



## مقایسه موردنی چهار روش BLM، EPM، MPSIAC و FAO در برآورد فرسایش و رسوب حوضه آبخیز تنگ کنشت

سعید راستگو<sup>۱</sup>، بیژن قهرمان<sup>۲</sup> و کامران داوری<sup>۳</sup>

۱- دانشجوی کارشناسی ارشد آبیاری و زهکشی دانشگاه فردوسی مشهد

email: saeid\_rastgoo@yahoo.com

۲- استادیار گروه مهندسی آب دانشگاه فردوسی مشهد

email: bijan\_ghahreman@yahoo.com

۳- استادیار گروه مهندسی آب دانشگاه فردوسی مشهد

email: davary@mail.com ۴-

### چکیده

فرسایش خاک از جمله فرآیندهایی است که منابع آب و خاک و در نهایت تمدن کشاورزی و فرهنگی یک کشور را مورد تهدید قرار می‌دهد. به دلیل عدم وجود اطلاعات در منطقه مورد مطالعه از بین روش‌های تجربی، چهار روش BLM، FAO، EPM و MPSIAC انتخاب گردیدند. ارزیابی این چهار مدل در یکی از حوضه‌های استان کرمانشاه با نام تنگ کنشت صورت پذیرفت. ویژگی‌های ظاهری حوضه مذکور نشان از میزان متوسط فرسایش دارد که بر اساس روش MPSIAC میزان فرسایش سالانه حوضه  $100.2/2 \text{ m}^3/\text{Km}^2$  و بر اساس روش EPM این مقدار  $12 \text{ m}^3/\text{Km}^2$  بود. همچنین میزان رسوب سالانه در روش EPM و MPSIAC به ترتیب برابر با  $30.7/8 \text{ m}^3/\text{Km}^2$  و  $52.1/7 \text{ m}^3/\text{Km}^2$  محاسبه شد. در روش‌های FAO و BLM/امتیازات نهایی مربوط به فرسایش به ترتیب برابر با  $47/3$  و  $29/1$  محاسبه گردیدند. لذا در روش FAO میزان فرسایش در کلاس چهارم قرار گرفت که نیاز به تغییرات وسیع و همه‌جانبه در اداره اراضی و محدود کردن عملیات ساختمانی دارد. در روش BLM نیز کلاس فرسایش در گروه کم ارزیابی شد. تفاوت‌های مشاهده شده بین مدل‌های EPM و MPSIAC ناشی از اختلاف ذاتی در برآورد فرسایش در روش‌های مذکور می‌باشد. اما اختلاف مشاهده شده در مدل‌های FAO و BLM به دلیل کیفی بودن پارامترهای آن‌ها و سلیقه‌ای بودن نظرات کارشناسی می‌باشد. بررسی‌ها و تحقیقات صورت گرفته حاکی از آن است که مدل MPSIAC نتایج بهتری را ارائه می‌کند و می‌توان از آن برای حوضه‌های فاقد آمار استفاده نمود.

### واژه‌های کلیدی: فرسایش، رسوب، BLM، FAO، EPM، MPSIAC

### مقدمه

در طول دهه‌های اخیر، بشر با تلاش گسترده به دنبال توسعه و فناوری جدید بوده و در این راه از هیچ کوششی در تغییر شکل طبیعت فروگذار نبوده است. به عنوان مثال، اگر هر ساله به طور متوسط بین  $0.02$  تا  $0.18$  میلی متر خاک در سطح جهانی تولید شود، با روند فرسایش موجود  $3$  تا  $10$  برابر خاک تولید شده دنیا از دست می‌رود [۱۲]. شورشدن تدریجی اراضی، از بین رفتن پوشش گیاهی، کاهش حاصل خیزی خاک، آسودگی شیمیایی خاک‌ها، رسوب

