

بررسی تأثیر عمق اختلاط بر کیفیت زهآب خروجی از زهکش در اراضی با آب زیرزمینی کم عمق و شور

مینا شکیبا^{1*}، عبدالمجید لیاقت، فرهاد میرزاوی

کارشناس ارشد آبیاری و زهکشی فارغ التحصیل از دانشگاه تهران؛

minashkb@yahoo.com

استاد گروه آبیاری و زهکشی دانشگاه تهران؛

aliaghat@ut.ac.ir

استادیار گروه آبیاری و زهکشی دانشگاه تهران؛

fmirzaei@ut.ac.ir

چکیده

دفع زهآب خروجی از زهکش با شوری بالا و اثر مخرب آن بر محیط زیست همواره به صورت یکی از چالش‌های اساسی در طرح‌های زهکشی و مسائل زیست محیطی در کشور مطرح می‌باشد. بنابراین بایستی با تجزیه و تحلیل شبکه جریان و تعیین مسیرهای واقعی خطوط جریان آب و املاح به سمت زهکش سعی در کاهش حجم زهآب تولیدی و بهبود کیفیت آن نمود. در این تحقیق به منظور تعیین عمق اختلاط و بررسی عوامل مؤثر بر آن به عنوان پارامتر مؤثر بر شوری زهآب خروجی، از یک مدل فیزیکی از جنس پلاکسی گلاس استفاده شد. عمق اختلاط، دورترین خط جریان در زیر محل نصب لوله زهکش می‌باشد. برای انجام آزمایش‌ها ابتدا به آب داخل منبع آب زیرزمینی در مدل فیزیکی، پرمنگنات پتاسیم و NaCl اضافه شد ECl آب به 20 دسی‌زینفس بر متر بررسد. با تغییر در دبی ورودی و اعمال سطح ایستابی‌های مختلف، تغییرات عمق اختلاط با عکس برداری اندازه‌گیری و ثبت شد. نتایج به دست آمده نشان داد که با افزایش دبی آب آبیاری و ارتفاع سطح ایستابی عمق اختلاط افزایش یافته و باعث افزایش شوری زهآب خروجی می‌شود. به عنوان نمونه وقتی سطح ایستابی از 8 سانتیمتر به 23 سانتیمتر افزایش می‌یابد مقدار نمک خروجی در حدود 80 درصد افزایش می‌یابد. در مرحله بعد به منظور اعتبار سنجی مدل با استفاده از داده‌های صحراوی اندازه‌گیری شده در اراضی تحقیقاتی مرکز تحقیقات تیشکر واحد امیرکبیر خوزستان مقایسه بین شوری پیش‌بینی شده توسط مدل و شوری اندازه‌گیری شده صورت گرفت. نتایج تأثیر عمق اختلاط را بر شوری زهآب خروجی از زهکش نشان می‌دهد.

واژه‌های کلیدی: محیط زیست، شوری زهآب، عمق اختلاط، سطح ایستابی

1. آدرس نویسنده مسئول: اصفهان شهر جدید بهارستان خیابان آزادی مجتمع مسکونی میلاد کرجه دهم پلاک 17

* دریافت: اردیبهشت، 1391 و پذیرش: اردیبهشت، 1392

مقدمه

zechkhi به روش زیستی، zechkhi خشک و zechkhi کنترل شده را نام برد. استفاده از روش های مختلف برای مدیریت زهآب خروجی از زهکش در سرتاسر جهان همچون آبشویی دوره‌ای محیط ریشه برای کاهش غلظت نمک زهآب (3)، استفاده متناوب از آب شور و شیرین برای آبیاری محصولات با ترکیب کشت گونه های مقاوم و حساس به شوری (13)، استفاده مجدد از زهآب بصورت کاربرد آب شیرین برای آبیاری محصولات حساس به شوری و زهآب خروجی از آن برای آبیاری محصولات مقاوم به شوری (6) در سرتاسر جهان نیز از جمله اقدامات انجام شده در این زمینه می باشد.

