

## بررسی و مقایسه تبخیر - تعرق برآورد شده از نشت تبخیر با مقادیر $ET_0$ روش استاندارد در منطقه گرگان

\* حسین شریفان<sup>۱</sup> و بیژن قهرمان<sup>۲</sup>

<sup>۱</sup>عضو هیات علمی دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی گرگان، عضو هیات علمی و دانشیار

دانشکده کشاورزی دانشگاه فردوسی مشهد

تاریخ دریافت: ۸۴/۴/۱۲؛ تاریخ پذیرش: ۸۴/۱۲/۱۳

### چکیده

تبخیر - تعرق گیاه مرجع ( $ET_0$ ) یکی از فراسنج‌های اساسی در طراحی سیستم‌های آبیاری می‌باشد. این فراسنج به روش مستقیم (لایسیمتری) اندازه‌گیری و یا به‌طور غیرمستقیم (معادلات تجربی) برآورد می‌شود. در شرایط عدم دسترسی به داده‌های دقیق لایسیمتری می‌توان از روش فائو - پنمن - مانتیث (F-P-M) به‌عنوان روش استاندارد، جهت ارزیابی نتایج سایر روش‌های تجربی استفاده نمود. بنابراین در تحقیق حاضر با استفاده از داده‌های نشت تبخیر ایستگاه هواشناسی گرگان، مقادیر  $ET_0$  محاسبه و نتایج آن با مقادیر  $ET_0$  روش استاندارد مقایسه گردید. برای محاسبه  $ET_0$  باید ضریب نشت را در مقادیر تبخیر از نشت ضرب نمود. در این تحقیق با استفاده از معادله‌های گوناگون نظیر کونیکا، آلن - پروت، اشنایدر، اشنایدر اصلاح شده و اورنگ مقادیر ضریب نشت محاسبه و پس از ضرب در داده‌های روزانه تبخیر از نشت، مقادیر  $ET_0$  روزانه برآورد گردید. بررسی‌های رگرسیونی و آماری نشان داد که از روش‌های اورنگ و اشنایدر اصلاح شده برای برآورد مقادیر  $ET_0$  روزانه و از روش‌های کونیکا و اشنایدر اصلاح شده و آلن - پروت برای تخمین مقادیر  $ET_0$  ۱۰ روزه و از روش‌های اشنایدر اصلاح شده و کونیکا برای محاسبه  $ET_0$  ماهانه در منطقه مطالعاتی و سایر مناطقی که دارای این اقلیم هستند، می‌توان استفاده نمود.

**واژه‌های کلیدی:** تبخیر - تعرق گیاه مرجع، نشت تبخیر، ضریب نشت، گرگان

### مقدمه

افزایش جمعیت و نیاز روز افزون به مواد غذایی بیشتر از یک سو و محدودیت منابع آب و خاک از سوی دیگر، ضرورت و اهمیت توسعه کشاورزی را ایجاب می‌کند. یکی از فراسنج‌های مهم و اساسی در توسعه کشاورزی، تأمین آب مورد نیاز گیاهان می‌باشد. در

طراحی و برنامه‌ریزی سامانه‌های آبیاری جهت تأمین آب مورد نیاز گیاهان، به مقادیر تبخیر - تعرق گیاه مرجع ( $ET_0$ ) نیاز بوده و این عامل یکی از مهمترین اجزا اصلی طراحی محسوب می‌شود. تبخیر - تعرق گیاه مرجع عبارتست از میزان آبی که یک مزرعه پوشیده از گیاه مرجع (نظیر چمن یا یونجه) در یک دوره

مطرح نمود. (ایرماک و همکاران، ۲۰۰۲). برای محاسبه مقادیر  $ET_0$  از داده‌های تشت باید از ضریبی موسوم به ضریب تشت ( $K_{pan}$ ) استفاده نمود.

$$ET_0 = K_{pan} * E_{pan} \quad (1)$$

که در آن:  $ET_0$ : تبخیر- تعرق گیاه مرجع (میلی‌متر در روز)،  $E_{pan}$ : تبخیر از تشت (میلی‌متر در روز)،  $K_{pan}$ : ضریب تشت.

$K_{pan}$  به‌عنوان یک عامل ضروری به فراسنج‌هایی نظیر میانگین سرعت باد روزانه؛ شرایط رطوبتی و طول فاصله‌ای از تشت که سبز است بستگی دارد (دورنباس و پروت، ۱۹۷۷). در زمان ارائه این روش سازمان خواروبار جهانی (FAO) با استفاده از داده‌های لایسیمیتری منطقه دیویس و کالیفرنیا و با استفاده از روش دورنباس و پروت و نیز با توجه به عدم وجود تشت‌های الکترونیکی، مقادیر ضریب تشت را برای مقادیر طبقه‌بندی شده‌ای از فراسنج‌های سرعت باد، رطوبت نسبی و فاصله از تشت ارائه نمود که بعداً به‌عنوان یک روش ارزیابی مقادیر  $K_{pan}$  مورد استفاده قرار گرفت. (آلن و پروت، ۱۹۹۱). در دهه‌های اخیر محققانی نظیر فرورت و همکاران (۱۹۸۳)، کونیکا (۱۹۸۹)، آلن و پروت (۱۹۹۱)، اشنایدر (۱۹۹۲) و اورنگ (۱۹۹۸) برای محاسبه  $K_{pan}$  معادلات مختلفی را ارائه نمودند. که این معادلات توسط دیگر محققان مورد ارزیابی قرار گرفت.

