

مدل‌سازی بارش-رواناب در حوضه لیقوان چای با استفاده از مدل اتوماتی سلولی

محمدتقی اعلمی* - استاد دانشکده عمران، دانشگاه تبریز
لیلا ملکانی - دکترای عمران - آب، دانشگاه تبریز
محمدعلی قربانی - دانشیار دانشکده کشاورزی، گروه مهندسی آب، دانشگاه تبریز

تأیید نهایی: ۱۳۹۳/۱۱/۱۵ پذیرش مقاله: ۱۳۹۳/۰۵/۱۲

چکیده

با توجه به اهمیت تخمین صحیح رواناب در مدیریت حوضه و طراحی سازه‌های آبی، از گذشته تا به امروز روش‌های مختلفی برای مدل‌سازی بارش-رواناب ارائه شده است که اتوماتی سلولی یکی از جدیدترین آن‌ها می‌باشد. در این روش چشم‌انداز حوضه با شبکه‌ای از سلول‌ها تعریف گردیده و اندرکنش بین سلول‌ها با استفاده از قوانین حاکم بر فیزیوگرافی حوضه منجر به مدل‌سازی رواناب می‌شود. این مدل به GIS و تصاویر ماهواره‌ای وابستگی دارد و از اطلاعات مختلف DEM، کاربری اراضی، گروه‌های هیدرولوژیک خاک، بارش، شیب و غیره استفاده می‌شود. در این تحقیق رواناب حوضه لیقوان چای در استان آذربایجان شرقی با استفاده از اتوماتی سلولی مدل‌سازی شده است. با توجه به سادگی، توانایی بالا، شیءگرا بودن زبان پایتون و هماهنگی با محیط GIS برای برنامه‌نویسی به منظور پیاده‌سازی قوانین تخمین رواناب و گسترش آن بر اساس تکنیک اتوماتی سلولی از برنامه‌نویسی با زبان پایتون در GIS استفاده شده است. مقایسه نتایج با مقادیر مشاهداتی در دو ایستگاه هروی و لیقوان با استفاده از معیارهای کارایی ضریب همبستگی، نش-ساتکلیف و جذر میانگین مربعات خطأ نشان می‌دهد که دقت نتایج مطلوب می‌باشد. مزیت اصلی این روش علاوه بر سادگی و استفاده از قوانین ارتباطی واقع گرایانه، کسب اطلاعات رواناب برای هر نقطه دلخواه از حوضه به غیراز خروجی حوضه است که در این تحقیق برای شش نقطه در درون حوضه سری زمانی سیلاب استخراج گردید. با توجه به آماده بودن برنامه می‌توان رواناب را برای شرایط مختلف زمانی و مکانی نیز به راحتی تخمین زد یعنی رواناب بلندمدت حوضه و یا ناشی از بارش‌های لحظه‌ای را شبیه‌سازی نمود.

واژگان کلیدی: مدل‌سازی بارش-رواناب، اتوماتی سلولی، GIS، لیقوان چای.

۱- مقدمه

جهت ارائه برنامه‌ریزی صحیح مدیریتی در سطح حوضه‌های آبریز دانستن اطلاعات رواناب نیاز اساسی مدیریت منابع آب و مسائل مهندسی آب می‌باشد. سیالب‌ها عموماً در دره‌های خشک که داده‌های اندازه‌گیری شده ندارند رخ می‌دهند. در استان آذربایجان شرقی برای حوضه‌ی کوچک‌تر از ۴۰ کیلومترمربع اطلاعات ایستگاه‌های هیدرومتری موجود نمی‌باشد. بنابراین توسعه روش‌های تخمین رواناب برای این حوضه‌ها ضروری است. علیرغم وجود روش‌های مختلف برای تخمین رواناب در حوضه‌های فقد آمار، امروزه استفاده از GIS بیشتر مدنظر محققان است (پاتیل و همکاران، ۲۰۰۸). مدل‌های بسیاری نظیر WMS، AGNPS، EPIC، SWAT، MIKE FLOOD، MIKE 11، GeoHMS و HEC از جمله مدل‌هایی هستند که در تحقیقات مربوط به آب و محیط‌زیست تلفیق خوبی با GIS پیدا کرده‌اند (زان و هوآنگ، ۲۰۰۴؛ کاپ و نومن، ۲۰۰۸).

اتومای سلوی یک مدل ریاضی است که می‌تواند برای محاسبات و شبیه‌سازی سیستم‌ها بکار رود. این مدل قابلیت ارائه شبیه‌سازی ساده از یک فرایند پیچیده مانند فرایند‌های هیدرولوژیکی را دارد (لینگ، ۲۰۰۸). مدل CA چشم‌انداز جدیدی را در مدل‌سازی رواناب در دشت‌های بزرگ بر اساس اطلاعات ماهواره‌ای ایجاد کرده است (رینالدی و همکاران، ۲۰۰۷، ۳۱۵). در این مطالعه نیز سعی شده است عملکرد اتمای سلوی در مدل‌سازی بارش-رواناب بررسی گردد. برای رسیدن به این هدف رواناب حوضه لیقوان با استفاده از CA تخمین زده شده است. در این مدل منطقه‌ی مطالعاتی به کمک مجموعه‌ای از سلوی‌ها شبکه‌بندی می‌شود. کلیه مشخصات لازم برای مدل‌سازی در درون سلوی یکسان و یکنواخت در نظر گرفته می‌شود و از طریق تکرار یکسری از قوانین ساده‌روی هر کدام از سلوی‌ها و نیز اعمال قوانین انتقال رفتار کل سیستم مشخص می‌شود. مدل اتمای سلوی توسط محققین مختلف برای مدل‌سازی در علوم مختلف بکار گرفته شده است و اولین بار در هیدرولوژی توسط مورای و پوآل در سال ۱۹۹۴ برای مدل‌سازی حریم رودخانه بکار برده شد. پس از آن محققان زیادی از اتمای سلوی در هیدرولوژی و شبیه‌سازی رواناب استفاده نمودند. از جمله: وو و همکاران (۲۰۰۶) رواناب حوضه Levan در چین را به‌خوبی با اتمای سلوی شبیه‌سازی کردند. پارسونز و فونستاد (۲۰۰۷) یک مدل اتمای سلوی برای شبیه‌سازی رواناب سطحی را ارائه دادند. هیدرولوگراف‌های موج سیالب به دست آمده از مدل CA به هیدرولوگراف‌های مشاهداتی حوضه ولنلا گولچ در آریزونای امریکا بسیار نزدیک بود که نشان‌دهنده دقت بالای مدل ارائه شده می‌باشد. ون و همکاران (۲۰۰۷) مدل اتمای سلوی را برای پیش‌بینی سیالب رودخانه‌ای در لائوس به کاربرده و نشان دادند که این مدل، روشی مناسب برای مدل‌سازی سیستم‌های پیچیده هیدرولوژیکی می‌باشد. رینالدی و همکاران (۲۰۰۷) رواناب حوضه سانتا کاتالینا در آریزونا را با اتمای سلوی شبیه‌سازی نمودند. این محققان جریان سطحی طبیعی را با در نظر گرفتن ذخیره سطحی، نفوذ، تبخیر و تعرق به‌خوبی شبیه‌سازی نمودند. رینالدی و همکاران (۲۰۱۲) هیدرولوگراف‌های سیل ناشی از بارش را که در ماه می، آگوست و اکتبر سال ۲۰۱۲ در ناحیه پامپین در آریزونا رخ داده بود، با اتمای سلوی شبیه‌سازی نمودند و نتایج آن‌ها نشان داد که اتمای سلوی به‌خوبی قادر به ترسیم هیدرولوگراف سیل مربوط به رگبارهای ساده و مرکب می‌باشد. کرباس و پودهورانی (۲۰۱۳) جریان رودخانه استراویکا در کشور چک را با CA شبیه‌سازی کردند و با مقایسه نتایج شبیه‌سازی با مقادیر مشاهداتی نشان دادند که CA قابلیت بالایی در شبیه‌سازی جریان دارد. شائو و همکاران (۲۰۱۴)، رواناب دو حوضه پین گلن و اسنوسو را در امریکا بر پایه CA شبیه‌سازی نمودند. برای محاسبه رواناب ناشی از دو رخداد بارش، نفوذ و برگاب را نیز در نظر گرفتند. مطابقت هیدرولوگراف‌های به دست آمده از CA با نتایج اندازه‌گیری دلیل بر توانایی مدل CA بود. ویجسکارا و همکاران (۲۰۱۰) تعییرات کاربری اراضی حوضه رودخانه البو در آلتای کانادا را در طی دوره زمانی ۲۰ ساله با استفاده از مدل اتمای

