

یکنواختی توزیع آب و کود در سیستم آبیاری قطره‌ای- نواری

احمد کریمی^۱، مهدی همانی^۲، عبدالمجید لیاقت^۳ و محمد معزاردلان^۴

چکیده

در این پژوهش یکنواختی توزیع آب و کود در سیستم آبیاری قطره‌ای- نواری و تأثیر زمان بر کارآیی قطره‌چکان‌ها در طول دوره رشد گیاه، در زمینی به مساحت ۷۲۰۰ مترمربع مورد ارزیابی قرار گرفت. سیستم آبیاری طراحی شده، به منظور اشتاقاق توابع تولید برای دو گیاه ذرت علوفه‌ای و آفتابگردان ارزیابی گردید. این سیستم در ابعاد 80×90 متر طراحی شد، به نحوی که در طول قطعه آزمایشی یک لوله اصلی و در عرض آن کرت‌های آزمایشی در قالب طرح تصادفی قرار گرفتند. برای کنترل و اندازه‌گیری میزان آب و کود در محل اتصال منیفلدها به لوله‌های نیمه اصلی از کنتورهای حجمی $5/0$ اینچ استفاده شد. دبی قطره‌چکان‌ها با قرار دادن ظروف پلاستیکی در زیر آنها در طول دوره رشد گیاه در زمان آبیاری و کوددهی اندازه‌گیری گردید. یکنواختی های توزیع و انتشار آب و کود، در نوارهایی به طول 20 و 60 متر در طول دوره رشد گیاه اندازه‌گیری گردید. یکنواختی توزیع آب در طول دوره رشد گیاه در نوارهای آبیاری قطره‌ای به طول 20 متر طی پنج نوبت اندازه‌گیری $94/4$ درصد و برای نوارهای آبیاری قطره‌ای به طول 60 متر طی شش نوبت اندازه‌گیری $97/2$ درصد به دست آمد. یکنواختی توزیع کود در طول دوره رشد گیاه در نوارهای آبیاری قطره‌ای به طول 20 متر طی چهار نوبت اندازه‌گیری $91/5$ درصد و برای نوارهای آبیاری قطره‌ای به طول 60 متر طی شش نوبت اندازه‌گیری $94/8$ درصد محاسبه شد. یکنواختی خروج آب از سیستم که به نوعی بیان کننده راندمان آن می‌باشد به طور متوسط و به ترتیب $95/5$ و $96/6$ درصد برای نوارهای آبیاری به طول 20 و 60 متر به دست آمد. یکنواختی خروج یا انتشار کود در سیستم به طور متوسط به ترتیب $91/3$ و $91/5$ درصد برای نوارهای آبیاری به طول 20 و 60 متر تعیین شد. یکنواختی انتشار آب و کود در سیستم بیان کننده راندمان بسیار بالای آن می‌باشد.

واژه‌های کلیدی: آبیاری قطره‌ای- نواری، ضریب یکنواختی، معادله کریستینسن، یکنواختی انتشار

۱. دانشجوی دکتری گروه خاک‌شناسی، دانشکده کشاورزی، دانشگاه تهران

۲. دانشیار گروه خاک‌شناسی، دانشکده کشاورزی، دانشگاه تربیت مدرس

۳. دانشیار گروه آبیاری و آبادانی، دانشکده کشاورزی، دانشگاه تهران

۴. دانشیار گروه خاک‌شناسی، دانشکده کشاورزی، دانشگاه تهران

مقدمه

کافی و اصولی انجام گیرد لذا در راستای *Archive of SID* کمی، بایستی کیفیت طرح‌ها نیز مورد توجه قرار گیرد و با ارزیابی طرح‌های اجرا شده فاکتورهای ارزیابی نظری پکنواختی توزیع، راندمان سیستم و تجویه عملکرد سیستم مشخص گردد و با ارتقاه راه حل‌های ساده در جهت رفع نواقص گام‌های مؤثری برداشته شود نا سیستم با حداکثر پتانسیل مورد بهره‌برداری قرار گیرد و از طرفی راه‌های اصولی توسعه آبیاری قطرهای در منطقه معروفی گردد. روش آبیاری بر بازده کود-آبیاری تأثیر زیادی دارد در کود-آبیاری، کود به حالت محلول در اختیار گیاه قرار می‌گیرد. سایرین، مدیریت آبیاری مبار مهم و از عوامل تعیین کننده برکار آبی کود-آبیاری است. بازده آبیاری و توزیع پکنواخت آن، کارآبی این روش را افزایش می‌دهد. بازده آبیاری و توزیع پکنواخت آن در روش‌های مختلف آبیاری متفاوت است بنابراین، کارآبی کود-آبیاری در روش‌های مختلف آبیاری متغیر است. ساده‌تر چند مال از اجرای سیستم‌های آبیاری تحت فشار و مقبول واقع شدن آن در بین کشاورزان بحا خواهد بود که به بررسی و ارزیابی عملکرد این سیستم‌ها برداخته شود تا نکات مثبت و منفی آن مشخص و از این نکات برای طراحی و اجرای طرح‌های اینده استفاده گردد و هر سیستم با یکری اعمال مدیریت‌های مناسب بهبود شده و راندمان آبیاری بالا رود در شروط کنونی که چند سالی از توسعه روش‌های آبیاری تحت فشار می‌گذرد و تا حدودی این سیستم‌ها جایگاه خود را در کشاورزی ناز کرده و کارهای ترویجی مناسب صورت گرفته است. جا دارد که در کنار توسعه کمی روش‌ها به توسعه کیفی بیشتر برداخته شود ارزیابی در پژوهه‌هایی که به نوعی به حاک و شرایط آب و هوایی و اقلیم مربوط می‌شوند از اهمیت خاصی برخوردار است. جراحت خاک یک بدیده پیچیده بوده و به صورت تئوریک نمی‌توان روابط آن را با سایر مشخصه‌های پژوهه به طور دقیق تعیین کرد و با اینکه در آزمایشگاه پارامترهای مربوط به خاک را که در

بخش کشاورزی بزرگترین مصرف کننده آب در جهان است و در مناطق خشک، کشت آبی ۵۰ تا ۸۵ درصد کل آب را مصرف می‌کند (قاسمزاده مجاوری، ۱۳۷۹)، راندمان مصرف آب در بخش کشاورزی ۲۰ تا ۳۵ درصد بوده و بخش بزرگی از آب استحصالی در میز انتقال به مرععه تلف می‌شود (صادقزاده و کشاورز، ۱۳۷۹). بیشترین تلفات آب به ترتیب در حین کاربرد آب در سطح مزرعه و انتقال اتفاق می‌افتد و چنانچه این گونه تلفات کاهش باید راندمان افزایش می‌باید. لذا با توجه به بحران کم آبی که طی سال‌های اخیر حادثه شده است، اتخاذ راه کارهای مناسب برای بهره‌برداری بهینه از آب‌های موجود از وظایف ملی و اولویت‌دار به شمار می‌اید. با توجه به منابع محدود آب، رشد سریع جمعیت و نیاز به تأمین غذای بیشتر، افزایش راندمان تولید در مزرعه اجتناب ناپذیر است بدینه است توسعه اراضی آبی کشور و رسالدن آنها به بیش از ۷ میلیون هکتار با منابع آب فعلی عملی تحوّل نمود. لذا تغییر الگوی مصرف و مدیریت آب در مزرعه و افزایش سطح زیر کشت از راه صرفه‌جویی در مصرف آب موجود می‌تواند راه حلی مناسب باشد. یکی از روش‌هایی تیل به این اهداف استفاده از روش‌های آبیاری تحت فشار می‌باشد، که در بین آنها آبیاری قطرهای از بازده پیشری (حدود ۹۰ درصد) برخوردار است. آبیاری قطرهای- نواری^۱ نیز هم اکنون در جهان گسترش چشمگیری یافته و مدت کوتاهی است که در ایران نیز ترویج می‌شود. یکی از محاسن آبیاری تحت فشار قابلیت مصرف کود به همراه آب آبیاری است که این امر باعث افزایش کارآبی مصرف کود می‌گردد. روش‌های آبیاری قطرهای به لحاظ پتانسیل ایده‌آل در توزیع آب با راندمان بالا یک راه حل مناسب چهت استفاده بهینه از منابع آب می‌باشد، به شرطی که انتخاب، طراحی، اجرا و بهره‌برداری سیستم ساده

