

تصحیح روش بیلان انرژی تاریخی مخزن سد ساوه (الغدیر) با استفاده از اندازه‌گیری‌های میدانی

امین حسنه (کارشناس ارشد)

مسعود تجویشی* (دانشیار)

احمد ابویشم‌چی (استاد)

دانشکده هندسی عمران، دانشگاه صنعتی شریف

در این تحقیق میزان تبخیر سالانه و ماهانه از دریاچه سد ساوه (الغدیر) با روش بیلان انرژی (BREB) و به مدت ۱۴ سال (۱۳۷۴-۱۳۸۷) مورد تخمین قرار گرفته است.

همچنین، به منظور ارزیابی داده‌های دریاچه ایستگاه مجاور سد (ایستگاه بند شاه عباسی) و حاصل از معادله‌های تجربی، به مدت ۴ ماه در سال ۱۳۸۷ (از ابتدای تیرماه تا انتهای مهرماه بیازی) که تقریباً عمدۀ تبخیر سالانه اتفاق می‌افتد) اقدام به استقرار مستقیم دستگاه‌ها و حسگرهای دقیق بر روی دریاچه جهت برداشت موازی این داده‌ها شده است. در ادامه، با برقراری ارتباط میان این داده‌های میدانی و داده‌های حاصل از ایستگاه هواشناسی مجاور سد، تمامی داده‌های مورد مطالعه‌ی ۱۴ سال تصحیح و بازسازی شدند و روش بیلان انرژی مجدداً با استفاده از این داده‌ها مدل سازی شد. براساس تحلیل حساسیت صورت گرفته بر روی نتایج روش بیلان انرژی تصحیح شده (MBREB) می‌توان گفت که میزان تبخیر نسبت به پارامترهایی از قبیل تشبع اتمسفریک، تشبع خودرشیدی، تشبع موج بلند بازگشته، درجه حرارت هوا و سطح آب بسیار حساس است و به تغییرات انرژی ذخیره‌شده در حجم آبی، تشبعات موج کوته و بلند بازگشته، نسبت باون و فشار اتمسفریک کمینه‌ی حساسیت را نشان می‌دهد.

واژگان کلیدی: تبخیر از سطوح آزاد آبی، روش بیلان انرژی، سد ساوه، ایستگاه هواشناسی خودکار.

مقدمه

مشکل ایجاد شده توسعه تلفات آب ذخیره شده در دریاچه‌ها و مخازن برای مصارف آبیاری و خانگی توسعه تبخیر در ماه‌های فصل تابستان محسوس و چالش برانگیز است. با تخمین دقیق میزان تبخیر از سطوح آزاد آبی می‌توان با تحلیل حساسیت تبخیر نسبت به هر یک از پارامترهای مؤثر بر میزان آن به راه‌های کاهش میزان تبخیر اندیشید و از مقدار آب صرفه‌جویی شده، استفاده کرد. در اغلب موارد، به منظور تخمین دقیق میزان تبخیر حضور دستگاه‌ها و ادوات پیشرفته برای اندازه‌گیری پارامترهای موردنیاز و دقیق مورداحتیاج است و پیشنهاد می‌شود این دستگاه‌ها تا حد امکان بیانگر و نماینده شرایط واقعی محیط آبی باشند. با این حال، فقط در تعداد اندکی از مطالعات، ایستگاه اندازه‌گیری توسعه شناور در دریاچه مستقر شده است، که این محل مناسب ترین محل برای جمع آوری داده‌های اقلیمی برای تخمین تبخیر است.^[۱] تخمین تبخیر با استفاده از روش بیلان انرژی به منزله‌ی یکی از دقیق‌ترین روش‌ها به منظور پایش طولانی‌مدت و پیوسته‌ی میزان تبخیر است.^[۲] این روش از زمانی که آن را در سال ۱۹۱۵ ارائه

* نویسنده مسئول

تاریخ: دریافت ۱۱/۱۱/۱۳۸۹، اصلاحیه ۲۵، پذیرش ۱۹/۰۶/۱۳۹۰

^[۱] پذیرفت.

مطالعه‌ی مفصلی در سال ۲۰۰۵ شامل تحلیل ۱۰ ساله به صورت تغییرات فصلی، بروز فصلی و درون سالی بر روی میران تبخیر دریاچه‌ی Sparkling واقع در شمال ایالت متحده‌ی امریکا انجام شد که بعد از انجام آن بیان شد که روش بیلان انرژی بهترین روش موجود برای تخمین میران تبخیر از سطح آزاد آبی است.^[۶]

به عنوان یک تحقیق و مطالعه‌ی طولانی‌مدت در سال ۲۰۰۷ برای هیدرولوژی دریاچه‌ی میرور، در شش فصل آبی و برابر ۳۷ ماه به مقایسه‌ی ۱۵ روش متفاوت تبخیر با روش بیلان انرژی به عنوان روش استاندارد پرداختند. این مطالعه‌ی شش ساله این فرضت را در اختیار قرار داد تا روش‌های تخمین تبخیر که ارزان تر است و به نیروی انسانی کمتری احتیاج دارند، بسته به اطلاعات و منابع در دسترس برای دریاچه‌ی موردنظر، شناسایی شوند.^[۷]

متاسفانه، در کشور ما با وجود اهمیت و ارزش فوق العاده‌ی منابع و مخازن آبی تاکنون مطالعه‌ی دقیق میران تلفات تبخیر از سطح آزاد آبی با استفاده از روش بیلان انرژی انجام نشده است. در حالی‌که با وجود پیشرفت‌های چشم‌گیر در عرصه‌ی فناوری حسگرها و همچنین با بهره‌گیری از تجربیات پژوهشگران دیگر می‌توان به طور دقیق و مورد اطمینان بیشتری به محاسبه‌ی میران نسبت باون، که تغییرات سریع گردایان درجه‌ی حرارت و فشار بخار بر روی سطح آب به شدت آن را متأثر می‌سازد، اقدام کرد. همچنین، می‌توان با انجام مقایسه‌ی میان روش‌های تجربی مختلف با نتایج یک روش استاندارد دقیق همانند روش بیلان انرژی عدم تعطیل‌های مربوط را ارزیابی و حذف کرد. بنابراین، درک و توسعه‌ی روش‌های دقیق همانند بیلان انرژی برای دامنه‌ی وسیعی از شرایط اقلیمی و موقعیت‌های جغرافیایی مطلوب به نظر می‌رسد. بدین منظور در مطالعه‌ی حاضر با استفاده از داده‌های موجود و در مواردی استفاده از روابط تجربی، روش بیلان انرژی جهت تخمین میران تبخیر از مخزن سد ساوه (الغدیر) بین سال‌های ۱۳۸۶-۱۳۷۴ به کار گرفته شده است.

مواد و روش‌های مورداستفاده

به طور کلی، بیلان انرژی یک حجم آبی، که انتقال انرژی خالص ورودی و خروجی را به تغییرات ذخیره‌ی انرژی مرتبط می‌سازد، به صورت رابطه‌ی ۱ بیان می‌شود:^[۸]

$$Q_s - Q_r + Q_a - Q_{bs} + Q_v - Q_e - Q_h - Q_w + Q_b = Q_x \quad (1)$$

در این رابطه، Q_s تشعشع موج کوتاه ورودی، Q_r تشعشع موج کوتاه بازگشتی، Q_a تشعشع موج بلند ورودی، Q_{bs} تشعشع موج بلند بازگشتی، Q_v تشعشع موج بلند گسیل شده از حجم آب، Q_e انرژی خالص هم‌رفت‌یافته به حجم آب، Q_h انرژی استفاده شده برای فرازیند تبخیر، Q_w انرژی گسیل شده از آب به صورت گرمای ظاهری، Q_b انرژی هم‌رفت‌یافته از حجم آب توسط آب تبخیر شده، Q_x حرارت منتقل شده از رسوبات بستر دریاچه به آب و Q_x تغییر در محتوای انرژی حجم آبی هستند و همگی بر حسب وات بر متر مربع (W.m^{-2}) بیان می‌شوند. از این میان سه پارامتر Q_h ، Q_w و Q_e مستقیماً محاسبه‌نمی‌شوند و می‌توان آن‌ها را با استفاده از رابطه‌های ۲ الی ۴ و بهمنزله‌ی تابعی از میران تبخیر تعیین کرد:^[۹]

$$Q_e = \rho E_{eb} L \quad (2)$$

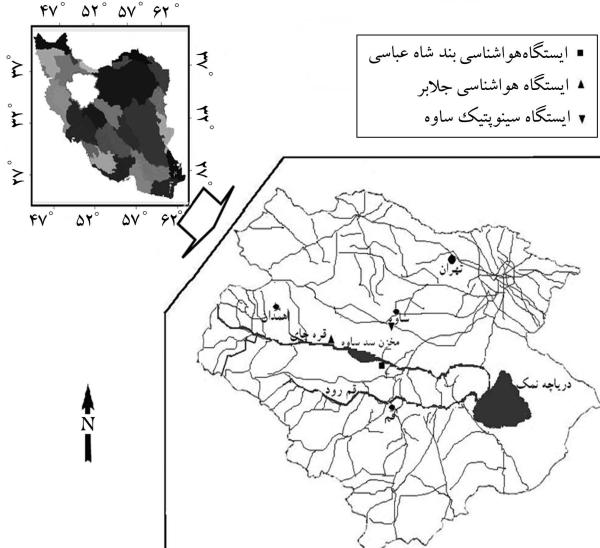
$$Q_h = R Q_e \quad (3)$$

$$Q_w = \rho c E_{eb} (T_e - T_b) \quad (4)$$

در این روابط، ρ چگالی آب تبخیر شده بر حسب کیلوگرم بر مترمکعب، E_{eb} میران تبخیر حاصل از روش بیلان انرژی بر حسب سانتی‌متر در روز، L گرمای نهان تبخیر آب (J.Kg^{-1})، R نسبت باون (بدون بعد)، c گرمای مخصوص آب (بر حسب درجه‌ی حرارت سطح آب (T_e) فرض می‌شود (بر حسب درجه‌ی سلسیوس) و T_b درجه‌ی حرارت

شرایط اقلیمی و موقعیت جغرافیایی محدوده‌ی مطالعات

دریاچه‌ی سد ساوه (الغدیر) در دره‌ی وفرقان، حدود ۲۵ کیلومتری جنوب غربی شهر ساوه با طول و عرض جغرافیایی به ترتیب ۵۰ درجه و ۳۱ دقیقه و ۳۵ درجه و ۱۰ دقیقه، بر روی رودخانه‌ی قره‌چای ایجاد شده است. سطح حوضه‌ی آبریز این سد ۱۷۸۰۰ کیلومتر مربع است و محل احداث سد ۲۶۰ کیلومتر از سرچشمه‌ی رودخانه‌ی قره‌چای فاصله دارد. دریاچه‌ی این سد در رقوم پر حدود ۹ کیلومتر مربع مساحت و در رقوم بستر ۱۰۸۰ متر از سطح آب‌های آزاد ارتفاع دارد. استگاه تبخیرسنجی بند شاه عباسی با ارتفاع ۱۰۸۰ متر از سطح آب‌های آزاد دقیقاً در مجاورت مخزن سد ساوه واقع شده است. این استگاه در سال ۱۹۶۷ میلادی (شمسی ۱۳۴۵) تأسیس شده است و از همان زمان داده‌های اقلیمی از جمله درجه‌ی حرارت بیشینه، کمینه، خشک و مطبوب، رطوبت نسبی، سرعت باد، بارندگی و تبخیر از تشک کلاس A را ثبت و گزارش می‌کند. براساس سیستم اقلیمی دومارتن اصلاح شده، محدوده‌ی استگاه بند شاه عباسی دارای اقلیم خشک و در سیستم طبقه‌بندی سیلیانیف، که براساس ضریب هیدرومتریک انجام می‌شود، اقلیم خشک معتدل دارد.^[۱۰] میانگین بارندگی منطقه بین سال‌های ۱۳۷۴-۱۳۸۶ برابر ۲۳۰ میلی‌متر و درجه‌ی حرارت ماهانه‌ی میانگین آن بین ۴،۹ درجه‌ی سانتی‌گراد در دی ماه و ۳۰ درجه‌ی سانتی‌گراد در ماه مرداد



شکل ۱. موقعیت جغرافیایی منطقه‌ی موردمطالعه.

