

تحلیل منطقه‌ای سیلان در حوضه رودخانه زهره

چکیده

در این تحقیق روابط و مدل‌هایی به منظور برآورد دبی‌های حداکثر لحظه‌ای با دوره برگشتهای مختلف در نقاط فاقد ایستگاه هیدرومتری در حوضه رودخانه زهره ارائه گردیده است. به همین منظور، پس از بررسی کلیه ایستگاه‌های هیدرومتری موجود، تعداد ۱۲ ایستگاه که دارای شرایط لازم برای شرکت در تحلیل منطقه‌ای بودند انتخاب گردید. سپس بین مقادیر دبی با دوره برگشتهای مختلف در محل ایستگاه‌های مذکور و عوامل مؤثر بر سیلان در بالادست آنها، با استفاده از روش رگرسیون چندگانه ساده و لگاریتمی و با استفاده از روش‌های پیشرو، پسرو و گام به گام، روابط و مدل‌های زیر ارائه گردید که با استفاده از آنها می‌توان مقادیر دبی یا دوره برگشتهای مختلف را در زیرحوضه‌های فاقد ایستگاه یا هر نقطه دلخواه از حوضه به دست آورد:

$$QT_2 = \text{Antilog} [-9.9611 + 1.0358 \log A + 4.7754 \log P_{24}]$$

$$QT_5 = \text{Antilog} [0.6423 \log A + 0.4774 \log FVA]$$

$$QT_{10} = \text{Antilog} [-5.9149 + 0.8850 \log A + 0.2905 \log FVA + 2.8902 \log P_{24}]$$

$$QT_{25} = \text{Antilog} [-4.7504 + 0.8576 \log A + 0.3060 \log FVA + 2.3683 \log P_{24}]$$

$$QT_{50} = \text{Antilog} [-0.0119 + 0.7460 \log A + 0.4508 \log FVA]$$

$$QT_{100} = \text{Antilog} [0.0748 + 0.7426 \log A + 0.4337 \log FVA]$$

$$QT_{200} = \text{Antilog} [0.1572 + 0.7386 \log A + 0.4159 \log FVA]$$

بررسی مدل‌های پیشنهادی نشان می‌دهد که از میان سایر عوامل مؤثر بر سیلان، سه عامل مساحت (A)، متوسط حداکثر بارش‌های ۲۴ ساعته (P_{24}) و درصد مساحت پوشیده شده از جنگل (FVA) در مقایسه با سایر عوامل، تأثیری معنا دارتر بر روی مقادیر دبی‌های حداکثر لحظه‌ای با دوره برگشتهای مختلف (QT) دارند. به علاوه، ضریب تعیین کلیه الگوها نزدیک به یک بوده و حاکمی از این است که نزدیک به صد درصد از تغییرات در میزان QT_1 به وسیله سه متغیر فوق تعیین می‌گردد.

کلید واژه‌ها: رودخانه زهره، تحلیل منطقه‌ای سیلان، پیش‌بینی دبی‌ها، حداکثر سیلان، دوره برگشت.

مقدمه

کمبود یا فقدان داده‌های ثبت شده مربوط به جریانهای آبی، یکی از مشکلات عمدۀ در کلیه کشورها بخصوص کشورهای در حال توسعه است. این کمبود هم جنبه مکانی دارد و هم زمانی؛ از نظر مکانی با توجه به وسعت زیاد حوضه‌های رودخانه‌ای، ایستگاههای هیدرومتری بر روی کلیۀ شاخه‌ها و انشعابهای رودخانه‌ها تأسیس نشده و ایجاد و تأسیس آنها مستلزم صرف هزینه و نیروی انسانی کافی و کارآمد است. از نظر زمانی نیز طول دورۀ آمار برداری در اکثر ایستگاههای دایر کنونی کمتر از سی سال است که مشکلات خاص خود را دارد و عمدتاً به تطویل و بازسازی نیازمند است. با توجه به مراتب فوق، اجرای هر گونه طرح یا سازه‌ای بر روی انشعابهای فاقد ایستگاههای اندازه‌گیری و نیز اداره منابع آبخیز، با مشکل همراه است.

حوضه رودخانه زهره با وسعتی بالغ بر ۱۳۰۱۲ کیلومترمربع، در جنوب غربی کشور، یکی از رودخانه‌های مهم حوضه آبریز خلیج فارس و دریای عمان به شمار می‌رود. و سطح آن بین ۴۹ درجه و ۴۱ دقیقه تا ۵۲ درجه و ۱۸ دقیقه طول شرقی و ۲۹ درجه و ۴۷ دقیقه تا ۳۰ درجه و ۵۵ دقیقه عرض شمالی واقع گردیده است. متوسط دبی سالانه این رودخانه طی یک دوره آماری بیست ساله، ۰۴ / ۸۱ متر مکعب در ثانیه بوده است. حوضه مورد مطالعه نیز به علت گستردگی و وسعت زیاد و نیز دارا بودن انشعابها و شاخه‌های فرعی زیاد، از مشکلات فوق به دور نبوده و ایستگاههای هیدرومتری موجود در حوضه در مقایسه با شاخه‌های مختلف رودخانه‌ای اندک و عمدتاً بسیاری از زیرحوضه‌ها فاقد ایستگاه هیدرومتری می‌باشند.