معلق در جریان آب و در نتیجه کدورت آب، کاهش تنفس و تغذیه موجودات آبزی و در نهایت آلودگی آب شرب. امروزه زنگ خطر را در کشورهایی که در این زمینه تلاشی نکرده‌اند، به صدا درآورده است [۱۵]. طبق برآوردهای FAO پیش از ۷۰ درصد از سطح اراضی کشور، در معرض فرسایش قرار دارد و متاسفانه از این حیث مقام اول را در منطقه دارا می‌باشیم. لذا لزوم مطالعات جامع و کامل منطقه‌ای درمنطقی که دارای پتانسیل فرسایش‌پذیری و رسوب‌گذاری می‌باشند، امری اجتناب‌ناپذیر تلقی می‌شود. اما مشکل واقعی در این مناطق عدم وجود آمار و اطلاعات کافی در سطح حوضه می‌باشد. لذا دستیابی به مدل‌های مبتنی بر شرایط ویژه در حوضه‌های آبخیز ضروری می‌باشد [۱۰]. در این میان مدل‌های تجربی زیادی ارائه شده‌اند و بر روی مدل‌هایی نظیر MPSIAC<sup>۱</sup> و EPM<sup>۲</sup> در حوضه‌های آبخیز کشور بیشتر کار شده است و مدل FAO<sup>۳</sup> نیز برای کشورهایی که آمار و اطلاعات کافی ندارند توسط فائز ارائه شده است که یک مدل کیفی می‌باشد. همچنین مدل BLM<sup>۴</sup> که توسط اداره عمران آمریکا ارائه شده و نقش ویژه‌ای در مدل PSIAC دارد به عنوان یک مدل کیفی در این تحقیق مورد بررسی قرار خواهد گرفت. بنابراین در این تحقیق از چهار مدل تجربی MPSIAC و EPM و FAO و BLM برای برآورد رسوب حوضه تنگ کنست استفاده می‌شود و مقایسه موردنی بین مدل‌ها صورت می‌پذیرد.

### مواد و روش‌ها

(۱) موقعیت طبیعی منطقه مورد مطالعه: حوضه آبخیز تنگ کنست در شمال شهر کرمانشاه و در بین طول‌های جغرافیایی  $۱۷^{\circ}۱۵'۵۰''$ -  $۴۷^{\circ}۵'۵۰''$  و عرض‌های جغرافیا بی  $۳۴^{\circ}۳۰'۲''$ -  $۳۴^{\circ}۲۳'۲''$ -  $۲۹^{\circ}۳۰'۰''$  قرار گرفته است. مساحت حوضه ۱۴۳۴۸ هکتار می‌باشد و حداقل ارتفاع آن ۳۳۰۰ و حداقل ارتفاع آن ۱۴۰۰ متر است. ارتفاع متوسط وزنی حوضه نیز ۱۸۳۷ متر برآورده شده است. حوضه آبخیز تنگ کنست به ۹ واحد هیدرولوژیکی تقسیم گردیده و موقعیت زیر‌حوضه‌های آن در شکل شماره (۱) مشخص شده است. منشا اصلی بارندگی‌های حوضه مورد مطالعه و نواحی اطراف آن سیستم‌های باران‌زایی است که از بخش‌های غربی به کشور وارد می‌شوند. میانگین بارندگی حوضه ۷۹۸ میلی‌متر می‌باشد و براساس طبقه‌بندی اقلیمی به روش آمبرژه و دماترن، اقلیم حوضه از نوع مرطوب می‌باشد. منطقه مورد مطالعه بخشی از قسمت دگرگون نشده زون سنتنج - سیرجان محسوب می‌شود که خود به دو بخش تقسیم می‌گردد و شامل سنگ‌های آهکی بیستون و رادیولاریت‌های کرمانشاه می‌باشد [۱۱]. این واحدها شامل مجموعه‌ای از آهک‌های مختلف و شیل‌های آهکی می‌باشند. پوشش گیاهی حوضه تنگ کنست نیز تا پیش از شروع جنگ تحملی محل سکونت روستاییان و تعییف دام‌های آنان بود که دارای مراتع ضعیفی بودند اما بعد از شروع جنگ تحملی ساکنان منطقه آنچه را ترک کردند و پوشش گیاهی منطقه تا مرحله کلیماکس پیش رفت. حوضه تنگ کنست از نظر پوشش گیاهی به ۱۰ تیپ تقسیم می‌شود و پوشش زنده گیاه در آن‌ها از ۲۵ تا ۵۵ درصد متغیر می‌باشد. براساس مطالعات قابلیت اراضی و خاک‌شناسی، چهار تیپ اصلی اراضی کوهستانی، تپه‌ای، آبرفت‌های بادبزنی‌شکل سنگریزه‌دار و دشت‌های دامنه‌ای در حوضه مشخص شده‌اند [۴].

### ۲) تشریح مدل‌ها

(۱-۲) مدل Pasific Southwest Inter Agency Committee: این روش در سال ۱۹۶۸ توسط Committee در آمریکا برآورد فرسایش خاک در حوضه‌های فاقد ایستگاه‌های اندازه‌گیری رسوب ارائه گردید.