1. Tape Irrigation

طريق آبیاری قطره‌ای نسبت به [روشنواری میزان افزایش](#)
جذب فسفر را در گوجه‌فرنگی به‌طور قابل ملاحظه‌ای
افزایش می‌دهد.

این تحقیق با هدف ارزیابی توزیع آب و کود در سیستم آبیاری قطره‌ای-نواری که برای اشتاقاق توابع تولید برای دو گیاه ذرت علوفه‌ای و آفتابگردان طراحی شده بود، اجرا گردید. برای اشتاقاق توابع فرض یکنواختی توزیع آب و کود در نظر گرفته می‌شود. بنابراین آگاهی از چگونگی توزیع آب و کود برای قضاوت صحیح در مورد نتایج به‌دست آمده برای توابع تولید از اهمیت برخوردار بود. در این تحقیق ازت، پتاسیم، آهن، منگنز، روی، مس، و بر به شکل محلول به‌صورت کود-آبیاری در اختیار گیاه قرار گرفت و چگونگی توزیع آب و کود در سطح کرت‌های آزمایشی و تأثیر زمان بر کارآیی قطره‌چکان‌ها در طول دوره رشد گیاه مورد ارزیابی قرار گرفت. در این آزمایش با توجه به خصوصیات سیستم مورد استفاده، فرض بر این است که آب و به تبع آن کودها به‌صورت یکنواخت در سطح کرت‌های آزمایشی توزیع می‌شوند و در تیمارهای کود آبیاری در سطح هر کرت آزمایشی، گیاهان از مقدار یکسان کود و آب، متناسب با تیمار مورد نظر برخوردار می‌شوند.

مواد و روش‌ها

این پژوهش در سال ۱۳۸۳ در مزرعه مرکز تحقیقات کشاورزی شهرکرد، در خاکی با بافت سطحی رسی سیلتی و در زمینی به ابعاد 80×90 متر به اجرا در آمد. برای این منظور در جهت طول زمین و مرکز قطعه مورد نظر لوله اصلی آبرسانی قرار گرفت. کرت‌های آزمایشی در جهت عرض زمین و عمود بر لوله اصلی در قالب طرح کاملاً تصادفی قرار داده شدند. لوله‌های جانبی به طول ۲۰ متر و برای هر کرت ۳ لوله جانبی در نظر گرفته شد. برای این آزمایش، سیستم آبیاری قطره‌ای-نواری مناسب طراحی گردید. در این روش آبیاری، آب با فشار کم (حدود

طراحی مورد استفاده قرار می‌گیرند با دقت ۱۰۰ درصد به‌دست آورد (قاسمزاده مجاوری، ۱۳۷۷). در پروژه‌های آبیاری مسئله ارزیابی اهمیت خاصی دارد. بدین منظور در این تحقیق سعی شده از آنجاییکه سیستم آبیاری طراحی شده به‌منظور انجام کار تحقیقاتی بوده و دقت لازم برای کنترل بسیاری از شرایط لحاظ شده است، از مفاهیم کلی یکنواختی توزیع، جهت ارزیابی سیستم آبیاری قطره‌ای-نواری، استفاده شود.

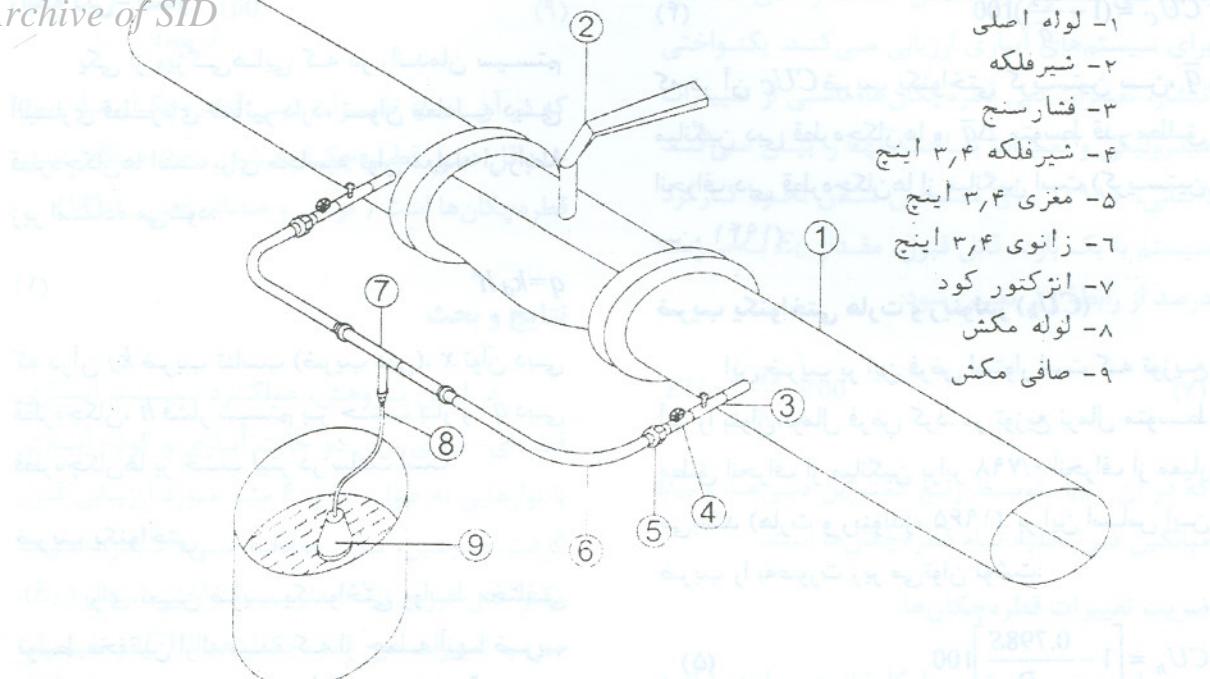
کشاورز (۱۳۵۸)، در تحقیقی به‌صورت موضوعی به مسائل کلی و پایه‌ای اشاره نموده و از سیستم‌های تحت فشار اجرا شده اینقاد کرده است. سلامتمنش (۱۳۷۵) در سطح استان سمنان پنج سیستم آبیاری قطره‌ای را مورد ارزیابی قرار داده است. متوسط یکنواختی ریزش در سیستم‌های مورد ارزیابی از $57/2$ تا $81/7$ درصد متغیر بوده است. اکرام‌نیا (۱۳۷۵) چند نمونه قطره‌چکان ساخت داخل را مورد ارزیابی هیدرولیکی قرارداده و ضریب تغییرات ساخت آنها را به‌دست آورده است. او قطره‌چکان‌های با دبی متغیر را غیر قابل قبول، قطره‌چکان‌های جبران کننده فشار را ضعیف و چند نمونه از قطره‌چکان‌های داخل خط روزنه‌ای و داخل خط مسیر بلند را خوب ارزیابی کرده است. در سطح جهانی، تحقیقات انجام شده در زمینه ارزیابی سیستم‌های آبیاری قطره‌ای بیشتر از ایران می‌باشد. لی و رائو (۲۰۰۳) در تحقیقی روی ارزیابی تأثیر غیر یکنواختی کود و آب در سیستم آبیاری بارانی بر عملکرد محصول گندم نشان دادند که با افزایش یکنواختی توزیع آب، یکنواختی توزیع کود نیز افزایش می‌یابد و بیان کردند که توزیع آب و کود از یک توزیع نرمال در این سیستم برخوردار است. در این تحقیق یکنواختی توزیع کود و آب تأثیری معنی‌دار بر عملکرد محصول نشان نداد. کنگ و همکاران (۱۹۷۹) شاهده کردند که مصرف ازت و پتاسیم به‌صورت کود-آبیاری از راه آبیاری قطره‌ای نسبت به آبیاری نواری، عملکرد فلفل سیز را ۱۵ درصد افزایش می‌دهد. همچنین مصرف فسفر از

