



مدل‌سازی هیدرولوژیک حوضه طالقان در محیط GIS با استفاده از مدل SWAT

مهران شایگان^۱، عباس علیمحمدی^{*}^۲، حامد روحانی^۳

۱. دانشجوی دکترا GIS، دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی

۲. استادیار گروه مهندسی GIS، دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی

۳. استادیار گروه منابع طبیعی، مجتمع آموزش عالی گنبد

تاریخ پذیرش مقاله: ۱۳۹۰/۵/۹

تاریخ دریافت مقاله: ۱۳۸۹/۸/۲

چکیده

به منظور مدیریت بهینه حوضه‌های آبخیز، بهویژه در حوضه‌های کوهستانی که قادر ایستگاه‌های هیدرومتری به تعداد کافی‌اند، شبیه‌سازی پدیده‌های هیدرولوژیکی دارای اهمیت فراوانی است. هدف از این تحقیق، بررسی قابلیت شبیه‌سازی هیدرولوژیک و ارزیابی مدل نیمه‌توزعی فیزیکی (Soil and Water Assessment Tool) SWAT در حوضه طالقان با انواع خاک و کاربری‌های مختلف است. بدین منظور داده‌های آب و هواشناسی، کاربری اراضی و مدل رقومی ارتفاع منطقه تحقیق مطابق با استانداردهای مدل تهیه شد و برای تحلیل حساسیت پارامترهای مدل و همچنین واسنجی و اعتبارسنجی، مورد استفاده قرار گرفت. تحلیل حساسیت مدل بر اساس روش لاتین هایپرکیوب (LH_OAT) به منظور ارزیابی تغییرپذیری دبی رواناب در واکنش به تغییرات پارامترهای ورودی انجام شد. تحلیل حساسیت نشان داد که پارامتر شماره منحنی (CN) مهم‌ترین فاکتور و پارامترهای ظرفیت آب قابل دسترس در لایه خاک (SOL_AWC)، پارامتر درجه حرارت ذوب برف (SMTMP) و پارامتر جبران تبخیر از خاک (ESCO) به ترتیب حساسیت بیشتری دارند. واسنجی مدل برای دوره زمانی ۱۹۹۷ تا ۲۰۰۲ انجام گرفت، و اعتبارسنجی مدل برای دوره زمانی ۲۰۰۳ تا ۲۰۰۵. کارایی مدل با استفاده از مقایسه بصری پلات‌های سری زمانی و شاخص‌های آماری شامل ناش - ساتکلیف (NS)، ضریب تعیین (R^2)، درصد انحراف (PBIAS) و همچنین آزمون هم‌قوارگی ارزیابی گردید. در مرحله واسنجی رواناب ماهان، ضرایب NS و R^2 و PBIAS در محل ایستگاه گلینک (خروجی حوضه) به ترتیب برابر 0.93 ± 0.08 و 0.84 ± 0.08 و به دست آمدند. نتایج آزمون t نیز نشان داد که در سطح ۹۵ درصد، اختلاف معنی‌داری بین مقادیر مشاهده شده و مقادیر شبیه‌سازی در مراحل واسنجی و اعتبارسنجی وجود ندارد. در مجموع، نتایج تحقیق حاکی از آن‌اند که مدل قابلیت بالایی برای پیش‌بینی دبی جریان ماهانه حوضه طالقان دارد.

کلیدواژه‌ها: مدل‌سازی، رواناب، واسنجی، اعتبارسنجی، SWAT.

۱- مقدمه

تا چه حدی باید واسنجی شود. روش‌های تخمین پارامتر عبارت‌اند از روش دستی^۱ و روش خودکار. روش دستی بسیار وقت‌گیر است و موفق بودن آن بستگی زیادی به تجربیات کاربر درباره مدل و حوضه آبخیز مورد مطالعه دارد؛ در صورتی‌که در روش خودکار الگوریتم در فضای پارامتر به جست‌وجو می‌پردازد تا بهترین مجموعه پارامترها را بیابد (Rouhani et al., 2010). کالیبراسیون خودکار نیازمند انتخاب تابع هدف مناسب، الگوریتم جست‌وجو و نیز معیاری برای به اتمام رساندن الگوریتم است. بدیهی است در موضوعات مرتبط با منابع آب، باید پارامترهای مختلف دخیل در فرایندهای هیدرولوژیک اندازه‌گیری و تجزیه و تحلیل شوند و چون این فرایندها در سطح حوضه‌های کوچک منفرد رخ می‌دهند، پس تجزیه و تحلیل آنها نیز باید در مقیاس حوضه‌ای انجام گیرد. البته انجام چنین تحلیل‌هایی، نیاز دارد که تغییرات مکانی و زمانی پارامترهای مؤثر و همچنین تأثیر آنها بر فرایند هیدرولوژیک به دقت بررسی شود. رسیدن به این هدف، مستلزم مدل حوضه‌ای مناسب است. بیلان آب هر حوضه تحت تأثیر عواملی چون اقلیم و خصوصیات فیزیکی حوضه - همچون توپوگرافی، کاربری اراضی و خاک - است. فهم و درک ارتباط بین عوامل فیزیکی و مؤلفه‌های هیدرولوژیک، اهمیت فراوانی در فرایند شبیه‌سازی فرایندهای هیدرولوژیک دارد.

ارزیابی قابلیت‌ها و کارایی مدل‌های هیدرولوژیک برای مناطقی با شرایط متنوع خاک و توپوگرافی با کاربری اراضی و جز اینها در مقیاس‌های مکانی متفاوت به‌منظور استفاده از این مدل‌ها به عنوان ابزارهایی برای Guzha مدیریت منابع آب، امری لازم و ضروری است (et al., 2010). در نیم قرن گذشته تعداد زیادی از مدل‌های هیدرولوژیکی با ماهیت‌ها و پیچیدگی‌های مختلف برای اهداف گوناگون شکل گرفتند و آزمایش شدند و نتایج آنها نیز ارائه گردید.

مدیریت صحیح حوضه‌های آبخیز از مهم‌ترین روش‌های استفاده بهینه از منابع آب و خاک به شمار می‌آید. در کشور ما اکثر حوضه‌های آبخیز، به‌ویژه حوضه‌های آبخیز کوهستانی، فاقد ایستگاه‌های هیدرومتری به تعداد کافی‌اند؛ و همین امر هرگونه برنامه‌ریزی عمرانی و مدیریتی را با مشکل مواجه می‌سازد. برای حل این مشکل، متخصصان علم آبخیزداری، هیدرولوژیست‌ها و محققان منابع آب راه حل‌های مختلفی مختلفی را مانند فرمول‌های تجربی و مدل‌های ریاضی و کامپیوتری عرضه کرده‌اند که تا کنون هیچ یک نتوانسته است به نتیجه‌ای کاملاً مطلوب رهنمون شود. عقیده بر این است که شبیه‌سازی پدیده‌های هیدرولوژی در حوضه‌های آبخیز می‌تواند راه حل بهینه‌ای برای آنها باشد (Rostamian et al., 2009). ایده کاربرد مدل‌های هیدرولوژیکی برای فهم بهتر چرخه آب در محیط، و به‌ویژه پیش‌بینی رواناب به چهار دهه گذشته برمی‌گردد. در سال‌های اخیر هیدرولوژیست‌ها به‌منظور شبیه‌سازی کارایی هیدرولوژیک حوضه‌های آبخیز روی مدل‌های موجود یا ایجاد مدل‌های جدید کار کرده‌اند. چنانچه قابلیت‌ها و کارایی این مدل‌ها برای مناطقی با شرایط متنوع و متفاوت خاک، توپوگرافی، کاربری اراضی و جز اینها مورد تأیید قرار گیرد، می‌توان از این مدل‌ها به عنوان ابزاری برای مدیریت منابع آب و خاک در حوضه آبخیز استفاده کرد (Guzha et al., 2010).

