ترویج و توسعه أبخیزداری Extension and Development of Watershed Managment

Vol. 2, No. 6, Fall 2014



سال دوم- شماره ۶- پاییز ۱۳۹۳

مقایسه تغییر دبی آب و رسوب معلق در قبل و بعد از احداث سد لار

عباس غلامی^{۱۰} و مهدی وفاخواه^۲ تاریخ دریافت:۹۳/۷/۱۱ تاریخ پذیرش: ۹۳/۱۰/۱۷

چکیدہ

مسئله رسوبگذاری در مخازن سدها در سالهای اخیر جدی تر شده است و با احداث سدهای مخزنی دیگر اهمیت بیشتری خواهد داشت. از سویی برآورد بار رسوب معلق که قسمت عمدهٔ رسوب ورودی به مخازن را تشکیل میدهد، ذهن اکثر متخصصان بخش رسوب را به خود مشغول داشته است. برآورد دقیق میزان رسوب در مسائلی از جمله طراحی مخازن، انتقال رسوب، برآورد آلودگی دریاچه، طراحی کانالها و لایروبی آنها بعد از سیلابها، تعیین خسارتهای ناشی از رسوبگذاری به محیطزیست و تعیین تأثیرات مدیریت آبخیز مورد نیاز است. در این مطالعه از دادههای دبی روزانهٔ ایستگاه لار– پلور از آغاز سال آبی ۱۳٤۸–۱۳٤۷ تا پایان سال آبی ۱۳۷۹–۱۳۷۸ استفاده شد. با توجه به این که سال احداث سد لار در سال ۱۳۵۹ می باشد مقایسه ای بین مقادیر حداکثر، حداقل و متوسط دبی آب و رسوب محاسبه شده در دو دورهٔ قبل و بعد از احداث سد مذکور انجام شد. نتایج نشان داد که در حالت کلی دبی رسوبات متوسط، حداکثر و حداقل در سالهای قبل از احداث بالاتر از سالهای بعد از احداث بوده است. این نتایج نشان میدهند که قسمت عمدهٔ رسوب سرشاخههای تأمین کنندهٔ آب این رودخانه در یشت سد به تله می افتند که در بلند مدت باعث کاهش عمر مفيد مخزن سد خواهد شد.

واژههای کلیدی: رسوب معلق،دبی آب، روابط رگرسیونی، سد لار، رودخانه هراز.

۱– دانشجوی دکتری آبخیزداری، دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی ساری ۲– دانشیار دانشگاه تربیت مدرس

* نويسنده مسئول: mehrdad_532000@yahoo.com

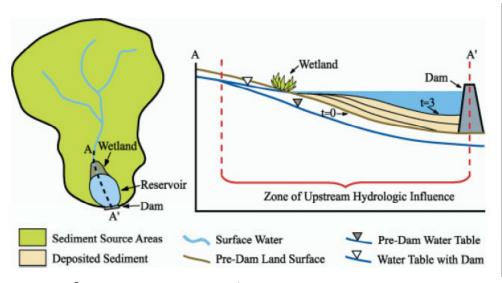
مقدمه

آب و خاک از مهمترین منابع طبیعی هر کشور میباشد. مخازن سدها نیز نقش بسیار مهمی را در سامانههای منابع آب دارا می باشند. سدهایی که در مسیر رودخانهها ساخته می شوند بر خصوصیات جریان رودخانه تأثیر گذاشته و باعث می شوند که رودخانه بخشی از رسوبات در حال انتقال خود را در مخزن سد تهنشست دهد. عواقب فنی و اقتصادی رسوبگذاری در مخازن سدها نامطلوب است و باید میزان رسوبگذاری در مخزن سد قبل از احداث آن و در هنگام بهرهبرداری با اطمینان قابل قبولی بر آورد شود. بعضی از اثرات رسوبگذاری در مخزن سد عبارتند از تأثیر بر رفتار هیدرولیکی جریان خروجی از مخزن سد، کاهش ظرفیت آبگیری مخازن، امکان مسدود شدن آبگیرهای عمقی، اخلال در سامانهٔ بهر مبرداری مخزن و فرسایش بستر پایاب می باشد [۲ و ۲]. با توجه به اینکه ویژگی های سد بر درصد رسوب ذخیره شده در آن تأثیر میگذارد ژانگ و همکاران نتیجه گیری کردند که در سدهای متوسط و کوچک در دورههای کوتاه مدت و با رسوبات با اندازهٔ ریز فرسایش یافته از مناطق كوهستاني با توجه به مقدار شيب بستر رودخانه، بمحض ورود به سد رسوبگذاری انجام می شود. این محققین همچنین اهمیت رسوبگذاری در ورودی سدها را مورد تاکید قرار دادند [1].