<sup>۱</sup>- Pasific Southwest Inter Agency Committee

<sup>۲</sup>- Erosion Potential Method

<sup>۳</sup>- Food and Agriculture Organization

<sup>۴</sup>- Bureau of land management

این مدل مبتنی بر ارزیابی ۹ عامل زمین‌شناسی، خاک، اقلیم، روان‌آب، توبوگرافی، پوشش‌گیاهی، کاربری اراضی، فرسایش فعلی حوضه و فرسایش خندقی می‌باشد که به هر عامل امتیازی تعلق می‌گیرد. دو محقق آمریکایی با نامهای جانسون و گبهارت در سال ۱۹۸۲ اصلاحاتی را در این مدل به وجود آوردند و روش اخیر را فرمول اصلاح شده پسیاک (MPSIAC) نامیدند و مدل PSIAC را از حالت کیفی به صورت کمی تبدیل کردند [۵]. جدول شماره (۱) عوامل پیشنهاد شده در این روش و نحوه امتیازدهی را مشخص می‌کند. پس از تعیین امتیاز هر یک از عوامل، حاصل جمع آن‌ها درجه رسوب‌دهی (R) خوانده می‌شود. با استفاده از درجه رسوب‌دهی هر یک از واحدهای مطالعاتی به لحاظ وضعیت فرسایش توصیف می‌شوند و بر اساس آن میزان تولید رسوب در واحدهای مطالعاتی محاسبه می‌گردد. برای محاسبه مقدار رسوب رابطه نمایی شماره (۱) پیشنهاد شده است [۶].

$$(1) \quad Q_S = 38/77 e^{-0.252 R}$$

که در آن  $Q_S$  میزان رسوب دهی سالانه بر حسب متر مکعب در کیلومتر مربع و  $R$  درجه رسوب دهی می‌باشد.

جدول شماره (۱) عوامل موثر در مدل MPSIAC و نحوه امتیازدهی به آن

ردیف	تولید رسوب	عوامل موثر در فرسایش خاک و نحوه محاسبه امتیاز در روش MPSIAC	شرح پارامترها
۱	زمین‌شناسی	$Y_1=X_1$	$X_1$ : امتیاز حساسیت سنگ به فرسایش آبی
۲	خاک	$Y_2=26.67K$	$K$ : عامل فرسایش‌بذری در معادله جهانی
۳	آب و هوا	$Y_3=0.2X_2$	$X_2$ : بارندگی ۶ ساعته با دور بارگشت ۲ سال
۴	روان‌آب	$Y_4=0.006R+1.0Q_p$	$R$ : ارتفاع روان‌آب سالانه (mm) و $Q_p$ دبی اوج سالانه
۵	توبوگرافی	$Y_5=0.23S$	$S$ : شب متوسط حوضه
۶	پوشش‌گیاهی	$Y_6=0.2X_3$	$X_3$ : درصد اراضی لخت
۷	کاربری اراضی	$Y_7=2000.2X_4$	$X_4$ : درصد تاج پوشش
۸	وضعیت فعلی فرسایش	$Y_8=0.25X_5$	$X_5$ : مجموع امتیازات مدل BLM*
۹	فرسایش رودخانه‌ای و حمل رسوب	$Y_9=1.57X_6$	$X_6$ : امتیاز فرسایش خندقی در مدل BLM*

\* در ادامه از مدل BLM بیشتر صحبت خواهد شد.

نکته قابل توجه این است که در روش اولیه PSIAC عوامل پوشش‌گیاهی و کاربری اراضی امتیازی بین ۱۰-تا ۱۰ را به خود اختصاص می‌دهند ولی در روش اصلاح شده امتیاز این عوامل بین ۰ تا ۲۰ متغیر می‌باشد اما رابطه نهایی محاسبه فرسایش و رسوب برای هر دو روش اولیه و جدید یکسان می‌باشد و این در حالی است که با توجه به نمایی بودن رابطه (۱) با تغییر در جه رسوب‌دهی (R) به میزان ۱۰ واحد تغییرات زیادی در میزان رسوب محاسبه شده به وجود می‌آید.

این روش در حوضه لوارک با مساحت ۱۰ هزار هکتار در ۳۰ کیلومتری شرق تهران به کار گرفته شد و نتایجی را با دقت ۸۵ درصد ارائه نمود [۹] که بسیار رضایت‌بخش بود. یکی از مزایای این روش این است که عوامل موثر زیادی را در مطالعه فرسایش و رسوب به کار می‌برد و با توجه به ضرایبی که برای هر عامل به دست می‌آید، می‌توان عامل یا عوامل خطربناک فرسایش را در حوضه مورد نظر به دست آورد [۷].

