

توسعه و کاربرد شبه توزیعی GFHM در شبیه‌سازی آبنمای سیلاب، مطالعه‌ی موردی: حوضه‌ی آبخیز جعفرآباد، استان گلستان

مجتبی محمدی^{۱*}، واحد بردى شیخ^۲، امیر سعدالدین^۳

تاریخ دریافت: 1391/6/12 تاریخ پذیرش: 1391/9/10

چکیده

شبیه‌سازی آشناسی یک ابزار اصلی برای پیش‌بینی وقایع سیلابی و عکس‌عمل آشناسی حوضه‌های آبخیز برای سیاریوهای مختلف مدیریتی می‌باشد. در این مطالعه شبه GFHM (GIS-based Flood Hydrograph Modeling) برای شبیه‌سازی آبنمای سیل حوضه‌ی جعفرآباد با استفاده از زبان شبیه‌سازی محیط زیستی PCRaster تهیه و توسعه داده شد. شبه GFHM یک شبه آشناسی توزیعی مکانی و زمانی می‌باشد. نقشه‌های DEM، کاربری اراضی، نوع خاک، همچنین آمار بارش حوضه‌ی آبخیز، داده‌های اصلی مورد نیاز شبیه می‌باشند. این شبیه قابلیت شبیه‌سازی آبنمای های سیلاب را با گامهای زمانی در حد ثانیه و دقیقه داشته، و با توجه به هدف محقق قابل تنظیم می‌باشد. برای توسعه‌ی این شبیه، ابتدا شبیه مفهومی، روشها و روابط مورد استفاده جهت شبیه‌سازی فرایندهای آشناسی، فرضیات و محدودیتهای روابط مورد استفاده تدوین گردیدند. این شبیه جهت محاسبه بارش مازاد از روش شماره‌ی منحنی سازمان حفاظت منابع ملی، و جهت روندیابی از روش موج جنبشی بهره برد. جهت انجام واسنجی از روش واسنجی "فراسنج در هر بار"⁴ که یکی از ساده‌ترین و متعارفترین روش‌های تحلیل حساسیت می‌باشد جهت بررسی تحلیل حساسیت فراسنجها استفاده گردید. به منظور ارزیابی کارایی شبیه در دو مرحله‌ی واسنجی و اعتبارسنجی از شاخصهای ارزیابی متعددی بهره‌وری شد. برای دوره‌ی واسنجی متوسط ضریب ناش- ساتکلیف 0/718، و برای دوره‌ی اعتبارسنجی 0/777 به دست آمد. اختلاف مرحله‌ی زمانی میان آبنمای های شبیه‌سازی شده و آبنمای های مشاهداتی دلیل اصلی پایین بودن نسبی شاخصهای ارزیابی می‌باشد.

واژه‌های کلیدی: آشناسی، شبیه‌سازی، PCRaster، GFHM، حوضه‌ی جعفرآباد

^۱- دانشجوی کارشناسی ارشد آبخیزداری، دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی گرگان

^۲- استادیار دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی گرگان

^۳- استادیار دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی گرگان

*- نویسنده مسئول: Mohamadi613@gmail.com

⁴- OAT: one factor-at-a-time

می شوند (آماگوچی و همکاران، 2012). شبیه های یکپارچه به داده های ورودی کمی نیاز دارند، اما با این نوع شبیه ها نمی توان تغییرات مکانی را مورد بررسی قرار داد. در مقابل این شبیه ها، شبیه های توزیعی قرار دارند که حوضه را به تعداد زیادی سلول های مربعی تقسیم می کنند (بون، 2001)، از آن جمله می توان به شبیه هایی همچون شبیه SHE (آبوت و همکاران، 1986)، Japanese Topmodel (بون و کیرک بی، 1979)، ones (تاكاسو و همکاران، 1989)، لو و همکاران، 1989، Wetspa (لویی و د اسمیت، 2004)، BEACH (شیخ، 2009) و HEC-HMS (اسچارفنبرگر و فلمینگ، 2010) اشاره نمود. شبیه های توزیعی مقادیر صریحی از تغییرات مکانی فرایندها، ورودیها، شرایط مرزی و ویژگیهای آبخیز را نشان می دهند. شبیه های توزیعی در صورتی که بطور مناسب فراسنجی شوند، توانایی شبیه سازی واقع گرایانه تر، و پیش بینی پاسخ آبشناسی نسبت به تغییرات اقلیم و کاربری اراضی را دارند (کارت س و همکاران، 2012).

شبیه سازی فیزیکی، توزیعی - فضایی آبشناسی در مقیاس کل حوضه نیازمند داده های ورودی زیادی می باشد؛ بنابراین، سامانه های اطلاعات جغرافیایی (GIS) محیط بسیار مفیدی برای شبیه سازی می باشد، زیرا ذخیره، نمایش، حفظ و مدیریت داده ها را تسهیل می بخشد (دی رو و همکاران، 1996؛ بورگ، 1996).

سه رویکرد پیوند ضعیف (loose coupling)، پیوند قوی (tight coupling) و پیوند بطنی (embedded coupling) برای شبیه سازی در محیط GIS وجود دارند (ولسلینگ و همکاران، 1996؛ بهره مند، 2006). در اتصال ضعیف، GIS در پیش پردازش داده های فضایی ورودی برای شبیه مورد نظر استفاده می شود، همانند شبیه های استفاده شده به وسیله هی دی رو و همکاران، 1989 و کایت و همکاران، 1996). در رویکرد اتصال قوی، یک پیوند قوی بین شبیه ها و GIS برقرار است، بطوری که ورودیها و خروجیهای شبیه می توانند مستقیماً به وسیله هی GIS هدایت شوند. از این نوع شبیه ها می توان به SWAT اشاره نمود (آرنولد و همکاران، 1998)، که اکنون بطور گسترده در سرتاسر جهان مورد استفاده قرار می گیرد. باید توجه داشت که

مقدمه

امروزه افزایش و رشد شمار سیلابها در مناطق مسکونی، و بیوژه آبخیزهای شهری قابل مشاهده می باشد، و انتظار می رود که در آینده افزایش یابد (آماگوچی و همکاران، 2012)، که یکی از دلایل اصلی آن رشد گروه شهرسازی در بیشتر مناطق جهان است، بطوری که از سال 2010 بیش از نیمی از جمعیت جهان در مناطق شهری زندگی می کنند (سازمان ملل، 2010)، که معمولاً رشد شهرسازی با ظرفیت نهرهای زهکشی همواری ندارد. یکی دیگر از دلایل آن، افزایش فراوانی بارشهای شدید در نتیجه تغییرات اقلیمی می باشد (IPCC، 2007؛ توماس و همکاران، 2011). استفاده از روش های سازه ای و غیر سازه ای یکی از راهبردهای مهم جهت مدیریت سیلابهاست که در بیشتر کشورها در حال انجام می باشد (آندر جلکویچ، 2001؛ جنووز، 2006). این در حالی است که پیش بینی سیلابها و فرایند آنها کمتر پاییش و مطالعه شده اند، مطالعات صورت گرفته نیز بیشتر در آبخیزهای کوچک دارای ایستگاه های آبسنجی بوده اند. به هر حال ایستگاه های آبسنجی نیز هنگام وقوع سیلابها تخریب شده و یا آسیب می پذیرند، که در نتیجه آن، داده های اندازه گیری شده ناقص و رضایت بخش نیستند؛ بنابراین، سیلابها در بیشتر موارد بطور ضعیف ثبت می شوند؛ لذا، جهت مطالعه رفتار آنها می بایست از داغاب سیلابهای گذشته، و یا از شبیه سازی بارش - رواناب استفاده کرد (کارت س و همکاران، 2012).

شبیه های آبشناسی ارائه هی ساده یک سامانه آبشناسی می باشد که برای شبیه سازی جریان های سطحی یا زیرزمینی، و مدیریت و مهار کردن منابع آب به کار می رود. علاوه بر آن، شبیه های آبشناسی در ک و دانش ما را نسبت به جریان آب در طبیعت افزایش می دهند (رید و همکاران، 2007).

شبیه های آبخیز را برای اهداف مختلف می توان در دو طبقه یکپارچه و توزیعی طبقه بندی کرد (سینگ، 1995). در شبیه های یکپارچه، همچون HEC-Tank (HEC، 1998)، (سونگاو، 1974) و SSARR (اسپیرز، 1995)، AWBM (بوگتون و چیو، 2007)، بعضی فرایندها به وسیله هی قانون های آبی ساده شده، و بقیه آنها به وسیله هی معادلات جبری تجربی بیان

همکاران، 2009) و PCR-XAJ (ژو و همکاران، 2011) اشاره نمود.

نظر به این آبنمای سیل نتیجه‌ی پاسخ آبشناسی حوضه‌ی آبخیز به تغییرات شرایط حوضه و متغیرهای عکس العمل آن می‌باشد، بنابراین، در مطالعه‌ی حاضر سعی گردید تا شبیه‌ی را برای حوضه‌ی آبخیز جعفرآباد در محیط GIS با استفاده از زبان برنامه‌نویسی PCRaster تهیه گردد، تا بتوان از آن در شبیه‌سازی آبنمای سیل، پیش‌بینی و مدیریت جامع آبخیز مذبور استفاده کرد.