تغییرات منحنی تداوم جریان و هیدروگراف مربوط به آن بر اساس واکنشهای اکولوژیکی در بالادست و پائین دست سدها مخصوصاً در ارتباط با تغییرات زمانی آنها توسط محققین مختلفی مورد بررسی قرار گرفته است [٤]. شکل ۱ نمایش طرح و مقطع عرضی رسوبگذاری در سد برای یک حوزهٔ آبخیز فرضی را نمایش میدهد [٥].

Masinga مینجی و همکاران [۳] به ارزیابی تأثیر احداث سد Masinga بر رژیم رودخانه Tana در کنیا با استفاده از مدل HEC-RAS پرداختند و نتیجه گرفتند که سد مذکور تأثیر معنی داری بر معیارهای هیدرولوژیک مثل حجم سیل، زمان پایه سیل و فراوانی سیل گذاشته است.

ماژیلیگان و همکاران [٤] به بررسی اثرات سدها بر رژیم هیدرولوژیکی رودخانهها پرداختند. ایشان از آمار ۲۱ ایستگاه برای انجام تحقیق خود استفاده نمودند و اعلام کردند که تأثیر سدها در تنظیم رژیم هیدرولوژیکی رودخانهها بسیار معنیدار بوده و بیشترین تغییر در دبیهای حداکثر و حداقل مشاهده شده است. با توجه به



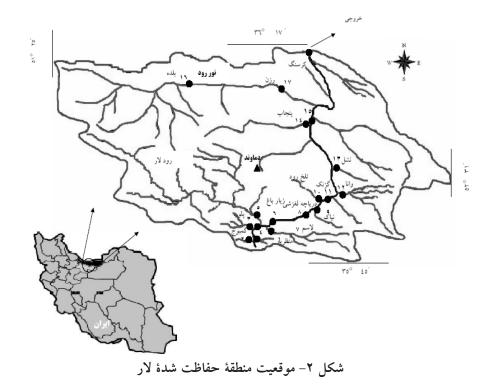
شکل ۱- نمایش طرح و مقطع عرضی رسوبگذاری در سد برای یک حوزهٔ آبخیز فرضی

سابقهٔ تحقیق در نقاط دیگر، هدف اصلی این پژوهش بررسی رابطهٔ بین دبی آب و دبی رسوب معلق و تأثیر احداث سد لار بر آن در سالهای قبل از احداث سد یعنی در سال ۱۳٤۷ تا سال ۱۳۵۹ و بعد از احداث سد یعنی از سال ۱۳٦۰ تا سال ۱۳۷۸ بوده است که در این مورد سه نوع اندازه گیری رسوب مورد بررسی قرار گرفت و نقش سد مذکور در تلهاندازی رسوب حداکثر، متوسط و حداقل سالیانه مشخص شد. با توجه به این که تغییرات مقادیر رسوب مطالعه تغییرات مقادیر دبی های متوسط، حداقل و حداکثر سالیانه در سالیانه در ارتباط با تغییرات دبی آب رودخانه می باشد لذا در این

نیز مورد بررسی قرار گرفت و در نهایت با توجه به نتایج بدست آمده، پیشنهاداتی جهت برنامهریزی امور بهرهبرداری از سد مذکور و همچنین انجام فعالیتهای مربوط به حفاظت خاک در حوزهٔ آبخیز سد ارائه شده است.

مواد و روش، ها موقعیت منطقهٔ حفاظت شدهٔ لار

منطقه حفاظت شده لار بین استانهای تهران و مازندران و در موقعیت ۳۵ درجه و ٥٤ دقیقه عرض شمالی و ٥١ درجه و ۳۱ دقیقه طول شرقی واقع شده است. مساحت آن در حدود ۳۱۰۰۰ هکتار





شکل ۳– نقشهٔ سد لار و محدوده آن

می باشد. منطقه لار با وسعتی حدود ۷۳۵۰۰ هکتار در دامنه جنوبی رشته کوههای البرز قرار دارد که در سال ۱۳۵٤ به پارک ملی تبدیل شد و از سال ۱۳٦۱ طبق مصوبه شورای عالی حفاظت محیط زیست به عنوان منطقه حفاظت شده اداره می شود و از سال ۱۳۷۰ بعضی از مناطق آن برای شکار و تیراندازی ممنوع اعلام گردید. دریاچه ۲۰ کیلومتری لار یکی از مراکز تفریحی این منطقه است. این دره در ۷۰ کیلومتری شمال شرقی تهران واقع شده است و از قسمت شمال به کوههای نور، از غرب به خاتون بارگاه و گرمابدر، از قسمت می شود.

