



## مقایسه کارایی روش‌های منحنی سنجه رسوب رودخانه پلرود

جمال مصایی<sup>۱</sup>، مهدی کمالی<sup>۲</sup>، حیدر پایرونده<sup>۳</sup>، مهدی شاپورزاده<sup>۴</sup>

- ۱- دکترای آبخیزداری اداره کل منابع طبیعی و آبخیزداری استان قزوین
- ۲- کارشناس ارشد آبخیزداری اداره کل منابع طبیعی و آبخیزداری استان قزوین
- ۳- معاون آبخیزداری اداره کل منابع طبیعی و آبخیزداری استان قزوین

### چکیده

از آنجا که بخش عمده تولید رسوب حوزه‌ها را با معلق تشکیل می‌دهد، لذا میزان بار معلق تا حدود زیادی معرف میزان فرسایش و تولید رسوب خواهد بود. یکی از روش‌های برآورد رسوب، بهره‌گیری از آمار ایستگاه‌های آبسنجی و برقراری رابطه بین دبی آب و دبی رسوب به عنوان منحنی سنجه رسوب می‌باشد که البته روش‌های مختلفی برای آن ارائه شده و جزو رایج‌ترین روش‌های برآورد بار معلق رودخانه‌ها می‌باشد. در این تحقیق سعی شده با تعیین و بررسی روش‌های مختلف برونویابی برای ایستگاه درازلات رودخانه پلرود واقع در استان گیلان، روش مناسب معرفی شود. بدین منظور پس از اخذ آمار ۴۵ ساله رسوب و دبی متناظر آن برای ایستگاه مزبور، ابتدا معادلات روش‌های مختلف برونویابی شامل یک خطی، چندخطی، حد و واسطه دسته‌ها، فصلی و ماهانه محاسبه گردید. جهت ارزیابی کارایی روش‌های مختلف از شاخص RMSE<sup>۱</sup> استفاده گردید. نتایج نشان داد که میزان این شاخص در روش ماهانه کمتر از سایر روش‌ها بوده و بخصوص در ماه بهمن از دقت بسیار مناسبی برخوردار است ولذا روش ماهانه به عنوان روش مناسب برای ایستگاه درازلات رودخانه پلرود معرفی گردید.

**کلمات کلیدی:** روش‌های برونویابی، منحنی سنجه رسوب، دبی آب، بار معلق، درازلات پلرود.

### مقدمه :

امروزه دانش آبخیزداری به عنوان ابزاری کارا در مسیر بهره‌گیری از اراضی یک حوضه آبخیز مورد توجه مسئولان امر قرار گرفته است (اعظمی، ۱۳۸۴). مشکل رسوب‌زایی، انتقال رسوب، فرسایش و رسوب‌گذاری از بحث‌های مهم در برنامه ریزی راهبردهای خرد و کلان آبخیزداری و مدیریت حوضه‌های آبخیز می‌باشد (فریفته، ۱۳۷۰). گرد آمدن رسوب در منطقه‌های پایین دست موجب بروز خسارت بروون منطقه‌ای، تخریب مسیر آبراهه‌ها، گل آسودگی آب مصرفی، انباشت نهرها از رسوب و کاهش ظرفیت مخازن سدها و تنگناهای زیست محیطی بسیاری می‌شود. پیشگیری یا حفاظت خاک و بررسی مربوط به رسوب در دستور کار آبخیزداران است (مختاری، ۱۳۷۶). در حوضه‌های بدون آمار برای برآورد میزان رسوب همواره دشواریها و تنگناهایی وجود داشته است (عرب خدری، ۱۳۸۳). با توجه به این امر بررسیهای مربوط به دبی جریان و ارتباط آن با دبی رسوب و بهره‌گیری از نتایج آن برای بررسی وضعیت رودخانه‌های مختلف در زمینه مدیریت اهمیت بسیاری دارد (فرخ زاده و همکاران، ۱۳۸۷). همواره گروه‌های زیادی اعم از متخصصان، مدیران حوزه‌ها و آبخیزداران نیاز به اطلاعات مرتبط با رسوب خیزی حوزه‌ها دارند. به کمک این داده‌ها و اطلاعات، میتوان رابطه فرآیندهای فرسایش حوزه و رسوب را بررسی کرد و از اطلاعات آن برای ارزیابی، اصلاح و بهبود مدل‌های برآورد رسوب و