هدف تحقیق

از آنجا که پیش‌بینی دبی‌های حداکثر سالانه و تناوب و قوع آنها در محاسبات مربوط به طرجهای آبی (نظیر سریز سدها و نیز مخازن آنها، تأسیس شبکه‌های انتقال آب و نیز طرجهای گسترش سیلان) از اهمیت خاصی برخوردار بوده و از طرفی تاکنون مطالعه‌ای جامع در رابطه با پیش‌بینی وقوع سیلان در نقاط فاقد آمار در حوضه مورد مطالعه صورت نگرفته است، نگارنده تلاش نموده تا با ایجاد روابطی بین دبی‌های حداکثر لحظه‌ای با دوره برگشت‌های مختلف در نقاط دارای داده‌های مشاهده‌ای (به عنوان متغیر وابسته) و عوامل مؤثر بر ایجاد سیلان (نظیر مساحت حوضه، شبیح حوضه و...) به عنوان متغیرهای مستقل، روابطی را به صورت معادله برای حوضه مورد مطالعه ارائه نماید که با استفاده از این روابط بتوان در زیرحوضه‌های فاقد ایستگاه هیدرومتری یا هر نقطه دلخواه از حوضه، دبی با دوره برگشت‌های مختلف را محاسبه نمود.

مواد و روشها

روشهای گوناگونی برای برآورد سیلاب در نقاط و حوضه‌های فاقد ایستگاههای اندازه‌گیری دبی وجود دارد که عمدت‌ترین این روشها را می‌توان به صورت زیر تقسیم‌بندی نمود:

۱. تبدیل و انتقال اطلاعات^۱
۲. استفاده از معادلات تجربی^۲
۳. هیدروگراف واحد سنتیک^۳
۴. روندیابی سیل^۴
۵. استفاده از روابط بین باران و رواناب
۶. تحلیل منطقه‌ای سیلاب^۵

تحلیل منطقه‌ای سیلاب و روشهای آن

در نقاط دارای داده‌های مشاهده‌ای می‌توان با استفاده از توزیعهای مختلف، فراوانی و برآورد پارامترهای آن، به سادگی به بسط زمانی مشاهدات پرداخت و مقادیر سیل با دوره برگشتهای مختلف را برآورد نمود. اما متأسفانه غالب در محل اجرای پروژه‌ها، هیدرولوژیستها چنین داده‌هایی را در اختیار ندارند. تحلیل منطقه‌ای روشنی است که با استفاده از آن می‌توان به حل این مشکل پرداخت. به عبارت دیگر، تحلیل منطقه‌ای روشنی است که داده‌های موجود و محدود منطقه مورد نظر را به روشهای مختلف برای تمام منطقه تعمیم می‌دهد؛ بدین صورت که پس از بررسی داده‌های مشاهده شده موجود و خصوصیات مؤثر بر آنها، روابطی به صورت معادلات یا منحنیهایی برای منطقه مورد نظر ارائه می‌شود (معاون هاشمی، ۱۳۶۹).

روشهای متداول در تحلیل منطقه‌ای سیلاب عبارتند از:

۱. روش معیار سیلاب (IFM)^۶
۲. روش شبکه‌های مربعی (SGM)^۷
۳. روش هیبرید (HM)^۸

1-Data Transfer Method.

2-Empirical Equation.

3-Synthetic Unit Hydrograph.

4-Flood Routing.

5-Regional Flood Frequency Analysis.

6- Index Flood Method.

7- Square Grid Method.

8- Hybrid Method.

۴. روش رگرسیون چندگانه (MRM)^۹

از آنجا که در این تحقیق از روش رگرسیون چندگانه در تحلیل منطقه‌ای سیلاب استفاده شده است، به اختصار به شرح این روش می‌پردازیم (علاقهمندانمی توانند برای کسب اطلاعات بیشتر در خصوص سایر روش‌های تحلیل منطقه‌ای، به منابع شماره ۲، ۴، ۵ و ۹ ذکر شده در پایان مقاله مراجعه نمایند).

لازم به ذکر است، در کلیه روش‌های تحلیل منطقه‌ای – چه در تحلیل منطقه‌ای سیلاب و چه در روش‌های تحلیل منطقه‌ای داده‌های بارندگی – باید همگنی منطقه از نظر آماری مشخص و چنانچه بخشی از منطقه فاقد همگنی لازم باشد از تحلیل حذف گردد. در هیدرولوژی، روش‌های مختلفی برای جداسازی نواحی همگن ارائه گردیده است (Chow Vente, 1964, 12). در این تحقیق از آزمون همگنی لانگبین^{۱۰} استفاده گردیده است.

