

برآورد ابعاد پیاز رطوبتی با مدل تجربی و مدل عددی HYDRUS-2D در آبیاری قطراهای زیرسطحی

مژده خلیلی^{*}، مهدی اکبری^{*}، ابوطالب هزارجریبی^{*}، مهدی ذاکری نیا^{*} و فریبرز عباسی^{**}

* نگارنده مسئول: نشانی: گرگان، دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی گرگان، پیامنگار: mozhdeh733@gmail.com

** بهترتب: دانشآموخته کارشناسی ارشد آبیاری و زهکشی دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی گرگان؛ دانشیار موسسه تحقیقات فنی و مهندسی کشاورزی؛ دانشیار و استادیار گروه مهندسی آب دانشکده کشاورزی دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی گرگان؛ استاد موسسه تحقیقات فنی و مهندسی کشاورزی

تاریخ دریافت: ۹۲/۹/۹؛ تاریخ پذیرش: ۹۳/۵/۱۸

چکیده

کاهش چشم‌گیر کمیت و کیفیت منابع آب در دسترس، بشر را وامی دارد تا آب را به شکلی درست‌تر مصرف کند. سیستم‌های نوین آبیاری مانند آبیاری زیرسطحی، از راههایی هستند که باعث افزایش بازده و کارایی مصرف آب می‌شوند. در این روش‌های آبیاری، با توزیع آب در داخل نیم‌رخ خاک، سطح خاک خشک باقی می‌ماند و تبخیر کاهش می‌یابد. در طراحی آبیاری قطراهای زیرسطحی، شکل و ابعاد پیاز رطوبتی عامل اصلی در تعیین عمق نصب لوله‌های قطره‌چکان دار و فاصله قطره‌چکان‌ها از یکدیگر است و به این منظور مدل‌های زیادی ارائه شده که با داشتن مشخصات هیدرولیکی خاک، دبی خروجی و حجم آب خارج شده، می‌توانند تخمین قابل قبولی از شکل پیاز رطوبتی ارائه دهند. در این تحقیق، برای برآورد پیاز رطوبتی از روش آنالیز ابعادی، بهدلیل ساده بودن و نیز کم بودن تعداد پارامترهای موردنیاز، به عنوان مدل تجربی و مدل عددی HYDRUS-2D استفاده شد. مقادیر اندازه‌گیری شده، شکل پیاز رطوبتی در سیستم آبیاری قطراهای زیرسطحی (شامل عمق خیس شده در پایین قطره‌چکان، عمق خیس شده در بالای قطره‌چکان و عرض خیس شده) در یک خاک لومنی با عمق نصب ۰۰ سانتی‌متر زیر سطح خاک با دبی ۳/۵ لیتر در ساعت با نتایج هر دو مدل مقایسه شد. ضریب تبیین بالای بین ۰/۸۷ تا ۰/۸۸ برای مدل HYDRUS-2D و ۰/۹۶ تا ۰/۹۸ برای مدل تجربی به دست آمد که دقت هر دو مدل را در تعیین ابعاد پیاز رطوبتی در آبیاری قطراهای زیرسطحی نشان می‌دهد.

واژه‌های کلیدی

آبیاری قطراهای زیرسطحی، خاک لومنی، عرض خیس‌شدنی، عمق خیس‌شدنی

لوله‌های قطره‌چکان دار در زیر سطح خاک قرار می‌گیرند و نسبت به آبیاری قطراهای سطحی مزیت‌هایی دارد از جمله: افزایش عمر قطره‌چکان‌ها، کمتر شدن شدت جریان قابل استفاده، کاهش میزان آب مصرفی بهدلیل کاهش تبخیر در فشار اسمزی پایین‌تر، افزایش رشد محصول، بالا رفتن عملکرد، بهتر شدن کیفیت محصول، افزایش

مقدمة
کمبود آب و لزوم مصرف بهینه از آن در مناطق خشک و نیمه‌خشک از جمله در کشور ما، دست‌اندرکاران امور آب و کشاورزی را به سمت استفاده از سیستم‌های نوین آبیاری، مانند آبیاری قطراهای، سوق داده است. آبیاری قطراهای زیرسطحی از روش‌هایی است که در آن

عمق نصب قطره‌چکان‌ها ۳۰ سانتی‌متر زیر سطح خاک ارائه داده بودند، توسعه داده شد؛ نتایج نشان داد که بین مقادیر اندازه‌گیری شده و خروجی مدل نیمه‌تجربی همبستگی خوبی (R^2 برابر ۹۷ درصد، ۹۹ درصد و ۹۷ درصد به ترتیب برای عرض خیس شده، عمق خیس شده در پایین قطره‌چکان و عمق خیس شده در بالای قطره‌چکان) وجود دارد (M-Kandalous *et al.*, 2008).

میرزایی و همکاران (Mirzaei *et al.*, 2006) با دخالت عوامل فیزیکی مؤثر بر حجم خاک مرطوب شده در زیر منبع تغذیه خطی و با استفاده از قضیه π باکینگهام و آنالیز ابعادی، روابطی نیمه‌تجربی ارائه دادند و اعلام کردند که نتایج برآورد شده همخوانی بسیار خوبی با داده‌های اندازه‌گیری شده دارد. مدل HYDRUS-2D یکی از مدل‌های توانمند در شبیه‌سازی حرکت آب، املاح و گرما در خاک است که بر پایه حل عددی معادله ریچاردز بسط داده شده است. این مدل برای هر سامانه آبیاری، از جمله آبیاری قطره‌ای زیرسطحی، کاربرد دارد. کریمی‌گوغری و همکاران (Karimi Gogheri *et al.*, 2011) می‌گویند برای آبیاری قطره‌ای زیرسطحی، مدل HYDRUS-2D با ضریب تبیین بعد از اتمام آبیاری، مدل HYDRUS-2D با ضریب تبیین ۹۲٪ شبیه‌سازی قابل قبولی را دارد. این محققان گزارش می‌دهند که افزایش بدء به ازای یک حجم ثابت آب آبیاری نه تنها باعث افزایش رطوبت نمی‌شود، بلکه باعث کاهش ابعاد ناحیه رطوبتی و در نتیجه کاهش فاصله لوله‌های آبده و بالا رفتن هزینه نصب سامانه می‌شود.

مدل HYDRUS-2D برای شبیه‌سازی حجم مرطوب شده خاک در آبیاری قطره‌ای زیرسطحی در مقیاس یک قطره‌چکان در خاک لوم رسی مناسب است و نتایج قابل قبولی ارائه می‌دهد (Provenzano, 2007, 2008). المالگلو و دیامنتوپولوز (Elmaloglou & Diamantopoulos, 2009) روی گیاه ذرت تحت سیستم آبیاری قطره‌ای سطحی و