مواد و روشها

موقعیت حوضه‌ی مورد مطالعه

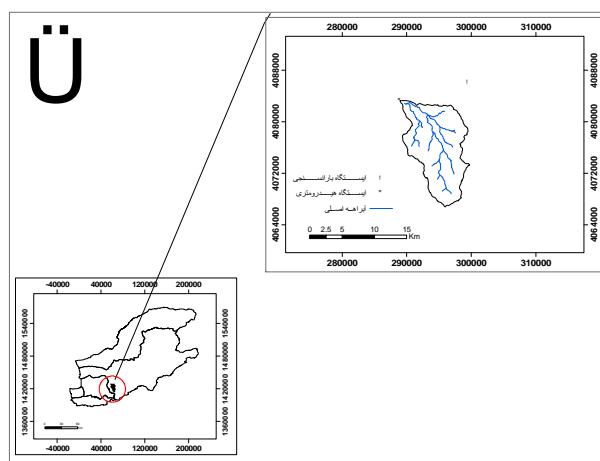
حوضه‌ی آبخیز جعفرآباد از زیرحوضه‌های گرگان‌رود با مساحتی حدود 110 کیلومتر مربع، و رودخانه‌ای به طول 21 کیلومتر، در 25 کیلومتری جنوب شرق گرگان و در محدوده‌ی جغرافیایی $37^{\circ} 48'$ تا $45^{\circ} 48'$ طول شرقی و $36^{\circ} 43'$ تا $52^{\circ} 36'$ عرض شمالی در استان گلستان واقع شده است. میانگین دمای سالانه 15/45 درجه‌ی سانتی گراد، متوسط بارش سالانه 566 میلی‌متر، و ارتفاع مبه وسیله‌ی منطقه 1300 متر است. بخش قابل توجهی از حوضه‌ی را مناطق کوهستانی پوشیده از جنگل با شیب زیاد تشکیل داده خاک منطقه مربوط به گروههای آبشناسی B و C بوده، و زمین شناسی بیشتر مربوط به سازندهای خوش بیلاق، جیروود و خاک بادآورده است. در این پژوهش از آمار بدنه ساعتی ایستگاههای آسننجی تقی آباد در خروجی آبخیز، و آمار 15 دقیقه‌ای بارش ایستگاه بارانسنجی فاضل آباد در نزدیکی مرکز ثقل آبخیز، استفاده شده است. رود اصلی آن پس از تجمع انشعابات فرعی از روستای تقی آباد گذشته، و با پیوستن به گرگان‌رود به دریای خزر می‌ریزد. شکل (1) موقعیت منطقه‌ی مورد مطالعه را نشان می‌دهد.

هر دو روش پیوند ضعیف و قوی محدودیت ذاتی جهت شبیه‌سازی دارند (کریمی و هوستون، 1997)؛ لذا، رویکرد سومی به نام پیوند بطنی توسعه یافته است. در پیوند بطنی، شبیه در یک سامانه برنامه‌نویسی مجتمع برنامه‌نویسی و اجرا می‌گردد. مزیت رویکرد سوم در آن است که کاربر می‌تواند شبیه شخصی مورد نظر خود را طراحی، اجرا و تغییرات آتی را اعمال کند (وسلینگ و همکاران، 1996).

در شبیه‌سازهای زیست محیطی استفاده از زبانهای برنامه‌نویسی سطح بالا به وسیله‌ی محققین و همانندسازان بدون داشتن دانش برنامه‌نویسی تخصصی ترجیح داده می‌شود (وان درسون و همکاران، 2000؛ کارسنبورگ، 2002؛ کارسنبورگ و همکاران، 2010). بایتارت و همکاران (2008) پیشنهاد دادند که شاخصهای یک شبیه می‌بایست قابل دسترس، پیمانه‌ای و قابل حمل باشد. تلفیق این ویژگیها شرایطی را به وجود خواهد آورد تا امکان ایجاد شبیه شخصی جهت آزمایش فرضیات مختلف وضعیت جریان و پاسخ به سوالهای مختلف، و درنهایت تهیه‌ی شبیه مناسب منطقه‌ای را فراهم کند (کرفت و همکاران، 2011).

در راستای حل این نیاز، زبان برنامه‌نویسی شبیه‌سازی زیست محیطی PCRaster طراحی و تدوین گردیده است. PCRaster یک محیط GIS و شبیه‌سازی پویا عمومی است، که برخلاف سایر محیط‌های ArcGIS و ArcView که محیط پایا می‌باشند، قابلیت پویا محیط آن امکان ساخت شبیه‌های پویا زیست محیطی توزیعی پیوسته را فراهم می‌کند (شیخ و همکاران، 2009).

از این نوع شبیه‌ها، که در زبان برنامه‌نویسی شبیه‌سازی زیست محیطی PCRaster طراحی و تدوین گردیده‌اند، می‌توان به RHINEFLOW1 (ون دیک، 1996)، LISEM (دی رو و همکاران، 2000)، LISFLOOD (دی رو و همکاران، 2006)، BEACH (مورگان، 1996)، EUROSEM



شکل ۱- موقعیت منطقه‌ی مورد مطالعه.

روندهایی انتقال مواد (آب و رسوب) در داخل حوضه‌ی آبخیز است. علاوه بر این همانند دیگر سامانه‌های اطلاعات جغرافیایی، توابع جبری^۵ نیز به سادگی بر روی نقشه‌ها قابل اعمالند (PCRaster team, 2011).

ساختار سامانه PCRaster اجازه‌ی اعمال توابع شبیه‌سازی زیست محیطی را با توابع سنتی GIS فراهم می‌نماید (زو و همکاران، 2011). شبیه‌سازی نقشه‌کشی و پویا با زبان برنامه نویسی سطح بالا این امکان را فراهم می‌کند که هم برای عملیات GIS، و هم توابع شبیه‌سازی از یک زبان برنامه نویسی واحد استفاده کرد.

محاسبه‌ی رواناب مستقیم در طول رگبار

برای به‌دست آوردن رواناب در طول رگبار می‌بایست از رویکردهای نفوذ استفاده کرد. معادله‌ی رواناب شماره‌ی منحنی یک معادله‌ی نفوذ نمی‌باشد (اسمیت، 1976؛ چن، 1982؛ هیمفلت، 1980)، اما می‌توان با استفاده از رابطه‌ی (1) به عنوان جانشین معادلات نفوذ استفاده کرد (NRCS, 2004) :

$$Q = \frac{(P - 0.2S)^2}{P + 0.8S} \quad (1)$$

که در آن Q رواناب مستقیم تجمعی، P بارش تجمعی، S بیشترین توان نگهداری مربوط به برگاب و نفوذ در خاک و ذخیره‌ی سطحی مقدار S ، به‌وسیله‌ی رابطه

سامانه هماندسازی PCRaster

بسته‌ی نرم‌افزاری شبیه‌سازی زیست محیطی PCRaster یک زبان شبیه‌سازی زیست محیطی برای ساختن شبیه‌های زیست محیطی فضایی پویا بویژه شبیه‌های آشناسی می‌باشد (وان درسون، 1995؛ وسلینگ و همکاران، 1996). این بسته‌ی نرم افزاری، که تلفیقی از یک سامانه اطلاعات جغرافیایی و یک زبان برنامه نویسی سطح بالاست به‌وسیله‌ی عده‌ای از محققین دانشگاه یوتربخت^۱ توسعه داده شده است، شامل مجموعه‌ای از ابزارهای رایانه‌ای جهت ذخیره، مدیریت، تجزیه و تحلیل و بازیابی اطلاعات جغرافیایی است که امکان شبیه‌سازی نقشه‌کشی و پویا عرصه‌های طبیعی را برای محققان و کارشناسان رشته‌های علوم محیطی که بیشتر آنها تخصص برنامه نویسی را کامپیوترا ندارند، فراهم می‌نماید (کارسنبرگ، 1996).

در حالی سایر محیطهای GIS پرکاربرد مثل ArcGIS و ArcView پایا می‌باشند، قابلیت پویا محیط PCRaster امکان ساختن شبیه‌های پویا زیست محیطی توزیعی پیوسته² را فراهم می‌کند. این نرم‌افزار یک بسته غنی از توابع زمین ریخت شناسی و آشناسی است که آنرا از دیگر سامانه‌های اطلاعات جغرافیایی متمایز می‌کند. این توابع شامل تحلیل قابلیت دید³، تحلیل حوضه‌ی آبخیز⁴، و

¹ - Utrecht

² - Iterative spatio-temporal environmental models

³ - visibility analysis

⁴ - watershed analysis

⁵ - algebraic functions

$$\frac{dQ}{dX} + \frac{dA}{dt} = q \quad (5)$$

که در آن Q ، جریان (مترمکعب بر ثانیه)؛ X ، فاصله در جهت جریان؛ A ، سطح مقطع عرضی (مترمربع)؛ t ، زمان (ثانیه)؛ q ، جریان عرضی ورودی (مترمکعب بر ثانیه بر متر).

معادله اندازه‌ی حرکت

$$S_o = S_f \quad (6)$$

که در آن S_o ، نیروی گرانش؛ S_f ، نیروی جاذبه؛ معادله اندازه‌ی حرکت را می‌توان به صورت رابطه‌ی (7) بیان داشت:

$$A = a Q^b \quad (7)$$

با ترکیب معادله‌ی (7) و معادله مانینگ نوشته شده با:

$$R = A/P \quad (8)$$

$$A = \left(\frac{n P^{2/3}}{\sqrt{S_o}} \right)^{0.6} \quad (9)$$

$$b = 0.6 \quad (10)$$

متغیرهای q ، α و β ورودیهای "Kinematic" در PCRaster می‌باشند.