^۱ Cellular Automata

سلولی استخراج و تأثیر آن را بر فرایندهای هیدرولوژیکی بخصوص جریان رودخانه بر اساس مدل‌های توزیعی هیدرولوژیکی MIKE-SHE و MIKE-11 مورد تحقیق و بررسی قراردادند. مطالعه انجام‌شده نشان می‌دهد که مدل اتوماتیک سلولی در مدل‌سازی تغییرات کاربری نسبت به سایر روش‌های مرسوم دقت بالاتری دارد. هنکوک و کولتاراد (۲۰۱۲) به مدل‌سازی فرسایش و حرکت مجرأ در پاسخ به تغییرات بارش در حوضه‌ی استانی در جنوب شرق استرالیا پرداختند. در این تحقیق از یک مدل اتوماتیک سلولی بنام^۱ CAESAR (مدل CA شبیه‌سازی تکامل دامنه و رودخانه) که توانایی بالایی در نمایش میزان فرسایش و تغییرات مجرأ می‌باشد استفاده کردند. خالقی (۲۰۱۴) نیز تأثیر تغییرات کاربری اراضی حوضه‌ی لیقوان را در طی ۱۰ سال بر میزان فرسایش و رسوب‌گذاری را با استفاده از مدل CAESAR بررسی نمود.

همچنین این مدل به طور گستره‌ای برای مدل‌سازی مواردی که پیچیدگی بیشتری نسبت به رواناب‌ها دارد نظریه تند آب‌ها و گلفشان‌ها بکار رفته و نتایج با دقت بالا داشته است. از جمله: آرای و باسوکی (۲۰۱۰) گلفشان سیدوراجو در اندونزی را به منظور تعیین نواحی زیرآب رفته در اثر این پدیده پیچیده با استفاده از اتوماتیک سلولی شبیه‌سازی نمودند. مقایسه نتایج شبیه‌سازی با تصاویر SPOT/VNIR و ASTER/VNIR و ASTER/HRV حاصل از دو گلفشان و با داده‌های واقعی اندازه‌گیری شده حاکی از توانایی بالای CA در شبیه‌سازی این پدیده دارد. دوینت و همکاران (۲۰۱۴) مشخصات و احتمال وقوع تندآب را در ۱۴۸ حوضه در فرانسه را با ۱۶ حالت مختلف بارش با بهره‌گیری از اتوماتیک سلولی مورد ارزیابی قراردادند. در این تحقیق علاوه بر تخمین دبی پیک جریان، دبی ویژه و زمان تأخیر تندآب، بارش‌هایی که منجر به وقوع تندآب می‌گردد و نیاز به پیغام هشدار سیلاب دارد را نیز شناسایی نمودند. موقعیت و مقدار ماکریم دبی‌های بدست‌آمده از CA در حوضه‌ها هماهنگی کاملی با وقایع مشاهداتی دارد.

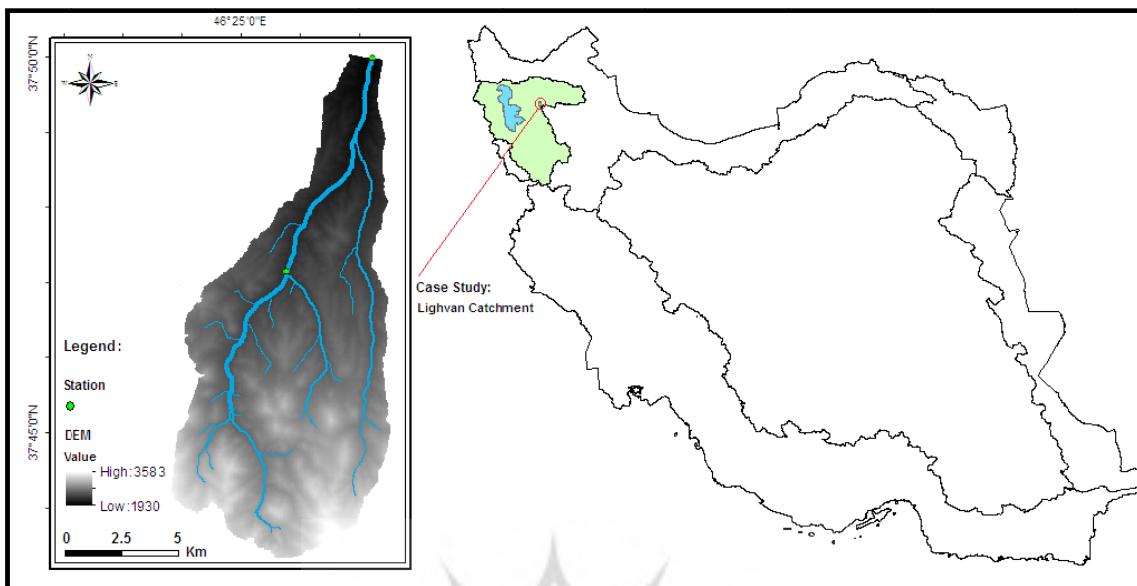
۲- منطقه مورد مطالعاتی

حوضه معرف لیقوان چای یکی از زیر حوضه‌های دریاچه ارومیه بوده و با وسعتی معادل ۷۶ کیلومترمربع در دامنه شمالی شهرند طول شرقی ۲۰° ۴۶' تا ۲۷° ۴۶' و عرض شمالی ۴۲° ۳۷' تا ۴۹° ۳۷' واقع شده است. رودخانه لیقوان چای به عنوان زهکش حوضه مذکور می‌باشد و ارتفاع و شیب متوسط آن به ترتیب ۲۶۷۵ متر و ۱۱ درصد می‌باشد. در داخل محدوده حوضه لیقوان چای دو ایستگاه هیدرومتری به نام‌های لیقوان و هروی وجود دارند. شکل ۱ موقعیت و جدول ۱ خلاصه مشخصات آماری پارامترهای هیدرولوژیکی بارش و رواناب را در دوره آماری ۱۳۶۱ الی ۱۳۸۸ نشان می‌دهد (ملکانی، ۱۳۹۳).

جدول ۱- مشخصات آماری پارامتر هیدرولوژیکی رواناب حوضه‌های آبریز مورد مطالعه

مشخصه‌های آماری	بارش ماهانه (میلی‌متر)			
	لیقوان چای	هروی	لیقوان چای	هروی
تعداد داده‌ها	۳۲۴	۳۲۴	۳۲۴	۳۲۴
میانگین	۰/۸	۰/۶۳	۲۰/۴۵	۲۷/۵۰
حداقل مقدار	۰/۱۳	۰	۰	۰
حداکثر مقدار	۵/۲۸	۵/۶۹	۱۲۴	۱۵۰/۲
انحراف میانگین	۰/۸۵	۰/۷۸	۲۲/۷۱	۲۱/۲۶
ضریب چولگی	۲/۵۰	۲/۹۴	۱/۷۹	۱/۵۷

^۱ Cellular Automaton Evolutionary Slope And River



شکل ۱: موقعیت جغرافیایی حوضه لیقوان چای

۳- مواد و روش‌ها:

۳-۱- اتوماتی سلوالی

اتوماتی سلوالی (CA) را می‌توان در پدیده‌های فیزیکی که رفتار پدیده با معادلات دیفرانسیلی حاکم بر آن تشریح می‌شود بکار برد. مفهوم اتوماتی سلوالی اولین بار توسط جان ون نیومن و استان اولام در سال ۱۹۵۰ ارائه گردید. اتوماتی سلوالی سیستم‌های ساده گستته‌ای هستند که با قوانین ساده و محلی می‌توانند محاسبات و رفتارهای پیچیده‌ای از خود بروز دهند. محلی بودن به این معنا است که در تعیین مقدار جدید هر سلوال، سلوال‌هایی که در همسایگی خود هستند تأثیرگذار هستند و سلوال‌های دورتر تأثیری ندارند. هر سلوال برای خود مجموعه‌ای از حالات را دارد که وضعیت یا حالت خود را در گام‌های زمانی گستته ثابت، مطابق با قانون محلی تغییر می‌دهد. قوانین حالت در طول کار ثابت هستند و تغییر نمی‌کند. استفاده از فرمول‌های ساده و شناخته‌شده به عنوان قوانین انتقال از مزایای این مدل می‌باشد.

