

تأثیر روش‌های مختلف تعیین ضریب زبری مانینگ در برآورد وسعت اراضی سیل‌گیر (مطالعه موردی رودخانه بابلرود)

کلاله غفاری^۱ و ابوالفضل مساعدي^۲

^۱عضو هیات علمی دانشگاه آزاد اسلامی واحد سنتنگ، استادیار گروه مهندسی آب دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی گرگان

تاریخ دریافت: ۸۳/۷/۲۲؛ تاریخ پذیرش: ۸۴/۸/۱

چکیده

به منظور بررسی و شناسایی تأثیر روش‌های مختلف تعیین ضریب زبری مانینگ، در برآورد مساحت اراضی سیل‌گیر و در نتیجه، قضاوت و اقدامات مهندسی، با استفاده از پیوست HEC-GeoRAS که امکان ارتباط مدل HEC-RAS و نرم‌افزار ArcView را فراهم می‌سازد، ۱۰۳ مقطع عرضی در طول ۵/۵ کیلومتر از رودخانه بابلرود در نظر گرفته شد. سپس با توجه به بازدیدهای میدانی به عمل آمده، کل منطقه به ۱۰ بازه، به فواصل ۵۰۰ متری تقسیم و مقادیر ضریب زبری مانینگ برای هر یک از مقاطع و سیلاندشت‌های ساحل چپ و راست به مدل معرفی و نهایتاً ۳۵ نقشه‌ی پهنه‌ی سیل‌گیر، در ۷ دوره‌ی بازگشت مختلف، به ۵ روش کاون، چاو، عکس و اسلاید، سازمان حفاظت خاک آمریکا (SCS) و دفتر تحقیقات و معیارهای فنی سازمان مدیریت و برنامه‌ریزی تهیه و مورد بررسی و مقایسه قرار گرفت. در نهایت ضمن بیان معايیب و مزایای روش‌های مورد بررسی نتیجه گرفته شد که تغییرات بسیار ناچیز در مقدار ضریب زبری مانینگ می‌تواند موجب ایجاد دهه‌ها هزار مترمربع تفاوت، در سطح سیل‌گیری اراضی مورد نظر گردد. همچنین از بین ۵ روش تعیین ضریب زبری مانینگ، بهترین روش‌های کاون، سازمان حفاظت خاک آمریکا، چاو، سازمان مدیریت و برنامه‌ریزی و عکس و اسلاید موجب ایجاد بیشترین سطح سیل‌گیری در دوره‌های بازگشت مختلف گردیده و روش‌های کاون، SCS، چاو و سازمان مدیریت و برنامه‌ریزی (دو به دو) دارای بیشترین تشابه از نظر نتایج حاصله می‌باشند. درحالی که مقادیر پهنه‌های سیل از روش عکس و اسلاید در دوره‌های بازگشت مختلف با سایر روش‌ها تشابه چندانی ندارد.

واژه‌های کلیدی: پهنه‌بندی سیل، ضریب مانینگ، اراضی سیل‌گیر، بابلرود

انتقال جریان بوده و عوامل مختلفی نظیر، جنس بستر، پوشش گیاهی، دانه‌بندی و اندازه‌ی ذرات بستر، نحوه تغییر مقطع رودخانه و ... در مقدار آن تاثیر دارد (نجمایی، ۱۳۶۳؛ ابریشمی و حسینی، ۱۳۷۶). با توجه به اینکه مقدار زبری یکی از پارامترهای عمده‌ی افت انرژی در کانال‌ها و رودخانه‌ها می‌باشد، تعیین ضریب زبری مناسبی که بیانگر وضعیت واقعی رودخانه باشد، نقش

مقدمه

نخستین گزینه‌ای که انسان برای عمران و آبادانی سرزمین خود در اختیار داشته است، رودخانه‌ها بوده‌اند و در این رهگذر تاریخی، انسان مدام در ستیز با رودخانه برای به سلطه کشیدن و بهره‌مندی از مزایا و دوری از خطرات آنها بوده است (تلوری، ۱۳۷۱). وضعیت زبری بستر و جداره‌های رودخانه یکی از پارامترهای مهم در

جربان در رودخانه برآورده نماید. از طرف دیگر در تحقیقات مختلف برتری یکی از این روش‌ها نسبت به سایر روش‌ها هنوز به اثبات نرسیده است (جلبی‌فر و امیدوار، ۱۳۸۱). به عنوان مثال مساعدی و توکلی (۱۳۸۲)، روش چاو و غریب (۱۳۸۳) روش کاون را به عنوان مناسب‌ترین روش تعیین ضریب مانینگ به ترتیب برای رودخانه‌های اترک و رامیان گزارش نموده‌اند.

در این تحقیق که با هدف مقایسه تاثیر روش‌های مختلف تعیین ضریب زبری مانینگ، در برآورد مساحت اراضی سیل‌گیر در دوره‌های بازگشت مختلف سیل در بخشی از رودخانه با بلروز صورت گرفته است،^۵ روش تعیین ضریب زبری مانینگ شامل روش‌های: کاون، چاو، عکس و اسلاید، سازمان مدیریت و برنامه‌ریزی و سازمان حفاظت خاک آمریکا (SCS) مورد بررسی و مقایسه قرار گرفت. سپس روش‌هایی که در محدوده مورد نظر نتایج مشابه یا متفاوتی را نسبت به هم نشان می‌دهند با یکدیگر مقایسه شدند.