فرایند روش رگرسیون چندگانه در حوضه‌مورد مطالعه

مدلهای رگرسیونی منطقه‌ای، مدت‌هاست برای پیش‌بینی مقادیر سیلاب در محلهای فاقد ایستگاه اندازه‌گیری مورد استفاده قرار می‌گیرند. بر اساس یک تست گستردۀ، این روش از مدل‌های پیچیده باران – روانآب، بهتر بوده است. (Stedinger, 1992, 1801)

کراف^{۱۱} و رانتز^{۱۲} پس از مطالعه روش‌های گوناگون تحلیل منطقه‌ای سیلاب، دریافتند که تکنیک رگرسیون پیش‌بینی کننده بهتری نسبت به روش شاخص سیلاب یا برازش توزیع‌های فراوانی نظری بر داده‌های ثبت شده تاریخی است. (Viessman, 1969)

در هیدرولوژی، روش همبستگی چندگانه اغلب به منظور به دست آوردن مدل خطی جهت پیش‌بینی مقادیر مشاهده شده متغیر وابسته (در این تحقیق دبی‌های حداکثر لحظه‌ای سالانه) به کار می‌رود. شکل کلی مدل‌های به کار رفته در تحلیل منطقه‌ای، مشابه رابطه زیر است:

$$Y = A + B_1X_1 + B_2X_2 + B_3X_3 + \dots + B_KX_K + E$$

که $A, B_1, B_2, B_3, \dots, B_K$ ضرایب ثابت معادله و $X_1, X_2, X_3, \dots, X_K$ متغیرهای مستقل بوده و E نیز متغیر تصادفی است، با توزیع نرمال که میانگین صفر و واریانس برابر با واریانس متغیرهای مستقل دارد (معاون هاشمی، ۱۳۶۹).

9- Multiple Regression Method.

10 - Langbein Homogeneity Test.

11-Cruff.

12-Rantz.

مزیت استفاده از روش رگرسیون چندگانه در تحلیل منطقه‌ای سیلاب آن است که می‌توان دبی با دوره برگشتهای مختلف را (به عنوان متغیر وابسته) به عوامل مؤثر بر سیلاب (به عنوان متغیر مستقل) نسبت داد.

انتخاب آن دسته از عوامل مؤثر بر سیلاب به عنوان متغیرهای مستقل که نقش اساسی را در مقادیر سیلاب با دوره برگشتهای مختلف دارند، از مراحل عمده تحلیل منطقه‌ای سیلاب در روش رگرسیون چندگانه است. به منظور انتخاب مؤثرترین متغیرهای مستقل در روش رگرسیون چندگانه، روش‌های مختلفی وجود دارد که عمده‌ترین آنها عبارتند از:

۱. انتخاب کلیه متغیرهای ممکن

۲. انتخاب متغیرها به روش پیش رونده^{۱۳}

۳. حذف پس رونده^{۱۴}

۴. انتخاب متغیرها به روش گام به گام^{۱۵}.

به منظور تشخیص مناسب‌ترین مدل تخمین دبی حداکثر سیلاب، می‌توان مدل‌های خطی و لگاریتمی را با هر یک از روش‌های پیش‌رو، پس‌رو و گام‌به‌گام در هر روش با ضریب ثابت و بدون ضریب ثابت مورد مقایسه قرار داد و بر اساس دو آمار² (ضریب تعیین که مربع ضریب همبستگی است) و SE (خطای استاندارد برآورد) بهترین مدل را تشخیص داد.

بدین ترتیب، در این تحقیق از روش رگرسیون چندگانه (MRM) استفاده شد و مدل‌هایی برای تخمین دبی‌های حداکثر لحظه‌ای با دوره برگشتهای مختلف در حوضه رودخانه زهره ارائه گردید. به همین منظور، کلیه ایستگاههای هیدرومتری موجود در حوضه مورد بررسی قرار گرفت و ایستگاههایی که علاوه بر دارابودن شرایط لازم جهت شرکت در تحلیل، دارای حداقل یک دوره یا زده ساله آماری بودند، ایستگاههای برگزیده شناخته شدند. سپس، به منظور حذف اثر دوره‌های خشکسالی و تراسالی، دوره آماری ۱۳۵۰-۷۶ به عنوان پایه زمانی مشترک جهت مطالعه دبی‌های حداکثر لحظه‌ای انتخاب گردید. سپس برای حصول اطمینان از صحبت و همگنی داده‌ها و نیز بازسازی و تطویل آنها، داده‌های موجود مورد کنترل و بررسی قرار گرفت و پس از انجام آزمون همگنی به روش دنباله‌ها، داده‌های موجود همگن تشخیص داده شد.

13-Forward Selection.

14-Backward Deletion.

15-Step-Wise Selection.

همچنین، به منظور شناسایی داده‌های مشکوک، مقادیر ثبت شده دبی‌های حداکثر لحظه ای سالانه مسورد بررسی قرار گرفت. به همین منظور، چنانچه در ایستگاههای بالادست سیلابی گزارش شده بود که در ایستگاههای پایین دست حوضه در همان روز یا حداکثر روز بعد از آن به ثبت نرسیده بود، داده‌های مربوط به سیلاب مذکور مشکوک به نظر رسید و اصلاح گردید. به علاوه، از آنجا که مطالعات تجربی در سطح جهان و نیز ایران نشان می‌دهد، نسبت بین دبی سیل ماکریم لحظه‌ای و ماکریم روزانه گزارش شده در محل ایستگاههای اندازه‌گیری برای حوضه‌های مختلف از ۱/۱ تا ۲ و حداکثر ۳ در تغییر می‌باشد؛ بنابراین در کلیه ایستگاههای مسورد مطالعه، در مواردی که این نسبت مقادیر نامعقولی را نشان می‌داد آمار مذکور مشکوک تلقی گردید و نسبت به تصحیح آن اقدام به عمل آمد.