ضریب مانینگ

فراسنج زبری یکی از مهمترین فراسنجهای آبراهه‌ها، رودخانه‌ها، سواحل و دامنه‌ها می‌باشد (دانکر و همکاران، 2009)، که در آشناسی تحت عنوان ضریب مانینگ نیز استفاده می‌شود. ضریب مانینگ را عموماً در دو قسمت ضریب مانینگ در دامنه و آبراهه موردن بررسی قرار می‌دهند. عموماً، جهت محاسبه‌ی ضریب مانینگ دامنه از ویژگیهای پوشش گیاهی و کاربری اراضی استفاده می‌شود، که در نشریات مختلف به وسیله‌ی محققین مختلف انتشار یافته است. در این مطالعه از جدول (1) که به وسیله‌ی لال (1964)، زینکی (1967)، رو (1983) و لویی و د اسمت (2004) در نشریات گزارش شده است استفاده گردید. در رودخانه‌های طبیعی، عموماً ضریب

(CN)، با یک عامل بدون بعد با نام شماره منحنی (CN) به دست می‌آید.

$$s = \frac{2540}{CN} - 2.54 \quad (2)$$

مقدار CN بین صفر تا 100 متغیر است. در CN برابر با صفر روانابی از بارندگی حاصل نیامده، و در CN برابر با 100، تمامی بارش در سطح زمین جریان یافته و ارتفاع رواناب برابر با ارتفاع بارندگی خواهد بود.

رونديابي در PCRaster

در این مطالعه، جهت روندیابی رواناب از عملگرد موج جنبشی با عنوان Kinematic استفاده گردید. رابطه‌ی این عملگرد در PCRaster به صورت رابطه‌ی (3) می‌باشد.

$$(3)$$

$Q_t = Kinematic(Ldd, Q_{t-1}, q, a, b, T, DCL)$ نقشه‌ی Ldd می‌باشد که از روی نقشه Dem، و با استفاده از عملگر PCRaster در تهیه می‌گردد.

Q_{t-1} ، نقشه بدهی در گام زمانی قبلی می‌باشد (مترمکعب بر ثانیه)؛ Q_{in} ، نقشه با افزایش یا کاهش آب از آبه جریان؛ α ، نقشه‌ی ضریب؛ β ، نقشه‌ی ضریب (ضریب اندازه حرکت، برابر با $0/6$)؛ T ، گام زمانی (روز، ثانیه)؛ DCL ، نقشه مسافت جریان به پایین دست در جهت نقشه Ldd ، نقشه بدهی جریان در گام زمانی موج جنبشی روندیابی رواناب را در راستای جهت جریان با معادله‌ی مانینگ انجام می‌دهد.

معادله مانینگ به صورت رابطه‌ی (4) می‌باشد (چو، 1959):

$$V = \frac{R^{2/3} S^{1/2}}{n} \quad (4)$$

که در آن R ، شعاع آبی (متر)؛ S ، شبکه (متر/متر)؛ n ، ضریب مانینگ؛ V ، سرعت جریان (متر بر ثانیه).

شبیه موج جنبشی به وسیله‌ی دو معادله‌ی پیوستگی و اندازه‌ی حرکت تعریف شده است. واحدهای موجود همان واحدهای استفاده شده در عملگر PCRaster در Kinematic می‌باشند.

معادله‌ی پیوستگی

پیاده سازی شبیه GFHM در سامانه همانندسازی PCRaster

شبیه GIS-based Flood Hydrograph GFHM Modelling جهت شبیه سازی آبنمای سیل حوضه ای جعفرآباد با استفاده از زبان شبیه سازی محیط زیستی PCRaster تهیه و توسعه داده شد. شبیه GFHM یک شبیه آشناسی توزیعی مکانی و زمانی می باشد که بر اساس نقشه های DEM، کاربری اراضی، نوع خاک و همچنین، داده های بارش حوضه ای آبخیز جعفر آباد توسعه داده شده است. این شبیه قابلیت شبیه سازی آبنمای های سیلاب را با گامهای زمانی در حد ثانیه و دقیقه داشته، و با توجه به هدف محقق قابل تنظیم می باشد. پس از تعیین شبیه مفهومی، و همچنین روشها و روابط مورد استفاده جهت شبیه سازی فرایندهای آشناسی، فرضیات و محدودیتهای شبیه تعیین گردید.

شبیه مفهومی GFHM

نخستین گام در ساخت هر شبیه آشناسی تهیه ای شبیه مفهومی می باشد که بر پایه ای آن فرایندهای آشناسی مورد نظر شاخص نویسی می شوند. در این مطالعه نیز با توجه به هدف مورد مطالعه، داده، اطلاعات و محدودیتهای موجود، شبیه مفهومی GFHM به صورت زیر تهیه گردیدند (شکل 2).

منینگ در آبراهه های رتبه ای بالاتر کمتر از مقدار آبراهه های رتبه ای پایینتر می باشد (لویی و د اسمیت، 2004). با توجه به این مورد، یک رابطه خطی بین ضریب زبری منینگ و رتبه ای آبراهه ها در شبیه ها به صورت رابطه ای (11) فرض می شود (لویی و د اسمیت، 2004):

$$(11) \quad n_r = n_{r,\max} - \left(\frac{O - O_{\min}}{O_{\max} - O_{\min}} \right) (n_{r,\max} - n_{r,\min})$$

که در آن n_r ضریب منینگ ($m^{-1/3}s$) برای آبراهه با رتبه O ، O_{\min} و آبراهه با رتبه بیشترین و کمترین، $n_{r,\max}$ و $n_{r,\min}$ بیشترین و کمترین مقدار ضریب منینگ در ارتباط با O_{\min} و O_{\max} می باشد.

در این رابطه، بیشترین مقدار ضریب منینگ در آبراهه متعلق به آبراهه های با رتبه حداقل، و کمترین مقدار متعلق به آبراهه های با رتبه حداکثر می باشد. مقدار $n_{r,\min}$ و $n_{r,\max}$ را می توان بر اساس ویژگی های آبراهه، و از منابع مختلف به دست آورد. در این مطالعه مقدار 0/065 برای آبراهه با رتبه حداقل و 0/0245 برای آبراهه با رتبه حداکثر بر اساس جداول (چو، 1959) و تصاویر (کووان، 1956) به دست آمد.

جدول 1- مقادیر فرانسنج ضریب منینگ دامنه بر اساس کاربری اراضی.

کاربری اراضی	ضریب منینگ ($m^{-1/3}s$)
اراضی مرتعی خزان کننده	0/4
اراضی جنگلی خزان کننده	0/8
زراعت دیم	0/15
زراعت آبی	0/2

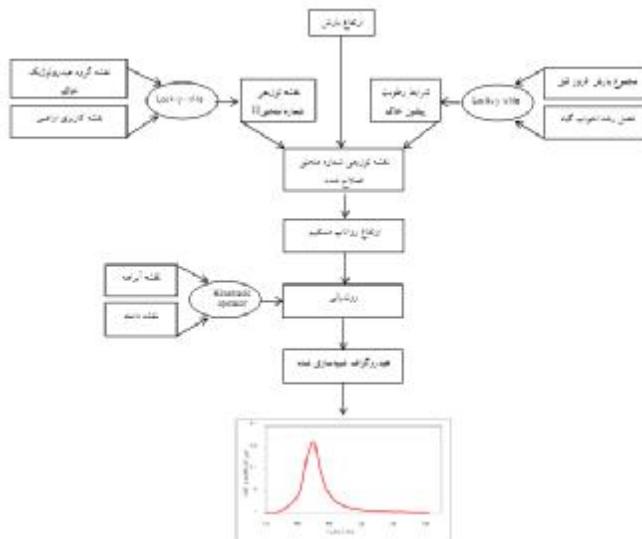
1- بارش در سطح کل حوضه به صورت یکنواخت و برابر با مقدار اندازه گیری شده در ایستگاه بارانسنجی در نزدیکی خروجی آبخیز فرض گردید. البته در صورت وجود چندین ایستگاه در داخل حوضه، کاربر می تواند نقشه توزیع مکانی بارندگی را با استفاده از عملگر Spreadzone تهیه و در شبیه مورد استفاده قرار دهد. حتی در صورت تهیه ای نقشه توزیعی بارندگی،

فرضیات شبیه GFHM

پس از تعیین شبیه مفهومی، و همچنین روشها و روابط مورد استفاده جهت شبیه سازی فرایندهای آشناسی، می بایست فرضیات شبیه تعیین گردد. با توجه به روشها و روابط استفاده شده، فرضیات شبیه GFHM به صورت زیر می باشند:

می شود.

مقدار بارندگی برای هر سلول به صورت همگن فرض



شکل 2- چهار چوب شبیه مفهومی شبیه GFHM

شبیه‌سازی آشناسی تلاش می‌کند تا با استفاده از ویژگیهای فیزیکی به عنوان داده‌های ورودی، با استفاده از مجموعه‌ای از الگوریتمها، تبدیل داده‌های ورودی به خروجیهای مناسب، و فرضیات ساده‌سازی مورد نظر، فرایندهای واقعی آشناسی را شبیه‌سازی کند. محدودیتهای شبیه می‌باشد در طول اجرای شبیه و تفسیس خود جها مدنظر قرار گفند.

موارد زیر جزء محدودیتهای اصلی شبهیه GFHM می‌باشند.