متغیر است. در شکل ۱، موقعیت مخزن سد ساوه (الغدیر) نشان داده شده است.

انهای مهرماه سال ۱۳۸۷ با دستگاه ایستگاه هواشناسی خودکار و مستقر روی دریاچه اندازه‌گیری شد، که نمودار مقایسه‌ی میان این دو سری داده در شکل ۲ ارائه شده است. همان‌طور که مشاهده می‌شود، در برخی روزها تفاوت نسبتاً زیادی میان دو سری داده موجود است. در هر صورت همان‌طور که بیان شد، داده‌های درجه حرارت هوای دریافتی از بند شاهعباسی فقط دو بار در روز ثبت و میانگین‌گیری می‌شوند که با توجه به شرایط اقلیمی منطقه مورد مطالعه و نوسانات محسوس درجه حرارت در طول روز درجه حرارت گزارش شده تا حدودی با درجه حرارت ثبت شده توسط ایستگاه هواشناسی خودکار که در هر تایه اندازه‌گیری و میانگین‌گیری روزانه می‌شود، از نظر دقت متفاوت خواهد بود.

همچنین، به‌منظور بازبینی داده‌های دریافتی رطوبت نسبی هوا از ایستگاه بند شاهعباسی، با دستگاه ایستگاه هواشناسی خودکار و مستقر روی دریاچه به صورت همزمان داده‌های روزانه‌ی این پارامتر با دقت بالا و به مدت ۴ ماه از ابتدای تیرماه تا انتهای مهرماه سال ۱۳۸۷ اندازه‌گیری شد، که نمودار مقایسه‌ی میان این دو سری داده در شکل ۳ ارائه شده است. تفاوت مربوط به داده‌های رطوبت نسبی میان اندازه‌گیری‌های صورت‌گرفته در ایستگاه بند شاهعباسی و ایستگاه خودکار تا ۱۰٪ نیز می‌رسد، که دلیل این امر را می‌توان در دو موضوع جستجو کرد. اول اینکه داده‌های رطوبت نسبی دریافتی از ایستگاه بند شاهعباسی از طریق جدول‌های مربوط با پارامتر از ایستگاه سینوپتیک ساوه دریافت شده است. در جدول ۲ نیز مختصراً نحوه و محل برداشت داده‌های موردنیاز ارائه شده است.

پایی اختیاری که اغلب برابر با صفر فرض می‌شود. به این ترتیب، برای محاسبه میزان تبخیر با استفاده از روش بیلان انرژی برای یک بازه‌ی زمانی معین معادله‌ی ۱ به صورت معادله‌ی ۵ در خواهد آمد:^[۱]

$$(5) E_{eb} = \frac{Q_s - Q_r + Q_a - Q_{ar} - Q_{bs} + Q_v + Q_b - Q_x}{L(1+R) + T}$$

مؤلفه‌های بیلان انرژی و کیفیت داده‌ها

تقریباً تمامی داده‌های تاریخی موردنیاز این تحقیق به صورت روزانه از ایستگاه بند شاهعباسی و تعداد اندکی (همانند تعداد ساعت واقعی روشنایی روز و درجه‌ی حرارت نظریه شبنم) نیز از ایستگاه سینوپتیک ساوه تهیه شده‌اند و همچنین از این داده‌ها با استفاده از روابط تجربی معتبر موجود برای محاسبه‌ی داده‌های روزانه‌ی تشبع خورشیدی و تشبع اتسفسریک استفاده شده است. برای ارزیابی این داده‌ها، یک ایستگاه مجهر هواشناسی نیز در محل سد به مدت ۴ ماه (از ابتدای تیرماه تا انتهای مهرماه سال ۱۳۸۷) مستقر شد که در جدول ۱ مشخصات این دستگاه‌ها و حسگرهای ارائه شده است. همچنین، در مدت مطالعه‌ی ۴ ماهه از آنجا که دستگاه ایستگاه مدت زمان روشنایی روز دراختیار نیود، داده‌های روزانه مربوط به این اندازه‌گیری مدت زمان روشنایی روز دراختیار نیود، داده‌های روزانه مربوط به این پارامتر از ایستگاه سینوپتیک ساوه دریافت شده است. در جدول ۲ نیز مختصراً نحوه و محل برداشت داده‌های موردنیاز ارائه شده است.

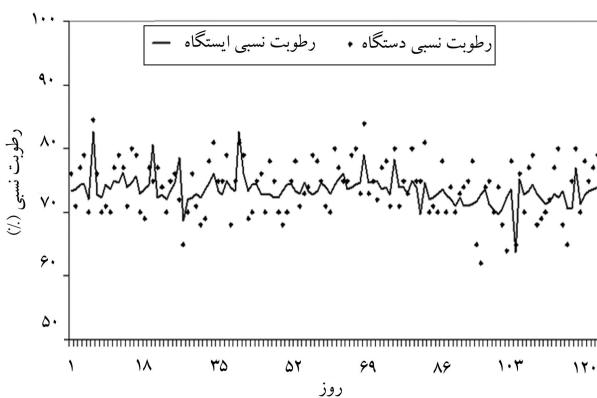
به‌منظور ارزیابی داده‌های دریافتی از ایستگاه بند شاهعباسی، همزمان داده‌های روزانه‌ی درجه‌ی حرارت هوا با دقت بالا و به مدت ۴ ماه از ابتدای تیرماه تا

جدول ۱. مشخصات دستگاه‌ها و حسگرهای دقیق مستقر در محل دریاچه‌ی سد ساوه.

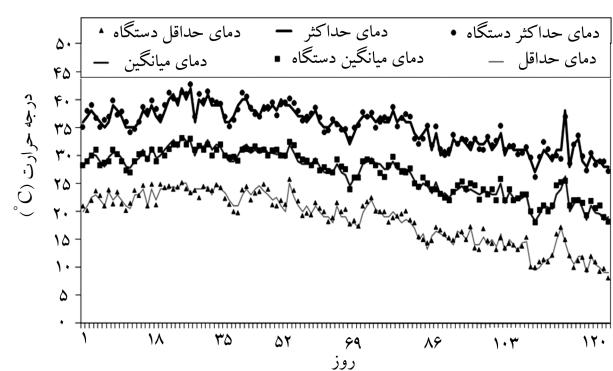
نام دستگاه	محل استقرار یا استفاده	ارتفاع نصب یا استفاده	نوع استفاده	بازه‌ی زمانی اندازه‌گیری
دستگاه اندازه‌گیری تشبع خالص مدل CNR ₁ (Kipp & Zonen)	ایستگاه هواشناسی بند شاهعباسی (۵۰٪ متری شمال مخزن)	در ارتفاع حدود ۱/۵ متر از سطح زمین	تشبع خالص (تشبع کل) در سطح زمین	ثبت در هر دقیقه و سپس محاسبه‌ی مقادیر ساعتی و روزانه
دستگاه ثبات داده مدل Solrad (Kipp & Zonen)	ایستگاه هواشناسی بند شاهعباسی (۵۰٪ متری شمال مخزن)	—	ثبت داده‌های دستگاه اندازه‌گیری تشبع خالص	پردازش داده‌ها در بازه‌های اندک (هر ۲ تاییه)
دستگاه اندازه‌گیری نمک محلول درجه‌ی حرارت (Hatch)	نمک محلول سد ساوه	از سطح آب تا عمق ۲۰ متری و در بازه‌های ۲-۵ متری	اندازه‌گیری مقدار نمک محلول در آب دریاچه	هفتگی و میانگین‌گیری ماهانه
دستگاه اندازه‌گیری بادسنج و بادنما (Lastem)	روی مخزن سد ساوه	از سطح آب تا عمق ۲۰ متری و در بازه‌های ۲-۵ متری	اندازه‌گیری درجه حرارت سطح آب و پروفیل حرارتی دریاچه	اندازه‌گیری روزانه درجه حرارت سطح آب و هفتگی پروفیل حرارتی
ثبات داده Babuc ABC	روی مخزن سد ساوه	—	ثبت داده‌های مربوط به سنسورهای ایستگاه هواشناسی خودکار	توانایی برنامه‌ریزی در بازه‌های یک دقیقه‌ی تا ۲۴ ساعت
بادسنج و بادنما	روی مخزن سد ساوه	ارتفاع ۲ متری	اندازه‌گیری سرعت و جهت باد	اندازه‌گیری دقیقه‌ی و میانگین‌گیری روزانه
فشارسنج	روی مخزن سد ساوه	ارتفاع ۲ متری	اندازه‌گیری فشار اتمسفریک یک منطقه	اندازه‌گیری دقیقه‌ی و میانگین‌گیری روزانه
دماسنجه و رطوبت سنج	روی مخزن سد ساوه	ارتفاع ۲ متری	اندازه‌گیری درجه‌ی حرارت میانگین، کمیته، بیشینه و رطوبت نسبی هوا	اندازه‌گیری دقیقه‌ی و میانگین‌گیری روزانه

جدول ۲. مشخصات داده‌های ثبت شده توسط دستگاه‌های دقیق مستقر در محل دریاچه سد ساوه.

