

تعیین مدل مناسب تخمین دبی های میانگین و حداکثر روزانه با استفاده از خصوصیات فیزیوگرافیک برای حوضه آبخیز اترک

داورخیلی و ابوالقاسم یوسفی *

چکیده

کاربرد روش تحلیل منطقه‌ای، در برآورده بی جریان به شکل تابعی از خصوصیات آماری حوضه آبخیز در طراحی سازه‌های آبی و یا مدیریت منابع آب، همواره از اهمیت خاصی برخوردار بوده است. بدین منظور، در این تحقیق مناسب ترین مدل تخمین دبی های میانگین و حداکثر روزانه با استفاده از پارامترهای فیزیوگرافیک، برای حوضه آبخیز اترک بررسی و ارائه گردیده است. این پارامترها شامل مساحت حوضه، طول آبراهه اصلی، ارتفاع میانگین حوضه، شبیح حوضه و شبیح آبراهه اصلی می‌باشند. پس از بررسی همبستگی بین پارامترها و تأثیر آنها در تولید دبی حداکثر روزانه، سه مدل تخمین دبی حداکثر روزانه به صورت توابعی از پارامترهای فیزیوگرافیک انتخاب گردید. مدل شماره ۱ دبی حداکثر روزانه را به صورت تابعی از مساحت حوضه و مدل شماره ۲ به صورت تابعی از مساحت حوضه و ارتفاع حوضه و مدل شماره ۳ به صورت تابعی از مساحت حوضه، شبیح متوسط آبراهه اصلی مشخص نمود. آزمونهای انجام گرفته بیانگر قابلیت خوب هر سه مدل در تخمین دبی حداکثر روزانه بود. البته این نتیجه گیری فقط بیانگر آن است که هر سه مدل در محدوده قابل قبولی از عهده آزمونهای آماری برمی‌آیند. این خود می‌تواند سبب ایجاد خطای در برآورد دبی جریانهای میانگین و حداکثر روزانه باشد. به منظور حداقل کردن خطای محاسباتی، در یک آزمون دیگر هر سه مدل مجدداً مورد بررسی قرار گرفت. انتخاب بهترین مدل، براساس مقایسه دبی میانگین روزانه حاصله از مدل‌ها با دبی میانگین روزانه مشاهده شده صورت گرفت. در نتیجه مدل شماره ۱ انتخاب گردید. توصیه‌های لازم جهت به کارگیری این مدل در حوضه‌های مشابه فاقد آمار انجام گردید. دستاورد اصلی این تحقیق در به کارگیری روش تحلیل منطقه‌ای آن بوده که صرفاً به نتایج خوب آزمون آماری در تناسب همبستگی داده‌ها بسته نکرده است. انتخاب نهایی مدل متوسط به قابلیت آن در تخمین آمار مشاهده‌ای است.

واژه‌های کلیدی - مدل سازی، تخمین دبی های میانگین و حداکثر روزانه، حوضه آبخیز اترک، خصوصیات فیزیوگرافیک

مقدمه

تحلیل منطقه‌ای می‌باشد. در این روش که در واقع یک مدل همبستگی می‌باشد، دبی جریان به صورت متغیر وابسته و آن گروه از پارامترهای حوضه که دارای آمار بوده و متناسب با دبی جریان می‌باشند، به صورت متغیرهای مستقل بیان می‌گردد.

طراحی سازه‌های آبی و برنامه ریزی منابع آب در حوضه‌های آبخیز مستلزم برآورده مناسبی از دبی جریان می‌باشد. با توجه به عدم وجود آمار مناسب در بسیاری از نقاط دنیا، یکی از روشهای متداول تخمین مدل دبی جریان، روش

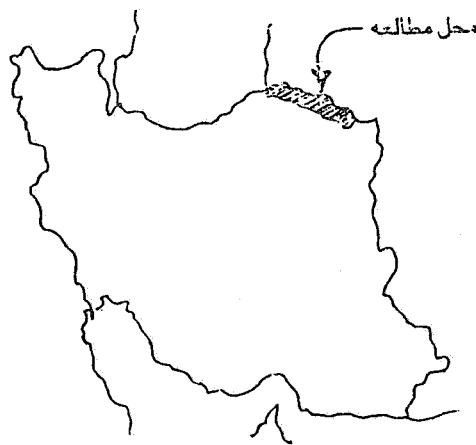
* به ترتیب استادیار بخش آبیاری، دانشکده کشاورزی، دانشگاه شیراز و کارشناس ارشد اداره خدمات مهندسی آب و خاک استان سیستان و بلوچستان، زاهدان