بهره‌وری مصرف آب، افزایش راندمان توزیع آب با توزیع رطوبت در داخل خاک، کاهش خطر شوری برای گیاهان، تعدیل کاربرد کود شیمیایی، امکان استفاده بیشتر از آب‌های با کیفیت کمتر، تسهیل در عملیات کشاورزی، حفظ ساختمان خاک و حفاظت بیشتر از محیط‌زیست (Lamm & Camp, 2007; Elmaloglou & Diamantopoulos, 2009). طراحی درست این سامانه‌ها نیاز به اطلاعات کافی از نحوه توزیع جریان آب در خاک به صورت افقی و عمودی دارد. این نوع اطلاعات در تعیین عمق نصب لوله‌های آبده، فاصله قطره‌چکان‌ها، قطر روزنۀ قطره‌چکان‌ها و چگونگی تنظیم شدت جریان خروجی از گسلیندها نقش مهمی دارند (Acar *et al.*, 2009). از مدل‌های عددی، تحلیلی و تجربی زیادی برای شبیه‌سازی الگوی توزیع رطوبت برای آبیاری قطره‌ای زیرسطحی استفاده قرار می‌شود، از جمله مدل‌هایی که شوارتزمن و زور (Schwartzman & Zur, 1986) از (Chu, 1994) بن-آشر و فنه (Ben-Asher & Phene, 1996) و سیمونک و همکاران (Simunek *et al.*, 1999, 2006) ارائه کرده‌اند. مدلی که شوارتزمن و زور (Schwartzman & Zur, 1986) برای آبیاری قطره‌ای ارائه داده‌اند با آنالیز ابعادی برای تعیین دو پارامتر D و W (به ترتیب عرض و عمق خیس شده) توسعه داده شد. مقادیر عمق و عرض خیس شدگی با داده‌های حاصل از آزمایش‌های مزرعه‌ای در یک خاک لوم شنی، ۰/۵، ۱، ۲، ۳، ۵ و ۷ ساعت پس از کاربرد آب، با استفاده از لوله‌های متخلخل و نوار تیپ مقایسه شدند؛ این لوله‌ها و نوار در اعماق ۵ و ۱۰-۱۵ سانتی‌متر زیر سطح خاک نصب شده بودند. در این تحقیق بین مقادیر شبیه‌سازی شده و مشاهده‌ای اختلاف معنی‌داری مشاهده نشد (Singh *et al.*, 2006).

برای تعیین ابعاد پیاز رطوبتی در آبیاری قطره‌ای زیرسطحی به کمک آنالیز ابعادی، مدلی را که سینگ و همکاران (Singh *et al.*, 2006) در یک خاک لوم رسی با

گرفتند از سه حالت تحت شرایط مزرعه‌ای و عددی بهره بردن، این سه حالت از این قرارند: (قطره‌چکان‌ها به صورت ۱- یک منبع نقطه‌ای در حالت متقارن محوری دو بعدی، ۲- یک منبع خطی در حالت پروفیل دو بعدی و ۳- یک منبع نقطه‌ای با جریان کاملاً سه بعدی. این محققان پس از آن عنوان کردند که از حالت متقارن محوری دو بعدی تنها زمانی می‌توان سود برد که پروفیل‌های رطوبتی هر یک از قطره‌چکان‌ها هنوز به هم نرسیده باشند و از حالت منبع خطی در حالت پروفیل دو بعدی زمانی می‌توان استفاده کرد که پروفیل‌های رطوبتی آن‌ها کاملاً با هم ترکیب شوند؛ ولی حالت سه بعدی برای تمامی لحظات توزیع رطوبت مورد استفاده قرار می‌گیرد.

تحقیقات فوق توانایی نرمافزار HYDRUS-2D را در پیش‌بینی و شبیه‌سازی جبهه رطوبتی در آبیاری قطره‌ای (سطحی و زیرسطحی) نشان می‌دهد. از این رو اهداف این تحقیق به ترتیب عبارت است از: تفکیک پارامتر عمق خیس‌شدگی D به دو پارامتر z_+ و z_- (به ترتیب عمق خیس شده در پایین قطره‌چکان و عمق خیس شده در بالای قطره‌چکان)، تعیین ضرائب توابع حاصل از آنالیز ابعادی ارائه شده توسط ملایی‌کنده‌لوس و همکاران (M-Kandelous *et al.*, 2008) با استفاده از داده‌های اندازه‌گیری شده در یک مدل فیزیکی و ارزیابی صحت مدل برای برآورد ابعاد پیاز رطوبتی در آبیاری قطره‌ای زیرسطحی با استفاده از آنالیز ابعادی و مقایسه با نتایج حاصل از مدل عددی HYDRUS-2D در یک خاک لومی.

مواد و روش‌ها

مشاهدات آزمایشگاهی

این پژوهش در تابستان سال ۱۳۹۰ در مؤسسه تحقیقات فنی و مهندسی کشاورزی (کرج) اجراء شد. بدین منظور یک مدل فیزیکی شامل یک جعبه با دیواره‌های شفاف پلکسی گلاس به ابعاد ۰/۹، ۱/۸ و ۱ متر

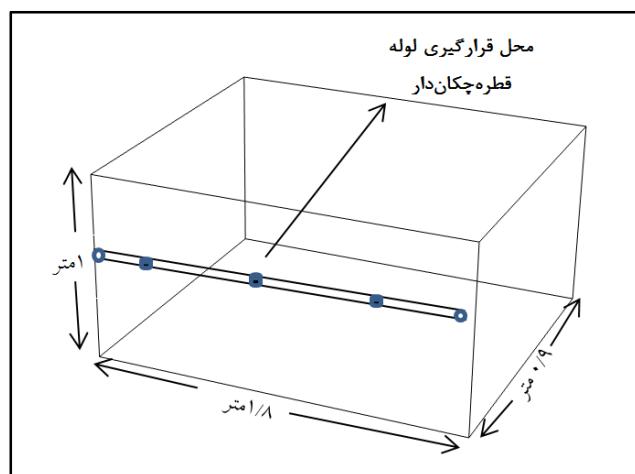
زیرسطحی برای پیش‌بینی میزان تبخیر و تعرق و میزان محصول تولیدی تحقیق کردند و به این نتیجه رسیدند که بر اساس نتایج مدل HYDRUS-2D برای سه نوع خاک (لومی شنی، سیلتی، رسی لومی) و دو دبی (۲ و ۴ لیتر در ساعت)، پروفیل رطوبتی به خصوصیات هیدرولیکی خاک وابسته است و در مدت زمانی برابر با مدت آبیاری با کاهش دبی اما ثابت ماندن عمق و حجم آب کاربردی، حرکت عمودی و افقی پروفیل رطوبتی افزایش می‌یابد. مدل HYDRUS-2D مقدار تبخیر و تعرق را کمتر از مقدار واقعی برآورد می‌کند (Mailhol *et al.*, 2011).

پاتل نیلام و راجپوت (Patel Neelam & Rajput, 2008)

نیز پیاز رطوبتی و نحوه حرکت آب را در عمق ۲۰-۳۰ سانتی‌متری نسبت به محل استقرار قطره‌چکان‌ها در آبیاری زیرسطحی بررسی و با مقایسه نتایج حاصل از شبیه‌سازی با نتایج مزرعه‌ای مشاهده کردند که از نظر آماری اختلاف معنی‌داری وجود ندارد. ملایی‌کنده‌لوس و سیمیونک (M-Kandelous & Simunek 2010a, b) دو آزمایش تحت شرایط مزرعه و آزمایشگاهی با هدف ارزیابی مدل HYDRUS-2D برای شبیه‌سازی حرکت آب در یک سیستم قطره‌ای زیرسطحی در خاک رسی لومی اجرا کردند و نتیجه گرفتند که این مدل دقت بالایی دارد و در طراحی‌های آبیاری قطره‌ای زیرسطحی می‌توان از آن به عنوان ابزاری برای بهینه کردن فاکتورهای اصلی استفاده کرد. نتایج حاصل از مدل ارائه شده توسط ملایی‌کنده‌لوس و همکاران (M-Kandelous *et al.*, 2008) با نتایج حاصل از HYDRUS-2D و Wet Up مقایسه شدند و مقدار خطای مطلقی برابر ۰/۸۷ تا ۱/۴۳ و ۱/۴۳ تا ۱/۴۳ تا ۱/۲۴ سانتی‌متر به ترتیب برای مدل HYDRUS-2D و Wet Up برای عمق خیس‌شدگی رو به پایین و رو به بالا و عرض خیس‌شدگی نشان داده شد. ملایی‌کنده‌لوس و همکاران (M-Kandelous *et al.*, 2011) برای ارزیابی توزیع رطوبت بین دو قطره‌چکان که مجاور هم قرار

حوضچه مکش، برای تعیین حجم آب مصرفی از کنتورهای حجمی و برای اندازه‌گیری رطوبت از پروفیل پربو استفاده شد. در این آزمایش سه نوبت آبیاری صورت گرفت، آبیاری اول برای نشست خاک انجام گرفت و هیچ‌گونه اندازه‌گیری در آن صورت نگرفت اما از نتایج دو آزمایش بعدی، با دبی $3/5$ لیتر در ساعت برای هر قطره‌چکان به مدت ۴ ساعت، استفاده شد. در هر آبیاری جبهه رطوبتی در بازه‌های زمانی $0/5$ ، $1/5$ ، $2/5$ و $3/5$ ساعته روی دیواره شفاف جعبه با مازیک رسم و بدین ترتیب ابعاد جبهه رطوبتی (z_+ و z_-) اندازه‌گیری شد. از نتایج آزمایش دوم جهت واسنجی مدل HYDRUS-2D استفاده گردید. به این ترتیب که مقادیر رطوبت به دست آمده در آزمایشگاه با مقادیر حاصل از مدل مورد مقایسه قرار گرفت. از نتایج حاصل از آبیاری سوم نیز برای صحتسنجی دو مدل عددی و تجربی استفاده شد.