گریسر و همکاران (۲۰۰۲) در تحقیقی برای منطقه کالیفرنیا، مقادیر ضریب تشت را با استفاده از معادلات تجربی ارائه شده، محاسبه نموده سپس مقادیر  $ET_0$  به‌دست آمده از روش تشت را با مقادیر  $ET_0$  به‌دست آمده از روش استاندارد (F-P-M) مورد مقایسه قرار دادند و نتیجه گرفتند که مقادیر ضریب تشت به‌دست آمده از روش‌های آلن و پروت (۱۹۹۱) و اشنایدر (۱۹۹۲) نسبت به سایر معادلات فوق از دقت بالاتری برخوردار است. آنها همچنین مقادیر  $K_{pan}$  حاصله از روش‌های فوق را با نتایج جداول فائو مورد مقایسه قرار دادند و به این نتیجه رسیدند که ممکن است مقادیر

زمانی مشخص مصرف نماید، به‌طوری‌که گیاهان این مزرعه در طول دوره رشد با کمبود آب مواجه نشوند (آلن و پروت، ۱۹۹۱). این فراسنج به دو روش مستقیم و غیرمستقیم برآورد می‌گردد. در روش اول که در بسیاری از نقاط کشورمان امکان پذیر نیست، مقادیر  $ET_0$  به‌طور مستقیم از لایسیمیترها اندازه‌گیری می‌گردد. در روش دوم براساس داده‌های هواشناسی و با استفاده از معادلات تجربی، مقادیر  $ET_0$  تخمین زده می‌شود. بعضی از این معادله‌ها به فراسنج‌های مختلف هواشناسی نیاز دارند و این موجب می‌شود علی‌رغم دقت خوب آن روش‌ها نتوان در بعضی از نقاطی که دارای ایستگاه هواشناسی کامل نیستند بکار برد. از سوی دیگر برای محاسبه  $ET_0$  می‌توان از اطلاعات تشت تبخیر به‌عنوان یکی از روش‌های قابل قبول استفاده نمود. این روش برای محاسبه  $ET_0$  در مناطق مرطوب نتایج خوبی را به‌دست می‌آورد (ایرماک، ۲۰۰۲). برای کارایی بیشتر این روش در هر منطقه باید مقادیر تبخیر از تشت آن محل را با توجه به مقادیر دقیق  $ET_0$  اندازه‌گیری شده توسط لایسیمیتر واسنجی و تصحیح نمود. از آنجا که در منطقه مورد مطالعه آمار تبخیر- تعرق گیاه مرجع (چمن) از لایسیمیتر حجمی فقط برای دوره بسیار کوتاه مدت برداشت شده است (آذری، ۱۳۷۶)، لذا از روش فائو- پنمن- مانتیث به‌عنوان روش استاندارد و قابل قبول جهت ارزیابی مقادیر  $ET_0$  به‌دست آمده از روش‌های تشت استفاده گردید.

تحقیقات انجام گرفته در نقاط مختلف جهان مبین این نکته است که دقت مقادیر تبخیر- تعرق برآورد شده با رابطه فائو-پنمن-مانتیث (F-P-M) در مقایسه با مقادیر اندازه‌گیری شده لایسیمیتری از دیگر روابط تجربی بهتر می‌باشد (آلن، ۱۹۹۶؛ آلن و همکاران، ۱۹۹۸). لذا این روش غالباً به‌عنوان تنها روش استاندارد برای محاسبه تبخیر- تعرق گیاه مرجع و نیز برای ارزیابی دیگر روش‌ها پیشنهاد گردید.

جنسن (۱۹۷۴) جزء اولین افرادی بود که موضوع بکارگیری مقادیر تبخیر از تشت را جهت برآورد  $ET_0$

فصل رشد به ترتیب ۰/۷۷، ۰/۷۵ و ۰/۶۹ بود در حالی که مقدار متوسط ضریب تشمت در همان دوره از روش اشنایدر ۰/۶۷ بوده است. ایشان نیز توصیه نموده‌اند به جای استفاده از تشمت در مزرعه چمن می‌توان از تشمت نصب شده به ارتفاع ۵۰ سانتی در مزرعه یونجه برای برآورد ضریب تشمت و  $ET_0$  استفاده نمود.

مقایسه و ارزیابی استفاده از داده‌های تشمت و تصحیح شده آنها به منظور برآورد مقادیر  $ET_0$  در منطقه گرگان از اهداف این تحقیق می‌باشد. از طرف دیگر در این تحقیق چند روش جهت محاسبه  $K_{pan}$  جهت تصحیح داده‌های تشمت به مقادیر تبخیر-تعرق گیاه مرجع مورد ارزیابی قرار گرفته‌اند.

### مواد و روش‌ها

ایستگاه هاشم آباد- گرگان در فاصله ۵ کیلومتری شمال غربی گرگان و در منطقه‌ای کشاورزی و با اقلیم مرطوب تا نیمه مرطوب واقع شده است. با بررسی آمار این ایستگاه متوسط بارندگی سالانه آن حدود ۶۰۰ تا ۶۵۰ میلی‌متر در سال بوده و درجه حرارت متوسط آن بین ۰/۴ تا ۳۳/۶ درجه سانتی‌گراد و رطوبت نسبی منطقه بین ۲۴ تا ۹۸ درصد تغییر می‌کند.

برای انجام این تحقیق از آمار و اطلاعات هواشناسی ۳ ساعته (۸ قرائت در روز) ایستگاه سینوپتیک گرگان (سال‌های ۲۰۰۲-۱۹۹۲) استفاده شده و مقادیر روزانه داده‌ها با میانگین‌گیری از ۸ قرائت انجام گرفته در طول شبانه روز محاسبه گردید. این آمار و اطلاعات شامل درجه حرارت‌های حداقل، حداکثر، تر و خشک و نقطه شبنم، ساعات آفتابی، سرعت باد می‌باشند. مقادیر تبخیر از تشمت به صورت روزانه برداشت و مورد استفاده قرار گرفت. پس از جمع‌آوری آمار فوق و ذخیره کردن آن‌ها در فایل‌های جداگانه و با استفاده از برنامه کامپیوتری تهیه شده به زبان کوئیک بیسیک (Q-Basic)، مقادیر تبخیر-تعرق روزانه ایستگاه فوق از روش‌های مختلف تشمت

به دست آمده در منطقه مورد مطالعه، از مقادیر به دست آمده فائو از صحت بیشتری برخوردار باشند.

ایرماک و همکاران (۲۰۰۲) برای یک ایستگاه تحقیقاتی در فلوریدا با اقلیم مرطوب، مقادیر ضریب تشمت را با استفاده از معادلات کونیکا (۱۹۸۹) و اشنایدر اصلاح شده محاسبه نمودند. به طوری که با استفاده از معادله ۱ و ضریب تشمت مناسب، مقادیر تبخیر-تعرق گیاه مرجع محاسبه شد. سپس ایشان در مقیاس روزانه-ماهانه-سالانه مقادیر  $ET_0$  به دست آمده از روش تشمت را با مقادیر روش استاندارد مورد مقایسه قرار دادند. آنها در تحقیق خود به این نتیجه رسیدند که نتایج حاصله از روش کونیکا (۱۹۸۹) به مقادیر روش استاندارد نزدیکتر است و روش اشنایدر اصلاح شده مقادیر  $ET_0$  بیشتری را نسبت به مقادیر روش استاندارد برآورد می‌نماید.