فوق تنها قسمتی از کارهای گسترده در زمینه تخمین دبی‌های جریان می‌باشد که براساس آمار منطقه‌ای با شرایط اقلیمی و آب و هوایی خاص تهیه گردیده است. بعضی از این روشها مانند روش کریگر و جاستین (۸)، در بسیاری از نقاط دنیا به منظور تخمین پتانسیل آبدی حوضه به کار رفته است. در چنین مواردی پارامتر منطقه‌ای مدل نیز واسنجی شده است. در ایران نیز این روش به منظور آبدی حوضه، در طراحی سدها در بسیاری از مناطق به کار رفته است (۶). البته همان طور که بیان گردید این روش در تخمین پتانسیل آبدی حوضه به کار می‌رود. نکته قابل توجه این است که در صورتی که آمار مناسب برای ارائه مدل دبی جریان وجود داشته باشد بهتر است از آن در تهیه مدل استفاده گردد. لذا نظر به این که عملًا هیچ گونه تحقیقات قبلی بر روی حوضه آبخیز اترک صورت نگرفته بود، زمینه را برای معرفی مدل‌های مناسب این منطقه از کشور فراهم آورد.

هدف از این تحقیق ارائه مناسب‌ترین مدل دبی‌های میانگین روزانه و حداقل روزانه براساس خصوصیات فیزیوگرافیک انتخاب شده برای حوضه آبخیز اترک می‌باشد، تا بتوان از آن برای حوضه‌های مشابه فاقد آمار استفاده نمود.

مواد و روشها

حوضه آبخیز اترک یکی از زیر حوضه‌های دریای خزر می‌باشد، این حوضه در شمال شرقی ایران واقع شده که قسمت عمده آن در شمال استان خراسان و قسمتی از آن در کشور ترکمنستان قرار دارد. خروجی حوضه در استان مازندران است. در این تحقیق به علت عدم دسترسی به آمار مربوط به کشور ترکمنستان، بررسی وضعیت قسمت شمالی حوضه امکان پذیر نبود، هر چند این موضوع هیچ گونه مشکلی را در انجام تحقیقات به وجود نیاورد چون جریانهای مربوط به قسمت شمالی در پایین دست حوضه به آبراهه اصلی می‌پیوندد، که عملًا به صورت یک زیر حوضه مستقل عمل می‌کند. مساحت کل در نظر گرفته شده در این تحقیق بالغ بر $18838/5$ کیلومتر مربع می‌باشد (شکل ۱).



شکل ۱- محل تقریبی حوضه آبخیز اترک

معمولًا این گونه مدل‌ها برای حوضه‌های دارای آمار تهیه شده و سپس در تخمین دبی جریان برای حوضه‌های مشابه فاقد آمار به کار برده می‌شوند.

در این گونه تحقیقات دبی حداقل لحظه‌ای، دبی حداقل روزانه و یا دبی میانگین روزانه، به عنوان تابعی از خصوصیات فیزیوگرافیک حوضه و یا عوامل اقلیمی در نظر گرفته می‌شود (۷).

دبی‌های حداقل لحظه‌ای و حداقل روزانه، کاربردهای خاصی در طراحی سدها و کانال‌ها و سازه‌های کنترل سیلان دارد. در حالی که برآورد مناسب دبی میانگین روزانه، در برنامه‌ریزی منابع آبی و توزیع آب از اهمیت خاصی برخوردار است. از جمله کارهای صورت گرفته در ایران به منظور بررسی دبی حداقل روزانه، می‌توان تحقیقات داوری و ولی خوجینی (۱)، عرب خدری (۲) و موسوی و سپاسخواه (۵) را نام برد. این تحقیقات نتایج مطلوبی را به ترتیب برای حوضه‌های آبخیز رودخانه کارون، مناطق البرز جنوی و فارس در برداشته است. تحقیقات گسترده‌ای در نقاط مختلف دنیا به منظور تخمین دبی حداقل لحظه‌ای صورت گرفته است. از جمله می‌توان از کارهای کریگر و جاستین (۸)، روسکی (۱۱) و کارهای موسیرونیتا و انگلیس که در موتیریها (۱۰) گزارش شده و همچنین از کارهای والترز و همکاران (۱۲) و گری (۹) نام برد. تحقیقات ذکر شده در

صرف سوخت رسیده است (۴).

همچنین در حوضه آبخیز اترک چند منطقه محافظت شده نیز وجود دارد، که می‌توان به منطقه گلول و سرانی در مرز شمال حوضه با وسعت ۱۷۰۰۰ هکتار، که می‌توان به منطقه قرخود در حاشیه جاده بجنورد-آزادشهر به وسعت ۲۸۰۰۰ هکتار و پارک ملی گلستان در مرز مشترک استانهای خراسان، مازندران و سمنان با وسعت ۱۵۰۰۰ هکتار در بخش جنوب غربی اشاره نمود (۴).