(به ترتیب طول، عرض و ارتفاع) ساخته و با خاک لوم پر شد. مقداری خاک برای تعیین مشخصات فیزیکی آن به آزمایشگاه منتقل و با روش هیدرومتری درصد شن و سیلت و رس آن مشخص شد. بعد از پر کردن مدل فیزیکی (شکل ۱) از خاک در چندین عمق با استفاده از نمونه‌بردار خاک با قطر داخلی ۳ سانتی‌متر چگالی ظاهری تعیین گردید و مقدار متوسط $1/6$ گرم بر سانتی‌متر مکعب برای تبدیل درصد رطوبت وزنی به درصد رطوبت حجمی استفاده شد. برای تعیین درصد رطوبت در ظرفیت زراعی و نقطه‌ی پژمردگی، از دستگاه صفحات فشاری استفاده شد. نتایج مشخصات فیزیکی خاک مورد مطالعه در جدول ۱ نشان داده شده است. لوله فرعی با دو و سه قطره‌چکان از نوع داخل خط و تنظیم‌شونده فشار ساخت شرکت نتافیم در زیر سطح خاک و در سه عمق 40 ، 45 و 50 سانتی‌متری قرار داده شد. برای تأمین فشار سیستم (۴-۱ بار)، از یک پمپ کوچک با سیستم بای‌پس به



شکل ۱- نمایی از مدل فیزیکی

جدول ۱- مشخصات فیزیکی و خصوصیات هیدرولیکی خاک

بافت (درصد)	رس (درصد)	شن (درصد)	سیلت (درصد)	جرم مخصوص ظاهری (گرم در سانتی‌متر مکعب)	روطوبت حجمی در مکش $15/۰$ اتمسفر (درصد)	روطوبت حجمی در مکش $۳/۰$ اتمسفر (درصد)	هدایت هیدرولیکی اشباع (سانتی‌متر در روز)
۷/۷۵	۱۱/۸۱	۲۶/۰۳	۱/۶	۴۶	۳۱	۲۳	لوم

هر کدام و جایگذاری مقادیر D^* , v^* و w^* از معادلات فوق، رابطه ۴ به دست می‌آید (Singh *et al.*, 2006)

$$w = A_1 v^{n_1} \left(\frac{K}{qz} \right)^{\left(n_1 - \frac{1}{2} \right)}, D A_2 v^{n_2} \left(\frac{K}{qz} \right)^{\left(n_2 - \frac{1}{2} \right)} \quad (4)$$

عامل اصلی در تعیین عمق نصب لاترال در آبیاری قطره‌ای زیرسطحی، مقدار حرکت رو به بالا و رو به پایین جبهه رطوبتی از محل نصب قطره‌چکان می‌باشد. از سوی دیگر تنها با دانستن میزان پیشروی جبهه رطوبتی در بالای قطره‌چکان می‌توان مشخص کرد که آب به سطح خاک می‌رسد یا خیر، زیرا یکی از اهداف آبیاری قطره‌ای زیرسطحی کاهش تبخیر در نتیجه خشک ماندن سطح خاک در عمق کارگذاری مورد نظر است. از طرف دیگر، باید پیشروی کافی در پایین قطره‌چکان برای دریافت رطوبت مورد نیاز برای ریشه‌ها موجود باشد، از این‌رو به جای پارامتر D (عمق خیس‌شدن) در اینجا از دو پارامتر z_+ و z_- به ترتیب عمق خیس شده در بالا و پایین قطره‌چکان، استفاده شد که تغییرات زیر (رابطه‌های ۵ و ۶) باید صورت گیرد.

$$z_+^* = z_+ \left(\frac{k}{qz} \right)^{\frac{1}{2}}, z_-^* = z_- \left(\frac{k}{qz} \right)^{\frac{1}{2}} \quad (5)$$

$$z_+^* = B_1 v^{*e_1}, z_-^* = B_2 v^{*e_2} \quad (6)$$

که در آن‌ها،

e_1 و e_2 ضرایب جدید هستند. با به دست آوردن

ضرائب روابط ۵ و ۶، رابطه ۷ به دست می‌آید:

$$w = A_1 v^{n_1} \left(\frac{K}{qz} \right)^{\left(n_1 - \frac{1}{2} \right)}, z_- = B_2 v^{e_2} \left(\frac{K}{qz} \right)^{\left(e_2 - \frac{1}{2} \right)}, z_+ = B_1 v^{e_1} \left(\frac{K}{qz} \right)^{\left(e_1 - \frac{1}{2} \right)} \quad (7)$$

توصیف مدل تجربی

سینگ و همکاران (Singh *et al.*, 2006) مدل شوارتزمن و زور (Schwartzman & Zur, 1986) را برای آبیاری قطره‌ای زیرسطحی توسعه دادند. این محققان ابعاد پیاز رطوبتی در آبیاری قطره‌ای زیر سطحی را تابعی از دبی در واحد طول لاترال (q)، کل حجم آب خروجی در واحد طول لاترال (v)، هدايت هیدرولیکی خاک (k) و عمق نصب قطره‌چکان (z) فرض و با استفاده از آنالیز ابعادی رابطه ۱ را تعریف کردند.

$$f(\pi_1, \pi_2, \pi_3, \pi_4) = 0 \quad (1)$$

$$\pi_1 = \frac{w}{z}, \pi_2 = \frac{v}{z^2}, \pi_3 = \frac{kz}{q}, \pi_4 = \frac{D}{z}$$

که در آن،

D =فاصله سطح خاک تا پایین ترین قسمت پیاز رطوبتی است (سانتی‌متر). آنها با ترکیب معادلات بدون بعد در رابطه ۱ معادله‌ای بدون بعد به دست آورده اند و پارامترهای حجم بدون بعد (v^*)، عرض خیس‌شدن (w^*) و عمق خیس‌شدن (D^*) را به صورت رابطه ۲ تعریف کردند.

$$v^* = v \left(\frac{k}{qz} \right), D^* = D \left(\frac{k}{qz} \right)^{\frac{1}{2}}, w^* = w \left(\frac{k}{qz} \right)^{\frac{1}{2}} \quad (2)$$

شوارتزمن و زور (Schwartzman & Zur, 1986) رابطه ۳ را بین پارامترهای بدون بعد عرض و عمق خیس‌شدن پیشنهاد کردند.

$$w^* = A_1 v^{*n_1}, D^* = A_2 v^{*n_2} \quad (3)$$

که در آن،

A_1, A_2, n_1, n_2 پارامترهای تجربی هستند. با به دست آوردن ضرایب این دو معادله از نمودار گرافیکی مربوط به

ونگنوختن- معلم استفاده می‌شود که به شرح رابطه‌های ۹ و ۱۰ است:

$$\theta(h) = \begin{cases} \theta_r + \frac{\theta_s - \theta_r}{(1+|\alpha h|^n)} & h < 0 \\ \theta_s & h \geq 0 \end{cases} \quad (9)$$

$$k(h) = k_s s_e^l [1 - (1 - s_e^{1/m})^m]^2 \quad (10)$$

$$s_e = \frac{\theta - \theta_r}{\theta_s - \theta_r}, \quad m = 1 - \frac{1}{n}$$

که در آن‌ها،

θ_s = رطوبت اشباع (سانتی‌متر مکعب بر سانتی‌متر مکعب);
 θ_r = رطوبت باقی‌مانده (سانتی‌متر مکعب بر سانتی‌متر مکعب);
 k_s = هدایت هیدرولیکی اشباع (سانتی‌متر بر دقیقه); α = (بر سانتی‌متر); l و n = پارامترهای تحریبی.