- ۱- گام زمانی خروجی شبیه دست کم برابر با گام زمانی
بارش ورودی می باشد، و نمی تواند گامهای زمانی
کوچکتر از گام زمانی بارش ورودی را شبیه سازی
کند.

- ۲- فرایند ذوب برف و اثر آن بر سیالاب در این شبهیه شبیه‌سازی نگردیده است، که این فرایند زمانهایی که پوشش برف در منطقه وجود دارد بر رواناب تأثیر می‌گذارد. این موضع می‌بایست در مناطق کوهستانی و برفخیز مورد توجه قرار گیرد.

-3- جهت محاسبه بارش مازاد از روش شماره‌ی منحنی استفاده می‌شود، که این روش خود دارای محدودیت‌هایی می‌باشد. به عنوان نمونه، این روش جریان زیر قشری، را محاسبه نمکند.

- ۱- تمامی مقادیر فراسنجهایا و ورودیها برای هر سلول به صورت همگن فرض می‌شود.
 - ۲- رواناب در صورتی ایجاد می‌شود که مقدار بارش بزرگتر از $S_{0/2}$ باشد، S اندازه‌ی تلفات اولیه است.
 - ۳- شرایط رطوبتی پیشین خاک تابع مجموع بارش ۵ روز قبل در نظر گرفته می‌شود.
 - ۴- برای در نظر گرفتن اثر تغییرات پوشش گیاهی بر مقدار CN ، پوشش گیاهی به یکی از دو حالت فصل خواب و فصل رشد گیاه فرض می‌شود.
 - ۵- از نفوذ عمقی در طول رگبار صرف نظر می‌شود.
 - ۶- هدر رفت انتقالی^۱ صفر در نظر گرفته شد.
 - ۷- نیم‌رخ عرضی رودخانه به صورت مستطیلی فرض گردید.
 - ۸- رواناب هر سلول فقط به یک سلول مجاور پایین دست منتقل می‌گردد. برای این منظور، از نقشه‌ی استفاده می‌شود (شکل ۳).
 - ۹- فرض می‌گردد که شب سطح جریان برابر با شبکه آن می‌باشد.

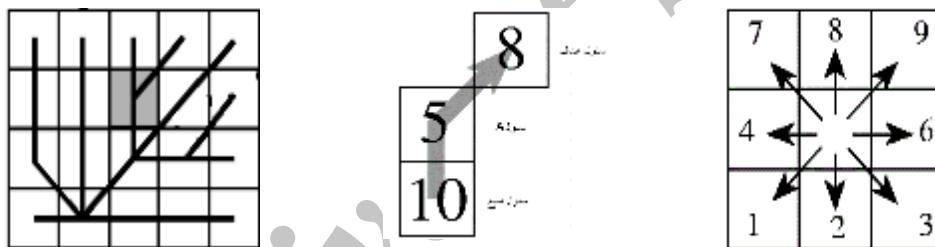
محدودیت‌های شبیه

¹- transmission loss

توسعه‌ی شبیه GFHM شبیه‌سازی آبنمای سیل حوضه‌ی آبخیز است، بنابراین، اصلیترین خروجی شبیه، آبنمای شبیه‌سازی شده حوضه آبخیز می‌باشد. خروجی‌های شبیه دره سه نوع و گروه زمانی، گروه نقشه‌ای و نقشه قرار می‌گیرند. گروه نقشه نقشه‌هایی با قابلیت توزیعی مکانی و زمانی می‌باشند که برای هر سلول، و در هر گام زمانی، در سطح حوضه تهیه می‌شوند. نقشه‌ی توزیعی مکانی - زمانی ارتفاع رواناب و بدنه‌ی شبیه‌سازی شده جزء مهمترین خروجی‌های این گروه می‌باشند. نقشه‌های خروجی می‌باشند که در طول اجرای شبیه یک بار ساخته شده و تا انتهای اجرای شبیه از آنها استفاده می‌گردد؛ نقشه‌های Ldd، شبیب، شماره‌ی منحنی و ضریب منینگ جزو این گروه می‌باشند.

ورودی‌ها و خروجی‌های شبیه

ورودی‌های شبیه GFHM را می‌توان در سه گروه نقشه‌ها، جداول و مقادیر عددی فراسنجهای طبقه‌بندی کرد. شبیه توسعه داده شده در این مطالعه همچون بیشتر شبیه‌های توزیعی فیزیکی همچون KINEROS (اسمیت و همکاران، 1995)، SHE (آبوقوت و همکاران، 2005)، TOPKAPI (لویی و همکاران، 1986) بر اساس ترکیب اطلاعات کاربری اراضی، خاک و پستی و بلندی توسعه داده شده است؛ لذا، نقشه‌هایی همچون نقشه‌ی رقومی ارتفاع، کاربری اراضی و گروه آبشناسی خاک جزو مهمترین ورودیها از نوع نقشه؛ گروه زمانی بارش جزو مهمترین ورودی از نوع جدول؛ مقادیر بیشترین و کمترین ضریب منینگ آبراهه از مهمترین ورودی‌های مقادیر عددی شبیه می‌باشند. با توجه به این هدف اصلی از طراحی و



شکل 3- سمت راست: جهت‌های جریان ممکن در یک سلول، وسط: طرح‌واره جریان در یک مسیر، سمت چپ: نقشه Ldd

وقوع هر رخداد، از مقدار بهینه شده در فصل مربوطه استفاده شد.

تحلیل حساسیت

تحلیل حساسیت شبیه اطلاعات مفیدی را درباره‌ی مجموعه داده‌های ورودی مناسب، و همچنین اعتمادپذیری نتایج شبیه‌سازی شده، مهیا می‌نماید (شیخ، 2006؛ شیخ و همکاران، 2010)؛ همچنین، به کاربرد موثر شبیه و برنامه‌ریزی در مورد تحقیقات و اندازه‌گیری‌های آینده کمک می‌کند (سیبرا و اولنبرگ، 2005). در این مطالعه از حساسیت نسبی، SR که به صورت رابطه‌ی (12) بیان می‌شود، استفاده گردید:

$$SR = \frac{\partial O / O}{\partial P / P} = \frac{\partial O}{\partial P} \frac{P}{O} \quad (12)$$

که در آن DR درصد تغییر در خروجی شبیه را برای یک درصد تغییر در فراسنجد به دست می‌آورد. ضریب حساسیت

فرایند و اسننجی

فرایند منظم تنظیم فراسنجهای شبیه را تا هنگامی که داده‌های خروجی انطباق قابل قبولی با داده‌های مشاهداتی داشته باشند و اسننجی شبیه می‌نامند. این انطباق قابل قبول بهوسیله‌ی تابع هدف مشخص می‌شود. عمل و اسننجی را می‌توان به دو حالت دستی یا خودکار انجام داد. شبیه آبشناسی برنامه‌نویسی شده در این مطالعه دارای دو فراسنچ شماره‌ی منحنی و ضریب منینگ جهت و اسننجی می‌باشد. جهت انجام و اسننجی در این مطالعه از و اسننجی دستی استفاده گردید؛ با توجه به این شماره‌ی منحنی تابع پوشش گیاهی، و خود پوشش گیاهی خود نیز تابع فصل می‌باشد، لذا بر اساس تاریخ هر رخداد، عمل و اسننجی در چهار فصل بر اساس درصدی از مقدار اولیه و اسننجی گردیدند، بطوری که در مراحل بعدی، بر پایه‌ی

جهت انجام تحلیل حساست از روش یک "فراسنج در هر بار" (OAT)، که ساده‌ترین و متعارفترین روش برای تحلیل حساسیت می‌باشد، استفاده گردید. در این روش حساسیت فراسنج مورد نظر به وسیله‌ی تغییر در دامنه‌ی ممکن، در حالتی که بقیه‌ی فراسنجها ثابت باشند، محاسبه می‌شود (سالتلی و همکاران، 2000؛ شیخ و همکاران، 2010). این روش اثرات متقابل و اثرات غیر خطی فراسنجها را مدنظر قرار می‌دهد (شیخ، 2006).

شاخص‌های ارزیابی کارایی شبیه

با توجه به این که استفاده از تابع هدفهای مختلف در فرایند واسنجی آبنمای‌ها می‌تواند نتایج واسنجی را بهبود بخشد (یاپو و همکاران، 1998؛ دوس و رینجس، 2007؛ افترشیدس و کوتسویامی، 2010؛ کرفت و همکاران، 2011). لذا، در این مطالعه، به منظور ارزیابی کارایی شبیه در دو مرحله واسنجی و اعتبارسنجی از شاخصهای ارزیابی مختلف استفاده گردید (جدول 2).

نسبی بی بعد بوده، و اهمیت نسبی فراسنج در برابر خروجی در مقایسه با دیگر فراسنجها را نشان می‌دهد (شیخ و همکاران، 2010)؛ بنابراین، می‌توان جهت مقایسه فراسنجها استفاده گردد. از آن‌جا که راه حل تحلیلی معادله (12) برای شبیه‌های آشناسی مشکل و طاقت فرسا می‌باشد (شیخ و همکاران، 2010)، رویکرد عددی (رابطه‌ی 13) ارائه گردید (کومر و همکاران، 2002)؛

$$SR = \frac{P}{O} \left(\frac{O_2 - O_1}{P_2 - P_1} \right) \quad (13)$$

که در آن P_1 و P_2 دو مقدار متفاوت از فراسنج یا متغیر ورودی، O_1 و O_2 به ترتیب خروجی‌های مرتبط با P_1 و P_2 در حالتی که دیگر فراسنجها ثابت در نظر گرفته شده باشند. مقادیر P و O نیز به صورت زیر محاسبه می‌شوند:

$$P = \frac{P_1 + P_2}{2} \quad (13)$$

$$O = \frac{O_1 + O_2}{2} \quad (14)$$

جدول 2- مشخصات شاخصهای ارزیابی استفاده شده.