Archive of SID

سیستم آبیاری تزریق می‌نماید. برای جلوگیری از برگشت محلول کودی به داخل منبع، در موقعیتی که جریان آب ممکن است قطع گردد، یک محفظه هوا و شیر یک طرفه بر روی خط اصلی آبیاری، در بالا دست شیر یک طرفه دیگر برای ممانعت از برگشت آب آبیاری و لبریز شدن تانک کود زمانی که پمپ تزریق در حال کار نمی‌باشد، روی خط لوله کوددهی نصب گردید. در روش اختلاف فشار برای تزریق کود به آب، تانک محلول کود، تحت همان فشاری است که خط اصلی آبیاری قرار دارد. یک لوله باریکتر (ونتوری) می‌تواند برای افزایش معنی‌دار اختلاف فشار بین دو نقطه در طول خط اصلی با حداقل تلفات انرژی مورد استفاده قرار گیرد. شکل شماره (۱) چگونگی اتصال تزریق کننده کود را به شبکه آبیاری نشان می‌دهد. در طول نوارهای آبیاری منافذی با فواصل ۲۰، ۳۰ یا ۴۰ سانتی‌متر تعییه شده‌اند، که آب پس از عبور از شیارهای مارپیچ و افت فشار، به صورت قطره‌ای از این منافذ خارج شده و در پای ریشه گیاه توزیع می‌گردد. نوارهای آبیاری قطره‌ای - نواری دارای شیار زیگزاک شکل جهت عبور آب می‌باشند که برای کنترل مقدار آب خروجی بکار می‌رود. اندازه مقطع این شیارها بزرگ‌تر از قطر اکثر قطره‌چکان‌های موجود می‌باشد. این امر موجب گرفتگی کمتر نوارهای آبیاری می‌گردد. نوارهای آبیاری قطره‌ای با فشار ۰/۳ تا ۱/۳ اتمسفر کار می‌کنند که در این صورت هر متر آن می‌تواند از ۳/۸ تا ۴/۵ لیتر در ساعت آبدیهی داشته باشد. قطر داخلی نوارها معمولاً بین ۱۶/۵ تا ۲۰ میلی‌متر می‌باشد. در این آزمایش از نوارهای با مشخصات فنی دارای ارقام ۴۵۰ - ۴۵۰ - ۳۰ - ۰۷ - ۱۶/۵ که آبدیهی آن برای ۱۰۰ متر طول ۴۵۰ لیتر در ساعت، فاصله خروجی‌ها ۳۰ سانتی‌متر، ضخامت آن ۰/۱۷۵ میلی‌متر، و قطر داخلی آن ۱۶/۵ میلی‌متر می‌باشد، استفاده شد.

۱۶ بار، پس از عبور از دستگاه کنترل مرکزی به وسیله لوله‌هایی که در کل سطح زمین پخش شده، پس از عبور از قطره‌چکان‌هایی که روی نوارهای آبده قرار گرفته‌اند، به صورت قطره قطره و به طور ممتد به اندازه نیاز گیاه به خاک داده می‌شود. به منظور تأمین فشار کارکرد نوارهای آبیاری باید در ابتدای سیستم، تأسیساتی برای تأمین فشار پمپ در نظر گرفته شود. فشار لازم برای کارکرد این نوارها بین ۰/۳ - ۰/۷ اتمسفر است. چون منبع تغذیه آب سیستم، فشاری بیشتر از این مقدار دارد از دستگاه فشار شکن استفاده گردید. به منظور تأمین فشار از پمپ اسپیکو^۱ مدل-S ۲۸ با دهانه خروجی ۲ اینچ، قدرت ۱/۷ کیلووات، ۲۸۰۰ دور در دقیقه، حداکثر فشار ۲۸ متر و حداکثر ۱۰ دبی ۴۵ لیتر در دقیقه که با ولتاژ ۲۲۰ ولت با درصد نوسان کار می‌کند استفاده گردید. لوله‌های اصلی از جنس پلی اتیلن بوده که آب را از دستگاه کنترل مرکزی به لوله‌های نیمه اصلی می‌رساند. لوله‌های رابط یا منیفلدها از جنس پلی اتیلن بوده و آب را از لوله نیمه اصلی به لوله‌های فرعی که قطره‌چکان‌ها بر روی آن قرار دارند می‌رساند. در این سیستم برای کنترل و اندازه‌گیری میزان آب و کود در محل اتصال منیفلدها به لوله نیمه اصلی از کنتورهای حجمی ۰/۵ اینچ استفاده گردید. جهت جلوگیری از گرفتگی نوارها، توسط ذرات معلق بین خط توزیع و خط تغذیه کننده یک فیلتر دیسکی با منفذ ۱۵۰ نصب گردید. برای کنترل فشار لازم در سیستم، از یک شیر فلکه و یک لوله فرعی قبل از ورود آب به لوله نیمه اصلی استفاده شد، که با باز نمودن آن و انتقال آب اضافی به قسمت کشت ازدیادی حاشیه اجرای آزمایش، فشار لازم در سیستم تنظیم می‌گردد. به منظور کوددهی همراه با آب آبیاری روش‌های تزریق مختلفی وجود دارد. در این آزمایش، از روش تزریق با ایجاد اختلاف فشار استفاده شد. در این روش تزریق کننده کود، محلول کودی را از یک تانک روباز کشیده و آن را با جابجایی با فشار به داخل

Archive of SID



۱- لوله اصلی

۲- نیروی فلکه

۳- فشار سنج

۴- شیر فلکه ۳,۴ اینچ

۵- مغزی ۳,۴ اینچ

۶- زانوی ۳,۴ اینچ

۷- انترکتور کود

۸- لوله مکش

۹- صافی مکش

شکل ۱: چگونگی اتصال تزریق کننده کود به سیستم آبیاری

چهار لوله قطره‌ای- نواری، دبی قطره‌چکان‌ها اندازه‌گیری و نمونه‌های محلول زیر قطره‌چکان‌ها جهت اندازه‌گیری غلظت یون پتابسیم جمع‌آوری گردید. نمونه‌برداری و اندازه‌گیری طی فصل کشت در چهار نوبت به عمل آمد. بهمنظور بررسی تأثیر طول لوله‌های قطره‌ای- نواری در چگونگی توزیع آب و کود، لوله قطره‌ای- نواری به سه قسمت ۲۰ متری تقسیم و اندازه‌گیری‌ها در هر قسمت انجام می‌شد. در این آزمایش از تزریق کننده کود که قابلیت کنترل و تزریق کود را دارد در خط اصلی جریان آب استفاده گردید. این تزریق کننده با نازل‌های مختلف و تحت فشارهای متفاوت، دبی تزریق مختلفی دارد که می‌توان کود را با غلظت مورد نیاز به خاک اضافه کرد. یکنواختی خروج یا انتشار، و تغییرات دبی قطره‌چکان‌ها و ضریب تغییرات دبی قطره‌چکان‌ها محاسبه گردید.