در حوضه اترک فرسایشهای مختلف دیده می‌شود که شامل انواع فرسایشهای سطحی، مرکزی، و حرکتهای توده‌ای (لغزشی) است. این فرسایشها در اثر عوامل گوناگون به وجود آمده است، که بخشی مربوط به نوع تشکیلات زمین شناسی، لیتولوژی و توپوگرافی بوده و بخش دیگر مربوط به نحوه بهره‌برداری از حوضه می‌باشد. فرسایش ویژه حوضه بین ۵۳۰ تا ۲۳۰۰ تن بر کیلومتر مربع در سال برآورده است (۴).

روش تحقیق این مطالعه بر مبنای تحلیل منطقه‌ای می‌باشد. در این روش مدل تخمین دبی موردنظر تابعی از متغیرهای فیزیوگرافیک حوضه است که بدین منظور از همبستگی یک متغیره یا چند متغیره استفاده می‌شود. انتخاب متغیرهای فیزیوگرافیک و نهایتاً انتخاب مدل‌های مناسب مستلزم بررسی و تحلیل آمار موجود است که به اختصار توضیح داده می‌شود.

به منظور ارائه مناسب‌ترین مدل‌های تخمین دبی حداکثر روزانه، ابتدا آمار موجود ایستگاههای هیدرومتری حوضه بررسی شد. اطلاعات مورد نیاز توسط سازمان آب منطقه‌ای استانهای خراسان و مازندران تأمین گردید. آمار موجود مربوط به ۱۷ ایستگاه هیدرومتری با دوره آماری بین ۶ تا ۲۶ سال بود که پس از انجام آزمونهای لازم، جمعاً ۱۱ ایستگاه با ۲۲ سال آمار برای ادامه کار انتخاب گردید. سپس با به کارگیری توزیعهای متداول در هیدرولوژی، توزیعهای مناسب تعیین و دبی‌های مناسب تعیین و دبی‌های با دوره‌های برگشت مورد نظر مشخص گردید.

آبراهه اصلی از شهر قوچان شروع شده، پس از عبور از شهرهای فاروج، شیروان، بجنورد و آشخانه به استان مازندران وارد می‌شود و از مراوه تپه گذشته و به هوتن سرازیر می‌گردد، که در واقع قسمت پایین دست حوضه را مشخص می‌کند (شکل ۲). حوضه آبریز اترک بین رشته کوههای کوه داغ در شمال و آزادگان و شاهجهان در جنوب واقع شده است. با توجه به این که حوضه از یک سو در مجاورت دریای خزر و از سوی دیگر در مجاورت کویر قره قوم قرار گرفته، سبب ایجاد تنوع آب و هوایی برای آن حوضه گردیده است. جبهه‌های مدیترانه‌ای که از غرب وارد می‌شوند قسمت عمده بارندگی را در سطح حوضه تولید می‌کنند، در حالی که جبهه‌هایی که از سیبری به منطقه سالانه در سطح حوضه ۳۰۰ میلیمتر است که کمترین مقدار آن در ناحیه خروجی حوضه و حداکثر آن در جنگل گلستان می‌باشد. میانگین درجه حرارت سالانه منطقه ۱۲/۵ درجه سانتیگراد است که بین ۵ و ۱۷/۵ درجه سانتیگراد متغیر است. طبقه بندی اقلیمی، منطقه را به صورت خشک و نیمه خشک معرفی می‌کند، به استثناء قسمتهای محدودی که دارای آب و هوای مدیترانه‌ای و یا نیمه مرطوب می‌باشد (۴).

از نظر وضعیت پوشش گیاهی، حوضه شرایط خوبی ندارد. در اغلب تیپ‌ها، درصد پوشش گیاهی به ترتیب از بیشترین به کمترین مقدار متعلق به گراس‌ها، بوته‌ها، علفها و درخت و درختچه‌های است. از مجموع ۲۸ تیپ گیاهی شناخته شده در سطح حوضه تنها ۴ تیپ وضعیت خوب، ۸ تیپ متوسط و ۱۶ تیپ دارای وضعیت فقیر می‌باشد. گرایش مرتع نیز منفی بوده و هیچ یک از مراتع دارای روند مثبت نمی‌باشد (۴).

در حوضه آبخیز اترک مناطق جنگلی نیز به چشم می‌خورد که عموماً مربوط به ارتفاعات جنگل گلستان می‌باشد. جامعه بلوط در مرز جنوب غربی حوضه اترک و ارتفاعات آزادگان مشاهده می‌شود که مقاومت زیادی نسبت به سرما از خود نشان می‌دهد. به دلیل کمبود سوخت در منطقه، تعداد زیادی از درختهای ارس حوضه قطع شده و به



شکل ۲- موقعیت حوضه آبخیز اترک

فیزیوگرافیک برسی گردید که نتایج همبستگی در جدول ۲ آورده شده است. برای جزئیات محاسبات به پایان نامه یوسفی (۷) مراجعه شود.