مواد و روش‌ها

موقعیت منطقه مورد مطالعه: رودخانه با بلروز از رودخانه‌های اصلی حوزه‌ی آبریز دریای خزر می‌باشد که از شمال به دریای خزر، از شرق به حوزه‌ی رودخانه‌ی تالار، از جنوب به دامنه شمالي سلسله جبال البرز (قله دماوند) و از غرب به حوزه‌ی آبریز رودخانه هراز محدود می‌گردد (افشین، ۱۳۷۳). منطقه مورد مطالعه در این رودخانه در بازه‌ای به طول تقریبی ۵/۵ کیلومتر در حد فاصل روستاهای اناستان و شوب محله (بابل) به‌طوری واقع شده که محل تلاقی رودخانه‌ی با بلروز و سجادروز نیز در محدوده مورد مطالعه قرار گرفته است. مسیر ۲/۵ کیلومتر مورد مطالعه تقریباً ۳ کیلومتر بالاتر و کیلومتر پایین‌تر از محل تلاقی رودخانه‌های با بلروز و سجادروز، در عرض جغرافیایی ۳۶ درجه و ۲۳ دقیقه تا ۳۶ درجه و ۳۰ دقیقه شمالي و طول جغرافیایي ۵۲ درجه

مؤثری در برآورد دقیق‌تر تراز آب و سرعت جربان در هر مقطع داشته و از اهمیت ویژه‌ای برخوردار است (نجمایی، ۱۳۷۵). در برآورد اینگونه پارامترها هرچه دقت بیشتری صورت پذیرد می‌توان به نتایج محاسبات هیدرولیکی اطمینان بیشتری داشت و در نتیجه طرح ساماندهی رودخانه که بر مبنای این چنین مطالعات هیدرولیکی انجام می‌شود از قابلیت اطمینان بیشتری برخوردار خواهد بود (لین و همکاران، ۲۰۰۰). ضریب زبری بیشتر به سه صورت: ضریب مانینگ، ضریب شزی و ضریب دارسی - وايسپاخ معرفی می‌گردد و در مطالعات مربوط به مهندسی رودخانه بیشتر از ضریب زبری مانینگ استفاده می‌شود (پیترسن، ۱۹۸۶).

حسین‌زاده (۱۳۸۲)، با بررسی دو روش سازمان حفاظت خاک آمریکا^۱ (SCS) و چاو (۱۹۸۲) بیان نمود که روش سازمان حفاظت خاک آمریکا نسبت به روش دیگر مقادیر بزرگ‌تری را ارایه داده و با توجه به اینکه این روش تحلیل دقیق‌تری از عوامل تاثیرگذار بر زبری رودخانه را ارایه می‌دهد، پیشنهاد نمود که بهتر است از این روش در تعیین ضریب مانینگ استفاده گردد.

مساعدی و توکلی (۱۳۸۲) و غریب (۱۳۸۳)، جهت انتخاب بهترین روش تعیین ضریب مانینگ، به ترتیب در ایستگاه‌های هیدرومتری مراوه و رامیان واقع بر رودخانه‌های اترک و رامیان (یکی از رودهای حوزه آبریز گگانزود)، مدل را برای ۵ روش شامل چاو، برنامه و بودجه، SCS، کاون و عکس و اسلاید اجرا نموده و با مقایسه‌ی تراز آب برآورد شده توسط هر روش با منحنی‌های دبی - اشل مربوطه و استفاده از دو معیار کمترین میانگین خطای نسبی و جذر میانگین توان دوم خطای این نتیجه رسیدند که مقادیر سطح آب محاسبه شده در ایستگاه مراوه از روش چاو و در ایستگاه رامیان از روش کاون به مقادیر اندازه‌گیری شده نزدیک‌تر است. مطمئناً به کارگیری هر یک از روش‌های تعیین ضریب مانینگ می‌تواند مقادیر متفاوتی را برای پروفیل سطح