علیزاده و همکاران (۱۳۷۹) در منطقه خراسان مقادیر تصحیح شده تبخیر از تشمت را با مقادیر  $ET_0$  روش استاندارد مورد مقایسه قرار دادند. در تحقیق ایشان به لحاظ اینکه ایستگاه‌های مورد نظر در منطقه خشک و نیمه خشک واقع شده‌اند، نتایج حاصله قابل قبول نبود.

امداد و همکاران (۱۳۷۹) برای منطقه‌ای در اطراف گرگان، مقادیر ماهانه  $ET_0$  به دست آمده از لایسیمتر زهکش دار را (در یک دوره کوتاه مدت ۳ ساله) با تعدادی از روش‌های تجربی از جمله روش تشمت مورد مقایسه قرار داده و نتیجه گرفتند که روش‌های بلانی-کریدل و پنمن-مانیت نسبت به سایر روش‌ها نتایج مطلوب‌تری را می‌دهند و استفاده از داده‌های تشمت به روش فائو در مراتب بعدی قرار می‌گیرد.

مرادی و همکاران (۱۳۷۹) در تحقیقی در منطقه تبریز، مقدار  $K_{pan}$  را برای سه وضعیت تشمت کلاس A به دست آوردند، یکی از این تشمت‌ها در داخل مزرعه‌ای پوشیده از چمن (با ارتفاع بین ۸-۱۵ سانتی‌متر) و دو تشمت دیگر در دو ارتفاع ۵۰ و ۸۰ سانتی از سطح زمین در مزرعه یونجه (با حداکثر ارتفاع ۶۴ سانتی‌متر) نصب شده بودند. متوسط این ضریب در دوره ۱۰۰ روزی

اورنگ (۱۹۹۸) یکی دیگر از محققانی بود که در زمینه برآورد ضریب تشت تحقیقاتی را انجام داد. او معادله شماره ۶ را ارائه کرد.

$$K_{pan} = 0.51206 - 3.21 \cdot 10^{-4} U \quad (6)$$

$$+ 0.031886 \ln(F) + 0.00288945 RH - 1.07 \cdot 10^{-4} RH \cdot \ln(F)$$

در کلیه معادلات فوق:  $K_{pan}$ : ضریب تشت،  $U$ : سرعت باد (کیلومتر در روز)،  $RH$ : رطوبت نسبی،  $F$  (%): فاصله سبزیگی که باد به سمت تشت می‌وزد (برحسب متر).

در تحقیق حاضر برای محاسبه مقدار تبخیر- تعرق گیاه مرجع از روش تشت، در ابتدا مقدار ضریب تشت را از روش‌های فوق (معادلات ۲ تا ۶) محاسبه، سپس با استفاده از معادله ۱ و مقادیر روزانه تبخیر از تشت، مقدار  $ET_0$  روزانه در دوره مطالعاتی محاسبه گردید. همچنین مقادیر تبخیر روزانه از تشت بدون بکارگیری ضریب تشت با مقادیر  $ET_0$  نیز ارزیابی شد.

**مقایسه روش‌های مورد مطالعه با روش استاندارد:** برای هر یک از روش‌های مورد نظر و روش استاندارد، مقادیر تبخیر- تعرق پتانسیل روزانه در طی دوره آماری موجود محاسبه شد، سپس مقادیر  $ET_0$  روزانه هر روز ژولینوسی (در ایستگاه مورد نظر به تعداد دوره آماری برای هر روز ژولینوسی  $ET_0$  روزانه وجود دارد.) در مقابل مقادیر متناظر  $ET_0$  روزانه استاندارد همان روز ژولینوسی رسم گردید. از این نمودارها برای ارزیابی نتایج معادله تجربی استفاده می‌شود. با رگرسیون‌گیری بین مقادیر  $ET_0$  روزانه هر روش (۶ روش مورد نظر) و مقادیر  $ET_0$  روزانه روش استاندارد مرجع، نتایج حاصله از روش‌های مذکور مورد بررسی قرار گرفت. در این ارزیابی مقادیر  $ET_0$  روزانه محاسبه شده از روش‌های مختلف تشت ( $Y$ ) نسبت به مقادیر  $ET_0$  روزانه روش استاندارد مرجع ( $Y_i$ ) با توجه به فراسنج‌های آماری (متوسط خطای تخمین‌ها،  $MBE$ ) (خطای استاندارد تخمین‌ها  $SEE$ ) و (ضریب تبیین  $R^2$ )، مقایسه گردید (رضایی، ۱۳۷۹).

تبخیر محاسبه و در نرم افزار (Excel) با مقادیر برآورد شده از روش استاندارد مقایسه شد.

**روش فائو- پنمن مانتیث:** با استفاده از معادله فائو- پنمن- مانتیث که یکی از مهم‌ترین و عمومی‌ترین معادلات ترکیبی است مقادیر تبخیر- تعرق گیاه مرجع برآورد گردید. در این تحقیق به علت عدم وجود داده‌های دقیق لایسیمتری در دوره دراز مدت، از این روش به عنوان روش استاندارد جهت ارزیابی سایر روش‌ها استفاده شد.