۲-۲ مدل EPM: روش EPM با استفاده از اطلاعات حاصل از قطعه زمین‌های فرسایشی و اندازه‌گیری رسوب پس از ۴۰ سال تحقیقات در یوگسلاوی سابق به دست آمد و در سال ۱۹۸۸ در کنفرانس بین‌المللی رژیم رودخانه توسط گاوریلویچ ارائه شد [۸]. محاسبه میزان فرسایش بر اساس روش EPM به صورت رابطه (۲) ارائه گردیده است:

$$WSP = T \cdot H \cdot \pi \cdot Z^{1.5} \quad (3)$$

که در آن  $H$  میانگین بارندگی سالانه به میلیمتر،  $\pi$  بیانگر عدد  $2/14$  و  $T$  ضریب درجه حرارت است که خود از رابطه (۳) بدست می‌آید. همچنین  $Z$  ضریب شدت فرسایش می‌باشد که نحوه محاسبه آن در رابطه (۴) مشخص شده است.  $WSP$  نیز میزان فرسایش بر حسب مترمکعب در کیلومترمربع در سال می‌باشد

$$T = (t / 10 + 0.1)^{1.5} \quad (3)$$

که در آن  $t$  میانگین دمای سالانه بر حسب سانتی‌گراد می‌باشد.

$$Z = Y \cdot X_a (f + I^{1.5}) \quad (4)$$

که در آن  $Y$  ضریب حساسیت سنگ و خاک به فرسایش،  $X_a$  ضریب استفاده از زمین،  $f$  ضریب فرسایش منطقه و  $I$  شیب متوسط حوضه می‌باشد و برای هر کدام از این عوامل جداولی ارائه شده است [۶]. این روش در حوضه‌هایی که متوسط دمای سالانه آنها کمتر از  $-1$  درجه سانتی‌گراد می‌باشد قادر نیست وضعیت فرسایش را ارزیابی کند، زیرا در رابطه شماره (۳) داخل پرانتز منفی خواهد شد.

۲-۳-۲ روش FAO: تخمین شدت فرسایش در این روش با ارزیابی عوامل موجود در جدول (۲) انجام می‌شود. این جدول نحوه امتیازدهی به این عوامل را نشان می‌دهد و هر یک از این عوامل خود به ۴ بخش تقسیم می‌شوند که دقت قابل قبول تری را ارائه می‌کنند [۸].

جدول (۲) مشخصات عوامل و امتیازات نشان‌دهنده شدت فرسایش در روش FAO

ردیف	عامل	نمره فرسایش
۱	حفاظت سطح خاک یا پوشش خاک	۱-۲۰
۲	سنگ مادر (زمین شناسی سطحی)	۱-۱۸
۳	توبوگرافی و شیب	۱-۱۶
۴	ساختمان و بافت خاک (دانه‌بندی خاک)	۱-۱۶
۵	عملیات کشت زراعی و کاربری اراضی	۰-۱۵
۶	وضعیت فعلی فرایش در حوضه	۰-۱۵
۷	جمع کل	۴-۱۰۰

جدول شماره (۳) نیز شدت فرسایش در این مدل را محاسبه می‌کند. از معایب این روش زیاد بودن محدوده نمره‌گذاری در هر عامل است که با توجه به متفاوت بودن نظرات کارشناسی نمی‌توان به عدد بدست آمده مطمئن بود.

جدول (۳) طبقه‌بندی میزان فرایش به روش FAO (نقل از رفاهی، ۱۳۷۹)

کلاس فرسایش	امتیاز ارزیابی	عملیات صحرابی
۱	۰-۸	عملیات و اقدامات فصلی قابل قبول است
۲	۹-۲۰	تجددینظر در مدیریت اراضی، همراه با عملیات حفاظتی خاک
۳	۲۱-۴۰	اعمال مدیریت جدید، همراه با افزایش عملیات حفاظت خاک
۴	۴۱-۶۵	تغییرات وسیع و همه‌جانبه در اداره اراضی و اعمال عملیات اصلاحی
۵	۶۶-۸۵	محدود کردن کار روی زمین و ارزیابی مجدد کاربری اراضی و عملیات
		ساختمانی برای حفاظت خاک
۶	۸۵<	محدودیت در مالکیت اراضی، حداقل عملیات ساختمانی

۴-۴ روش BLM: روش BLM بر اساس ارزیابی ۷ عامل حرکت خاک، وجود لاشبرگ در سطح زمین، وضعیت سنگ‌ها، قطعات سنگی تحکیم‌یافته، وجود فرسایش شیاری، فرم آبراهه‌ها و وجود فرسایش خندقی استوار است [۸].

