

# ارزیابی روش‌های مختلف برآورد تبخیر- تعرق مرجع و مقایسه آنها با داده‌های لایسیمتری، مطالعه موردی: ایستگاه اسلام آبادغرب

محمد امین پرندین<sup>۱\*</sup>، امیر حسین ناظمی<sup>۲</sup>، سیدعلی اشرف صدرالدینی<sup>۲</sup>

۱- گروه مهندسی آب، دانشکده کشاورزی، دانشگاه تبریز، تبریز، ایران amin\_parandin@yahoo.com

۲- استاد گروه مهندسی آب، دانشکده کشاورزی، دانشگاه تبریز، تبریز، ایران

تاریخ دریافت: ۱۴۰۰/۰۹/۱۵

تاریخ پذیرش: ۱۴۰۰/۱۰/۱۰

## چکیده

برنامه‌ریزی آبیاری به منظور تعیین بیلان آب خاک و برآورد مصرف آینده آب بر پایه محاسبه یا اندازه‌گیری مقدار تبخیر-تعرق انجام می‌شود تا توسط آن بتوان زمان رسیدن به حد مجاز تخلیه را پیش‌بینی کرد. این پژوهش با هدف ارزیابی مدل‌های مختلف تبخیر-تعرق مرجع ( $ET_0$ ) در منطقه اسلام آبادغرب انجام شده است. برای این منظور داده‌های ماهانه ایستگاه سینوپتیک اسلام آبادغرب در طول دوره آماری ۳۰ ساله (۱۳۹۴-۱۳۶۵) استفاده شده است. پس از بازسازی داده‌های مفقوده و بررسی مرجع بودن ایستگاه، مقادیر  $ET_0$  با استفاده از ۹ فرمول معتبر در نرم افزار-REF-ET محاسبه شد. جهت تعیین مناسب‌ترین روش برای منطقه مورد مطالعه، مقادیر  $ET_0$  به دست آمده از روش‌های محاسباتی مذکور، با استفاده از شاخص‌های آماری با داده‌های لایسیمتری مورد مقایسه قرار گرفت. نتایج نشان داد بین روش بلانی کریدل و داده‌های تشتک تبخیر ضریب همبستگی بالایی (۰/۹۹) وجود دارد و شاخص جذر میانگین مربعات خطا در روش تورک با مقدار ۲۲/۲ میلیمتر در روز و پس از آن بلانی کریدل با مقدار ۲۴/۴۲ میلیمتر در روز به ترتیب نشان دهنده اختلاف کم مقادیر حاصل از این مدل‌ها با داده‌های لایسیمتری می‌باشد. راندمان یا کارایی مدل تورک با مقدار ۰/۹۳ و بلانی کریدل با مقدار ۰/۹۲ نسبت به سایر مدل‌ها بیشتر بود. با لحاظ مقدار کوچک میانگین درصد خطا در روش بلانی کریدل (۰/۰۱) مناسب بودن روش تأیید گردید.

واژه‌های: روش بلانی کریدل، ضریب تعیین، ضریب همبستگی، مدل‌های تبخیر-تعرق

## مقدمه

سیستم‌های آبیاری، سازه‌های انتقال و ذخیره آب، شبیه‌سازی میزان محصول و طراحی و مدیریت منابع آب از درجه اول اهمیت برخوردار است (شایان نژاد، ۱۳۸۵). در کشاورزی آب مورد مصرف زراعت به مجموع تبخیر از سطح خاک و مقدار آبی گفته می‌شود که توسط ریشه گیاه از خاک جذب می‌شود. اختلاف  $ET$  و  $CU$  تنها در مقدار آبی است که صرف فتوسنتز و انتقال مواد در داخل گیاه می‌شود و یا در ساختمان اسکلت گیاه بکار می‌رود. چون این مقدار در قیاس با تعرق بسیار ناچیز است. عملاً  $ET_0$  را با آب مورد مصرف در زراعت برابر در نظر می‌گیرند.

فرایند تبدیل آب به بخار را تبخیر گویند. تبخیر ممکن است از سطوح آزاد آب، از سطح مرطوب خاک و یا به صورت تعرق از سطح گیاهان صورت گیرد عوامل موثر بر تبخیر زیاد است که از جمله می‌توان به تابش خورشید، رطوبت نسبی، سرعت باد، شوری آب و سطح تبخیر اشاره کرد. (علیزاده، ۱۳۸۵) فرایند تبخیر-تعرق یکی از اجزای سیکل هیدرولوژی بوده و تعیین مقادیر صحیح آن برای بسیاری از مطالعات نظیر برآورد آب مورد نیاز گیاهان، توازن هیدرولوژیکی آب، طراحی و مدیریت

برآورد صحیح مقادیر تبخیر- تعرق مرجع، برنامه ریزان را قادر می‌سازد تا با مشخص کردن سقف نیازآبی، علاوه بر تامین بخشی از این نیاز از طریق بارش، به فکر تامین بقیه آب مورد نیاز از سایر منابع آبی نظیر رودخانه‌ها، سدها و چاه‌ها باشند (مجرد و همکاران، ۱۳۸۳). در این راستا محاسبه تبخیر- تعرق مرجع با استفاده از مناسب‌ترین مدل جهت محاسبه نیازآبی گیاهان مساله‌ای اساسی است (تفضلی، ۱۳۸۵). حال کدامیک از روش‌های موجود برای منطقه مورد مطالعه طرح مناسب است، جای سؤال دارد. اغلب این روش‌ها تحت واسنجی محلی به دست آمده‌اند و اعتبار جهانی محدودی دارند (آن و پروت، ۱۹۹۱). پدیده تبخیر و تعرق باعث تلفات آب و رطوبت از سطوح آبی، خاک و پوشش گیاهی شده و محاسبه آن از طریق روشی مناسب با توجه به میزان اندک نزولات جوی و محدودیت منابع آب در ایران از اهمیت زیادی برخوردار است. روش‌های محاسبه تبخیر- تعرق پتانسیل در دو گروه تجربی و ترکیبی قرار می‌گیرند. در روش‌های تجربی اساس کار بر روی میزان فشار و دمای هوا قرار دارد و با استفاده از دمای محیط، تبخیر- تعرق پتانسیل محاسبه می‌گردد. در روش‌های ترکیبی برای محاسبه تبخیر- تعرق پتانسیل از دو فرایند توازن انرژی و آیرودینامیک استفاده می‌شود. طی سال‌های اخیر روش‌های تجربی زیادی توسط متخصصان برای برآورد تبخیر- تعرق ارائه شده است که هر یک تابع متغیرهای اقلیمی خاصی می‌باشند (کوچک‌زاده و نیکبخت، ۲۰۰۴).

در ایران مقایسه مقادیر اندازه‌گیری شده تبخیر- تعرق یونجه با مقادیر محاسبه شده در باجگاه فارس نشان داد که نتایج حاصل از روش پنمن اصلاح شده فائو از روش‌های دیگر به مقادیر لایسیمتری نزدیک‌تر است (سپاسخواه، ۱۳۷۵). انتصاری و

همکاران (۱۳۷۵) تبخیر- تعرق مرجع را در چند منطقه از ایران به روش پنمن- مونتیت محاسبه نمودند و با دیگر روش‌های توصیه شده سازمان خواروبار جهانی (تشتک تبخیر، پنمن، پنمن اصلاح شده، تشعشع و بلانی کریدل) مورد مقایسه قرار دادند و قابلیت اتکا به روش پنمن- مونتیت را تحلیل نمودند (انتصاری، ۱۳۷۵). علیزاده و همکاران (۱۳۸۰) دقت برآورد مقادیر تبخیر- تعرق مرجع در استان خراسان را با روش‌های هارگریوز- سامانی و تشتک تبخیر محاسبه کرده و به این نتیجه رسیدند که روش تشتک تبخیر علیرغم اینکه تابع داده‌های متعدد هواشناسی است، نتایج قابل قبولی در برآورد تبخیر- تعرق مرجع ندارد. حقیقت جو (۱۳۸۲) به منظور تعیین روش مناسب برآورد تبخیر- تعرق مرجع در منطقه سیستان مقادیر تبخیر- تعرق مرجع ماهانه را با استفاده از فرمول- های تجربی لینکر، بلانی کریدل و هارگریوز سامانی محاسبه نموده و با مقادیر اندازه‌گیری شده با استفاده از لایسیمتر در ایستگاه تحقیقات کشاورزی زهک مورد مقایسه قرار داد، نتایج نشان داد که فرمول‌های لینکر و پنمن برای محاسبه تبخیر- تعرق مرجع منطقه سیستان مناسب بوده و فرمول‌های بلانی- کریدل و هارگریوز- سامانی نیاز آبی منطقه را کمتر از حد معمول برآورد می‌کنند. در مطالعه‌ای دیگر، روش جنسن‌هیز و هارگریوز برای اقلیم‌های خشک و نیمه‌خشک پیشنهاد گردید (ایرماک و همکاران، ۲۰۰۳). دهقانی سانج و همکاران (۲۰۰۴) مدل پنمن- مانتیت و پنمن را به ترتیب برای یک نمونه اقلیمی، نیمه‌خشک در ایران و اقلیم مرطوب در ژاپن بر مبنای مقادیر لایسیمتری معرفی کردند.  $ET_0$  روزانه گیاه مرجع از روش‌های هارگریوز سامانی، ماکینگ، تورک و پاپاداکیس برای اقلیم‌های مختلف ایران بر اساس اقلیم نمای کوپن محاسبه گردید و با