### روش‌های محاسبه $ET_0$

**روش‌های تشت تبخیر:** فرورت و همکاران (۱۹۸۳) برای محاسبه  $K_{pan}$  معادله درجه دومی را بسط دادند که تابعی از متوسط روزانه رطوبت نسبی، سرعت باد و فاصله از تشت (Fetch) بود. این معادله در سال ۱۹۸۹ توسط کونیکا تصحیح گردید (معادله ۲) (کونیکا، ۱۹۸۹).

$$K_{pan} = 0.475 - 2.4 \cdot 10^{-4} U + 5.16 \cdot 10^{-3} RH \quad (2)$$

$$+ 1.18 \cdot 10^{-3} F - 1.6 \cdot 10^{-5} RH - 1.01 \cdot 10^{-6} F^2 - 8 \cdot 10^{-9} RH^2 \cdot U - 1 \cdot 10^{-8} RH^2 \cdot F$$

پس از آن آلن و پروت (۱۹۹۱) معادله غیر خطی (معادله ۳) را که به فراسنج‌های هواشناسی نظیر روش فوق بستگی داشت ارائه نمودند.

$$K_{pan} = 0.108 - 3.31 \cdot 10^{-4} U + 0.0422 \ln(F) + 0.1434 \ln(RH) - 6.31 \cdot 10^{-4} [(\ln(F))^2 \cdot \ln(RH)] \quad (3)$$

در تحقیقی، اشنایدر (۱۹۹۲) گزارش داد که معادله ارائه شده توسط فرورت بسیار پیچیده است و تحت اقلیم‌های یکسان نسبت به روش آلن و پروت (۱۹۹۱) از نتایج متفاوتی برخوردار می‌باشد. لذا برای محاسبه  $K_{pan}$  معادله ساده‌تری را ارائه نمود. معادله وی تابعی از فراسنج‌های قبلی بود و بعدها این معادله هم اصلاح گردید.

$$K_{pan} = 0.482 - 3.76 \cdot 10^{-4} U + 0.024 \ln(F) + \quad (4)$$

$$0.0045 RH$$

$$K_{pan \text{ adj}} = 0.5321 - 3.0 \cdot 10^{-4} U \quad (5)$$

$$+ 0.0249 \ln(F) + 0.0025 RH$$

ارزیابی قرار گرفت. مطابق این شکل و نتایج رگرسیونی و آماری مندرج در جدول ۱، می‌توان گفت که روش اورنگ و تشت- تبخیر دارای بیشترین و کمترین شیب بوده، در حالی که ضریب تبیین ( $R^2$ ) برای همه روش‌ها تقریباً یکسان می‌باشد. همچنین خط برازش شده در روش اورنگ به خط ۱:۱ نزدیکتر از سایر روش‌هاست. مقدار SEE در روش اورنگ حداقل بوده، لیکن مقدار MBE در روش‌های کونیکا و آلن- پروت به مراتب کوچک‌تر از سایر روش‌هاست. با بررسی شکل فوق می‌توان نتیجه گرفت که همه روش‌ها مقدار  $ET_0$  روزانه کمتری را نسبت به روش استاندارد برآورد می‌نمایند. با توجه به ضرایب فوق می‌توان نتیجه گرفت که برای محاسبه  $ET_0$  روزانه از داده‌های تبخیر از تشت به ترتیب روش‌های اورنگ، اشنایدر اصلاح شده و آلن- پروت و کونیکا پیشنهاد می‌گردد.

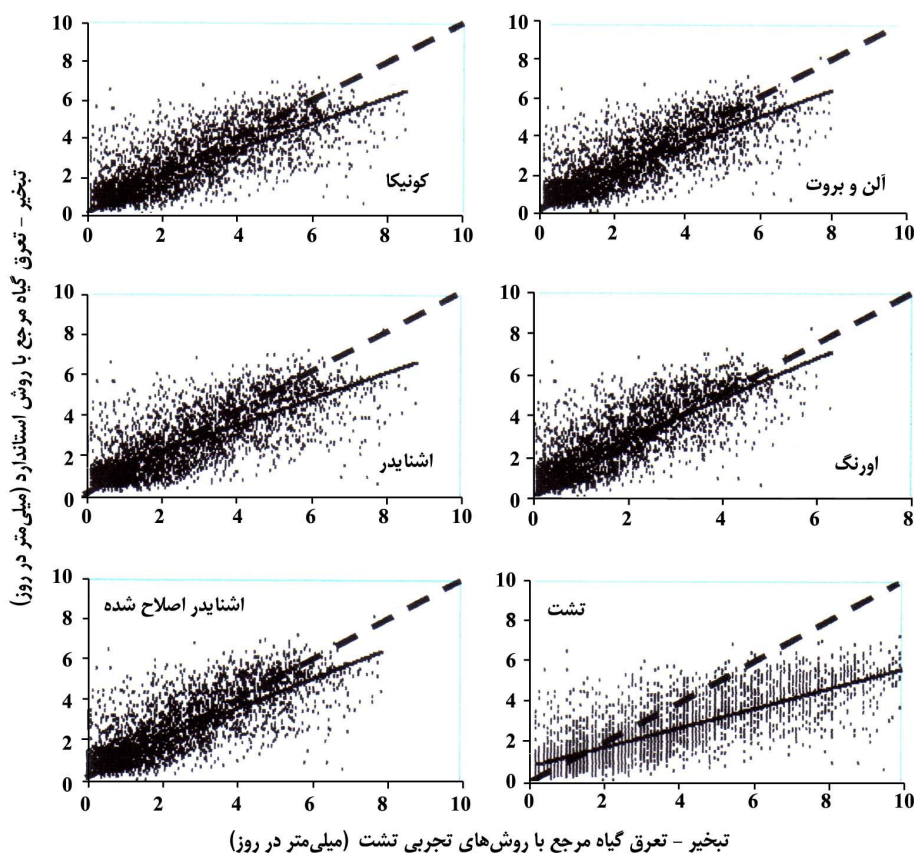
$$SEE = \{[\text{SUM}(Y-Y_i)^2] / [(N-1)]\}^{0.5} \quad (7)$$

$$MBE = [\text{SUM}(Y-Y_i)] / (N-1) \quad (8)$$

همچنین برای هر یک از روش‌های مورد نظر مقادیر  $ET_0$  در دوره‌های ده روزه و ماهانه محاسبه و نسبت به مقادیر متناظر  $ET_0$  ده روزه و ماهانه متناظر مقادیر روش استاندارد مورد تجزیه و تحلیل قرار گرفت. لازم به ذکر است در معادله‌های مورد نظر فاصله سبزیگی از تشت، واحد در نظر گرفته شد.

### نتایج و بحث

مقادیر  $ET_0$  روزانه: در شکل ۱ مقادیر  $ET_0$  روزانه محاسبه شده توسط روش‌های تجربی تشت در مقابل مقادیر  $ET_0$  روش استاندارد برای ایستگاه گرگان ترسیم و نسبت به خط ۱:۱ و بهترین خط برازش داده شده مورد



شکل ۱ - نمودار همبستگی بین مقادیر  $ET_0$  روزانه روش‌های تجربی تشت با مقادیر  $ET_0$  روزانه روش F-P-M برای کل سال‌های آماری (۱۹۹۲-۲۰۰۲) در ایستگاه گرگان (خط ممتد و خط چین به ترتیب بیانگر بهترین خط برازش و خط تطابق ایده آل (۱:۱) می‌باشد).