همچنین، آن دسته از خصوصیات فیزیکی، اقلیمی و هیدرولوژیکی حوضه‌های آبریز که از نظر تئوری به نظر می‌رسید در میزان دبی سیلاب حوضه مؤثر باشند به عنوان عوامل مؤثر بر سیلاب منظور گردید و به تفکیک در زیرحوضه‌های بالادست هر یک از ایستگاههای شرکت کننده در تحلیل محاسبه گردید که عوامل مذکور عبارتند از:

C.C - مساحت (Km^2) A - ضریب فشردنی

T.C - زمان تمرکز (ساعت) H - ارتفاع متوسط (m)

S - شب متوسط (%)

DVA - درصد مساحت پوشیده شده از پوشش گیاهی غالب

SV - شب در جهت شمالی - جنوبی (%)

FVA - درصد مساحت پوشیده شده از جنگل

SH - شب در جهت شرقی - غربی (%)

P₂₄ - میانگین حداکثر بارشهای ۲۴ ساعته حوضه (mm)

SR - شب آبراهه اصلی (m/Km)

PA - متوسط بارندگی سالانه حوضه (mm)

LR - طول آبراهه اصلی (Km)

PR₂₄ - نسبت میانگین حداکثر بارشهای ۲۴ ساعته به متوسط بارندگی سالانه (%)

Dd - تراکم زمکشی (Km/Km^2)

جدول شماره ۱، نتایج حاصل از محاسبه خصوصیات عوامل مؤثر بر سیلاب را در زیرحوضه‌های بالادست ایستگاههای هیدرومتری مسورد مطالعه، نشان می‌دهد.

جدول ۱ مقادیر محاسبه شده خصوصیات عمومی، مؤثر بر سیلاب در بالادست ایستگاه‌های هیدرومتری مورد مطالعه

PR ₂₄ %	P ₂₄ (mm)	PA(mm)	FVA %	DVA %	T.C	C.C	Dd (Km ³ / Km ²)	SR (M/Km)	LR (Km)	H	مشخصه %			A(km ²)	نام رویداده	نام ایستگاه
											S	SV	SH			
۱۱.۱۵۱	۸۲.۵۹	۸۱۲.۷۵	۱۱.۱۴	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	تیر	تیر
۱۱.۱۷۷	۷۹.۵۱	۷۷۷.۹۴	۱۱.۱۴۵	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	علوفاندی	علوفاندی
۱۱.۱۸۷	۷۸.۹۰	۷۵۰.۹۲	۱۱.۱۴۵	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	سید آبد	سید آبد
۱۱.۱۹۵	۷۷.۰۱	۷۲۱.۷۴	۱۱.۱۴۵	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	خراب آباد	خراب آباد
۱۱.۱۹۷	۷۹.۳۰	۷۵۰.۹۲	۱۱.۱۴۵	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	آبرسان	آبرسان
۱۱.۱۹۸	۷۹.۱۱	۷۲۱.۷۴	۱۱.۱۴۵	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	کوشکان	کوشکان
۱۱.۲۰۰	۷۹.۳۰	۷۵۰.۹۲	۱۱.۱۴۵	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	شول	شول
۱۱.۲۰۱	۷۹.۱۱	۷۲۱.۷۴	۱۱.۱۴۵	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	نیک جهاد آفرین	نیک جهاد آفرین
۱۱.۲۰۲	۷۹.۳۰	۷۵۰.۹۲	۱۱.۱۴۵	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	شول	شول
۱۱.۲۰۳	۷۸.۷۳	۷۱۱.۷۴	۱۱.۱۴۵	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	دزد	دزد
۱۱.۲۰۴	۷۸.۱۰	۷۱۱.۷۴	۱۱.۱۴۵	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	شش پسر	شش پسر
۱۱.۲۰۵	۷۸.۰۱	۷۱۱.۷۴	۱۱.۱۴۵	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	شش پسر	شش پسر
۱۱.۲۰۶	۷۸.۱۱	۷۱۱.۷۴	۱۱.۱۴۵	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	ارگان	ارگان
۱۱.۲۰۷	۷۸.۲۱	۷۱۱.۷۴	۱۱.۱۴۵	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	موزرده	موزرده
۱۱.۲۰۸	۷۸.۳۱	۷۱۱.۷۴	۱۱.۱۴۵	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	گهران	گهران
۱۱.۲۰۹	۷۸.۴۱	۷۱۱.۷۴	۱۱.۱۴۵	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	درجه	درجه
۱۱.۲۱۰	۷۸.۵۱	۷۱۱.۷۴	۱۱.۱۴۵	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	شیخین	شیخین
۱۱.۲۱۱	۷۸.۶۱	۷۱۱.۷۴	۱۱.۱۴۵	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	گرس	گرس
۱۱.۲۱۲	۷۸.۷۱	۷۱۱.۷۴	۱۱.۱۴۵	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	شاه بورا	شاه بورا
۱۱.۲۱۳	۷۸.۸۱	۷۱۱.۷۴	۱۱.۱۴۵	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	ازمکان	ازمکان
۱۱.۲۱۴	۷۸.۹۱	۷۱۱.۷۴	۱۱.۱۴۵	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	شود	شود
۱۱.۲۱۵	۷۹.۰۱	۷۱۱.۷۴	۱۱.۱۴۵	۳۷	۵.۶۸	۱.۵۷۶	۰.۳۵	۰.۷۸۷	۷۰.۱۲	۱۷۷۴.۱۳	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۵.۷۵	۱۷۸۵	شکر	شکر