بوده و از آنجا که در برخی ایستگاه‌های هواشناسی، دما تنها داده ثبت شده می‌باشد، بنابراین بررسی درجه دقت روش‌های تجربی که فقط به عامل دما نیازمند می‌باشد، ضرورت می‌یابد. حیدری و همکاران (۱۳۸۸) تحقیقی با عنوان بررسی تأثیر روش محاسبه، طول دوره حداکثر نیازآبی و سطوح احتمال در برآورد بهینه آب مورد نیاز گیاه در منطقه همدان انجام دادند. در این پژوهش با استفاده از آمار واطلاعات ایستگاه سینوپتیک نوژه همدان مقدار  $ET_0$  برای هرروز ژولینوسی از سال در طول دوره آماری (۲۰۰۶-۱۹۷۷) با پنج روش بلانی کریدل، پنمن (۱۹۶۳)، پنمن- فائو ۲۴، پنمن- مونتیت و پنمن- مونتیت فائو محاسبه شد. سپس با بکارگیری ضریب‌گیاهی گندم برای منطقه موردنظر مقادیر  $ET_C$  محصول گندم در طول دوره رشد به منظور بررسی اثر روش‌های بالا در میزان آب مورد نیاز گیاهان محاسبه گردید. در این رابطه تاریخ شروع و خاتمه دوره‌های حداکثر نیازآبی گیاه با استفاده از روش میانگین متحرک استخراج و منحنی‌های میانگین تبخیر-تعرق روزانه برای دوره‌های ۱ تا ۳۰ روزه حداکثر نیازآبی با احتمال وقوع‌های متفاوت با توجه به تاریخ به دست آمده ترسیم گردید. نتایج به دست آمده از منحنی‌های استخراج شده نشان داد در صورتی که طراحی سیستم آبیاری براساس میانگین  $ET_C$  گندم (طول دوره ۷ روزه) با احتمال وقوع ۵۰ درصد و با روش‌های بلانی کریدل، پنمن- مونتیت فائو، پنمن (۱۹۶۳)، پنمن فائو ۲۴ و پنمن- مونتیت صورت پذیرد، ظرفیت سیستم جهت تأمین آب به ترتیب برای روش‌های بالا حدود ۱۲، ۱۰، ۱۸، ۱۴ و ۱۵ درصد کمتر از حالتی خواهد بود که احتمال وقوع ۷۵ درصد اعمال شده است. تجزیه و تحلیل مقادیر نیاز آبی گیاه در سطوح احتمالاتی بیشتر از ۵۰ درصد نیز بیانگر این است که با افزایش

روش استاندارد پنمن- مونتیت فائو مقایسه شد (کوچک‌زاده و نیکبخت، ۱۳۸۳). نتایج آنان نشان داد که روش هارگریوز سامانی در اقلیم‌های خشک بیابانی، نیمه‌خشک و مدیترانه‌ای؛ روش تورک در اقلیم‌های فراخشک، مرطوب و خیلی مرطوب نوع (ب)؛ و روش مکینگ در اقلیم خیلی مرطوب نوع (الف) مناسب است. درمقیاس ماهانه نیز روش هارگریوز سامانی در اقلیم‌های خشک بیابانی و نیمه-خشک؛ روش مکینگ در اقلیم‌های مدیترانه‌ای مرطوب، خیلی مرطوب نوع (الف)، خیلی مرطوب نوع (ب)، و روش تورک در اقلیم فراخشک مناسب تشخیص داده شد. دین پژوه (۲۰۰۶) براساس شاخص خشکی سه روش هارگریوز سامانی، لینیاکر و ترنت وایت اصلاح شده  $ET_0$  در سطح ایران را مورد مطالعه قرار داد. وی برای غرب و شمال غرب کشور روش هارگریوز سامانی، برای شمال و شمال شرق روش ترنت وایت، و در مرکز و جنوب شرق کشور روش لینیاکر را پیشنهاد کرد. درعین حال محققان زیادی روش پنمن- مونتیت را به دلیل جامع بودن آن، به عنوان روشی مناسب در بیشتر مناطق دنیا پیشنهاد داده‌اند که حاصل آن در مطالعات سان و سونگ (۲۰۰۸)، رحیمی-خوب (۲۰۰۸)، گانگ و همکاران (۲۰۰۶) و دیگران منتشر شده است. شهبابی فر و همکاران (۱۳۸۶) شش روش محاسبه  $ET_0$  را با داده‌های لیسیمتری در شرایط گلخانه‌ای ارزیابی نمودند. نتایج نشان داد که روش پنمن- مونتیت به ترتیب با جذر میانگین مربعات، قدر مطلق خطای نسبی و ضریب همبستگی برابر با ۱/۴۳ میلیمتر در روز، ۱۵ درصد و ۷۰ درصد از دقت بیشتری برخوردار بوده و روش بلانی کریدل اصلاح شده کمترین دقت را دارد (شهبابی فرو همکاران، ۱۳۸۶). روش پنمن- مونتیت نیازمند داده‌های تابش، دما، رطوبت و سرعت باد

دوره‌های حداکثر نیاز آبی، مقدار میانگین نیاز آبی روزانه کاهش می‌یابد. همچنین برای یک دوره خاص با افزایش سطح احتمالاتی، میزان میانگین نیاز آبی روزانه گیاه نیز افزایش پیدا می‌کند (حیدری، ۱۳۸۸). زارع‌ایبانه و همکاران (۱۳۸۹) ارزیابی و پهنه‌بندی  $ET_0$  در گستره کشور ایران و ارائه آن در قالب نقشه‌های پهنه‌بندی و هم تبخیر-تعرق (مرجع) به عنوان ابزاری اساسی برای مدیریت آب پرداختند. در این بررسی با گروه‌بندی مناطق هم اقلیم براساس اقلیم نمای یونسکو از میانگین‌های درازمدت متغیرهای اقلیمی ۹۱ ایستگاه هواشناسی و داده‌های لایسیمتر برای تعیین روش مناسب تخمین  $ET_0$  استفاده شد. تبخیر-تعرق گیاه مرجع برمبنای اطلاعات اقلیمی هر یک از ایستگاه‌ها به کمک نرم افزار RefET به ۱۳ روش محاسبه شد. روش‌های محاسباتی شامل هفت روش ترکیبی بر پایه روش پنمن، دو روش دمایی، سه روش تشعشعی-دمایی و یک روش تشعشعی بودند. مناسب‌ترین روش محاسباتی از بین ۱۳ روش، در مقایسه با مقادیر تبخیر-تعرق لایسیمتری در هر اقلیم انتخاب شد. مقادیر جذر میانگین مربعات خطا (RMSE)، میانگین درصد خطا (MBE) و ضریب تبیین ( $R^2$ ) در ۹ ایستگاه لایسیمتری به ترتیب ۱/۱ میلی‌متر در روز، ۰/۲۳ میلی‌متر در روز و ۰/۸۵ به دست آمد، که نشان دهنده دقت مناسب کار در گستره جغرافیایی کشور ایران بود. در نهایت هریک از روش‌های محاسباتی انتخاب شده، برای سایر ایستگاه‌های هم اقلیم فاقد مقادیر لایسیمتری مبنای برآورد  $ET_0$  قرار گرفتند. نتایج نشان داد که روش‌های با پایه پنمن در اکثر مناطق ایران مناسب‌ترین روش برای برآورد  $ET_0$  به شمار می‌آیند. در ترسیم نقشه هم تبخیر-تعرق مرجع (ISOET<sub>0</sub>) و پهنه‌بندی آن براساس نقشه‌های

توپوگرافی رقومی شده، اطلاعات جغرافیایی ایستگاه‌های هواشناسی و بهره‌گیری از نرم‌افزارهای Surfer و GIS براساس داده‌های  $ET_0$  روزانه صورت گرفت. نتایج پهنه‌بندی به روش کریجینگ، نشان داد میزان  $ET_0$  در ۲۳ درصد از سطح ایران که در مناطق مرتفع شمال کشور قرار دارند، کمتر از ۴/۴۸ میلی‌متر در روز است و در مقابل ۷۷ درصد از سطح کشور در پهنه  $ET_0$  بیش از این مقدار تا سقف ۱۰/۷۰ میلی‌متر در روز قرار دارد. تحقیقی توسط شاهدی (۱۳۸۹) به منظور مقایسه روش‌های تبخیر-تعرق و تعیین مناسب‌ترین روش برآورد تبخیر-تعرق مرجع استان مازندران، روش ترکیبی پنمن-مونتیت فائو بعنوان مبنای در نظر گرفته شده و دقت روش‌های مختلف تجربی (بلانی-کریدل، تورنت-وایت، پنمن و هارگریوز-سامانی) براساس آن مورد بررسی قرار گرفت. نتایج نشان داد که روش بلانی-کریدل با کمترین میزان خطای استاندارد و بیشترین میزان همبستگی با روش پنمن-مونتیت فائو نسبت به سایر روش‌های مورد استفاده از دقت بیشتری در برآورد تبخیر-تعرق مرجع استان مازندران برخوردار می‌باشد. همچنین در این تحقیق مشخص شد که از شرق به غرب استان مازندران از میزان تبخیر-تعرق مرجع کاسته شده است. طبق نتایج روش بلانی-کریدل مقدار تبخیر-تعرق مرجع استان را بطور متوسط ۵ درصد کمتر از روش پنمن-مونتیت فائو تخمین زده است و کمترین اختلاف را نسبت به روش مرجع دارا می‌باشد. سالاریان و همکاران (۱۳۹۲) صحت شش روش تجربی محاسبه تبخیر-تعرق مرجع شهرستان اصفهان (روش تشعشعی فائو ۲۴، بلانی-کریدل فائو، هارگریوز-سامانی، پریستلی-تیلور، مکینگ ۱۹۵۷ و تورک) را در مقابل روش پرکاربرد پنمن-مونتیت فائو مقایسه کردند. به کمک نرم