نرم‌افزار HYDRUS-2D از روش اجزای محدود گالرکین برای حل معادله جریان استفاده می‌کند. حوزه مورد استفاده برای حل عددی، مستطیلی با ابعاد 100×50 سانتی‌متر به عنوان محدوده توزیع رطوبت با ۱۶۶۷ گره انتخاب شد. قطره‌چکان به صورت یک دایره به قطر ۲ سانتی‌متر و در فاصله ۱۰ سانتی‌متری از گوشۀ سمت چپ در نظر گرفته شد و عمق آن نیز بسته به شرایط آزمایش در ۴۰، ۴۵ و ۵۰ سانتی‌متر انتخاب گردید. مقدار رطوبت اولیه (شرایط اولیه) بر حسب مقادیر اندازه‌گیری شده و متناسب با اعماق سنسورهای پروفیل پروب (حسگر رطوبتی) مورد استفاده در آزمایش در نظر گرفته شد.

شرایط مرزی شامل شدت جریان متغیر در کل مدت زمان آبیاری برای قطره‌چکان است و در سطح فوقانی که معرف سطح خاک است، مرز آتمسفریک^۲ و در سطح تحتانی که معرف کف مدل فیزیکی است حالت زهکشی آزاد^۳ و برای جوانب سمت چپ و راست مرزهای بدون جریان^۴ در نظر گرفته شد. دلیل انتخاب مرز بدون جریان، ایجاد شرایطی است برای متقاضان در نظر گرفتن مدل برای

مراحل شبیه‌سازی عبارت‌اند از: ۱- با استفاده از درصد رس، شن، سیلت، رطوبت حجمی در ظرفیت زراعی مزرعه و رطوبت حجمی در نقطه پژمردگی دائم، مقدار هدایت هیدرولیکی اشباع خاک با استفاده از مدل رزتا^۱ برابر با $7/75$ سانتی‌متر در روز تعیین گردید. ۲- به کمک رابطه ۲ و معلوم بودن مقادیر q ، k ، مقادیر w^* ، v^* و D^* در اعماق مختلف تعیین شدند و با رسم نمودار تغییرات w^* در مقابل v^* و تغییرات v^* در مقابل z_+ و z_- ، ضرایب B_1 ، A_1 ، e_1 و e_2 محاسبه گردیدند. یکبار هم با ادغام نتایج مشاهده‌ای حاصل از سه عمق ۴۰، ۴۵ و ۵۰ سانتی‌متر و رسم نمودار گرافیکی دیگری برای تغییرات w^* در مقابل v^* و تغییرات v^* در مقابل z_+ و z_- یک سری ضریب جدید به دست آمد و برای رابطه نیمه‌تجربی خاک لومی ارایه شد. ۳- با ضرایب به دست آمده در مرحله قبل، رابطه‌های ۴ و ۷ تکمیل و از این نتایج جهت تعیین ابعاد پیشروی جبهه رطوبتی خاک لومی استفاده شد.

توصیف مدل عددی

مدل HYDRUS2-D قادر به شبیه‌سازی حرکت آب، املاح و گرما در شرایط اشباع و غیراشباع است. این مدل، حرکت سه بعدی آب در خاک را با استفاده از حل عددی معادله ریچاردز (رابطه ۱) شبیه‌سازی می‌کند که با فرض خاک هموار و یکنواخت به صورت رابطه ۸ ارائه می‌شود.

$$\frac{\partial \theta}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial x} \left[k(h) \frac{\partial h}{\partial x} \right] + \frac{\partial}{\partial y} \left[k(h) \frac{\partial h}{\partial y} + k(h) \right] \quad (8)$$

که در آن،

θ = رطوبت حجمی (سانتی‌متر مکعب بر سانتی‌متر مکعب); h = پتانسیل فشاری آب موجود در خاک (سانتی‌متر); t = زمان (دقیقه); x ، y = مختصات افقی (سانتی‌متر); k = هدایت آبی (سانتی‌متر بر دقیقه) است. برای به دست آوردن پارامترهای هیدرولیکی، از معادله

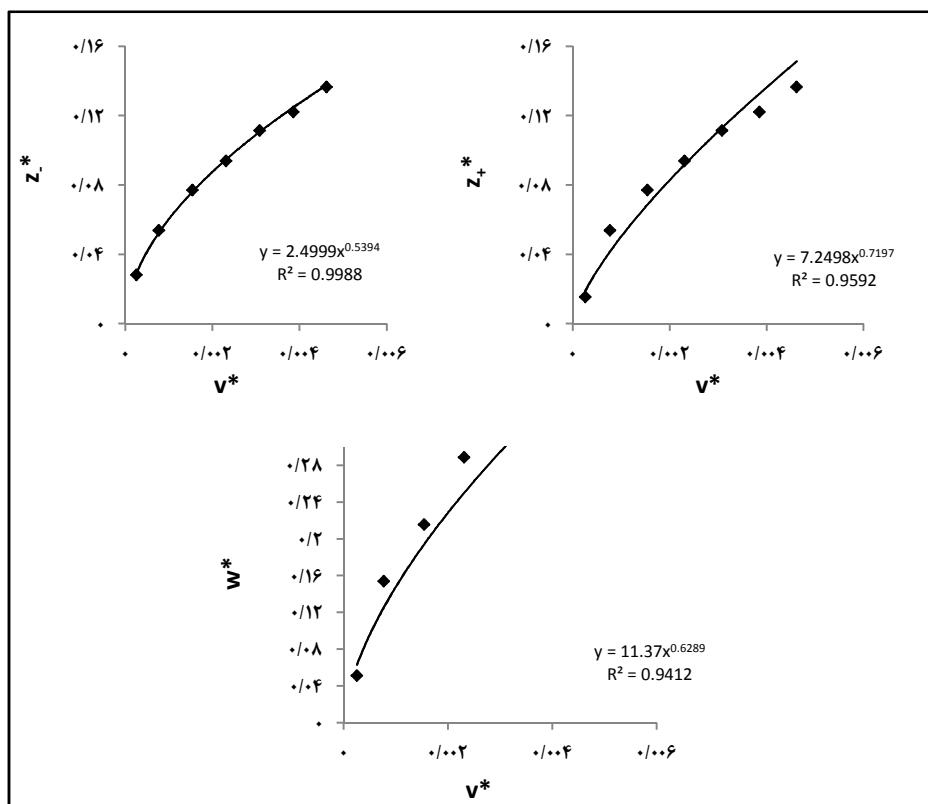
برآورد ابعاد پیاز رطوبتی با مدل تجربی و مدل عددی...

و با رسم نمودارهای نمایی w^* در مقابل v^* , z_+^* در مقابل v^* , z_-^* در مقابل v^* , مقادیر w^*, v^*, z_+^*, z_-^* محاسبه شد (شکل ۲).