نتایج و بحث

در انتخاب مناسب پارامترهای گرافیک، مساحت حوضه بالادست ایستگاه هیدرومتری به عنوان عمدترين پارامتر در تخمین دبی حداکثر روزانه در نظر گرفته شد. با توجه به اين که ساير پارامترها براساس نتایج جدول ۲ همبستگی خوبی را با مساحت نشان دادند در ابتدا همگي آنها بورد برسی قرار گرفتند، که اين کار با ايجاد مدل های همبستگی صورت گرفت. اولین مدل، مساحت حوضه را به عنوان تنها متغير مستقل در نظر مى گيرد که دبی حداکثر جريان تابعی از آن می باشد. مدل های بعدی به صورت تركيبی از مساحت حوضه و يكی ديگر از پارامترهای فیزیوگرافیک در نظر گرفته شد. بدین منظور از همبستگی چند متغيره استفاده گردید. با توجه به اين که سه مدل نهايتاً نتایج مطلوبی را در برداشتند، به منظور برسی نهايی و تعیین مدل مناسب انتخاب گردیدند. لازم به تذکر است که برسیهای مختلف نشان داد شکل نمائی معادلات بهترین تركيب همبستگی را دارا است. (۷).

مدل شماره ۱ رابطه را به شکل زیر، بين دبی حداکثر روزانه و مساحت حوضه ارائه داد که برای مساحت های بزرگتر از ۶۰ کیلومتر مربع مناسب می باشد:

$$Q_d = a + bA^c \quad [۳]$$

که:

Q_d : دبی حداکثر روزانه (مترمکعب در ثانیه)

A : مساحت حوضه بالادست ایستگاه هیدرومتری (کیلومتر مربع)

a, b, c : ضرائب ثابت برای دوره های برگشت ۲ الی ۱۰۰ ساله (جدول ۳).

پارامترهای فیزیوگرافیک که مورد بررسی قرار گرفت شامل مساحت حوضه بالا دست ایستگاه هیدرومتری (A)، ارتفاع میانگین حوضه (H_{avg})، شب متوسط آبراهه اصلی (S_{r1} ، S_{r2})، که ۱ و ۲ مربوط به دو روش مختلف می باشد، شب متوسط حوضه (S_{w1} ، S_{w2}) و طول آبراهه اصلی (L_r) می باشد. مقادیر این پارامترها در زیر حوضه های مختلف در جدول ۱ آورده شده است.

اطلاعات مورد نیاز مستقیماً از نقشه های توپوگرافی موجود با مقیاسهای ۱:۵۰۰۰۰ و ۱:۲۵۰۰۰۰ استخراج گردید. برای محاسبه شب متوسط حوضه از روش های زیر استفاده شد (۳):

$$S_{w1} = (H \cdot L) / A \quad [۱]$$

که:

S_{w1} : شب متوسط حوضه (اعشار)

H: فاصله ارتفاعی خطوط تراز (کیلومتر)

L: مجموع طول خطوط تراز داخل حوضه (کیلومتر)

A : مساحت حوضه بالا دست ایستگاه هیدرومتری (کیلومترمربع)

در روش دوم:

$$S_{w2} = (H_{max} - H_{min}) / (A)^{1/5} \quad [۲]$$

که:

S_{w2} : شب متوسط حوضه (اعشار)

H_{max} : حداکثر ارتفاع حوضه (کیلومتر)

H_{min} : حداقل ارتفاع حوضه (کیلومتر)

برای محاسبه شب آبراهه اصلی ابتدا شب ناخالص (S_{r1}) که شب خط فرضی بين ابتدا و انتهای آبراهه می باشد، محاسبه و شب خالص (S_{r2})، به عنوان روش دوم، با محاسبه شب خط فرضی مسیر آبراهه بين ۱۰ درصد و ۸۵ درصد طول مسیر محاسبه گردید (۳).

در مرحله بعد با استفاده از نرم افزارهای SLIDE، STATGRAF همبستگی يك متغيره بين پارامترهای