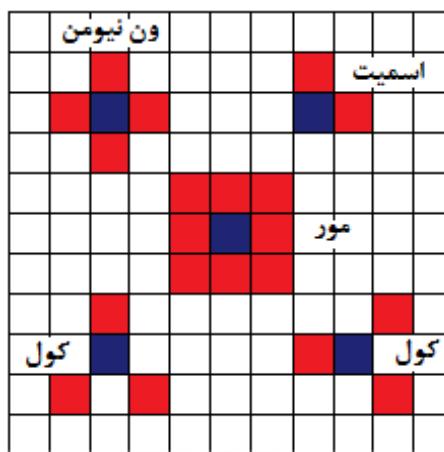
استفاده از مدل CA نیازمند تعیین شبکه اتوماتی سلوالی، نوع همسایگی آن و قانون انتقال محلی می‌باشد. در اتوماتی سلوالی فضای به صورت یک شبکه تعریف می‌گردد که به هر خانه آن یک سلوال گفته می‌شود. شبکه سلوال‌ها می‌تواند ابعاد متفاوتی داشته باشند و یک، دو یا سه‌بعدی باشد همچنین اشکال مختلفی از شبکه وجود دارد که به طبیعت پدیده فیزیکی وابسته است. شبکه مربعی رایج‌تر از دو نوع دیگر مثلثی و شش‌گوش می‌باشد.

در CA می‌توان از ساختارهای مختلفی برای همسایگی استفاده نمود. نوع همسایگی بکار رفته اهمیت بالایی در بروز نمودن حالت یک سلوال دارد زیرا تعیین کننده تعداد همسایگان شرکت‌کننده در قانون انتقال محلی بوده و بر روی شبکه انتقال مابین سلوال‌ها تأثیرگذار است. معمول‌ترین آن‌ها همسایگی ون نیومن، مور، اسمیت و کول می‌باشد (شکل ۲).

قوانین انتقال به عنوان موتور اصلی تغییرات در CA شناخته‌شده و به صورت اختصاصی برای هر مسئله و با توجه به فیزیک مسئله محاسبه می‌شود. این قوانین طرز عمل سیستم واقعی را منعکس می‌کنند، همچنین سیستم‌ها را به عناصر ساده‌ای تجزیه می‌کنند که پویایی سیستم در اثر همین عناصر است (بتی و همکاران، ۱۹۹۷، ۱۶۰؛ تارنز، ۲۰۰۰، ۱۷).

با توجه به طبیعت پیکسلی داده‌های سنجش از دور و دیگر منابع و همچنین برنامه‌نویسی آسان‌تر، بیشتر مدل‌های CA در یک شبکه دو بعدی تشکیل می‌گردند (بتی، ۱۹۹۹، ۲۰۶؛ بتی، ۲۰۰۵). در این تحقیق نیز از یک اتوماتی سلوالی دو بعدی

مربعی شکل، با شعاع همسایگی یک و شکل همسایگی مور یا هشت‌تایی استفاده شده است. با در نظر گرفتن احتمال پخش و انتقال آب در تمامی جهات (هر هشت سلوی کناری) شکل همسایگی مور انتخاب گردیده است.



شکل ۲- انواع همسایگی در مدل اتوماتی سلوی

مدل رقومی ارتفاع^۱ منطقه (DEM) و لایه‌های رستری حاصل از تمامی پارامترهای مؤثر به صورت یک شبکه‌بندی دو بعدی با ابعاد مشخص 20×20 متر تشکیل دهنده فضای سلوی مدل اتوماتی سلوی پیشنهادی می‌باشد. تراز آب در سلوی‌ها به عنوان حالت سلوی در نظر گرفته می‌شود. تراز آب سلوی‌ها (H) از طریق رابطه (۱) محاسبه می‌گردد. در این رابطه Z ارتفاع سلوی مرکزی که با توجه به DEM حوضه مشخص می‌گردد، H_p ارتفاع آب ناشی از بارش باران در سلوی و H_n ارتفاع آب دریافتی از سلوی‌های همسایه می‌باشد.

$$(1) \quad H = Z + H_p + H_n$$

ارتفاع آب حاصل از نزول باران با استفاده از روابط هیدرولوژیکی مختلف نظیر رابطه استدلالی (موسی و همکاران، ۲۰۱۳)، رابطه SCS (موسی و همکاران، ۲۰۰۶)، رابطه مانینگ (ون و همکاران، ۲۰۰۷؛ کرباس و پودهورانی، ۲۰۱۳) و غیره تخمین زده می‌شود. رابطه SCS به عنوان ساده‌ترین و پرکاربردترین روش محاسبه سیالاب شناخته شده است و در این مقاله نیز از روش SCS استفاده شده است.

در این تحقیق قوانین انتقال در قالب قواعد فازی بیان می‌گردد. مدل‌سازی با تعریف قوانین ساده انجام می‌گیرد. قوانین انتقال یا تعیین جهت جریان بر اساس فرضیه انتقال آب از یک سلوی با بار پتانسیل بزرگ‌تر به سلوی مجاور دارای بار پتانسیل کوچک‌تر انجام می‌گیرد. در صورتی که چندین سلوی همسایه دارای بار پتانسیل کمتر نسبت به سلوی مرکزی باشد آب به سلوی که اختلاف بار بیشتری با سلوی مرکزی دارد جریان می‌یابد. برای سلوی‌های همسایه قطری اختلاف ارتفاع پس از تقسیم‌بندی ۲ با سلوی‌های دیگر مقایسه می‌شود (جنسون و دمینگو، ۱۹۸۸؛ ۱۵۹۴). این روش تعریف شبکه زهکشی، روش SFD^۲ نامیده می‌شود.

الگوریتم D8 متدائل‌ترین روش برای تعیین جهت جریان استفاده کردند (یانگ، ۲۰۱۰؛ کنی و ماتئوس، ۲۰۰۵؛ ۷۷۰؛ ژائو و همکاران، ۲۰۰۹). در حال حاضر نرم‌افزارهای مختلفی نظیر IDRISI، ESRI's spatial Analyst و GRASS از این روش برای استخراج آبراهه استفاده نموده‌اند. در GIS ArcView و ArcView از GIS اکستنشن‌های الحقیقی پرکاربرد، AdB Toolbox و Archydro و WMS از الگوریتم D8 استفاده می‌نمایند. همچنین در بسیاری از مدل‌ها نظیر

¹ Digital Elevation Model

² Single Flow Direction chosen from 8 possibilities

OFAT و AGNPS بکار رفته است (کنی و ماتتوس، ۲۰۰۵، ۷۰). عیب روش SFD8 ایجاد خطوط موازی جریان است که در مناطق هموار بیشتر بروز نموده اما برای مناطق کوهستانی نتایج خوبی می دهد.