با توجه به لزوم نبود خود همبستگی بین متغیرهای مستقل در روش رگرسیون چندگانه، نخست ماتریس همبستگی بین عوامل مؤثر بر سیلاب (عوامل یاد شده) محاسبه گردید. نتایج این محاسبه نشان داد که بین سه عامل مساحت حوضه (A) (km^2)، طول آبراهه اصلی (LR) (km) و زمان تمرکز (T.C) همبستگی بیش از ۹۹ درصد وجود دارد. بنابراین از سه عامل فوق الذکر، عامل مساحت حوضه انتخاب و دو عامل دیگر حذف گردید. همچنین با توجه به همبستگی معنی دار بیش از ۹۶ درصد بین سه عامل شیب متوسط (S) و شیب در جهت شمالی - جنوبی (S.H) و شیب در جهت شرقی - غربی (S.V) ، عامل شیب متوسط انتخاب و دو عامل دیگر حذف گردید. سرانجام پس از حذف چهار عامل یاد شده، ۱۱ عامل باقیمانده به عنوان متغیرهای مستقل جهت شرکت در تحلیل منطقه‌ای انتخاب شدند.

جدول ۲ نتایج تشخیص بهترین تابع توزیع احتمال در هر یک از ایستگاههای مورد مطالعه با استفاده از آماره‌های

M. S. R. D و M. R. D

مناسب ترین تابع توزیع	میزان M.R. D	میزان M.S.R.D	مساحت حوضه بالادست ایستگاه (Km^2)	نام ایستگاه	نام رودخانه
LP ₃	۱۰,۶۲	۳۵۰,۹۰	۷۴۶,۳۰	تبی	تبی
G ₂	۸,۵۴	۱۰۴,۵۹	۲۸۷,۸۶	شیر	ملاقاندی
P ₃	۷,۳۸	۱۶۱,۱۲	۷۹۶,۸۹	سیدآباد	چم سیاه
G ₂	۹,۲۱	۱۱۹,۲۴	۲۸۸۶,۵۵	آبشارین	خر آباد
LP ₃	۱۰,۴۲	۱۶۴,۷۹	۲۱۱,۵۶	شول	کوستگان
LN ₂	۸,۵۸	۱۴۷,۵۱	۵۱۰,۳۰	شول	تنگ خدا آفرین
LP ₃	۱۰,۰۱	۲۵۳,۵۶	۱۳۰۱۲,۴۷	زهره	ده ملا
LP ₃	۷,۹۳	۱۱۰,۵۳	۲۷۸,۶۷	شش پیر	چم چنار
LP ₃	۱۰,۲۵	۱۲۹,۷۸	۱۳۵,۹۴	اردکان	موروزه
LP ₃	۱۰,۶۵	۱۷۲,۸۵	۶۸۰۹,۵۰	زهره	گچساران
P ₃	۷,۷۸	۸۹,۲۰	۵۷۰,۴۱	شیرین	گراب
LP ₃	۹,۲۵	۲۲۸,۵۹	۱۰۳۱,۴۴	شاه بهرام	نازمکان

لازم به ذکر است، در میان عوامل یاد شده، عامل میانگین حداکثر بارشها ۲۴ ساعته (P₂₄) و نیز نسبت میانگین حداکثر بارشها ۲۴ ساعته به متوسط بارندگی سالانه (PR₂₄) در تحلیل منطقه‌ای سیلاب کمتر مورد توجه پژوهشگران قرار گرفته است. به منظور محاسبه عوامل مذکور، نخست

نقشه همبارش حداکثر بارشهاي ۲۴ ساعته سالانه و نيز نقشه همبارش سالانه کل حوضه ترسیم و سپس بر اساس نقشه‌های مذکور مقادیر جدول صفحه قبل برای هریک از زیرحوضه‌ها محاسبه گردید. جدول ۲ نتایج حاصل از این روش را برای زیرحوضه‌های مختلف نشان می‌دهد.