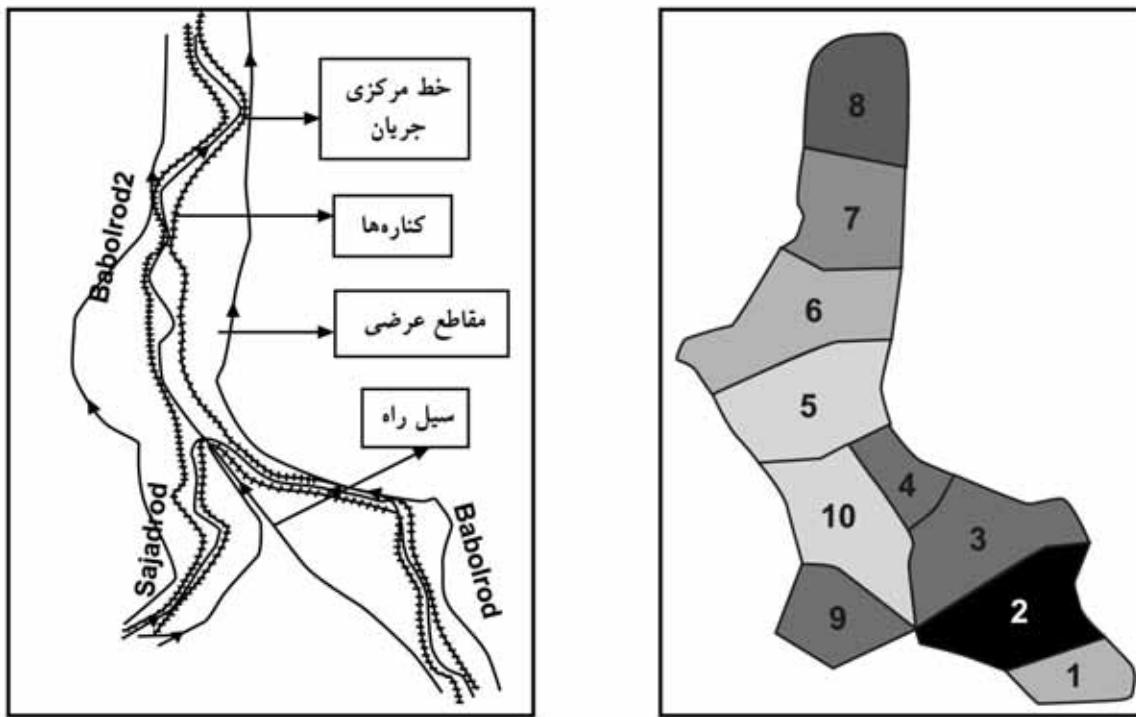
مهندسی ارتش آمریکا^۱، ۲۰۰۲)، از نقشه‌های اتوکدی ۱/۱۰۰۰ باند رودخانه در محدوده مورد مطالعه جهت تهیه‌ی لایه‌ی TIN (شبکه نامنظم مثلثی) رودخانه استفاده گردید. در نهایت لایه‌های ورودی به HEC-RAS مانند: مشخصات رودخانه، بازه‌ها، محل قرارگیری مقاطع عرضی و طول بازه‌ی پایین دست برای ساحل چپ، کanal اصلی و ساحل راست و ... با دقت زیادی استخراج و با فرض رژیم ترکیبی و در نظر گرفتن عمق نرمال به عنوان شرایط مرزی به نرم‌افزار HEC-RAS معرفی گردید (هیل، ۲۰۰۱). در این مدل پروفیل سطح آب به روش گام به گام استاندارد، با استفاده از معادله انرژی شبیه‌سازی می‌گردد (استفان، ۲۰۰۲). سپس نرم‌افزار برای هر یک از روشهای تعیین ضریب مانینگ و ۷ دوره‌ی بازگشت مختلف، ۲، ۱۰، ۵، ۵۰، ۲۵، ۱۰۰ و ۳۵ سال، به‌طور جداگانه، اجرا و در ArcViewGIS نقشه سطح سیل‌گیری مختلف استخراج گردید. سپس مساحت هر یک از این پنهانه‌های سیل با دقت مورد محاسبه، بررسی و مقایسه قرار گرفتند. در نهایت میزان تاثیر روشهای مختلف تعیین ضریب مانینگ، بر مساحت اراضی سیل‌گیر این منطقه با یکدیگر مقایسه شدند. به‌منظور تعیین ضریب مانینگ در هر مقطع مقادیر ضریب مانینگ در سواحل چپ، راست و بستر اصلی به صورت جداگانه به نرم‌افزار معرفی شدند.

نتایج

با برآش مناسب‌ترین توزیع آماری برای داده‌ها، مقادیر دیی در دوره‌های بازگشت مختلف تعیین گردید که در جدول ۱ ارائه شده‌است. همانگونه که ذکر شد در هر بازه مقادیر ضریب زبری مانینگ به ۵ روش برای ساحل راست، کanal اصلی و ساحل چپ تعیین شد که در جدول ۲ نمونه‌ای از نتایج تعیین ضریب مانینگ (به روش SCS) در ۱۰ بازه در نظر گرفته شده، نشان داده شده‌است.

و ۴۰ دقیقه تا ۵۲ درجه و ۴۴ دقیقه شرقی واقع گردیده است.

روش‌های مختلف تعیین ضریب زبری مانینگ و تهیه نقشه‌های پنهانه‌ی سیل: به‌طورکلی روشهای تعیین ضریب مانینگ به دو گروه تقسیم‌بندی می‌شوند. گروه اول روشهایی هستند که با استفاده از بعضی روابط تجربی که اکثرًا بر اساس دانه‌بندی رسوبات و مواد بستر رودخانه می‌باشد، فرمول‌بندی شده‌اند. گروه دوم نیز روشهایی هستند که از طریق انجام عملیات میدانی و یادداشت مشخصات رودخانه و سیلاندشت‌ها و نهایتاً مقایسه مشخصات و عکس‌های تهیه شده با عکس‌ها و جداولی که همراه با توضیحات لازم در کتب و منابع علمی وجود دارند، مقدار ضریب مانینگ را تعیین می‌نمایند (نجمایی، ۱۳۷۵). در این تحقیق جهت تعیین ضریب مانینگ بر اساس روشهایی که مبتنی بر استفاده از جداول و عکس‌های مرتبط با تعیین ضریب مانینگ هستند (شریفی‌منش و ابوالقاسمی، ۱۳۷۸)، عمل شده است. بدین منظور ابتدا با انجام عملیات میدانی، تمامی خصوصیات بازه‌ها و مقاطع عرضی در ساحل چپ، راست و بستر اصلی رودخانه به‌طور جداگانه یادداشت و از آنها عکس‌برداری گردید (جیمز و همکاران، ۱۹۸۰). سپس با توجه به خصوصیات مورفوژئیکی و تغییرات مواد بستر و پوشش گیاهی رودخانه و سواحل، کل منطقه به ۱۰ بازه تقسیم شد (شکل ۱). در هر بازه یک ضریب زبری برای هر سیلاندشت (سواحل چپ و راست) و یک ضریب نیز برای کanal اصلی، به ۵ روش مختلف شامل روشهای: کاون، سازمان حفاظت خاک آمریکا (SCS)، چاو، دفتر تحقیقات و معیارهای فنی سازمان مدیریت و برنامه‌ریزی و عکس و اسلاید تعیین گردید. در بخش دیگری از این تحقیق با استفاده از جدیدترین روش پنهانه‌بندی سیل و نرم‌افزار HEC-GeoRAS که یکی از ضمایم^۱ ArcViewGIS سیستم تحلیل رودخانه (HEC-RAS) می‌باشد (مرکز



شکل ۱- نمایی از بخش‌های شبیه‌سازی شده رودخانه و ۱۰ بازه مورد نظر جهت تعیین ضریب زیری مانینگ.