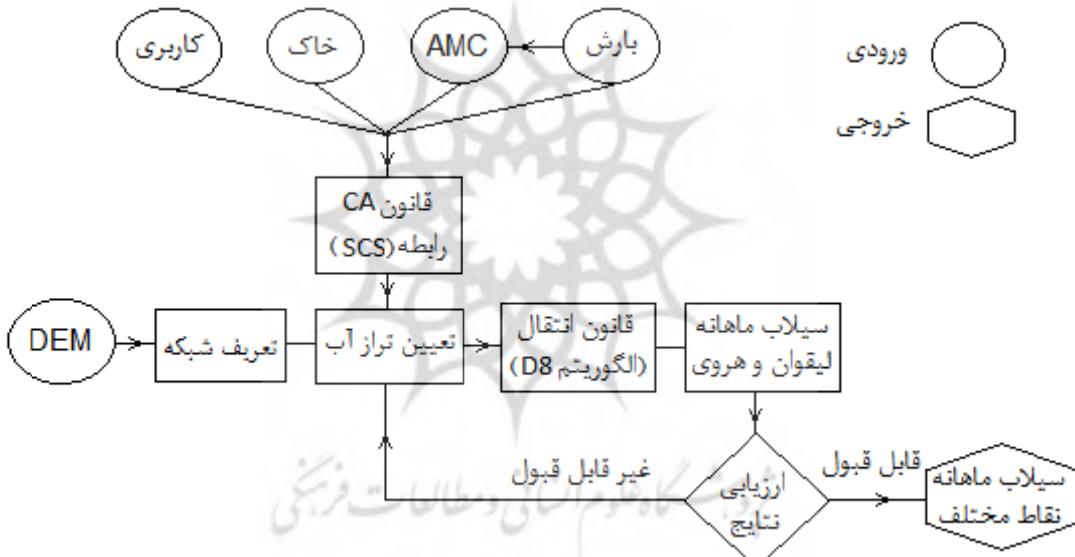
قانون فازی برای تعریف شبکه جریان به صورت زیر تعریف شده است:

اگر همه سلول های همسایه دارای تراز بالاتر از سلول مرکزی باشند، سلول مرکزی چاه^۱ می باشد و آب در آن جمع خواهد شد. در غیر این صورت آب به سلولی که تندترین شیب نزولی با سلولی مرکزی داشته باشد جاری می گردد. شیب سطح آب با استفاده از رابطه زیر محاسبه می گردد. در این رابطه D فاصله بین مراکز سلول ها می باشد.

$$(2) \quad S = (\Delta H/D) * 100$$

قانون فازی تا مرحله رسیدن تنظیم تراز آب در تمامی سلول ها تکرار خواهد شد.

همان طور که در بالا اشاره شده برای محاسبه ارتفاع آب هر سلول از روش SCS استفاده شده است. اکثر مدل های MIKE، HEC، MIKE 11، AGNPS، EPIC، WMS، SWAT، شناخته شده در آبخیزداری و هیدرولوژی مانند FLOOD و غیره برای محاسبه رواناب از روش SCS استفاده می کنند (کاپ و نومن، ۲۰۰۸؛ ملکانی و همکاران، ۱۸۱، ۲۰۱۴). شکل (۳) به طور شماتیک مراحل مختلف مدل سازی رواناب با اتمامی سلولی را نمایش می دهد.



شکل ۳- فلوچارت مدل سازی بارش-رواناب با اتمامی سلولی

زبان های برنامه نویسی متعددی جهت ساخت برنامه های کاربردی موردنیاز طراحی شده اند از جمله: بیسیک، پاسکال، C، فرترن، Php، پایتون و غیره. این زبان ها همه روزه ساده تر و قدرتمند تر می شوند. تعداد زیادی از برنامه نویسان پایتون را به دلیل سادگی، سهولت خواندن، انعطاف پذیری و امکانات فراوان به عنوان زبان برنامه نویسی برگزیده اند. پایتون یک زبان سطح بالا بوده و امروزه کاربرهای بسیار قوی از آن استفاده می نمایند. پایتون، زبان برنامه های کاربردی GIS می باشد و برنامه نوشه شده با پایتون می تواند هماهنگی کاملی با محیط GIS و ابزارهای آن داشته باشد در حالی که زبان های رایج دیگر نظری جاوا این قابلیت را ندارند. بنابراین در این تحقیق از زبان برنامه نویسی پایتون برای مدل CA استفاده شده است. مزیت عمده زبان پایتون شیء گرا بودن آن است یعنی می توان از برنامه های نوشته شده توسط سایر برنامه نویسان استفاده نمود (عباسی، ۱۳۹۳). این مزیت کاربرد و کمک فراوانی به کاربر می نماید به گونه ای که می توان از ابزارهای

¹ Sink

GIS به سادگی در برنامه استفاده نمود و نیازی به نوشتن مجدد برنامه نمی‌باشد. با استفاده از این زبان می‌توان قوانین ساده ریاضی تحت عنوان قوانین انتقال مدل CA را نوشته و اجرا نمود.

مدل اتوماتی سلولی با هدف مدل‌سازی بارش-رواناب شامل مراحل زیر می‌باشد:

۱- برنامه محاسبه ارتفاع رواناب ناشی از بارش در سلول‌ها

۲- برنامه تعیین تراز آب سلول‌ها، درواقع با اجرای آن وضعیت و حالت هر سلول تعیین می‌شود. هر سلول حاوی اطلاعات ارتفاع از DEM و ارتفاع رواناب از مرحله اول می‌باشد که مجموعاً مشخص‌کننده تراز آب خواهد بود.

۳- برنامه تعیین جهت جریان و گسترش سیلاب. برای تعیین جهت جریان از الگوریتم D8 استفاده گردید. در این روش جهتها بین ۱ تا ۱۲۸ کدگذاری شده‌اند و ارزش عددی هر سلول مسیر حرکت آب از درون پیکسل به خارج آن را بیان می‌نماید. برای نمونه ۱، ۲، ۴، ۸ به ترتیب نشان‌دهنده جهت‌های شرقی، جنوب شرقی، جنوب، جنوب‌غربی می‌باشند. ورود نقشه بارش جدید و تکرار مراحل اول تا سوم به منظور تولید نقشه رواناب در تمامی ماههای دوره آماری

۴- ایجاد سری زمانی ماهانه سیلاب در نقاط دلخواه.

۲-۳- آماده‌سازی اطلاعات ورودی

روش SCS یک روش شناخته‌شده در هیدرولوژی است بنابراین از توضیح در رابطه با این روش خودداری شده و تنها به‌طور مختصر به چگونگی آماده‌سازی اطلاعات ورودی اشاره می‌گردد. اطلاعات لازم شامل شبکه بارش، خاک و کاربری و DEM می‌باشد.

۲-۳-۱. شبکه بارش

در این مطالعه پس از مقایسه مقدار RMSE به دست‌آمده از روش‌های مختلف درونیابی نهایتاً روش عکس فاصله وزنی بهینه^۱ (OIDW) جهت ایجاد شبکه بارش انتخاب گردید. IDW در صورتی که پارامترهای آن طوری انتخاب گردد که بالاترین دقت درونیابی را داشته باشد OIDW گفته می‌شود. سه عامل در افزایش دقت درونیابی مؤثر است که عبارت‌اند:

الف) انتخاب P

ب) تعداد نقاط لازم برای درونیابی (یا شاعع جستجو)

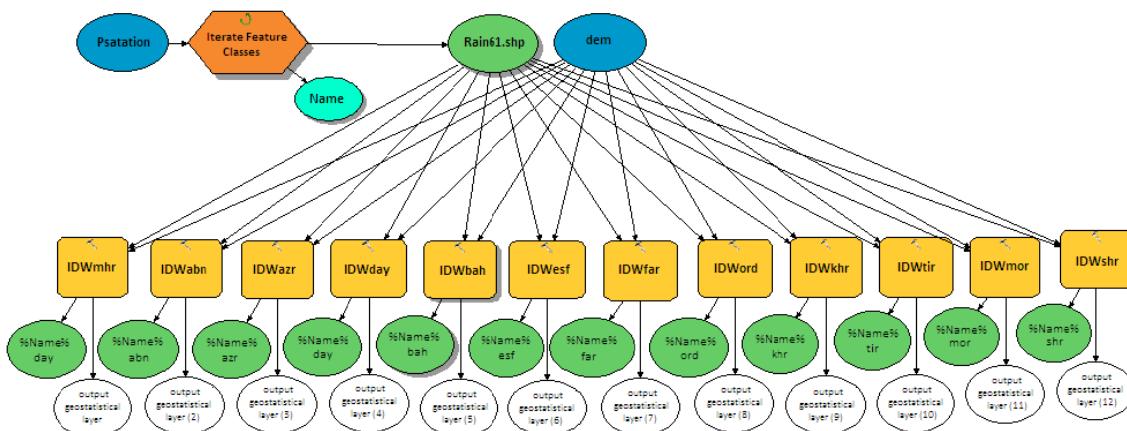
ج) شکل پنجره جستجو

درونیابی به روش IDW شدیداً به مقدار P و انتخاب شاعع جستجو وابسته است و بایستی این پارامترها به دقت تعیین گردد و تخمین مناسب آن‌ها موجب افزایش دقت و تطابق داده‌های محاسباتی و مشاهداتی خواهد شد (نوری و همکاران، ۲۰۱۴، ۷۷) و در این حالت می‌تواند نتایجی بهتر از کریجینگ داشته باشد (لو و ونگ، ۲۰۰۸؛ چن و لیو، ۲۰۱۲).