برای به دست آوردن ایده‌ای از همگنی یا عدم همگنی، ایستگاههای شرکت کننده در تحلیل و حذف ایستگاههای غیر همگن، آزمون همگنی به روش لانگبین انجام گردید که پس از انجام آزمون مذکور و تعیین لوگ پیرسون تیپ سه (LP_3) به عنوان توزیع مناسب منطقه ای، ایستگاه نازمکان بر روی رودخانه شاه بهرام نسبت به سایر ایستگاهها ناهمگن تشخیص داده شد و از تحلیل حذف گردید.

نتایج و بحث

بدین ترتیب، پس از انتخاب و محاسبه عواملی که به عنوان عوامل مؤثر بر سیلاب مورد بررسی قرار گرفت، سرانجام بین مقادیر واقعی و لگاریتمی دبی های حداکثر لحظه‌ای با دوره برگشت‌های مختلف به عنوان متغیر وابسته و مقادیر واقعی و لگاریتمی عوامل مؤثر بر سیلاب به عنوان متغیرهای مستقل روابط رگرسیونی چندگانه با روشهای گام به گام، پیشرو و پسرو در هر روش با ضریب ثابت و بدون ضریب ثابت، همچنین روابط رگرسیونی چندگانه لگاریتمی با ضریب ثابت و بدون آن با استفاده از نرم افزار SPSS مورد بررسی قرار گرفت و بر اساس مقادیر آماره‌های ضریب تعیین (R^2) و اشتباه استاندارد (SE) و نیز سایر آماره‌های مؤثر در انتخاب مدلها، سرانجام مدل لگاریتمی با ضریب ثابت برای دبی با دوره برگشت‌های ۲، ۱۰، ۲۵، ۵۰، ۱۰۰ و ۲۰۰ ساله و بدون آن برای دبی با دوره برگشت ۵ ساله از قدرت بیشتری نسبت به سایر مدلها برخوردار بود. بدین ترتیب، مدل‌های زیر برای حوضه مورد مطالعه ارائه گردید:

$$QT_2 = \text{Antilog} [-9.9611 + 1.0358 \log A + 4.7754 \log P_{24}]$$

$$QT_5 = \text{Antilog} [0.6423 \log A + 0.4774 \log FVA]$$

$$QT_{10} = \text{Antilog} [-5.9149 + 0.8850 \log A + 0.2905 \log FVA + 2.8902 \log P_{24}]$$

$$QT_{25} = \text{Antilog} [-4.7504 + 0.8576 \log A + 0.3060 \log FVA + 2.3683 \log P_{24}]$$

$$QT_{50} = \text{Antilog} [-0.0119 + 0.7460 \log A + 0.4508 \log FVA]$$

$$QT_{100} = \text{Antilog} [0.0748 + 0.7426 \log A + 0.4337 \log FVA]$$

$$QT_{200} = \text{Antilog} [0.1572 + 0.7386 \log A + 0.4159 \log FVA]$$

در روابط فوق، QT_1 مقادیر دبی با دوره برگشتی مختلف ۲ ساله تا ۲۰۰ ساله و $LogA$ لگاریتم مساحت حوضه و $LogP_{24}$ لگاریتم متوسط حداکثر بارشهاي ۲۴ ساعته سالانه و $LogFVA$ لگاریتم درصد مساحت پوشیده شده از جنگل می باشد.

بررسی آماری مدلهاي پيشنهادی نشان می دهد که ضریب تعیین چندگانه (R^2) کلیه مدلها بسیار نزدیک به ۱ و حاکمی از این است که نزدیک به ۱۰۰ درصد از تغییرات در میزان QT_1 به وسیله متغیرهای مستقل تبیین می گردد و اثر سایر عوامل مؤثر بر مقادیر QT_1 که در مدل به کار نرفته است، به نحوی در متغیرهای مستقل به کار رفته در مدل، مستتر می باشد. همچنین، مقادیر اشتباه استاندارد برآورد الگوها (SE) نیز عمدهاً پایین می باشد.

ضرایب همبستگی جزئی بین مقادیر QT_1 و هر یک از سه عامل یادشده معنادار و مبین وجود همبستگی قوی بین مقادیر QT_1 و هر یک از سه عامل فوق با حذف اثر دو عامل دیگر است. جدولهای ۱ - ۳ تا ۷ - ۳، شخصات آماری مدلهاي پيشنهادی را نشان می دهد:

جدول ۱-۳- مشخصات آماری مدل تخمین دبی حداکثر سیلان با دوره برگشت ۲ ساله (QT_2)

Signif F	SE	R^2	فاصله اطمینان ۹۵ % برای ضرایب مدل رگرسیون		sig T	B	متغیر
			حد بالا	حد پایین			
۰,۰۰۰	۰,۱۱۹	۰,۹۵۹۹	۱,۱۸۴۷	۰,۸۸۶۹	۰,۰۰۰	۱,۰۳۵۸	$LogA$
			۶,۶۸۰۹	۲,۸۶۹۹	۰,۰۰۰	۴,۷۷۵۴	$LogP_{24}$
			-۶,۱۷۷۵	-۱۳,۷۴۴۷	۰,۰۰۳	-۹,۹۶۱۱	ثابت رگرسیون