جدول ۱- مقادیر دبی حداکثر لحظه‌ای در دوره‌های بازگشت مختلف، بر اساس توزیع لوگ پیرسون تیپ ۳ در ایستگاه بابل (متر مکعب بر ثانیه).

دوره بازگشت (سال)	دبی (m^3/s)
۲۰۰	۸۶۸/۲۱
۱۰۰	۷۸۲/۳۵
۵۰	۶۹۷/۱۱
۲۵	۶۱۲/۰۱
۱۰	۴۹۸/۲۵
۵	۴۰۸/۹۸
۲	۲۷۷/۰۰

جدول ۲- مقادیر ضریب مانینگ در ده بازه مختلف از رودخانه به روشن SCS

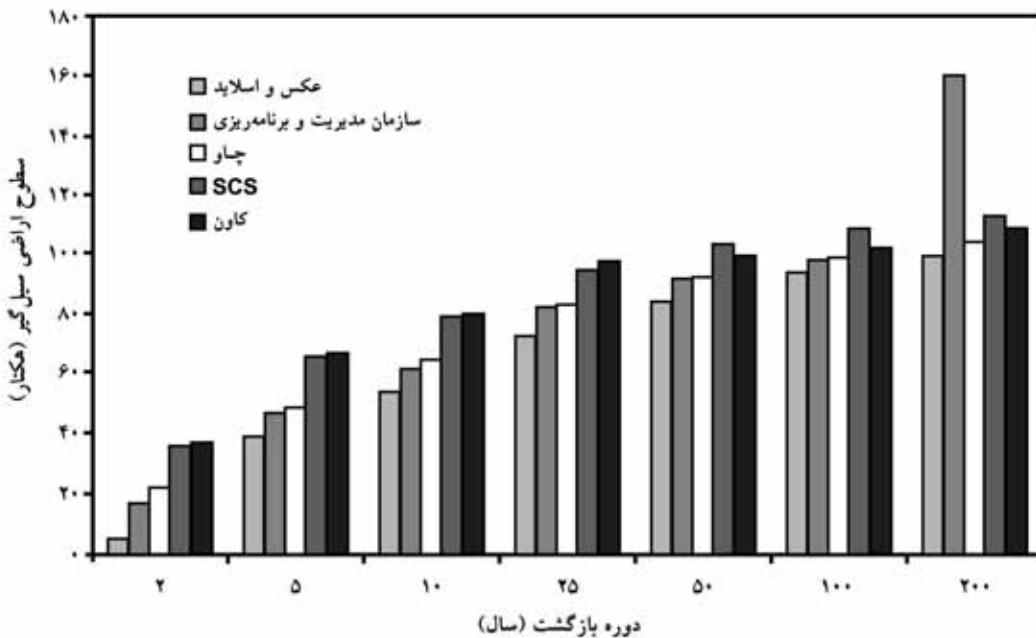
شماره مقاطع هر بازه	ساحل چپ	کanal اصلی	ساحل راست	شماره بازه
۱-۷	۰/۰۸۵	۰/۰۴۳	۰/۰۸	۱
۸-۱۶	۰/۰۸۵	۰/۰۵۵	۰/۰۸۶	۲
۱۷-۲۶	۰/۰۹۲	۰/۰۴۸	۰/۰۷۵	۳
۲۷-۳۸	۰/۰۷	۰/۰۶۳	۰/۰۷۵	۴
۳۹-۵۱	۰/۰۷	۰/۰۴۸	۰/۰۷۵	۵
۵۲-۵۸	۰/۰۷	۰/۰۵۰	۰/۰۸۶	۶
۵۹-۶۴	۰/۰۷	۰/۰۴۸	۰/۰۷۵	۷
۶۵-۷۴	۰/۰۷	۰/۰۵۳	۰/۰۷۵	۸
۷۵-۷۹	۰/۰۶۵	۰/۰۶۸	۰/۰۸۵	۹
۸۰-۱۰۳	۰/۰۶۵	۰/۰۷۸	۰/۰۹۸	۱۰

افزایش درصد سطح سیل‌گیری در هر دوره بازگشت نسبت به دوره‌ی بازگشت قبل از آن می‌باشد. در شکل ۳ نمونه‌ای از پنهانی تعیین شده سیل ۲ ساله به دو روش عکس و اسلاید و کاون نشان داده شده است. این دو روش دارای بیشترین اختلاف در برآورد مساحت اراضی سیل‌گیر در دوره‌ی بازگشت ۲ سال می‌باشند. در این شکل مناطقی که با رنگ تیره‌تر نشان داده شده است، مربوط به پنهانه سیل به دست آمده به روش کاون بوده که فراتر از پنهانه سیل تعیین شده توسط روش عکس و اسلاید (مناطق کمرنگ) قرار گرفته است. به طور کلی اختلاف مساحت اراضی سیل‌گیر در ۵ روش تعیین شده، در دوره‌های بازگشت پایین‌تر، بیشتر از دوره‌های بازگشت بالا می‌باشد.