در این مطالعه، IDW با توان وزن‌دهی برابر با ۲، تعداد ۱۹ ایستگاه درونیابی و شکل پنجره جستجو بیضوی بر اساس جهت وزش باد منطقه دارای بالاترین دقت بود.

مطابق جدول ۱، برای تهیه نقشه‌های رستری بارش نیاز به ۳۲۴ مرتبه تکرار مرحله درونیابی می‌باشد. بنابراین برای تهیه شبکه بارش از مدل بیلدر استفاده گردید. شکل ۴ ساختار مدل IDW برای محاسبه بارش رستری ماهانه را نشان می‌دهد.

^۱ Optimal Inverse Distance Weighted Average



شکل ۴ - ساختار مدل IDW برای محاسبه بارش رسترنی ماهانه

۲-۲-۳. خاک

با استفاده از نقشه بافت خاک اخذشده از اداره منابع طبیعی استان آذربایجان شرقی و با بهره‌گیری از جدول سازمان حفاظت خاک آمریکا نقشه گروه‌های هیدرولوژیکی خاک^۱ (SHG) حوضه لیقوان چای تعیین گردید (موکوس، ۱۹۷۲، ۲). شکل ۵ نقشه SHG لیقوان چای را نشان می‌دهد.

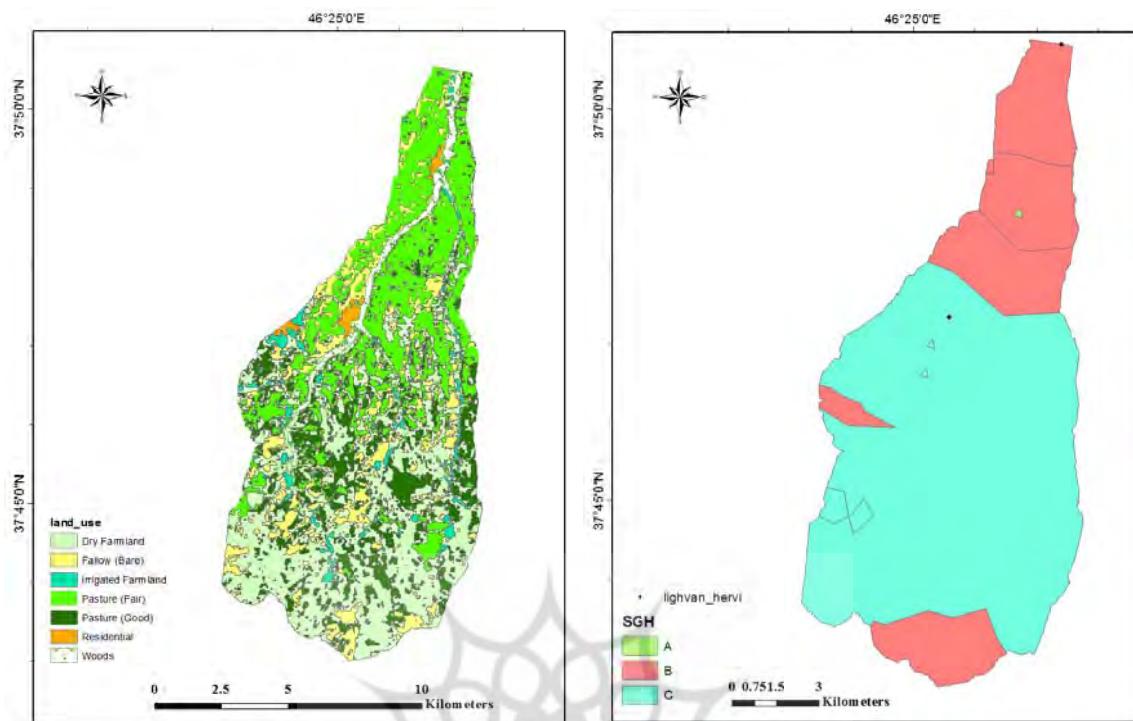
۲-۲-۳. کاربری اراضی

با بهره‌گیری از تصاویر ماهواره‌ای (تصویر ETM+ مربوط به ۱۱ سپتامبر ۲۰۱۳ ماهواره لنست) و پس از اعمال فرآیند پردازش تصاویر و ارزیابی دقت طبقه‌بندی در محیط نرم‌افزار ENVI نقشه کاربری اراضی حوضه لیقوان استخراج گردید (شکل ۶).

۲-۲-۴. نقشه شماره منحنی رواناب

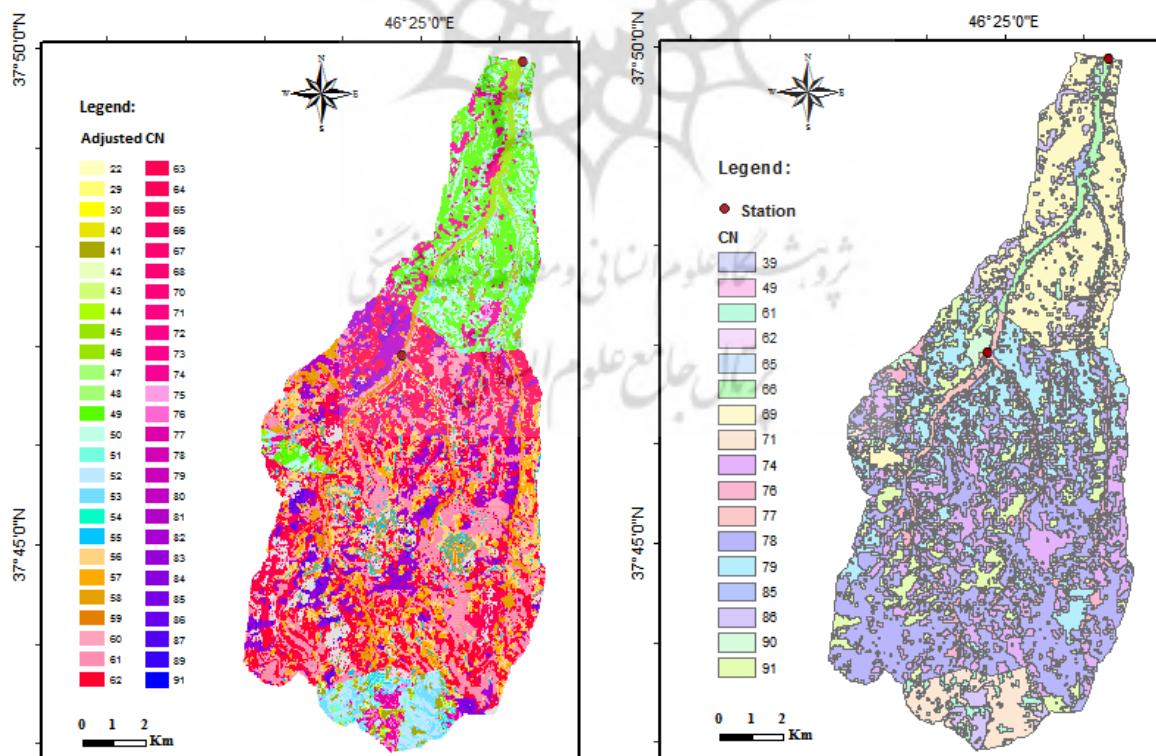
ابتدا نقشه CN برای شرایط نرمال (خاک دارای رطوبت متوسط بوده و شبیب بیشتر از ۵ درصد نباشد) از تلفیق نقشه‌های HSG و کاربری و به کمک جداول SCS تهیه گردید (هجلملفت و موکوس، ۲۰۰۴، ۳). مطابق با روش شرودر و همکاران (۱۹۹۰)، پس از بررسی فراوانی و قوع AMC‌ها، وضعیت ماههای سال بر اساس نوع CN شناخته گردید و با توجه به شبیدار بودن اراضی لیقوان چای و به دلیل عدم برقراری شرایط نرمال، تصحیحات روی CN با بهره‌گیری از روابط رایج انجام گرفت (پونکه و هاوکین، ۱۹۹۶؛ هوانگ و همکاران، ۲۰۰۶؛ هاوکین و همکاران، ۲۰۰۹). شکل (۷) نقشه شماره منحنی رواناب حوضه لیقوان قبل و بعد از تعديل نشان می‌دهد. با داشتن آمار رگیار و سیل شماره منحنی مربوط به ۱۰ رخداد با استفاده از روش SCS برآورد و با مقادیر متوسط CN محاسباتی مقایسه گردید که بیانگر دقت بالای نقشه شماره منحنی استخراج شده است.