به دلیل کوهها و ارتفاعات فراوان اطراف این منطقه و وضعیت جوی نامتغیر از ناحیه خزر بارندگی و نزولات جوی را در این منطقه شاهد هستیم که عمدتاً به صورت برف مشاهده می شود. سد لار در استان مازندران و در ۷۵ کیلومتری شمال شرق تهران و ۱۰۰ کیلومتری شهر آمل بین کوههای البرز زیر قله دماوند در ارتفاع ۲۵۳۱ متری از سطح دریا احداث گردیده است. ساختمان این سد بر روی رودخانه لار در موقعیت ۵۲ درجه طول شرقی و ۵۳–۳۵ درجه عرض شمالی شروع و در سال۱۳۵۹ ساختمان سد لار به اتمام رسید. شکل ۲ و ۳ موقعیت منطقهٔ حفاظت شدهٔ لار و محل سد لار را نشان می دهد.

ویژگیهای فنی سد مخزنی لار

نوع سد خاکی با هسته رسی است ارتفاع از پی ۱۰۵متر، ارتفاع از بستر رودخانه ۱۰۷متر، طول تاج ۱۱۵۰متر، گنجایش کل مخزن

۹٦۰ میلیون مترمکعب، گنجایش مفید مخزن ۸٦۰ میلیون مترمکعب، مساحت دریاچه در ارتفاع ۲۵۳۱متر برابر ۲۹ کیلومترمربع، نوع سرریزها، سرریز اضطراری ساحل چپ با ظرفیت ۹۸۰ مترمکعب در ثانیه، سرریز کلاسیک ساحل راست با ظرفیت ۱۲۰ مترمکعب در ثانیه می باشد. در سال ۱۳۵۹ با اتمام ساخت سد لار در پارک ملی لار قسمت اعظم اراضی و مراتع دره لار در محدوده آبی دریاچه سد قرار گرفت که از مرتفع ترین دریاچه های انسان ساز می باشد. چرای بی رویه و مفرط دام طی سال های گذشته ایجاد راه های ارتباطی بدون بررسی و ارزیابی و فعالیت های دیگر بدون در نظر گرفتن ظرفیت موجود موجب آلودگی محیط، تخریب مراتع و فرسایش خاک و گاه خسارات جبران ناپذیری شده است.

روش تحقيق

جهت انجام این مطالعه از داده های موجود دبی آب و دبی رسوب مربوط به سال آبی ۱۳۵۸–۱۳۷۷ تا سال آبی ۱۳۷۹–۱۳۷۸ ایستگاه لار-پلور که در پائین دست سد لار قرار گرفته است، استفاده شد. برای انجام این تحقیق در ابتدا رابطهٔ بین دبی آب و دبی رسوب معلق در قبل و بعد از احداث سد لار یعنی در سال ۱۳۶۷ تا سال ۱۳۹۹ و ۱۳۲۰ تا سال ۱۳۷۸ مورد بررسی و مقایسه قرار گرفت و همچنین روابط رگرسیونی بین دبی آب و دبی رسوب در قبل از احداث سد با بعد از احداث آن بدست آمد و به این منظور از نرمافزار Excel استفاده شده است و آمار دبی آب در مقابل دبی رسوب در هر یک از سالهایی که ایستگاه لار – پلور دارای آمار بوده

آمده به صورت لگاریتم طبیعی بوده است بدین منظور در مرحلهٔ بعد با استفاده از آمار دبی و رسوب لحظهای مربوط به سالهای ۱۳٤۷ تا ۱۳۷۸ استفاده گردید و به وسیلهٔ لگاریتم گیری اقدام به بدست آوردن معادلات و ضرایب همبستگی خطی شده است. در گام بعدی ضرایب معادلات خطی جهت محاسبهٔ رابطهٔ بین دبی آب و دبی رسوب به صورت توانی ذیل مورد استفاده قرار گرفته است: (1)