مقدار ضرایب A_1 , B_1 , B_2 , n_1 , e_1 و e_2 برای اعماق ۴۰، ۴۵ و ۵۰ سانتی‌متر (جدول ۲) و همچنین برای خاک لومی (اثر سه عمق به‌طور همزمان) به‌دست آمد. این ضرایب برای خاک لومی به‌ترتیب برابر با $۳/۷۱۱۴$, $۰/۸۳۳۲$, $۰/۵۸۵۸$, $۰/۶۳۴۷$ و $۷/۵۱۷۹$ می‌باشد.

حرکت آب در دو سمت. به این ترتیب به‌جای در نظر گرفتن طولی برابر با طول جعبه لایسیمتری، طول ۵۰ سانتی‌متر فرض شد. به این ترتیب زمان محاسبات کوتاه‌تر و با در نظر گرفتن تعداد بیشتری گره دقیق محاسبات افزایش یافت.

نتایج و بحث
تعیین ضرایب مدل تجربی
با استفاده از مقادیر اندازه‌گیری شده در آزمایش دوم



شکل ۲- نمودارهای نمایی برای به‌دست آوردن ضرایب تجربی

جدول ۲- پارامترهای تجربی حاصل از نمودارهای گرافیکی

n_1	e_2	e_1	B_2	B_1	A_1	عمق (سانتی‌متر)
۰/۶۲۸	۰/۵۳۹	۰/۹۵۹	۲/۴۹	۷/۲۵	۱۱/۳۷	۴۰
۰/۶۶۹	۰/۴۸۵	۰/۷۴۲	۱/۵۳	۴/۵۲	۹/۷۷	۴۵
۰/۴۶	۰/۹۳۲	۰/۶۹	۹/۲۲	۵/۹۷	۵/۳۲	۵۰

در این حالت است که به تبع آن نتایج مشاهداتی دقت کمتری دارد. بیشترین مقدار اختلاف بین مقادیر مشاهداتی و مقادیر برآورد شده توسط مدل تجربی و مدل HYDRUS-2D به ترتیب برابر با ۱۰ و ۱۵ سانتی‌متر است.

همان‌طور که در شکل ۴ نشان داده شده است بین مقادیر اندازه‌گیری شده و برآورد شده برای عمق خیس‌شدگی در زیر قطره‌چکان با ضریب R^2 برابر با ۰/۹۷ و ۰/۸۸ به ترتیب برای مدل تجربی و مدل HYDRUS-2D، همبستگی خوبی وجود دارد. انطباق خط رگرسیون بر خط نیمساز نیز نشان‌دهنده دقت مدل در برآورد z_+ است. ضرایب زاویه خط رگرسیون یعنی ۱/۱۱۰۶ و ۱/۱۰۲۹۸، به عدد ۱ بسیار نزدیک است و حکایت از اختلاف ناچیز مقادیر مشاهده شده در مدل فیزیکی با مقادیر برآورد شده در مدل تجربی و مدل HYDRUS-2D دارد.

انطباق خوب بین مقادیر اندازه‌گیری شده و برآورد شده عمق خیس‌شدگی در زیر قطره‌چکان به ازای حجم‌های مختلف آب مصرفی بیانگر دقت روابط تجربی و مدل HYDRUS-2D در برآورد حرکت رو به پایین است که بیشترین اختلاف مشاهده شده تقریباً برابر با ۵ سانتی‌متر برای مدل عددی D و HYDRUS-2D و ۴ سانتی‌متر برای مدل تجربی است. طبق شکل ۳، مدل HYDRUS-2D میزان پیشروی رو به مدل HYDRUS-2D را در ابتدای آبیاری کمی بیشتر از مقادیر واقعی برآورد می‌کند که می‌تواند به دلیل بالا بودن رطوبت اولیه خاک باشد ولی با گذشت زمان (افزایش حجم آب کاربردی)، بین داده‌های برآورد شده و مشاهداتی تطابق بیشتری وجود دارد.

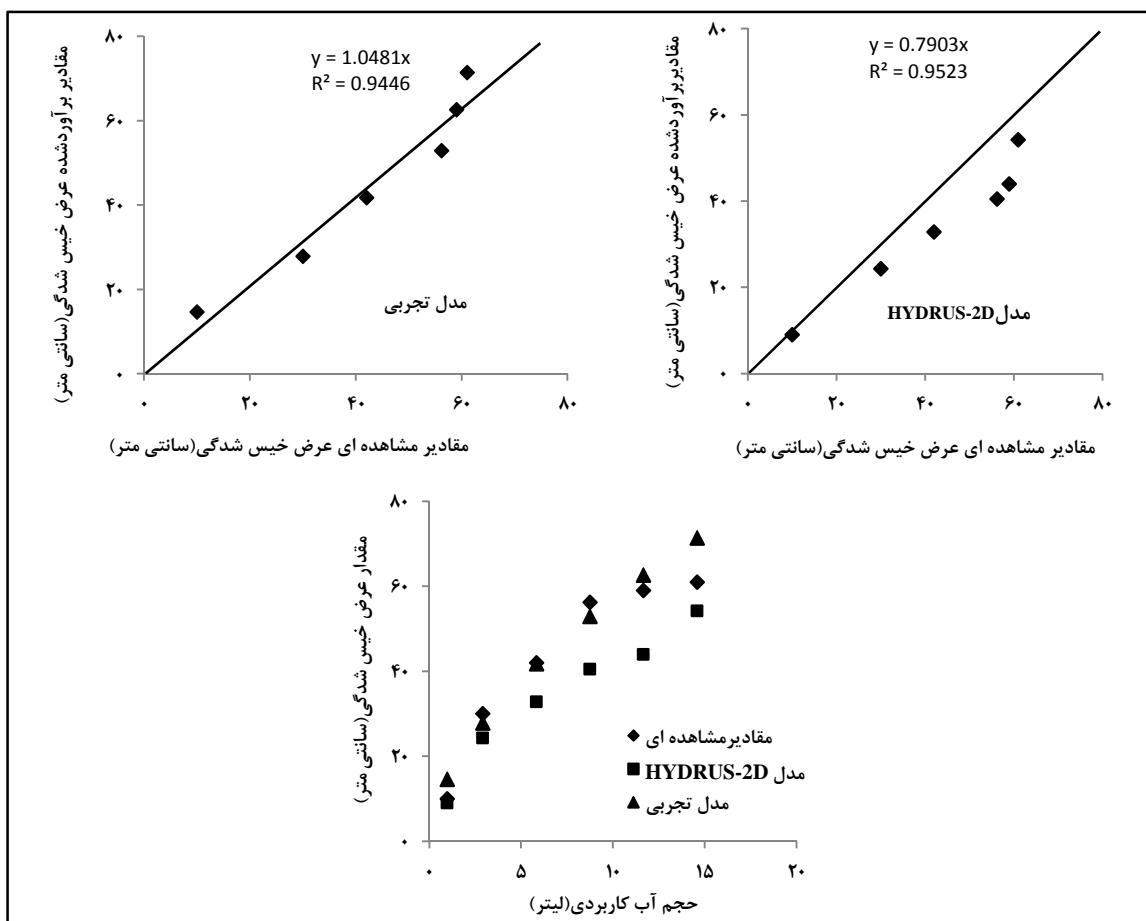
حال با داشتن این ضرایب می‌توان معادلات تخمین ابعاد پیاز رطوبتی در آبیاری قطره‌ای زیر سطحی را به عنوان تابعی از k ، q و v مطابق رابطه‌های ۱۳-۱۱ برای خاک لوم برآورد کرد.