اما از طرفی هم مدل‌های مذکور نیاز به برخی پردازش‌های عددی مانند کالیبراسیون پارامتر و تجزیه تحلیل حساسیت دارند تا به خوبی به کار روند. مدل‌ها هر قدر هم پیچیده باشند، به هر حال در نهایت همان ساده‌شده واقعیت زمینی‌اند و اصولاً فرضیات و الگوریتم‌ها، کیفیت و نوع داده‌های ورودی و تخمین پارامترهایی در آنها گنجانده شده است. بنابراین قبل از به کار بردن مدل برای هدف خاص، به واسنجی مدل بر اساس داده‌های مشاهده‌ای نیاز است. تخمین پارامتر به معنی مشخص کردن این است که: کدام پارامتر و اینکه

زیرزمینی بر رفتار هیدرولوژیک حوضه گادیانا در اسپانیا استفاده شد. تجزیه و تحلیل سناریوهای مختلف نشان داد که SWAT مدلی مناسب برای تصمیم‌سازی در خصوص کشت گونه‌های مختلف گیاهی است، اما این مدل نمی‌تواند با دقت خیلی زیاد رفتار سفره آب زیرزمینی را بر اساس تغییرات کاربری اراضی شبیه‌سازی کند. الائسی و همکاران در سال ۲۰۰۹ از مدل SWAT برای شبیه‌سازی رواناب و بررسی تأثیر تغییرات کاربری اراضی بر رواناب در بالادست حوضه بر نام در کشور مالزی استفاده کردند؛ بهمنظور ارزیابی مدل شبیه‌سازی شده نیز ضریب R^2 و ضریب تأثیر ناش ساتکلیف به کار رفت. نتایج تحقیق حاکی از قابلیت بالای مدل SWAT در شبیه‌سازی و پیش‌بینی جریان رواناب در شرایط مرطوب گرم‌سیری است. حسینی و همکاران در سال ۲۰۱۰ تحقیقی با عنوان واسنجی و اعتبارسنجی مدل SWAT در منطقه طالقان انجام دادند. نتایج حاصل از واسنجی و اعتبارسنجی سالانه مشخص ساخت که مقادیر مشاهداتی و محاسباتی در دوره‌های واسنجی و اعتبارسنجی دارای همبستگی بیشتر و خطای کمتری در قیاس با دوره‌های زمانی ماهانه و روزانه است و مقادیر آنها با احتمال ۹۵ درصد اختلاف معنی‌داری را نشان نمی‌دهد. هدف‌های این تحقیق عبارت‌اند از:

- (۱) شناخت حساس‌ترین پارامترهای مدل با استفاده از یکی از روش‌های پیشرفته آالیز حساسیت جهانی؛ و
- (۲) بررسی قابلیت شبیه‌سازی رواناب و ارزیابی مدل SWAT در حوضه کوهستانی طالقان در محل ایستگاه هیدرومتری گلینک.

بعد از آماده‌سازی داده‌ها، پیاده‌سازی مدل انجام شد. پس از تحلیل حساسیت و تعیین پارامترهای حساس و مهم‌تر، واسنجی^۱ و اعتبارسنجی مدل صورت پذیرفت؛ و سپس مدل به صورت کیفی و کمی مورد ارزیابی قرار گرفت.

1. Calibration

در این تحقیق کاربرد مدل SWAT در شبیه‌سازی هیدرولوژیک حوضه آبخیز طالقان مورد بررسی قرار گرفته است. مدل SWAT مدلی یکپارچه و نیمه‌فیزیکی و نیمه‌توزیعی در مقیاس حوضه‌ای است که دپارتمان کشاورزی ایالت‌های متعدد امریکا آن را به وجود آورده است. رستمیان و همکاران در سال ۲۰۰۹ از مدل SWAT برای تخمین رواناب و رسوب حوضه بهشت‌آباد استفاده کردند. نتایج بهدهست آمده نشان دادند که SWAT در مجموع، دبی رواناب را بهتر از غلظت رسوب شبیه‌سازی می‌کند. آنان علت‌های ضعف مدل در شبیه‌سازی رواناب را، ضعف شبیه‌سازی ذوب برف، فرضیات مدل در انتقال جریان، و تعداد کم داده‌ها بر شمردنده؛ و کاستی‌های مدل را در شبیه‌سازی غلظت رسوب در واقع در شبیه‌سازی ضعیف جریان، تعداد اندک داده‌ها و همچنین عدم پیوستگی اطلاعات رسوب دانستند. یعقوبی و همکاران در سال ۲۰۱۰ مدل توزیعی WetSpa را برای تهیه نقشه ضریب پتانسیل رواناب بهمنظور شناسایی و اولویت‌بندی مناطق سیل خیز در حوزه آبخیز چهل‌چای به کار برندند. روحانی و همکاران (۲۰۱۰) با استفاده از مدل بارندگی – رواناب IHACRES که اساس آن از دو مدل غیرخطی افت و مدل خطی هیدروگراف تشکیل می‌شود، شبیه‌سازی سری‌های زمانی پیوسته دبی را در زیرحوزه وطن واقع در حوزه آبخیز گرگان‌رود انجام دادند. گوژا و هارادی در سال ۲۰۱۰ کارایی مدل TOPNET را که از مدل‌های توزیعی هیدرولوژیک است، برای مدل‌سازی رواناب در حوضه‌ای از ایالت اوهایوی امریکا بررسی کردند؛ و برای ارزیابی مدل از مقادیر بصری و تکنیک‌های آماری استفاده شد. نتایج نشان داد که مدل TOPNET دارای قابلیت زیادی در شبیه‌سازی رواناب است. از مشکلات این مطالعه، می‌توان مدل‌سازی نکردن ذوب برف را بر شمرد.

کونان و همکاران در سال ۲۰۰۳ تأثیر فعالیت‌های انسانی را در تبدیل زمین‌های مرطوب به زمین‌های خشک مورد بررسی قرار دادند. در این مطالعه از مدل SWAT برای بررسی تأثیرات کاهش سطح آب

شاخه‌های پرآبی مانند رودهای علی‌زان، مهران، خجیره، حسنجون، اوزازان و جز اینها، طی چندین کیلومتر به رودخانه الموت می‌پیوندد و پس از آن با نام رودخانه شاهرود به دریاچه سد سفیدرود می‌ریزد. در مجموع منطقه‌ای کوهستانی با شیب‌های تند در اطراف طالقان رود قرار دارد. جهت جریان در شاخه اصلی رودخانه از شرق به غرب است و شاخه‌های فرعی آن در دامنه‌های شمالی و جنوب به سمت شاخه اصلی رودخانه جریان دارند. ارتفاع متوسط محدوده ۲۴۶۶ متر، شیب متوسط ۳۳/۰/۸ درصد، متوسط بارش سالانه ۵۰۰ میلیمتر، متوسط درجه حرارت سالانه ۱۰/۵ درجه سانتی‌گراد، و اقلیم منطقه نیز براساس روش آمبرژه ارتفاعات سرد محاسبه گردید (Arzani et al., 2009).

۲-۲- مدل SWAT

مدل‌های توزیعی زیادی وجود دارند که به دو دسته کلی تجربی و فیزیکی تقسیم‌بندی می‌شوند. مدل‌های تجربی در واقع مدل‌های جعبه سیاه‌اند و کوشش شده است که اینها ارتباط لازم را بین متغیرهای ورودی و خروجی برقرار سازند (Arnold et al., 1998).

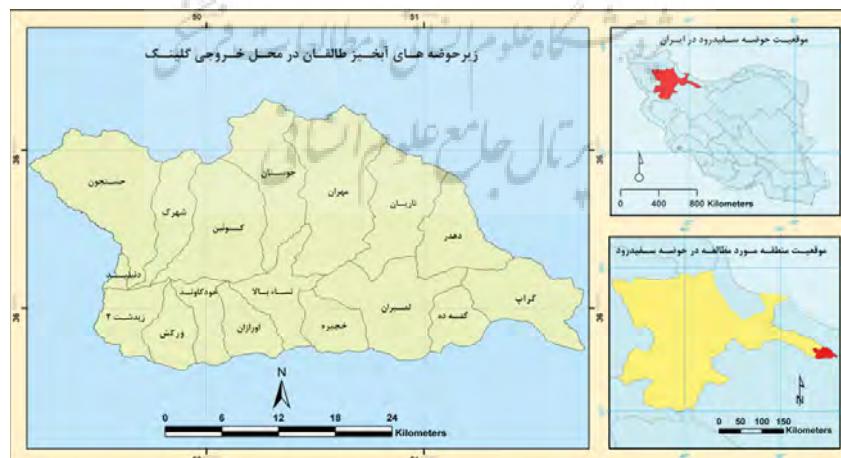
۲- مواد و روش‌ها

۱- موقعیت جغرافیایی منطقه مورد مطالعه

حوضه آبخیز طالقان از زیرحوضه‌های مهم آبخیز سفیدرود به شمار می‌رود و در دامنه جنوبی رشته‌کوه‌های البرز و در فاصله ۱۲۰ کیلومتری شمال غربی تهران واقع است. این منطقه در میان دره بزرگی در کوه‌های البرز قرار دارد. طالقان از سه بخش تشکیل شده است: پایین طالقان، میان طالقان، و بالا طالقان؛ و در مجموع دربردارنده حدود ۸۰ روستای کوهستانی است.