جدول ۳-۲ مشخصات آماری مدل تخمین دبی حداکثر سیلاب با دوره برگشت ۵ ساله (QT₅)

Signif F	SE	R ²	فاصله اطمینان ۹۵ % برای ضرایب مدل رگرسیون		Sig T	B	متغیر
			حد بالا	حد پایین			
۰,۰۰۰۰	۰,۱۷۸	۰,۹۹۵	۰,۷۷۸۱	۰,۵۰۶۶	۰,۰۰۰۰	۰,۵۴۲۳	LogA
			۰,۸۱۶۵	۰,۱۳۸۲	۰,۰۱۱۱	۰,۴۷۷۴	LogFVA

جدول ۳-۳ مشخصات آماری مدل تخمین دبی حداکثر سیلاب با دوره برگشت ۱۰ ساله (QT₁₀)

Signif F	SE	R ²	فاصله اطمینان ۹۵ % برای ضرایب مدل رگرسیون		Sig T	B	متغیر
			حد بالا	حد پایین			
۰,۰۰۰۰	۰,۱۰۶	۰,۹۷۸	۱,۰۶۰۵	۰,۷۰۹۴	۰,۰۰۰۰	۰,۸۸۵۰	LogA
			۰,۵۴۵۵	۰,۰۳۶۶	۰,۰۳۱۳	۰,۲۹۰۵	LogFVA
			۴,۹۸۷۹	۰,۷۹۲۵	۰,۰۱۳۹	۲,۸۹۰۲	LogP ₂₄
			-۱,۷۸۳۱	-۱۰,۰۴۶۸	۰,۰۱۱۷	-۵,۹۱۴۹	ثابت رگرسیون

جدول ۳-۴ مشخصات آماری مدل تخمین دبی حداکثر سیلاب با دوره برگشت ۲۵ ساله (QT₂₅)

Signif F	SE	R ²	فاصله اطمینان ۹۵ % برای ضرایب مدل رگرسیون		Sig T	B	متغیر
			حد بالا	حد پایین			
۰,۰۰۰۰	۰,۱۱۱	۰,۹۷۵	۱,۰۴۱۳	۰,۵۷۳۹	۰,۰۰۰۰	۰,۸۵۷۶	LogA
			۰,۵۷۳۸	۰,۰۳۸۲	۰,۰۳۰۵	۰,۳۰۶۰	LogFVA
			۴,۵۵۳۲	۰,۱۷۳۵	۰,۰۳۸۰	۲,۳۶۸۳	LogP ₂₄
			-۰,۴۷۶۱	-۹,۰۷۳۷	۰,۰۳۵۵	-۴,۷۵۰۴	ثابت رگرسیون

جدول ۳-۵ مشخصات آماری مدل تخمین دبی حداکثر سیلاب با دوره برگشت ۵۰ ساله QT₅₀

Signif F	SE	R ²	فاصله اطمینان ۹۵٪ برای ضرایب مدل رگرسیون		Sig T	B	متغیر
			حد بالا	حد پایین			
-0,0000	0,138	0,955	-0,9318	-0,5602	-0,0000	-0,7460	LogA
			-0,7191	-0,1826	-0,0047	-0,4508	LogFVA
			-0,4914	-0,5152	-0,9578	-0,0119	ثابت رگرسیون

جدول ۳-۶ مشخصات آماری مدل تخمین دبی حداکثر سیلاب با دوره برگشت ۱۰۰ ساله QT₁₀₀

Signif F	SE	R ²	فاصله اطمینان ۹۵٪ برای ضرایب مدل رگرسیون		Sig T	B	متغیر
			حد بالا	حد پایین			
-0,0000	0,133	0,957	-0,9216	-0,5835	-0,0000	-0,7426	LogA
			-0,6922	-0,1752	-0,0047	-0,4377	LogFVA
			-0,5598	-0,4102	-0,7313	-0,0748	ثابت رگرسیون

جدول ۳-۷ مشخصات آماری مدل تخمین دبی حداکثر سیلاب با دوره برگشت ۲۰۰ ساله QT₂₀₀

Signif F	SE	R ²	فاصله اطمینان ۹۵٪ برای ضرایب مدل رگرسیون		Sig T	B	متغیر
			حد بالا	حد پایین			
-0,0000	0,129	0,958	-0,9131	-0,5641	-0,0000	-0,7386	LogA
			-0,6579	-0,1539	-0,0052	-0,4159	LogFVA
			-0,5300	-0,3156	-0,4652	-0,1572	ثابت رگرسیون

در جداولهای صفحهٔ قبل:

B = ضریب رگرسیون

Sig T = سطح معنادار بودن برای ضرایب رگرسیون

R^2 = ضریب تعیین

SE اشتباہ استاندارد

Signif F = سطح معنادار بودن مدل

Log A = لگاریتم مساحت حوضه (Km²)

Log FVA = لگاریتم درصد مساحت پوشیده شده از جنگل

LogP_{24} = لگاریتم متوسط حداکثر بارشهاي ۲۴ ساعته حوضه (mm)

نتایج تحقیق حاضر نشان داد که مساحت حوضه از عوامل اساسی مؤثر بر دبی سیلابها با دوره برگشت‌های مختلف بوده و به طور مستقیم بر میزان دبی سیلاب مؤثر است، به طوری که در کلیه مدل‌های پیشنهادی به عنوان مهمترین عامل مؤثر بر سیلاب شرکت نموده است. به علاوه، تأثیر درصد مساحت پوشیده شده از جنگل (FVA) پس از عامل مساحت، بخصوص در مدل‌های پیش‌بینی دبی با دوره برگشت‌های طولانی مدت (QT₅₀, QT₁₀₀, QT₂₀₀) در مقایسه با سایر عوامل مؤثر بر سیلاب معنادارتر است.