جدول ۱ - خصوصیات فیزیوگرافیک زیر حوضه‌ها

Sr۲ (%)	Sr۱ (%)	Lr (Km)	Sw۲ (%)	Sw۱ (%)	HAvg (m)	Hmin (m)	Hmax (m)	A (Km²)	حوضه آبخیز	ردیف
۲/۹۷	۳/۴۶	۳۸/۵	۵/۶۲	۱۳/۰۲	۱۸۹۶	۱۶۷۰	۲۸۰۰	۵۵۹/۹	تبرک آباد	۱
۲/۰۲	۵/۹۷	۲۵	۶/۵۶	۲۵/۲۳	۱۹۱۵	۱۴۴۰	۲۹۰۳	۲۹۶/۷	بارزو	۲
۰/۰۷	۱/۲۰	۱۰۱/۰	۲/۰۷	۱۴/۰۵	۱۶۰۳	۹۸۰	۲۹۰۳	۵۶۰۴/۸	سیساب	۳
۱/۷	۲/۲۷	۵۲/۰	۵/۲	۱۶/۳۹	۱۶۰۵	۱۰۱۰	۲۸۹۰	۱۲۵۸/۱	باباامان	۴
۱/۲۸	۲/۱۹	۷۰	۳/۹۲	۱۶/۹۲	۱۵۲۵	۹۶۰	۲۴۹۰	۱۵۲۰/۶	قتلیش	۵
۰/۱	۶/۰۳	۲۲	۱۳/۲۶	۳۵/۹۵	۱۸۱۷	۱۰۴۰	۲۴۵۵	۱۱۳/۸	درکش	۶
۲/۴۱	۱/۶۹	۹۹/۰	۶/۰۴	۱۷/۸	۱۳۰۶	۶۸۰	۲۶۸۰	۱۰۹۷/۲	دریند	۷
۰/۴۷	۷/۰۴	۲۲/۰	۱۲/۰۱	۲۹/۰۴	۱۷۸۵	۸۵۰	۲۴۷۰	۱۶۷/۸	شیرآباد	۸
۰/۴۶۹	۰/۹۴	۲۳۹/۰	۲/۱۶	۱۵/۲۶	۱۴۱۸	۵۶۰	۲۹۳۰	۱۱۷۳۹/۸	اق مزار	۹
۰/۴۳۵	۰/۷۵	۳۴۷	۲/۰۷	۱۴/۰۷	۱۳۰۱	۱۹۰	۲۹۳۰	۱۷۱۸۲/۸	مراوه‌تپه	۱۰
۰/۴۰۱	۰/۶۹	۳۹۱/۰	۲/۰۲	۱۳/۴۸	۱۲۱۸	۹۷	۲۹۳۰	۱۸۸۳۸/۵	هوتن	۱۱
۲/۶۶	۳/۲	۳۶	۶/۹۸	۱۹/۱۹	۱۴۱۴	۱۰۷۰	۲۲۲۶	۲۷۴/۱	چهارخروار	۱۲
۰/۰۴	۰/۱	۲۴	۱۵/۴۶	۲۵/۶	۱۹۲۴	۱۲۰۰	۲۴۲۴	۶۲/۷	چری	۱۳
۰/۸۱	۱/۸۸	۹۹/۰	۴/۴۰	۱۶/۹	۱۴۴۴	۶۲۰	۲۴۹۰	۱۸۱۸/۴	حصه‌گاه	۱۴
۲/۹۲	۳/۴۹	۲۵/۰	۹/۷۴	۲۲/۱۷	۱۸۶۶	۱۳۱۰	۲۸۹۰	۲۶۳/۴	فیروزه	۱۵
۱/۱۹	۲/۱۰	۸۲	۴/۳۲	۱۷/۴۷	۱۵۰۹	۷۷۰	۲۴۹۰	۱۵۸۶/۸	قلعه بربر	۱۶
۰/۴۵	۰/۷۹	۳۱۷	۲/۰۲	۱۴/۲	۱۳۲۴	۲۹۵	۲۹۰۳	۱۶۶۷۳	قازان قایه	۱۷
۰/۰۱	۱/۱۰	۱۷۱	۲/۶۱	۱۴/۱۵	۱۰۹۱	۹۱۰	۲۹۰۳	۵۸۱۱	قره‌خان بندی	۱۸
۲/۴۷	۴/۴۵	۳۱	۸/۶۲	۲۰/۰۷	۱۲۶۳	۶۶۵	۲۱۷۶	۳۰۷/۱۹	کیکانلو	۱۹
۱/۷۷	۲/۰۹	۵۶	۴/۸۳	۱۲/۸۴	۱۸۷۶	۱۳۵۰	۲۸۰۰	۹۰۰	هی‌هی	۲۰
۰/۸۱	۱/۹۷	۱۰/۰	۵/۹۹	۱۰/۳۷	۱۲۶۸	۱۱۰۰	۱۸۷۵	۱۶۷/۵	بش قارداش	۲۱
۳/۱۲	۳/۴۵	۳۲/۰	۷/۰۷	۱۴/۳	۱۰۹۵/۸	۱۱۳۰	۲۵۱۸	۳۸۵/۶	چلو	۲۲