مساحت منطقه تا خروجی ایستگاه گلینک حدود ۸۲۰ کیلومتر مربع است. این حوضه بین طول شرقی ۵۰°۳۶' تا ۱۰°۵۱'، و عرض شمالی ۳۶°۲۱' تا ۳۶°۲۱' واقع است؛ و از شمال به حوضه الموت و سردار، از جنوب به کردان و زیاران، از شرق به حوضه کرج و چالوس، و از غرب به حوضه زیاران و الموت محدود می‌شود (شکل ۱).

رودخانه طالقان در مرکز این حوضه از گردنه عسلک در غرب کندوان سرچشممه می‌گیرد و به سمت غرب جریان دارد. این رودخانه پس از دریافت



شکل ۱. موقعیت جغرافیایی منطقه مورد مطالعه

رواناب در روز آم، E_a : مقدار تبخیر و تعرق در روز آم، W_{seep} : مقدار آب نفوذی به لایه فوکانی خاک در روز آم، و Q_{gw} : مقدار جریان برگشتی در روز آم است (به تمامی برحسب میلی‌متر).

در مدل SWAT، برای تخمین رواناب سطحی، دو روش وجود دارد: (الف) روش شماره منحنی؛ و (ب) رابطه نفوذ گرین - امپت (Neitsch et al., 2005). در این تحقیق مقدار رواناب براساس روش پیشنهادی سازمان حفاظت خاک امریکا (SCS) - موسوم به روش منحنی SCS - بدین صورت محاسبه می‌شود:

رابطه (۲)

$$Q_{surf} = \frac{(R_{day} - 0.2S)}{(R_{day} - 0.8S)}$$

Q_{surf} : مقدار رواناب در روز آم برحسب میلی‌متر، R_{day} : مقدار بارندگی در روز آم برحسب میلی‌متر، و S : پارامتر نگهدارش آب در داخل حوضه است که بدین صورت محاسبه می‌شود:

رابطه (۳)

$$S = 25/4 \left(\frac{1000}{CN} - 10 \right)$$

CN : پارامتر خصوصیات حوضه از نظر نفوذپذیری در مدل SWAT هر حوضه در دو مرحله به زیراحدهایی تقسیم می‌شود. در مرحله نخست، هر حوضه براساس توپوگرافی به چند زیرحوضه، و در مرحله بعدی به چند واحد پاسخ هیدرولوژیک (HRU) تقسیم می‌گردد. این واحدها از لحاظ کاربری اراضی و خصوصیات خاک، همگن‌اند. برای هر واحد هیدرولوژیک، میزان آب و رسوب و چرخه عناصر و تلفات تعیین می‌شود و برای هر زیرحوضه نیز متوسط وزنی محاسبه می‌گردد. آن‌گاه پس از جمع شدن این مقادیر در مسیر شبکه رودخانه تا محل خروجی حوضه با یکدیگر، مقدار نهایی برای حوضه تعیین می‌شود.

(Neube, 2006 & Neitsch et al., 2005)

1. Hydrologic Response Unit

در مدل‌های توزیعی، حوضه آبخیز به واحدهای مجزا تقسیم می‌گردد و مقادیر مختلف پارامترهای فیزیکی به هر واحد اختصاص داده می‌شود (Guzha et al., 2010). از آنجا که در حوزه‌های آبخیز امکان اندازه‌گیری تمام کمیت‌های مورد نیاز برای بررسی عکس‌العمل حوزه میسر نیست، و تمام ورودی‌ها نیز در یک مدل اندازه‌گیری نمی‌شوند - یا این کار، شدنی نیست - انتخاب مدلی که بتواند در عین سادگی ساختار، با استفاده از حداقل اطلاعات ورودی مورد نیاز پیش‌بینی را با دقت مناسبی ارائه کند، و همچنین انجام کالیبراسیون، امری ضروری به نظر می‌رسد (Sharifi et al., 2003). در دهه اخیر مدل‌های فیزیکی توزیعی به دلیل انطباق‌شان با مشخصه‌ها یا خصوصیات نظری (تئوریک) حوضه، اهمیت بیشتری یافته‌اند (Hosseini et al., 2010) SWAT به این دلیل انتخاب شد که در تحقیقات زیادی - با اهداف مشابه تحقیق حاضر - به کار رفته‌اند؛ و پژوهشگران نیز قابلیت‌های آن را در شبیه‌سازی هیدرولوژیک تأیید کرده‌اند. SWAT مدل یکپارچه و پیچیده‌ای در مقیاس حوضه‌ای است که قابلیت آنالیز داده‌ها را در بازه‌های زمانی مختلف دارد: سالانه، ماهانه، روزانه و ساعتی. این مدل را دکتر جف آرنولد برای سرویس تحقیقات کشاورزی ایالت‌های متعدد آمریکا، به منظور پیش‌بینی تأثیرات اعمال مدیریتی بر آب، رسوب و بیلان مواد شیمیایی کشاورزی در حوضه‌های بزرگ و پیچیده با انواع مختلف و نیز کاربری و شرایط مدیریتی متفاوت در دوره زمانی طولانی، ارائه کرد (Neitsch et al., 2005).

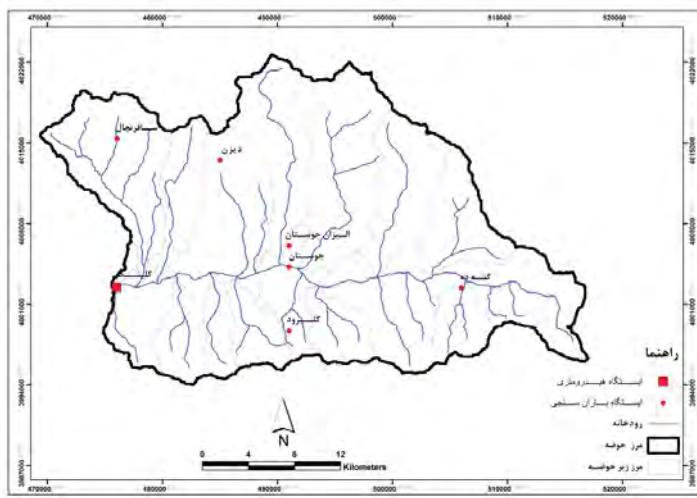
در مدل SWAT چرخه هیدرولوژی براساس معادله بیلان آب شبیه‌سازی می‌شود (Zhang et al., 2009):

رابطه (۱)

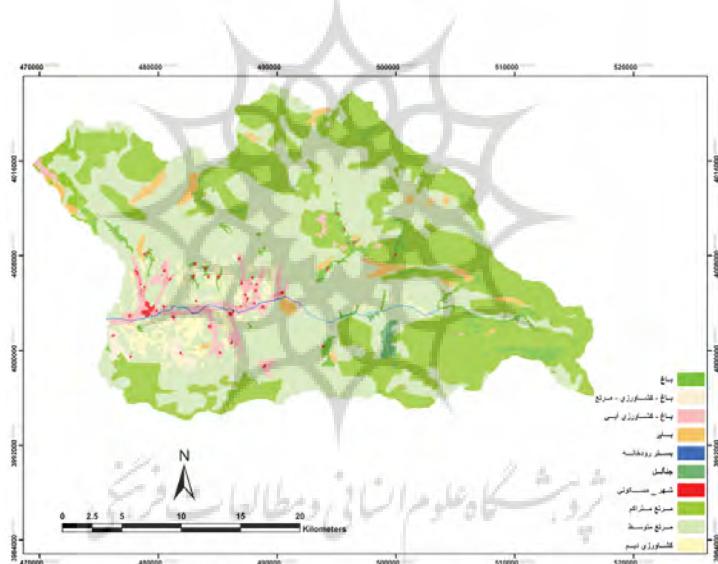
$$SW_t = SW_0 + \sum (R_{day} - Q_{surf} - E_a - W_{seep} - Q_{gw})$$

SW_t : مقدار نهایی آب خاک، SW_0 : مقدار اولیه آب خاک، R_{day} : مقدار بارندگی در روز آم، Q_{surf} : مقدار

مهران شایگان و همکاران



شکل ۲. موقعیت ایستگاه‌های هیدرومتری و باران‌سنجی



شکل ۳. کلاس‌های کاربری طبق استاندارد مدل

داده‌های مختلف مکانی از نقشه‌های ۱:۲۵۰۰۰

سازمان نقشه‌برداری استخراج شدند. این داده‌ها شامل شبکه آبراهه‌ها، مرز حوضه‌ها و کاربری اراضی بود که پردازش‌های لازم برای ورود به مدل بر روی آنها انجام گرفت. لایه خاک‌شناسی از لایه قابلیت اراضی در مقیاس ۱:۵۰۰۰۰ و اطلاعات توصیفی مورد نیاز لایه خاک‌شناسی برای ورود به مدل از گزارش مطالعات

۳-۲-داده‌ها

در منطقه مورد مطالعه، ۵ ایستگاه با اندازه‌گیری دبی روزانه، و نیز ۵ ایستگاه باران‌سنجی استقرار یافته‌اند که از میان ایستگاه‌های هیدرومتری، ایستگاه گلینک در نقطه خروج حوضه به‌منظور بهینه‌سازی پارامترهای مدل برای شبیه‌سازی دبی رواناب در نظر گرفته شد (شکل ۲).