<sup>۱</sup> Root Mean Square Error



کمک به تصمیم گیریهای درست مدیریتی بهره گرفت (میرزاوی و همکاران، ۱۳۸۴). یکی از مواردی که به طور تجربی بیانگر رابطه بین دبی آب و دبی رسوب است، معادله سنجه رسوب میباشد. در بیشتر مواقع هیدرولوژیستها در صورت کمبود داده‌های واقعی غلظت رسوب معلق، از منحنی‌های سنجه رسوب که بر اساس رابطه یک تهیه می‌گردد برای پیش‌بینی و برآورد غلظت رسوب معلق استفاده می‌کنند (بهرامی، ۱۳۹۰).

$$(1) \text{ رابطه } USBR^r \quad Q_s = a Q_w^b$$

$Q_s$ : غلظت رسوب (تن در روز یا میلی گرم بر لیتر)

$Q_w$ : دبی جریان (متر مکعب بر ثانیه)

$a$  و  $b$ : ضرایب منطقه ای

تاکنون از منحنی‌های سنجه رسوب در زمینه برآورد رسوب سالیانه بهره گیری‌های زیادی صورت گرفته است، گراوفورد (۱۹۹۱) به منظور تعیین رسوب سالیانه و عاملهای موثر بر تولید رسوب در ۴۶ ایستگاه آبسننجی واقع در اوهايو بین منحنی‌های سنجه و عامل‌هایی چون شیب و مساحت حوضه‌ها روابط رگرسیونی برقرار می‌کند، نتایج این پژوهش حاکی از تاثیر این عامل‌ها در تولید رسوب می‌باشد. داو روسگن (۲۰۰۰) با تعیین منحنی‌های سنجه رسوب و تقسیم بندی منحنی‌ها بر پایه فصل، میزان گل آلودگی، بار بستره محاسبه میزان رسوبدهی و بررسی شماری از عامل‌های دیگر، فرایش تشديد شونده را به علت تغییر کاربری اراضی و کاهش تنوع شکل بستر رودخانه می‌داند.

رابطه ۱ به دلیل داشتن اریب در اکثر مواقع نتوانسته غلظت رسوب در دبی‌های مختلف جریان را به خوبی نشان دهد (وروانی، ۱۳۸۶). اریب در واقع باعث شده تا مقدار باقی مانده‌ها (اختلاف بین مقادیر مشاهده‌ای با مقادیر محاسباتی) توزیع نرمالی نداشته و مقدار آن بیشتر از صفر شود (محمدی، ۱۳۸۷؛ اسلامی، ۲۰۰۰). اریب منحنی سنجه رسوب از دو عامل نشات می‌گیرد. عامل اول به علت تغییر شکل معادله از حالت لگاریتمی به حالت طبیعی مدل رگرسیون خطی است که در اصل مربوط به ذات منحنی سنجه است. عامل دوم ناشی از عمل برون یابی برآورد رسوب دبی‌های بالاست (وروانی، ۱۳۸۷؛ وروویتنز، ۲۰۰۲) که در ارتباط با کمیت و کیفیت داده‌ها بوده و باعث میشود رسوب برآورده دارای خطای زیادی باشد. برای کاهش اریبی و افزایش دقت در برونيابی منحنی سنجه رسوب، روش‌های مختلفی برای ترسیم این منحنی ارائه شده است. هدف از انجام این تحقیق ارزیابی کارآیی روش‌های مختلف، برای تعیین مناسب ترین روش برونيابی منحنی سنجه رسوب برای ایستگاه درازلات رودخانه پلرود واقع در استان گیلان می‌باشد.

## مواد و روش‌ها

در این تحقیق ابتدا آمار و اطلاعات دبی و رسوب متناظر آن در ایستگاه درازلات رودخانه دائمی پلرود (کد ۱۶-۰۵۵) واقع در شرق استان گیلان، طی سالهای ۱۳۸۸-۱۳۴۶ از شرکت تحقیقات منابع آب ایران دریافت شد. شکل یک موقعیت ایستگاه درازلات را در استان گیلان نشان می‌دهد و خلاصه خصوصیات دبی جریان در این ایستگاه در جدول یک رائه شده است.