بهمنظور ارزیابی هیدرولیکی توزیع آب و کود در سیستم آبیاری قطره‌ای- نواری، ابتدا رابطه فشار- دبی قطره‌چکان‌ها تعیین گردید. برای این کار چهار لوله قطره‌ای- نواری با احتساب ۴ تکرار انتخاب گردید و با قرار دادن ظروف پلاستیکی در زیر قطره‌چکان‌ها با تنظیم فشار سیستم در فشارهای ۰/۵، ۰/۶، ۰/۷، و ۰/۸ بار، دبی قطره‌چکان‌ها اندازه‌گیری شد. بهمنظور بررسی روند تغییرات دبی قطره‌چکان‌ها طی دوره رشد، دبی آنها در فشار ۰/۶ بار در پنج نوبت آبیاری با فاصله زمانی متوسط ۲۱ روز اندازه‌گیری گردید. برای ارزیابی هیدرولیکی توزیع کود در سیستم، با تزریق کلرور پتابسیم (به دلیل سهولت اندازه‌گیری) و قرار دادن ظروف پلاستیکی در زیر قطره‌چکان‌ها در با استفاده از نتایج به دست آمده در اندازه‌گیری‌های مزرعه‌ای بر روی سیستم، رابطه فشار- دبی، ضریب یکنواختی توزیع (C_U^1)

1. Coefficient Uniformity

www.SID.ir

$$CU_C = \left(1 - \frac{\Delta\bar{q}}{\bar{q}}\right) 100 \quad (4)$$

که در آن CU_C ضریب یکنواختی کریستین سن، \bar{q} میانگین دبی قطره‌چکان‌ها و $\Delta\bar{q}$ متوسط قدر مطلق انحراف دبی قطره‌چکان‌ها از میانگین است (کریستین سن، ۱۹۴۱).

ضریب یکنواختی هارت و رینولدز (CU_h)

این ضریب بر این فرض استوار است که توزیع آب را بتوان نرمال فرض کرد. در توزیع نرمال متوسط مطلق انحراف از میانگین برابر 0.798 است. انحراف از معیار می‌باشد (هارت و رینولدز، ۱۹۶۵). بر این اساس این ضریب را به صورت زیر می‌توان نوشت:

$$CU_h = \left[1 - \frac{0.798S}{D}\right] 100 \quad (5)$$

ضریب یکنواختی کارملی (CU_K)

این ضریب بر اساس رگرسیون خطی و استفاده از ضریب یکنواختی کریستین سن استوار است و به صورت زیر بیان می‌شود:

$$CU_k = 100[1 - 0.5(D_{max} - D)] \quad (6)$$

که در آن CU_k ضریب یکنواختی کارملی، D_{max} حداقل آب جمع‌آوری شده در قوطی‌ها، و D متوسط آب جمع‌آوری شده در قوطی‌ها است (کلر و کارملی، ۱۹۷۵).

ضریب یکنواختی (E_U) ریزش آب در قطره‌چکان‌ها معیاری است که یکنواختی ریزش را از تمام نقاط ریزش در داخل یک سیستم آبیاری قطره‌ای نشان می‌دهد. این یکنواختی به ضریب تغییرات ساخت قطره‌چکان، آرایش قطره‌چکان‌ها، و تغییرات فشار سیستم بستگی دارد (ضیاء، تبار احمدی، ۱۳۷۱؛ فرشی و صحاف امین، ۱۳۷۸؛ قاسم‌زاده مجاوری، ۱۳۷۷). یکنواختی انتشار معیاری است که در طراحی سیستم‌های آبیاری استفاده می‌شود. این معیار

رابطه دبی - فشار

یکی از ویژگی‌هایی که در راندمان سیستم آبیاری قطره‌ای تأثیر دارد، توان معادله دبی قطره‌چکان‌ها است. برای محاسبه توان معادله از رابطه زیر استفاده می‌شود:

$$q = k_d \cdot h^x \quad (1)$$

که در آن k_d ضریب تناسب (ضریب دبی)، x توان دبی قطره‌چکان، h فشار سیستم بر حسب بار و q دبی قطره‌چکان‌ها بر حسب لیتر در ساعت است.

ضریب یکنواختی

برای تعیین ضریب یکنواختی روابط مختلفی توسط محققین ارائه شده که از جمله آنها ضریب یکنواختی ویلکوکس - اسوالز^۱، کریستین سن^۲، هارت و رینولدز^۳ و کارملی^۴ را می‌توان نام برد.

ضریب یکنواختی ویلکوکس (CU_W)

این ضریب از روی انحراف معیار داده‌ها، مطابق زیر به دست می‌آید:

$$S = \frac{(D_i - D)^2}{n} \quad (2)$$

$$CU_w = \left[1 - \frac{S}{D}\right] 100 \quad (3)$$

که در آن CU_W ضریب یکنواختی ویلکوکس، S انحراف معیار، D_i عمق آب در هر یک از قوطی‌های جمع‌آوری آب، D میانگین عمق آب جمع‌آوری شده در قوطی‌های شبکه محاسباتی، و n تعداد قوطی‌ها می‌باشد.

ضریب توزیع یکنواختی کریستین سن (CU_C)

به صورت زیر بیان می‌گردد:

1. Willcocks & Swalls
2. Christiansen
3. Hart & Rynoldze
4. Karmeli

$$q_{var} = \left(1 - \frac{q_{min}}{q_{max}} \right) 100 \quad (9)$$

که در آن q_{var} تغییرات دبی قطره‌چکان‌ها، q_{min} حداقل دبی قطره‌چکان‌ها، و q_{max} حاکتر دبی قطره‌چکان‌ها است (فرشی و صحاف امین، ۱۳۷۸).

نتایج و بحث

در این پژوهش، عملکرد سیستم آبیاری قطره‌ای-نواری برای دو حالت آبیاری و کود-آبیاری با نوارهایی به طول ۲۰ و ۶۰ متر مورد ارزیابی قرار گرفت. همچنین، توان معادله دبی-فشار، ضریب یکنواختی توزیع (C_U) ضریب یکنواختی انتشار (E_U)، ضریب تغییرات دبی قطره‌چکان‌ها (CV) و تغییرات دبی قطره‌چکان‌ها (q_{ave}) مورد مطالعه قرار گرفت که نتایج آن بحث خواهد شد.