توجه به جدول (۴) نهایتاً میزان فرسایش را می‌توان به ۵ بخش تقسیم نمود. در این روش ارزیابی عوامل موثر در فرسایش در ابتدا به صورت کمی انجام می‌شود ولی تقسیم‌بندی در پایان به صورت کیفی می‌باشد که خود از معایب این روش است. بنابراین همانند روش FAO اعمال مدیریت مناسب به دلیل کیفی بودن ارزیابی نهایی و سلیقه‌های مختلف به طور دقیق امکان‌پذیر نیست.

جدول شماره (۴) وضعیت فرسایش بر حسب جمع نمرات عوامل روش BLM

وضعیت فرسایش	جمع امتیازات هفتگانه	جزئی	کم	متوسط	زیاد	خیلی زیاد
	۰	۲۱	۴۱	۶۱	۸۱	

(۳) روابط فرسایش و رسوب: چه بسا مقادیر زیادی از خاک در داخل حوضه جابه‌جا می‌شود ولی در زمرة رسوب محسوب نمی‌شود. لذا برای محاسبه فرسایش خاک در حوضه باید از ضرایب خاصی استفاده شود.

(۴) فرسایش ویژه در مدل PSIAC: در این مدل برای محاسبه فرسایش ویژه از ضریب  $SDR^5$  استفاده می‌شود. رابطه شماره (۵) نحوه محاسبه این ضریب را نشان می‌دهد.

$$\text{Log}(SDR) = 1/14191 \text{ Log}(10 \cdot A) - 0.14768 \quad (5)$$

در این رابطه SDR نسبت رسوب به فرسایش و A مساحت زیرحوضه بر حسب مایل مربع می‌باشد [۶].

(۵) ضریب رسوب‌دهی به روش EPM: ضریب رسوب‌دهی، عبارت است از نسبت مقدار مواد فرسایش یافته که در هر مقطع از رودخانه جابه‌جا می‌شود به مقدار کل فرسایش در سطح حوضه و با رابطه شماره (۶) بیان می‌شود.

$$Ru = (P.D)^{1/10} / L + 1.0 \quad (6)$$

که در آن P محیط حوضه آبخیز بر حسب کیلومتر، L طول حوضه یا بزرگترین آبراهه بر حسب کیلومتر و D نیز اختلاف ارتفاع بر حسب کیلومتر می‌باشد. بعد از تعیین (Ru) مقدار رسوب ویژه از روابط شماره (۷) و (۸) حاصل می‌شود.

$$GSP = WSP \cdot Ru \quad (7)$$

$$GS = GSP \cdot F \quad (8)$$

که در آن‌ها GSP دبی رسوب ویژه بر حسب  $(\text{m}^3/\text{km}^2/\text{yr})$  WSP مقدار فرسایش ویژه بر حسب  $(\text{m}^3/\text{km}^2/\text{yr})$ , Ru ضریب رسوب‌دهی، GS دبی رسوب کل بر حسب  $(\text{m}^3/\text{yr})$  و F مساحت حوضه بر حسب کیلومتر مربع می‌باشد [۸].

### نتایج و بحث

پس از انجام محاسبات لازم برای هر مدل، میانگین ضرایب مورد نیاز در هر زیرحوضه و کل حوضه محاسبه شد و بر اساس روابط و جداول‌های موجود میزان فرسایش و کلاس هر کدام محاسبه گردید.

(۱) روش MPSIAC: جدول (۵) میانگین ضرایب در حوضه تنگ کشت را به روش MPSIAC نشان می‌دهد.

در این روش میانگین ضرایب برای کل حوضه به مقدار  $58/7$  به دست آمد. به این ترتیب با استفاده از رابطه (۱)

۱) میزان رسوب تولیدی برای کل حوضه کشت از طریق روش MPSIAC برابر با  $307/8 (\text{m}^3/\text{Km}^2/\text{yr})$  و از طریق رابطه شماره (۲) فرسایش کل حوضه به مقدار  $1002/07 (\text{m}^3/\text{Km}^2/\text{yr})$  محاسبه شد. مقایسه

اعداد به دست آمده با جدول‌های موجود [۸] کلاس فرسایش متوسط برای حوضه آبخیز تنگ کنشت نشان می‌دهد.

جدول شماره (۵) میانگین ضرایب (R) در حوضه تنگ کنشت به روش MPSIAC

عامل	زمین‌شناسی	خاک	اقلیم	روان آب	پوشش گیاهی	کاربری اراضی	شیب	فرسایش فعلی	فرسایش خندقی
امتیاز	۷/۵۲	۶/۱	۴/۴۸	۴/۷۴	۳/۸۶	۱۲/۴۱	۱۱/۵۵	۷/۲۸	۱/۶۷

۳) روش EPM: جدول (۶) میانگین ضرایب در حوضه تنگ کنشت را به روش EPM نشان می‌دهد.