همچنین، در رابطه با عامل بارندگی، از آنجا که در این تحقیق علاوه بر متوسط بارندگی سالانه از دو عامل دیگر شامل متوسط حداکثر بارشهاي ۲۴ ساعته سالانه (P_{24}) و نیز نسبت متوسط حداکثر بارشهاي ۲۴ ساعته سالانه به متوسط بارندگی سالانه (PR_{24}) استفاده گردیده است. بررسی مدل‌های دبی با دوره برگشت‌های ۲ تا ۲۰۰ ساله و نیز خروجی برنامه کامپیوترا هر یک از مدل‌های مذکور نشان داد در هر مورد که عامل بارندگی به عنوان متغیر مستقل وارد مدل شده است، تأثیر متوسط حداکثر بارشهاي ۲۴ ساعته سالانه بر روی مقادیر دبی با برگشت‌های مختلف معنادارتر از متوسط بارندگی سالانه (PA) و نیز نسبت متوسط حداکثر بارشهاي ۲۴ ساعته سالانه به متوسط بارندگی سالانه (PR_{24}) بوده است. بنابراین، می‌توان تأثیر متوسط حداکثر بارشهاي ۲۴ ساعته سالانه بر روی مقادیر سیلاب در سایر حوضه‌های کشور را توسط اهل فن مورد مطالعه قرار داد.

در پایان یادآوری می‌شود که مدل‌های به دست آمده برای برآورد مقادیر دبی با دوره برگشت‌های مختلف در حوضه رودخانه زهره ارائه گردیده است و کاربرد آن مثل هر مدل منطقه‌ای دیگر، حتی در حوضه‌های با شرایط تقریباً مشابه، باید با احتیاط صورت گیرد.

منابع و مأخذ

۱. آ. گومز آرتوور، آو گومز کوانچای (۱۳۶۹): طرحهای آماری برای تحقیقات کشاورزی، ترجمه عزت ا... فرشادفر ، مرکز انتشارات علمی دانشگاه آزاد اسلامی، تهران.
۲. چاوشی بروجنی، ستار و سید سعید اسلامیان (۱۳۷۸): تحلیل منطقه‌ای سیلاب در مناطق خشک طبق روش هیرید، مجله آب و فاضلاب، شماره ۰۰، تهران.
۳. ج. دبلیو کایت، (۱۳۷۹): تحلیل فراوانی وقایع و ریسک در هیدرولوژی، ترجمه امین علیزاده و دیگران، چاپ اول، انتشارات آستان قدس رضوی، مشهد.
۴. زارع، داریوش (۱۳۷۹): تحلیل منطقه‌ای سیلاب در حوزه رودخانه زهره ، (پایان نامه کارشناسی ارشد)، دانشگاه شهید بهشتی، تهران.
۵. معاون هاشمی. احمد (۱۳۷۹): تحلیل منطقه‌ای سیلاب در خراسان ، (پایان نامه کارشناسی ارشد دانشگاه تربیت مدرس، تهران).
6. Begin Z.B.(1981): *The relationship between flow – shear stress and stream pattern*, Journal of Hydrology, 1981, Vol 52, No 3/ 4
7. Chow VEN TE, (ed. in chief) (1964): *Hand book of applied hydrology*, 1964, Mc Graw - Hill, Inc., N. Y., USA, 1453 p.
8. Draper N. R, Smith H, (1981): *Applied regression analysis*, (2 nd. ed.), John Wiley and Sons, Inc., N.Y, USA, 109 p.
9. Gary D. T. (1982): *Comparing method of hydrology regionalization*, Water Res. Bulletin, Vol 18, No 6
10. Kleinbaum D. G, and L. L. Kupper,(1978): *Applied regression analysis and other multivariable methods*, Duxbury press, Inc. , North Scituate, Massachusetts, USA, 556 p.
11. Neter J., and Wasserman W. (1974): *Applied linear statistical models*, 1974, Richard D. Irwin, Inc. , Ontario, USA, 842 p.
12. Stedinger I. R, Vogel R. M. , Foufoula – Georgioue, (1992): *Frequency analysis of extrem events*, in Maidment D. R. (Ed. chief), *Hand book of hydrology*, Mc Graw – Hill, Inc., Newyork USA
13. Viessman W. JR. ,Lewis G. L. L. ,Knapp J. W. (1989): *Introduction to hydrology*, delhi press, Happer and Row Publishers.