افزار Ref-ET در دوره ۴۷ ساله (۱۹۶۸-۲۰۱۰) برای ماه‌های سرد و گرم سال که براساس متوسط دما به کمک نرم افزار SAS تقسیم‌بندی شده‌اند. محاسبات انجام شد. نتایج نشان داده در اکثر موارد این معادلات برای ماه‌های سرد سال کاربرد داشته که در آن به ترتیب استفاده از معادلات بلانی کریدل، مکینگ، تشعشی، هارگریوز، تورک، تیلور به دلیل دارا بودن ضریب تبیین تعدیل یافته  $R^2$  بزرگ‌تر (نزدیک به یک) خطای RMSE کمتر (نزدیک به صفر) و در نتیجه نسبت  $R^2/RMSE$  بیشتر (بزرگ‌تر از یک)، جایگزین مناسب برای معادله پنمن - مانتیث فائو می‌باشند. برای ماه‌های گرم سال با توجه به  $R^2$  کم و خطای RMSE زیاد پیشنهاد می‌شود تنها از روش بلانی کریدل استفاده شود (سالاریان، ۱۳۹۲). سالیه و سندیل (۱۹۸۳) روش جنسن - هیز را برای کالیبره کردن روابط تجربی در مناطقی با اقلیم خشک مثل عربستان سعودی مناسب دانستند. آلن و پروت (۱۹۸۸) بعد از ارزیابی معادله پنمن گزارش کردند که بین تبخیر - تعرق اندازه‌گیری شده با لایسیمتر و برآوردهای روزانه از یک گیاه با ارتفاع ثابت و جزء مقاومت سطحی که با شاخص سطح برگ و تابش خالص روزانه تغییر می‌کند توافق خوبی دارد. از آن زمان روش‌های دیگری نیز برای تخمین تبخیر - تعرق مرجع ارائه شده است. کمیته نیاز آبیاری انجمن مهندسان عمران آمریکا آب مورد نیاز آبیاری را با ۲۰ روش به طور ماهانه در مناطق مختلف برآورد و با نتایج لایسیمتر مقایسه کردند و نتیجه گرفتند که روش پنمن مونتیت بهترین برآورد را دارد (جنسن و همکاران، ۱۹۹۰). در نشریه شماره ۲۴ آبیاری و زهکشی، فائو برای کمک به کاربران با توجه به داده‌های موجود، چهار روش بلانی - کریدل، تابش، پنمن و تشتک تبخیر برای محاسبه تبخیر - تعرق

مرجع ارائه شده است. در این نشریه پنمن به عنوان روشی که بهترین نتایج را با حداقل خطا نسبت به گیاه مرجع ارائه می‌کند، در نظر گرفته شده است. در یکسری مطالعات موازی جامعه تحقیقاتی اروپا نیز به برآورد روش‌های مختلف با استفاده از داده‌های لایسیمتری پرداخت. نتیجه مطالعات نشان داد که معادله پنمن اصلاح شده مقدار تبخیر - تعرق را تا ۲۰ درصد بیشتر برآورد می‌نماید و سایر روش‌های پیشنهادی فائو نیز بسته به درجه انطباق آنها با شرایط محلی عکس‌العمل متفاوتی را از خود نشان می‌دهند. در هر دو مطالعه روش پنمن - مونتیت به عنوان روشی که دارای دقت نسبی بالا و عملکرد ثابت بوده و با درجه احتمال بالا در دامنه وسیعی از مناطق و اقلیم‌ها برآورد صحیحی از تبخیر - تعرق را ارائه می‌کند. معرفی گردیده است (آلن و همکاران، ۱۹۹۸، اسمیت، ۱۹۹۳). آمیتیا و همکاران (۱۹۹۵) در یک تحقیق مشخص کردند که روش‌های تخمین تبخیر - تعرق پنمن - مونتیت نسبت به دیگر روش‌های معمول از یک پایه تئوریک قوی برخوردار می‌باشد، بنابراین نتایج قابل اعتمادی از کاربرد این روش بدست می‌آید.

کمیسیون بین المللی آبیاری و زهکشی و سازمان خواربار جهانی (فائو) روش پنمن - مونتیت را به عنوان یک روش استاندارد برای محاسبه تبخیر - تعرق مرجع و همچنین برای ارزیابی سایر روش‌های برآورد تبخیر - تعرق پیشنهاد نمودند (آلن و همکاران، ۱۹۸۸). گریسمر و همکاران (۲۰۰۲) در تحقیقی برای منطقه کالیفرنیا، مقادیر ضریب تشتک را با استفاده از معادلات تجربی ارائه شده، محاسبه نموده سپس مقادیر تبخیر - تعرق مرجع بدست آمده از روش تشتک را با مقادیر تبخیر - تعرق مرجع بدست آمده از روش استاندارد (پنمن - مونتیت فائو) مورد مقایسه قرار دادند و نتیجه گرفتند

که مقادیر ضریب تشک بدست آمده از روش‌های آلن و پروت (۱۹۹۱) و اشنایدر (۱۹۹۲) نسبت به سایر معادلات فوق از دقت بالاتری برخوردار است. جاکوبز و همکاران (۲۰۰۲ و ۲۰۰۴) در مطالعه‌ای روی یک چمنزار مرطوب در فلوریدا نتیجه گرفتند که مدل پنمن - مونتیت کالیبره شده نتایج خوبی برای تبخیر - تعرق مرجع ارائه داده است ولی روش‌های پریستلی - تیلور و پنمن تبخیر - تعرق را بیشتر تخمین زده‌اند و همچنین روش‌های تورک و مکینک تقریباً به خوبی روش پنمن - مونتیت عمل کرده‌اند. سامرز و جاکوبز (۲۰۰۵) طی مطالعه‌ای روی یک مرتع آبیاری نشده در فلوریدا دریافتند که هر دو روش پنمن - مونتیت و پریستلی - تیلور اصلاح شده به پارامترهای واسنجی فصلی نیاز دارند. کاستاندا و راثو (۲۰۰۵) طی تحقیقی چهار روش برآورد تبخیر - تعرق پتانسیل (تورنت - وایت، بلانی - کریدل، تورک و مکینک) را در جنوب کالیفرنیا استفاده و باروش پنمن - مونتیت فائو مقایسه کردند. براساس بررسی‌های آماری صورت گرفته روش‌هایی که برای تخمین تبخیر - تعرق پتانسیل بهتر ترجیح داده شدند، بوسیله واسنجی مجدد آنها برای استفاده در جنوب کالیفرنیا توصیه شده‌اند.

برای محاسبه و برآورد مقدار تبخیر و یا تبخیر - تعرق مرجع روش‌های زیادی ابداع شده است. هر کدام از این روش‌ها پارامتر بخصوصی را برای تعیین یا برآورد تبخیر و یا تبخیر - تعرق منظور کرده‌اند. با توجه به پارامترهای بکار رفته در هر روش، آنها را می‌توان طبقه‌بندی کرد. جهت طبقه‌بندی روش‌ها و نظریه‌های مختلف وجود دارد از آن جمله، تقسیم بندی مربوط به کمیته تکنیکی نیاز آبیاری و زهکشی انجمن مهندسين امريکا (جنسن و همکاران، ۱۹۹۰) می‌باشد. ایشان تمام روش‌های

تعیین تبخیر و یا تبخیر - تعرق را در دو دسته کلی به شرح ذیل تقسیم بندی کرده‌اند.

#### ۱- اندازه گیری مستقیم

#### ۲- تخمین بوسیله داده‌های هواشناسی

در این پژوهش از داده‌های بدست آمده از کشت گیاه مرجع چمن در لایسیمتر در منطقه اسلام آبادغرب برای محاسبه تبخیر - تعرق استفاده شد و مقادیر بدست آمده با این روش با ۹ روش محاسبه تبخیر - تعرق مرجع (روش‌های پنمن - مونتیت فائو، بلانی - کریدل، هارگریوز - سامانی، مکینک، تورک، روش استاندارد شده ASCE، کیمبرلی - پنمن، پنمن و پریستلی - تیلور) مورد مقایسه قرار داده شد. هدف از انجام این تحقیق مقایسه روش‌های پنمن - مونتیت فائو، بلانی - کریدل، هارگریوز - سامانی، مکینک، تورک، روش استاندارد شده ASCE، کیمبرلی - پنمن، پنمن و پریستلی - تیلور برای محاسبه تبخیر - تعرق با آمار بدست آمده از داده‌های لایسیمتری و تعیین بهترین روش محاسبه تبخیر - تعرق برای منطقه اسلام آبادغرب بوده است.

#### مواد و روش‌ها

در این پژوهش برای مطالعه تبخیر - تعرق منطقه اسلام آباد غرب، از آمار ۳۰ ساله میانگین ماهانه، حداقل و حداکثر درجه حرارت، میانگین و حداقل - رطوبت نسبی، سرعت باد و ساعات آفتابی اخذ شده از ایستگاه هواشناسی سینوپتیک اسلام آبادغرب واقع در طول جغرافیائی ۴۸ درجه و ۲۸ دقیقه شرقی و عرض جغرافیائی ۳۴ درجه و ۷ دقیقه شمالی استفاده شده است. جدول ۱ میانگین آمار و اطلاعات هواشناسی ۳۰ ساله استفاده شده در برآورد تبخیر - تعرق در منطقه اسلام آبادغرب می‌باشد.