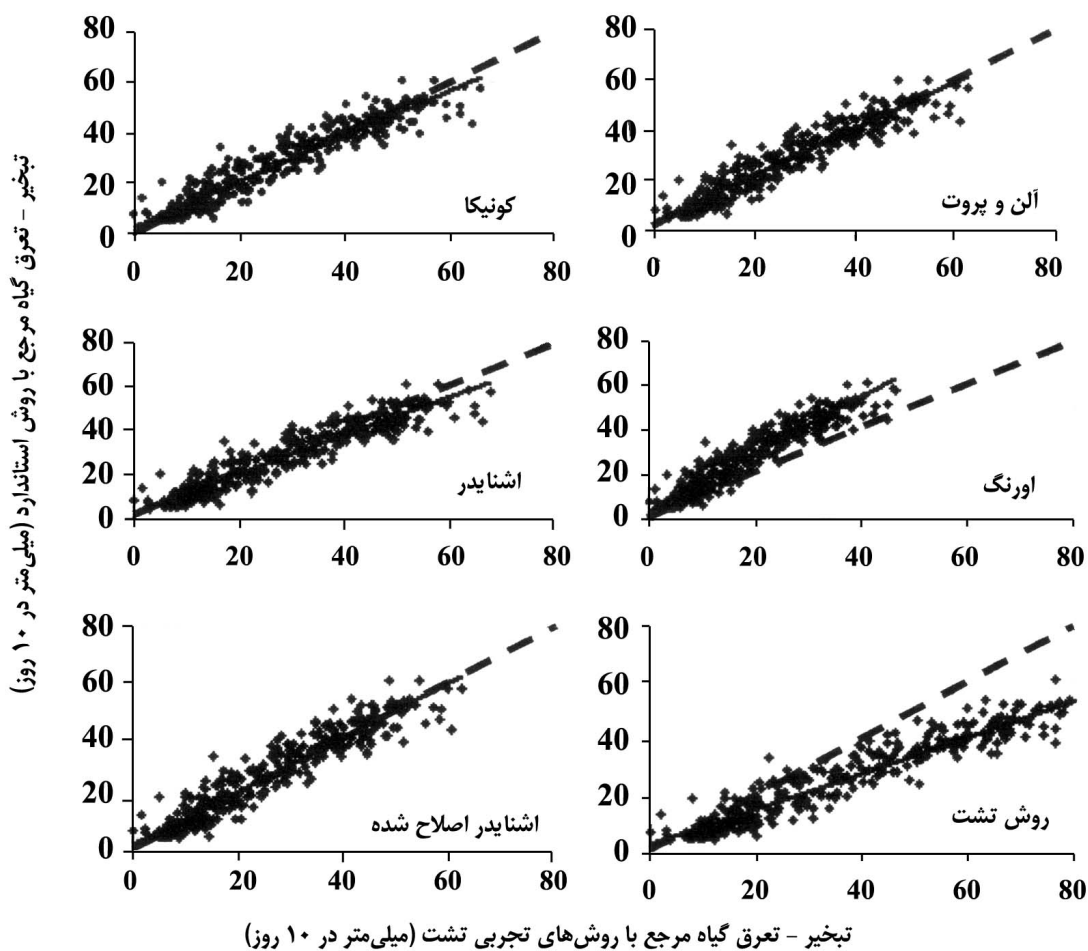
جدول ۱ - مقادیر پارامترهای رگرسیونی و آماری ناشی از مقایسه مقادیر  $ET_0$  روزانه روش‌های مختلف تشت تبخیر با مقادیر  $ET_0$  روزانه روش استاندارد (mm/day).

پارامتر آماری خط برازش	روش کونیکا	روش آلن و پروت	روش اشنایدر	روش اشنایدر اصلاح	روش اورز گ	روش شت بخیر
شیب خط	۰/۶۷۶۷	۰/۷۱۶۵	۰/۶۵۲۸	۰/۷۲۵۱	۰/۹۸۵۳	۰/۴۸۵۵
عرض از مبدأ	۰/۸۴۶۹	۰/۸۴۵۸	۰/۸۵۳۷	۰/۸۴۵۹	۰/۸۵۰۷	۰/۸۵۱۶
$R^2$	۰/۶۰۵	۰/۶۰۹	۰/۵۸۸	۰/۶۰۷	۰/۶۲۷۸	۰/۶۳۶۵
SEE	۱/۴۹۳	۱/۴۱۱	۱/۵۷۳	۱/۴۰۹	۱/۳۹۳	۲/۳۵۲
MBE	۰/۰۶۹	-۰/۰۸۲	۰/۱۵۹	-۰/۱۱۲	-۰/۷۸۹	۱/۱۲۴

روش کونیکا حداقل بوده و روش تشت (بدون استفاده از ضریب تصحیح) حداکثر می‌باشد. چنین نتیجه‌ای را ایرماک و همکاران (۲۰۰۲) برای منطقه مرطوب فلوریدا گرفتند. بنابراین در منطقه گرگان پیشنهاد می‌شود برای محاسبه ضریب تشت در دوره‌های ۱۰ روزه، از روش‌های اشنایدر اصلاح شده، کونیکا و آلن - پروت استفاده شود.

**مقادیر  $ET_0$  دوره ماهانه:** در شکل ۳ تغییرات مقادیر تبخیر ماهانه تصحیح شده توسط روش‌های مختلف تجربی نسبت به مقادیر  $ET_0$  روش استاندارد و همچنین خط ۱:۱ نشان داده شده است. با توجه به شکل و جدول ۳ مشاهده می‌شود شیب حاصل از برازش بهترین خط، به ترتیب در روش‌های اشنایدر اصلاح شده و آلن - پروت، کونیکا و اشنایدر به ترتیب به ۱ نزدیک‌ترند. لکن روش‌های اورنگ و تشت تبخیر نیز فاصله زیادی تا نیمساز ناحیه اول دارند. این نشان‌دهنده تخمین تقریباً نادرست آنها می‌باشد. مقادیر ضریب تبیین در این گونه آمار  $ET_0$  (ماهانه) در حد قابل قبولی است. لیکن مقادیر SEE و MBE به ترتیب در روش‌های کونیکا، اشنایدر، آلن - پروت و اشنایدر اصلاح شده، از کمترین مقدار برخوردارند. بنابراین در اینگونه مقادیر ماهانه به ترتیب روش‌های اشنایدر، کونیکا، آلن - پروت و اشنایدر اصلاح شده پیشنهاد می‌گردد. گریسمر و همکاران (۲۰۰۲) نیز به نتایج مشابهی دست یافتند.