پارامتر	بازه‌ی اندازه‌گیری	محل یا نحوه‌ی اندازه‌گیری		داده‌های ۴ ماهه
		داده‌های طولانی مدت	داده‌های ۴ ماهه	
درجه‌ی حرارت و رطوبت نسبی هوا	۲ بار در روز و میانگین‌گیری روزانه	هر ثانیه یک بار و میانگین‌گیری روزانه	ایستگاه هواشناسی خودکار موجود در ساحل دریاچه سد ساوه	ایستگاه بند شاه عباسی
فشار اتمسفریک	—	هر ثانیه یک بار و میانگین‌گیری روزانه	استفاده از روابط تجربی	ایستگاه هواشناسی خودکار موجود در ساحل دریاچه سد ساوه
سرعت باد	۲ بار در روز و میانگین‌گیری روزانه	هر ثانیه یک بار و میانگین‌گیری روزانه	ایستگاه هواشناسی خودکار موجود در ساحل دریاچه سد ساوه	ایستگاه هواشناسی خودکار موجود در ساحل دریاچه سد ساوه
تشعشعات	روزانه	هر دقیقه یک بار و میانگین‌گیری روزانه	استفاده از روابط تجربی	دستگاه‌های اندازه‌گیری تشعشعات مستقر در ایستگاه بند شاه عباسی
پروفیل حرارتی دریاچه	دو هفتگی	دو هفتگی	استفاده از دماسنجهای موجود در بدنه‌ی سد	استفاده از دماسنجه و عملیات میدانی
درجه‌ی حرارت سطح آب دریاچه	دو هفتگی و سپس بازسازی با استفاده از داده‌های روزانه درجه حرارت هوا	روزانه	استفاده از دماسنجهای موجود در بدنه‌ی سد	استفاده از دماسنجه و عملیات میدانی
کل نمک محلول (TDS)	ماهانه	دو هفتگی	در محل ورودی آب رودخانه قره‌چای به مخزن	هم زمان با اندازه‌گیری پروفیل حرارتی دریاچه در عمق این پارامتر قائم و سپس میانگین‌گیری می‌شود
ساعت روشناختی روز	روزانه	روزانه	ایستگاه سینوپتیک ساوه	ایستگاه هواشناسی خودکار



شکل ۳. مقایسه‌ی تغییرات روزانه‌ی رطوبت نسبی هوا با استفاده از داده‌های ایستگاه بند شاه عباسی و دستگاه خودکار (تیر لغایت مهر ۱۳۸۷).



شکل ۲. تغییرات روزانه‌ی داده‌های درجه حرارت میانگین، بیشینه و کمینه‌ی هوا برای داده‌های ۴ ماهه‌ی بند شاه عباسی و ایستگاه هواشناسی خودکار (تیر لغایت مهر ۱۳۸۷).

و جلوگیری از انتقال بخار آب حاصل از فرایند تبخیر از اطراف دستگاه و یا بر عکس اجتماع بخار آب در اطراف آن است. ثبت مقدار فشار اتمسفریک در ایستگاه بند شاه عباسی صورت نمی‌گیرد و این پارامتر در محل سد ساوه با استفاده از فرمول تجربی و با بهکاربردن ارتفاع محل دریاچه از سطح آب‌های آزاد (رقوم سطح آب دریاچه سد ساوه در بازه‌ی زمانی سال‌های ۱۳۷۴-۱۳۸۷ به طور متوسط ۱۱۳۱ متر از آب‌های آزاد بوده است) به طور

از آن با حس‌گر دقیق و با درنظرگرفتن تأثیرات مستقیم آب دریاچه جمع‌آوری شده است. در اینجا ذکر این نکته ضروری است که به دلیل ناهمواری ساحل دریاچه، ایستگاه هواشناسی خودکار مورداستفاده برای اندازه‌گیری پارامترهای اقلیمی در کنار بدنه‌ی سد مستقر شد که این امر می‌تواند باعث ایجاد خطأ در ثبت برخی داده‌ها از قبیل رطوبت نسبی شود. علت این موضوع ممکن است بدنه‌ی سد از آزاد بودن شرابط جوی اطراف دستگاه و حذف مقداری از بادهای وزیده شده از آن سوی بدنه‌ی سد

انجام شده با کارشناسان بخش تشخیصات سازمان هواشناسی کشور این نتیجه حاصل شد که در کشور فقط در ایستگاه های سینوپتیک اندازه گیری تشخیصات بسیار اندرکی صورت می گیرد، که با توجه به پراکنده، ناقص و دور از واقعیت بودن، به این داده های اندرک نیز نمی توان تکیه و اعتماد کرد. از سوی دیگر، فاصله ای این ایستگاهها تا محل سد ساوه (الغیر) نسبتاً زیاد است و استفاده از این داده های پراکنده و نامناسب احتمال بروز خطا در محاسبات را افزایش خواهد داد. با توجه به این موضوع، به منظور فراهم کردن داده های مربوط به این دو پارامتر از معادلات تجربی موجود استفاده شد. مقدار تشخیص خورشیدی ورودی (Q_s) را می توان با استفاده از ساعات روشناختی روز در منطقه و با فرمول آنگستروم به صورت رابطه 6 تعیین کرد:^[۱]

$$Q_s = (a + b \frac{n}{N}) Q \quad (6)$$

که در آن، N/n نسبت ساعات روشناختی روز واقعی به تئوری، Q تشخیص خورشیدی بخش خارجی جو ($W.m^{-2}$)، a و b ضرایبی وابسته به موقعیت جغرافیایی منطقه ای موردمطالعه هستند. براساس مطالعه های انجام شده برای منطقه ای دشت ساوه مقادیر این دو پارامتر به صورت $a = ۰,۲۸$ و $b = ۰,۴$ در نظر گرفته می شود.^[۱۰] مقادیر واقعی ساعات روشناختی روز (n) به صورت روزانه از ایستگاه سینوپتیک ساوه حاصل شد و برای محاسبه مقادیر N و Q_s از معادله های زنجیره ای که از موقعیت جغرافیایی و روز مشخص سال استفاده می کنند، بهره گرفته شد.^[۱۱] حال با مشخص بودن میزان پارامترهای Q_s و $a, n/N$ در هر روز از سال می توان با استفاده از معادله 6 مقدار تشخیص خورشیدی ورودی (Q_s) را برای آن روز خاص از سال تعیین کرد. تشخیص موج کوتاه بازگشتش از سطح آب (Q_r) نیز به صورت رابطه 7 حاصل می شود:

$$Q_r = a_s Q_s \quad (7)$$

که در این رابطه، a_s قابلیت انعکاس تشخیص موج کوتاه آب و معمولاً برابر با $۰,۷$ فرض می شود. به منظور تعیین میزان تشخیص اتمسفریک ورودی (Q_a) نیز می توان از معادله 8 استفاده کرد:

$$Q_a = \varepsilon_a \sigma (T_a + ۲۷۳)^{\frac{4}{5}} \quad (8)$$

که در این معادله، σ ثابت استفان - بولتزمن ($۵,۶۷ \times ۱۰^{-۸} W.m^{-2}.K^{-۴}$)، ε_a قابلیت انتشار جو و T_a درجه حرارت هوا بر حسب درجه کلوین هستند. معادلات فراوانی برای محاسبه مقادیر ε_a موجود است که معمولاً همگنی براساس فشار بخار درجه حرارت هوا و میزان ابرینگی هستند. در این تحقیق از اطلاعات گرافی فرموله شده به صورت رابطه های 9 و 10 استفاده شده است.^[۱۲]

$$\varepsilon_a = ۰,۸۷ - \frac{n}{N} (۰,۱۷۵ - ۲۹,۹۲ \times 10^{-۴} e_d) + ۲,۶۹۳ \times 10^{-۴} e_d \quad (9)$$

برای $n/N \leq ۰,۴$

$$\varepsilon_a = ۰,۸۴ - \frac{n}{N} (۰,۱ - ۹,۹۷۳ \times 10^{-۴} e_d) + ۳,۴۹۱ \times 10^{-۴} e_d \quad (10)$$

برای $n/N \geq ۰,۴$

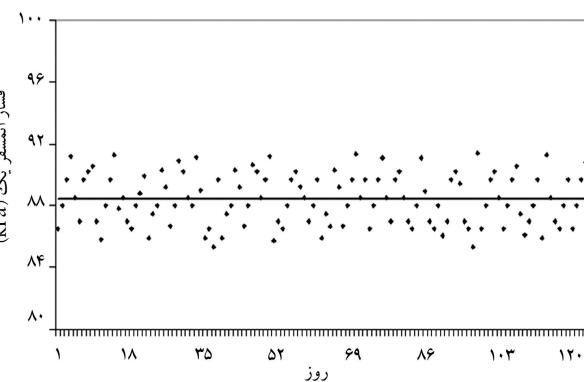
این معادله ها اثرات فشار بخار و مقدار ابرینگی را با یکدیگر ترکیب می کنند و برای شرایط هوا ابری و غیرابری نتایج مناسبی به دست می دهند.^[۱۳] تشخیص موج بلند بازگشتش از سطح آب (Q_{ar}) به صورت رابطه 11 حاصل می شود:

$$Q_{ar} = a_a Q_a \quad (11)$$

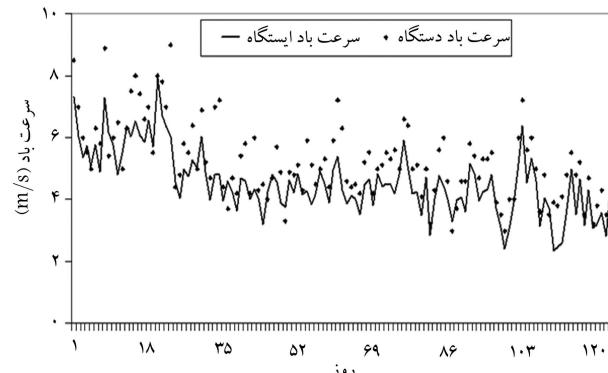
متوسط $۸۸,۴ KPa$ در نظر گرفته شده است. به منظور ارزیابی استفاده از این کمیت فشار در معادله های مورد استفاده، در مدت ۴ ماه در سال ۱۳۸۷ (ابتدای تیر تا انتهای مهر) اندازه گیری هایی به صورت روزانه در ایستگاه هواشناسی خودکار انجام شده است که با توجه به شکل 4 ، در صورت عدم وجود اندازه گیری های مناسب میدانی می توان با دقت مناسب از فرمول تجربی مذکور استفاده کرد.

همچنین، در شکل 5 نمودار مقایسه بی سرعت باد میان اندازه گیری های انجام شده روی دریاچه در ایستگاه هواشناسی خودکار و داده های ایستگاه بند شاه عباسی ارائه شده است. براساس این شکل می توان نتیجه گرفت که داده های موجود در ایستگاه های بند شاه عباسی معمولاً مقدار سرعت باد را نسبت به محل دریاچه و محل استقرار ایستگاه خودکار دست باین ارائه می دهد. علت این موضوع را می توان در وضعیت توپوگرافی محل قرارگیری سد جستجو کرد که این شرایط علاوه بر سرعت باد بر روی پارامترهایی از قبیل رطوبت نسبی نیز مؤثر خواهد بود. بادهای غالب منطقه در جهت غربی و جنوب غربی هستند، که این موضوع با اندازه گیری های انجام شده با ایستگاه خودکار تأیید شد (در مدت مطالعه ۴ ماهه، بیش از ۷۵% بادهای وزیده شده در محل سد ساوه از جنوب و جنوب غربی صورت گرفت) و توپوگرافی محل دریاچه سد ساوه به صورتی است که باعث می شود بادهای غالب وزیده شده از جانب غرب و جنوب غربی با هدایت به داخل دره های موجود در پیشانی دریاچه سرعتی دوچندان یابند و سپس به سمت دریاچه حرکت کنند.