حساسیت انجام گرفت. واسنجی مدل با استفاده از داده‌های دبی اندازه‌گیری شده در محل ایستگاه گلینک صورت پذیرفت، و بعد از واسنجی مدل نیز عمل اعتبارسنجی انجام گرفت. پس از آن، به ارزیابی مدل با استفاده از مقایسه بصری پلات‌های سری زمانی و شاخص‌های آماری پرداخته شد.

۱-۴-۲- تحلیل حساسیت

همیت نسبی پارامترهای ورودی مدل با توجه به خروجی آن، به طور معمول با استفاده از تحلیل حساسیت ارزیابی می‌شود. یکی از چالش‌های مدل‌سازی حوضه آبخیز، شناسایی از طریق آنالیز این حساسیت است که چه پارامترها و ورودی‌هایی به شدت بر سیستم خروجی مربوط به آن، تأثیر می‌نهند. بیش از ۳۰ پارامتر در مدل SWAT برای شبیه‌سازی بارش - رواناب نقش دارند. قبل از کالیبراسیون مبتنی بر حدس و گمان با توجه به داده‌های در دسترس، داشتن درک درست از مشخصات حوضه آبریز و فرایندهای Rouhani و هیدرولوژیکی مورد نظر، اهمیت دارد (Rouhani et al., 2007). بنابراین کاهش تعداد پارامترها با حذف پارامترهای کم تأثیرتر ضروری است. به این منظور باید روش تحلیل حساسیت مناسبی را به کار برد؛ که بدین منظور در این تحقیق حساسیت مدل به پارامترهای مختلف با روش LH_OAT¹ سنجیده می‌شود. اساس LH_OAT مانند روش مونت کارلوست، با این تفاوت که در این روش از نمونه‌برداری خوش‌ای به جای نمونه‌برداری تصادفی استفاده می‌شود. مراحل اجرا نیز بدین صورت‌اند:

$$Y = f(X_1, X_2, \dots, X_k) \quad (4)$$

X_1, X_2, \dots, X_k : متغیرهای مستقل، Y : متغیر وابسته مرحله یکم: محدوده هر متغیر به n فاصله غیرهم‌ بواسان تقسیم می‌گردد و از هر بازه، مقداری انتخاب می‌شود.

1. Latin Hypercube One Factor At a Time

آبخیزداری حوضه طالقان - انجام شده در دانشکده کشاورزی دانشگاه تهران - برگرفته شد (Ministry of Energy, 1993).

نقشه کاربری اراضی با استفاده از تصاویر+ سال ۲۰۰۲ تهیه شد؛ و تعداد کلاس‌های کاربری اراضی براساس نقشه موجود وزارت جهاد کشاورزی تعیین گردید. کلاس‌های مختلف کاربری اراضی (شکل ۳) شامل باغ، مراتع (متراکم، متوسط و ضعیف)، مخلوط باغ - کشاورزی آبی، مخلوط باغ - کشاورزی - مرتع، کشاورزی (دیم - آبی)، اراضی بایر، و بستر رودخانه؛ و کلاس‌های خاک‌شناسی منطقه نیز براساس استاندارد مدل SWAT طبقه‌بندی و کدگذاری شدند. همچنین گفتنی است که از DEM تهیه شده از داده‌های رادار، به عنوان لایه اتفاقی با اندازه پیکسل 85×85 متر استفاده شد.

۴-۲- روش تحقیق

برای تنظیم پارامترهای مدل و تعیین وضعیت پایه، مدل SWAT در نرم‌افزار Arcview بر پایه نقشه کاربری سال ۱۳۸۱ اجرا گردید و مز حوضه بر اساس نقطه خروجی واقع در ایستگاه هیدرومتری گلینک بسته شد. بارش کوهستانی یا کوهبارش، در مناطق مشخصی از دنیا که در آنها بارش و دما با افزایش ارتفاع مرتبط است، پدیده‌ای مهم به شمار می‌آید (Neitsch et al., 2004). از آنجا که حوضه طالقان منطقه‌ای کوهستانی است، برای در نظر گرفتن تأثیر کوه بر باران و دما، مدل رقومی ارتفاع به ۵ طبقه تقسیم شد تا برای هر طبقه اتفاقی، میزان انباشت و نیز تصعید و ذوب برف به صورت جداگانه در هر زیرحوضه معین گردد. پیاده‌سازی مدل بعد از آماده‌سازی داده‌های عدد داده‌های آب و هواشناسی) و لایه‌های مکانی نظری توپوگرافی، کاربری اراضی و خاک‌شناسی، انجام شد. پیش از واسنجی مدل، به منظور تعیین پارامترهای مهم‌تر - یا به عبارتی مؤثرتر - در خروجی مدل و کمک به کاهش پارامترهای مرحله واسنجی، عمل تحلیل

۳-۴-۲- روش‌های مورد استفاده برای ارزیابی مدل

در این تحقیق به منظور بررسی کیفی و کمی کارایی مدل، به مقایسه بصری پلات‌های سری زمانی و شاخص‌های آماری همچون شاخص کارایی مدل^۳ یا معیار ناش ساتکلیف^۴ (NS)، هم‌قارگی یا ضریب تعیین (R^۲) و درصد تورش یا انحراف (PBIAS)^۵ پرداخته شد.

معدلات مربوط به شاخص‌های استفاده شده، در ادامه درج می‌گردند.
رابطه (۶)

$$E = 1 - \frac{\sum(Q_{\text{obs}} - Q_{\text{sim}})^2}{\sum(Q_{\text{obs}} - Q_{\text{mean}})^2}$$

E: شاخص کارایی مدل

Q_{obs} و Q_{mean} و Q_{sim} به ترتیب دیگر عبارت‌اند از: مشاهده شده، دبی شبیه‌سازی شده، و میانگین دبی مشاهده‌های.

مقدار E از منفی بی‌نهایت تا ۱ متغیر است؛ و ۱ یعنی برازش عالی، $E > 0.75$ یعنی نتایج شبیه‌سازی خوب، و بین $0.75-0.36$ یعنی رضایت‌بخش و پذیرفتی بودن نتایج (Kepner et al., 2008). شاخص کارایی نشان‌دهنده عملکرد نسبی مدل است (Guzha et al., 2010).

R^۲: نشانگر واریانس تبیین شده به‌وسیله مجموعه متغیرهای است، که «ضریب تعیین» نام دارد (Jahanbakhsh, 2003).

رابطه (۷)

$$R^2 = \left[\frac{\sum_{i=1}^n (O_i - \bar{O})(P_i - \bar{P})}{\left(\sqrt{\sum_{i=1}^n (O_i - \bar{O})^2} \right) \left(\sqrt{\sum_{i=1}^n (P_i - \bar{P})^2} \right)} \right]$$

1. Latin Hypercube Sample

2. Model Efficiency

3. Nash and Sutcliffe

4. Percent of Bias

مرحله دوم: مقادیر انتخاب شده از پارامتر X_i به صورت تصادفی با مقادیر X_i زوج می‌شود.