مقدار مطلوب	معادله	شاخصهای ارزیابی
یک	$C_{NS} = 1 - \sum_{i=1}^N (Q_{si} - Q_{oi})^2 / \sum_{i=1}^N (Q_{oi} - \bar{Q}_{oi})^2$	ضریب ناش-ساتکلیف
صفر	$\% RE_V = 1 - \sum_{i=1}^N Q_{si} / \sum_{i=1}^N Q_{oi} - 1$	اربیی شبیه در برآورد حجم جریان
صفر	$\% RE_{QP} = 100 \left \frac{Q_{si}(\text{peak}) - Q_{oi}(\text{peak})}{Q_{oi}(\text{peak})} \right $	درصد خطأ در بدھی اوج
یک	$C_{VAR} = \sum_{i=1}^N (Q_{si} - \bar{Q}_o)^2 / \sum_{i=1}^N (Q_{oi} - \bar{Q}_o)^2$	ضریب واریانس
یک	$ME = 1 - \sum_{i=1}^N (Q_{oi} - \bar{Q}_o)(Q_{si} - Q_{oi})^2 / \sum_{i=1}^N (Q_{oi} + \bar{Q}_o)(Q_{oi} - \bar{Q}_o)^2$	کارایی شبیه در شبیه‌سازی بدھهای بالا
یک	$r^2 = \left(\frac{\sum_{i=1}^n (O_i - \bar{O})(P_i - \bar{P})}{\sqrt{\sum_{i=1}^n (O_i - \bar{O})^2} \sqrt{\sum_{i=1}^n (P_i - \bar{P})^2}} \right)^2$	ضریب تبیین
یک	$Wr^2 = \begin{cases} b \times r^2 & \dots \text{for } b \leq 1 \\ b ^{-1} \times r^2 & \dots \text{for } b > 1 \end{cases}$	ضریب تبیین وزنی

جهت تهیه‌ی آمار سیلاب و بارش متناظر، برگه‌های ثبت سیلاب (ایستگاه آبسنجری تقی‌آباد) و ثبت بارش (ایستگاه بارانسنجری فاضل آباد) در دوره‌ی آماری

نتایج و بحث
نتایج حاصل از بررسی آمار سیلابها

زمان تا اوج وجود داشته باشد. از دسته‌ی اول جهت اجرا و واسنجی، و از دسته‌ی دوم برای اعتبارسنجی شبیه آشناسی تهیه شده استفاده گردید. مشخصات وقایع انتخاب شده در جدول (3) درج گردیده‌اند.

(1369-1389) از شرکت آب منطقه‌ای استان گلستان تهیه شد. پس از تحلیل داده‌ها، تعداد 18 واقعه‌ی نسبتاً مناسب انتخاب گردیدند. رویدادهای مذکور به دو دسته‌ی نه تایی به نحوی تقسیم گردیدند که در هر گروه پراکنش مناسبی از لحاظ تاریخ رخداد، حجم سیل، بدنه‌ی اوج و

جدول 3- مشخصات وقایع انتخاب شده جهت اجرا، واسنجی و اعتبارسنجی شبیه.

رویداد	فراسنج	بدنه‌ی اوج (متر مکعب بر ثانیه)	حجم سیلاب (متر مکعب)	زمان تا اوج (ساعت)	مجموع بارش 5 روز قبل (میلی‌متر)
مرحله‌ی واسنجی	1369/8/11,10	6/484	188/28	18	12
	1370/3/4,2	5/175	241/42	14	27
	1373/2/18,17,16	61/66	3094/78	28	3
	1376/7/16,15	12/497	500/15	18	6/5
	1376/8/2	16/42	487/87	20	15/5
	1382/4/4,3	9/799	451/60	28	5
	1383/12/17,16,15	5/111	279/28	24	3/5
	1386/2/25,26	15/35	1826/9	22	0/5
	1388/1/11,12	7/9	603/72	19	3/5
	1372/8/24,23	4/92	148/39	18	8
مرحله‌ی اعتبارسنجی	1373/2/29,28,27	6/97	454/67	30	1
	1382/3/5,4,3	16/70	698/69	28	4
	1383/1/14,13,12	13/82	156/53	26	0
	1383/12/5	3/85	978/35	14	0
	1384/2/18,17,16	4/38	200/38	18	6
	1384/2/31,30	96/54	2359/44	20	37
	1385/8/17,18	18/17	711/489	22	1
	1388/3/29,30	35/85	1570/5	21	0

فراسنج مزبور برای اجرای بعدی و اعتبارسنجی شبیه در نظر گرفته شدند. جدول (4) مقادیر اولیه‌ی و بهینه شده این فراسنجهای را نشان می‌دهد.

سپس با استفاده از شاخصهای معتبر مورد ارزیابی قرار گرفت. نمونه‌ای از آبنمای‌های مشاهداتی و شبیه‌سازی شده پس از انجام واسنجی در شکل‌های 4 تا 7 ارائه شده است. جدول (5) نیز مقادیر بدنه‌ی اوج، حجم سیل و زمان تا اوج آبنمای‌های شبیه‌سازی شده و مشاهداتی را نشان می‌دهد. به منظور نمایش بهتر کارایی شبیه در شبیه‌سازی جریان، داده‌های آبنمای‌های جریان در اطراف خط 1:1، شکل (8) ارائه شده‌اند. همان‌طور که در این شکل‌ها مشاهده می‌شود، شبیه تهیه شده، بدنه‌ی حدکثراً و زمان تا اوج آبنمای را به خوبی شبیه‌سازی نموده است، ولی در

نتایج ارزیابی و واسنجی شبیه

پس از تکمیل و نهایی شدن شبیه آشناسی برنامه‌نویسی شده، شبیه برای رویدادهای دسته‌ی اول اجراء، و واسنجی انجام گردید. همان‌طور که اشاره گردید، شبیه آشناسی برنامه‌نویسی شده دارای دو فراسنج شماره‌ی منحنی و ضریب مانینگ برای واسنجی می‌باشد. در این مطالعه، جهت انجام واسنجی از واسنجی دستی استفاده گردید، بدین صورت که با توجه به این که شماره‌ی منحنی تابع پوشش گیاهی و خود پوشش گیاهی خود نیز تابع فصل می‌باشد، لذا بر اساس تاریخ هر رخداد، عمل واسنجی در چهار فصل جداگانه انجام گردید، بطوری که فراسنجهای شماره منحنی و ضریب مانینگ بر اساس درصدی از مقدار اولیه واسنجی شدند، که مقادیر

کمتر از مقادیر مشاهداتی می‌باشد.

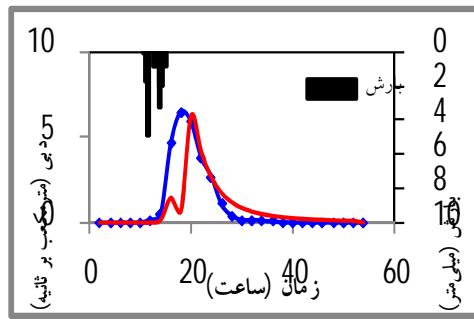
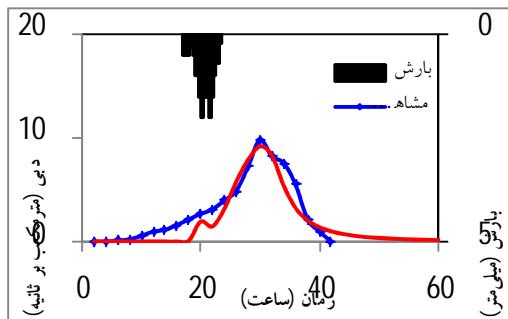
مورد حجم سیلابها، بطور کلی، مقادیر شبیه سازی شده

جدول 4- مقادیر اولیه و بهینه شده فراسنچ شماره‌ی منحنی و ضریب مانینگ.

ضریب مانینگ	شماره‌ی منحنی								گروه آبشناسی	کاربری اراضی		
	بهینه شده	اولیه	بهینه شده				اولیه					
			زمستان	پاییز	تابستان	بهار						
0/36	0/4	77/42	79	79/79	77/82	79	C	مرتع				
0/72	0/8	58/8 71/54	60 73	60/60 73/73	59/10 71/91	60 73	B C	جنگل نیمه متراکم				
0/72	0/8	53/90 68/6	55 70	55/55 70/70	54/18 68/95	55 70	B C	جنگل متراکم				
0/135	0/15	74/48 84/32	76 84	76/76 84/84	74/86 82/74	76 84	B C	کشاورزی دیم				
0/18	0/2	70/56	72	72/72	70/92	72	B	کشاورزی آبی				

جدول 5- مقایسه‌ی فراسنچهای آبنمای‌های شبیه‌سازی شده و مشاهداتی رویدادهای انتخابی.