نتایج اندازه‌گیری رابطه فشار آب با دبی قطره‌چکان‌ها در شکل شماره (۲) نشان داده شده است. بهترین معادله برآش شده، نشان می‌دهد که ضریب دبی برابر $1/6958$ و توان معادله برابر $0/6975$ می‌باشد. توان معادله بیان کننده شبیه منحنی برآش است که عموماً به رژیم جریان بستگی دارد. مقدار این توان بین صفر تا یک تغییر می‌کند. هر چه مقدار آن کوچک‌تر باشد، رژیم جریان متلاطم‌تر می‌گردد. در صورتیکه مقدار آن کوچک باشد، دبی قطره‌چکان کمتر تحت تأثیر تغییرات فشار بوده و در نتیجه می‌توان افت مجاز را در لوله‌های فرعی و رابط بیشتر گرفت. در نتیجه، می‌توان قطر لوله‌ها را کمتر در نظر گرفت که این موجب کاهش هزینه‌ها می‌گردد.

یکنواختی انتشار را بر اساس استانداردهای ASAE برای سیستم‌های آبیاری ارزیابی می‌کند. یکنواختی انتشار، تغییرات دبی قطره‌چکان‌ها، ناشی از تغییرات هیدرولیکی و تغییرات ساخت آنها را بیان می‌کند (آسائی، ۱۹۸۲). برای مشخص شدن نحوه کارکرد سیستم با یک بازده قابل قبول، مقدار E_U به صورت درصد از رابطه زیر تعیین شود:

$$EU = \left(\frac{q_n}{q_{av}} \right) 100 \quad (7)$$

که در آن q_n متوسط ربع کمترین دبی‌ها، و q_{av} میانگین دبی تخلیه تمام قطره‌چکان‌ها است.

ضریب تغییرات قطره‌چکان‌ها

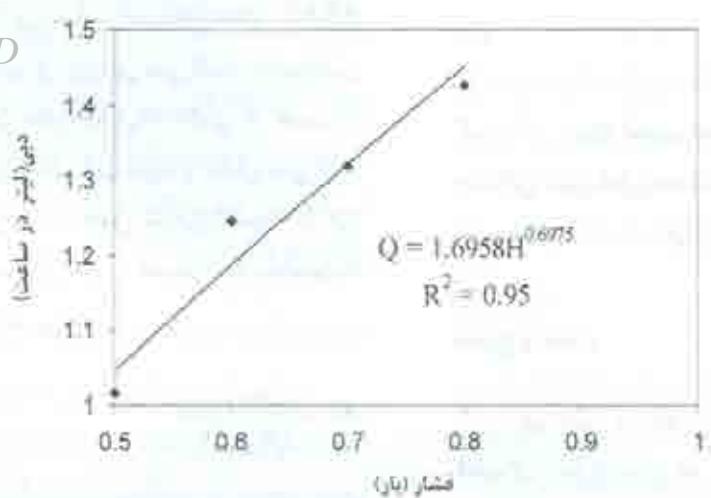
این ضریب توسط کارخانه سازنده ارائه می‌گردد. با اندازه‌گیری دبی از حداقل ۵۰ قطره‌چکان در فشار مبنا و با استفاده از رابطه زیر می‌توان این ضریب را نیز محاسبه نمود:

$$CV = \frac{S_d}{q_{av}} \quad (8)$$

که در آن S_d انحراف معیار دبی در نمونه‌ها و q_{av} دبی متوسط قطره‌چکان‌ها است. این ضریب پارامتری مفید با اهمیت فیزیکی ثابت است. زیرا، دبی قطره‌چکان‌ها در یک فشار معین دارای توزیع نرمال است. اهمیت فیزیکی CV از منحنی‌های توزیع نرمال زنگوله‌ای شکل ناشی می‌شود که در آنها، تمام دبی‌های مشاهده اساساً در دامنه $(1 \pm 3CV)q_{av}$ می‌گیرند (ضیاء‌تبار احمدی، ۱۳۷۱).

تغییرات دبی قطره‌چکان‌ها

یکی از روش‌های ساده جهت تعیین یکنواختی توزیع آب در قطره‌چکان‌ها، محاسبه تغییرات دبی با استفاده از رابطه زیر می‌باشد:



شکل ۲: رابطه دبی - فشار قطره‌چکان‌ها در سیستم آبیاری قطبی‌ای - نواری

باخبراین، به نظر می‌رسد نوارهای مورد استفاده تحت تأثیر فشار سیستم فرار دارند و باید برای تأمین فشار لازم و کنترل آن در طراحی اینگونه سیستم‌ها دقت کافی به عمل آورد.

بر اساس جدول شماره (۱) که درجه بندی استاندارد توان معادله دبی - فشار را استان می‌دهد، نوارهای قطره‌ای - نواری استفاده شده در این تحقیق متوسط ارزشی می‌شوند (فاسیمزاده مجاوری، ۱۳۷۷).

جدول ۱: درجه بندی استاندارد توان معادله دبی - فشار (فاسیمزاده مجاوری، ۱۳۷۷)

ضعیف	متوفی	خوب	عالی
۱	۰/۵-۱	۰-۰/۵	-

محاسبه شد که به ترتیب در جداول شماره (۲) و (۳) ارائه شده‌اند. ضریب بکواختی برای نوارهای آسایی به طول ۲۰ متر بین ۹۵ تا ۹۸ درصد (با میانگین ۹۴٪ درصد) و برای نوارهای ۶۰ متری بین ۹۸ تا ۹۶ درصد (با میانگین ۹۷٪ درصد) تعیین گردید.

یکی از معیارهای مهم در طراحی آسایی قطره‌ای، توان بین دبی قطره‌چکان‌ها و نیاز آبی گیاه است. این توان انگامی به دست می‌آید که دبی خروجی قطره‌چکان‌ها در طول یک لوله جانبی بکواخت باشد. ضریب بکواختی توزیع آب در علول لوله‌های جانبی برای نوارهایی به طول‌های ۲۰ و ۶۰ متر

جدول ۲۰: ضریب یکنواختی توزیع آب در نوارهای به طول ۲۰ متر*

تعداد میانگین دینی قطعه‌جکان‌ها (درصد)	ضریب تغیرات قطعه‌جکان‌ها (درصد)	استشار یکنواختی (درصد)	ضریب تغیرات میانگین دینی قطعه‌جکان‌ها (درصد)	متوسط قدر مطلق انحراف از میانگین (لیتر در ساعت)	میانگین ربع قطعه‌جکان‌ها (لیتر در ساعت)	میانگین دینی قطعه‌جکان‌ها (لیتر در ساعت)	متوسط قدر مطلق انحراف از میانگین (لیتر در ساعت)	تاریخ
۲۶	۴۱	۹۵	۹۷	-۰.۰۵۱	۱/۱۹	-۰.۰۲۷	۰.۰۲۷	۱/۲۵
۱۲	۹۲	۹۶	۹۸	-۰.۰۵۳	۱/۲۱	-۰.۰۲۶	۰.۰۲۶	۱/۲۶
۲۴	۵۶	۹۳	۹۶	-۰.۰۸۳	۱/۲۳	-۰.۰۶۲	۰.۰۶۲	۱/۴۷
۲۳	۶۹	۹۳	۹۵	-۰.۰۹۴	۱/۲۵	-۰.۰۶۴	۰.۰۶۴	۱/۳۵
۱۰	۷۷	۹۵	۵۷	-۰.۰۵۰	۱/۴۱	-۰.۰۴۲	۰.۰۴۲	۱/۴۸
۲۰	۴۹	۹۴/۴	۹۶/۶	-۰.۰۶۶	۱/۳۸	-۰.۰۴۶	۰.۰۴۶	میانگین

*) انداد حدول میانگین چهار نکار در هر نوبت اندازه‌گیری است.