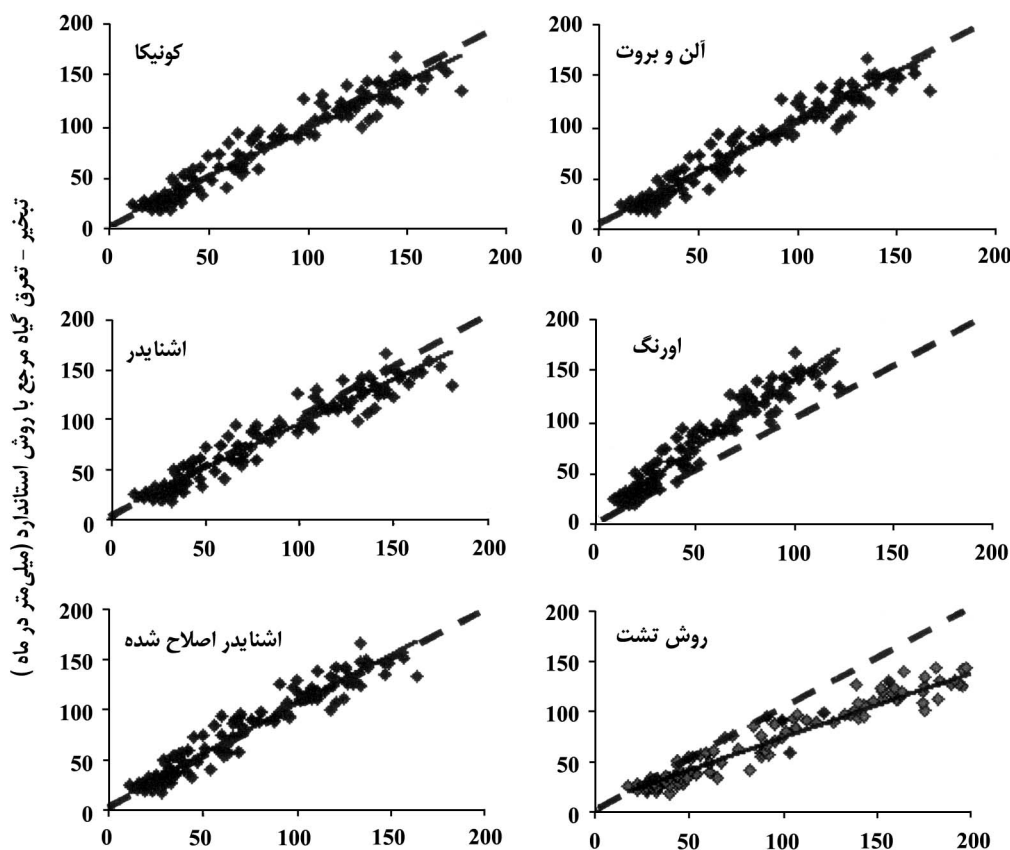
**مقادیر  $ET_0$  دوره ۱۰ روزه:** از آنجا که دور آبیاری برای تأمین آب مورد نیاز گیاهان زراعی و در برنامه‌ریزی آبیاری از اهمیت ویژه‌ای برخوردار است و از طرف دیگر معمولاً دور آبیاری محصولات مختلف و عمده منطقه کمتر از ۱۰ روز نیست، لذا مقادیر  $ET_0$  ده روزه (جمع ۱۰ روز متوالی) می‌تواند به عنوان یک تیمار مورد ارزیابی قرار گیرد. در شکل ۲ مقادیر  $ET_0$  ده روزه برآورد شده از روش‌های تجربی تشت در مقابل مقادیر  $ET_0$  روش استاندارد برای ایستگاه گرگان نشان داده شده است. از آنجا که دوره زمانی تبخیر از تشت بزرگتر از بخش قبلی (یک روزه) می‌باشد، لذا مطابق این شکل می‌توان بهترین معادله برازش شده را طوری تعریف نمود که ضرائب همبستگی بین آنها از حد بالایی برخوردار باشد. نتایج حاصل از بررسی رگرسیونی و تجزیه و تحلیل آماری، در جدول ۲ نشان داده شده است. برای دوره‌های ۱۰ روزه، شیب بهترین خط برازش شده به ترتیب در روش‌های اشنایدر اصلاح شده، آلن و پروت، کونیکا قرار دارد و روش برآورد از تشت بدون استفاده از معادلات اخیر، دارای کمترین شیب می‌باشد. از طرفی بهترین خط رگرسیونی روش‌های آلن - پروت و اشنایدر اصلاح شده و کونیکا به خط ۱:۱ نزدیکتر از سایر روش‌هاست. همچنین روش اورنگ مقدار  $ET_0$  بیشتری را نسبت به روش استاندارد تخمین می‌زند. مقادیر SEE و MBE



شکل ۲- نمودار همبستگی بین مقادیر  $ET_0$  دوره ۱۰ روزه روش های تجربی تشت با مقادیر  $ET_0$  دوره ۱۰ روزه روش F-P-M برای کل سال های آماری (۱۹۹۲-۲۰۰۲) در ایستگاه گرگان (خط ممتد و خط چین به ترتیب بیانگر بهترین خط برازش و خط تطابق ایده آل (۱:۱) می باشد).