در مدیریت زهآب، کاهش حجم و املالح زهآب و بهبود کیفیت آن از اهداف اصلی است. در طراحی عمق و فاصله زهکش‌ها، بایستی شبکه جریان تجزیه و تحلیل شده و مسیرهای واقعی خطوط جریان آب به سمت زهکش‌ها و انتقال املالح و نیز سهم هر کدام از لایه‌های زیر در جریان تعیین گردد. بخشی از جریان به سمت زهکش از ناحیه زیر زهکش است که در مناطق خشک و نیمه خشک شوری آب زیرزمینی در این ناحیه بیشتر و تأثیر آن بر کیفیت زهآب قابل توجه می باشد. امروزه از معادلات و مدل‌های زهکشی گوناگونی در طراحی و مدیریت سامانه های زهکشی استفاده می شود. در معادلات مربوط به محاسبه عمق و فاصله زهکش‌ها از عمق معادل استفاده می شود. عمق معادل به صورت تابعی از عمق لایه غیر قابل نفوذ، شعاع زهکش و فاصله زهکش‌ها ارائه شده است. در مدل های مدیریت آبیاری و زهکشی عمق معادل به عنوان عمق اختلاط آب نفوذ یافته از ناحیه بالا با آب های زیرزمینی در ناحیه زیر زهکش قلمداد می گردد. در چند سال اخیر تحقیقات گسترده ای در زمینه تأثیر طراحی سامانه های زهکشها بر کیفیت زهآب خروجی انجام گردید و نتایج نشان داده است که زهآب زهکش های عمیق تر نسبت به زهکش های کم عمق از کمیت بیشتر و کیفیت پایین تری برخوردارند. بررسی آبیارز و همکاران (2)

رشد روز افزون جمعیت، تأمین غذا، محدودیت منابع آب و توزیع نامناسب زمانی و مکانی آن و نیز خشکسالی های مکرر، آلودگی آب های سطحی و زیرزمینی نگرش جامع مدیریت منابع آب و خاک را ایجاب می کند. بر اساس برآورد موسسه مدیریت بین‌المللی آب¹ (IWMI.2001) بسیاری از کشورهای خاورمیانه و کشورهای شمال آفریقا و شمال چین و آفریقای جنوبی در سال 2025 با مشکل کمبود آب روپرتو خواهند بود و این در حالی است که در بسیاری از این نقاط مشکلات شدید زیست محیطی ناشی از فعالیت های کشاورزی به صورت تهدیدی جدی برای منابع آب و خاک دیده می شود. در این میان زهکشی که یک نیاز مهم جهت توسعه آبیاری در نواحی خشک و نیمه خشک و افزایش تولید بشمار می رود با تولید زهآب حجمی با کیفیت نامطلوب اثرات مخربی بر محیط زیست باقی می گذارد (1).

تا چندی پیش مدیریت زهآب ها کمتر مورد توجه قرارمی گرفت و تحقیقات زهکشی بر مسائل طراحی متتمرکر بود. پس از کنفرانس سران جهان در سال 1992، کمیته بین‌المللی آبیاری و زهکشی توجه خود را بر مدیریت زهآب ها متتمرکز و بر حفاظت و استفاده مجدد از منابع آب شیرین در مفهوم مدیریت جامع منابع تأکیدنمود. از سوی دیگر بانک جهانی تعریف جدید و جامعی از زهکشی بصورت زیر ارائه نمود.

"zechkhi فرآیند خارج کردن آب سطحی اضافی و مدیریت سفره آب زیرزمینی کم عمق از طریق نگهداشت دفع و مدیریت کیفیت آب برای رسیدن به منافع دلخواه اقتصادی و اجتماعی است، در حالیکه محیط زیست حفظ شود". پس باید شیوه های معمول به روش های سازگار با محیط زیست تغییر داده شود در این راستا می توان افزایش کارآیی مصرف آب و استفاده از زهآب و پساب فاضلاب ها و روش های جدید سازگار با محیط همانند

مدیریت زهآب است. در حدود 180000-200000 هکتار از اراضی تحت آبیاری در کشور مجهر به سامانه زهکشی می باشد که 120000-150000 هکتار آن در استان خوزستان واقع شده است (1).