جدول ۲۱: ضریب یکنواختی توزیع آب در نوارهای به طول ۶۰ متر*

تعداد میانگین دینی قطعه‌جکان‌ها (درصد)	ضریب تغیرات قطعه‌جکان‌ها (درصد)	استشار یکنواختی (درصد)	ضریب تغیرات میانگین دینی قطعه‌جکان‌ها (درصد)	متوسط قدر مطلق انحراف از میانگین (لیتر در ساعت)	میانگین ربع قطعه‌جکان‌ها (لیتر در ساعت)	میانگین دینی قطعه‌جکان‌ها (لیتر در ساعت)	متوسط قدر مطلق انحراف از میانگین (لیتر در ساعت)	تاریخ
۱۶	۲۳	۹۵	۹۸	-۰.۰۴۴	۱/۲۶	-۰.۰۲۲	۰.۰۲۲	۱/۲۴
۸۸	۴۶	۹۵	۹۶	-۰.۰۵۹	۱/۲۱	-۰.۰۴۷	۰.۰۴۷	۱/۲۸
۱۵	۷۷	۹۶	۹۸	-۰.۰۳۶	۱/۲۳	-۰.۰۲۸	۰.۰۲۸	۱/۲۶
۱۵	۳۵	۹۶	۹۷	-۰.۰۴۷	۱/۳۱	-۰.۰۳۵	۰.۰۳۵	۱/۲۷
۱۸	۲۸	۹۷	۹۷	-۰.۰۵۳	۱/۳۲	-۰.۰۴۵	۰.۰۴۵	۱/۴۵
۱۷	۳۸	۹۶	۹۷	-۰.۰۵۳	۱/۲۲	-۰.۰۴۵	۰.۰۴۵	۱/۲۸
۱۸/۵	۴۶	۹۵/۵	۹۷/۲	-۰.۰۴۹	۱/۲۵	-۰.۰۲۹	۰.۰۲۹	۱/۳۵

*) انداد حدول میانگین چهار نکار در هر نوبت اندازه‌گیری است.

بین ۹۶ تا ۹۶ درصد (با میانگین ۹۴/۸ درصد) در نوسل بود از طرفی با استفاده از رابطه (۹) تغیرات دینی قطعه‌جکان‌ها چهی تعیین یکنواختی توزیع آب محاسبه گردید که نتایج آن در جدول‌های شماره (۲) و (۳) آنکه شده است، با بهدست اوردن Q_{out} می‌توان یکنواختی پخش آب را در قطعه‌جکان‌ها بدستورت

ضریب یکنواختی توزیع کود نیز در طول لوله‌های جاری برای نوارهای به طول ۲۰ و ۶۰ متر محاسبه شد که نتایج آن به ترتیب در جدول‌های شماره (۴) و (۵) آنکه شده است. این ضریب برای نوارهای به طول ۲۰ متر بین ۸۲ تا ۹۶ درصد (با میانگین ۹۱/۵ درصد) و برای نوارهای به طول ۶۰ متر

یکنواختی انتشار آب (E_U)، برای مشخصه شدن

نحوه کارکرد سیستم با یک بازده قابل قبول با استفاده از نتایج حاصل از اندازه‌گیری‌ها و رابطه (۷) محاسبه و نتایج آن در جدول‌های شماره (۲) و (۳) به ترتیب برای نوارهای به طول ۲۰ و ۶۰ متر ارائه شده است. همچنین برای شرایط کود-آبیاری نحوه کارکرد سیستم بررسی و نتایج آن در جداول شماره (۴) و (۵) به ترتیب برای نوارهای به طول ۲۰ و ۶۰ متر نشان داده شده است.

جدول شماره (۶) طبقه بندی کرد (فرشی و صحاف امین، ۱۳۷۸؛ ناکایاما و همکاران، ۱۹۷۹). در مجموع، با توجه به میانگین تغییرات ضریب یکنواختی از ۹۴/۴ تا ۹۷/۲ درصد در حالت آبیاری و ۹۱/۵ تا ۹۴/۸ درصد در حالت کود-آبیاری، و همچنین تغییرات دبی ۲۰ و ۱۶/۵ درصد به ترتیب برای نوارهای آبیاری به طول ۲۰ و ۶۰ متر می‌توان قابلیت یکنواختی توزیع آب و کود را در سیستم قابل قبول ارزیابی کرد.

جدول ۴: ضریب یکنواختی توزیع کود در نوارهایی به طول ۲۰ متر*

ضریب تغییرات قطره‌چکان‌ها (درصد)	یکنواختی انتشار (درصد)	ضریب یکنواختی (درصد)	انحراف معیار	میانگین ربع کمترین غلظتها	متوسط قدر مطلق انحراف از میانگین (میلی گرم در لیتر)	میانگین غلظت کود در زیر قطره‌چکان‌ها (میلی گرم در لیتر)	تاریخ
۲/۲	۹۹	۹۹	۲/۳	۱۰۶	۱/۳۱	۱۰۷	۸۳/۳/۲۳
۹/۴	۸۹	۸۲	۴۱/۷	۳۹۳	۷۹	۴۴۴	۸۳/۴/۱۳
۹/۹	۸۸	۹۲	۳۸/۵	۳۴۲	۳۲	۳۸۷	۸۳/۴/۲۸
۹/۷	۸۹	۹۳	۳۱/۹	۲۹۲	۲۲	۳۲۸	۸۳/۵/۱۰
۷/۸	۹۱/۳	۹۱/۵	۲۸/۶	۲۸۳/۳	۳۳/۶	۳۱۶/۵	میانگین

*: اعداد جدول میانگین چهار تکرار در هر نوبت اندازه‌گیری است.

جدول ۵: ضریب یکنواختی توزیع کود در نوارهایی به طول ۶۰ متر*

ضریب تغییرات قطره‌چکان‌ها (درصد)	یکنواختی انتشار (درصد)	ضریب یکنواختی (درصد)	انحراف معیار	میانگین ربع کمترین غلظتها	متوسط قدر مطلق انحراف از میانگین (میلی گرم در لیتر)	میانگین غلظت کود در زیر قطره‌چکان‌ها (میلی گرم در لیتر)	تاریخ
۸	۸۹	۹۴	۲۹	۳۲۲	۲۲	۲۶۲	۸۳/۳/۱۲
۷	۹۰	۹۴	۳۱	۳۹۰	۲۶	۴۳۲	۸۳/۴/۱۵
۵	۹۴	۹۶	۲۳	۴۳۸	۱۹	۴۶۸	۸۳/۴/۳۰
۶	۹۳	۹۵	۲۹	۴۳۵	۲۳	۴۶۸	۸۳/۵/۱۵
۶/۵	۹۱/۵	۹۴/۸	۲۸	۳۹۶/۵	۲۲/۵	۴۳۲/۵	میانگین

*: اعداد جدول میانگین چهار تکرار در هر نوبت اندازه‌گیری است.

جدول ۶: یکنواختی پخش آب در قطره‌چکان‌ها بر اساس تغییرات دبی آنها (فرشی و صحاف امین، ۱۳۷۸)

خوب	قابل قبول	غیر قابل قبول
$q_{var} < 0.10$	$0.10 \leq q_{var} \leq 0.20$	$q_{var} > 0.20$

یکنواختی خروج یا انتشار آب از قطره‌چکان‌ها در کل سیستم کمتر از ۷۰ درصد باشد، سیستم آبیاری قطره‌ای ضعیف طبقه بندی می‌گردد (ناکایاما و همکاران، ۱۹۷۹).