¹ Hydrologic Soil Groups



شکل ۶ - نقشه کاربری اراضی حوضه لیقوان چای

شکل ۵ - نقشه گروه هیدرولوژیک خاک لیقوان چای



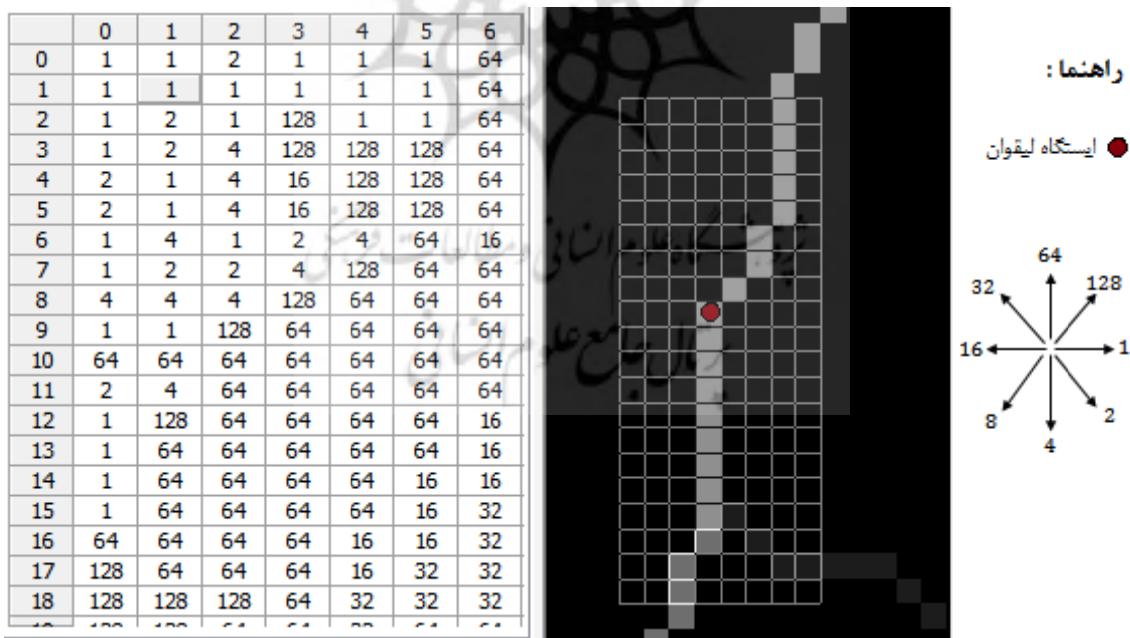
شکل ۷- منحنی رواناب حوضه لیقوان قبل و بعد از تغییر

۱- نتایج

همانطوریکه قبلاً اشاره شد با توجه بهسادگی، قدرت، شیءگرا بودن پایتون و هماهنگی کامل با محیط GIS، از این زبان برای برنامهنویسی جهت مدل سازی رواناب استفاده شده است. با اجرای مدل اتمای سلولی دبی ماهانه در هر نقطه‌ای که کاربر لازم داشته باشد به صورت سری زمانی قابل استخراج خواهد بود. برای نمونه ۶ نقطه در داخل حوضه انتخاب شد که دونقطه از این نقاط، در محل ایستگاه‌های لیقوان و هروی به عنوان نقاط کنترل در نظر گرفته شد. مختصات و مساحت حوضه در بالادست این نقاط در جدول (۲) آورده شده است. پس از اجرای مدل اتمای سلولی، به تعداد (۳۲۴*۳۲۷) نقشه جهت جریان و نقشه رستری رواناب تولید می‌گردد. در نقشه جهت جریان هر سلول بیانگر مسیر جریان می‌باشد که بروش D8 تعیین گردید. شکل (۸) نقشه مسیر جریان در اردیبهشت ۸۹ را در اطراف ایستگاه لیقوان نمایش می‌دهد.

جدول ۲- موقعیت نقاط منتخب جهت استخراج خروجی

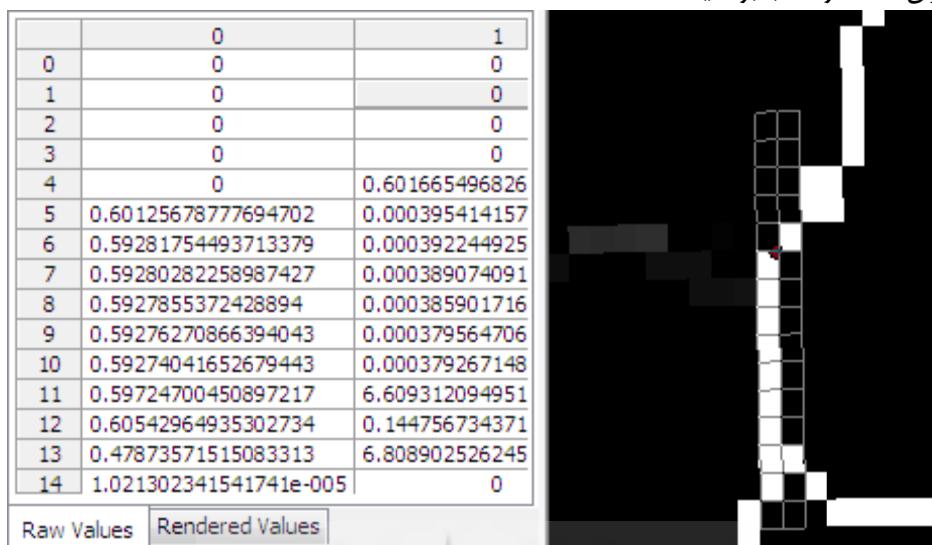
۶ (هروی)	۵	۴	۳ (لیقوان)	۲	۱	
37.9166	37.8870	37.8637	37.8315	37.8060	37.7611	Y_UTM
46.4793	46.4701	46.4543	46.4339	46.4112	46.4187	X_UTM
۱۹۳۰	۲۰۱۰	۲۰۹۰	۲۲۰۰	۲۳۳۰	۲۶۰۰	ارتفاع (m)
۱۳۶	۱۲۷	۸۹	۷۶	۴۳	۲۱	مساحت (km ²)



شکل ۸- نمایش جهت جریان در محل ایستگاه لیقوان

شکل (۹) مقدار سیلان محاسبه شده در محدوده اطراف ایستگاه لیقوان در شهریورماه ۸۹ (سال آبی ۸۸) نشان می‌دهد. در این نقشه مقدار هر سلول بیانگر رواناب آن نقطه در ماه و سال مربوطه می‌باشد. با دقت در مقادیر شکل (۹) مشاهده می‌شود که در سلول‌هایی که در مسیر آبراهه قرار نگرفته‌اند مقدار رواناب صفر یا بسیار ناچیز دارند درحالی که برای سلول‌های واقع در آبراهه، رواناب قابل ملاحظه‌ای دیده می‌شود. مطابق این شکل مقدار سیلان شهریورماه سال ۸۸ در

ایستگاه لیقوان ۶/۰ مترمکعب بر ثانیه است.