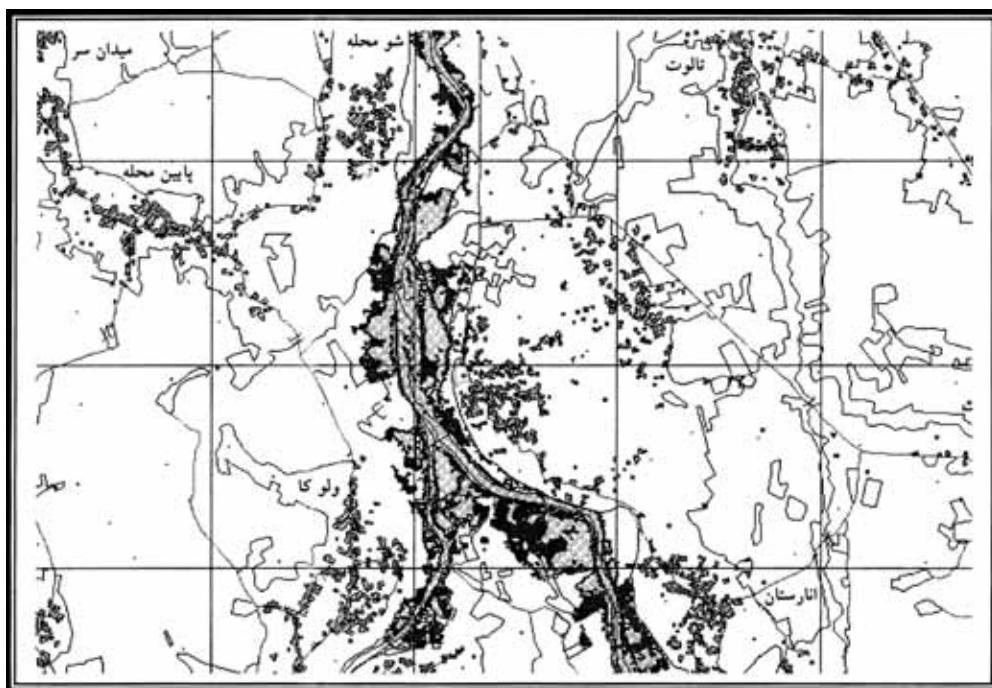
بعد از تعیین ضریب مانینگ به روش‌های مختلف و اجرای مراحل مختلف پنهانه‌بندی در نرم‌افزارهای مربوطه، با اجرای مدل در ۳۵ تکرار (۵ روش تعیین ضریب مانینگ و ۷ دوره بازگشت سیل)، پنهانه‌های سیل در ۷ دوره بازگشت برای هر روش تعیین گردید. سپس با استفاده از امکانات نرم‌افزار ArcView مساحت هر پنهانه محاسبه و درصد مساحت سیل‌گیری در دوره‌های بازگشت مختلف نسبت به سیل ۲۰۰ ساله به صورت جزئی و تجمعی مشخص گردید. نتایج این محاسبات در جدول ۳ و شکل ۲ نشان داده شده است. در این جدول منظور از درصد کلی سیل‌گیری (درصد تجمعی سیل‌گیری)، نسبت سطح سیل‌گیری در هر دوره بازگشت به سطح سیل‌گیری در دوره بازگشت ۲۰۰ سال می‌باشد. همچنین منظور از درصد جزئی سیل‌گیری،

جدول ۳- مساحت سیل‌گیری و درصد تجمعی و جزئی آن در دوره‌های بازگشت مختلف در روش‌های آزمون شده تعیین ضریب مانینگ