ضوابط عمومی مقادیر یکنواختی انتشار (E_U) برای سیستم آبیاری قطره‌ای که کارکردی برابر یکسال یا بیشتر داشته باشد در جدول شماره (۷) نشان داده شده است. بر اساس این جدول، طبق تعريف سازمان حفاظت خاک امریکا^۱ در صورتی که

جدول ۷: وضعیت راندمان سیستم و یکنواختی خروج یا انتشار آب (قاسم زاده مجاوری، ۱۳۷۷)

عالی	خوب	نسبتاً خوب	ضعیف
$E_U > 90$	$90 \leq E_U \leq 80$	$80 \leq E_U \leq 70$	$E_U < 70$

(جدول‌های ۵ و ۲). میانگین تغییرات این ضریب در دو حالت آبیاری و کود-آبیاری برای نوارهای ۱۸ متری $6/3$ درصد و برای نوارهای ۶۰ متری ۵ درصد می‌باشد که نشان می‌دهد با افزایش طول نوار این ضریب کاهش می‌یابد. در شرایط واقعی که طول نوار بیشتر از ۱۰۰ متر خواهد بود، ضریب تغییرات ممکن است از ۵ درصد نیز کمتر شود. جدول شماره (۹) درجه‌بندی استاندارد قطره‌چکان‌ها را نشان می‌دهد (ضیاء‌تبار احمدی، ۱۳۷۱).

ضریب تغییرات قطره‌چکان‌ها با استفاده از رابطه ۸ محاسبه و نتایج آن در جدول‌های شماره (۲) تا (۵) ارائه شده است. این ضریب طبق مشخصات فنی ارائه شده توسط شرکت سازنده آن کمتر از $4/5$ درصد گزارش شده است. با توجه به اینکه مسیر جریان آب در قطره‌چکان‌ها از مجاری یا منافذ و شیارهای کوچکی عبور می‌کند، در نتیجه کوچک‌ترین اختلاف ساختمانی بین قطره‌چکان‌ها باعث اختلاف قابل ملاحظه‌ای در دبی آنها می‌گردد. متوسط این ضریب در حالت آبیاری برای نوارهای به طول ۱۸ و ۶۰ متر به ترتیب $4/9$ و $3/6$ درصد و در حالت کود-آبیاری به ترتیب $7/8$ و $6/5$ درصد به دست آمد.

Archive of SID

جدول ۸: درجه‌بندی استاندارد قطره‌چکان‌ها بر اساس تغییرات در ساخت آنها (فرشی و صحاف امین، ۱۳۷۸)

انواع قطره‌چکان‌های مجردار و منفذدار					
غیر قابل قبول	ضعیف	متوسط	خوب	عالی	
$.115 CV >$	$.11 \leq CV \leq .15$	$.07 \leq CV \leq .11$	$.04 \leq CV \leq .07$	$.04 CV <$	
لوله‌های سوراخ دار					
ضعیف تا غیر قابل قبول	متوسط	خوب			
$.2CV >$	$.1 \leq CV \leq .2$	$.1CV <$			

بین ضریب یکنواختی و ضریب یکنواختی انتشار وجود دارد (کلر و بلیسner، ۱۹۹۰).

$$U_C \cong 1 - 0.63(1 - E_U) \quad (11)$$

رابطه بین ضریب تغییرات و یکنواختی انتشار از ترکیب روابط شماره (۱۰) و (۱۱) به صورت زیر به دست می‌آید:

$$CV = 0.79(1 - E_U) \quad (12)$$

$$E_U = 1 - 1.27CV \quad (13)$$

نتایج به دست آمده در این پژوهش با روابط به دست آمده آنها مطابقت دارد. بدین معنی که وجود رابطه خطی بین ضریب تغییرات و ضریب یکنواختی و همچنین رابطه خطی بین ضریب تغییرات و یکنواختی انتشار در این پژوهش با روابط آنها همخوانی دارد. یکنواختی انتشار بیش از ۹۰ درصد و ضریب تغییرات کمتر از ۱۰ درصد نشان دهنده توزیع نرمال دی قطره‌چکان‌های این پژوهش است که با نتایج گزارش شده توسط هارت و رینولدز، و ناکایاما و همکاران مطابقت دارد.

ضریب یکنواختی خروج آب در سیستم با نوارهای به طول ۲۰ و ۶۰ متر به طور متوسط به ترتیب ۹۶/۶ و ۹۵/۵ درصد و ضریب یکنواختی انتشار کود

با توجه به نتایج به دست آمده و با استفاده از جدول شماره (۹)، ضریب تغییرات ساخت قطره‌چکان‌ها در نوارهای قطره‌ای- نواری برای حالت آبیاری در حد عالی و برای کود- آبیاری در حد خوب ارزیابی می‌گردد. بنابراین، هدف این سیستم را که صرفه‌جویی در مصرف آب و افزایش راندمان است تأمین می‌کنند. در سیستم آبیاری قطره‌ای- نواری که فواصل نقطه ریزش کم است، تغییرات دبی قطره‌چکان‌ها ممکن است اثر هم‌دیگر را تا اندازه‌ای تعديل نمایند که در این صورت یکنواختی توزیع آب و کود در خاک افزایش می‌یابد. هارت و رینولدز (۱۹۶۵)، و ناکایاما و همکاران (۱۹۷۹) بیان کردند هنگامی که ضریب تغییرات دبی قطره‌چکان‌ها در یک سیستم آبیاری کمتر از ۳۰ درصد یا ضریب یکنواختی (U_C) بیش از ۷۰ درصد باشد دبی قطره‌چکان‌ها دارای یک توزیع نرمال خواهد بود. در یک توزیع نرمال ضریب تغییرات (CV) و ضریب یکنواختی کریستین سن (U_C) دارای یک رابطه خطی هستند که به صورت رابطه زیر بیان گردید.

$$U_C = 1 - 0.8CV \quad (10)$$

کلر و بلیسner بیان کردند، در شرایطی که دبی قطره‌چکان‌ها دارای یک توزیع نرمال باشند رابطه زیر

انتشار کاهش یافت (باراگان و همکاران^۱)^۲ نتایج پژوهش حاضر با نتایج آنها مطابقت دارد. در این پژوهش در حالت آبیاری میانگین یکنواختی انتشار در نوارهای به طول ۱۸ و ۶۰ متر به ترتیب $\frac{۹۴}{۴}$ و $\frac{۹۵}{۵}$ درصد به دست آمد. در حالت کود-آبیاری میانگین یکنواختی انتشار در نوارهای به طول ۱۸ و ۶۰ متر به ترتیب $\frac{۹۱}{۳}$ و $\frac{۹۱}{۵}$ درصد به دست آمد. نتایج این پژوهش از نظر یکنواختی انتشار سیستم آبیاری با توجه به ضریب تغییرات به دست آمده با نتایج آنها مطابقت دارد. در این پژوهش نیز با افزایش ضریب تغییرات، یکنواختی انتشار کاهش نشان داد.

پیشنهادات

وجود قطره‌چکان‌ها یا روزندهای نوارهای آبیاری، با آبدی کم و توزیع یکنواخت آب به علت وجود شیارهایی با قطر مناسب و یکنواخت در جداره نوار، امکان استفاده از نوارهای آبیاری در طول‌های بلند را با یکنواختی بسیار بالا فراهم می‌نماید. همچنین، روند یکنواخت شاخص‌های ارزیابی در طول زمان نشان داد که سیستم، مشکل گرفتگی نداشته است. لیکن، توصیه می‌شود برای طول‌های بلندتر این موضوع بررسی شود. نتایج این پژوهش همچنین نشان داد که امکان کود-آبیاری در هر دوره آبیاری و یا در فواصل معین با کودهای قابل حل و ریزدانه در این سیستم وجود دارد و کود-آبیاری از نظر گرفتگی قطره‌چکان‌ها یا روزندها مشکلی بوجود نمی‌آورد. یکنواختی توزیع آب و کود در این سیستم باعث می‌گردد که آب در هر نقطه از مزرعه به صورت تقریباً برابر توزیع گردد که در نتیجه آن هر گیاهی از آب و کود یکسان بهره‌مند می‌گردد. این امر موجب یکنواختی رشد گیاه در سطح مزرعه می‌شود.