جدول ۱- میانگین آمار و اطلاعات هواشناسی ۳۰ ساله (۱۳۶۵-۱۳۹۴)

ماه‌های مختلف سال												متغیر	واحد
اسفند	بهمن	دی	آذر	آبان	مهر	شهریور	مرداد	تیر	خرداد	اردیبهشت	فروردین		
۷۲/۴۲	۷۵/۲۶	۶۳/۱۷	۶۶/۴۵	۷۶/۴۱	۱۰/۳۵	۱/۸۹	۰/۲	۰/۸	۱/۷	۳۴/۱۴	۵۸/۱۵	(mm)	بارندگی
۱۰/۵۵	۱۱/۴۸	۹/۷۲	۹/۱۷	۸/۳۸	۲/۸۶	۰/۳۴	۰/۲۸	۰/۲۴	۱/۱۷	۷/۷۹	۹/۶۳	(day)	روزهای بارانی
۵/۶۸	۱/۵۲	۱/۵۸	۴/۸۵	۱۰/۴۲	۱۷/۳۶	۲۳/۲۲	۲۷/۱	۲۶/۶	۲۱/۵۷	۱۵/۴۶	۱۰/۷۷	(c)	متوسط دما
۱۹/۹۷	۱۴/۵۵	۱۴/۱۵	۱۷/۹۸	۲۵/۲۸	۳۲/۲۹	۳۷/۷۸	۳۹/۸۶	۳۹/۹	۳۶/۰۸	۳۰	۲۵	(c)	حداکثر مطلق دما
۱۰/۶۱-	۱۲/۴۶	۱۱/۸۱-	۸/۱۴-	۳/۴۴-	۳/۹۸	۶/۹۷	۱۲/۲۳	۹/۹۱	۵/۵۲	۰/۸۶	۳/۷۹-	(c)	حداقل مطلق دما
۶۳/۳۱	۷۱/۰۷	۷۱/۹۷	۶۵/۱	۵۹/۵۲	۳۸/۴۸	۲۹/۲۱	۲۷/۵	۲۸/۶۷	۳۸/۱۷	۵۳/۵۵	۵۸/۸۳	(%)	متوسط رطوبت
۸۸/۰۷	۹۱/۶۹	۹۱/۳۸	۸۸/۹۷	۸۲/۲۱	۵۷/۹۳	۴۵/۵۵	۴۳/۲۱	۴۴/۷۹	۶۰/۳۴	۷۷/۷۶	۸۳/۱۴	(%)	بیشترین رطوبت
۳۷/۹۳	۵۰/۴۸	۵۲/۳۸	۴۵/۵۲	۳۶/۸۳	۱۸/۸۶	۱۲/۸۶	۱۲	۱۲/۶۹	۱۵/۹۷	۲۹/۶۲	۳۳/۸۳	(%)	کمترین رطوبت
۱۷/۱	۲۳/۳۱	۲۳/۴۵	۱۸/۶۲	۷/۳۱	۰/۳۱	۰	۰	۰	۰	۰/۶۲	۷/۵۵	(day)	روزهای یخبندان
۶/۵۴	۵/۶۶	۵/۲۵	۵/۶۳	۶/۸۲	۸/۸۳	۱۰/۷۱	۱۱/۱۹	۱۱/۶	۱۱/۲۳	۸/۶۹	۷/۵۴	(hr)	ساعات آفتابی
۴/۰۷	۳/۵۵	۳/۴	۳/۳۹	۳/۶۲	۴/۲۸	۴/۳۹	۴/۵۲	۴/۴	۴/۳۶	۴/۳	۴/۴۲	(mps)	سرعت باد غالب

مترمکعب تعیین گردید. اندازه‌گیری مقدار آب موجود در خاک قبل از هر آبیاری در سه عمق توسط بلوک گچی انجام گرفت.

محاسبه تبخیر- تعرق در روش‌های ذکر شده به شکل زیر می باشد.

۱- روش پنمن

در سال ۱۹۴۸ پنمن- مدل خود را با استفاده از داده‌های استاندارد هواشناسی (ساعات آفتابی، درجه حرارت، رطوبت و سرعت باد) ارائه داد که صورت نهایی آن می‌تواند به شکل زیر نوشته شود (پنمن، ۱۹۴۸)

[۱]

$$\int ET_0 = \frac{\Delta}{\Delta + \gamma} (R_n - G) + \frac{\gamma}{\gamma + \Delta} 15.36(1 + 0.0062u_2)(e_z^o - e_z)$$

$$\Delta = \frac{e_z^o - e_z}{T_0 - T_z} \quad [۲]$$

که در آن  $\Delta$  شیب منحنی تغییرات فشار بخار اشباع،  $e_s$  نسبت به درجه حرارت  $T$  ( $kPaC_0^{-1}$ ) و  $\gamma$  ضریب رطوبتی (سایکرومتری) رابطه بین کمبود فشار بخار و اختلاف درجه حرارت دماسنج‌های تر و

به منظور انجام محاسبات میزان تبخیر- تعرق مرجع از داده‌های لایسیمتری اندازه‌گیری شده گیاه مرجع چمن، در ایستگاه تحقیقات کشاورزی شهرستان اسلام‌آبادغرب استفاده شد. برای اجرای آن، یک دستگاه لایسیمتر زهکشدار به قطر ۱/۲ متر و ارتفاع ۱/۴ در نظر گرفته شده است که گیاه چمن که بعنوان مرجع مورد استفاده قرار گرفته است داخل آن کشت شد. لایسیمترها از جنس فلزی بود که داخل و خارج آن عایق بندی شد. جهت زهکشی نیز کف لایسیمتر تا ارتفاع ۱۵ سانتیمتری شن درشت و ریز ریخته شد و بقیه حجم آن توسط خاک زراعی و کود حیوانی پر شد. در طول فصل رشد، نیز کلیه عملیات زراعی مثل کوددهی و سم پاشی انجام شد. در طول دوره آب مازاد خارج شده از لایسیمتر با استفاده از لوله به داخل مخزن مجاور لایسیمتر ریخته شد و مقدار آن اندازه‌گیری شد. بافت خاک منطقه براساس آزمایش لومی-رسی بوده و میزان رطوبت آن در فاز ظرفیت زراعی خاک ۳۶/۵ درصد وزنی و چگالی ظاهری آن ۱/۳۱ گرم بر سانتی-

(n) به حداکثر ممکن ساعات آفتابی (N) و سرعت باد در روز دارد، است.

$$a = 0.0043RH_{\text{mean}} - \frac{n}{N} - 1.41 \quad [5]$$

[6]

$$b = 0.908 - 0.00483RH_{\text{min}} + 0.7949 \times \left(\frac{n}{N}\right) + 0.0768 [LnU_d + 1]^2 - 0.0038 \times RH_{\text{min}} \left(\frac{n}{N}\right) - 0.000433 \times RH_{\text{min}} \times (U_d) + 0.281 Ln(U_d + 1) Ln\left(\frac{n}{N} + 1\right) - 0.00975 \times Ln(U_d + 1) \times \left[ Ln(RH_{\text{min}} + 1)^2 \times Ln\left(\frac{n}{N} + 1\right) \right]$$

۴- روش مک کینگ (آلن، ۲۰۰۰)

$$ET_0 = 0.61 \frac{\Delta}{\Delta + \gamma} \frac{R_s}{2.45} - 0.12 \quad [7]$$

که در آن  $ET_0$  تبخیر- تعرق گیاه مرجع بر حسب میلی متر در روز (میانگین در طول ماه) و  $R_s$  تابش خورشیدی ( $MJ m^{-2} day^{-1}$ ) و  $\Delta$  شیب منحنی تغییرات فشار بخار اشباع ( $e_s$ ) نسبت به درجه حرارت (T) ( $kPa C_0^{-1}$ ) و  $\gamma$  ضریب رطوبتی (سایکرومتری) رابطه بین کمبود فشار بخار و اختلاف درجه حرارت دماسنج‌های تر و خشک ( $kPa C_0^{-1}$ ) است.

۵- معادله تورک

[8]

$$ET_0 = a_T \times 0.013 \frac{T_{\text{mean}}}{T_{\text{mean}} + 15} \frac{23.8856 \times R_s + 50}{\lambda}$$

که در آن  $ET_0$  گیاه مرجع تبخیر- تعرق روزانه ( $mm.d^{-1}$ ) و  $T_{\text{mean}}$  دمای متوسط روزانه (C) و  $a_T = 1 + (50 - RH_{\text{mean}}) / 70$  برای  $RH_{\text{mean}} < 50\%$  و  $a_T = 1$  برای  $RH_{\text{mean}} > 50\%$  و  $R_s$  تابش خورشیدی ( $Mj.M^{-2}.d^{-1}$ ) و  $\lambda$  گرمای نهان تبخیر ( $Mj.Kg^{-1}$ ) است.

۶- معادله پریستلی- تیلور

[9]

$$ET_0 = a_T \times 0.013 \frac{T_{\text{mean}}}{T_{\text{mean}} + 15} \frac{23.8856 \times R_s + 50}{\lambda}$$

خشک ( $kPa C_0^{-1}$ ) و  $R_n$  تشعشع خالص ورودی شار گرمایی خاک ( $MJ m^{-2} day^{-1}$ ) و  $G$  شار گرمایی خاک متری از سطح زمین بر حسب  $miles.day^{-1}$  و  $u_2$  سرعت باد در ارتفاع دو  $e_0$  فشار بخار آب اشباع در سطح تبخیر و  $e_z$  فشار بخار آب در ارتفاع Z و  $T_0$  دما در سطح تبخیر و  $T_z$  دما در ارتفاع Z است.