روش	دوره بازگشت (سال)	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	عکس و اسلاید	درصد کلی سیل‌گیری	درصد جزئی سیل‌گیری	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	سازمان	مدیریت و برنامه‌ریزی	درصد کلی سیل‌گیری	درصد جزئی سیل‌گیری	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	چار	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	سازمان	حفظات	خاک آمریکا	SCS	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	کاون	درصد کلی سیل‌گیری	درصد جزئی سیل‌گیری	
۹۹/۳۳	۹۳/۸۵	۸۴/۲۵	۷۲/۷۵	۵۴/۲۱	۳۸/۵۸	۵/۴۹	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	درصد کلی سیل‌گیری	درصد جزئی سیل‌گیری	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	درصد کلی سیل‌گیری	درصد جزئی سیل‌گیری	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	سازمان	مدیریت و برنامه‌ریزی	خاک آمریکا	SCS	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	کاون	درصد کلی سیل‌گیری	درصد جزئی سیل‌گیری	
۱۰۰/۰۰	۹۴/۴۹	۸۴/۸۶	۷۳/۲۴	۵۴/۵۷	۳۸/۸۴	۵/۳۲																
۵/۵۱	۹/۶۳	۱۱/۶۲	۱۸/۶۷	۱۵/۷۳	۳۳/۵۲	۵/۳۲																
۱۶۰/۷۳	۹۸/۵۰	۹۱/۹۴	۸۲/۶۱	۶۱/۸۶	۴۷/۱۰	۱۶/۹۳	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	درصد کلی سیل‌گیری	درصد جزئی سیل‌گیری	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	درصد کلی سیل‌گیری	درصد جزئی سیل‌گیری	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	سازمان	مدیریت و برنامه‌ریزی	خاک آمریکا	SCS	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	کاون	درصد کلی سیل‌گیری	درصد جزئی سیل‌گیری	
۱۰۰/۰۰	۹۴/۳۹	۸۸/۱۱	۷۹/۱۷	۵۹/۲۸	۴۵/۱۳	۱۶/۲۲																
۵/۶۱	۷/۲۹	۸/۹۴	۱۹/۸۹	۱۴/۱۵	۲۸/۹۱	۱۶/۲۲																
۱۰۴/۳۵	۹۸/۷۸	۹۲/۴۱	۸۲/۹۶	۴۸/۶۵	۴۸/۶۵	۲۱/۷۴	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	درصد کلی سیل‌گیری	درصد جزئی سیل‌گیری	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	درصد کلی سیل‌گیری	درصد جزئی سیل‌گیری	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	سازمان	مدیریت و برنامه‌ریزی	خاک آمریکا	SCS	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	کاون	درصد کلی سیل‌گیری	درصد جزئی سیل‌گیری	
۱۰۰/۰۰	۹۶/۶۶	۸۸/۵۶	۷۹/۵۰	۴۶/۶۲	۴۶/۶۲	۲۰/۸۳																
۵/۳۴	۷/۱۰	۹/۰۶	۱۷/۴۶	۲۵/۷۹	۲۵/۷۹	۲۰/۸۳																
۱۱۲/۹۸	۱۰۸/۴۶	۱۰۳/۲۰	۹۴/۵۵	۶۷/۰۵	۶۷/۰۵	۳۷/۰۰	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	درصد کلی سیل‌گیری	درصد جزئی سیل‌گیری	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	درصد کلی سیل‌گیری	درصد جزئی سیل‌گیری	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	سازمان	مدیریت و برنامه‌ریزی	خاک آمریکا	SCS	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	کاون	درصد کلی سیل‌گیری	درصد جزئی سیل‌گیری	
۱۰۰/۰۰	۹۶/۰۰	۹۱/۳۴	۸۳/۶۸	۵۸/۴۶	۵۸/۴۶	۳۱/۸۷																
۴/۰۰	۴/۶۶	۷/۶۶	۱۳/۴۱	۲۶/۰۹	۲۶/۰۹	۲۸/۲۱																
۱۰۸/۷۰	۱۰۲/۱۹	۹۹/۴۱	۹۷/۳۲	۶۷/۰۲	۶۷/۰۲	۳۷/۲۴	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	درصد کلی سیل‌گیری	درصد جزئی سیل‌گیری	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	درصد کلی سیل‌گیری	درصد جزئی سیل‌گیری	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	سازمان	مدیریت و برنامه‌ریزی	خاک آمریکا	SCS	مساحت سیل‌گیری (هکتار)	کاون	درصد کلی سیل‌گیری	درصد جزئی سیل‌گیری	
۱۰۰/۰۰	۹۴/۰۱	۹۱/۴۵	۸۹/۵۳	۶۱/۶۵	۶۱/۶۵	۳۴/۲۶																
۵/۹۹	۲/۵۶	۱/۸۴	۱۶/۱۰	۲۷/۳۹	۲۷/۳۹	۳۴/۲۶																



شکل ۲- هیستوگرام مساحت اراضی سیل‌گیر در دوره‌های بازگشت مختلف، با استفاده از ۵ روش مختلف تعیین ضریب مانینگ



شکل ۳- نمایی از پهنه سیل ۲ ساله تعیین شده به دو روش مختلف کاون و عکس و اسلاید

دارای کمترین گزینه انتخاب در تعیین مقادیر ضریب مانینگ بوده و مسایل و پارامترهای مهمی مانند خصوصیات سیلابدشت‌ها از نظر ناهمواری و تغییرات پوشش گیاهی و به ویژه تغییر در امتداد رودخانه و حالت

بحث و نتیجه‌گیری

با توجه به نتایج مربوط به تعیین ضریب زبری مانینگ از طریق روش‌های مختلف، به طور کلی می‌توان بیان نمود که از بین روش‌های مورد بررسی روش عکس و اسلاید

می باشد. به طور کلی از بین ۵ روش تعیین ضریب زیری مانینگ، به ترتیب روش های کاون، سازمان حفاظت خاک آمریکا (SCS)، چاو، مدیریت و برنامه ریزی و عکس و اسلامید دارای بیشترین متوسط مقادیر ضریب زیری مانینگ و بیشترین سطح سیل گیری در دوره های بازگشت مختلف می باشند.

همچنین با توجه به شکل ۲، مشخص گردید که از بین روش های مختلف تعیین ضریب مانینگ، روند تغییرات درصد جزئی مساحت سیل گیری نسبت به دوره بازگشت در دو روش کاون و SCS تا حدودی مشابه بوده و دو روش دفتر تحقیقات و معیارهای فنی مدیریت و برنامه ریزی و چاو نیز دارای تشابه زیادی با یکدیگر می باشند. درحالی که تغییرات درصد جزئی مساحت سیل گیری در روش عکس و اسلامید، شباهتی با هیچ یک از روش های مورد بحث ندارد. از طرف دیگر وسعت مساحت سیل گیری در دوره های بازگشت مختلف در دو روش کاون و SCS تفاوت چندانی با یکدیگر ندارند. درحالی که وسعت اراضی سیل گیر در روش سازمان مدیریت و برنامه ریزی تا دوره بازگشت ۲۵ سال کمتر از روش چاو و برای دوره بازگشت بیش از ۵۰ سال بیشتر از روش چاو می باشد. بنابراین می توان نتیجه گرفت که نتایج حاصل از دو روش کاون و SCS تفاوت چندانی با یکدیگر نداشته و اختلافات ناچیز در روند تغییرات درصد جزئی سیل گیری، ناشی از وجود سه تراس آبرفتی مشخص در بخش هایی از منطقه می باشد.