جدول شماره (۶) میانگین ضرایب مربوط به روش EPM

عامل	شیب متوسط (۰) درصد	ضریب فرسایش حوضه (f)	ضریب کاربری اراضی (Xa)	ضریب حساسیت سنگ (Y)
مقدار	۳۵	۰/۶	۰/۴۹	۱/۴۷

با توجه به مقادیر جدول بالا و رابطه (۴) مقدار Z برای کل حوضه به میزان ۰/۸۶ محاسبه شد که با توجه به آن کلاس فرسایشی خاک در گروه ۲ یعنی کلاس فرسایشی شدید قرار گرفت. همچنین ضریب T با توجه به رابطه (۳) برای حوضه به میزان ۰/۸۷ و مقدار H به مقدار ۷۹/۳ از ایستگاه‌های هواشناسی گزارش شده است. با توجه به رابطه (۲) میزان فرسایش کل حوضه  $1739/25 \text{ m}^3/\text{Km}^2$  و مقدار رسوب حوضه به مقدار  $521/7 \text{ m}^3/\text{Km}^2$  به دست آمد. روش FAO: با توجه به جدول‌های موجود در این روش [۸] ضرایب مربوط به روش FAO برای حوضه کنشت محاسبه شد که در جدول (۷) موجود می‌باشد.

جدول شماره (۷) ضرایب مربوط به روش FAO برای حوضه تنگ کنشت

عامل	پوشش گیاهی	کاربری اراضی	خاک	سنگ مادر	شیب	وضعیت فعلی فرسایش
امتیاز	۱۲/۱	۷/۵	۹/۱	۴/۵	۱۰/۵	۳/۴

مجموع امتیازات برای حوضه به مقدار ۴۷/۳ محاسبه شد. در جدول (۳) این مقدار در کلاس چهارم تغییرات وسیع و همه‌جانبه در اداره اراضی و اعمال عملیات اصلاحی و محدود کردن کارهای ساختمانی را نشان می‌دهد. روش BLM: با توجه به جدول‌های موجود در این روش [۶] امتیازات هر کدام از هفت عامل مربوط به آن برای هر زیرحوضه و کل حوضه تنگ کنشت محاسبه شد که به شرح جدول (۸) مشخص شده است.

جدول شماره (۸) امتیازات هر کدام از هفت عامل مربوط به روش BLM

عامل	حرکت خاک	لاشبرگ سطحی	پوشش سنگی	سنگ‌های تحکیم یافته	شیارها	فرم ابراهه‌ای	فرسایش خندقی
امتیاز	۲	۸/۵	۴/۲	۴/۳	۶/۱	۴/۳	۱

با توجه به جدول فوق مجموع امتیازات برابر با ۲۹/۱ در روش BLM محاسبه شد که وضعیت فرسایش مربوط به روش BLM که بر اساس نمرات هفت عامل به دست می‌آید کلاس فرسایشی در گروه کم قرار گرفت. (۵) مقایسه نتایج مدل‌ها: در بین چهار مدل مذکور که به تفکیک بررسی شدند دو مدل EPM و MPSIAC فرسایش و رسوب را به صورت کمی برآورد می‌کنند درحالی که مدل‌های FAO و BLM به صورت کیفی می‌باشند. بر اساس مطالعات انجام شده و بازدیدهای صحراوی که از سطح حوضه به عمل آمد به نظر مرسد که میزان فرسایش و رسوب خیزی حوضه تنگ کنشت در حد متوسط باشد که با مقدار برآورد شده از طریق مدل MPSIAC مطابقت دارد ولی میزان فرسایش محاسبه شده در روش EPM بسیار بیشتر از فرسایش محاسبه شده به وسیله مدل MPSIAC می‌باشد و طبق این روش میزان فرسایش در گروه شدید قرار گرفت که با مطالعات صحراوی مطابت ندارد. این امر