۲- روش هارگریوز و سامانی

هارگریوز و سامانی در سال ۱۹۸۵ رابطه‌ای تعریف کرده اند که به مقادیر روزانه دمای حداقل، دمای حداکثر و تابش خورشیدی برای محاسبه نیاز دارد و می تواند مقدار تبخیر- تعرق را بصورت هفتگی، ماهانه، ۲۴ ساعته و ۱۰ روزه محاسبه کند. معادله هارگریوز- سامانی به این صورت است (هارگریوز و سامانی، ۱۹۸۵).

[3]

$$ET_0 = 0.0023 \times Ra \times (T_{\text{max}} - T_{\text{min}})^{0.5} (T_{\text{mean}} + 17.8)$$

که در آن  $T_{\text{max}}$  حداکثر دمای روزانه هوا و  $T_{\text{min}}$  حداقل دمای روزانه هوا و  $T_{\text{mean}}$  میانگین روزانه دما هوا و  $R_n$  تشعشع خالص ورودی ( $MJ m^{-2} day^{-1}$ ) است.

۳- روش تعدیل شده بلانی- کریدل که توسط

دورینوس و پروت (۱۹۷۷) تغییر یافته است.

[4]

$$ET_0 = a + b[p0.46T_{\text{mean}} + 8.13]$$

که در آن  $ET_0$  تبخیر- تعرق گیاه مرجع بر حسب میلی متر در روز (میانگین در طول ماه) و  $T_{\text{mean}}$  میانگین حرارت روزانه در ماه مورد نظر بر حسب درجه سلسیوس و a و b ضرایب اقلیمی که بستگی به حداقل رطوبت نسبی هوا ( $RH_{\text{min}}$ )، نسبت ساعات واقعی آفتابی



دوره زمانی محاسبه و  $C_d$  ضریب مخرج برای نوع گیاه و دوره زمانی محاسبه است.

۹- روش پنمن- مونتیت فائو

آلن و همکاران (۱۹۹۸)، در نشریه ۵۶ فائو روش مذکور را بعنوان یک روش استاندارد جهانی معرفی می کند که به شکل زیر ارائه شده است.

[۱۳]

$$ET_0 = \frac{0.408 \left[ \Delta(R_n - G) + \gamma \frac{900}{T + 273} U_2 (e_s - e_a) \right]}{\Delta + \gamma(1 + 0.34U_2)}$$

که در آن  $R_n$  تشعشع خالص ورودی  $(MJ m^{-2} day^{-1})$  و  $G$  جریان حرارتی خاک  $(MJ m^{-2} day^{-1})$  و  $T$  میانگین روزانه یا ساعتی دمای هوا در ارتفاع ۱.۵ تا ۲ متری  $U_2$  سرعت باد در ارتفاع ۲ متری و  $e_s$ ,  $e_a$  فشار بخار اشباع و فشار واقعی بخار آب در هوا در ارتفاع ۱.۵ تا ۲ متری بر حسب میلی بار و  $\Delta$  شیب منحنی تغییرات فشار بخار اشباع  $(e_s)$  نسبت به درجه حرارت  $(T)$  و  $\gamma$  ضریب رطوبتی (سایکرومتری) رابطه بین کمبود فشار بخار و اختلاف درجه حرارت دماسنج‌های تر و خشک است.

اصلاح عامل دما برای شرایط غیر مرجع، اولین اقدام برای تخمین مقادیر قابل اعتماد تبخیر- تعرق مرجع است. ایستگاه‌های هواشناسی ایران اغلب در شرایط غیر مرجع واقع شده‌اند. اگرچه اصلاح دما برای چنین محل‌هایی ضروری است ولی به نظر می‌رسد چنین اصلاحاتی در مطالعات تبخیر- تعرق صورت نمی‌گیرد (دین پژوه، ۲۰۰۶). روش مذکور با رابطه زیر معرفی می‌شود

$$MDD = (T_d - T_n) > 2 \quad [14]$$

در رابطه فوق  $MDD$  = انحراف از نقطه شبنم (برحسب درجه سلسیوس) و  $T_d$  = دمای نقطه شبنم (برحسب درجه سلسیوس) و  $T_n$  = دمای حداقل (برحسب درجه سلسیوس) است. چنانچه حاصل

ککه در آن  $R_n$  تشعشع خالص ورودی  $(MJ m^{-2} day^{-1})$  و  $G$  جریان حرارتی خاک  $(MJ m^{-2} day^{-1})$  و  $\lambda$  گرمای نهان تبخیر  $(Mj.Kg^{-1})$  و  $\Delta$  شیب منحنی تغییرات فشار بخار اشباع  $(e_s)$  نسبت به درجه حرارت  $(T)$  و  $\gamma$  ضریب رطوبتی (سایکرومتری) رابطه بین کمبود فشار بخار و اختلاف درجه حرارت دماسنج‌های تروخشک  $(kPaC_0^{-1})$  است.

۷- روش پنمن کمبرلی

در این روش همه واحدها، تعریف و شکل معادله همانند معادله اولیه پنمن- می‌باشد ولی ضرایب عملکرد باد (برای گیاه چمن) در طول سال تفاوت می‌کند و با استفاده از معادلات زیر تعیین می‌شود.

[۱۰]

$$a_w = 0.4 + 1.4 \exp \left\{ - \left[ \frac{(D - 173)}{58} \right]^2 \right\}$$

[۱۱]

$$b_w = 0.007 + 0.004 \exp \left\{ - \left[ \frac{(D - 243)}{80} \right]^2 \right\}$$

$D$  شماره روز سال از اول ژانویه

۸- معادله استاندارد شده ASCE (آلن، ۲۰۰۰)

[۱۲]

$$ET_0 = \frac{0.408 \left[ \Delta(R_n - G) + \gamma \frac{C_n}{T + 273} U_2 (e_s - e_a) \right]}{\Delta + \gamma(1 + C_n U_2)}$$

که در آن  $R_n$  تشعشع خالص ورودی و  $G$  جریان حرارتی خاک  $(MJ m^{-2} day^{-1})$  و  $T$  میانگین روزانه یا ساعتی دمای هوا در ارتفاع ۱.۵ تا ۲ متری،  $U_2$  سرعت باد در ارتفاع ۲ متر و  $e_s$ ,  $e_a$  فشار بخار اشباع و فشار واقعی بخار آب در هوا در ارتفاع ۱.۵ تا ۲ متری بر حسب میلی‌بار،  $\Delta$  شیب منحنی تغییرات فشار بخار اشباع  $(e_s)$  نسبت به درجه حرارت  $(T)$  و  $\gamma$  ضریب رطوبتی (سایکرومتری) رابطه بین کمبود فشار بخار و اختلاف درجه حرارت دماسنج‌های تروخشک و  $C_n$  ضریب صورت برای نوع گیاه و

$$EF = 1 - \frac{\sum_{i=1}^N (x_i^m - x_i^c)^2}{\sum_{i=1}^N (x_i^m - \bar{x})^2} \quad [16]$$

$$MAPE = \frac{\sum_{i=1}^N \frac{(x_i^c - x_i^m)}{x_i^m}}{N} \quad [17]$$

$$R^2 = \frac{(\sum_{i=1}^N (x_i^c - \bar{x}^m)(x_i^m - \bar{x}^m))^2}{\sum_{i=1}^N (x_i^c - \bar{x}^m)^2 \sum_{i=1}^N (x_i^m - \bar{x}^m)^2} \quad [18]$$

در رابطه‌های فوق RMSE جذر میانگین مربعات خطا، EF راندمان یا کارایی مدل، MAPE میانگین درصد خطا،  $R^2$  ضریب تبیین، di تفاضل بین روش لایسیمتری، سایر معادلات،  $x_i^m$  مقادیر روش لایسیمتری بعنوان مرجع،  $x_i^c$  مقادیر مدل‌های مختلف،  $\bar{x}$  میانگین مقادیر مدل‌های مختلف،  $x^m$  میانگین مقادیر لایسیمتری، N تعداد ماههایی که تبخیر-تعرق آن محاسبه می‌شود. مقدار RMSE نشان می‌دهد که نتایج هرکدام از مدل‌ها تا چه حد نسبت به مقادیر بدست آمده از لایسیمتر بیشتر یا کمتر تخمین زده شده‌اند. مقدار EF نیز نتایج هرکدام از مدل‌ها را با مقادیر تبخیر-تعرق گیاه مرجع چمن که از لایسیمتر بدست آمده است مقایسه می‌کند و مقادیر مثبت این شاخص نشان می‌دهد که مقادیر مدل‌ها نسبت به مقادیر واقعی، قرابت دارد. و مقادیر منفی نشان‌دهنده عدم کارایی مدل‌های مورد استفاده در پیش‌بینی تبخیر-تعرق مرجع است.  $R^2$  نشان‌دهنده بخشی از تغییرات کل می‌باشد که به وسیله رابطه خطی بین دو متغیر توجیه می‌شود.

### نتایج و بحث

مقادیر تبخیر-تعرق مرجع محاسبه شده با روش‌های مختلف در جدول ۲ آورده شده است. میزان ضریب همبستگی و جذر میانگین مربعات خطا بین روش‌های مختلف و داده‌های لایسیمتری اندازه‌گیری شده نیز در جدول ۳ ارائه شده است. در شرایطی که ضریب همبستگی بین روش‌ها و داده-

رابطه فوق بیشتر از ۲ باشد، با استفاده از فرمول‌های مربوطه باید داده‌های دمایی اصلاح گردند. لازم به ذکر است که چون  $MDD < 2$  منعکس‌کننده شرایط مرجع (خوب آبیاری شده) می‌باشد. لذا در شرایط  $MDD < 2$  داده‌های دمایی اصلاح نمی‌شوند (علیزاده و همکاران، ۱۳۷۹).