برای محاسبه میزان تبخیر از سطح آزاد آبی با استفاده از روش بیلان انرژی به داده های تشخیص خورشیدی و اتمسفریک احتیاج است. متأسفانه، براساس مذکوره های



شکل ۴. نمودار تغییرات روزانه فشار اتمسفریک هوا با استفاده از دستگاه خودکار واقع در دریاچه (تیر لغایت مهر ۱۳۸۷).^[۱۴]



شکل ۵. نمودار مقایسه بی تغییرات روزانه سرعت باد با استفاده از داده های ایستگاه هواشناسی بند شاه عباسی و دستگاه خودکار (تیر لغایت مهر ۱۳۸۷).^[۱۵]

روزهای سال خلل چندانی در نتایج محاسبه‌های بیلان انرژی مخزن ایجاد نخواهد کرد.

برای محاسبه‌ی مقدار انرژی ذخیره شده در حجم آبی (Q_{v}) نیز می‌توان از رابطه‌ی ۱۲ استفاده کرد:

$$Q_{\text{v}} = \frac{\rho \cdot c}{\bar{a}_s} \sum_z \frac{\Delta T(z)}{\Delta t} \cdot a(z) \cdot \Delta z \quad (12)$$

که در این رابطه، \bar{a}_s مساحت متوسط سطح دریاچه در بازه‌ی زمانی مورد نظر، $\Delta T(z) = T_{t+7}(z) - T_{t-7}(z)$ تغییرات درجه‌ی حرارت میانگین دریاچه در عمق z بازه‌ی زمانی بر حسب ثانیه، $a(z)$ مساحت دریاچه در عمق z و Δz ضخامت هر لایه است. بنابراین، به منظور تعیین داده‌های تاریخی انرژی ذخیره شده در دریاچه (Q_{v}) به منحنی ارتفاع سطح-حجم (نقشه‌ی فراز-سنج) دریاچه و همچنین درجه‌ی حرارت روزانه سطح آب و ساختار حرارتی (پروفیل حرارتی) دریاچه احتیاج است. برای حل این مشکل و تأمین داده‌های روزانه‌ی درجه حرارت سطح آب، بررسی داده‌های موجود و مرتبط با پارامتر موردنیاز انجام شد. از آنجا که اندازه‌گیری‌های بسیار اندک و پراکنده برای این داده فقط برابر سال ۱۳۷۶ موجود بود، داده‌های اندازه‌گیری شده دما-سنج‌های موجود در بدنه‌ی سد مورد توجه قرار گرفتند. دما-سنج‌های موجود در بدنه‌ی سد در بلوک‌های مختلف در چند ریف و ارتفاع واقع شده‌اند. همچنین، ضخامت بتن روی این دما-سنج‌ها متفاوت است و نزدیک‌ترین دما-سنج به آب مخزن در عمق حدود ۱۰-۲۰ سانتی‌متری بتن قرار دارد. با مقایسه‌ی این داده‌ها با داده‌های اندازه‌گیری شده پراکنده در سال ۱۳۷۶ و همچنین اندازه‌گیری‌های صورت‌گرفته در سال ۱۳۸۷ (از ابتدای تیر الی انتهای مهر در بازه‌های دو هفتگی با نمونه‌گیری از آب دریاچه در اعماق مختلف، داده‌های پارامتر درجه‌ی حرارت و لایه‌بندی حرارتی دریاچه ثبت شد و درجه حرارت سطح آب دریاچه در چند نوبت در هر روز قرائت شد) مشاهده شد که تفاوت این دو مقدار در بیشتر موارد بسیار اندک بوده و با تقریب مناسب می‌توان از این داده‌ها در سال‌هایی که اندازه‌گیری صورت نگرفته است، به جای داده‌های درجه حرارت سطح آب و همچنین ساختار حرارتی مخزن استفاده کرد (شکل‌های ۸ و ۹).

با توجه به شکل ۸، برای تمامی پروفیل‌های حرارتی مخزن اندازه‌گیری شده در بازه‌های دو هفتگی در فصل تابستان سال ۱۳۸۷ تقریباً از عمق ۲۰ متری سطح آب به پائین تغییرات درجه حرارت محسوس نبوده و بسیار اندک است و درنتیجه می‌توان گفت که آب مخزن تبادلات انرژی قابل ملاحظه‌ی باسترهای نخواهد داشت. بنابراین، فرض صرف‌نظرکردن مؤلفی تبادلات انرژی بستر در معادله‌ی بیلان انرژی خطای زیادی در نتایج این روش ایجاد نخواهد کرد. بر این اساس، مقادیر مربوط به Q_{v} و Q_{v} به منظور استفاده از روش بیلان انرژی از داده‌های قرائت شده دماسنج‌های موجود مناسب در نظر گرفته نمی‌شوند.

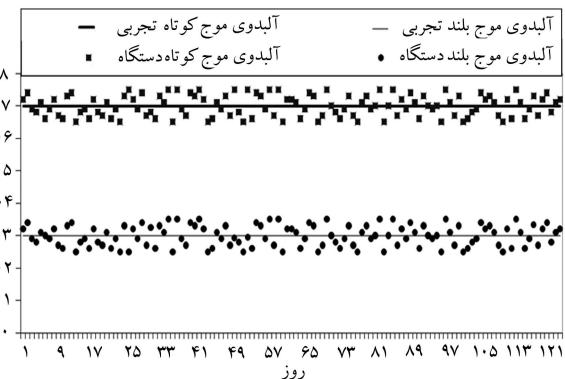
بعد از انجام این مطابقت، داده‌های تقریباً دوهفتگی ساختار حرارتی و روزانه‌ی درجه حرارت سطح آب حاصل شد، و معدود روزهایی از ۱۴ سال دوره‌ی آماری که در آن‌ها داده‌های درجه حرارت روزانه سطح آب توسط دما-سنج بدنه‌ی سد ثبت نشده و دارای گپ آماری بود، با برقراری یک رابطه‌ی ریاضی میان داده‌های درجه حرارت سطح آب و درجه حرارت هوا در همان روزها بررسی و تغییرات این دو پارامتر در مدت مطالعه با هم مقایسه، و سپس داده‌های درجه حرارت سطح آب به صورت روزانه بازسازی شدند. همچنین با استفاده از همین روش ساختار حرارتی دریاچه، در بازه‌های زمانی، میانگین دو هفتگی به منظور استفاده از روش بیلان انرژی از داده‌های قرائت شده دماسنج‌های موجود

که در این رابطه، a قابلیت انعکاس تشعشع موج بلند سطح آب است و معمولاً برابر با 0.9^0 فرض می‌شود.^[۱۲] تشعشع موج بلندگی‌سیل شده از حجم آب (Q_{v}) از همان فرمول استفاده شده برای محاسبه‌ی مقدار Q_{v} تبعیت می‌کند، با این تفاوت که در اینجا درجه‌ی حرارت هوا با درجه‌ی حرارت سطح آب (T_{s}) جایگزین می‌شود و قابلیت انتشار در عدد $0.97 = 0.97$ تأثیر می‌شود.^[۱۵]

بنابراین، براساس معادلات و توضیحات ذکرشده مقادیر روزانه‌ی تاریخی هر یک از پارامترهای موردنظر در بازه‌ی زمانی سال‌های ۱۳۸۷-۱۳۷۴ محسوب شدند. به منظور ارزیابی صحبت محاسبه‌های انجام شده توسعه معادلات تجزیی موردادستفاده، مقادیر تشعشعات ذکرشده در فصل تابستان سال ۱۳۸۷ توسعه تشعشع سنج‌های دقیق به صورت روزانه اندازه‌گیری و ثبت شدند که نمودار مقایسه‌ی میان این دو سری داده در شکل ۶ نمایش داده شده است. با توجه به این نمودار می‌توان گفت، در صورت تبود دستگاه‌های دقیق اندازه‌گیری، می‌توان به طور تقریبی و با دقت قابل قبول از معادلات مذکور برای تخمین این داده‌ها بهره گرفت. ضرایب آبدوی موج کوتاه و موج بلند نیز برای مدت ۴ ماه با توجه به نتایج نسبت تشعشعات بازناییده شده به تشعشعات خروجی ثبت شده با دستگاه تشعشع سنج محاسبه شد که در شکل ۷ تفاوت روزانه‌ی این ضرایب با مقادیر ثابت استفاده شده در معادلات انگستروم (ضرایب آبدوی 0.90^0 برای موج بلند و ضرایب آبدوی 0.97^0 برای موج کوتاه) نشان داده شده است. با توجه به این شکل می‌توان گفت که به جز روزهای اندکی از دوره‌ی ۴ ماهه‌ی موردمطالعه، ضرایب حاصل از دستگاه تفاوت چندان زیادی با ضرایب ذکرشده توسعه مراجع نداشته و استفاده از ضرایب ثابت برای تمامی



شکل ۶. تغییرات تشعشعات موج کوتاه و بلند با استفاده از روابط تجزیی اندازه‌گیری‌های میدانی با دستگاه تشعشع سنج (تیر لغایت مهر ۱۳۸۷).



شکل ۷. تغییرات ضرایب آبدوی موج کوتاه و بلند حاصل از دستگاه تشعشع سنج (تیر لغایت مهر ۱۳۸۷).

معادله‌ی ۱۳ بهره گرفت:

$$(13)$$

$$L = 2,5 - 0,0024T.$$

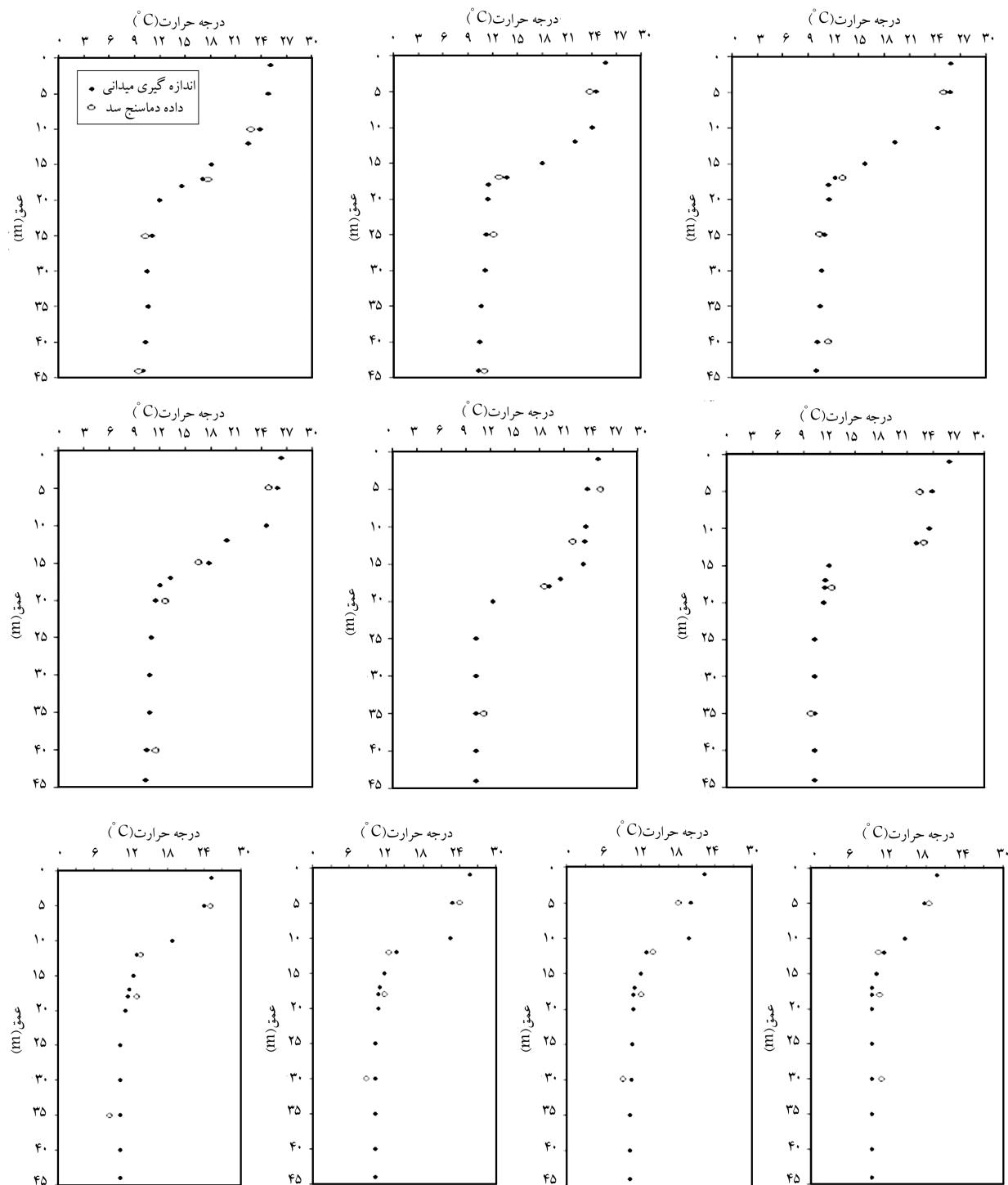
همچنین، برای تعیین نسبت باون (R) از معادله‌ی ۱۴ می‌توان استفاده کرد:

$$(14)$$

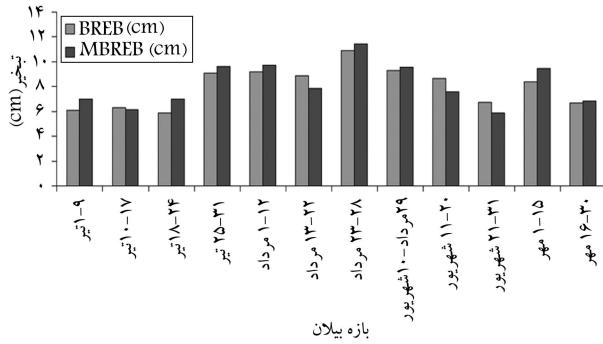
$$R = \frac{0,61P}{100} \left(\frac{T_c - T_a}{e_c - e_a} \right)$$

در نقاط مختلف بدنه‌ی سد استخراج شد. به این ترتیب، بازه‌های موردنظر برای استفاده از روش بیلان انرژی همان بازه‌هایی که پروفیل حرارتی موجود بود، در نظر گرفته شد و دوره‌ی مطالعاتی ۱۴ ساله به ۵۹۳ بازه‌ی بیلان انرژی تقسیم شد.

برای تعیین مقدار گرمای نهان تبخیر (L) بر حسب زویل بر کیلوگرم می‌توان از



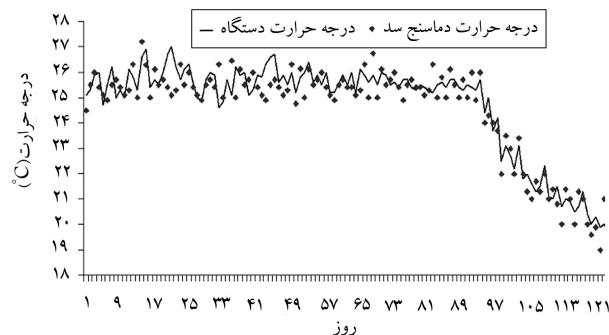
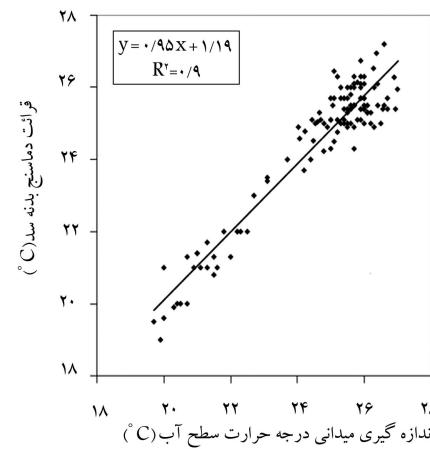
شکل ۸. نمودار مقایسه‌ی اندازه‌گیری میدانی پروفیل حرارتی و داده‌های دماستح های موجود در بدنه‌ی سد (تیر لغایت مهر ۱۳۸۷).



شکل ۱۰. مقایسه‌ی نتایج تبخیر به روش بیلان ارزی با استفاده از داده‌های ایستگاه بند شاه عباسی و ایستگاه هواشناسی خودکار (تیر لغایت مهر ۱۳۸۷).

و تصحیح شده است را با نام اختصاری MBREB نشان خواهیم داد. همان‌طور که در شکل ۱۰ مشاهده می‌شود، این ۴ ماه به ۱۲ بازه‌ی بیلان ارزی تقسیم شده است و برای ۸ بازه، مقادیر MBREB بیش از نتایج BREB است و بیشترین تفاوت در میان این دو مقدار در بازه‌ی زمانی ۱۸–۲۴ تیرماه برابر با ۱۱/۲ میلی‌متر و کمترین تفاوت در بازه‌ی زمانی ۳۰–۳۶ مهرماه برابر با ۱/۷ میلی‌متر است.

براساس شکل ۱۱ نیز می‌توان نتیجه گرفت که بیشترین تفاوت نتایج مدل‌سازی روش بیلان ارزی با استفاده از داده‌های بند شاه عباسی با مدل‌سازی این روش با استفاده از داده‌های میدانی اندازه‌گیری شده برای بازه‌های زمانی در نظر گرفته شده در مدت ۴ ماه مطالعه‌ی میدانی در حدود ۱۵٪ و کمترین مقدار آن در حدود ۳٪ بوده است. براساس شکل ۱۲ بیشینه‌ی تفاوت ایجاد شده‌ی میزان تبخیر از مخزن سد ساوه میان نتایج با استفاده از دو سری داده در تیرماه با حدود ۳ سانتی‌متر و کمینه‌ی مقدار

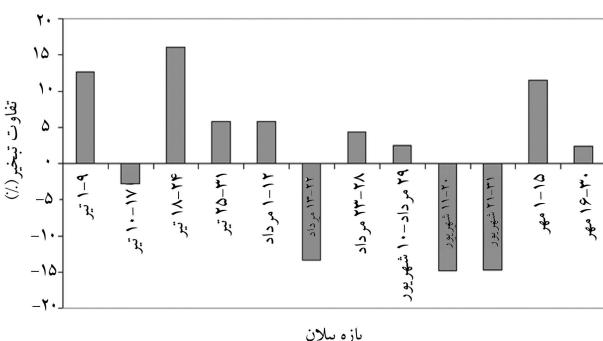


شکل ۹. نمودار مقایسه‌یی اندازه‌گیری میدانی درجه حرارت سطح آب و دمای دماسنج‌های بدنی سد (تیر لغایت مهر ۱۳۸۷).

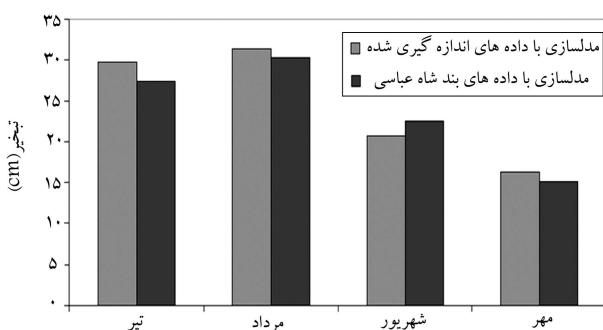
که در آن، P فشار جو (KPa)، e_a فشار بخار در درجه حرارت هوا (KPa)، عدد ۱۰۰ فاکتور تبدیل فشار به کیلو پاسکال است.

تصحیح نتایج روش بیلان ارزی با استفاده از اندازه‌گیری‌های میدانی

همان‌طورکه اشاره شد، در این تحقیق به منظور ارزیابی داده‌های مورداستفاده که از ایستگاه هواشناسی بند شاه عباسی و یا در مواردی با استفاده از معادلات تجزیی حاصل شده‌اند، یک ایستگاه هواشناسی شامل تجهیزات و حسگرهای با دقت بالا در محل سد ساوه مستقر شد و داده‌های این دستگاه‌ها به مدت ۴ ماه در سال ۱۳۸۷ (از ابتدای تیرماه تا انتهای مهرماه) جمع‌آوری و با داده‌های موادی حاصل از ایستگاه هواشناسی مقایسه شد. لازم به ذکر است که حدود نیمی از تبخیر سالانه از مخزن در فصل تابستان و فقط ۱۰٪ از آن در فصل زمستان صورت می‌گیرد. همچنین، به منظور تصحیح خطاهای احتمالی به وجود آمده در نتایج روش بیلان ارزی که با استفاده از داده‌های ایستگاه هواشناسی بند شاه عباسی حاصل شده بود، این روش بار دیگر با استفاده از داده‌های جدید جمع‌آوری شده از ایستگاه تحقیقاتی مورداستفاده مدل‌سازی شد و نتایج حاصل از این روش به صورت بازه‌های بیلان ۱۰ ارائه شده است. در ادامه، نتایج روش بیلان ارزی که با استفاده از نتایج ایستگاه هواشناسی بند شاه عباسی حاصل شده است را با نام BREB و نتایج این روش که با استفاده از داده‌های ایستگاه تحقیقاتی مستقر بر روی دریاچه‌ی سد محاسبه



شکل ۱۱. درصد تفاوت تبخیر مدل‌سازی روش بیلان ارزی با استفاده از داده‌های ایستگاه هواشناسی خودکار و ایستگاه بند شاه عباسی (تیر لغایت مهر ۱۳۸۷).



شکل ۱۲. مقایسه‌ی بند شاه عباسی و ایستگاه هواشناسی خودکار (تیر لغایت مهر ۱۳۸۷).

نسبت به ضرایب حاصل برای درجه حرارت هوای سطح آب دریاچه، شاهدی بر این مدعای است (شکل‌های ۱۵ و ۱۶). در هر صورت، از ضرایب همبستگی ۰/۷ و ۰/۸۱ با درصدی خطا به منظور بازسازی داده‌های تاریخی موجود استفاده شد.