جدول ۲- مقادیر پارامترهای رگرسیونی و آماری ناشی از مقایسه مقادیر  $ET_0$  ۱۰ روزه روش های مختلف تشت تبخیر با مقادیر  $ET_0$  ۱۰ روزه روش استاندارد (mm/10day)

پارامتر آماری خط برازش	روش کونیکا	روش آلن و پروت	روش اشنایدر	روش اشنایدر اصلاح شده	روش اورنگ	روش تشت تبخیر
شیب خط	۰/۸۹۲۶	۰/۹۴۰۱	۰/۸۷۳	۰/۹۵۴۴	۱/۲۷۲۷	۰/۶۲۶۲
عرض از مبدأ	۲/۹۰۹	۳/۰۲۰	۲/۶۶۷۸	۲/۹۴۸۶	۳/۴۵۶۵	۳/۴۸۳۸
$R^2$	۰/۹۰	۰/۹۰۱	۰/۸۹۷	۰/۹۰۱۳	۰/۹۰۱۸	۰/۹۰۷۳
SEE	۵/۰۲۹	۵/۰۷۱	۵/۲۸۶	۵/۱۲۴	۹/۹۲۳	۱۳/۶۷۳
MBE	-۰/۱۹۶	-۱/۵۹۶	۰/۶۵۱	-۱/۸۷۷	-۸/۱۹۴	۹/۶۶



تبخیر - تعرق گیاه مرجع با روش‌های تجربی تشتت (میلی‌متر در ماه)

شکل ۳- نمودار همبستگی بین مقادیر  $ET_0$  ماهانه روش‌های تجربی تشتت با مقادیر  $ET_0$  ماهانه روش F-P-M برای کل سال‌های آماری (۱۹۹۲-۲۰۰۲) در ایستگاه گرگان (خط ممتد و خط چین به ترتیب بیانگر بهترین خط برازش و خط تطابق ایده آل (۱:۱) می باشد).

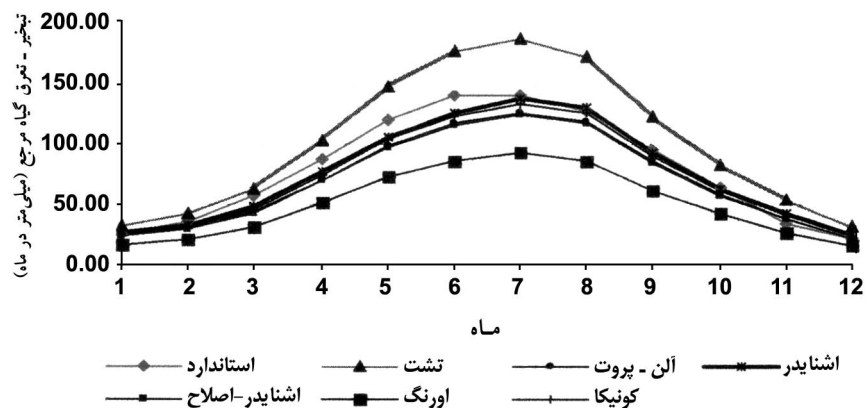
جدول ۳- مقادیر فراسنج‌های رگرسیونی و آماری ناشی از مقایسه مقادیر  $ET_0$  ماهانه روش‌های مختلف تشتت تبخیر با مقادیر  $ET_0$  ماهانه روش استاندارد (mm/month).

پارامتر آماری خط برازش	روش کونیکا	روش آلن و پروت	روش اشنایدر	روش اشنایدر اصلاح شده	روش اورنگ	روش تشتت تبخیر
شیب خط	۰/۹۲۰۴	۰/۹۷۰۱	۰/۸۹۹۴	۰/۹۸۴۸	۱/۳۱۸۳	۰/۶۴۸۵
عرض از مبدأ	۶/۵۲۰۳	۶/۸۱۳۱	۵/۸۳۳۳	۶/۵۸۷۱	۷/۸۹۴۱	۷/۹۹۸۶
$R^2$	۰/۹۳۰	۰/۹۲۹۷	۰/۹۲۶۶	۰/۹۳۰۲	۰/۹۳۱۱	۰/۹۳۵۹
SEE	۱۲/۱۸۶	۱۲/۵۹۷	۱۲/۹۶	۱۲/۸۵۵	۲۹/۰۳۸	۳۸/۹۲۴
MBE	-۰/۴۴۸	-۴/۶۹۶	۲/۱۲	-۵/۵۵۲	-۲۴/۷۲۷	۲۹/۵۰۶

ایستگاه گرگان معادله استفاده مستقیم از داده‌های تشتت و اورنگ نسبت به روش استاندارد، مقادیر  $ET_0$  ماهانه متفاوتی را برآورد می‌کند. لیکن سایر روش‌ها نتایج مطلوبی را ارائه می‌دهند.

با استفاده از مقادیر  $ET_0$  روزانه از روش استاندارد و روش‌های تصحیح داده‌های تشتت، مقادیر متوسط ماهانه  $ET_0$  در طول سال‌های مورد نظر از روش‌های فوق محاسبه و نتایج آن در شکل ۴ نشان داده شده است. با توجه به مقادیر به دست آمده می‌توان نتیجه گرفت که در





شکل ۴- نمودار مقادیر متوسط ET<sub>0</sub> ماهانه روش‌های تجربی تشت و روش F-P-M.

### نتیجه‌گیری

با توجه به نمودارها، جدول‌ها و بررسی‌های به عمل آمده می‌توان نتیجه گرفت که:

- با تصحیح مقادیر تبخیر از تشت توسط هر یک از معادلات تجربی می‌توان مقادیر ET<sub>0</sub> گیاه مرجع را برآورد نمود. لیکن باید معادله‌ای را انتخاب کرد که ET<sub>0</sub> قابل قبولی را برآورد نماید. در منطقه گرگان برای برآورد ET<sub>0</sub> روزانه از داده‌های تشت بهتر است از روش اورنگ برای محاسبه ضریب تشت استفاده نمود.

- در منطقه گرگان می‌توان با حاصل ضرب ضریب تشت به دست آمده از روش‌های اشنایدر اصلاح شده، کونیکا و آلن-پروت در داده‌های تبخیر از تشت، مقادیر ET<sub>0</sub>

دوره‌های ۱۰ روزه (به‌عنوان یک دور آبیاری) را برآورد نمود.

- برای برآورد مقادیر ET<sub>0</sub> ماهانه منطقه مطالعاتی می‌توان ضریب تشت را از روش‌های اشنایدر اصلاح شده و کونیکا محاسبه نمود. تا مقادیر ET<sub>0</sub> مناسبتری برآورد گردد.