به منظور آسان‌سازی مقایسه بین روش‌های مختلف و همچنین توانائی مقایسه آنها با داده‌های لایسیمتری از برنامه REF-ET که توسط آلن و همکاران (۲۰۰۰) در دانشگاه آیداهو نوشته شده است استفاده شد. این نرم‌افزار تبخیر-تعرق مرجع را می‌تواند به شکل ماهانه، روزانه، ساعتی و با متر محاسبه کند و توانائی دریافت انواع فرمت‌ها را دارا می‌باشد. در پژوهش حاضر از این نرم افزار جهت محاسبه تبخیر-تعرق مرجع استفاده شده است. جهت تعیین قابل اعتماد بودن مقادیر تبخیر-تعرق مرجع و بررسی مرجع بودن ایستگاه از رابطه (۱۴) استفاده شد. بررسی با استفاده از رابطه مذکور نشان داد که ایستگاه اسلام‌آبادغرب در شرایط مرجع واقع شده و نیازی به اصلاح عامل دما ندارد.

برای مقایسه کمی نتایج حاصله از مدل‌های مختلف بررسی شده و انتخاب بهترین روش محاسبه تبخیر-تعرق مرجع، آمار تشتک با داده‌های ۹ روش بیان شده از شاخص‌های آماری همبستگی پیرسون، جذر میانگین مربعات خطا (RMSE)، راندمان یا کارائی مدل (EF)، میانگین درصد خطا (MAPE) و ضریب تبیین ( $R^2$ ) استفاده شده است. محاسبه ضریب همبستگی با استفاده از نرم افزار SPSS صورت گرفت و پارامتر آماری جذر میانگین مربعات خطا بین داده‌های لایسیمتری و معادلات مختلف تعیین گردید. برای این منظور از رابطه‌های زیر استفاده شده است:

$$RMSE = \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^N (d_i)^2}{N}} \quad [15]$$

معنادار نبود. ضریب تبیین نیز که یکی از مهمترین شاخص‌های آماری است نشان‌دهنده مناسب بودن روش بلانی-کریدل به میزان ۰/۹۸ در مقایسه با روش لایسیمتری است.

نتایج حاصل نشان می‌دهد که روش بلانی-کریدل برای منطقه نتایج بسیار نزدیکی با روش پنمن-مونتیت اصلاح شده که روش استاندارد سازمان خواروبارجهانی است، دارد. حقیقت جو (۱۳۸۲) روش مناسب برآورد تبخیر-تغرق مرجع در منطقه سیستان را روش‌های لینکر و پنمن دانسته و برآورد روش‌های بلانی کریدل و هارگریوز سامانی را کمتر از میزان تبخیر-تغرق منطقه دانستند.

شکل ۱ مقایسه مقادیر تبخیر-تغرق مرجع (mm) برآورد شده توسط روش‌های مختلف با مقادیر روش لایسیمتری می‌باشد.

های لایسیمتری یکسان باشد، روشی انتخاب می‌شود که کمترین اختلاف را داشته باشد.

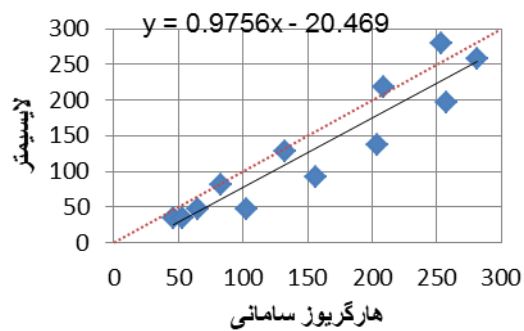
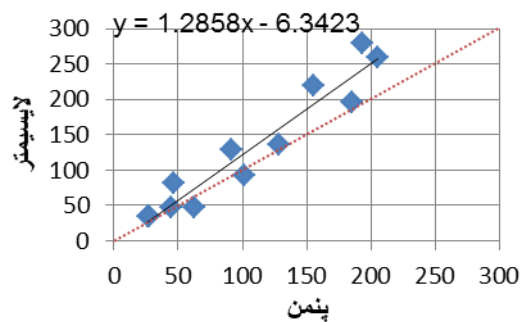
شاخص آماری ضریب همبستگی هر قدر به یک نزدیک‌تر باشد نشان‌دهنده همبستگی بیشتر عوامل مقایسه شده می‌باشد لذا روش بلانی-کریدل با ضریب همبستگی ۰/۹۹، نسبت به سایر روش‌ها برتری دارد. شاخص جذرمیانگین مربعات خطا که نشان دهنده پراکندگی داده‌ها می‌باشد هر چه کمتر باشد نشان‌دهنده نزدیک‌تر بودن نتایج است لذا روش تورک با جذر میانگین مربعات اختلاف ۲۲/۲ و پس از آن بلانی-کریدل با جذرمیانگین مربعات-اختلاف ۲۴/۴۲ دارای شرایط مناسب‌تری هستند. راندمان مدل تورک با مقدار ۰/۹۳ و بلانی-کریدل با مقدار ۰/۹۲ نسبت به سایر مدل‌ها بیشتر بوده و مناسب‌تر می‌باشد و میانگین درصد خطا در روش بلانی-کریدل (۰/۰۱) و تورک (۰/۰۲) کوچک و

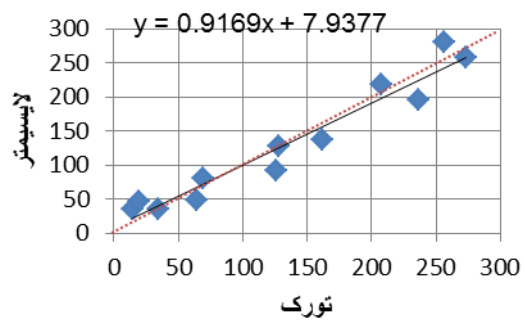
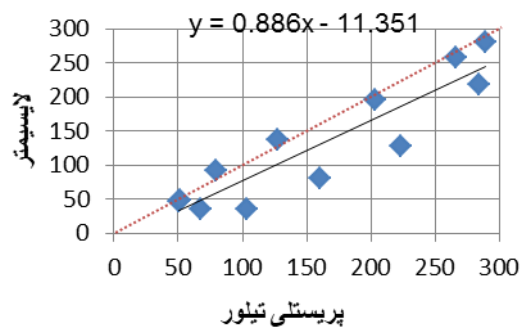
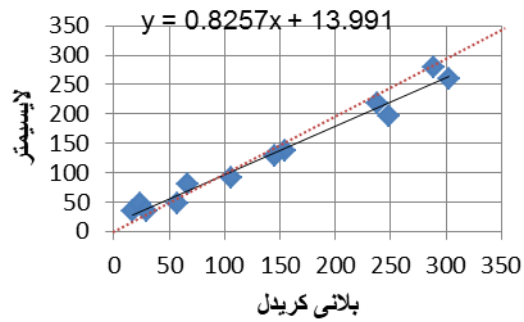
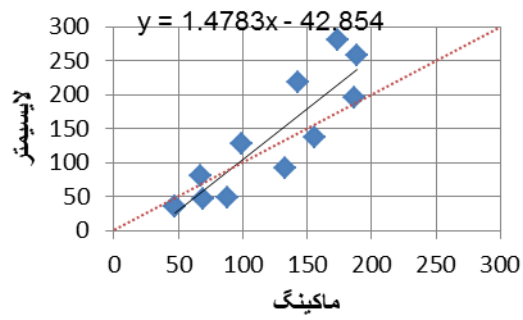
جدول ۲- مقادیر تبخیر-تغرق مرجع محاسبه شده با روش‌های مختلف