همچنین، برای استفاده از روش بیلان انرژی به داده‌های روزانه‌ی تشبعات خورشیدی و تاسفیریک نیز احتیاج است که باید ارتباطی میان اندازه‌گیری‌های میدانی با استفاده از تشبعات سنج‌های مستقر در ایستگاه بند شاه عباسی و نتایج حاصل از استفاده از معادلات تقریبی برقرار کرد (شکل‌های ۱۷ و ۱۸).

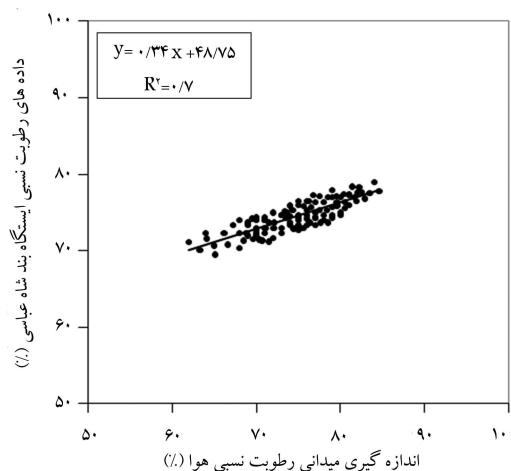
ضرایب همبستگی معادلات برقرارشده برای این دو پارامتر همان‌طور که در شکل‌های ۱۷ و ۱۸ مشاهده می‌شود، به ترتیب برابر با ۰/۷۱ و ۰/۷۲ است که نشان‌دهنده‌ی دقت نسبتاً مناسب این معادلات به منظور بازسازی داده‌های تاریخی است. بعد از بازسازی داده‌های تاریخی و تصحیح آنها با استفاده از داده‌های اندازه‌گیری شده‌ی میدانی، نتایج بیلان انرژی برای ۱۴ سال آماری بازسازی و تصحیح شدنده که تفاوت نتایج بیلان انرژی حاصل از داده‌های بند شاه عباسی (BREB) و بیلان انرژی تصحیح شده با استفاده از داده‌های میدانی (MBREB) برحسب میلیون مترمکعب تبخیر برای ماه‌های سال در شکل ۱۹ ارائه شده است. در اینجا

تفاوت در فصل مرداد با حدود ۱ سانتی‌متر است. همچنین، مجموع تفاوت تبخیر محاسبه شده با استفاده از دو سری داده با روش بیلان انرژی برابر با ۷/۵ سانتی‌متر در طی ۴ ماه است.

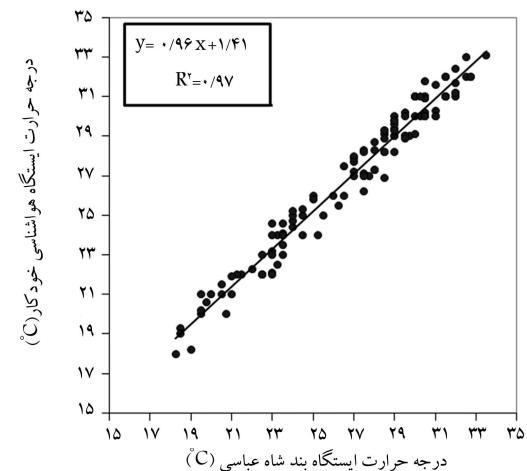
حال به منظور تصحیح نتایج ۱۴ ساله‌ی روش بیلان انرژی باید ارتباطی میان داده‌های اندازه‌گیری شده‌ی میدانی در این مدت ۴ ماه با داده‌های موجود موادی ایستگاه بند شاه عباسی ایجاد کرد و با استفاده از رابطه‌ی حاصل برای هر پارامتر به تصحیح و بازسازی داده‌های تاریخی ۱۴ ساله‌ی ایستگاه بند شاه عباسی پرداخت.

در این رابطه، همان‌طور که بیان شد، داده‌های درجه حرارت هوای سطح آب دو سری داده برای مدت انجام عملیات میدانی بسیار به یکدیگر نزدیک بودند که ضرایب همبستگی‌های ۰/۹۷ و ۰/۹۱ دلیل مناسبی برای دقت بالای معادلات حاصل از برقراری این ارتباط است (شکل‌های ۱۳ و ۱۴).

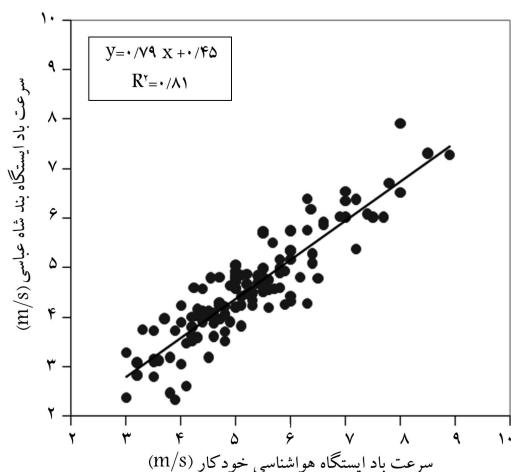
از طرفی همان‌طور که قبلاً نیز ذکر شد، داده‌های اندازه‌گیری شده‌ی رطوبت نسبی و سرعت باد در ایستگاه بند شاه عباسی تقریباً تفاوت محسوسی با نتایج حاصل از اندازه‌گیری‌های میدانی این پارامترها با استفاده از ایستگاه هوشناسی خودکار واقع بر روی دریاچه سد ساوه دارند که پراکنده‌ی زیاد و ضرایب همبستگی نسبتاً کوچک



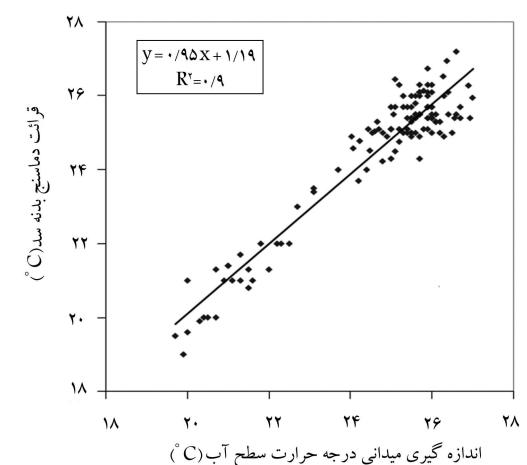
شکل ۱۵. رابطه‌ی برقرارشده میان داده‌های روزانه‌ی رطوبت نسبی هوای ایستگاه بند شاه عباسی و ایستگاه خودکار طی ۴ ماه عملیات میدانی.



شکل ۱۳. رابطه‌ی برقرارشده میان داده‌های درجه حرارت هوای ایستگاه بند شاه عباسی و ایستگاه خودکار طی ۴ ماه عملیات میدانی.



شکل ۱۶. رابطه‌ی برقرارشده میان داده‌های سرعت باد ایستگاه خودکار طی ۴ ماه عملیات میدانی.

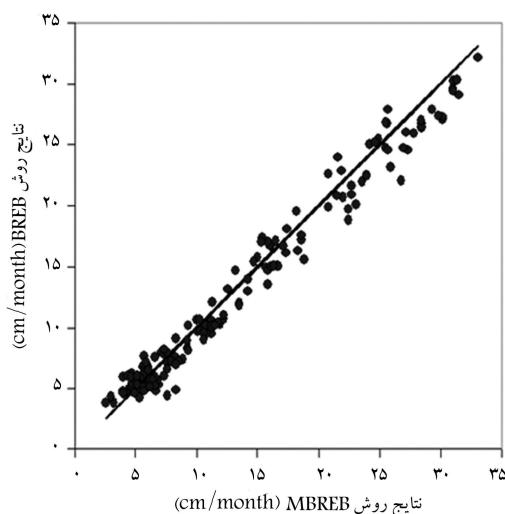


شکل ۱۴. رابطه‌ی برقرارشده میان داده‌های درجه حرارت سطح آب دماسنجهای بدنی سد و اندازه‌گیری‌های میدانی طی ۴ ماه.

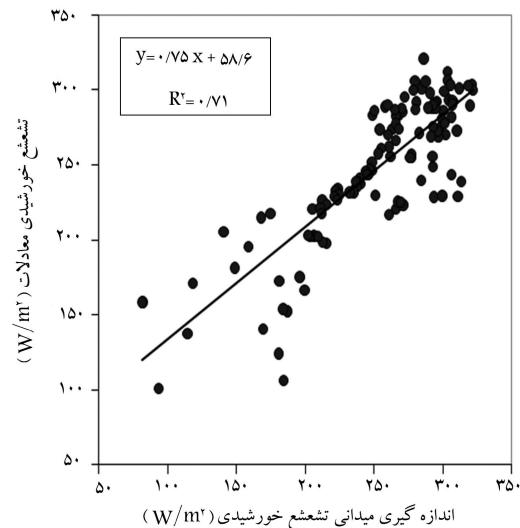
ذکر این نکته ضروری است که اندازه‌گیری میدانی پارامترهای شاخص در تخمین میزان تبخیر مخزن سد ساوه فقط به مدت ۴ ماه (تیر-مهر ۱۳۸۷) انجام شده است و بازسازی داده‌های تاریخی ۱۴ ساله‌ی ایستگاه بند شاهعباسی با استفاده از این داده‌های میدانی فقط می‌تواند برای همین ۴ ماه در هر سال دقت مناسبی داشته باشد، زیرا همان طور که می‌دانیم رفتار ترمودینامیکی مخزن در فصل‌های مختلف سال بسیار متغیر و متفاوت بوده است و به طور کلی مخزن در فصل‌های گرم سال از محیط پیرامون خود انرژی دریافت می‌کند و برعکس در فصل‌های سرد سال این انرژی برای ۴ ماه ذکرشده مستنجد است و برای ماه‌های دیگر سال مقادیری تخمینی و همراه با خطای محتمل خواهند بود که از طریق انجام اندازه‌گیری‌های میدانی در مابقی ماه‌های سال و بازسازی داده‌های آن ماه‌ها با داده‌های اندازه‌گیری‌شده می‌توان مجددًا مدل‌سازی بیلان انرژی را برای این ماه‌های باقیمانده انجام داد و بهبود نتایج را شاهد بود.

با توجه به شکل ۲۰ می‌توان گفت که در صورت استفاده از داده‌های بند شاهعباسی به منظور مدل‌سازی با روش بیلان انرژی در بیشتر ماه‌های موردمطالعه‌ی آماری میزان تبخیر حاصل کمتر از شرایطی خواهد بود که در مدل‌سازی از داده‌های تصحیح شده با استفاده از اندازه‌گیری‌های میدانی استفاده می‌شود. علاوه بر این، می‌توان نتیجه گرفت که با استفاده از نتایج بیلان انرژی (BREB) در این ۱۶۳ ماه مطالعه تقریباً حجمی معادل ۸۳/۷ میلیون مترمکعب و با استفاده از نتایج بیلان انرژی تصحیح شده (MBREB) این حجم معادل با ۸۷/۰ میلیون مترمکعب بوده است که این موضوع اهمیت تبخیر از مخزن سد ساوه را نشان می‌دهد.