$$w = 7/5179v^{0/5858} \left(\frac{K}{qz}\right)^{(0/0858)} \quad (11)$$

$$z_- = 2/8232v^{0/6347} \left(\frac{K}{qz}\right)^{(0/1347)} \quad (12)$$

$$z_+ = 3/7114v^{0/6641} \left(\frac{K}{qz}\right)^{(0/1641)} \quad (13)$$

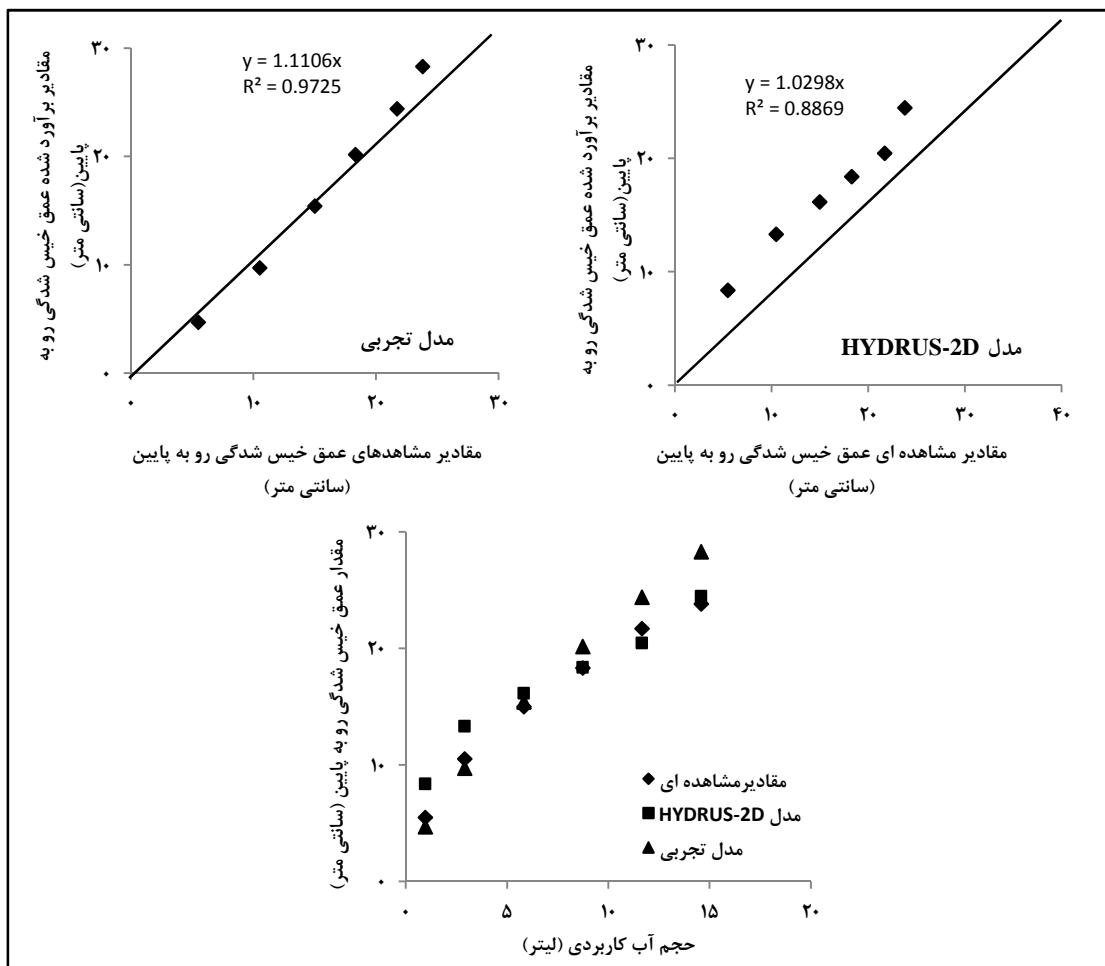
با توجه به شکل ۳ بین مقادیر اندازه‌گیری شده و برآورد شده برای عرض خیس‌شدگی با ضریب R^2 برابر با ۰/۹۴ برای مدل تجربی و ۰/۹۵ برای مدل HYDRUS-2D همبستگی خوبی وجود دارد. انطباق خط رگرسیون بر خط نیمساز نیز نشان‌دهنده دقت مدل در برآورد w است. ضریب زاویه خط رگرسیون یعنی ۱/۰۴۸۱ و ۰/۷۹۰۳ به عدد ۱ بسیار نزدیک است و حکایت از اختلاف ناچیز مقادیر مشاهده شده در مدل فیزیکی با مقادیر برآورد شده در مدل تجربی و مدل عددی دارد. همچنین، انطباق نسبی بین مقادیر اندازه‌گیری شده و برآورد شده عرض خیس‌شدگی به ازای حجم‌های مختلف آب کاربردی نشان از کارایی مدل دارد. همان‌طور که در شکل مشاهده می‌شود مدل HYDRUS-2D مقادیر عرض خیس‌شدگی را کمتر از مقادیر مشاهداتی برآورد می‌کند که به دلیل پیوستن پروفیل رطوبتی بین دو قطره‌چکان در مشاهدات آزمایشگاهی و سخت شدن تشخیص مقدار پیشروی افقی



شکل ۳- رابطه بین مقادیر مشاهده‌ای و برآورد شده عرض خیس‌شدگی توسط مدل تجربی و مدل HYDRUS-2D و تغییرات عرض خیس‌شدگی بر حسب حجم آب کاربردی

تجربی به ازای حجم‌های مختلف آب مصرفی نشان‌دهنده دقت این مدل‌ها در برآورد حرکت رو به بالا است (شکل ۵). حداقل اختلاف بین مقادیر مشاهده‌ای و مقادیر برآورده شده توسط مدل HYDRUS-2D برابر با ۵ سانتی‌متر است که برای مدل تجربی این مقدار به ۴ سانتی‌متر کاهش می‌یابد و این موضوع نشان‌دهنده دقت مدل تجربی نسبت به مدل HYDRUS-2D در برآورد حرکت رو به بالاست. از طرفی، با توجه به شکل ۵ که بیانگر کاهش دقت مدل تجربی با افزایش حجم کاربردی است، نمی‌توان فقط با در نظر گرفتن مقدار R^2 قضاوت کرد.

همبستگی خوب بین مقادیر اندازه‌گیری و برآورد شده برای عمق خیس‌شدگی در بالای قطره‌چکان با ضریب R^2 برابر با ۰/۹۸ برای مدل تجربی و ۰/۹۷ برای مدل HYDRUS-2D و انطباق نسبی خط رگرسیون بر خط نیمساز، نشان‌دهنده دقت مدل در برآورد z است. ضریب زاویه خط رگرسیون یعنی $۰/۹۳۱۴$ و $۰/۸۰۵۲$ به عدد ۱ بسیار نزدیک است و حکایت از اختلاف ناچیز مقادیر مشاهده شده در مدل فیزیکی با مقادیر برآورده شده در مدل تجربی و مدل 2D HYDRUS دارد. انطباق نسبی بین مقادیر اندازه‌گیری شده و برآورده شده عمق خیس‌شدگی در بالای قطره‌چکان در هر دو مدل عددی و



شکل ۴- رابطه بین مقادیر مشاهده‌ای و برآورد شده عمق خیس‌شدگی زیر قطره‌چکان توسط مدل تجربی و مدل HYDRUS-2D و تغییرات عمق خیس‌شدگی زیر قطره‌چکان بر حسب حجم آب کاربردی