مرحله سوم: مقادیر n زوج از X_i و X_j به صورت تصادفی با n مقدار از X_i ترکیب می‌گردد تا K^۶ (LHS^۱) ادامه می‌یابد. این فرایند تا شکل‌گیری n ترکیب K^۶ (LHS^۱) ادامه می‌یابد. سپس براساس نمونه‌های تولید شده (LHS) و با استفاده از روش OAT حساسیت پارامترهای مدل با تغییر یک فاکتور در هر اجرا تعیین می‌شود، به طوری که تغییرات خروجی مدل را در هر اجرا، می‌توان به تغییر پارامتر ورودی نسبت داد. میزان حساسیت براساس شاخص حساسیت محاسبه می‌شود.

رابطه (۸)

$$I = \frac{(y_j - y_i)/(y_j)}{(x_{ij} - x_{ii})/x_{ii}}$$

I شاخص حساسیت است، و y_j و y_i به ترتیب خروجی‌های متناظر با x_{ij} و x_{ii} هستند. رتبه‌بندی تأثیر پارامترها به تغییرات خروجی به گونه‌ای است که پارامتری که به بیشترین تغییرات دامن می‌زنند دارای رتبه ۱ می‌شود.

رتبه حساسیت را می‌توان بدین صورت طبقه‌بندی کرد (Van et al., 2006):

رتبه ۱: خیلی مهم؛ رتبه ۲ تا ۷: مهم؛ رتبه ۸ تا ۲۷: کمی مهم؛ و رتبه ۲۸: بی‌همیت.

۲-۴-۲- واسنجی و اعتبارسنجی

برای ارزیابی مدل، نتایج به دو دوره زمانی واسنجی و اعتبارسنجی تقسیم‌بندی شدند. واسنجی مدل برای دوره زمانی ۱۹۹۷ تا ۲۰۰۲، و اعتبارسنجی مدل براساس داده‌های مستقل برای دوره زمانی ۲۰۰۳ تا ۲۰۰۵ با استفاده از داده‌های دبی اندازه‌گیری شده در محل ایستگاه گلینک انجام گرفت.

اجرای اولیه مدل برای دوره زمانی ۱۹۸۰ تا ۱۹۹۶ انجام گرفت. مقایسه مقدار دبی شبیه‌سازی شده با دبی اندازه‌گیری شده در محل خروجی حوضه در شکل ۴ نشان داده است. برطبق این شکل، اگرچه روند کلی مقادیر شبیه‌سازی شده از مقادیر مشاهده‌ای تعیت می‌کند، اما به این دلیل که مدل، آب پایه را خیلی کمتر از حد واقعی تخمین می‌زند، و نیز شیفت و بیش تخمین مدل در مقادیر اوج دبی، واسنجی پارامترهای مدل اجتناب‌نپذیر است.

شکل ۵ همبستگی بین دبی مشاهده‌ای و دبی شبیه‌سازی شده را در محل ایستگاه گلینک برای دوره زمانی ۱۹۸۰ تا ۱۹۹۶ نشان می‌دهد.

بر طبق جدول ۱، اگرچه میانگین دبی مشاهده‌ای و قبل از شبیه‌سازی بسیار نزدیک به همانند، اما همبستگی پایین (۳۶ درصد) و همچنین بررسی بصیر سری زمانی مقادیر مشاهده‌ای و شبیه‌سازی شده (شکل ۳) حاکی از آن است که مدل مورد بحث توانایی چندانی برای پیش‌بینی مقادیر دبی ماهانه در محل ایستگاه گلینک ندارد.

۲-۳- تحلیل حساسیت

با انجام تحلیل حساسیت، مشخص شد که پارامتر شماره منحنی (CN_2) مهم‌ترین فاکتور است؛ و پارامترهای ظرفیت آب در دسترس در لایه خاک (SOL_AWC)، پارامتر درجه حرارت ذوب برف (ESCO)، و پارامتر جبران تبخیر از خاک (SMTMP) به ترتیب در زمرة مهم‌ترین فاکتورهای کنترل‌کننده دبی جريان در حوضه طالقان‌اند. رتبه حساسیت پارامترهای مهم در این تحقیق، در جدول ۲ نشان داده شده است.

1. Shuffled Complex Evolution
2. Controlled Random Search
3. Shuffled Complex

$$PBIAS = \frac{\sum_{i=1}^n (O_i - P_i)}{\sum_{i=1}^n O_i} \quad \text{رابطه (۸)}$$

O_i و P_i به ترتیب عبارت‌اند از مقادیر پیش‌بینی و مشاهده شده در زمان i .

برای مقایسه مقادیر حاصل از شبیه‌سازی مدل و مقادیر مشاهده‌ای می‌توان از ضربی رگرسیون R^2 استفاده کرد. PBIAS در واقع تخمینی را از میزان انحراف مقادیر پیش‌بینی شده از مقادیر مشاهده‌ای به دست می‌دهد. مقادیر R^2 نزدیک به یک و Guzha et al., 2010 نزدیک به صفر حاکی از عملکرد خوب مدل‌اند (

در نظر گرفته می‌شود (Van et al., 2005). برای ارزیابی هم‌قوارگی یا یکسان بودن و نبودن میانگین مقادیر پیش‌بینی شده و مشاهده شده، آزمون t استیومن در سطح ۹۵ درصد، بدین صورت به کار رفت:

$$\text{رابطه (۹)}$$

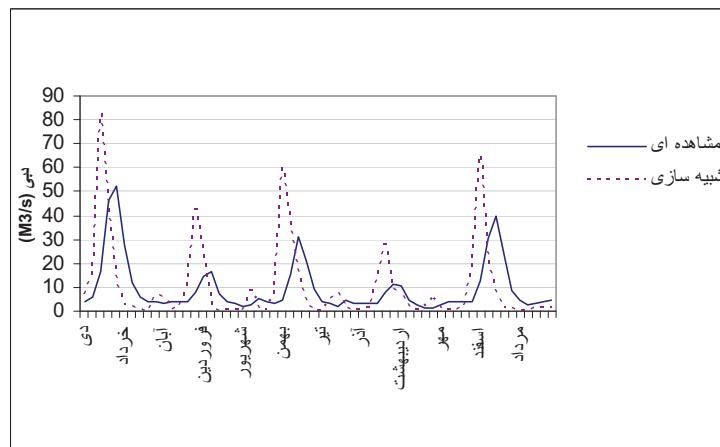
$$H_0: \bar{P} = \bar{O} \quad H_1: \bar{P} \neq \bar{O} \quad \alpha = 0.05$$

\bar{P} و \bar{O} به ترتیب میانگین مقادیر پیش‌بینی و مشاهده‌ای‌اند. در این آزمون در فرضیه H_0 میانگین مقادیر دو جامعه پیش‌بینی و شبیه‌سازی شده برابر است، ولی در فرضیه H_1 چنین نیست.

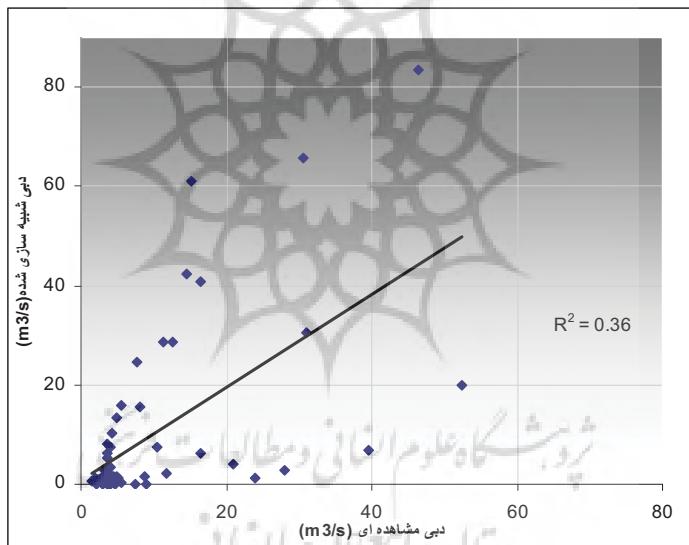
۳- نتایج و بحث

۳-۱- پیاده‌سازی اولیه مدل

بهینه‌سازی به کار رفته در این تحقیق به منظور تعیین مقادیر بهینه پارامترهای مدل SWAT براساس الگوریتم SCE^۱ بوده است. این روش از ادغام نقاط قوت Nelder and Downhill Simplex روشهای Procedure Mead (1965) تصادفی کنترل شده، تکامل رقابتی (Holland, 1975) و بر زدن مجموعه^۲ شکل گرفته و به وجود آمده است. (Duan et al., 1992)