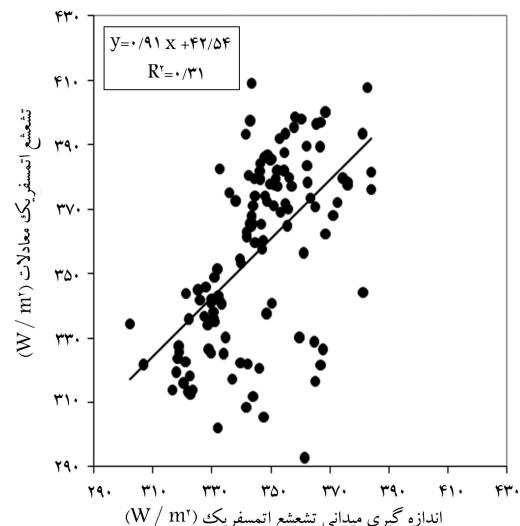
در هر صورت به منظور انجام برنامه‌ریزی و مدیریت منابع آب منطقه باید از نتایج MBREB بهره گرفته شود که با توجه به این موضوع اختلاف حدود ۳/۳ میلیون مترمکعبی میان نتایج حاصل اهمیت زیادی در تحلیل‌ها خواهد داشت. حال با تصحیح نتایج روش بیلان انرژی ماهانه برای ۱۴ سال آماری می‌توان گفت که نتایج نسبتاً دقیقی از شرایط تبخیر از مخزن سد ساوه حاصل شده است و با توجه به این نتایج می‌توان با استفاده از داده‌های ماهانه، داده‌های ساده‌بی



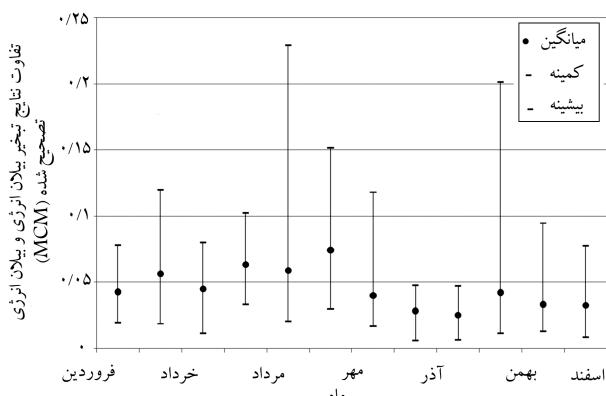
شکل ۲۰. مقایسه‌ی نتایج مدل‌سازی تخمین تبخیر ماهانه به روش بیلان انرژی با استفاده از داده‌های ایستگاه بند شاهعباسی و داده‌های تصحیح شده بر حسب سانتی متر در ماه برای دوره‌ی ۱۴ ساله‌ی آماری.



شکل ۱۷. رابطه‌ی برقرارشده میان داده‌های تشعشع خورشیدی حاصل از معادلات تجربی و تشعشع سنج طی ۴ ماه عملیات میدانی.



شکل ۱۸. رابطه‌ی برقرارشده میان داده‌های تشعشع اتمسفریک حاصل از معادلات تجربی و تشعشع سنج طی ۴ ماه عملیات میدانی.



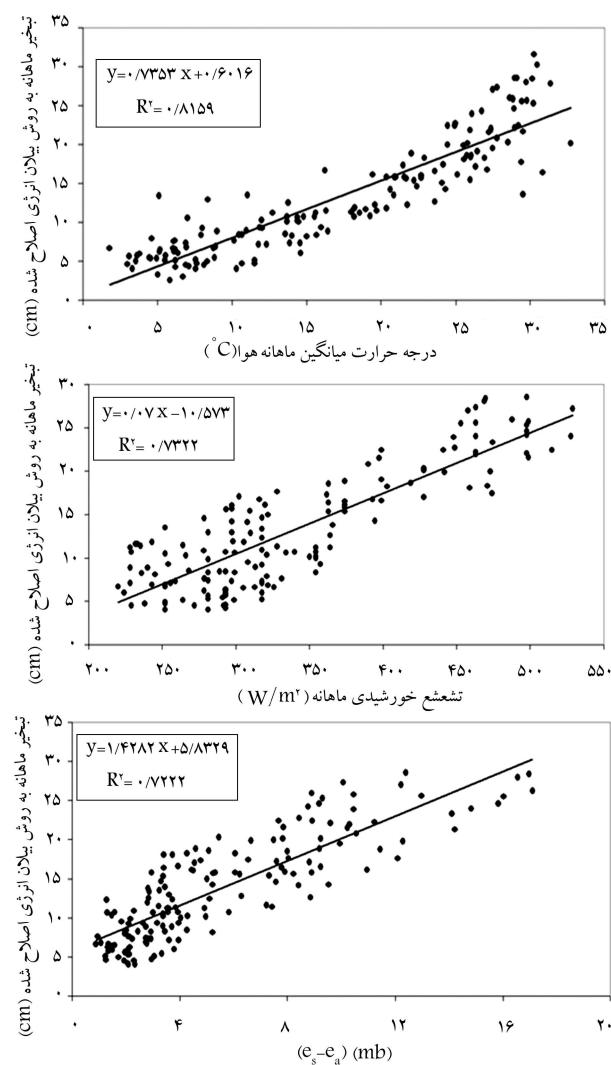
شکل ۱۹. تقاضت نتایج بیلان انرژی حاصل از داده‌های بند شاهعباسی (BREB) و بیلان انرژی تصحیح شده با استفاده از داده‌های میدانی (MBREB) بر حسب میلیون مترمکعب تبخیر برای ماه‌های سال در ۱۴ سال آماری.

جدول ۳. تحلیل حساسیت صورتگرفته بر روی پارامترهای مؤثر بر نتایج روش بیلان انرژی تصحیح شده.

پارامتر	درصد خطأ به ازای تغییر ۱۰٪ در مقدار هر پارامتر	تغییر تغییر تغییر میانگین کمینه بیشینه
Q_s (تشعشع خورشیدی موج کوتاه ورودی)	۶,۹	۱۴,۴
Q_r (تشعشع خورشیدی موج کوتاه منعکس شده)	۰,۵	۱,۱
Q_a (تشعشع انتسферیک موج بلند ورودی)	۱۵,۷	۲۲,۹
Q_{ar} (تشعشع انتسферیک موج بلند منعکس شده)	۰,۵	۰,۷۵
Q_{bs} (تشعشع انتسферیک موج بلند منتشر شده از سطح آب)	۱۰,۱	۱۴,۷
Q_x (تغییر در میزان حرارت ذخیره شده در حجم آب)	۵,۱	۹,۴
T_a (درجة حرارت هوا)	۲۸,۳	۱۶,۸
T_o (درجة حرارت سطح آب)	۲۱,۸	۱۲,۴
R (نسبت باون)	۶,۴	۴,۱
P (فشار انتسферیک)	۰,۷	۱,۲
RH (رطوبت نسبی)	۱۱,۷	۱۸,۲

مورداستفاده توسعه داده شد. بر این اساس و با توجه به نتایج ارائه شده در جدول ۳ می‌توان گفت، میزان تغییر نسبت به پارامترهایی از قبیل تشعشع انتسферیک، تشعشع خورشیدی، تشعشع موج بلند بازگشتی و درجه حرارت هوا و سطح آب بسیار حساس است و تغییرات ۱۰٪ درصدی در سایر پارامترها تغییر محسوسی بر روی میزان تغییر از سد ساوه ایجاد نخواهد کرد. همچنین، نتایج به پارامترهایی از قبیل تغییرات انرژی ذخیره شده در حجم آبی، تشعشعات موج کوتاه و بلند بازگشتی، نسبت باون و فشار انتسферیک کمینه‌ی حساسیت را نشان می‌دهد. از آنجا که پارامتر سرعت باد مستقیماً در معادلات مربوط به روش بیلان انرژی وارد نمی‌شود، به منظور ارزیابی تأثیرات این پارامتر بر روی میزان تغییر از سطح آزاد آب دریاچه‌ی سد ساوه، تحلیل حساسیت بر روی روشی که در تحلیل‌ها نزدیک ترین نتایج را نسبت به روش بیلان انرژی اصلاح شده نشان داد و از طرفی در معادله‌ی مربوط به آن پارامتر سرعت باد دخیل است، استفاده شد. براساس تحلیل‌های انجام شده، معادله‌ی پمن بهترین مطابقت را با نتایج روش MBREB دارد و بنابراین از این روش به منظور انجام تحلیل حساسیت پارامتر سرعت باد استفاده شد. بر این اساس می‌توان گفت، با تغییر ۱۰٪ درصدی (کاهش و افزایش) در میزان سرعت باد در میزان تغییر حاصل از این روش به طور متوسط ۱۱٪ خطأ ایجاد می‌شود که به این ترتیب نیز می‌توان گفت که نتایج تغییر حاصل برای مخزن سد ساوه نسبتاً به داده‌های سرعت باد حساس است و این امر لزوم اندازه‌گیری دقیق این پارامتر را نشان می‌دهد.

با توجه به تحلیل حساسیت صورتگرفته می‌توان ایستگاه تحقیقاتی مناسب



شکل ۲. برقراری رابطه میان نتایج تغییر ماهانه به روش بیلان انرژی تصحیح شده و پارامترهای اقلیمی.

همانند درجه حرارت میانگین‌ها، تشعشع خورشیدی و کمبود فشار بخار در منطقه موردمطالعه ($e_s - e_a$) رابطه‌ی ساده‌ی میان آن‌ها برقرار کرد. براساس نتایج شکل ۲۱ می‌توان نتیجه گرفت که در صورت دردسترسی بودن داده‌های درجه حرارت میانگین‌ها می‌توان با استفاده از معادله‌ی برازش داده شده با دقت بسیار مناسب میزان تغییر قابل قبولی برای دریاچه‌ی سد ساوه بدست آورد و از نظر اولویت در رده‌ی بعدی داده‌های کمبود فشار بخار در منطقه‌ی موردمطالعه و سپس داده‌های تشعشع خورشیدی قرار دارند.

تحلیل حساسیت بر روی نتایج روش بیلان انرژی تصحیح شده

به منظور تعیین اهمیت هر یک از پارامترهای اقلیمی، آزمون تحلیل حساسیت بر روی مؤلفه‌های بیلان انرژی تصحیح شده صورت گرفت. مدل با توجه به افزایش و کاهش ۱۰٪ درصدی در هر یک از این پارامترها و ثابت نگهداشت سایر پارامترها برای درصد خطای ایجاد شده در محاسبات میانگین، کمینه و بیشینه‌ی میزان تغییر در سال

روش که با استفاده از نتایج ایستگاه هواشناسی بند شاه عباسی حاصل شده است (BREB)، و بیشترین تفاوت در میان این دو مقدار در بازه‌ی زمانی ۱۸-۲۴ ماه تیرماه برابر با ۱۱۲٪ سالانه متروکمترین تفاوت در بازه‌ی زمانی ۱۶-۳۰ ماه مه راه برابر با ۱۷٪ سالانه متر است. همچنین، بیشترین تفاوت نتایج برای بازه‌های زمانی در نظر گرفته شده در مدت ۴ ماه مطالعه‌ی میدانی در حدود ۱۵٪/ متروکمترین مقدار آن در حدود ۳٪ بوده است. بیشینه‌ی تفاوت ایجاد شده میان نتایج با استفاده از دو سری داده نیز در تیرماه با حدود ۳ سالانه متروکمینه‌ی مقدار تفاوت در فصل مرداد با حدود ۱ سالانه متر بوده و مجموع تفاوت تغییر محاسبه شده با استفاده از دو سری داده با روش بیلان انرژی برابر با ۷/۵٪ است.