زمان تا وقوع (ساعت)	حجم سیل (هزارمتر مکعب)		بدهی اوج (متر مکعب بر ثانیه)	فراسنچ		رویداد
	مشاهداتی	شبیه‌سازی شده		مشاهداتی	شبیه‌سازی شده	
20	18	161/93	188/28	6/720	6/484	1369/8/11,10
20	14	163/98	241/42	6/680	5/175	1370/3/4,3,2
28	28	1973/79	3094/78	61/467	61/66	1373/2/18,17,16
20	18	466/02	500/15	11/070	12/497	1376/7/16,15
20	20	428/98	487/87	12/6	16/42	1376/8/2
30	28	230/50	451/60	9/758	9/799	1382/4/4,3
28	24	166/41	279/28	5/647	5/111	1383/12/17,16,15
26	22	862/016	1826/5	11/19	15/35	1386/2/26,25
23	19	410/61	603/72	9/2	7/2	1388/1/11,12

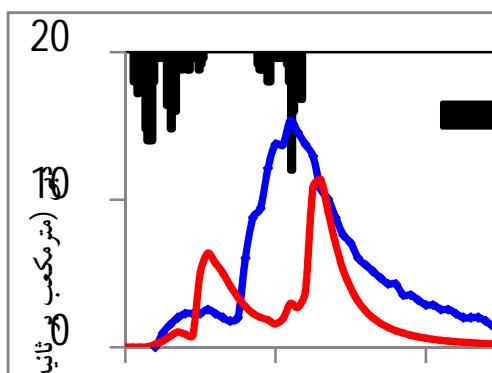


شکل 5- آبنمای مشاهداتی و شبیه‌سازی شده رویداد

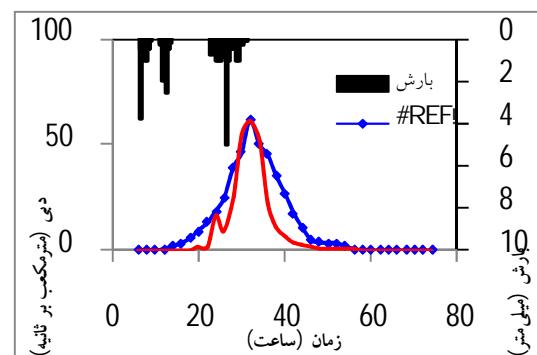
1382/4/4,3

شکل 4- آبنمای مشاهداتی و شبیه‌سازی شده رویداد

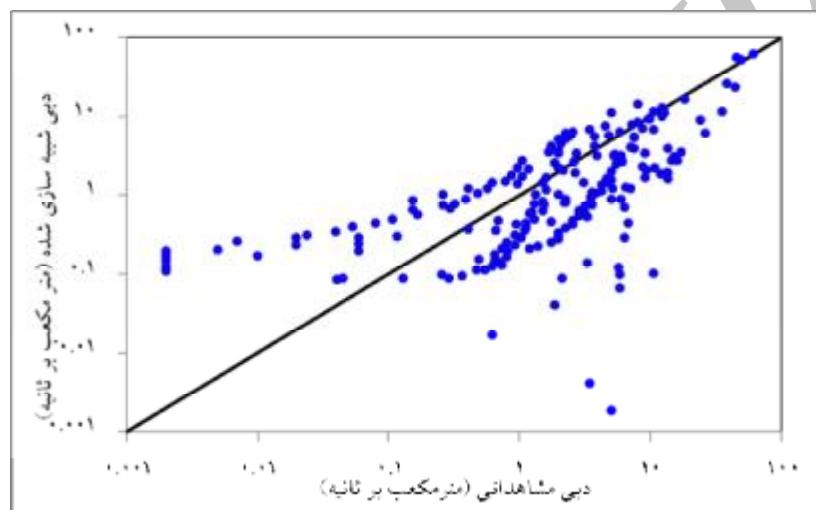
1369/8/11,10



شکل 7- آبنمای مشاهداتی و شبیه سازی شده روداد
1386/02/26 و 25



شکل 6- آبنمای مشاهداتی و شبیه سازی شده روداد
1373/2/18 و 17 و 16



شکل 8- نمودار لگاریتمی پراکنش داده های بدنه مشاهداتی و شبیه سازی شده در مرحله واسنجی.

و زمان تا اوج آبنمای های شبیه سازی شده و مشاهداتی را نشان می دهد.

همان طور که اشاره گردید، به منظور ارزیابی کارایی شبیه در دو مرحله واسنجی و اعتبارسنجی از شاخصهای ارزیابی متعددی استفاده گردیده که مقادیر آنها در جدول (7) نشان داده شده اند.

نتایج اعتبارسنجی شبیه

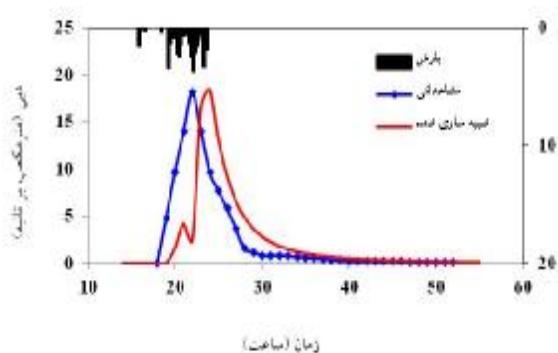
پس از فرایند واسنجی شبیه آشناسی، به منظور اعتبارسنجی آن از 9 روداد دیگر استفاده شد. نمونه هایی از نتایج اعتبار سنجی شبیه در شکلهای 9 و 10 نمایش داده شده اند. جدول (6) نیز مقادیر بدنه اوج، حجم سیل

جدول 6- نتایج اعتبارسنجی شبیه آبشناسی برنامه نویسی شده با رویدادهای مرحله‌ی اعتبارسنجی.

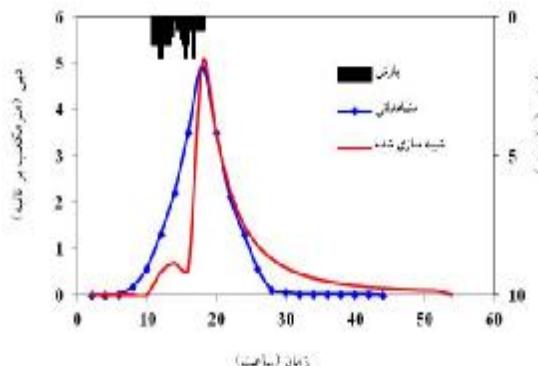
رویداد	فراسنچ		بدهی اوج (متر مکعب بر ثانیه)	حجم سیل (هزار متر مکعب)	زمان تا اوج (ساعت)	مشاهداتی	شبیه سازی شده	مشاهداتی	شبیه سازی شده
	مشاهداتی	شبیه سازی شده							
18	18	134/63	148/39	4/97	4/92	1372/8/24,23			
26	30	230/47	454/67	8/34	6/97	1373/2/29,28,27			
30	28	591/30	698/69	18/43	16/70	1382/3/4,5,6,3			
18	14	110/92	156/53	3/83	3/85	1383/12/5			
20	18	489/28	978/35	12/77	13/82	1383/1/14,13,12			
20	18	144/57	200/38	4/13	4/38	1384/2/18,17,16			
16	20	917/93	2359/44	101	96/54	1384/2/31,30			
20	22	737/259	711/49	18/31	18/17	1385/8/17,18			
24	21	1112/06	1570/5	35/08	35/85	1388/3/29,30			

جدول 7- مقادیر شاخص کارایی شبیه در دوره‌ی واسنجی و اعتبارسنجی شبیه آبشناسی برنامه نویسی شده.

شاخص کارایی	مرحله واسنجی	مرحله اعتبارسنجی
ضریب ناش- ساتکلیف	0/777	0/718
اریبی شبیه در پرآورد حجم جریان	-0/226	-0/389
درصد خطأ در بدھی اوج	0/211	0/313
ضریب واریانس شبیه‌سازی	0/844	0/741
کارایی شبیه در شبیه سازی بدھی‌های بالا	0/792	0/831
ضریب تبیین	0/794	0/751
ضریب تبیین وزنی	0/644	0/547



شکل 10- اعتبار سنجی شبیه با رویداد مورخ 1385/8/17 و 18



شکل 9- اعتبار سنجی شبیه با رویداد مورخ 1372/8/24,23.

می‌باشد، استفاده گردید. در این روش حساسیت فراسنچ مورد نظر به وسیله‌ی تغییر در دامنه‌ی ممکن در حالتی که بقیه فراسنجهای ثابت باشند محاسبه می‌شود. در این مطالعه فراسنجهای شماره‌ی منحنی و ضریب منینگ به میزان 1 و 2 درصد مقدار بهینه شده کاهش و افزایش داده شدند، سپس حساسیت این فراسنجهای در مورد اوج و حجم سیلاب بررسی گردید. نتایج نشان دادند که مقادیر

نتایج تحلیل حساسیت شبیه

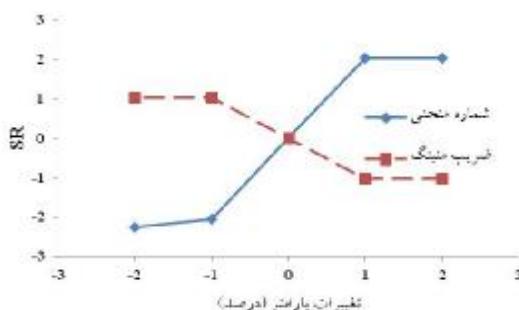
تحلیل حساسیت یک ابزار اساسی و مهم در ساختن، استفاده و ادراک همه‌ی شبیه‌های است؛ بنابراین، یکی از گامهای اصلی شبیه‌سازی آبشناسی می‌باشد. در این مطالعه جهت بررسی تحلیل حساسیت از رابطه‌ی (13) و روش یک "فراسنچ در هر بار" (OAT)، که یکی از ساده‌ترین و متعارفترین روش برای تحلیل حساسیت

جدول (8) نتایج تحلیل حساسیت را نشان می‌دهند.