همچنین رابطه‌ای بین دبی میانگین روزانه و مساحت حوضه به

شکل زیر به دست آمد:

$$N=11$$

$$R = ۰/۹۸۱$$

$$P < ۰/۰۰۰۱$$

$$Q_{\text{davg}} = 10 + ۰/۰۰۰۴۷A^{1/۲۹۸} \quad [۴]$$

جدول ۲- ضرائب همبستگی پارامترهای فیزیوگرافیک حوضه ها

Sr۲	Sr۱	Lr	Sw۲	Sw۱	H _{avg}	A
-۰/۹۸۲	-۰/۹۸۲	+۰/۹۹۱	-۰/۹۸۳	-۰/۸۱۱	-۰/۹۸	۱ A
+۰/۶۹۶	+۰/۸۶۸	+۰/۸۰۷	+۰/۶۲۲	+۰/۵۶۶	۱	H _{avg}
+۰/۸۳۹	+۰/۸۷۶	-۰/۷۶۴	+۰/۹۲۵	۱		Sw۱
+۰/۹۸۸	+۰/۹	-۰/۹۳۱	۱			Sw۲
-۰/۹۲۹	-۰/۹۲۹	۱				Lr
+۰/۸۷۵	۱					Sr۱
۱						Sr۲

جدول ۳- ضرائب ثابت رابطه مساحت حوضه با دبی حداکثر روزانه (مدل شماره ۱)

کمتر از	سطح معنی داری	R ^۲	c	b	a	دوره برگشت (سال)
۰/۰۰۰۰۱	۰/۹۸۰	۱/۲۹۸	۰/۰۰۰۳۷۵	۷/۱۵	۲	
۰/۰۰۰۰۱	۰/۹۶۴	۱/۳۲	۰/۰۰۰۵۴۷	۱۸/۰۵۲	۵	
۰/۰۰۰۰۰۲	۰/۹۴۳	۱/۳۳	۰/۰۰۰۶۶۵	۲۵/۳۰۷	۱۰	
۰/۰۰۰۰۰۴	۰/۸۹۷	۱/۳۴	۰/۰۰۰۸۵۴	۴۴/۲۰	۲۵	
۰/۰۰۰۰۰۴	۰/۸۷۰	۱/۳۵	۰/۰۰۰۸۰۴	۵۲/۲۴۵	۵۰	
۰/۰۰۰۰۰۵	۰/۸۴۱	۱/۳۸	۰/۰۰۰۸۰۲	۶۵/۶	۱۰۰	

N=۱۱

R = ۰/۹۸۱

P < ۰/۰۰۰۰۱

مدل شماره ۳ رابطه زیر را برای تخمین دبی حداکثر روزانه ارائه داد:

$$Q_d = aA^b(S_{r1})^c \quad [۷]$$

که:

S_{r1}: شب ناخالص آبراهه اصلی (درصد)

ضرائب ثابت این رابطه برای دوره برگشتهای ۲ الی ۱۰۰ ساله در جدول ۵ آورده شده است.

مدل دبی میانگین روزانه شماره ۳ به صورت زیر است:

$$Q_{davg} = ۳/۶۰۱ \times 10^{-4} A^{1/354} S_{r1}^{1/58} \quad [۸]$$

N= ۱۱

R = ۰.۹۶۱

P < ۰/۰۰۰۰۱

Q_{davg}: دبی میانگین روزانه (مترمکعب در ثانیه)

N: تعداد داده های آماری

R: ضریب همبستگی

P: سطح معنی داری

مدل شماره ۲ رابطه زیر را برای تخمین دبی حداکثر

روزانه ارائه داد:

$$Q_d = aA^b H_{avg}^c \quad [۹]$$

که:

H_{avg}: ارتفاع متوسط حوضه (کیلومتر)

جدول شماره ۴ ضرائب ثابت را در دوره های برگشت ۲ الی

۱۰۰ ساله نشان می دهد.

مدل دبی میانگین روزانه (شماره ۲) به صورت زیر است.

$$Q_{davg} = ۰/۳۵ A^{0/771} H_{avg}^{2/079} \quad [۹]$$

جدول ۴ - ضرائب ثابت مساحت و ارتفاع متوسط حوضه با دبی حداکثر روزانه (مدل شماره ۲)

دوره برگشت	سطح معنی داری	R ²	c	b	a	(سال)
(P)						
۰/۰۰۰۳	۰/۸۷۳	۲/۵۶۷	۰/۸۲۴	۰/۱۴	۲	
۰/۰۰۰۲	۰/۸۸۸	۲/۲۵۸	۰/۷۸۸	۰/۰۴۳	۵	
۰/۰۰۰۳	۰/۸۶۶	۱/۷۵۴	۰/۷۲۴	۰/۱۲۱	۱۰	
۰/۰۰۰۹	۰/۸۶۰	۱/۶۰۲	۰/۷۲۵	۰/۱۹۳	۲۵	
۰/۰۰۱۴	۰/۸۲۴	۱/۱۲۰	۰/۶۷۱	۰/۶۴۱	۵۰	
۰/۰۰۱۸	۰/۷۹۴	۰/۵۹۹	۰/۵۹۹	۱/۱۵۳	۱۰۰	