$Q_{\rm s} = a(Q_{\rm w})^b$

که با بدست آوردن ضرایب a و b با استفاده از معادلات خطی از طریق روابط ریاضی و قرار دادن در معادلهٔ فوق، رابطهای توانی بین دبی رسوب (Q_s) و دبی آب (Q_w) برای سالهای آبی از ۵۸–۱۳٤۷ تا ۷۹–۱۳۷۸ برقرار گردید که جدول مربوطه در قسمت نتایج آمده است. در مرحلهٔ بعد از ضرایب معادلات خطی بدست آمده برای محاسبهٔ دبی رسوب روزانه استفاده شده است. بدین منظور در ابتدا آمار دبی آب روزانهٔ مربوط به سالهای ۱۳٤۷ تا ۱۳۷۸ تهیه گردید و با توجه به رابطه ۱ و داشتن دبی های آب روزانه (Qw) و محاسبهٔ a و b با استفاده از ضرایب معادلات بهدست آمده در مرحلهٔ اول، دبی رسوب (Qs) برای هر روز از سالهای بین ۱۳٤۷ تا ۱۳۷۸ محاسبه گردید. با جمع و میانگین گیری دبی های آب و رسوب مربوط به روزهای مختلف سالهای مذکور دبی های متوسط حداقل و حداکثر و همچنین رسوبات متوسط،حداقل و حداکثر بدست آمد. پس از محاسبهٔ دبی های آب و رسوبات مذکور، نمودار مقایسهٔ تغییرات متوسط، حداکثر و حداقل رسوب در ایستگاه لار-پلور از سال آبی ۱۳٤۸ – ۱۳٤۷ تا سال آبی ۷۹–۱۳۷۸ رسم شده است و با توجه به آن روند تغییرات دبیها و رسوبات در سالهای مذکور در قبل از احداث سد، در حین احداث و پس از آن مورد بررسی و مطالعه قرار گرفته است که در بخش نتایج این تحقیق به آن اشاره شده است.

نتايج

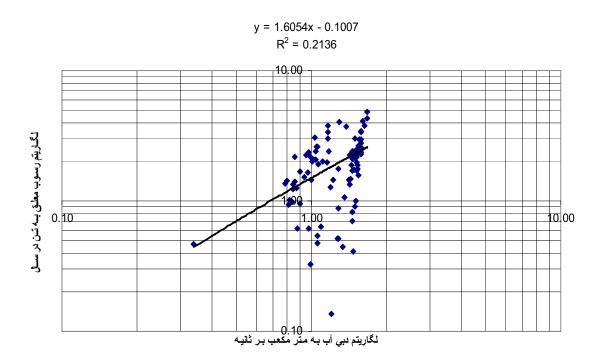
همانگونه که در قسمت روش تحقیق توضیح داده شده است با توجه به این که معادلات همبستگی به دست آمده به صورت لگاریتم طبیعی بوده است، بدین جهت اقدام به لگاریتمگیری از معادلات مذکور و تهیهٔ معادلات خطی برای سال های مختلف شده است و در مرحلهٔ بعد جهت بدست آوردن رابطهٔ توانی بین دبی آب و دبی رسوب از ضرایب معادلات خطی با استفاده از روابط ریاضی استفاده شده است که نتایج این روابط توانی و تعداد سالهای آماری مورد استفاده برای محاسبهٔ این روابط در جدول ۱ آمده است. در اينجا لازم به توضيح است كه به منظور محاسبهٔ معادلات همبستگی توانی برای سالهای فاقد آمار در جدول ۱ از ضرایب سالهای قبل از سال فاقد آمار استفاده شده است و تنها برای سال ۱۳۷۶ که رابطهٔ همبستگی بین دبی آب و دبی رسوب برقرار نشد نیز از آمار سال ماقبل آن يعنى سال ١٣٧٥ استفاده شده است.

همچنین بر اساس معادلات خطی محاسبه شده در مرحلهٔ اول، منحنی سنجهٔ رسوب ایستگاه لار پلور از سال آبی ۱۳٤۸–۱۳٤۷ تا

جدول ۱– معادلات همبستگی توانی و تعداد سالهای آماری مورد استفادهٔ
A = N

1777-19 JUL 1: 175A-5A JUL 1:

تعداد دادهها	مال آبی ٤٨–١٣٤٨ تا سال آبی ۷۹–۸ معادلهٔ منحنی سنجه رسوب	سال آبي
٣	$Q_{s}=-0/7 (Q_{w}) 2/36$	١٣٤٧-١٣٤٨
٣	$Q_s = -0/71 (Q_w) 2/36$	1857-1859
٦	$Qs = 0/16 (Q_w) - 1/037$	1829-180.
٣	$Qs = -0/37 (Q_w) - 0/35$	1801801
71	$Qs = -0/10 (Q_w) 0/41$	1801-1805
11.	$Qs = -0/46 (Q_w) 2/15$	1807-1808
٩٩	Qs= - (Q _w) 1/61	1808-1805
\vee ٦	$Qs = 0/10 (Q_w) 1/18$	1802-1800
٢٣	$Qs = 0/41 (Q_w) 0/68$	1800-1802
٣٣	$Qs = 0/41 (Q_w) 0/68$	1807-1800
٣٣	$Qs = 0/41 (Q_w) 0/68$	100-1001
٣٣	$Qs = 0/41 (Q_w) 0/68$	1204-1209
٢	$Qs = 0/41 (Q_w) 0/68$	1809-187.
٣	$Qs = -0/19 (Q_w) 0/82$	1871871
٣	$Qs = -0/19 (Q_w) 0/82$	1871-1875
٣	$Qs = -0/19 (Q_w) 0/82$	1877-1878
٨	$Qs = -0/44 (Q_w) 1/37$	1878-1878
٨	$Qs = -0/44 (Q_w) 1/37$	1878-1870
17	$Qs = -0/26 (Q_w) 1/31$	1820-1822
٢	$Qs = -0/92 (Q_w) 0/97$	1877-1870
٥	$Qs = -0/34 (Q_w) - 0.03$	1820-1827
٦	Qs= -0/05 (Q _w) 1/10	1871-1879
١٤	Qs= -0/1 (Q _w) 1/1	1279-120.
11	$Qs = -0/03 (Q_w) 1/24$	1771771
٩	$Qs = -0/32 (Q_w) 0/67$	1771-1777
٨	$Qs = -0/27 (Q_w) 1/71$	1575-1575
١٣	$Qs = -0/66 (Q_w) 1/98$	1377-1372
١٣	Qs= -0/4 (Q _w) 1/57	1275-1200
٧	$Qs = -0/28 (Q_w) 1/42$	1400-1401
٥	$Qs = -0/28 (Q_w) 1/42$	1777-1777
١٢	$Qs = -0/42 (Q_w) 0/39$	1777-1778
١٢	$Q_{s} = -0/54 (Q_{w}) 0/742$	1371-1579

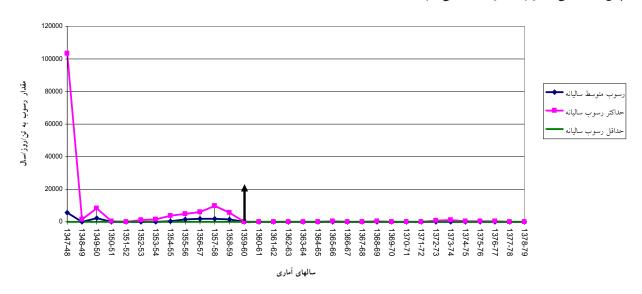


شکل ٤- منحنی سنجه رسوب ایستگاه لار (پلور) در سال آبی ٥٤-۱۳٥٣

سال آبی ۱۳۷۹–۱۳۷۸ ترسیم شده است که به عنوان نمونه منحنی سنجهٔ رسوب مربوط به سال آبی ۱۳۵۶–۱۳۵۳ در شکل ۳ نشان داده شده است.

با توجه به روابط ریاضی موجود، ضرایب x و عدد ثابت معادلات خطی مذکور برای محاسبهٔ a و c در معادلهٔ منحنی سنجهٔ رسوب $Q_s = a(Q_W)^{*}$ مورد استفاده قرار گرفته است. بدین منظور از آمار دبی آب روزانهٔ مربوط به سالهای ۱۳٤۷ تا ۱۳۷۸ استفاده شده است و پس ازآن دبی رسوب با توجه به دبی آب سالهای مختلف

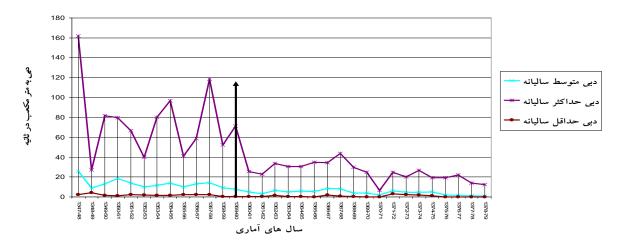
و محاسبهٔ و b برای هر سال بدست آمد.در مرحلهٔ بعد با جمع و میانگین گیری دبی های آب و رسوب مربوط به روزهای مختلف سالهای مذکور، دبی های متوسط حداقل و حداکثر و همچنین رسوبات متوسط،حداقل و حداکثر بهدست آمد پس از محاسبهٔ دبی های آب و رسوبات مذکور، نمودار مقایسهٔ تغییرات متوسط،حداکثر و حداقل رسوب در ایستگاه لار – پلور از سال آبی ۱۳٤۸ – ۱۳۷۷ تا سال آبی ۱۳۷۹ – ۱۳۷۸ رسم شده است (شکل های ۵ و ۲).