شکل ۹- مقدار سیلان محاسبه شده در محدوده اطراف ایستگاه لیقوان

با توجه به اینکه مقدار محاسبه شده توسط رابطه SCS رواناب ناشی از بارش بوده و مقدار دبی پایه در نظر گرفته نشده است. بنابراین برای ارزیابی دقیق نتایج با داده‌های مشاهداتی لازم است که مقدار دبی پایه ایستگاه‌های لیقوان و هروی تعیین و به مقادیر دبی سیلانی اضافه گردد. در این مطالعه از روش مینیمم محلی^۱ که یک روش ساده و دارای دقیق قابل قبول است برای محاسبه دبی پایه استفاده شد. در جدول (۳) مشخصات آماری سیلان ماهانه حوضه لیقوان در نقاط منتخب گزارش شده است.

جدول ۳- مشخصات آماری سیلان ماهانه حوضه لیقوان در نقاط منتخب

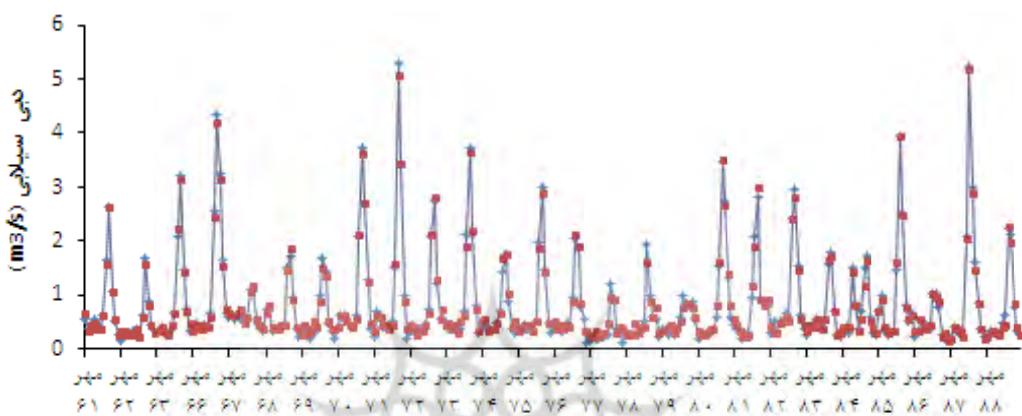
مشخصه‌های آماری	۱	۲	۳-لیقوان	۴	۵	هروی
میانگین	۰/۰۳	۰/۰۶	۰/۱۲	۰/۱۹	۰/۲۶	۰/۲۷
حداقل مقدار	۰	۰	۰	۰	۰	۰/۰۱
حداکثر مقدار	۰/۲۴	۰/۵	۰/۷۴	۰/۷۲	۰/۷۶	۰/۸۹
انحراف معیار	۰/۰۳	۰/۰۷	۰/۱۲	۰/۱۲	۰/۱۶	۰/۱۷
ضریب چولگی	۲/۲۴	۲/۱۴	۱/۹۱	۱/۴	۱/۱۳	۱/۲۵

شکل‌های (۱۰) و (۱۱) سری زمانی دبی مشاهداتی و محاسباتی حوضه لیقوان چای تا ایستگاه هروی و لیقوان را نشان می‌دهد. جهت ارزیابی دقیق نتایج مدل از معیارهای کارایی ضریب همبستگی (R^2)، نش-سانکلیف (E) و مجدد میانگین مربعات خطأ (RMSE) استفاده شده است (جدول ۴) (علمی و همکاران، ۲۰۱۳).

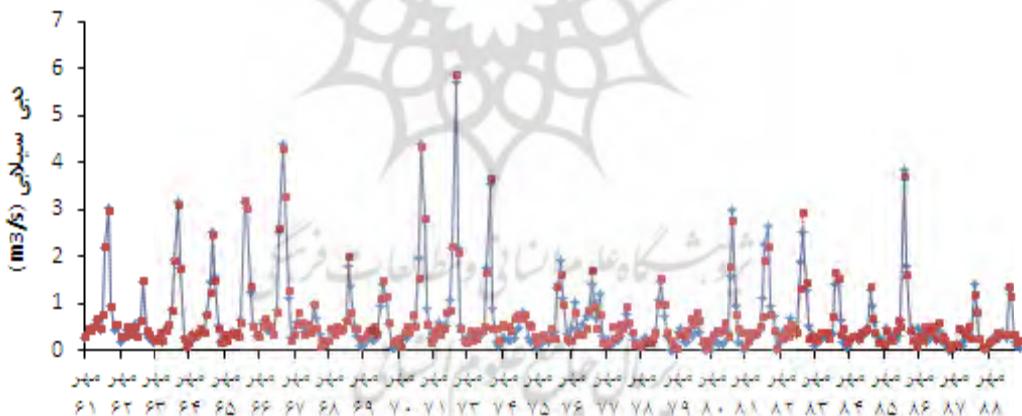
^۱ Local Minimun

جدول ۴- مقایسه نتایج رواناب محاسباتی با رواناب مشاهداتی

تا ایستگاه	R ²	E	RMSE
لیقوان	۰/۹۹	۰/۹۹	۰/۰۷
دبی کل	۰/۹۸	۰/۹۷	۰/۱۰



شکل ۱۰- سری زمانی دبی محاسباتی و مشاهداتی حوضه لیقوان تا ایستگاه لیقوان



شکل ۱۱- سری زمانی دبی محاسباتی و مشاهداتی حوضه لیقوان تا ایستگاه هروی

نتیجه‌گیری

هدف اصلی از این مطالعه نشان دادن امکان استفاده از اتمامی سلولی برای شبیه‌سازی رواناب بود. این مطالعه نشان داد که یک فرایند پیچیده طبیعی همچون رواناب می‌تواند با روش CA و با استفاده از یک مدل رقومی ارتفاع و لایه‌های رستری که عموماً در دسترس هستند تخمین گردد. لایه‌های خروجی به صورت رستری بوده و حامل اطلاعاتی است که منجر به شناسایی فرآیندهای طبیعی موردمطالعه می‌گردد. تجربه استفاده از اتمامی سلولی برای حوضه لیقوان نشان داد که بزرگترین نقطه قوت آن در تخمین رواناب به صورت سری زمانی ماهانه برای هر نقطه از حوضه است که برای مدیریت حوضه‌های آبریز و طراحی سازه‌های هیدرولیکی حائز اهمیت است.

بین مقادیر مشاهده‌ای و برآوردهای بیش از ۹۹ و ۹۷ درصد همبستگی در ایستگاه لیقوان و هروی مشاهده گردید که مبنی آن است که رویکرد CA علیرغم سادگی اش می‌تواند نتایج واقع‌گرایانه‌ای برای یک رویداد طبیعی پیچیده مانند رواناب فراهم نماید. استفاده از اتمامی سلولی برای شبیه‌سازی رواناب بلندمدت حوضه و رواناب ناشی از بارش‌های لحظه‌ای توصیه می‌گردد.

از آنجایی که محدودیت و شرایط خاصی برای استفاده از روش CA وجود ندارد لذا در شبیه‌سازی و تخمین فرایندهای پیچیده طبیعی قابل استفاده می‌باشد و می‌توان مشابه با تحقیق انجام شده با تغییر در قوانین آن جهت پنهان‌بندی سیلاب، تخمین رسوب و سایر پارامترهای هیدرولوژیکی و ژئومورفولوژیکی بکار برد. لکن با استی کمال سعی و دقت را در تعیین و تهییه نیازهای اطلاعاتی ورودی صرف نمود.