شکل ۴. دبی مشاهده‌ای و شبیه‌سازی قبل از واسنجی



شکل ۵. همبستگی دبی مشاهده‌ای و شبیه‌سازی قبل از کالیبراسیون

جدول ۱. خلاصه آماری دبی ماهانه قبل از واسنجی

۹/۴۳	میانگین دبی مشاهده شده (متر مکعب بر ثانیه)
۱۰/۵۵	میانگین دبی قبل از شبیه‌سازی (متر مکعب بر ثانیه)
.۳۶	R^2

جدول ۲. نتایج تحلیل حساسیت برای شبیه‌سازی بارش - رواناب، با استفاده از روش LH_OAT

توصیف پارامتر	رتبه حساسیت	پارامتر
شماره منحنی در شرایط رطوبتی نوع ۲	۱	CN2
ظرفیت آب در دسترس در لایه خاک	۲	SOL_AWC
درجه حرارت ذوب برف	۳	SMTMP
فاکتور جبران تبخیر از خاک	۴	ESCO
ضریب تأخیر جریان سطحی	۵	surlag
ضریب حداقل ذوب برف	۶	SMFMN
ضریب حداکثر ذوب برف	۷	SMFMX
فاکتور ضریب جریان پایه	۸	ALPHA_BF
ضریب مانینگ در کanal اصلی	۹	ch_n
هدایت هیدرولیکی خاک در حالت اشیاع	۱۰	SOL_K
درجه حرارت ریزش برف	۱۱	SFTMP
زمان تأخیر جریان زیرزمینی	۱۲	GW_DELAY

جدول ۳. مقادیر اولیه، حداقل، حداکثر و بهینه در مرحله واسنجی مدل

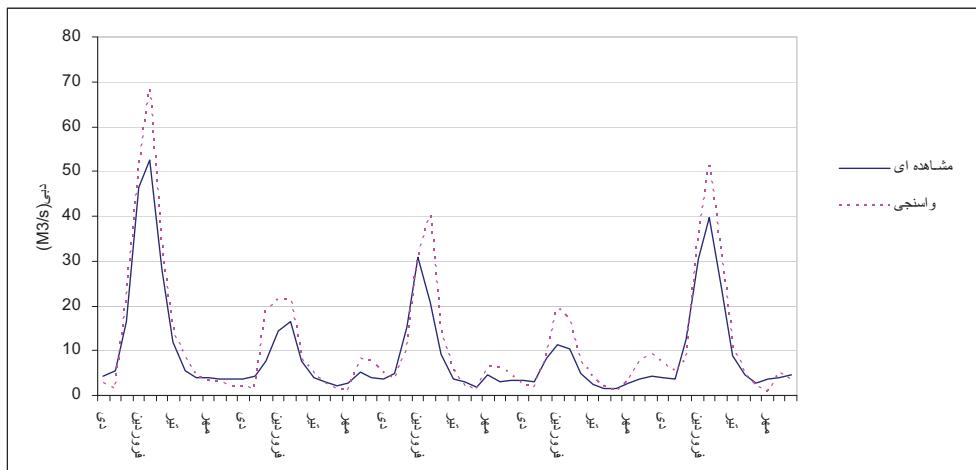
پارامتر	مدار اولیه	حداقل	حداکثر	مدار بهینه
CN2	-	-۱۰	۱۰	*** ۱۰
SOL_AWC	-	-۵	۵	*** -۵
SMTMP	۰ / ۵	-۳	۳	۱
ESCO	۰ / ۹۵	۰ / ۵	۱	۰ / ۹
surlag	۴	۰	۳	۰ / ۰۶
SMFMN	۴ / ۵	۰	۶	۱ / ۴
SMFMX	۴ / ۵	۰	۶	۴ / ۷
ALPHA_BF	-	۰ / ۰۱	۰ / ۰۶	۰ / ۰۳۸

* جایگزین مقادیر پارامتر *** ضرب در مقادیر پارامتر (درصد)

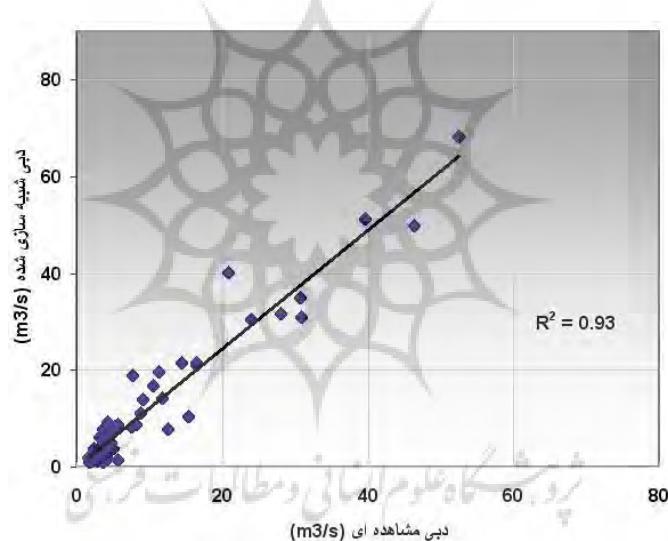
استفاده شد. گفتنی است که تعداد اجراهای مدل برای رسیدن به بهترین تابع هدف به ۵۰۰۰ اجرا محدود گردید. در جدول ۳ مقادیر اولیه، حداکثر، حداقل و بهینه در مرحله واسنجی در حوزه آبخیز طالقان با روش بهینه‌سازی الگوریتم SCE نشان داده شده است. بهینه‌سازی الگوریتم SCE نشان داده شده است. شکل‌های ۶ و ۷ به ترتیب مقادیر ماهانه دبی اندازه‌گیری شده و شبیه‌سازی شده و نیز همبستگی بین دبی‌های مذکور را در دوره واسنجی نشان می‌دهند.

۳-۳- واسنجی

روش بهینه‌سازی الگوریتم SCE، تکنیک جستجوی سودمندی برای واسنجی مدل‌های بارش - رواناب است. از آنجا که تخمین‌های بهینه انجام شده با روش‌های بهینه‌سازی محلی با انتخاب تصادفی نقاط آغاز می‌شوند، و نمونه‌برداری‌های تصادفی نقاط بر نتایج واسنجی تأثیر می‌نهند، برای غلبه بر آن از تکنیک‌های بهینه‌سازی سراسری (مانند روش الگوریتم SCE)،



شکل ۶. دبی مشاهده‌ای و شبیه‌سازی شده، بعد از کالیبراسیون



شکل ۷. همسنگی بین دبی مشاهده‌ای و دبی شبیه‌سازی شده در محل ایستگاه گلینک بعد از کالیبراسیون

شکل ۵ نیز این را تأیید می‌کند. شکل ۵ نشان می‌دهد که تخمین مدل در ماههای مرطوب بیشتر از میزان مشاهده‌ای است؛ و این بیش تخمین در مقادیر منفی PBIAS همان‌گونه که پیشتر نیز اشاره شد، آزمون t برای مقایسه میانگین‌های مقادیر شبیه‌سازی شده و مشاهده‌ای به کار رفت (جدول ۵).

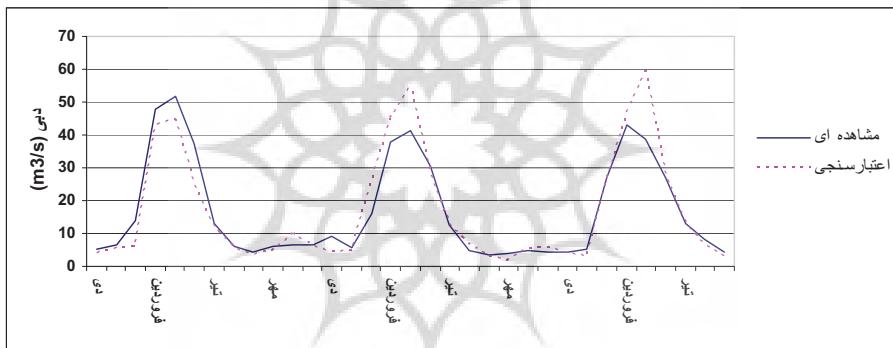
در جدول ۴ خلاصه آماری عملکرد مدل در بازه واسنجی نشان داده شده است. آماره‌های این جدول مشخص می‌سازند که این مدل به خوبی مقادیر دبی ماهانه را در محل ایستگاه گلینک پیش‌بینی می‌کند؛ و ضریب NS برابر 0.80 نیز مؤید این توانایی است. به علاوه، با توجه به اینکه مقدار PBIAS ($13/8$) در محدوده رضایت‌بخش است، می‌توان نتیجه گرفت که نتایج مدل خوب بوده‌اند. بررسی بصری سری زمانی در