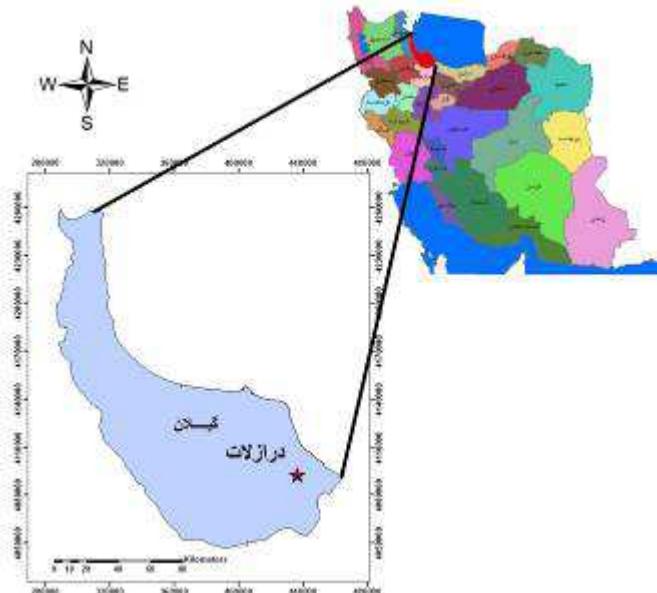
جدول ۱- دبی‌های متوسط رودخانه پلرود (مترمکعب بر ثانیه)

متوسط سالانه	متوسط ماهانه												متوسط فصلی
	جنو	فور	ماه	خر	آذ	مهر	آذر	دی	بهمن	اسف	خرداد	تیر	
۱۰۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰۰

<sup>2</sup> United State Bureau of Reclamation



۲۸.۸	۱۳.۸	۹.۸	۱۴.۵	۱۱.۲	۱۶.۸	۷.۱	۶.۲	۸.۶	۱۳.۱	۲۸.۸	۳۰.۵	۱۸.۳	۱۴.۳	۷.۴	۲۴.۴	۱۶.۴
------	------	-----	------	------	------	-----	-----	-----	------	------	------	------	------	-----	------	------



شکل ۱- موقعیت ایستگاه درازلک پلرود در گیلان و ایران

برای اینکه رابطه سنجه رسوب برآورده دقیق تر و اریب کمتری نشان دهد، روش‌های گوناگون برای ترسیم منحنی سنجه از جمله روش یک خطی، چندخطی، تقسیم بندی فصلی یا ماهانه دبی های جریان و یا روش حد وسط دسته ها ارائه شده است. منحنی سنجه یک خطی: در این روش داده های غلظت یا دبی رسوب و دبی جریان متناظر آن ها به یک محور مختصات لگاریتمی منتقل شده و بهترین خط برآذش (فقط یک خط) با استفاده از روش حداقل مربعات از میان نقاط عبور داده می شود. منحنی سنجه چند خطی: اگر شرایط داده ها و پراکنش نقاط در منحنی سنجه رسوب اجازه دهد، می توان به جای یک خط، چند خط از بین نقاط رد کرد(وروانی، ۱۳۸۰). بنابراین در این حالت بیش از یک معادله برای منحنی سنجه رسوب وجود خواهد داشت. روش حد وسط دسته ها: دبی های جریان با یک نمو معین به تعدادی دسته تقسیم شده و برای دبی متوسط هر دسته، دبی متوسط رسوب اندازه گیری شده همان دسته تعیین می شود و در آخر منحنی سنجه رسوب با استفاده از آنها به دست می آید(ذری پور، ۱۳۸۶).

منحنی سنجه فصلی: برآورد دبی رسوب معلق مشابه مدل خطی **USBR**، بر اساس تفکیک داده ها به صورت فصلی مورد مطالعه قرار می گیرد.