۲. میزان تبخیر با روش بیلان انرژی تصحیح شده با استفاده از داده‌های حاصل از اندازه‌گیری میدانی برای دوره‌ی مطالعه‌ی ۱۴ ساله دارای میانگین حدود ۱۶۲ سالانه متر است، در حالی‌که قبل از تصحیح برای این روش حدود ۱۵۶ سالانه متر بوده است. علاوه‌بر این، با استفاده از نتایج بیلان انرژی (BREB) در این ۱۶۳ ماه مطالعه تقریباً حجمی معادل ۷/۸۳ میلیون مترمکعب و با استفاده از نتایج بیلان انرژی تصحیح شده (MBREB) این حجم معادل با ۷/۸۷ میلیون مترمکعب بوده است.

۳. براساس تحلیل حساسیت انجام شده بر روی مؤلفه‌های بیلان انرژی تصحیح شده، میزان تبخیر نسبت به پارامترهایی از قبیل تشعشع اتمسفریک، تشعشع خورشیدی، تشعشع موج بلند بازگشتی و درجه حرارت هوا و سطح آب بسیار حساس است و تعییرات در سایر پارامترها، تعییر محسوسی بر روی میزان تبخیر از سد ساوه ایجاد نخواهد کرد. همچنین، نتایج به پارامترهایی از قبیل تعییرات انرژی ذخیره شده در حجم آبی، تشعشعات موج کوتاه و بلند بازگشتی، نسبت باون و فشار اتمسفریک کمینه‌ی حساسیت را نشان می‌دهد.

به منظور انجام تحقیقات هر چه دقیق‌تر تخمین تبخیر از دریاچه‌ی سد ساوه ارائه کرد. بر این اساس می‌توان به منظور اندازه‌گیری پارامترهای کم‌اهمیت‌تر در تحلیل حساسیت انجام‌گرفته بنا بر دقت موردنیاز تحقیق از معادلات تجربی و یا حتی از داده‌های موجود در ایستگاه‌های هواشناسی بند شاه عباسی و ایستگاه‌های دورتر همانند ایستگاه سیونیتیک ساوه بهره گرفت. اما در این میان به منظور اهمیت برخی پارامترها و به منظور اندازه‌گیری هر چه دقیق‌تر آن‌ها، باید مستقیماً یک ایستگاه تحقیقاتی بر روی دریاچه مستقر شود.

نتیجه‌گیری

در این تحقیق میزان تبخیر سالانه و ماهانه از دریاچه‌ی سد ساوه (الغدیر) با روش بیلان انرژی (BREB) و به مدت ۱۴ سال (۱۳۷۴-۱۳۸۷) مورد تخمین قرار گرفته است. همچنین، به منظور ارزیابی داده‌های دریافتی از ایستگاه مجاور دریاچه‌ی سد (ایستگاه بند شاه عباسی) و حاصل از معادلات تجربی، به مدت ۴ ماه در سال ۱۳۸۷ (ابتداً تیر تا انتهای مهر) اقدام به استقرار مستقیم دستگاه‌ها و حسگرهای دقیق جهت برداشت موادی این داده‌ها شده است. در ادامه با برقراری ارتباط میان داده‌های میدانی و داده‌های حاصل از ایستگاه مجاور سد، تمامی داده‌های مورد مطالعه‌ی ۱۴ سال گذشته تصحیح و بازسازی شدند و روش بیلان انرژی مجددً مدل‌سازی شد. به طور خلاصه می‌توان نتایج بدست آمده از تحلیل‌های صورت گرفته در این تحقیق را به منظور برآورد تبخیر از مخزن سد ساوه به این شرح بیان کرد:

۱. این ۴ ماه به ۱۲ بازه‌ی بیلان انرژی تقسیم شده است و برای ۸ بازه، مقادیر نتایج روش بیلان انرژی که با استفاده از داده‌های ایستگاه تحقیقاتی مستقر بر روی دریاچه‌ی سد محاسبه و تصحیح شده است (MBREB)، بیش از نتایج این

پانوشت

1. Mirror

منابع (References)

- Tanny, J.; Cohen, S.; Assouline, S.; Lange, F.; Grava, A.; Berger, D.; Teltch, B. and Parlange, M.B. "Evaporation from a small water reservoir: Direct measurements and estimates", *Journal of Hydrology*, **351**, pp. 218-229 (2008).
- Giannou, S.K. and Antonopoulos, V.Z. "Evaporation and energy budget in Lake Vegoritis, Greece", *Journal of Hydrology*, **351** (3), pp. 212-223 (2007).
- Dos Reis, R.J. and Dias, N.L. "Multi-season evaporation: energy-budget estimates and CRLE model assessment with limited meteorological observations", *Journal of Hydrology*, **208**(3), pp. 135-147 (1998).
- Vallet-Coulomb, C.; legesse, D.; Gasse, F.; Travi, Y. and Chernet, T. "Lake evaporation estimates in tropical Africa (Lake Ziway, Ethiopia)", *Journal of Hydrology*, pp.1-8 **254**(4) (2001).
- Winter, T.C.; Buso, D.C.; Rosenberry, D.O.; Likens, G.E.; Sturrock, A.M.J. and Mau, D.P. "Evaporation determined by the energy budget method for Mirror Lake, New Hampshire", *Limnology and Oceanography*, **48**(3), pp. 995-1009 (2003).
- Lenters, J.D.; Kratz, T.K. and Bowser, C.J. "Effects of climate variability on lake evaporation: Results from a long-term energy budget study of Sparkling Lake, northern Wisconsin (USA)", *Journal of Hydrology*, **308**, pp. 168-195 (2005).
- Rosenberry, D.O.; Winter, T.C.; Buso, D.C. and Likens, G.E. "Comparison of 15 evaporation methods applied to a small mountain lake in the Northeastern USA", *Journal of Hydrology*, **340**(3-4), pp. 149-166 (2007).
- Jamab Consulting Engineers, Iran's Water master Plan, Salt Lake Watershed (In Persain)(1998).

9. Allen, R.; Pereira, L.; Raes, D. and Smith, M. "Crop evapotranspiration: Guidelines for computing crop water requirements", *FAO Irrigation and Drainage Paper*, **56**, FAO, Rome, Italy, pp. 300 (1998).
10. Kamali, G. and A. Moradi. "Solar radiation, principles and application in agriculture and new energies" Iran Meteo-logical Research Center publication (In Persian)(2004).
11. Kotsopoulos, S. and Babajimopoulos, C. "Analytical estimation of modified Penman equation parameters", *Journal of Irrigation and Drainage Engineering*, **123**(4), pp. 253-256 (1997).
12. Huaxia, Y. "Long-term study of lake evaporation and evaluation of seven estimation methods: Results from Dickie Lake, South-Central Ontario, Canada", *Journal of Water Resource and Protection*, (2), pp.59-77 (2009).
13. Henderson-Sellers, B. "Calculating the surface energy balance for lake and reservoir modeling: A review", *Reviews of Geophysics*, **24**(3), pp. 625-649 (1986).
14. Assouline, S.; Tyler, S.W.; Tanny, J.; Cohen, S.; Bou-Zeid, E.; Parlange, M.B. and Katul, G.G. "Evaporation from three water bodies of different sizes and climates: Measurements and scaling analysis", *Advances in Water Resources*, **31**(1), pp. 160-172 (2008).
15. Delclaux, F.; Coudrain, A. and Condom, T. "Evaporation estimation on Lake Titicaca: A synthesis review and modeling", *Hydrological Processes*, **21**, pp. 1664-1677 (2007).
16. Keskin, M.E. and Terzi, O. "Evaporation estimation models for Lake Egirdir, Turkey", *Hydrological Processes*, **20**, pp. 2381-2391 (2006).

EVAPORATION STUDY OF SAVEH DAM RESERVOIR USING MODIFIED ENERGY BUDGET METHOD

A. Hassani

aminh85@yahoo.com

M. Tajrishi(corresponding author)

tajrishi@sharif.edu

A. Abrishamchi

abriham@sharif.edu

**Department of Civil Engineering
Sharif University of Technology**

Sharif Civil Engineering Journal

Volume 29, Issue 1, Page 115-127, Original Article

© Sharif University of Technology

- Received 31 January 2011; received in revised form 16 August 2011; accepted 10 September 2011.

Abstract

Evaporation is generally regarded as the most significant contributor to water loss from reservoirs in semi-arid regions of the world, such as Iran, and a precise estimate of this parameter is increasingly required for several agency functions, particularly water agencies. Monthly summer evaporation from the Saveh Dam reservoir, which accounts for around 50% of yearly water loss, was determined using the Bowen Ratio Energy Budget (BREB) method, and then compared and verified by results obtained by an automatic weather station and net radiometer placed near the dam reservoir site.

In order to assess the data obtained from the adjacent weather station of the reservoir (Shah Abbasi weather station) and experimental equations, an automatic weather station (AWS) and a net radiometer were located near the reservoir for collecting parallel data, during four months of 2008 (July-October). With these data, all Shah Abbasi weather station data have been adjusted and the BREB method was modeled again for all of the study period. These four months were divided into 12 energy budget intervals, and, for two thirds of them, the modified BREB results (MBREB) were larger than BREB. Furthermore, the largest difference between them occurred from the 9th to the 15th of July, with 11.2 mm, and there was at least 1.7 mm difference for the 8th to the 22nd of October interval. The maximum and minimum differences between results of evaporation using these two sets of data for these four months of field study were 15 and 3 percent, respectively, and the total evaporation difference was equal to 75 mm. Also, the yearly average BREB evaporation rate, using field study data (MBREB), was equal to 1620 mm, and the result was 1560 mm with Shah Abbasi station data. In addition, the accumulated volume of evaporation rate using field study data (MBREB) was equal to 83.7 MCM and the result was 87.0 MCM with Shah Abbasi station data

for these 163 months. A sensitivity analysis for MBREB results showed that parameters, such as longwave and shortwave radiation, reflected longwave radiation from the water surface, air temperature, and water surface temperature variations have large effects on evaporation rates from this small reservoir. However, changes in stored energy in reservoir water, reflected longwave and shortwave radiation, Bowen Ratio and atmospheric pressure, caused small sensitivity in MBREB evaporation rates. Results of this study could explain the importance and sensible contribution of evaporation rates as a fundamental parameter in the hydrological cycle of lake ecosystems in the arid regions of Iran.

Key Words: free water surface evaporation, energy budget method, automatic weather station saveh reservoir or saveh dam.