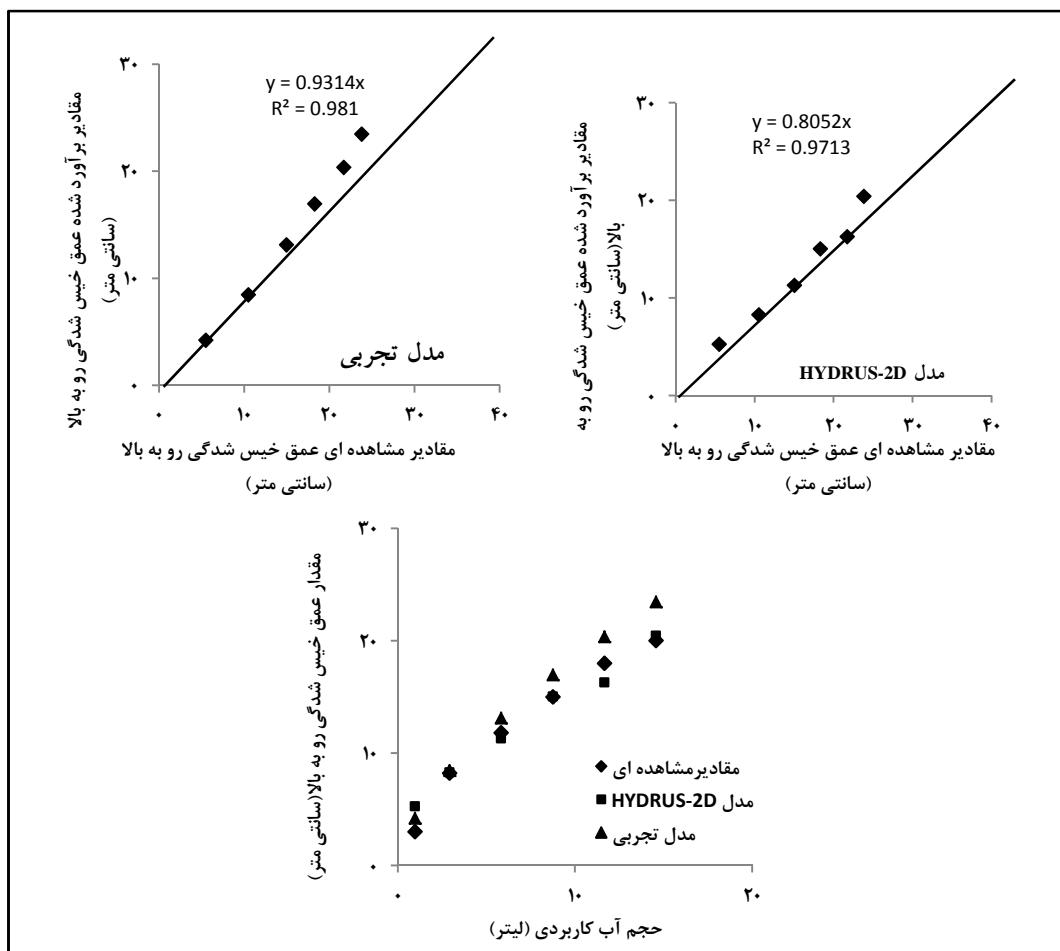
خیس‌شدگی در بالا و زیر قطره‌چکان می‌توان گفت که مدل تجربی، نسبت به مدل HYDRUS-2D بازده بهتری دارد. ارزیابی و مقایسه مقادیر R^2 , RMSE, EF, ME در شرایط مختلف تحقیق حاضر حاکی از توانایی بیشتر هر دو مدل تجربی و مدل HYDRUS-2D در پیش‌بینی مقادیر عمق خیس‌شدگی در بالا و پایین قطره‌چکان، در مقایسه با عرض خیس‌شدگی، است. انطباق کمتر بین مقادیر مشاهده‌ای و برآورد شده در عرض خیس‌شدگی به نسبت عمق خیس‌شدگی در بالا و پایین قطره‌چکان در شکل‌های ۴ و ۵ نیز بیشتر بودن RMSE و ME عرض خیس‌شدگی به نسبت مقادیر متناظر عمق خیس‌شدگی

هرچه مقادیر RMSE کمتر باشد، کارایی مدل بهتر خواهد بود ولی با این پارامتر نمی‌توان مشخص کرد که مقادیر پیش‌بینی شده از مقادیر مشاهده شده بیشترند یا کمتر و از این‌رو از پارامتر میانگین خطأ (ME) استفاده شد، به این ترتیب که مقادیر مثبت آن نشان‌دهنده پیش‌بینی بیش‌تر و مقادیر منفی آن نشان‌دهنده پیش‌بینی کمتر از مقادیر واقعی (مشاهده‌ای) است. با توجه به مقادیر درج شده در جدول ۳، هر دو مدل تجربی و HYDRUS-2D، مقادیر را بیشتر از مقدار واقعی^۱ برآورد می‌نمایند. EF نیز نشان‌دهنده بازدهی مدل است و با توجه به مقایر حاصل برای عرض خیس‌شدگی و عمق

برآورد ابعاد پیاز رطوبتی با مدل تجربی و مدل عددی...

نیمساز در مقادیر بالاتر عمق خیس شدگی در بالا و پایین قطره چکان دارد که بدان معنی است که با بزرگتر شدن پیاز رطوبتی با افزایش زمان، توانایی و دقت هر دو مدل در برآورد عمق خیس شدگی در بالا و پایین نیز افزایش می یابد.

در بالا و پایین قطره چکان به علت به هم پیوستن جبهه رطوبتی در بین قطره چکان ها است و عدم شبیه سازی توسط هر دو مدل برای حالتی است که از دو قطره چکان کنار یکدیگر استفاده شده باشد. دقت نظر بیشتر در شکل های ۴ و ۵ حکایت از انطباق بیشتر نقاط روی خط



شکل ۵- رابطه بین مقادیر مشاهده ای و برآورد شده عمق خیس شدگی بالای قطره چکان توسط مدل تجربی و مدل ۲D و HYDRUS-2D
تغییرات عمق خیس شدگی بالای قطره چکان بر حسب حجم آب کاربردی

جدول ۳- مقایسه آماری بین مقادیر مشاهده ای و برآورد شده ابعاد پیاز رطوبتی

پارامترهای مورد مقایسه	RMSE	مدل HYDRUS-2D	مدل تجربی	ME	مدل HYDRUS-2D	مدل تجربی	Ef	مدل HYDRUS-2D	مدل تجربی
عرض خیس شدگی	۰/۱۰	۰/۰۵	۰/۰۵	۰/۳۱	۰/۰۹	۰/۰۲	۰/۹۱	۰/۵۹	۰/۹۱
حرکت رو به بالا	۰/۰۱	۰/۰۱	۰/۰۱	۰/۰۹	۰/۹۶	۰/۱۱	۰/۹۰	۰/۹۰	۰/۹۰
حرکت رو به پایین	۰/۰۱	۰/۰۱	۰/۰۱	۰/۱۲	۰/۹۰	۰/۱۲	۰/۹۲	۰/۹۰	۰/۹۲

قطره‌چکان‌هایی با دبی ۳/۵ لیتر در ساعت و فاصله ۷۵ سانتی‌متر روی لوله‌های قطره‌چکان‌دار بررسی شد و نتایج نشان داد که بین مقادیر برآورد شده و مشاهده‌ای با ضریب تبیین ۰/۸۸ تا ۰/۹۷ برای مدل HYDRUS-2D و ۰/۹۴ تا ۰/۹۸ برای مدل تجربی، برآش خوبی موجود است و با استفاده از هر کدام از مدل‌های مذکور می‌توان تخمین قابل قبولی از شکل پیاز رطوبتی را به دست آورد.

اگرچه دقت شبیه‌سازی مدل HYDRUS-2D مورد تایید اکثر محققان است در مواردی به علت نیاز به اطلاعات ورودی زیاد، استفاده از این مدل امکان‌پذیر نیست یا اینکه نتایج خروجی به علت در نظر گرفتن فرضیات اولیه دور از واقعیت، عاری از دقت کافی است. از این‌رو در این شرایط استفاده از مدل تجربی، به دلیل ساده بودن و نیاز به پارامترهای کمتر (عمق نصب قطره‌چکان‌ها، دبی در واحد طول، کل حجم آب خروجی در واحد طول لوله‌های قطره‌چکان‌دار و هدایت هیدرولیکی خاک)، قابل توصیه است. با توجه به اینکه این تحقیق در شرایط آزمایشگاهی اجرا شده است، توصیه می‌شود در شرایط واقعی مزرعه و برای اعمق مختلف نصب قطره‌چکان و بافت‌های مختلف خاک نیز اجرا شود.