منحنی سنجه ماهانه: برآورد دبی رسوب معلق مشابه مدل خطی **USBR**، و برای هر یک از ماه های سال منحنی سنجه رسوب تعیین می گردد.

۳۰ درصد از نمونه های دبی-رسوب به صورت تصادفی نمونه گیری شده و برای مرحله اعتبارسنجی مدل های مختلف کنار گذاشته شد. برای ۷۰ درصد باقیمانده، معادلات روش های مختلف برونویانی و مقدار ضرایب اصلاحی مورد نظر برآورد گردید. برای ارزیابی هر یک از روابط سنجه رسوب و انتخاب بهترین روش از شاخص های ارزیابی **RMSE** استفاده شد. هرچه این ضریب کوچک تر باشد تفاوت داده مشاهده ای با برآورده کمتر بوده و صحت پیش بینی رابطه بیشتر می شود.



$$RMSE = \left( \frac{\sum_{i=1}^n (SSC_o - SSC_e)^2}{N} \right)^{1/2} \quad (2)$$

$SSC_e$ : غلظت رسوب برآورده

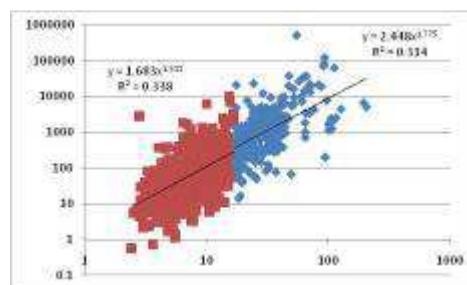
$RMSE$ : میانگین مجذور مربعات خطا

$SSC_o$ : غلظت رسوب مشاهده‌ای

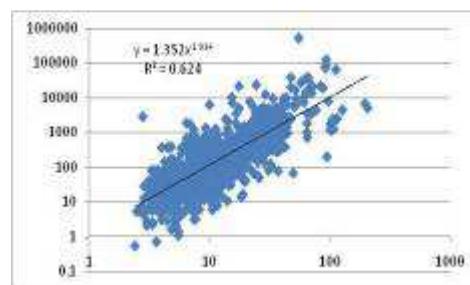
N: تعداد نمونه‌های مشاهداتی

## نتایج و بحث

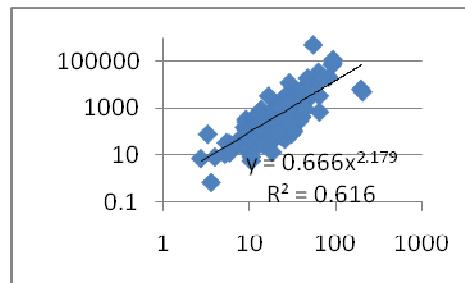
با استفاده از روش‌های مختلف بطور کلی ۱۹ منحنی سنجه رسوب گردید که شامل ۱۲ منحنی ماهانه، ۴ منحنی فصلی و برای روش‌های یک خطی، دو خطی و حدواسط دسته‌ها نیز هر کدام یک منحنی است که در اشکال ۲ تا ۵ نمونه‌هایی از آنها ارائه شده است. در جدول یک، معادله رگرسیونی به همراه ضریب تعیین برای هر روش ترسیم منحنی سنجه رسوب به همراه مقدار RMSE که بیانگر دقت هر روش می‌باشد، آورده شده است.



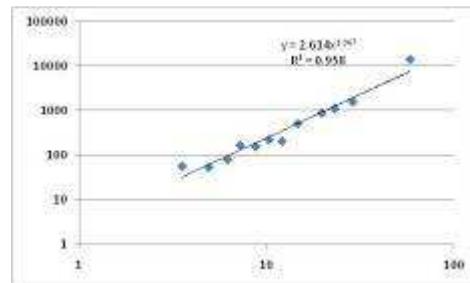
شکل ۳- منحنی سنجه رسوب دوخطی



شکل ۲- منحنی سنجه رسوب یک خطی



شکل ۵- منحنی سنجه رسوب فصلی(بهار)



شکل ۴- منحنی سنجه رسوب حدواسط  
دسته‌ها

از بین منحنی‌های مختلف سنجه رسوب ماهانه دارای RMSE کل کمتر نسبت به سایر روش‌های است و لذا برآورد این روش در ایستگاه درازلات رودخانه پلرود به مقدار واقعی نزدیکتر است. ضمن اینکه در بین ماههای مختلف منحنی نیز، در ماه بهمن با کمترین میزان RMSE (معادل ۱۰۸.۱) می‌توانیم دقیقترین برآوردهای رسوب را با استفاده از معادله سنجه رسوب ماهانه داشته باشیم.