در روش مدیریت و برنامه ریزی سطح سیل گیر در دوره های بازگشت کوتاه مدت کمتر از روش های چاو، کاون می باشد، در دوره های بازگشت ۵۰ و ۱۰۰ ساله تفاوت چندانی نداشته ولی در دوره بازگشت ۲۰۰ ساله به مراتب بیشتر از سایر روش هاست. بنابراین، این روش نسبت به سه روش چاو، SCS و کاون مقادیر سطوح سیل را در دوره های بازگشت کوتاه مدت برابر، و در دروه های بازگشت بلند مدت تقریباً برابر و یا زیادتر از سایر روش ها برآورد می کند. از سویی به دلیل تفاوت بسیار

مثاندری را در نظر نگرفته و به مواردی مانند تغییر در نوع و اندازه رسوبات بستر و ارتفاع گیاهان موجود در مسیر جریان نیز اهمیت کمی می دهد. روش دفتر تحقیقات و معیارهای فنی سازمان مدیریت و برنامه ریزی نسبت به روش عکس و اسلامید پارامترهای بیشتری را در نظر می گیرد، اما در این روش نیز عواملی مانند تاثیر مثاندری بودن رودخانه و خصوصیات سواحل و دشت های سیلانی رودخانه در نظر گرفته نشده و به تغییرات پوشش گیاهی اهمیت کمی داده می شود.

چاو در روش خود اهمیت زیادی برای تغییرات پوشش گیاهی از نظر ارتفاع و نوع گونه (زراعی و غیرزراعی) قائل بوده و خصوصیات در نظر گرفته شده در این روش را راحت تر می توان جهت تعیین ضرایب مانینگ سواحل، تعمیم داد. در این روش نیز تاثیر مثاندری بودن رودخانه در نظر گرفته نمی شود. در روش SCS و کاون تاثیر ارتفاع و نوع پوشش گیاهی، مورفولوژی و پیچ و خم رودخانه، وجود ناهمواری و موانع بر سر راه جریان و عوامل بسیار دیگری نیز در نظر گرفته شده که امکان تعیین مقادیر مختلف ضریب مانینگ، به ازای تغییرات به وجود آمده در مسیر جریان را فراهم می سازد. بنابراین، این دو روش نسبت به سایر روش ها، دارای مزایای بیشتری بوده و پارامترهای مهمتری را در تعیین ضرایب زبری رودخانه دخالت می دهنند. از بین دو روش عنوان شده نیز، روش کاون علاوه بر انعطاف پذیری زیاد در تعیین ضرایب زبری رودخانه، بسیار ساده و کوتاه بوده و لذا می توان بر برتری این روش نسبت به سایر روش های مورد بررسی در این تحقیق، تأکید داشت.

با توجه به نتایج به دست آمده از تعیین مساحت سیل گیری به روش های مختلف و با در نظر گرفتن سیل ۲۵ ساله به عنوان سیل نمونه می توان بیان نمود که مساحت سیل گیری این جریان در روش عکس و اسلامید برابر ۷۲/۷۵ هکتار، در روش سازمان مدیریت و برنامه ریزی SCS ۸۲/۶۱ هکتار، در روش چاو ۸۲/۹۶ هکتار، در روش ۹۷/۳۲ هکتار و در روش کاون معادل ۹۴/۵۵

تراز آب با مقادیر مشاهده‌ای مقایسه شده و روشنی که در آن سطح آب برآورده با مشاهده‌ای کمترین تفاوت را دارد به عنوان مناسب‌ترین روش تعیین گردد. همانگونه که مساعدی و توکلی (۱۳۸۲) و غریب (۱۳۸۳) از این روش در انتخاب مناسب‌ترین روش تعیین ضریب مانینگ به ترتیب در بخشی از رودخانه‌های اترک و رامیان استفاده نمودند.

در این تحقیق روش کاون و SCS نسبت به سایر روش‌ها، پنهان سیل وسیعتری را ایجاد نمودند که نتایج این بخش از تحقیق نیز با نتایج حسین‌زاده (۱۳۸۳) که دو روش SCS و چاو را مورد بررسی قرار داد، همخوانی دارد.

ذکر این نکته لازم است که نتایج فوق با توجه به ویژگی‌های رودخانه بابلرود حاصل گردیده و با توجه به خصوصیات متفاوت رودخانه‌ها، پیشنهاد می‌گردد که مشابه این تحقیق در سایر رودخانه‌های ایران نیز به عمل آید تا چنین تحقیقاتی بتواند در معرفی بهترین روش تعیین ضریب مانینگ و یا ارائه روش‌های جدید و مناسب‌تر، مفید واقع گردد.

زیاد نتایج حاصل از روش عکس و اسلاید با سایر روش‌ها بهتر است که استفاده از این روش با احتیاط بیشتری صورت گیرد. ضمناً در این روش برای تمامی دوره‌های بازگشت کمترین سطح سیل گیری به دست آمده است.

به طورکلی با توجه به نتایج به دست آمده از این تحقیق می‌توان نتیجه گرفت که تفاوت‌های بسیار کوچک چند صدمی در تعیین مقادیر ضریب مانینگ می‌تواند برآورد مساحت اراضی سیل‌گیر را ده‌ها هزار هکتار تغییر داده و در نتیجه برآورد میزان خسارات وارد تاثیر زیادی داشته باشد. این امر نیز بر برنامه‌ریزی‌های مدیریتی و ساماندهی رودخانه تاثیرگذار می‌باشد. بنابراین در چنین طرح‌ها و اقداماتی که مستقیماً در ارتباط با مدیریت و ساماندهی رودخانه هستند، لازم است که در انتخاب روش تعیین ضریب مانینگ دقت زیادی نمود و در صورت ممکن به روش زیر عمل نمود.