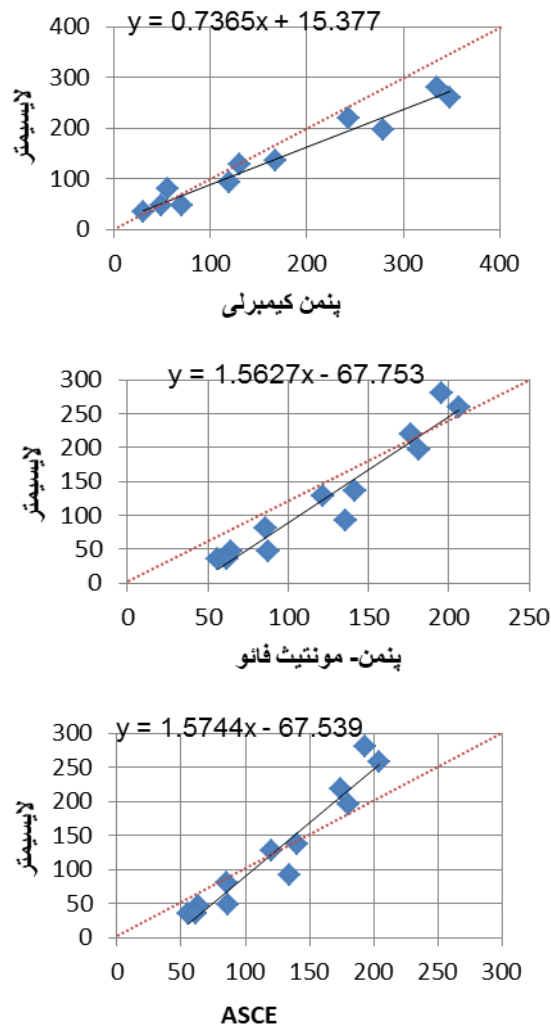
ماه	پنمن	هارگریوز سامانی	بلانی کریدل	ماکینگ	تورک	روش			
						پنمن کیمرلی	ASCE	پنمن-مونتیت فائو	داده‌های لایسیمتری
دی	۲۶/۷	۴۶	۱۷	۴۶/۹	۱۴/۷	۶۷/۷	۲۹/۶	۵۵/۹	۳۴/۶۶
بهمن	۴۴/۸	۶۵/۱	۲۳/۹	۶۸/۹	۱۹/۶	۵۰/۶	۴۸/۳	۶۳/۹	۴۷/۱
اسفند	۶۲/۳	۱۰۳/۱	۵۷/۵	۸۷/۷	۶۴/۱	۵۱/۸	۶۹/۹	۸۶/۹	۴۷/۷
فروردین	۱۰۱/۶	۱۵۶/۸	۱۰۵/۵	۱۳۳/۲	۱۲۶/۲	۷۹/۵	۱۱۹/۶	۱۳۴/۸	۹۱/۶
اردیبهشت	۱۲۸/۲	۲۰۴/۱	۱۵۴/۸	۱۵۶/۲	۱۶۲/۲	۱۲۷/۳	۱۶۸	۱۴۰/۱	۱۳۶/۵
خرداد	۱۸۵	۲۵۷/۶	۲۴۸/۷	۱۸۶/۷	۲۳۶/۵	۲۰۳/۱	۲۷۹/۳	۱۸۰	۱۹۶/۲
تیر	۲۰۵/۸	۲۸۱/۶	۳۰۲/۸	۱۸۹/۲	۲۷۳	۲۶۶/۱	۳۴۸/۹	۲۰۴/۸	۲۵۸/۷
مرداد	۱۹۳/۳	۲۵۳/۳	۲۸۹/۲	۱۷۳/۹	۲۵۶/۴	۲۸۹/۳	۳۳۵	۱۹۳/۸	۲۷۹/۷
شهریور	۱۵۵/۱	۲۰۸/۶	۲۳۸/۴	۱۴۳/۱	۲۰۷/۶	۲۸۴/۵	۳۴۳/۹	۱۷۴/۵	۲۱۸/۹
مهر	۹۱/۳	۱۳۳	۱۴۵/۱	۹۸/۷	۱۲۷/۸	۲۲۳/۸	۱۲۹/۸	۱۲۰/۶	۱۲۸/۱
آبان	۴۶/۶	۸۲/۵	۶۶/۵	۶۷/۷	۶۸/۸	۱۶۰/۹	۵۶	۸۵/۲	۸۰/۷
آذر	۲۷/۴	۵۳/۵	۲۹/۹	۴۷/۲	۳۴/۶	۱۰۳/۶	۳۱/۸	۶۱/۶	۳۴/۶

جدول ۳- مقایسه روش‌های مختلف برآورد تبخیر-تغرق مرجع با داده‌های لایسیمتری با روش‌های مختلف

ضریب تبیین	میانگین درصد خطا	راندمان یا کارایی مدل	جذر میانگین مربعات خطا	ضریب همبستگی	مدل
۰/۹۲	۰/۱۴	۰/۸۱	۳۸/۱۷	۰/۹۶۱	پنمن
۰/۸۷	۰/۳۲	۰/۸۱	۳۸/۵۴	۰/۹۳۶	هارگریوز سامانی
۰/۹۸	۰/۰۱	۰/۹۲	۲۴/۴۲	۰/۹۸۸	بلانی کریدل
۰/۷۹	۰/۰۹	۰/۶۹	۴۷/۷۸	۰/۸۸۹	ماکینگ
۰/۹۴	۰/۰۲	۰/۹۳	۲۲/۲	۰/۹۷	تورک
۰/۸۳	۰/۴۲	۰/۷۳	۴۶/۷۳	۰/۹۱۲	پرستلی تیلور
۰/۹۶	۰/۱۳	۰/۷۷	۴۲/۴۷	۰/۹۸۲	پنمن کیمبرلی
۰/۹۳	۰/۱۹	۰/۸	۳۸/۱۶	۰/۹۶۲	ASCE
۰/۹۳	۰/۲	۰/۸	۳۷/۷۱	۰/۹۶۲	پنمن - موتیث فائو







شکل ۱- مقایسه مقادیر تبخیر- تعرق مرجع (mm) برآورد شده توسط روش‌های مختلف با مقادیر لایسیمتر

دراکثر مناطق ایران را مناسب‌ترین روش برای برآورد  $ET_0$  دانستند. شاهدی و همکاران (۱۳۸۹) در استان مازنداران روش بلانی‌کریدل را مناسب‌ترین روش دربرآورد تبخیر- تعرق مرجع دانستند. سالاریان و همکاران (۱۳۹۲) مناسب‌ترین روش برآورد تبخیر و تعرق پتانسیل در شرایط کمبود داده هواشناسی در ماه‌های گرم و سرد سال در اصفهان را به ترتیب استفاده از معادلات بلانی‌کریدل، مکینگ، تشعشی، هارگریوز، تورک، تیلور دانستند. جهانبخش و همکاران (۱۳۸۹) نیز روش بلانی

در مقیاس ماهانه نیز روش هارگریوز سامانی در اقلیم‌های خشک بیابانی و نیمه‌خشک؛ روش مکینگ در اقلیم‌های مدیترانه‌ای مرطوب، خیلی مرطوب و روش تورک در اقلیم فراخشک مناسب تشخیص داده شد. دین پژوه (۱۳۹۵) برای غرب و شمال غرب کشور روش هارگریوز سامانی، برای شمال و شمال شرق روش ترنت وایت، و در مرکز و جنوب شرق کشور روش لینیاکر را برای محاسبه تبخیر- تعرق مناسب دانست. زارع ایبانه و همکاران (۱۳۸۹) نتایج روش‌های با پایه پنمن

بنا شده کمتر بوده و برآورد آن در مناطقی که تعداد داده های هواشناسی محدودتر است آسان تر می- باشد.

به نظر می‌رسد روش‌هایی که در آن محاسبه تبخیر- تعرق بر اساس دمای محیط می‌باشد، در منطقه نتایج مطلوب‌تری نسبت به سایر روش‌های محاسبه تبخیر- تعرق نشان می‌دهد و شاید بعلت دقیق تر بودن اطلاعات دمایی نسبت به سایر اطلاعات هواشناسی و یا وجود ریزگردها در منطقه که برآمار و اطلاعات هواشناسی مربوط به تابش- و تشعشع تاثیر می‌گذارد و به همین علت نتایج مربوط به روش‌های بلانی- کرایدل، تورک و هارگریوز- سامانی از نتایج روش‌هایی مثل ماکینگ، پریستلی- تیلور، پنمن- کیمبرلی و حتی پنمن و پنمن- ماتیت فائو و ASCE به نتایج روش لایسیمتری نزدیک تر بود.

کرایدل را جهت برآورد تبخیر- تعرق در حوضه جنوبی ارس مناسب ترین روش دانستند. مطلوبیت روش بلانی کرایدل برای منطقه اقلیم نیم خشکی چون مشهد و کرج به ترتیب در مطالعات علیزاده و میرشاهی (۱۳۸۰) و نساجی زواره و صادقی فر (۱۳۸۶) توصیه شده است، که با نتیجه تحقیق حاضر مبنی بر توصیه یک روش دما مبنای همخوانی دارد.

### نتیجه گیری کلی:

بررسی‌های نتایج نشان دهنده این بود که در منطقه اسلام‌آباد غرب روش بلانی- کرایدل که توسط دورینوس و پروت (۱۹۷۷) اصلاح شده است انطباق بیشتری با داده‌های روش لایسیمتری نشان داد. ضمناً تعداد پارامترهای هواشناسی مورد نیاز جهت برآورد تبخیر- تعرق در روش بلانی- کرایدل که یک روش تجربی است، از روش‌هایی که برپایه فیزیکی

### منابع مورد استفاده

۱. انتصاری م ، نوروزی م ، سلامت ع ، احسانی م ، توکلی ع ، ۱۳۷۵. مقایسه روش پنمن- مونتیت با سایر روش‌های توصیه شده جهت محاسبه تبخیر- تعرق مرجع ( $ET_0$ ) در چند منطقه مختلف ایران. صفحه‌های ۲۲۷ تا ۲۳۱. مجموعه مقالات هشتمین سمینار کمیته ملی آبیاری و زهکشی ایران، تهران، کمیته ملی آبیاری و زهکشی.
۲. بی‌نام، ۱۳۸۲. مدیریت آب آبیاری در مزرعه، گروه کار استفاده پایدار از منابع آب برای تولید محصولات کشاورزی، انتشارات کمیته ملی آبیاری و زهکشی ایران، تهران.
۳. تفضلی ف، ۱۳۸۵، ارزیابی حساسیت مدل‌های برآورد  $ET_0$  به تابش ورودی روزانه در شرایط اقلیمی همدان، پایان نامه کارشناسی ارشد گروه مهندسی آب، دانشکده کشاورزی، دانشگاه بوعلی سینا، همدان.
۴. پورمحمدی س، دستورانی م، مختاری م، رحیمیان م، ۱۳۸۹. تعیین و پهنه‌بندی  $ET_0$  واقعی توسط فن سنجش از دور و الگوریتم سبال ( مطالعه موردی حوزه آبخیز منشاد در استان یزد)، مجله علوم و مهندسی آبخیزداری ایران . سال چهارم، شماره ۱۳، صفحه‌های ۲۱ تا ۳۰.
۵. حقیقت‌جو پ، ۱۳۸۲. تعیین روش مناسب برآورد تبخیر- تعرق مرجع در منطقه سیستان، هشتمین سمینار سراسری آبیاری و کاهش تبخیر، ۷ و ۸ بهمن ماه ۱۳۸۲، دانشگاه شهید باهنر کرمان.