- با مقایسه شکل‌های ۱، ۲ و ۳ می‌توان نتیجه گرفت که ضریب تبیین ناشی از همبستگی ET<sub>0</sub> روش‌های تصحیح داده‌های تشت با روش استاندارد با افزایش دوره زمانی نیز افزایش می‌یابد. چون با افزایش دوره زمانی میزان خطا در برآورد کاهش می‌یابد و نتایج از دقت بالاتری برخوردار هستند. و بالاخره می‌توان از نتایج این تحقیق برای ایستگاه‌های هواشناسی تبخیرسنجی مناطقی که دارای اقلیمی مشابه منطقه گرگان می‌باشند استفاده نمود.

### منابع

۱. امداد، م. ر.، و فرشی، ع. ا. ۱۳۷۹. انتخاب مناسب‌ترین فرمول تجربی به منظور برآورد تبخیر و تعرق پتانسیل گیاه مرجع در گلستان، مجله پژوهشی علوم خاک و آب، جلد ۱۲، شماره ۱۰: ۹۵-۹۰.
۲. آذری، ح. ۱۳۷۶. گزارش نهایی تعیین تبخیر- تعرق پتانسیل چمن، مؤسسه تحقیقات خاک و آب، نشریه شماره ۷۶/۹۱، ۴۸ ص.
۳. رضائی، ع. ۱۳۷۹. مفاهیم آمار و احتمالات (با تجدید نظر کامل). نشر مشهد، چاپ اول، مشهد، ۴۳۰ ص.
۴. سپاسخواه، ع. ر. ۱۳۷۷. نگرشی دوباره بر روش‌های محاسبه تبخیر و تعرق گیاهان زراعی، سمینار آموزشی، دانشکده کشاورزی، دانشگاه شیراز ارائه شده به صورت شفاهی.
۵. علیزاده، ا.، میرشاهی، ب.، هاشمی‌نیا، س. م.، و ثنایی نژاد، ح. ۱۳۸۰. بررسی دقت و عملکرد تبخیر- تعرق پتانسیل محاسبه شده به روش‌های هارگریوز- سامانی و تشتک تبخیر در ایستگاه‌های سینوپتیک خراسان، نیوار، شماره ۴۳، ۷۰-۵۱.

۶. مرادی دالینی، م.، نیشابوری، ر.ا.، جهانبخش، س.، ع.، اصل، جعفرزاده، ا. ۱۳۷۹. تعیین و ارزیابی ضرایب تشتک تبخیر کلاس A در شرایط مختلف نصب آن و مقایسه با مقادیر توصیه شده توسط FAO. مجله پژوهشی علوم خاک و آب، جلد ۱۴، شماره ۲، ۱۷۵-۱۶۴.

7. Allen, R.G. 1996. Assessing integrity of weather data for use in reference evapotranspiration estimation. *J. Irrig. and Drain. Eng.*, ASCE, 122, 2: 97-106
8. Allen, R.G., and Pruitt, W.O. 1991. FAO-24 reference evapotranspiration factors. *J. Of Irrig. And drain. Eng.*, ASCE, 117, 5: 758-773.
9. Allen, R.G., Pereira, L.S., Raes, D., and Smith, M. 1998. Crop evapotranspiration guidelines for computing crop water requirements. FAO Irrigation and Drainage Paper, NO. 56, Rome, Italy.
10. Cuenca, R.H. 1989. Irrigation system design: An engineering approach, Prentice-Hall, Englewood cliffs, N.J., 133
11. Doorenbos, J., and Pruitt, W.O. 1977. Guidelines for Predicting Crop Water Requirements. FAO Irrigation and Drainage Paper, No. 24, 2nd ed., FAO Rome, Italy 156 PP.
12. Frevert, D.K., Hill, R.W., and Braaten, B.C., 1983. Estimation of FAO evapotranspiration coefficients. *J. of Irrig. and Drain. Eng.*, ASCE, 109, 2: 265-270.
13. Grismer, M.E., Orang, M., Snyder, R., and Matyac, R., 2002. Pan evaporation to reference evapotranspiration conversion methods. *J. Irrig. and Drain. Eng.*, ASCE, 128,3: 180-184.
14. Irmak, S., Haman, D.Z., and Jones, J.W., 2002. Evaluation of class A pans coefficients for estimating reference evapotranspiration in humid location, *J. of Irrig. And Drain. Eng.*, ASCE, 128,3: 153-159.
15. Orang, M. 1998. Potential accuracy of the popular non-linear regression equations for estimating pan coefficient values in the original and FAO-24 tables. Unpublished rep., Calif. Dept. of Water Resources, Sacramento, Calif., (appeared in 13).
16. Snyder, R.L. 1992. Equation for evaporation pan to evapotranspiration conversions. *J. of Irrig. and Drain. Eng.*, ASCE, 118, 6: 977-980.

## **Evaluation and comparison of estimated reference evapotranspiration from evaporation pan with ETO standard method in Gorgan.**

**H. Sharifan<sup>1</sup> and B.Ghahraman<sup>2</sup>**

<sup>1</sup>Assist., Prof., of Gorgan University of Agricultural Science and Natural Resources, <sup>2</sup>Associate Prof., of Irrigation, Ferdowsi University of Mashhad

---

---

### **Abstract**

Reference evapotranspiration ( $ET_0$ ) is an important parameter for designing of irrigation systems. This parameter can be measured by a lysimeter, or estimated by empirical equations. Due to lack of lysimetric data, then different equations can be with FAO-Penman-Montheith (F-P-M) as a standard method. In the paper  $ET_0$  was estimated by evaporation pan method in Gorgan station. Then other methods were compared with  $ET_0$  of standard method. In the evaporation pan method,  $ET_0$  was estimated from multiplication of pan coefficient ( $K_{pan}$ ) with pan evaporation data.  $K_{pan}$  is estimated from different methods including Cueneca, Allen-Pruitt, Snyder, Modified Snyder and Orang. Regression and statistical analysis showed that Orang & modified Snyder methods are suitable estimations for daily  $ET_0$ . Cueneca & Snyder methods for 10 day duration period  $ET_0$ , and modified Snyder & Cueneca methods for monthly  $ET_0$  predictions in study area and areas that have similar climate conditions.

**Keywords:** Reference Evapotranspiration; Evaporation pan; Pan Coefficient, Gorgan