شکل ۵- مقایسهٔ تغییرات متوسط،حداکثر و حداقل رسوب در ایستگاه لار- پلور از سال آبی ۱۳٤۸–۱۳۷۷ تا سال آبی ۱۳۷۹–۱۳۷۸ (علامت پیکان سال احداث سد را نشان میدهد)

سال دوم- شماره ۶- پاییز ۱۳۹۳

٥



شکل ٦- تغییرات دبی متوسط، حداکثر و حداقل سالیانه در ایستگاه لار– پلور از سال ۱۳٤۸–۱۳٤۷ تا سال ۱۳۷۸–۱۳۷۷ (علامت پیکان سال احداث سد را نشان میدهد)

است رسوب متوسط سالیانه از سال آبی ٤٨–١٣٤٧ تا سال قبل از احداث سد با اشتثنائاتی دارای روند نزولی بوده است. در سال ۱۳۵۹ که سال احداث سد می باشد روند کاهش مقدار رسوب با سرعت بیشتری ادامه پیدا کرده است و مقدار آن به ۱۹/۱۰ تن در روز و در سال رسیده است. در سالهای بعد از احداث سد مذکور روند کاهش رسوب سالیانه افزایش بیشتری داشته است و در سال ۱۳٦۰ به ۱٤/٥٨ تن در روز و در سال رسيده است و اين روند كاهشي رسوب با نوساناتی تا آخرین سال مورد بررسی یعنی سال ۱۳۷۸ ادامه داشته است که نشانهٔ نقش سد در تله اندازی رسوب معلق بوده است. در مورد حداکثر رسوب سالیانه همانگونه که در شکل ۵ مشخص است تغییرات آن در سالهای قبل و بعد از احداث سد مذكور با استثنائاتي شبيه به تغييرات متوسط رسوب ساليانه بوده است. دبی حداقل رسوب سالیانه در کلیهٔ سالهای مورد بررسی در قبل، در حین احداث و بعد از احداث سد مذکور همیشه صفر بوده که نشاندهندهٔ این موضوع است که در مواقع دبی حداقل، این رودخانه هیچ بار رسوبی قابل توجهی را حمل نمینماید. با توجه به این که تغییرات مقادیر رسوب سالیانه در ارتباط با تغییرات دبی آب رودخانه می باشد لذا در این مطالعه تغییرات مقادیر دبی های متوسط، حداقل و حداکثر سالیانه در سالهای قبل، در حین احداث و بعد از احداث سد مذکور نیز مورد نیز مورد بررسی قرار گرفت. همانگونه که در شکل ٦ مشخص می باشد دبی متوسط سالیانه در سال آبی ۱۳٤۸–۱۳٤۷ مقدار ۲٥/٨٩ متر مکعب در ثانیه بوده است و اگر با رسوب حمل شده در این سال در شکل ۵ مقایسه شود مشخص می شود که این مقدار دبی دارای قدرت حمل ۵۵۸۷/٦٤ تن در روز و در سال رسوب متوسط سالیانه و مقدار قابل توجه ۱۰۳۳۸٤/۵۰ تن در روز و در سال رسوب حداکثر سالیانه بوده است. در حالت کلی، دبی متوسط سالیانه نیز با استثنائاتی در سالهای قبل از احداث سد لار دارای روند کاهشی بوده است که می توان آن را به نوسانات رژیم بارشی در حوزهٔ آبخیز این سد نسبت داد. در سال احداث سد