جدول ۴. خلاصه آماری دبی ماهانه در فرایند واسنجی

کالیبراسیون	
۹/۴۳	میانگین دبی مشاهده شده (متر مکعب بر ثانیه)
۹/۸۹	میانگین دبی شبیه‌سازی شده (متر مکعب بر ثانیه)
۰/۸۰	NS
۰/۹۳	R^2
-۱۳/۸	PBIAS

جدول ۵. خلاصه نتایج آزمون t

فاصله اطمینان اختلاف میانگین در سطح ۹۵ درصد		
حد پایین	حد بالا	Sig
-۶/۶۴	۲/۵۲	۰/۲۷۵



شکل ۸. دبی مشاهده‌ای و شبیه‌سازی در دوره زمانی اعتبارسنجی (۲۰۰۳-۲۰۰۵)

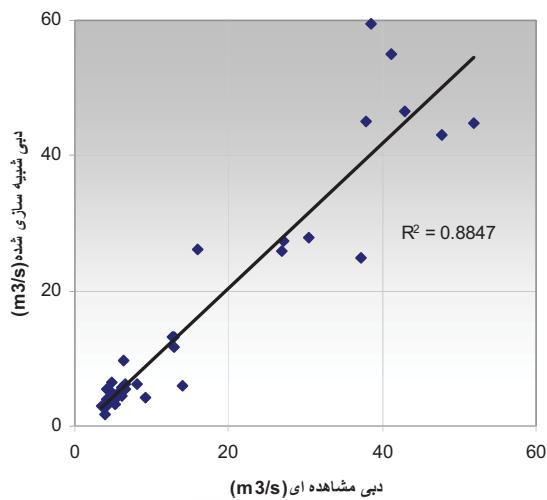
اندازه‌گیری شده و شبیه‌سازی شده و همچنین همبستگی بین دبی‌های مذکور را در دوره اعتبارسنجی نشان می‌دهد. بررسی بصری مقادیر سری زمانی (شکل ۸) مشخص می‌سازد که توانایی مدل در شبیه‌سازی روند تغییرات دبی در بازه زمانی اعتبارسنجی، خیلی خوب است. شکل ۹ نیز نشان‌دهنده همبستگی مناسبی بین مقادیر اندازه‌گیری شده و شبیه‌سازی شده است.

نتایج این آزمون حاکی از آن‌اند که چون $\text{Sig} = ۰/۳۷۵ > ۰/۰۵$ ، بدین ترتیب این با سطح اعتماد ۹۵ درصد، مشابه یکدیگرند و H_0 تأیید می‌شود. به علاوه، همان‌گونه که در ستون‌های آخر همین جدول ملاحظه می‌شود، فاصله اطمینان برای اختلاف میانگین^۱ شامل صفر است که این خود هم قوارگی دو جامعه را تأیید می‌کند.

۴-۴- اعتبارسنجی

پس از بازه واسنجی مدل، به ارزیابی نتایج پرداخته شد. شکل‌های ۸ و ۹ به ترتیب مقادیر ماهانه دبی

1. Confidence Interval of the Difference



شکل ۹. همبستگی مقادیر مشاهده‌ای و شبیه‌سازی در دوره زمانی اعتبارسنجی

جدول ۶. خلاصه آماری دبی ماهانه در دوره زمانی اعتبارسنجی

اعتبارسنجی	میانگین دبی مشاهده شده (متر مکعب بر ثانیه)	میانگین دبی شبیه‌سازی شده (متر مکعب بر ثانیه)	NS	R ²	PBIAS
۱۶/۷					
۱۶/۹					
۰/۸۴					
۰/۸۸					
-۲					

جدول ۷. خلاصه نتایج آزمون t در دوره اعتبارسنجی

فاصله اطمینان اختلاف میانگین در سطح %۹۵	حد بالا	حد پایین	Sig
-۸/۳۲	۷/۸۵	۰/۹۵۴	

مدل واسنجی شده به خوبی مقادیر دبی ماهانه را در دوره اعتبارسنجی پیش‌بینی می‌کند. از ضریب NS برابر ۰/۰۸۴ R² برابر ۰/۸۸ و مقدار PBIAS برابر -۲ می‌توان مناسب بودن نتایج مدل را دریافت. کاهش مقادار R² می‌تواند ناشی از تأثیر داده‌های مشاهده‌ای بر مدل باشد.

بررسی بصری مقادیر سری زمانی (شکل ۸) مشخص می‌سازد که توانایی مدل در شبیه‌سازی روند تغییرات دبی در بازه زمانی اعتبارسنجی، خیلی خوب است. شکل ۹ نیز نشان‌دهنده همبستگی مناسبی بین مقادیر اندازه‌گیری شده و شبیه‌سازی شده است. با بررسی آماره‌های جدول ۶ مشخص می‌شود که

در منطقه طالقان، تالسون و شومی کر در سال ۲۰۰۴ با استفاده از مدل SWAT انجام دادن، بدی اوج جریان کمتر از مقدار اندازه‌گیری شده تخمین زده شد؛ اما در تحقیق حاضر، بزرگ‌ترین وقایع جریان بیشتر از مقدار اندازه‌گیری شده تخمین زده شد. دلیل آن را می‌توان چنین تشریح کرد که در تحقیق حاضر به‌منظور شبیه‌سازی دقیق‌تر ذوب برف، با تقسیم‌بندی مدل رقومی ارتفاع به ۵ باند، به تأثیر ارتفاع نیز بر بارش و دما توجه شده است. البته در تحقیق حسینی و همکاران در سال ۲۰۱۰، از بین یازده پارامتر حساس تعیین شده، ۱۰ پارامتر با تحقیق حاضر یکسان‌اند؛ هر چند که رتبه حساسیت‌شان متفاوت است، و این که احتمالاً به دلیل دوره‌های زمانی مختلف این دو مطالعه بوده است. در مطالعه پیش‌گفته، دقت مدل در مرحله واسنجی رواناب ماهانه، برای ضرایب NS و R² به ترتیب برابر ۰/۵۸ و ۰/۷۹، و در مرحله اعتبارسنجی ۰/۷۵ و ۰/۷۵ به دست آمد. در تحقیق حاضر، دقت مدل در مرحله واسنجی رواناب ماهانه، برای ضرایب NS و R² به ترتیب برابر ۰/۸ و ۰/۹۳، و در مرحله اعتبارسنجی ۰/۸۸ و ۰/۸۸ به دست آمد. مقایسه نتایج دو تحقیق مشخص می‌سازد که در تحقیق حاضر، مدل با دقت نسبتاً بالاتری با شرایط منطقه واسنجی شده است.

تخمین زیاد بدی پیک مدل می‌تواند با چگونگی توزیع ایستگاه‌های باران‌سنجی و نحوه درون‌بایی بارندگی مرتبط باشد استثنمن و همکاران نیز در سال ۲۰۰۱ به این نکته اشاره کردند.

پیشنهاد می‌شود که تحلیل حساسیت در سطح زیرحوضه‌ها انجام گیرد تا بتوان توزیع مکانی رتبه‌بندی حساسیت پارامترها و همچنین ارتباط آن را با پارامترهای ورودی نظری کاربری اراضی و خاک - بررسی کرد. همچنین پیشنهاد می‌شود که تحلیل بیشتری در زمینه پارامترهای ذوب برف صورت پذیرد، و مشخصاً تأثیر تعداد باندهای مختلف ارتفاعی نیز مورد بررسی قرار گیرد.

نتایج آزمون t (جدول ۷) حاکی از آن‌اند که چون H₀: Sig=۰/۹۵<۰/۰۵ با احتمال ۹۵ درصد، رد می‌شود و H_۰ به اثبات می‌رسد. همچنین از آنجا که اختلاف میانگین در دو طرف صفر قرار دارد، هم‌قوارگی دو جامعه تأیید می‌شود و می‌توان مقادیر مشاهده‌ای و مقادیر شبیه‌سازی شده آن دو را همسان دانست.