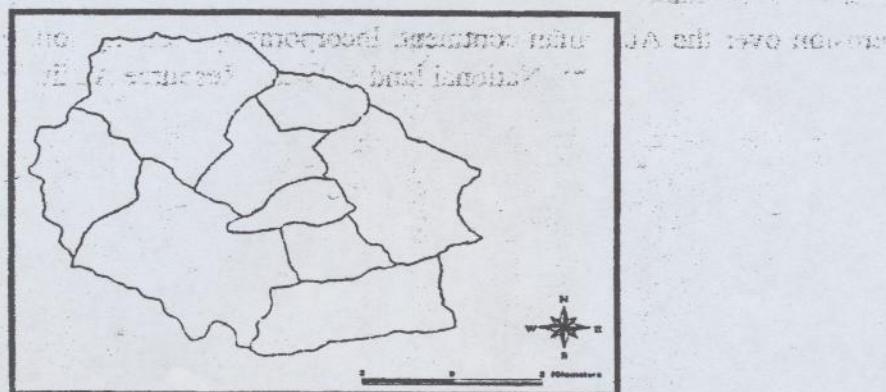
احتمالاً به این دلیل است که روش EPM همان‌طور که از نام آن پیدا است، پتانسیل فرسایش را برآورد می‌کند. البته طبق مطالعات انجام‌شده [۳] و [۷] مدل EPM در حوضه‌های بزرگ از دقت کمتری در برآورد فرسایش نسبت به سایر مدل‌ها برخوردار است و شاید عدم توفیق این مدل مطابق نبودن جدول‌های راهنمای آن برای شرایط ایران و اعمال نظرهای کارشناسی، در امتیازدهی و استفاده نکردن از سایر عوامل مهم در تولید رسوب نظیر روان آب، خاک و پوشش گیاهی دانست. البته اعمال نظر دقیق در این رابطه متوط به وجود داده‌های هیدرومتری می‌باشد که متأسفانه در حوضه تنگ‌کنیت آمار لازم موجود نبود. بهطور کلی نتایج حاصل از مدل EPM را تنها به عنوان راهنمای مدیریت‌های اجرایی در راستای حفاظت از منابع موجود و کنترل ابعاد فرآیند پیچیده فرسایش پیشنهاد می‌کنند [۱].

مدل‌های BLM و FAO هر دو مدل‌های کیفی می‌باشند که با توجه به ضرایب به دست آمده و مقایسه آن‌ها با روش‌های کمی مذکور، می‌توان گفت که میزان فرسایش به دست آمده از آن‌ها کمتر از روش‌های کمی محاسبه شده است. البته به دلیل فقدان آمار و اطلاعات لازم نمی‌توان نظر قطعی ارائه داد ولی با توجه به مشکلات مدل‌های مذکور می‌توان گفت که دقت لازم در آن‌ها وجود ندارد. از معایب مدل FAO می‌توان به زیاد بودن محدوده نمره‌گذاری و متفاوت بودن نظرات کارشناسی اشاره کرد که این امر خود بسیار سلیقه‌ای می‌باشد و لذا اعداد به دست آمده چندان دقیق نخواهد بود. از مشکلات دیگر مدل FAO این است که پوشش گیاهی در این روش به عنوان پارامتری مستقل در نظر گرفته نشده است و با توجه به اهمیت پوشش گیاهی در فرسایش [۱۲] و [۱۴] خود باعث کاهش دقت این مدل خواهد شد. مدل BLM نیز اگرچه در ابتدا با دادن امتیاز بین ۰ تا ۱۵ به هفت عامل مؤثر در فرسایش، ارزیابی را به صورت کمی ارائه می‌دهد ولی در نهایت تقسیم بندی شدت فرسایش در آن به صورت کمی می‌باشد. لذا باز هم نمی‌توان انتظار داشت که نتایج از دقت لازم برخوردار باشد. تنها نقطه قوت آن نسبت به در نظر گرفتن عوامل بیشتر می‌باشد با این تفاوت که برخلاف روش FAO فرسایش فعلی حوضه را در نظر نمی‌گیرد.

به دلیل عدم وجود ایستگاه هیدرومتری، اطلاعاتی از میزان رسوب در سطح حوضه در دست نبود اما با توجه به نتایج ارائه شده در این چهار مدل و قضاوت‌های کارشناسی و انجام مطالعات صحرایی و تحقیقات انجام‌شده [۲۹] می‌توان انتظار داشت که مدل MPSIAC با توجه به در نظر گرفتن عوامل مؤثر و زیاد و از همه مهم‌تر در نظر گرفتن وضعیت فعلی فرسایش، نتایج قابل قبول‌تری را ارائه کند که این امر متوط به انجام تحقیقات بیشتر در این زمینه می‌باشد.

#### تشکر و قدردانی

در پایان برو خود لازم می‌دانم از جهاد دانشگاهی استان کرمانشاه که اطلاعات و داده‌های مورد نیاز برای این تحقیق را در اختیار اینجانب قرار دادند نهایت تشکر را داشته باشم.



