeation. 2001. Detail project of Ilam Dam Watershed, Jihad and Agriculture Organization of Ilam Province, 135p.
- 26.Ouyang, D., and Bartholic, J. 2001. Web-based GIS application for soil erosion prediction. *Proceedings of An International Symposium-Soil Erosion Research for the 21st Century* Honolulu, HI. Jan. 3-5.
- 27.Parysow, P., Wang, G.X., Gertner, G., and Anderson, AB. 2003. Spatial uncertainty analysis for mapping soil erodibility based on joint sequential simulation. *Catena*, 53: 65-78.
- 28.Renard, K.G., Foster, G.R., Weesies, G.A., McCool, D.K., and Yoder, D.C. 1997. Predicting soil erosion by water: a guide to conservation planning with the Revised Universal Soil Loss Equation (RUSLE). *Agriculture Handbook*, No. 703, USDA-ARS.
- 29.Renard, K.G., and Freimund, J.R. 1994. Using monthly precipitation data to estimate the R factor in the revised USLE. *J. Hydrol.* 157: 287-306.
- 30.Renard, K.G., Foster, G.R., Weesies, G.A., and Porter, J.P. 1991. RUSLE: revised universal soil loss equation. *J. Soil and Water Conservation*, 46: 1. 30-33.
- 31.Sadeghi, S.H.R., Singh, J.K., and Das, G. 2004. Efficacy of annual soil erosion models for storm-wise sediment prediction: a case study. *Int. Agric. Eng. J.* 13: 1-14.
- 32.Schmidt, F., and Persson, A. 2003. Comparison of DEM Data Capture and Topographic Wetness Indices. *Precision Agriculture*, 4: 2. 179-192.
- 33.Shahbazi, K. 1999. Estimation of erosion and sediment by qualitative geomorphology (homogenous units) and EPM methods and comparing them with outlet sediment data in Ilam dam basin. M.Sc. Thesis. School of Natural Resources, Tarbiat Modarres University. 131p. (In Persian)
- 34.USDA. 1975. *Sediment Sources, Yields, and Delivery Ratios*. National Engineering Handbook, Section 3 Sedimentation.

- 35.Van Remortel, R.D., Maichle, R.W., and Hickey, R.J. 2004. Computing the LS Factor for the Revised Universal Soil Loss Equation through array-based slope processing of digital elevation data using C⁺⁺ executable. Computers and Geosciences, 30: 1043-1053.
- 36.Vanoni, V.A. 1975. Sedimentation Engineering, Manual and Report No. 54. American Society of Civil Engineers, New York, N.Y.
- 37.Wang, G., Gertner, G., Fang, S., and Anderson, AB. 2003.Mapping multiple variables for predicting soil loss by geostatistical methods with TM images and a slope map. Photogrammetric Engineering and Remote Sensing, 69: 889-898.
- 38.Wilson, J.P., and Lorang, M.S. 2000. Spaatial models of soil erosion and GIS. In spatial models and GIS. New potential and new models, Fotheringham AS, Wegener, M. (eds).Taylor and Francis: Philadelphia, PA, Pp: 83-108.
- 39.Wischmeier, W.H. 1971. A soil erodibility nomograph for farmland and construction sites. J. Soil and Water Conservation, 26: 189-193.
- 40.Wischmeier, W.H., and Smith, D.D. 1978. Predicting rainfall erosion. losses: a guide to conservation planning. Agriculture Handbook, Vol. 537. US Department of Agriculture, Washington, DC, 58p.
- 41.Yu, B., and Rosewell, C.J. 1996c. A robust estimator of the R factor for the Universal Soil Loss Equation. Trans. Am. Soc. Agric. Eng. 39: 2. 559-561.



Investigating application of GIS and RS to estimate Soil Erosion and Sediment Yield Using RUSLE (Case study: Upper part of Ilam Dam Watershed, Iran)

***S. Arekhi¹ and Y. Niazi²**

¹Assistant Prof., Dept. of Natural Resources, Ilam University,

²Former M.Sc. Student, Dept. of Watershed Management, Yazd University

Abstract

Now a day, soil erosion and sediment yield has been converted to one of the important environmental issues. So, soil management is necessary in order to optimum utilization and decreasing degradation. The need to quantify the amount of erosion, sediment delivery and sediment yield in a spatially distributed form has become essential at the watershed scale and in the implementation of conservation efforts. In this study, an effort to predict potential annual soil loss and sediment yield has been conducted. For this, the Revised Universal Soil Loss Equation (RUSLE) model has been adopted in a Geographic Information System (GIS) technique framework. The R-, K-, LS-, C-, and P- factors were obtained from monthly and annual precipitation data, using soil map available from region, using a 50-meter Digital Elevation Model (DEM), using Remote Sensing (RS) techniques (with use of NDVI), and from Land use/land cover map, respectively. The mean values of the R-, k-, LS-, C- and P-factors were $260.90 \text{ MJ mm ha}^{-1}\text{h}^{-1}\text{y}^{-1}$, $0.17 \text{ Mg ha h ha}^{-1}\text{MJ}^{-1}\text{mm}^{-1}$, 2, 0.5 and 0.95, respectively. The measured mean annual sediment yield ($16.58 \text{ t h}^{-1}\text{y}^{-1}$) was very close to the estimated value ($14.75 \text{ t h}^{-1}\text{y}^{-1}$). Our study indicated that the slope length (L) and slope steepness (S) of the RUSLE model ($r^2=0.77$) were the most effective factors controlling soil erosion in the region. The RUSLE model integrated with RS and GIS techniques has a great potential for producing accurate, inexpensive erosion and sediment yield risk maps and also erosion management.

Keywords: Soil erosion, RS, GIS, RUSLE, Ilam Province

* Corresponding Author; Email: saleh148@yahoo.com