جدول ۱- مقدار RMSE برای مدل‌های مختلف منحنی سنجه رسوب

مدل	معادله رگرسیونی	R <sup>2</sup>	RMSE	کل RMSE
یک خطی	$y = 1.352x^{1.934}$	0.624	7144.1	7144.1
دوخطی	$y = 1.683x^{1.812}$ $y = 2.448x^{1.775}$	0.338 0.314	206.3 12805.9	7179.9
حدواسط دسته ها	$y = 2.614x^{1.967}$	0.958	6749.6	6749.6
فصلی	$y = 0.666x^{2.179}$ $y = 1.591x^{1.997}$ $y = 0.941x^{2.044}$ $y = 0.827x^{1.996}$	0.616 0.382 0.582 0.662	12842.5 593.1 1126.1 494.4	6981.6
ماهانه	$y = 1.747x^{1.804}$ $y = 0.286x^{2.488}$ $y = 1.345x^{1.894}$ $y = 1.722x^{1.794}$ $y = 0.318x^{2.951}$ $y = 2.396x^{2.008}$ $y = 0.992x^{2.084}$ $y = 1.310x^{2.006}$ $y = 0.45x^{2.206}$ $y = 0.418x^{2.230}$ $y = 0.308x^{2.441}$ $y = 1.729x^{1.759}$	0.251 0.634 0.422 0.339 0.491 0.436 0.693 0.498 0.534 0.532 0.596 0.635	2664.7 14915.2 12861.6 251.3 474.1 1348.3 1019.7 600.6 1776.8 752.7 108.1 235.5	6607.6

رتبه دوم از لحاظ دقیق بود، به روش دوخطی برای دبی های کمتر از ۱۷ متر مکعب بر ثانیه تعلق می گیرد که از خطای قابل قبولی برخوردار بوده و می تواند میزان حمل رسوب معلق را با دقیق ترین نسبت به متوسط سالیانه (۱۶.۴ متر مکعب بر ثانیه) با این تفاوت در این مدل نشان دهد.

در روش فصلی نیز مشاهده می شود که فصل بهار دارای بیشترین مقدار خطا می باشد در حالیکه فصل تابستان مقدار خطا کم و قابل قبولی را دارد. با بررسی دبی متوسط فصلی نسبت به متوسط سالیانه (۱۶.۴ متر مکعب بر ثانیه) نیز مشاهده گردید که فصل بهار دارای بیشترین دبی متوسط فصلی (۲۴.۴ متر مکعب بر ثانیه)، و فصل تابستان دارای کمترین دبی متوسط فصلی (۷.۴ متر مکعب بر ثانیه) می باشد و بنابراین می توان نتیجه گیری کرد که بطور کلی با افزایش دبی جریان مقدار خطا برآورد نرخ حمل رسوبات معلق با استفاده از روش منحنی سنجه رسوب افزایش می یابد.