منابع

- خالقی، سمیه. ۱۳۹۳. ارزیابی واکنش تغییرات ژئومورفولوژیکی رودخانه‌ای به کاربری اراضی (مطالعه موردی: حوضه آبریز لیقوان چای). پایان‌نامه دکتری. رشته جغرافیای طبیعی. گرایش ژئومورفولوژی. دانشگاه تبریز
- عباسی، محمد. ۱۳۹۳. برنامه‌نویسی شیء‌گرا در ArcGIS با زبان برنامه‌نویسی Python. چاپ اول، انتشارات نوآور. ملکانی، لیلا. ۱۳۹۳. بررسی تغییرات دینامیک رواناب با بهره‌گیری از نظریه آشوب و مدل اتمامی سلولی. پایان‌نامه دکتری. رشته مهندسی عمران. گرایش آب. دانشگاه تبریز
- Alami, M. T., Ghorbani, M. A., Malekani, L., 2013, *Chaotic Analysis and Prediction of River Flows*. Journal of Hydraulic Structures, Vol. 1, No. 1, pp. 54-64.
- Arai K., Basuki A., 2010, *Simulation of hot mudflow disaster with cell automata and verification with satellite imagery data*. International Archives of the Photogrammetry, Remote Sensing and Spatial Information Science, Vol. XXXVIII, Part 8, Kyoto Japan.
- Batty M., 2005. *Cities and complexity understanding cities with cellular automata agentbased models and fractals*. Cambridge, Mass. MIT Press.
- Batty M., Couclelis H. , Eichen M., 1997, *Urban systems as cellular automata*. Environment and Planning B. Vol. 24, pp. 159-164.
- Chen, F. W., Liu, C.W., 2012, *Estimation of the spatial rainfall distribution using inverse distance weighting (IDW) in the middle of Taiwan*. Paddy and Water Environment, Vol. 10, No. 3, p. 209-222.
- Cirbus, J., Podhoranyi, M., 2013. *Cellular Automata for the Flow Simulations on the Earth Surface, Optimization Computation Process*, Appl. Math, Vol. 7, No. 6, pp. 2149-2158.
- Douvinet, J., Van De Wiel, M. J., Delahaye, D., Cossart, E., 2014, *A flash flood hazard assessment in dry valleys (northern France) by cellular automata modelling*. Natural Hazards, pp. 1-25.
- Hawkins, R. H., Ward, T. J., Woodward, D. E., Van Mullem, J. A., 2009, *Curve number hydrology*. ASCE publication.
- Hjelmfelt, A.T. and Mockus, V., 2004, *Estimation of Direct Runoff from Storm Rainfall*. Part 630 Hydrology National Engineering Handbook, Chapter 10. United States Department of Agriculture. Natural Resources Conservation Service.
- Huang, M., Gallichand, J., Wang, Z., Goulet, M., 2006, *A modification to the Soil Conservation Service curve number method for steep slopes in the Loess Plateau of China*. Hydrological processes, Vol. 20, No. 3, pp. 579-589.
- Jenson, S. K., Domingue, J. O., 1988, *Extracting topographic structure from digital elevation data for geographic information system analysis*. Photogrammetric engineering and remote sensing, Vol. 54, No. 11, pp. 1593-1600.
- Kenny, F., Matthews, B., 2005, *A methodology for aligning raster flow direction data with photogrammetrically mapped hydrology*. Computers & Geosciences, 31(6), 768-779.
- Kopp S., Noman N., 2008, *ArcGIS Spatial Analyst - Hydrologic Modeling*. ESRI User Conference Technical Workshop.
- Lifeng, Y., 2008, *A soil erosion model based on cellular automata*. The International Archives of the Photogrammetry, Remote Sensing and Spatial Sciences, Vol. 37, No. B6b, pp. 21-25.
- Lu, G.Y., Wong, D.W., 2008, *An adaptive inverse-distance weighting spatial interpolation technique*. Computers and Geosciences, Vol. 34, No. 9, pp. 1044-1055.

- Malekani, L., Khaleghi, S., Mahmoodi, M., 2014, *Application of GIS in Modeling Zilberchai Basin Runoff*. ISPRS-International Archives of the Photogrammetry, Remote Sensing and Spatial Information Sciences, Vol. 1, pp. 181-186.
- Mockus, V., 1972, *Hydrologic soil groups*. National Engineering Handbook. Part 630. Chapter 7. Hydrology.
- Mousavi, A., Zeaiean Firouzabad, P., shakiba A., Naseri, A., 2003, *Flood Prone Areas Simulating Using Remote Sensing Data and Cellular Automata Model (Case Study : Talar RiverBasin-Iran)*. Geography, Vol. 1, pp. 125-144.
- Murray, A.B., Paola, C., 1994, *A cellular model of braided rivers*, Nature, Vol. 371, No. 1, pp. 54–57.
- Noori, M.J., Hassan, H.H., Mustafa, Y.T., 2014, *Spatial estimation of rainfall distribution and its classification in duhok governorate using GIS*. Journal of Water Resource and Protection, Vol. 6, No. 2, pp. 75-82.
- Parsons, J.A., Fonstad, M.A., 2007, *A cellular automata model of surface water flow*. Hydrological Process, Vol. 21, No. 16, pp. 2189–2195.
- Patil, J. P., Sarangi, A., Singh, O.P., Singh, A.K., Ahmad, T., 2008, *Development of a GIS Interface for Estimation of Runoff from Watersheds*. Water Resources Management, Vol. 22, No. 9, pp. 1221-1239.
- Ponce, V.M., Hawkins, R.H., 1996, *Runoff curve number: Has it reached maturity?* Journal of Hydrologic Engineering, Vol. 1, No. 1, pp. 11-19.
- Rinaldi, P. R., Dalponte, D. D., Vénere, M. J., Clausse, A., 2007, *Cellular automata algorithm for simulation of surface flows in large plains*. Simulation Modelling Practice and Theory, Vol. 15, No. 3, pp. 315-327.
- Rinaldi, P., Dalponte, D., Venere, M., Clausse, A., 2012, *Graph-based cellular automata for simulation of surface flows in large plains*. Asian J. Applied Science, Vol. 5, pp. 224-231.
- Schroeder, S.A.E., J. W., Larsen, J. K., 1990, *Antecedent moisture conditions for North Dakota runoff predictions North Dakota*. Farm Research, Vol. 48, No. 0097-5338, pp. 8-11.
- Shao, Q., Baumgartl, T., Huang, L., Weatherley, D., 2014, *A Cellular Automata Based Model for Simulating Surface Hydrological Processes in Catchments*. EGU General Assembly Conference. Vienna, Austria.
- Shao, Q., Baumgartl, T., Huang, L., Weatherley, D., 2014, *A cellular automata-based run-of model and its application in mined land rehabilitation designs*. In Life-of-Mine Conference, Brisbane, Australia, pp. 81-96.
- Torrens, P. M., 2000, *How cellular models of urban systems work*. CASA Working Paper 28. University College London, Centre for Advanced Spatial Analysis.
- Van, T.P.D., Carling P.A., Coulthard T.J., 2007, *Cellular automata approach for flood forecasting in a bifurcation river system*. Geophys, Vol. 7, No. 401, pp. 255-262.
- Wu, H., Yi, Y., Zhang, X. 2006. *HydroCA: A watershed routing model based on GIS and cellular automata*. SPIE Proceedings, 6119, pp. 1-9.
- Zhan, X., Huang M.L., 2004, *ArcCN-Runoff: an ArcGIS tool for generating curve number and runoff maps*. Environmental Modeling & Software, Vol. 19, pp. 875-879
- Zhao, G. J., Gao, J. F., Tian, P., Tian, K., 2009. *Comparison of two different methods for determining flow direction in catchment hydrological modeling*. Water Science and Engineering, Vol. 2, No. 4 , pp. 1-15