به ترتیب $\frac{۹۱}{۳}$ و $\frac{۹۱}{۵}$ درصد به دست آمد که دلالت بر عملکرد عالی سیستم از نظر یکنواختی انتشار آب و کود دارد. با توجه به ارقام مندرج در جدول‌های شماره (۲) تا (۵) مشاهده می‌شود که روند تغییرات ضریب یکنواختی آب و کود در طول فصل کشت یکنواخت می‌باشد. این جداول همچنین نشان می‌دهند که با افزایش طول نوارها تا ۶۰ متر در شرایط این آزمایش دامنه نوسانات کاهش می‌یابد. مقایسه میانگین ضریب یکنواختی در دو حالت آبیاری و کود-آبیاری نشان می‌دهد که ضریب یکنواختی در حالت کود-آبیاری تفاوت اندکی نسبت به حالت آبیاری نشان می‌دهد. در حالت کود-آبیاری این ضریب کمتر بوده که ممکن است ناشی از غلظت و گرانروی بیشتر محلول آب در سیستم در زمان کود-آبیاری باشد. کلیمنز و سولومون (۱۹۹۷) و جونا و همکاران (۲۰۰۴) در ارزیابی یک سیستم آبیاری بیان کردند که یکنواختی انتشار ناشی از تغییرات ساخت قطره‌چکان‌ها و یکنواختی انتشار ناشی از طراحی هیدرولیکی بر یکنواختی کلی انتشار سیستم آبیاری تأثیر دارد. کمترین یکنواختی انتشار سیستم در کمترین یکنواختی‌های انتشار ناشی از تغییرات ساخت و تغییرات هیدرولیکی و بیشترین یکنواختی انتشار سیستم در بیشترین یکنواختی‌های انتشار ناشی از تغییرات ساخت و تغییرات هیدرولیکی و بیشترین یکنواختی انتشار سیستم در بیشترین یکنواختی‌های انتشار ناشی از تغییرات هیدرولیکی در ارزیابی سیستم آبیاری، یکنواختی انتشار و ضریب تغییرات قطره‌چکان‌ها را اندازه‌گیری نمودند. آنها ضریب یکنواختی انتشار را $۹۵, ۹۳, ۹۳, ۹۰, ۸۳, ۸۷, ۹۰, ۸۰, ۷۷$ و ۷۴ درصد گزارش کردند. این نتایج به ترتیب با ضریب تغییرات $۲/۵, ۵, ۷/۵, ۱۰, ۱۲/۵, ۱۵, ۲/۵$ و $۲۰, ۱۷/۵$ درصد گزارش گردید. نتایج نشان داد که یک رابطه خطی بین ضریب تغییرات و ضریب یکنواختی انتشار وجود دارد و با افزایش ضریب تغییرات، یکنواختی

۱. Ph. D. Student, Department of Irrigation, Faculty of Agriculture, Tehran University

۲. Associate Professor, Department of Soil Science, Faculty of Agriculture, Tarbiat Modares University

۳. Associate Professor, Department of Irrigation, Faculty of Agriculture, Tehran University

۴. Associate Professor, Department of Soil Science, Faculty of Agriculture, Tehran University

منابع

Archive of SID

- اکرامنیا، ف. ۱۳۷۵. ارزیابی انواع قطره‌چکان و ارائه قطره‌چکان بهینه از لحاظ فنی و اقتصادی. رساله کارشناسی ارشد، دانشگاه تهران، ۹۸ صفحه.
- سلامت‌منش، غ. ۱۳۷۵. بررسی و ارزیابی عملکرد سیستم‌های آبیاری قطره‌ای در سطح استان سمنان. رساله کارشناسی ارشد، دانشگاه تهران، ۱۱۰ صفحه.
- صادق‌زاده، ک. و کشاورز، ع. ۱۳۷۹. توصیه‌هایی بر بهینه‌سازی کارآیی مصرف آب در اراضی زراعی کشور. سازمان تحقیقات، آموزش و ترویج کشاورزی. ۳۱ صفحه.
- ضیاء‌تبار احمدی، م. خ. ۱۳۷۱. آبیاری قطره‌ای. انتشارات دانشگاه مازندران.
- علیزاده، ا. ۱۳۷۷. اصول طراحی سیستم‌های آبیاری. انتشارات آستان قدس رضوی.
- فرشی، ع. ا. و صحاف امین، ب. ۱۳۷۸. آبیاری قطره‌ای. اصول و مبانی طراحی شبکه آبیاری قطره‌ای. انتشارات نشر آموزش کشاورزی.
- قاسم‌زاده مجاوری، ف. ۱۳۷۷. ارزیابی سیستم‌های آبیاری مزارع. انتشارات آستان قدس رضوی.
- کشاورز، ع. ۱۳۵۷. ارزیابی سیستم‌های تحت فشار در ایران. رساله کارشناسی ارشد، دانشگاه تهران، ۱۴۸ صفحه.
- Baragan, J., Bralts, V. and Wu, I. P. 2005. Assessemnt of Emission Uniformity for Micro-irrigation Design. Biosystems Engineering. Article in press.
- Christiansen, J. E. 1941. The uniformity of application of water by sprinkler systems. Agric. Eng. 22: 89-92.
- Clemmens, A. J. and Solomom, K. H. 1997. Estimation of global irrigation distribution uniformity. Journal of Irrigation and Draige Engineering, ASCE, 123(6): 454-461.
- Hart, W. E. and Reynolds, W. E. 1965. Analytical design of sprinkler system. Transactions of the ASAE, 8(1): 83-89.
- Juna, L., Losada, A., Rodriguez-Sinobas, L. and Sanchez, R. 2004. Analytical relationships for designing rectangular drip irrigation units. Journal of Irrigation and Draige Engineering, ASCE, 130(1): 47-59.
- Keller, J. and Karmeli, D. 1974. Trickle irrigation design parameters. Transactions of the ASAE, 17(4): 678-684.
- Keller, J. and Bliesner, R. D. 1990. Sprinkle and Trickle Irrigation. An Avi Book. Van Nostrand Reinheld, New York.
- Keller, j. and Karmeli, D. 1975. Trickle Irrigation Design. Rain Bird Mfg Corporation, Glendora, USA.
- Keng, J. C. W., Scott, T. W. and Lopz, L. 1979. Fertilizer management with drip irrigation in an oxisol. Agron. J., 71: 971-980.
- Li, J. and Rao, M. 2003. Field evaluation of crop yield as affected by nonuniformity of sprinkler-applied water and fertilizers. Agric. Water. Management, 59: 1-13.
- Nakayama, F. S., Bucks, D. A. and Clemmens, A. J. 1979. Assessing trickle emitter application uniformity. Transactions of the ASAE, 22(4): 816-821.
- Stern, J. and Bresler, E. 1983. Nonuniform sprinkler irrigation and crop yield. Irrig. Sci., 4: 17-29.