جدول ۵ - ضرائب ثابت مساحت و شب ناخالص آبراهه اصلی با دبی حداکثر روزانه (مدل شماره ۳)

دوره برگشت	سطح معنی داری	R ²	c	b	a	(سال)
(P)						
۰/۰۰۰۹	۰/۹۳۳	۱/۸۵۶	۱/۵۰۰	۷/۰۴۲×۱۰ ^{-۵}	۲	
۰/۰۰۰۹	۰/۹۳۴	۱/۵۸۸	۱/۲۶۳	۴/۹۸۹×۱۰ ^{-۴}	۵	
۰/۰۰۰۹	۰/۹۱۸	۱/۴۶۴	۱/۲۷۷	۱/۹۳۰×۱۰ ^{-۳}	۱۰	
۰/۰۰۰۱	۰/۸۹۶	۱/۲۹۷	۱/۲۰۷	۴/۲۶۶×۱۰ ^{-۳}	۲۵	
۰/۰۰۰۴	۰/۸۶۳	۱/۱۱۵	۰/۰۸۲	۰/۰۱۵۲	۵۰	
۰/۰۰۰۹	۰/۸۲۵	۰/۹۶	۰/۹۹۳	۰/۰۴۰۷	۱۰۰	

جدول ۶ ضرائب ثابت مدل‌ها را با مقادیر مشاهده شده ارائه می‌دهد.

همان طور که نتایج نشان می‌دهد مدل شماره ۱ بهترین همبستگی را داراست که می‌تواند به عنوان مدل دبی حداکثر روزانه پیشنهاد گردد. کاربرد مدل شماره ۱ در حوضه‌های مشابه فاقد آمار، برای تخمین دبی‌های میانگین و حداکثر روزانه توصیه می‌گردد.

در ارتباط با مقایسه نتایج به دست آمده در این تحقیق با مدل‌های موجود در نقاط مختلف ایران و جهان، که برخی از آنها قابلً در متن آورده شده است، نکات زیر قابل توجه می‌باشد:
۱- به طور کلی تهیه یک مدل تحلیل منطقه‌ای دبی جریان براساس آمار محلی موجود در یک منطقه خاص امکان پذیر است. این گونه مدل‌ها همبستگی بین داده‌ها را براساس آزمونهای آماری بیان می‌کنند. اما با استناد توجه نمود که

در بررسی آزمونهای آماری، هر سه مدل به دست آمده در حد قابل قبولی قادر هستند دبی حداکثر روزانه را تخمین بزنند. اما به منظور آنکه انتخاب مناسب ترین مدل دقیق‌تر صورت گیرد، روابط ثابت بین دبی میانگین روزانه محاسبه شده از هر مدل با دبی میانگین روزانه مشاهده شده مورد تجزیه و تحلیل قرار گرفت. شکل کلی این رابطه به صورت زیر است:

$$Q_{davg} = a + b \cdot Q_{d0} \quad [6]$$

که :

Q_{davg} = دبی میانگین روزانه محاسبه شده توسط هر مدل (مترمکعب در ثانیه)

Q_{d0} = دبی میانگین روزانه مشاهده شده از آمار (مترمکعب در ثانیه)

a, b = ضرائب ثابت

جدول ۶- ضرائب ثابت بین دبی‌های میانگین روزانه مشاهده‌ای و محاسبه شده از مدل‌ها

مدل	a	b	R ²	SSD*
مدل شماره یک	۱/۰۷۱	۱/۰۰۲	۰/۹۶۱	۱۶۲۲
مدل شماره دو	۱۳/۴۱۱	۰/۶۰۸	۰/۷۹۷	۱۰۹۰۲
مدل شماره سه	۱۰/۴۱	۰/۶۹۸	۰/۸۸۹	۶۵۹۱

* مجموع توان دوم انحرافات

۵- در مواردی که عملًا هیچ گونه اطلاعاتی برای حوضه مورد مطالعه در دسترس نیست، می‌توان از مدل‌هایی که در مناطق مختلف جهان نتایج مطلوبی داشته است، با انجام تغییرات مناسب استفاده نمود. به عنوان مثال می‌توان مدل ارائه شده توسط کریگر و جاستین (۸) را ذکر نمود.

۶- با توجه به این که آمار محلی که زیربنای یک مدل تحلیل منطقه‌ای دبی جریان می‌باشد گویا ترین و منطقی‌ترین شرایط را برای ارائه مدل پیشنهادی ایجاد می‌کند، عملًا مقایسه آن با مدل مناطق دیگر ضروری به نظر نمی‌رسد.
به منظور بالاتر بردن دقت محاسبات، توصیه می‌گردد که با در دسترس قرار گرفتن آمار بیشتر حوضه آبخیز اترک ضرائب ثابت مدل شماره ۱ مجددًا بررسی گردیده، اصلاحات لازم منظور شود.