در استان خوزستان تخلیه حجم قابل توجهی از زهآب های کشاورزی به رودخانهها و آب های سطحی سبب کاهش کیفیت آب پایین دست گردیده است. برای مثال با شروع بهرهبرداری از طرح توسعه نیشکر در خوزستان و تخلیه زهآب های شور به رودخانه کارون در تالاب شادگان و اراضی سطحی مشکلات زیست محیطی فراوانی ایجاد شده است. استان خوزستان دارای آب زیرزمینی کم عمق و شور می باشد که به عنوان عامل تأثیرگذار بر کیفیت زهآب خروجی می باشد. شوری آب زیرزمینی تحت تأثیر مدیریت آبیاری متغیر بوده و روندی کاهشی طی می کند و تا رسیدن به حالت تعادل با شوری آب آبیاری ادامه می یابد. تحقیقات نوذری و همکاران (11) بر روی شوری زهآب کشت و صنعت امیرکبیر یکی از طرح های هفت گانه توسعه نیشکر، زمان رسیدن به تعادل را 15 سال برآورد نمودند. در این فاصله زمانی، زهآب تولیدی با شوری نسبتا بالا باعث مشکلات در پایین دست گردیده و دفع آن همواره به عنوان یکی از مشکلات اساسی در طرح های زهکشی مطرح می باشد. بنابراین آگاهی از کمیت و کیفیت زهآب تولید شده به منظور مدیریت و کنترل آن امری ضروری می باشد.

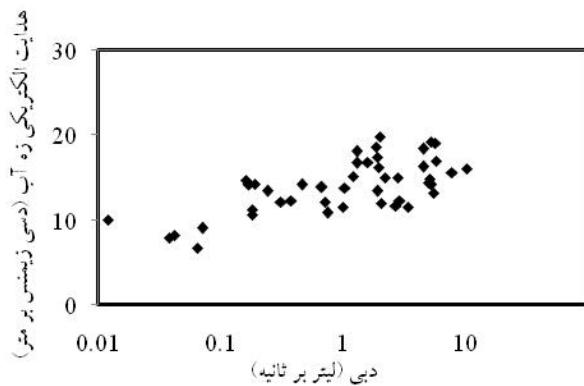
پذیرا و همکاران (12) شوری بالای زهآب خروجی از زهکش در خوزستان را ناشی از وجود لاشه های افقی حاوی نمک و نیترات در خاک و سطح ایستابی کم عمق و شور در زیر لوله های زهکش بیان کردند و پیشنهاد دادند که شوری زهآب خروجی از زهکش در دو بخش بررسی گردد، (الف) بخش بالاکه کیفیت آن متأثر از آبیاری و فعالیت های کشاورزی است (ب) بخش پایین که کیفیت آن تحت تأثیر شوری آب زیرزمینی است. پذیرا و همکاران (12) همچنین کاهش عمق نصب زهکش را در جهت بهبود کیفیت زهآب خروجی از زهکش مؤثر دانستند.

نشان داد که زهکش های عمیقتر نسبت به زهکش هایی که در عمق کمتر نصب شده اند کیفیت زهآب پایین تری دارند. تحقیقات گریسمر (7) در دره سن جواکین کالیفرنیا که دارای آب زیرزمینی کم عمق شور بود نشان داد که با افزایش عمق و فاصله زهکش ها کیفیت زهآب خروجی کاهش می یابد. گوتنجس و همکاران (8) بیان کردند که معادلات مرسومی که برای طراحی سیستم های زهکشی جهت مصون نگه داشتن خاک در برابر ماندابی و شور شدن مورد استفاده قرار می گیرد، جهت مدیریت کیفیت زهآب ها کافی نمی باشد و این معادلات باید به روابطی که جابجایی و تغییرات شیمیابی در محلول خاک نواحی اشیاع را در نظر می گیرند، ارتباط داده شوند. دورال و فیو (5) در یکی از مطالعات خود گزارش کردند که وقتی زهکش ها در عمق 1/8 متری نصب شوند، 30 درصد از جریان واردہ به داخل آنها از آب زیرزمینی خواهد بود و اگر عمق نصب به 2/6 متری برسد، این میزان 60 درصد خواهد بود. همچنین شوری زهآب ها خارج شده از زهکش هایی که در عمق 2 متری نصب شده اند بیش از شوری زهآب های خارج شده از زهکش هایی است که در عمق 1/7 متری هستند. کریستین و اسکهان (4) با بررسی های مزرعه ای در نواحی جنوب شرق استرالیا، تأثیر اصلاح پارامترهای طراحی و مدیریت سیستم های زهکشی زیرزمینی را بر کمیت و کیفیت زهآب ها مورد ارزیابی قرار دادند. نتایج بدست آمده نشان داد که با تغییر عمق زهکشی از زیاد به کم تلفات آبیاری کاهش می یابد و کاهش حجم زهآب ها سبب کاهش بار نمک خارج شده از طریق زهکش ها می گردد.