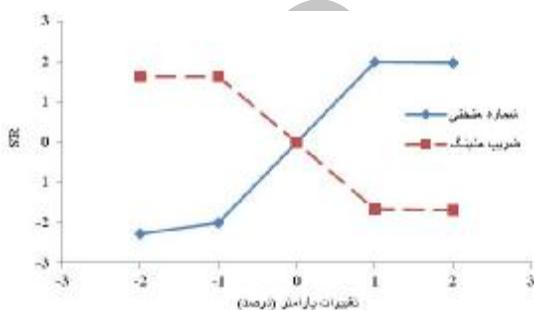
حساسیت نسبی فراسنج شماره‌ی منحنی تقریباً دو برابر فراسنج ضریب منینگ می‌باشد. شکلهای 11 و 12، و

جدول 8- حساسیت نسبی فراسنجهای بر بدھی اوج و حجم سیل.

فراسنج	ضریب منینگ	بدھی اوج	بدھی اوج	شماره منحنی	بدھی اوج	-2	-1	1	2	درصد تغییرات
						-2/28	-1/993	1/996	1/978	
						-2/262	-2/043	2/026	2/017	حجم سیل
						1/627	1/643	-1/658	-1/694	بدھی اوج
						1/030	1/031	-1/031	-1/032	حجم سیل



شکل 12- حساسیت نسبی فراسنجهای شماره منحنی و ضریب منینگ بر حجم سیل



شکل 11- حساسیت نسبی فراسنجهای شماره منحنی و ضریب منینگ بر بدھی اوج.

می‌باشد که با استفاده از زبان شبیه‌سازی محیط زیستی PCRaster بر اساس نقشه‌های DEM، کاربری اراضی، نوع خاک، و همچنین داده‌های بارش حوضه‌ی آبخیز جعفرآباد توسعه داده شده است.

با توجه به نتایج حاصل از ارزیابی کارایی شبیه در دو مرحله‌ی واسنجی و اعتبارسنجی با این شاخصها، می‌توان بیان داشت که شبیه آشناسی برنامه نویسی شده دقیق قابل قبولی در شبیه سازی آبنمای سیل دارد، ولی در مورد حجم سیلابها، بطور کلی، مقدار شبیه‌سازی شده کمتر از اندازه‌های مشاهداتی می‌باشند. میزان ضریب ناش- ساتکلیف 0/718 در مرحله‌ی واسنجی و 0/777 در مرحله‌ی اعتبارسنجی دقیق قابل قبول این شبیه را شبیه سازی آبنمای سیل تصدیق می‌کند. مصطفی زاده (1387) نیز با استفاده از شبیه HEC-HMS نتایج مشابهی را در شبیه‌سازی آبنمای سیل حوضه‌ی جعفرآباد به دست آورده است (ضریب ناش- ساتکلیف 0/67 در مرحله‌ی واسنجی و 0/78 در مرحله‌ی اعتبارسنجی). البته میزان ضریب ناش- ساتکلیف به دست آمده در آن مطالعه نسبتاً کم بود. نامبرده علت پایین

نتیجه گیری

بحث همانندسازی آشناسی برای مدیریت منابع آب، مدیریت حوضه‌ی آبخیز و افزایش درک و دانش نسبت به چرخه‌ی آشناسی یک نیاز اجتناب ناپذیر است. شبیه‌سازی آشناسی از دهه‌های گذشته در بیشتر مناطق دنیا شروع شده و ادامه دارد؛ متأسفانه در ایران به این موضوع کمتر پرداخته شده، و بیشتر در مورد اجرا و ارزیابی شبیه‌های وارداتی تمرکز نموده اند. با توجه به اینکه این نوع از شبیه‌ها بر اساس داده‌های منطقه خاصی توسعه داده می‌شوند، استفاده و کاربردی کردن آنها برای مناطق مختلف ایران مشکلاتی را به وجود می‌آورد؛ لذا، اقدام و تلاش برای ساخت و توسعه‌ی شبیه‌های توزیعی مکانی و زمانی سازگار با مناطق ایران، و با آگاهی از امکانات و محدودیتهای ناحیه‌ای/ منطقه‌ای/ کشوری، یک ضرورت به شمار می‌رود. لذا، در این مطالعه با توجه به امکانات و محدودیتهای حوضه‌ی جعفرآباد اقدام به توسعه و ساختن شبیه توزیعی آشناسی گردید. شبیه (GIS-based Flood Hydrograph Modeling)، یک شبیه آشناسی توزیعی مکانی و زمانی GFHM

- ssment. Part I: Model development. *J. of the Am. Water Resour Assoc.* 34: 73-89.
- 6- Bahremand, A. 2006. Simulation the effect of reforestation on floods using spatially distributed hydrology modeling and GIS. Ph.D. thesis. Vrije Universiteit Brussel. Belgium, 150 p.
- 7- Beven, K. 2001. Rainfall-runoff modelling. The primer. John Wiley and Sons. Chichester, UK.
- 8- Beven, K., and Kirkby, M. 1979. A physically based variable contributing area model of basin hydrology. *Hydrol Sci. Bull.* 24: 43-69.
- 9- Boughton, W., and Chiew, F. 2007. Estimating runoff in ungauged catchments from rainfall, PET and the AWBM model. *Environ. Model. & Software* 22: 476-487.
- 10- Burrough, P. A., 1998. Dynamic Modelling and Geocomputation. In: Longley, P.A., Brooks, S.M., McDonnel, R., MacMillan, B. (Eds.), Geocomputation: A Primer. Wiley, Chichester, pp. 165–191.
- 11- Buytaert, W., Reusser, D., Krause, S. and Renaud, J. P. 2008. Why can't we do better than Topmodel? *Hydrol. Proc* 22: 4175-4179.
- 12- Chao, V. T. 1959. Open channel hydraulics. McGrawHill, New York.
- 13- Chen, C. L. 1982. Infiltration formulas by curve number procedure. *J. Hydr. Div., ASCE* 108: 823–829.
- 14- Cowan, W. L., 1956, Estimating hydraulic roughness coefficients. *Agricultural Engineering.* 37: 473-475.
- 15- Cuartas, L., Tomasella, J., Nobre, A., Nobre, C., Hodnett, G., Waterloo, J., Oliveira, S., de Cássia, R., Trancoso, R. and Ferreira, M. 2012. Distributed hydrological modeling of a micro-scale rainforest watershed in Amazonia: Model evaluation and advances in calibration using the new HAND terrain model. *J. of Hydrol.* 462–463:15–27.

بودن نسبی ضریب ناش- ساتکلیف را در مطالعه‌ی خود به اختلاف مرحله‌ی زمانی میان آبنمای‌های شبیه‌سازی شده و آبنمای‌های مشاهداتی نسبت داده است. نتایج این مطالعه نیز همانند مطالعه‌ی مصطفی زاده (1387) نشان دادند که یک اختلاف مرحله‌ای زمانی میان آبنمای‌های شبیه‌سازی شده و مشاهداتی، بویژه در زمان تا اوج‌ها آبنا و وجود دارد. نتایج تحلیل حساسیت شبیه نشان دادند که مقادیر حساسیت نسبی فراسنج شماره‌ی منحنی تقریباً دو برابر فراسنج ضریب منینگ می‌باشد. در پایان، با توجه به ویژگی‌های شبیه، قابلیت تهیی ن نقشه‌های توزیعی زمانی و مکانی بارش و رواناب، و با توجه به فرضیات و محدودیتهای شبیه، به نظر می‌رسد که شبیه GFHM جهت شبیه سازی آبنمای سیل رگبارها و مدیریت یکپارچه‌ی آبخیزها مناسب است. البته، باید در آینده در بهبود محدودیتها و افزایش کارایی‌های شبیه کوشید.