۴- نتیجه‌گیری

مدل‌های بارش - رواناب، ابزارهای مهمی در پروژه‌های منابع آبی به شمار می‌آیند. کارایی مدل‌های مذکور به انتخاب مناسب پارامترهای مدل بستگی دارد. در این SWAT، به‌منظور واسنجی مدل بارش - رواناب آبی در با روش الگوریتم SCE، بدی ماهانه شش سال آبی در منطقه مورد مطالعه برای واسنجی، و بدی ماهانه سه سال آبی برای اعتبارسنجی به کار رفت. نتایج نشان دادند که این مدل توانایی کمتری در شبیه‌سازی بدی حد اوج دارد، چرا که مقادیر کمتری را برای این بدی‌ها در دوره واسنجی و اعتبارسنجی برآورد کرده است. پیش از بهینه‌سازی پارامترهای مدل، با توجه به اینکه مدل مورد مطالعه درواقع مدلی نیمه‌توزیعی - فیزیکی است و تعداد زیادی پارامتر دارد، به‌منظور شناخت مهم‌ترین پارامترهای مؤثر در حوزه آبخیز طالقان، به تحلیل حساسیت پرداخته شد. این تحلیل نشان داد که پارامترهای مربوط به ریزش و ذوب برف اهمیت زیادی دارند، و این خود با شرایط حوضه طالقان - که منطقه‌ای است کوهستانی - مطابقت می‌کند. از دیگر علل شبیه‌سازی نشدن دقیق رواناب در برخی از ماههای سال، می‌توان به این اشاره کرد که مدل SWAT نتوانسته است شبیه‌سازی ذوب برف را در حوضه طالقان به خوبی انجام دهد. رستمیان و همکاران در سال ۲۰۰۹ در مطالعه‌ای در حوضه کارون شمالی با استفاده از مدل SWAT به این موضوع اشاره کردند؛ و به هر حال بررسی بیشتر در این زمینه می‌تواند نتایج بهتری را به دست دهد.

در تحقیقی که حسینی و همکاران در سال ۲۰۱۰

Modeling of the Upper Guadiana River Basin (Spain), Physics and Chemistry of the Earth 28, 193-200.

Duan Q., Sorooshian S., Gupta VK., 1992., **Effective and Efficient Global Optimization for Conceptual Rainfall-runoff Models**, Water Resources Research, 28(4): 1015–1031.

Guzha A.C., Hardy T.B., 2010, **Application of the Distributed Hydrological Model, TOPNET, to the big darby Creek watershed, Ohio, USA**, Water Resour Manage, 24: 979-1003.

Holland J., 1975, **Adaptation in Natural and Artificial Systems**, University of Michigan Press: Ann Arbor, MI.

Hosseini M., Ghafoori S.M., Sovm M.A., Ghazali A., Mohammadsharif A., 2010, **Calibration and Validation of SWAT Model in Taleghan Watershed**, 6th national conference on watershed science and engineering and 4th national conference on erosion and sediment, Tarbiat Modares University.

Jahanbakhsh E., 2003, **Learning to Use Statistical Tests in Social Research Usin, SPSS**, Danesh Pazhoohan Barin Institution Center (persian).

Kepner W.G., Hernandez M., Semmens D.J., Goodrich D.C., 2008, **The Use of Scenario Analysis to Assess Future Landscape Change on Watershed Condition in the Pacific Northwest (USA)**, Use of Landscape Sciences for the Assessment of Environmental Security, 237-261.

در مجموع، مقادیر حاصل از شاخص‌های مورد استفاده برای ارزیابی نشان از آن دارند که مدل مذکور قابلیت زیادی برای پیش‌بینی دبی ماهانه حوضه طالقان دارد. به علاوه، شباهت زیاد منحنی‌های سری زمانی مقادیر شبیه‌سازی شده و اندازه‌گیری شده نیز توانایی زیاد مدل را در پیش‌بینی دبی تأیید می‌کند. با انجام این تحقیق، بستری مناسب برای بررسی میزان رواناب در منطقه طالقان بر اساس شبیه‌سازی هیدرولوژیک حوضه مورد نظر فراهم گردید. از این مدل هیدرولوژیک شبیه‌سازی شده می‌توان به عنوان مبنایی برای تحلیل‌ها و تصمیم‌گیری‌های مختلف مدیریتی - نظیر تغییرات کاربری اراضی و تأثیرات هیدرولوژیک آن - استفاده کرد.

- منابع

Alansi A.W., Amin M.S.M., Abdul Halim G., Shafri H.Z.M., Aimrun W., 2009, **Validation of SWAT Model for Stream Flow Simulation and Forecasting in Upper Bernam Humid Tropical River Basin**, Malaysia, Hydrology and Earth System Sciences, Discuss, 6: 7581-7609.

Arnold, J.G., Srinivasan, R., Muttiah, R.S., Williams, J.R., 1998, **Large Area Hydrological Modeling Assessment**, Journal of the American Water Resources Association 34 (1).

Arzani H., MirAkhoorlou KH., Hosseini S.Z., 2009, **Land Use Mapping Using The Landsat 7 (ETM+) Data (part of the ranges of the Taleghen Basin**, Iranian Journal of Rang and Desert Research, Vol. 16, 2: 150-160.

Conan C., Marsilly G. D., Bouraoui F., Bidoglio G., 2003, **A Long-term Hydrological**

Ministry of Energy, Regional Water Organization, 1993, **Taleghan Basin Watershed Studies**, vol 4, resource assessment and land capability.

Ncube M., 2006, **The Impact of Land Cover and Land Use on the Hydrologic Response in The OLIFANTS**, M.Sc. Thesis, Faculty of Engineering and the Built Environment, University of the Witwatersrand.

Nelder JA, Mead R., 1965, **A Simplex Method for Function Minimization**, Computing Journal 7: 308–313.

Neitsch, S.L., Arnold, J.G., Kiniry, J.R., Williams, J.R., King, K.W., 2005, **SWAT Theoretical Documentation Version 2005**, Soil and Water Research Laboratory, ARS, Temple Texas, USA.

Neitsch S.L., Arnold J.G., Kiniry J.R., Srinivasan J.R., Williams J.R., 2004, **Soil and Water Assessment Tool Input/Output File Documentation**, version 2005, USA.

Rostamian R., Mousavi S.F., Heydarpour M., Afuni M., Abbaspour K., 2009, **Application of SWAT 2000 Model for Estimating Runoff and Sediment in Beheshtabad Watershed, a Sub-basin of Northern Karun**, Journal of Sciences and Technology of Agriculture and Natural Resources, 46: 517-531 (persian).

Rouhani, H., Rahimi N.A., Ebrahimi H., 2010, **Capability of Semi-conceptual Model in Simulating of Rainfall-Runoff in Mountain-Forestry Catchment**, 6th

national conference on watershed science and engineering and 4th national conference on erosion and sediment, Tarbiat Modarres University (persian).

Rouhani, H., Willems, P., Feyen, J., 2007, **Analysis of Parameter Sensitivity and Uncertainty of the SWAT Hydrological Model**, Hydrological Science and Technology, 23: 191-202.

Sharifi F., Safarpoor S., Ayubzadeh S.A., 2003, **Evaluation of AWBM 2002 Simulation Model in 6 Iranian Representative Catchments**, Research and development, 63: 35-42 (persian).

Stellman K., Fuelberg H., Garza R., Mullusky M., 2001, **An Examination of Radar and Rain Gauge Derived Mean Areal Precipitation over Georgia Watersheds**, Weather Forcast 16:133-144.

Tolson, B.A., Shoemaker C.A., 2004, **Watershed Modeling of the Cannonsville Basin Using SWAT2000: Model Development, Calibration and Validation for the Prediction of Flow, Sediment and Phosphorus Transport to the Cannonsville Reservoir**, Technical Report, School of Civil Environmental Engineering, Cornell Univ., Ithaca, N. Y.

Van Griensven A., Meixner T., Grunwald S., Bishop T, Diluzio M., Srinivasan R., 2006, **A Global Sensitivity Analysis Tool for the Parameters of Multi-variable Catchment Models**, J Hydrol 324: 10-23.

Van L., Arnold M., Bosch D., 2005, **Problem and Potential of Auto Calibrating a Hydrologic Model**, Trans Am Soc Agric Eng 48(3):1025-1040.

Yaghoobi F., Bahrehamd A., Noora N., 2010, **Map Production of Potential Runoff Coefficient Using WetSpa in Chehelchai Catchment**, 6th national conference on watershed science and engineering and 4th national conference on erosion and sediment, Tarbiat Modarres University. (persian).

Zhang X., Srinivasan R., Bosch D., 2009, **Calibration and Uncertainty Analysis of SWAT Model Using Genetic Algorithms and Bayesian Model Averaging**, Journal of hydrology 374: 307-317.

پژوهشکاه علوم انسانی و مطالعات فرهنگی
برگال جامع علوم انسانی