## منابع :

- اعظمی، ا.، نجفی نژاد، ع. و عرب خدری، م. ۱۳۸۴. ارزیابی مدل‌های هیدرولوژیکی در برآورد بار معلق رسوبی جریان پایه و سیلانی در حوزه سد ایلام. سومین همایش ملی فرسایش و رسوب، ۵ ص.
- ذرتی‌پور، ا.، خلیقی سیگارودی، ش. و شمس المعالی، ن. ۱۳۸۶. کارایی روش هیدرولوژیکی حدودست دسته‌ها نسبت به منحنی سنجه یک خطی و دوخطی در برآورد بار معلق رودخانه‌ها. چهارمین همایش ملی علوم و مهندسی آبخیزداری ایران مدیریت حوزه‌های آبخیز، تهران، ۱۱ ص.
- عرب خدری، م.، حکیم خانی، ش. و وروانی، ج. ۱۳۸۳. اعتبار روش‌های برون‌یابی در برآورد میانگین رسوبدهی معلق سالانه (۱۷ ایستگاه هیدرومتری کشور). مجله علوم کشاورزی و منابع طبیعی، ۳:۱۱، ۱۲۳-۱۳۱.
- وروانی، ج.، فیض‌نیا، س.، مهدوی، م. و عرب خدری، م. ۱۳۸۰. بررسی وضعیت رسوبدهی سرشاخه‌های اصلی سد وشمگیر رودخانه گرگان‌رود. مجموعه مقالات همایش ملی مدیریت اراضی فرسایش خاک و توسعه پایدار. اراک. ص ۲۱۹ تا ۲۳۳.
- وروانی، ج.، نجفی نژاد، ع. و میرمعینی کره‌رودی، آ. ۱۳۸۷. اصلاح منحنی سنجه رسوب با استفاده از روش حداقل واریانس ناواریب. مجله علوم کشاورزی و منابع طبیعی، ۱:۱۵، ۱۵۰-۱۶۱.
- محمدی، ا.، مساعدی، ا. و حشمت پور، ع. ۱۳۸۶. تعیین مناسبترین روش برآورد رسوب معلق در ایستگاه هیدرومتری قزاقلی رودخانه گرگان رود. مجله علوم کشاورزی و منابع طبیعی.
- وروانی، ج.، خلیقی سیگارودی، ش. ۱۳۸۶. بررسی میزان خطای منحنی‌های سنجه رسوب برای برآورد بار رسوبی وقایع سیلانی در رودخانه قره چای. مجله یافته‌های نوین کشاورزی، ۱(۲۰-۲۱)، ۲۰۱-۲۱۴.
- بهرامی، ع.، طالبی، ع. ۱۳۹۰. بهینه‌سازی روابط دبی-رسوب با استفاده از روش‌های منحنی سنجه و فاکتورهای اصلاح اریب (مطالعه موردی: حوزه آبخیز پل دوآب شازند-استان مرکزی). پایان نامه کارشناسی ارشد آبخیزداری.
- فریفته، جمشید، (۱۳۷۰). ترجمه، تحلیل‌های کمیدر ژئومرفولوژی، دانشگاه تهران، ۳۶۸ ص.
- مختراری، احمد، (۱۳۷۶). بررسی امکان برآش مدل تجربی PSIAC در برآورد فرسایش رسوب در حوضه‌های آبخیز فاقد آمار با بهره گیری از GIS و سنجش از دور، پایان نامه کارشناسی ارشد، دانشکده منابع طبیعی، دانشگاه تهران
- میرزا‌یی، محمد رضا، عرب خدری، محمود، فیض‌نیا، سادات و حسن احمدی، (۱۳۸۴). مقایسه روش‌های آماری برآورد رسوب معلق رودخانه‌ها، مجله منابع طبیعی ایران، ۵۸(۲)، ۳۱۳-۳۰۱.
- فرخزاده، بهنوش، آذرخشی، مریم، مهدوی، محمد و علی سلاجمه، (۱۳۸۷). بررسی منطقه‌ای منحنی سنجه رسوب در اقالیم مختلف ایران، مجله منابع طبیعی ایران، ۶۱(۱)، ۱۲-۱.

Asselman, N. E. M., 2000. Fitting and interpretation of sediment rating curves, Journal of Hydrology, 234:228-248.

Dave Rosgen, P.H., 2000. Review comments of the evaluation of sediment transport data for clean sediment TMDL, S. Report NO.17 of November 2000.

Gravford, C.G., 1991. Estimating of suspended – sediment rating curves and mean suspended – sediment loads, Journal of Hydrology, 12(1-4): 331-348.

Horowitz, A. J., 2002. The use of sediment rating curves for monitoring suspended sediment concentrations and fluxes: Issues of temporal resolution, estimation errors, and sampling



frequency, proceedings MTM-IV, U.S. Geological Survey, Peachtree Business Center, Suite 130, 3039 Amwiler Road, Atlanta, Ga 30360, USA.