منابع

- 1- مصطفی زاده، ر. 1387. شبیه‌سازی تاثیرات آبشناسی سازه‌های اصلاحی به منظور ارزیابی ستاریوهای سازه‌ای کنتر سیل در آبخیز جعفرآباد. پایان نامه کارشناسی ارشد آبخیزداری. دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی گرگان. 108 صفحه
- 2- Abbott, MB., Bathurst, JC., Cunge, JA., O'Connell, PE., Rasmussen, EA . 1986. An introduction to the European Hydrological Model "SHE" – System Hydrology Europe. *Journal of Hydrology.* 87:45-77.
- 3- Amaguchi, H., Kawamura, A., Olsson, J. and Takasaki, T. 2012. Development and testing of a distributed storm runoff event model with a vector-based catchment delineation. *Hydrol.* 420–421: 205–215.
- 4- Andjelkovic, I. 2001. Guidelines on non-structural measures in urban flood management. Inter Hydrolo Progr. Technical Document in Hydrology. 50.
- 5- Arnold, J. G., Srinivasan, R., Muttiah, R. S. and Williams, J. R. 1998. Large area hydrologic modeling and asse-

- Report of the Intergovernmental Panel on Climate Change. Pp. 11.
- 25- Karimi, H. A., and B. H. Houston. 1997. Evaluating strategies for integrating Environmental models with GIS: Current trends and future needs. Computer, environment and urban systems. Elsevier Science Ltd. 20: 413-425.
- 26- Karssenberg, D. 2002. The value of environmental modelling languages for building distributed hydrological models. *Hydrol. Processes*, 16: 2751–2766.
- 27- Karssenberg, D., O. Schmitz, P. Salamon, K. De jong, and M. Bierkens. 2010. A software framework for construction of process-based stochastic spatio-temporal models and data assimilation. *Environ. Model. & Software* 25: 489–502.
- 28- Karssenberg, D.J. 1996, Manual PCRaster version2, Dept. Physical Geography, Utrecht University, Utrecht, Netherlands.
- 29- Kite, G., E. Ellehoj, and A. Dalton. 1996. GIS for large-scale watershed modelling. In: Singh, V.P. and Fiorentino, M. (eds.). *Geographical Information Systems in Hydrology*. Kluwer, p 443.
- 30- Kraft, P., B. Kellie, Frede, H. and Breuer, L. 2011. CMF: A hydrological programming language extension for integrated catchment models. *Environ. Model. & Software*. 26(6): 828-830.
- 31- Kumar, R., Chatterjee, C., Lohani, A. K., Kumar, S. and Singh, R.D. 2002. Sensitivity analysis of the GIUH based Clark model for a catchment. *Water Resour. Manage.* 16: 263–278.
- 32- Liu, Y. B., and De Smedt, F. 2004. WetSpa Extension, documentation and user manual, department of hydrology and Hydraulic Engineering, Vrije Universiteit Brussel, Brussels.
- 33- Lull, H.W. 1964. Ecological and silvicultural aspects 6.1- 6.30, In: Ven 16- De Doncker, Troch, L., Verhoeven, P. R., Buis, K., Desmet, N. and Meire, P. 2009. Importance of Manning's coefficient for the calibration of the coupled Strive model. *River Res Appl*. 9: 549-567.
- 17- De Roo, Hazelhoff, A., L. and Burrough, P. A. 1989. Soil erosion modelling using 'ANSWERS' and Geographical Information Systems. *Earth Surface. Processes and Landforms* 14: 517-532.
- 18- De Roo, A., Wesseling, C. and Ritsema, C. 1996. LISSEM: a single event physically-based hydrologic and soil erosion model for drainage basins. I: Theory, input and output. *Hydrol. Processes*. 10: 1107-1117.
- 19- De Roo, A., Wesseling, C. and Van Deursen, W. P. A. 2006. Physically-based river basin modelling within a GIS: The LISFLOOD Model. http://www.geocomputation.org/1998/06/gc_06.htm
- 20- De Vos, N.J. and Rientjes, T.H.M., 2007. Multi objective performance comparison of an artificial neural network and a conceptual rainfall-runoff model. *Hydrological Sciences Journal*, 52(3):3 97–413
- 21- Genovese, E., 2006. A Methodological approach to land use-based flood damage assessment in urban areas: Prague Case Study. Mission of the Institute for Environment & Sustainability, European Commission. Pp. 39.
- 22- Hjelmfelt, A. T. 1980. Curve-number procedure as infiltration method. *J. Hydr. Div, ASCE* 106: 1107–1110.
- 23- Hydrologic Engineering Center (HEC). 1998. HEC-1 Flood Hydrograph Package. User's Manual. CPD-1A. Version 4.1. US Army Corps of Engineers, Davis, CA. 434 p.
- 24- IPCC. 2007. Summary for policymakers. Contribution of Working Group II to the Fourth Assessment

- catchment model to verify the model structure. *J. of hydrol.* 310: 216–235.
- 45- Singh, V. P. 1995. Watershed modeling. (Chapter 1) In: Singh, V.P. (ed.). Computer Models of Watershed Hydrology. Water Resources Publications. Colorado. US.
- 46- Smith, R. E. 1976. Approximations for vertical infiltration. *Trans. ASAE* 19: 505–509.
- 47- Smith, R.E., Goodrich, D.C., Woolhiser, D.A., and Unkrich, C.L., 1995, KINEROS - A kinematic runoff and erosion model. Chap. 20 of Computer Models of Watershed Hydrology, Singh, V. J., Ed., Water Resources Pub., Highlands Ranch, Colo., pp. 697-732.
- 48- Spears, D. D. 1995. SSARR model. (Chapter 11). In: Singh, V. P. (Ed.), Computer Models of Watershed Hydrology. Water Resources Publications. Colorado. US
- 49- Sugawara, M., 1974. Tank Model with snow component. National Research Center for Disaster Prevention. Japan . 293p.
- 50- Takasao, T., Shiiba, M., Tachikawa, Y. 1989. Quasi-three-dimensional slope runoff model taking account of Topography of a natural watershed and automatic generation of a basin(in Japanese), *Proc. Japanese Conf. on Hydraul.*, 33, 139-144.
- 51- Thomas, M., D. King, D. Keogh, A. Apan, and S. Mushtaq. 2011. Resilience to climate change impacts: a review of flood mitigation policy in Queensland, Australia. *The Aust J. Emergency Manage.* 26: 8-17.
- 52- United Nations. Department of Economic and Social Affairs, Population Division, 2010. World Urbanization Prospects: The 2009 Revision. <http://esa.un.org/unpd/wup/index.htm>. Data in digital form (POP/DB-/WUP/Rev.2009) (last consulted March 2012).
- Te Chow (ed.), *Handbook of applied hydrology*, McGraw-Hill. New York.
- 34- Morgan, R. P. C. 1995. Soil erosion and conservation. 2nd ed, Longman Group Unlimited, London, UK. 198p.
- 35- NRCS. 2004. Estimation of direct runoff from storm rainfall. Part 63. *Hydrology National Engineering Handbook*. United States Department of Agriculture.Pp. 51.
- 36- PCRaster Team, 2011. PCRaster documentation. Release 3.0.1. Dept. Physical Geography, Utrecht University, Utrecht, the Netherlands.
- 37- Reed, S., Schaake, J. and Zhang, Z. 2007. A distributed hydrologic model and threshold frequency method for flash flood forecasting at ungagged locations. *J. Hydrol.* 337: 402-420.
- 38- Rowe, L. K. 1983. Rainfall interception by an evergreen beech forest. *J. Hydrol.* 66: 143-158.
- 39- Saltelli, A., Chan, K. and Scott, E. M. 2000. Sensitivity analysis Wiley series in probability and statistics. John Wiley & Sons. Chichester, England. 427p.
- 40- Scharffenberg, W., and Fleming, M. 2010. Hydrologic modeling system HEC-HMS v3.2 user's manual. Davis, USA, USACE-HEC.
- 41- Sheikh, v., 2006. Soil Moisture Prediction: Bridging Event and Continuous Runoff Modelling. Phd Thesis. Wageningen-UR. The Netherlands. 192pp.
- 42- Sheikh, V., Van Loon, E., Hessel, R. and V. Jetten. 2010. Sensitivity of LISEM predicted catchment discharge to initial soil moisture content of soil profile. *J. Hydrol.* 393: 147-185.
- 43- Sheikh, V., Visser, S. and L. Stroosnijder. 2009. A simple model to predict soil moisture bridging eEvent and continuous Hydrological (BEACH) modeling. *Environ. Model. and Software* 24: 542 – 556.
- 44- Sieber, A., and Uhlenbrook, S. 2005. Sensitivity analyses of a distributed

- 56- Wesseling, C. G., Karssenberg, D., Burrough, P. A. and W. P. A. Van Deursen. 1996. Integrated dynamic environmental models in GIS: The development of a dynamic modelling language. *Trans. GIS.* 1: 40-48.
- 57- Worboys, M., 1996. GIS: A computing perspective. Taylor and Francis. London, UK.
- 58- Yapo, P.O., Gupta, H.V. and Sorooshian, S., 1998. Multi-objective global optimization for hydrologic models. *Journal of Hydrology*, 204, 83–97.
- 59- Zhao, G., Hormann, G., Fohrer, N., Gao, J., Li, H. and Tian, P. 2011. Application of a simple raster-based hydrological model for stream flow prediction in a humid catchment with polder systems. *Water Resour. Manage.* 25: 661–676.
- 60- Zinke, P.J, 1967. Forest interception studies in the United States. pp.137-161. In: W.E. Sopper and H.W. Hull (eds.). International Symposium on Forest Hydrology, Pergamon Press, Oxford
- 53- Van Deursen, W.P.A., C. Wesseling, and D. Karssenberg. 2000. How do we gain control over GIS technology? In: Parks, B.O., Clarke, K.M., Crane, M.P. (Eds.), Int. Conf. Integrating G. I. S. and Environ. Model. Problems, Prospectus, and Needs for Research. Boulder: University of Colorado – Cooperative Institute for Research in Environmental Sciences, Denver: US Geologic Survey – Center for Biological Informatics, and Boulder: NOAA National Geophysical Data Center - Ecosystem Informatics. Banff, Canada.
- 54- Van Dijck, S. 2000. Effects of agricultural land use on surface runoff and erosion in a Mediterranean area. PhD Thesis. Utrecht University. the Netherlands. Netherlands Geographic Studies Issue: 256-263.
- 55- Wan Deursen, WPA. 1995. Geographical Information Systems and Dynamic Models: Development and application of a prototype spatial modelling language. PhD Thesis, Utrecht University, The Netherlands. Netherlands Geographic Studies, Issue 190, p206.