ایران نیز یکی از کشورهای مواجه با کمبود منابع آب است. علاوه بر آن با مشکل ناشی از شوری اراضی کشاورزی رویروست. از 25 میلیون هکتار اراضی قابل کشت در کشور حدود 30 درصد دارای مشکل شوری می باشند که از سامانه های آبیاری و زهکشی برای مقابله با مشکل شوری و احیای اراضی کمک گرفته می شود. که در این بین تولید حجم عظیمی از زهآب با کیفیت نامطلوب و دفع آن به عنوان یکی از نگرانی ها در زمینه محیط زیست و

استدلال شد که به علت افزایش عمق آبشویی در اثر افزایش سطح ایستابی به دلیل آبیاری، جریان حجم بیشتری از آب زیرزمینی به سمت زهکش حرکت نماید. به گونه ای که در هنگام آبیاری، آب به سمت لایه های زیرین زهکش که دارای شوری بیشتری هستند حرکت کرده و همراه خود آب حاوی شوری به مراتب بیشتر از شوری پروفیل بالای زهکش را به سمت زهکش ها می برد.

تحقیقات نوذری و همکاران (11) در خوزستان نشان داد با افزایش دبی زهآب خروجی شوری زهآب نیز بیشتر می شود (شکل 1). نتایج آن تحقیق نشان داد در زمانی که آبیاری صورت می گیرد شوری زهآب خروجی بیشتر از شوری در فواصل بین آبیاری ها است. همچنین نتایج آزمایشات کیفیت زهآب خروجی نشان داد که شوری زهآب خروجی بیش از شوری آب آبیاری و آب زیرزمینی در لایه های نزدیک به زهکش می باشد. لذا



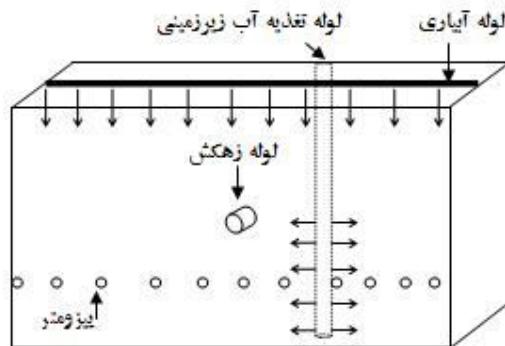
شکل 1- تغییرات هدایت الکتریکی زهآب خروجی در برابر دبی

مواد و روش ها

شرح مدل آزمایشگاهی

یک مدل فیزیکی از جنس پلاکسی گلاس به ابعاد طول 1/86 متر، عرض 0/20 متر و ارتفاع 0/90 متر ساخته شد و جهت اطمینان از عدم نشت به طور کامل آب بندی شد. جهت تعیین موقعیت سطح ایستابی در خاک، پیزومترهایی در جداره مدل نصب گردید (شکل 2). به منظور ایجاد یک محیط همگن و یکنواخت، مدل با خاک ماسه ساحلی ریزبافت با رنگ روشن پر شد.

لذا هدف از تحقیق حاضر یافتن دلیل افزایش شوری زهآب خروجی در زمان آبیاری و بررسی تأثیر عمق اختلاط بر کیفیت زهآب خروجی از زهکش و پیدا کردن رابطه ای برای عمق اختلاط است. لذا با انجام آزمایش هایی تأثیر بار سطح ایستابی بر عمق نفوذ آب آبیاری از ناحیه بالای زهکش به زیر زهکش و اختلاط آن با آب زیرزمینی با کیفیت نامطلوب بررسی شد تا به عنوان گامی مؤثر در طراحی و مدیریت سامانه های زهکشی و بهبود کیفیت زهآب خروجی از آن استفاده گردد. در مرحله بعد برای بررسی اعتبار مدل فوق، از داده های صحرایی جمع آوری شده در اراضی زیرکشت نیشکر استفاده شد.