سپاسگزاری

بدین وسیله از سازمانهای آب استان خراسان و مازندران که با ارائه آمار این تحقیق ما را یاری نموده‌اند صمیمانه تشکر می‌نماییم.

آزمونهای آماری فقط محدوده قابل قبول همبستگی بین داده‌ها را مشخص می‌کنند. در چنین شرایطی امکان خطای محاسباتی زیاد وجود دارد. به منظور به حداقل رساندن خطای محاسباتی لازم است اولاً مدل‌های همبستگی مختلف برای یک منطقه خاص تهیه شده و بعد از بین آنها بهترین مدل با قابلیت بازسازی آمار موجود انتخاب گردد.

۲- کاربرد این گونه مدل‌ها برای سایر مناطق، باید فقط در شرایط حوضه‌های آبخیز فاقد آمار مشابه صورت گیرد.

۳- با توجه به تنوع اقلیمی و آب و هوایی ایران، مقایسه نتایج این تحقیق با نتایج به دست آمده برای مناطق متنوعی مانند خوزستان، فارس، البرز جنوبی و غیره مناسب نمی‌باشد. در غیر این صورت نیازی به توسعه این گونه مدل‌های برای مناطق مختلف نخواهد بود.

۴- بهترین کاربرد مدل‌های تحلیل منطقه‌ای در واقع استفاده از آنها در قسمتهايی از خود حوضه می‌باشد که نیاز به بررسی داشته اما فاقد آمار مورد نیاز می‌باشند. البته در شرایطی که هیچ گونه اطلاعات محلی در دسترس نباشد برای حوضه‌های آبخیز در خارج از محدوده مطالعه شده مشابه نیز می‌توان از این گونه مدل‌ها استفاده نمود.

منابع مورد استفاده

- ۱ - داوری، ک. و ع. ولی خوجینی. ۱۳۷۶. تجزیه و تحلیل سیالابهای منطقه‌ای و رسوب حوضه‌های آبخیز رودخانه کارون. طرح تحقیقاتی بخش آبیاری دانشکده کشاورزی دانشگاه تهران، شماره طرح ۶۳۶، ۱۵۴ صفحه.
 - ۲ - عرب خدری، م. ۱۳۷۴. برآورد سیالابهای طرح با استفاده از ویژگیهای حوزه آبخیز البرز شمالی. مجموعه مقالات کنفرانس منطقه‌ای مدیریت منابع آب، دانشگاه صنعتی اصفهان، صفحات ۲۱۳-۲۲۲
 - ۳ - علیزاده، ۱. ۱۳۷۴. اصول هیدرولوژی کاربردی. چاپ پنجم. انتشارات آستان قدس رضوی، ۶۳۴ صفحه.
 - ۴ - مدیریت آبخیزداری جهاد سازندگی خراسان. ۱۳۷۳. مرحله شناسایی طرح آبخیزداری حوزه اترک. ۱۱۰ صفحه.
 - ۵ - موسوی، ه. و ع. ر. سپاسخواه. ۱۳۶۸. تخمین دبی حداکثر روزانه در حوضه‌های آبخیز فاقد آمار در استان فارس. مجموعه مقالات اولین کنفرانس هیدرولوژی ایران، شرکت مهندسی مشاور مهاب قدس، صفحات ۳۱۵-۲۸۴.
 - ۶ - نجمائی، م. ۱۳۶۹. هیدرولوژی مهندسی. چاپ دوم. انتشارات دانشگاه علم و صنعت ایران، صفحه ۹۵.
 - ۷ - یوسفی، ۱. ۱۳۷۶. بررسی رابطه بین خصوصیات فیزیکی حوزه و دبی سیالاب در حوزه آبخیز اترک، پایان نامه کارشناسی ارشد، رشته آبیاری و زهکشی، دانشکده کشاورزی، دانشگاه شیراز.
- 8- Creager, W.P. and E.T. Justin. 1950. Hydroelectric Handbook. John Wiley and Sons Inc. 92 p.
- 9- Gray, D.M. 1961. Interrelationships of watershed characteristics. J.Geoph. Res. 66: 1215-1223.
- 10- Mutreja, K.N. 1986. Applied Hydrology. TATA McGraw-Hill Publishing Company, 956 p.
- 11- Roeske, R.H. 1978. Method for estimating the magnitude and frequency of flood in Arizona. Final Report, ADOT-RS- 121, U.S. Geological Survey, Tucson, AZ, 121 p.
- 12- Walters, C.B., M.K. Renards and J.Stone. 1987. Flood frequency estimates in southeastern Arizona. ASCE J. Irrig. and Drain. Eng., 113: 409-478.