به طور کلی، بسیاری از محققان به ویژه سیمونک (Simunek, 2006)، ملایی‌کندلوس و همکاران (M-Kandelous *et al.*, 2008, 2011) نتیجه گرفتند که مدل HYDRUS-2D در حد قابل قبولی قادر به پیش‌بینی ابعاد پیاز رطوبتی در شرایط آبیاری قطره‌ای زیرسطحی است و از این مدل می‌توان در شرایط مختلف آبیاری زیرسطحی استفاده کرد. نتایج حاصل از این تحقیق در خصوص کاربرد مدل HYDRUS-2D نیز با نتایج حاصل از تحقیقات این محققان و دیگران از جمله پروونزانو (Provenzano, Lazarovith *et al.*, 2007)، لازاروویچ و همکاران (Lazarovith *et al.*, 2007) مطابقت دارد ولی در خصوص کاربرد مدل تجربی کمی اختلاف مشاهده می‌شود که می‌توان آن را به ماهیت تجربی بودن مدل نسبت داد.

نتیجه‌گیری

در این تحقیق دقت شبیه‌سازی مدل HYDRUS-2D و مدل تجربی در برآورد الگوی توزیع رطوبت تحت سیستم آبیاری قطره‌ای زیرسطحی در شرایط آزمایشگاهی در یک خاک لومنی با سه عمق نصب ۴۰، ۴۵ و ۵۰ سانتی‌متر و

مراجع

- Acar, b., Topak, R. and Mikailsoy, F. 2009. Effect of applied water and discharge rate on wetted soil volume in loam or clay-loam soil from an irrigated trickle source. Afr. J. Agric. Res. 1, 049-054.
- Ben-Asher, J. and Phene, C. J. 1996. Surface and subsurface drip irrigation: an analysis by a numerical model. Research Report. Jacob Blaustein Institute for Desert Research. Ben Gurion University of Negev, Negev, Israel.
- Chu, S. T. 1994. Green-Ampt analysis of wetting pattern for surface emitters. J. Irrig. Drain. Eng. 120(2): 414-421.
- Elmaloglou, S. and Diamantopoulos, E. 2009. Simulation of water dynamics under subsurface drip irrigation from line sources. Agric. Water Manage. 96, 1587-1595.
- Karimi Gogheri., Sh. Irandoust, M. and Hosseininia, M. 2011. Simulation of water content and evaporation in subsurface drip irrigation in sandy loam. Water Resour. Eng. J. 4, 49-60. (in Farsi)

- Lamm, F. R. and Camp, C. R. 2007. Subsurface Drip Irrigation. In: Lamm, F.R., Ayars, J. E. and Nakayama, F.S. (Eds.) Microirrigation for Crop Production: Design, Operation and Management. Elsevier Science Pub. 473-551.
- Lazarovith, N., Warrick, A. W., Furman, A. and Simunek, J. 2007. Subsurface water distribution from drip irrigation described by moment analyses. *J. Vadose Zone*. 6, 116-123.
- Mailhol, J. C., Ruellea, P., Walserb, S., Schutzeb, N. and Dejeana, D. 2011. Analysis of aet and yield predictions under surface and buried drip irrigation systems using the crop model pilote and Hydrus-2D. *Agric. Water Manage.* 98, 1033-1044.
- Mirzaei, F., Liaghat, A., Sohrabi, T. and Omid, M. 2006. Simulation of wetting pattern from line source in tape drip irrigation. *J. Agric. Eng. Res.* 6, 53-66. (in Farsi)
- M-Kandelous, M. and Simunek, J. 2010a. Numerical simulations of water movement in a subsurface drip irrigation system under field and laboratory conditions using HYDRUS-2D. *Agric. Water Manage.* 97, 1070-1076.
- M-Kandelous, M. and Simunek, J. 2010b. Comparison of numerical, analytical, and empirical models to estimate wetting patterns for surface and subsurface drip irrigation. *Irrig. Sci.* 28, 435-444.
- M-Kandelous, M., Liaghat, A. and Abbasi, F. 2008. Estimation of soil moisture pattern in subsurface drip irrigation using dimension analysis method. *J. Agric. Sci.* 39(2): 371-378 (in Farsi)
- M-Kandelous, M., Simunek, J., van Genuchten. and Malek, K. 2011. Soil water content distributions between two emitters of a subsurface drip irrigation system. *Soil Sci. Soc. Am. J.* 75(2): 488-497.
- Patel Neelam. and Rajput, T. B . S. 2008. Dynamics and modeling of soil water under subsurface drip irrigated onion. *Agric. Water Manage.* 95, 1335-1349.
- Provenzano, G. 2007. Using HYDRUS-2D simulation model to evaluate wetted soil volume in subsurface drip irrigation system. *J. Irrig. Drain. Eng.* 133, 342-349.
- Provenzano, G. 2008. Discussion of using HYDRUS-2D simulation model to evaluate wetted soil volume in SDI System. *J. Irrig. Drain. Eng.* 10, 1061-1072.
- Schwartzman, M. and Zur, B. 1986. Emitter spacing and geometry of wetted soil volume. *J. Irrig. Drain. Eng.* 112, 242-253.
- Simunek, J., Sejna, M. and van Genuchten, M. Th. 1999. The HYDRUS-2D software package for simulating the two-dimensional movement of water, heat, and multiple solutes in variably-saturated media. Version 2.0. U. S. Salinity Laboratory. USDA. ARS, Riverside, California.
- Simunek, J., van Genuchten, M. Th. and Sejna, M. 2006. The HYDRUS software package for simulating two and three-dimensional movement of water, heat, and multiple solutes in variably-saturated media. Technical Manual. Version 1.0. PC Progress. Prague, Czech Republic.
- Singh, D. K., Rajput, T. B. S., Singh, D. K., Sikarwar, H. S., Sahoo, R. N. and Ahmad, T. 2006. Simulating of soil wetting pattern with subsurface drip irrigation from line source. *Agric. Water Manage.* 83, 130-134.

Numerical Versus Empirical Models for Estimating Wetting Patterns in Subsurface Drip Irrigation Systems

M. Khalili*, M. Akbari, A. Hezarjaribi, M. Zakerinia and F. Abbasi

* Corresponding Author: M. Sc. Graduated Student of Irrigation & Drainage Engineering, Agricultural Sciences and Natural Resources University of Gorgan, Gorgan, Iran. E-mail: mozhdeh733@gmail.com

Received: 30 November 2013, Accepted: 9 August 2014

Optimal use of water resources is essential to decrease cost and maximize available water resources. Subsurface drip irrigation can increase irrigation and water use efficiency. This irrigation method distributes water into the soil, leaving the surface of the soil dry and decreasing evaporation. In the design of subsurface drip irrigation (SDI) systems, the dimensions of the wetted onion determine the installation depth and spacing of the drippers. Several models have been developed to simulate soil moisture patterns and the wetting front using soil hydraulic parameters, emitter discharge rate and volume of water discharged. The present study used the powerful numerical model HYDRUS-2D and dimensional analysis, which requires fewer parameters to predict the wetted zone using the empirical method. The predicted values for wetting depth (upward, downward) and horizontal dimensions were compared with those obtained by laboratory testing conducted in loamy soil at 40 cm in depth. R^2 varied from 0.88 to 0.97 for HYDRUS-2D and 0.94 to 0.98 for the empirical model. The results showed that the simulated and experimental results were in very good agreement and that the empirical model better predicted the dimensions of the wetted onion.

Keywords: Empirical model, HYDRUS-2D model, Subsurface drip irrigation, Wetting pattern