ابتدا در محلی که مقادیر تراز آب در یک مدت طولانی اندازه‌گیری شده‌است، مقادیر ضریب مانینگ به روش‌های مختلف تعیین شده و تراز آب به ازای هر مقدار دبی مشخص برآورد گردد. سپس مقادیر برآورده

منابع

۱. ابریشمی، ج. و حسینی، س.م. ۱۳۷۶. هیدرولیک کانالهای باز (چاپ پنجم)، موسسه چاپ و انتشارات آستان قدس رضوی. ۴۸۰ ص.
۲. افشنی، ی. ۱۳۷۳. رودخانه‌های ایران. جلد دوم. وزارت نیرو. شرکت مهندسین مشاور جماب. چاپ اول. ۵۱۴ ص.
۳. تلوری، ع. ۱۳۷۱. شناخت فرسایش کناری رودخانه در دشت‌های رسوبی. موسسه تحقیقات جنگل‌ها و مراع، ۱۳۴ ص.
۴. جبلی‌فرد، س.، امیدوار، آ. و نجفی جیلانی، ع. ا. ۱۳۸۱. (متجمین). سیستم تحلیل رودخانه HEC-RAS. انتشارات جهاد دانشگاهی صنعتی امیرکبیر. ۳۷۱ ص.
۵. حسین‌زاده، م. ۱۳۸۳. پنهان‌بندی سیل با استفاده از HEC-RAS در محیط سیستم اطلاعات جغرافیایی (رودخانه لاین‌سو). پایان نامه کارشناسی ارشد گروه آبیاری دانشکده علوم کشاورزی ساری، ۱۱۵ ص.
۶. شریفی‌منش، ح. و ابوالقاسمی، م. ۱۳۷۸. راهنمای استفاده از نرم‌افزار HEC-RAS. مرکز تحقیقات آب. ۱۱۵ ص.
۷. غریب، م. ۱۳۸۳. پنهان‌بندی خطرو و مدیریت سیل حومه شهر رامیان، پایان نامه کارشناسی ارشد گروه آبخیزداری، دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی گرگان، ۱۱۰ ص.
۸. مساعدی، ا. و توکلی، م. ۱۳۸۲. بررسی مناسب‌ترین روش تعیین ضریب مانینگ و پنهان‌بندی خطر سیل در بخشی از اترک میانی. مجله علوم کشاورزی و منابع طبیعی جلد دهم زمستان ۸۲ صفحات ۱۶۲-۱۵۳.
۹. نجمایی، م. ۱۳۷۵. هیدرولوژی مهندسی. انتشارات دانشگاه علم و صنعت ایران. جلد دوم. ۱۰۸ ص.

۱۰. نجمایی، م. ۱۳۶۳. هیدرولیک کاربردی، انتشارات دانشگاه علم و صنعت ایران. جلد اول. ۳۲۶ ص.
11. Chow V.T. 1982. Open channel hydraulics. Mc Graw -Hill. 680pp.
 12. Hill M. 2001. Floodplain delineation using the HEC-GeoRas extension for ArcView. Brigham Young University. CeEn 514. Winter. 21pp.
 13. James M.D., Larson, M.D., and Glover, T. 1980. Flood plain management needs picture to arid climates. Water Resources Bulletin. Vol. 16. No. 6. pp. 1020-1029.
 14. Lin J.Y., Yu, S.L., and Lee, T.C. 2000. Managing Taiwan's Reservoir Watersheds by the Zoning Approach. Journal of American Water Resources Association 36(5): P.P 989-1001.
 15. Petersen M.S. 1986. River engineering. Prentice-Hall. Englewood lifts. 580pp.
 16. Stephen, R. 2002. Hydrologic Investigation by the U.S. Geological Survey Following the 1996 and 1997 Flood in the Upper Yellowstone River, Montana. American Water Resources Association, 19th Annual Montana Section Meeting, Section One, pp.1-18.
 17. U.S. Army Corps of Engineers. 2002. HEC-RAS River Analysis System: User's Manual Version 3.1. Hydrologic Engineering Center. Davis. CA. 285pp.

Effect of applying different Manning's roughness coefficient determination methods to estimate the amount of flooding area (Case study, Babolroud River)

G. Ghaffari¹ and A. Mosaedi²

¹Faculty member of Azad University in Sanandaj; ²Assistant professor in Gorgan University of Agricultural Sciences and Natural Resources, Gorgan

Abstract

In order to investigate the effect of applying different methods of Manning's roughness coefficient determination to estimate the amount of flooding area, HEC-Geo-RAS software was applied. This software can be linked with HEC-RAS and ArcView softwares. A part of a river with 5.5 km length and 103 cross sections was considered and divided into 10 reaches by field observation. In order to estimate the amount of Manning's coefficient for main channels and banks of reaches, 5 different methods were applied as follows: Cowen, photos and slides, Iranian management and plan organization, soil conservation services (SCS) and Chow. Seven amounts of floods with different return periods were considered and their flooding areas were estimated by the mentioned methods. Comparison of the estimated flooding areas, by different methods revealed that some tens of thousands of square meters diversity could be achieved. Cowen and photos and slides methods had the lowest and highest estimations, respectively. Almost similar results were obtained from Cowen and SCS methods and from Chow and Iranian management and plan organization methods. The results of photos and slides method, on the other hand, were not comparable to any of the other methods.

Keywords: Flooding area; Manning's coefficient; HEC-Geo-RAS; Babolroud