۶. رحیم زادگان ر، ۱۳۷۰. جستجوی روش مناسب برآورد تبخیر-تعرق در منطقه اصفهان، مجله علوم کشاورزی ایران، شماره ۱ و ۲، جلد ۲۲، صفحه‌های ۱ تا ۹.
  ۷. زارع ایبانه ح، قاسمی ع، احمدی م، ۱۳۸۶. تعیین مناسب‌ترین روش برآورد تبخیر- تعرق گیاه مرجع درمقایسه با روش‌های تجربی برای منطقه همدان، صفحه‌های ۲۱ تا ۲۸، نهمین سمینار سراسری آبیاری و کاهش تبخیر. کرمان، ۱۶ تا ۱۸ بهمن ماه ۱۳۸۶.
  ۸. سالاریان م، نجفی م، داوری ک، اسلامیان س، حیدری م، ۱۳۹۲. مناسب‌ترین روش برآورد تبخیروتعرق مرجع در شرایط کمبود داده هواشناسی در ماه‌های گرم‌وسرد سال (مطالعه موردی شهرستان اصفهان)، نشریه آبیاری و زهکشی ایران، شماره ۱، جلد ۸، صفحه‌های ۶۲ تا ۷۲.
  ۹. سپاسخواه ع، محمدی ا، ۱۳۷۵. تعیین تبخیروتعرق یونجه و کنجد به روش پنمن- مونتیث درمنطقه باجگاه، صفحه‌های ۲۱ تا ۳۱، ششمین سمینار آبیاری و کاهش تبخیر، ۱۰ الی ۱۱ شهریور، دانشگاه کرمان.
  ۱۰. شاهدی ک، زارعی م، ۱۳۸۹. ارزیابی روش‌های برآورد تبخیر- تعرق مرجع در استان مازندران، فصلنامه علمی پژوهشی مهندسی آبیاری و آب، سال اول، شماره ۲، صفحه‌های ۱۱ تا ۲۱.
  ۱۱. شایان نژاد محمد، ۱۳۸۵. مقایسه دقت روش‌های شبکه‌های عصب مصنوعی و پنمن- مونتیث در محاسبه تبخیر- تعرق مرجع، همایش ملی مدیریت شبکه‌های آبیاری و زهکشی، ۱۲ اردیبهشت ۱۳۸۵، دانشگاه شهید چمران اهواز، دانشکده مهندسی علوم آب.
  ۱۲. شهبابی فر م، عصارى م، کوچک‌زاده م، عزیزی‌زهان ع، ۱۳۸۶. ارزیابی شش روش محاسباتی تبخیر- تعرق مرجع با داده‌های لایسیمتری در شرایط گلخانه‌ای، اولین کارگاه فنی ارتقاء کارایی مصرف آب با کشت محصولات گلخانه‌ای، موسسه تحقیقات، اصلاح و تهیه نهال و بذر کرج، ۲۶ مهرماه.
  ۱۳. علیزاده ا، ۱۳۸۵. طراحی سیستم‌های آبیاری سطحی، انتشارات دانشگاه امام رضا(ع)، مشهد.
- مجرد ف، قمرنیا ه، نصیری، ش، ۱۳۸۳. مطالعه تطبیقی روش‌های برآورد تبخیر- تعرق مرجع در جلگه مازندران، نیوار، شماره ۵۴ و ۵۵، صفحه‌های ۷۷ تا ۹۵.

14. Allen RG and Pruitt WO, 1991. FAO-24 Reference evapotranspiration factors. Journal of Irrigation and Drainage Engineering 117(5): 758-773.
15. Allen RG and Pruitt WO, 1988. Closure to rational use of the FAO Blany- Criddle formula. Journal of Irrigation and Drainage Engineering 114(2): 375-380.
16. Allen RG Pereira LS Raes D Smith M, 1998. Crop Evapotranspiration – Guidelines for Computing Crop Water Requirements, FAO Irrigation and Drainage Paper 56, FAO, 1998, ISBN 92-5-104219-5.
17. Allen RG, 2000. Manual REF-ET. Available Online at [www.kimberly.Audaho.edu](http://www.kimberly.Audaho.edu).
18. Alizadeh A and Mirshahi B, 2001. Assessment accuracy of hargirivz-samani and evaporation pan methods in calculated potential evapotranspiration in khorasan province synoptic stations. Journal of Scientific and Technical Meteorological Organization 42(43): 51-70.
19. Amatya DM and Skaggs RW and Gregory JD, 1995. Comparison of methods for estimating REF-ET. Proc, Journal of Irrigation and Drainage Engineering 121(6): 427-435.



20. Castaneda L and Rao P, 2005. Comparison of methods for estimating reference evapotranspiration in southern California. *Journal of Environmental Hydrology*, 13(2): 251–260.
21. Dehghani Sanij H and Yamamoto T and Rasiyah V, 2004. Assessment of evapotranspiration estimation models for use in Semi-arid environments. *Agriculture Water Management*, 64: 91-106.
22. Dinpashoh Y, 2006. Study of reference crop evapotranspiration in I.R. of Iran, *Agricultural Water Management* 84: 123-129.
23. Doorenbos J, Pruitt. 1977. *Guidelines for Predicting Crop Water Requirement, Irrigation and drainage Paper 24 (Second Edition)*, Food and Agriculture Organization of the United Nations, Rome.
24. Grismer M E Orang M Snyder R Matyac R, 2002. pan evaporation to reference evapotranspiration conversion methods, *Journal Irrig and Drain Eng, ASCE*, 128(3): 180-184.
25. Jacobs JM Anderson MC Friess LC and Diak GR, 2004. Solar radiation long wave radiation and emergent wetland evapotranspiration estimates from satellite data in florida, USA. *Hydrological Sciences Journal* 49 (3): 461–476.
26. Jensen ME Burman RD Allen RG, 1990. *Evapotranspiration and Irrigation Water Requirements. ASCE manuals and report on engineering practices No70* , American Society of Civil Engineers, New York, ISBN 0-87262-763-2, 360p.
27. Kouchakzadeh M and Nikbakht J, 2004. comparison of different methods to estimate reference evapotranspiration in Iran different climate with PMFAO standard method, *Agricultural Sciences*,10(3)43-57.
28. Lin C Chao C and Chen w, 2008. estimation regional evapotranspiration by adaptive network-based fuzzy inference system for dan-shui basin in Taiwan, *Journal of Chinese Institute of Engineering*. 30(6): 1091-1096.
29. Salih AM and Sendil U, 1983. Evapotranspiration under extremely arid environment, *Journal of Irrigation and Drainage Engineering*. 110(3): 289–303.
30. Smith M, 1993. *Climwat For CropWat A Climatic Database For Irrigation Planning And Management. FAO Irrigation and Drainage Paper, no. 49, Rome (Italy)*, 116 p.
31. Snyder R, 1992. Equation for evaporation pan to evapotranspiration conversions. *Journal of Irrigation and Drainage Engineering* 118(6): 977–980.
32. Sumner DM and Jacobs JM, 2005. Utility of Penman–Monteith, Priestley– Taylor, reference evapotranspiration and pan evaporation methods to estimate pasture vapotranspiration. *Journal of Hydrology*, 308(4): 81–104.
33. Weiß M and Menzel L, 2008. A global comparison of four potential evapotranspiration equations and their relevance to stream flow modelling in semi-arid environments. *Advances in Geoscience* 18: 15–23.

## **Evaluation of Different Estimation Methods of Reference Crop Evapotranspiration and Their Comparison with the Pan Evaporation Method case study: Islamabad-Gharb Area**

**Mohammad amin parandin<sup>1\*</sup>, Amirhosein Nazemi<sup>2</sup>, Seyed Aliashraf Sadraddini<sup>2</sup>**

1-Water Engineering Group, agriculture Department, Tabriz University, Tabriz, Iran

2-Professor of Water Engineering Group, Agriculture, Department University of Tabriz., Tabriz., Iran

### **Abstract**

An irrigation planning is set in order to determining the soil water balance and estimation of the water future consumption based on the calculation or measurement of the Evapotranspiration values, which providing a possibility for prediction of a real time that corresponding to the moisture index of management Allowed Deficit (MAD) in soil. This study was conducted for evaluation different reference evapotranspiration models in Islamabad-Gharb area. for this purpose, the monthly data of Islamabad-Gharb synoptic Meteorology stations during a period of 30-year (1394-1364) were used. After reconstruction of the missed data and verification of the reference stations, values of the evapotranspiration were calculated with 9 valied formulas using REF-ET software. In order to determine the best method, the output values of the models were compared with evaporation pan data, using some statistical criterio. According to the results, the highest correlation coefficient ( $r=0.99$ ) was obtained between the output data of the Blaney-Cradle model and evaporation pan. Also the minimum root mean square error (RMSE) values of 22.2 (mm/day) and 24.42 (mm/day) were belogend to the models of torque and Blaney- Cradle, respectively. Furthermore the highest efficiency (EF) value(0.93) was obtained for the both models of Blaney- Cradle and torque. Hence by considering the resulted minimum mean percentage error (MAPE) value (0.01) for Blaney-Cradle, this model was proposed as the most suitable model for application in the studied area.

***Keywords: Blany-cridle method, The determination coefficient, The correlation coefficient, Evapotranspiration models***