بحث و نتیجهگیری

با توجه به بررسی های صورت گرفته بر روی ضرایب ^R معادلات همبستگی خطی، مشخص شده است که در سالهای بعد از احداث سد ضرایب R به صورت یک روند کلی بالاتر میباشد و این موضوع نشاندهندهٔ رابطهٔ قویتر این ضریب در سالهای بعد از احداث سد می باشد. ضریب همبستگی در سال ۱۳٤۷ تا سال ۱۳۵۹ دارای تغییرات زیادی می باشد به صورتی که ضرایب همبتگی سالهای ۱۳٤۷، ۱۳٤۸، ۱۳٤۹، ۱۳۵۰، ۱۳۵۰، ۱۳۵۵، ۱۳۵۲، ۱۳۵۳، ۱۳۵۲، ۱۳۵۱، ۱۳۵۲، ۱۳۵۷ و ۱۳۵۸ بهترتیب برابر ۱۳۵۲، ۱۳۸۷، .../٣١٧ .../٣٩٦ .../١٣٩٦ .../٦٩٩٧ .../٢٩٨ .../١٢٩٨ ... ۰/۲۳۱۷، ۲۳۱۷ و ۲۳۱۷ بوده است. این نتایج نشاندهنده آن است که در سالهای قبل از احداث سد دبی آب و دبی رسوب به صورت کلی دارای ضرایب همبستگی پائینی میباشند و این پائین بودن ضریب همبستگی در سال ۱۳۵۹ که سال احداث سد می باشد با ضريب همبستگی ۲۳۱۷ ۰ همچنان پائين باقي ميماند. در صورتي که در سالهای بعد از احداث سد یعنی از سال ۱۳٦۰ تا سال ۱۳۷۸ ضرایب همبستگی به جزء موارد استثنائی به صورت کلی بالاتر میباشد که نشاندهندهٔ رابطهٔ قویتر بین دبی آب و دبی رسوب میباشد. ضرایب همبستگی سالهای ۱۳۶۰ تا ۱۳۷۸ بهترتیب برابر ۸۱۸۸/۰، ۸۱۸۸/۰، ۸۹۸۱۸/۰، ۸٤٤۱/۰، ۸٤٤۱/۰، ۱۵۶۲/۰، ۱، ۰٬۰۰۰ ، ۲۲۸۹٬۰، ۵۲۷۹٬۰، ۵۷۲۷/۰، ۵۵۸۱/۰، ۳۲۲۸/۰، ۳۷۸۲/۰، ٧٦٤/ ٠٠ ٨٢٠٧/ ، ٨٢٠٧/ ، ٣٩٩٩/ و ٢٨٠٩/ بوده است. روند افزایشی ضریب همبستگی ^۲R بدون در نظر گرفتن استثنائات نشاندهندهٔ نقش تنظیمی سد لار و روابط همبستگی بالاتر دبی آب و دبی رسوب در ایستگاه لار واقع در پلور که در پائین دست این سد واقع شده است میباشد. در مورد تغییرات رسوب سالیانهٔ ایستگاه لار- پلور در سالهای آماری قبل و بعد از احداث سد لار یعنی از سال آماری ٤٨–١٣٤٧ تا ٧٩–١٣٧٨ سه نوع اندازهگیری رسوب مورد بررسی قرار گرفت. بهطوریکه در شکل ۵ مشخص

یعنی در سال ۱۳۵۹ نیز روند کاهش دبی متوسط سالیانه ادامه یافت و به ۲/۲۱ متر مکعب در ثانیه رسیده است و در سالهای بعد از احداث سد نیز روند کاهش مقدار دبی متوسط سالیانه با استثنائاتی ادامه پیدا می کند و تأثیر آن در کاهش مقدار حمل رسوب کاملاً آشکار می باشد. تغییرات دبی حداکثر و حداقل سالیانه نیز با استثنائاتی در سالهای قبل از احداث سد دارای روند کاهشی بوده است و در سالهای بعد از احداث سد نیز مقدار آن در حالت کلی با استثنائاتی کمتر از سالهای قبل از احداث سد بوده است که تأثیر آن در مقایسه با حداکثر و حداقل رسوب حمل شده در سالهای مذکور (شکل ٥) کاملاً مشخص است.

با توجه به اینکه در یک نتیجه گیری کلی شاید به نظر آید که کاهش دبی حداکثر و نیز میزان رسوب با احداث سد امر منطقی (طبیعی) باشد اما با توجه به تحقیق حاضر نشان داده شد که استثنائات و دلایل زیادی مانند درصد تلهاندازی رسوب در مخزن، شیب کف مخزن، ویژگیهای حوزهٔ آبخیز بالادست، نوع رژیم بارشی منطقه، تحریب پوشش گیاهی بالادست مخزن و بالطبع افزایش دبی اوج سیلاب، نسبت بار معلق به بارکف و... وجود دارد که این موازنه را بر هم میزند که در این تحقیق سعی شده است روابط بین دبی رسوب و بارمعلق به صورت موشکافانه و سال به سال مورد بررسی دقیق قرار گیرد.