شکل شماره (۱). نقشه حوضه و زیرحوضه‌های موجود در حوضه آبخیز تنگ‌کنیت

## فهرست منابع

- ۱- اسکندری، ذ. و محمدی، ج. ۱۳۸۰. برآورد پتانسیل فرسایش و رسوب در حوزه آبخیز چفاخور با استفاده از مدل EPM و سیستمهای اطلاعات جغرافیایی. مجموعه مقالات هفتین کنکره علوم خاک ایران. دانشگاه فردوسی مشهد. ص ۱۲۶-۱۲۳.
- ۲- اسکوتی، س.، بروشكه، ا.، قدومی، ج. و عرب خدری، م. ۱۳۸۰. ارزیابی کارایی مدل پسیاک اصلاح شده در برآورد رسوب پنج حوزه آبخیز استان آذربایجان غربی مجله پژوهش و سازندگی، شماره ۵۲ ص ۳۵-۳۷.
- ۳- بیات، ر.، رفاهی، ح.، درویش صفت، ع. و سرمدیان، ف. ۱۳۸۰. بررسی کارائی مدل‌های EPM و MPSIAC در برآورد رسوب حوزه آبخیز طالقان به کمک GIS. مجله علوم کشاورزی ایران. جلد ۳۲، شماره ۱، ص ۲۱۷-۲۰۳.
- ۴- بی نام، ۱۳۸۲. الف. گزارش مطالعات پوشش گیاهی حوضه آبخیز تنگ کشت. ۴۰ صفحه.
- ۵- حیدریان، ا. ۱۳۷۳. ارزیابی فرسایش و پیش‌بینی آن در مناطق کوهستانی حوزه لتیان. پایان نامه کارشناسی ارشد. دانشگاه تهران. ص ۷۴-۱۳۰.
- ۶- رفاهی، ح. ۱۳۷۹. فرسایش آبی و کنترل آن. انتشارات دانشگاه تهران. ۴۰۰ صفحه.
- ۷- شاکری، ش. و بلالی پور، ف. ۱۳۷۴. مقایسه موردي دو روش EPM و MPSIAC در برآورد فرسایش و رسوب در حوضه آبخیز دوآب. مجموعه مقالات کنفرانس منطقه‌ای مدیریت منابع آب. دانشگاه صنعتی اصفهان. ص ۲۸۱-۲۷۳.
- ۸- ضیائی، ح. ۱۳۸۰. اصول مهندسی آبخیزداری. انتشارات دانشگاه امام رضا. ۳۰۰ صفحه.
- ۹- طهماسبی پور، ن.، نجفی دیسفانی، م. و مهدوی، م. ۱۳۷۴. کاربرد و ارزیابی مدل جدید پسیاک برای تهیه نقشه فرسایش در حوزه آبخیز جاجروم و لوارک با استفاده از تکنیک‌های سنجش از دور و GIS. مجموعه مقالات کنفرانس منطقه‌ای مدیریت منابع آب. دانشگاه اصفهان. ص ۱۷۳-۱۶۱.
- ۱۰- عرب خدری، م. ۱۳۷۴. معادله جهانی اصلاح شده تلفات خاک. مجله پژوهش و سازندگی، شماره ۲۵. ص ۲۹-۲۶.
- ۱۱- غفوری، م. و حافظی، ا. ۱۳۸۰. گزارش مطالعات زمین‌شناسی حوضه آبخیز تنگ کشت. ۵۰ صفحه.
- ۱۲- نوروزی، غ. ۱۳۷۶. فرسایش آبی در حوضه‌های آبخیز ایران. مجله جنگل و مرتع. شماره ۳۲. ص ۴۹-۴۷.
- ۱۳- Bewket, W. and Stroosniyder, L. ۲۰۰۳. Effect of agroecological land succession on soil properties in change watershed, Blue Nile basin, Ethiopia. Geoderma. ۸۵-۹۸. ۱۱۱: soil properties in change watershed, Blue Nile basin, Ethiopia. Geoderma.
- ۱۴- Lopez Bermodez, F. Romezo, A. Diaz, J. and Martinez, F. ۱۹۹۶. The El Ardel field site: Soil and vegetation cover in: Brandt, Y and Y Tornez(Eds), Mediterannian desertification and landuse. Wiley. ۱۶۹-۱۸۸.
- ۱۵- Lu, H., J. Geollant Prosser, L. Moran and G. Priestly. ۲۰۰۱. Prediction of sheet and rill erosion over the Australian continent. Incorporating monthly soil loss distribution. ۱-۳۱. National land & Water Resource Audit. Technical Report.



دومین کنفرانس دانشجویی منابع آب و خاک

مجموعه مقالات  
دومین کنفرانس ملی دانشجویی  
منابع آب و خاک

۱۳۸۳ اردیبهشت ۲۴ و ۲۵

دانشگاه شیراز