نظر به اینکه ساخت سد باعث تغییر رژیم هیدرولیکی جریان و حمل رسوبات می شودکه در نهایت می تواند باعث کاهش ظرفیت ذخیرهٔ آب مخزن و کم شدن عمر مفید سد شود پیشنهاد می شود که جهت جلوگیری از شسته شدن خاکهای این حوزه، عملیات مربوط به آبخیزداری و حفاظت خاک در بالادست این سد به صورت کامل تری انجام شود. جلوگیری از چرای بی رویه، ایجاد بانکت، کاشت گیاهان سازگار با شرایط اکولوژیکی منطقه می تواند اثر بسیار مفیدی در جلوگیری از هدررفت خاکهای با ارزش حوزه سد نماید. البته باتوجه به اینکه رژیم بارشی در این حوزهٔ آبخیز در طی ماههای سرد سال بیشتر برفی می باشد و با توجه به اینکه برف با عکس العمل هیدرولوژیکی کند خود باعث تغذیهٔ آبهای زیرزمینی می شود خطری جدی از این لحاظ محسوب نمی شود اما

از اواخر اسفند و طی فصل بهار با توجه به ذوب برف این حوزه و اضافهشدن بارشهای بهاری که باعث تسریع ذوب برفها میشود خطر جدیتری محسوب میشود که جهت برنامهریزی انجام امور مربوط به حفاظت خاک و مدیریت سد باید مد نظر قرار گیرد.

منابع

1-Zhang, H., Xia, M.-D., Chen, S.-J., Li, Z.-W., Xia, H.-B., Jiang, N.-S., and Lin, B.-W., 1976. Regulation of sediments in some medium- and small-sized reservoirs on heavily siltladen streams in China. Twelfth th International Congress on Large Dams, Transactions, Mexico City, Mexico, March 29-April 2, 1976. 3: 1223-1244.

2- Morgan, R.P.C., 1986. Soil erosion and conservation. Longman Scientific. London. 198pp.

3- Maingi, J.K., and Marsh, S.E., 2002: Quantifying hydrologic impacts following dam construction along the Tana River, Kenya, Journal of Arid Environments 50(27): 53-79.

4- Magilligan, F.J., and Nislow, K.H., 2005: Changes in Hydrologic regime by dams, Journal of Geomorphology 71(1-2): 61-78.

5- Heppner, Ch.S., and Keith, L., 2008. A dam problem: simulated upstream impacts for a Searsville-like watershed Department of Geological and Environmental Sciences, Stanford University, Stanford, CA, USA, Ecohydrol. 1(4): 408–424.

6- Feiznia, S., 2008. Applied Sedimentology with Emphasis on Soil Erosion & Sediment Production. Gorgan University of Agricultural Sciences and Natural Resources Press, 356pp. نشريه

ترویج و توسعه أبخیزداری Extension and Development of Watershed Managment

Vol. 2, No. 6, Fall 2014

Abstract



سال دوم- شماره ۶- پاییز ۱۳۹۳

Comparison of Discharge and Suspended Sediment Load Variations before and after Lar Dam Establishment

A. Gholami¹ and M. Vafakhah² Recived: 2014. 10. 03 Accepted: 2015. 01. 07

The problem of reservoirs dam sedimentation have been serious in the recent years and after other reservoir dam establishment will be more importance. On the other hand, the estimation of suspended sediment load that is main part of sediment input to reservoirs dam major amuse mind of sediment scientists. The precise estimation of sediment rate has been need in the problems such as reservoirs design, sediment transportation, lake pollutant estimation, channels design and digging sediment after floods, estimation of sedimentation hazards to environment and watershed management effects determination. In this research, the daily discharge data of Lar-Poloor station from 1968-1969 to 1999-2000 were used. Whereas Lar dam was constructed in 1980, maximum, mean and minimum discharge and sediment rate was compared for two period, before and after of dam construction. The results of this research showed that totally maximum, mean and minimum sediment in before construction of dam had been more than compare with after dam construction. These results show that the main portion of river sediment trapped in dam reservoir that will be caused dam reservoir utilize age decrease.

Keywords: Suspended Sediment, Water Discharges, Regression Relations, Lar Dam, Haraz River.

1. Ph.D. student in Watershed Management Engineering, Sari University of Agricultural Sciences and Natural Resources

2. Associate Prof. Faculty of Natural Resources, Tarbiat Modares University

* Corresponding author: mehrdad_532000@yahoo.com