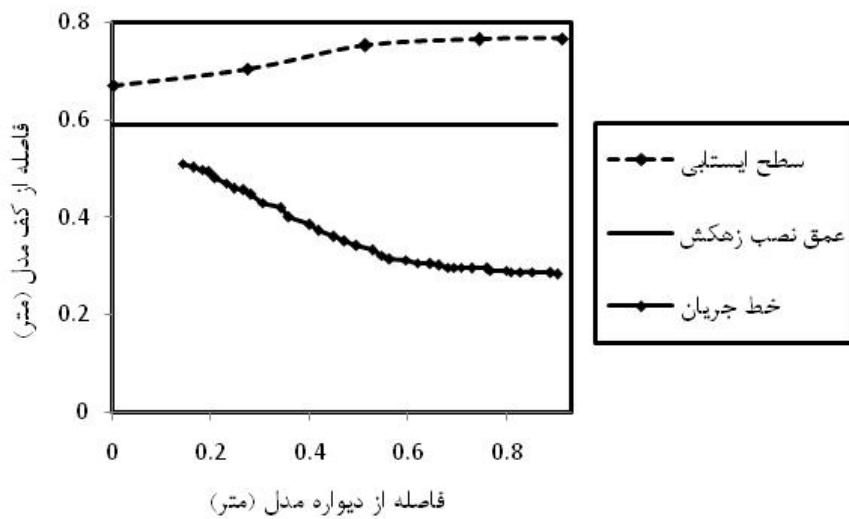
شکل 2- شکل شماتیک از مدل فیزیکی

با عکس برداری در فواصل زمانی کوتاه بعد از ثابت شدن سطح ایستابی، خط جریان تعیین می‌گردید. بعد از شستشوی محیط متخلخل، با تغییر دبی ورودی، سطح ایستابی در عمق دیگری ثبت می‌شد و عمق شستشوی ماده رنگی در شرایط جدید اندازه گیری می‌گردید و به همین ترتیب آزمایش در 10 دبی مختلف (0/010، 0/015، 0/017، 0/021، 0/025، 0/029، 0/033، 0/045، 0/0625، 0/0666 و لیتر بر ثانیه) تکرار و داده‌ها در مورد شاخص‌های ارتفاع سطح ایستابی، میزان عمق شستشوی ماده رنگی، میزان دبی خروجی زهکش و شوری زه آب خروجی جمع آوری شدند. با ایجاد اعماق سطوح ایستابی مختلف، مسیر دورترین خط جریان با عکس برداری و رقومی کردن آن توسط نرم افزار گرافر 7 و انتقال مقادیر به نرم افزار اکسل ترسیم شد. دورترین خط جریان عمق اختلاط نامیده شد. شکل (3) عمق اختلاط را به ازای یک دبی مشخص و شکل (4) خط جریان و سطح ایستابی را پس از رقومی شدن توسط نرم افزار گرافر 7 نشان می‌دهد.

کف مدل به منزله لایه غیرقابل نفوذ در نظر گرفته شد. در یک طرف مدل یک لوله تغذیه جانبی آب زیرزمینی تا عمق 5 سانتی‌متری از کف تعییه شد. در قسمت فوقانی مدل نیز از سامانه آبیاری قطره‌ای و از آب آبیاری با شوری 1 دسی‌زیمنس بر متر استفاده گردید. ابتدا لوله زهکش در عمق 0/32 متری از سطح خاک نصب شد. از فیلتر ژئوتکستایل برای پوشش سطح جانبی لوله زهکش استفاده شد. برای انجام آزمایش‌ها ابتدا به داخل منبع تأمین آب زیرزمینی، پرمنگنات پتابیم به عنوان ماده رنگی و NaCl اضافه گردید تا شوری آب به 20 دسی‌زیمنس بر متر مشابه با شوری آب زیرزمینی در اراضی کشت و صنعت امیرکبیر برسد. با استفاده از لوله تغذیه، ابتدا سطح آب زیرزمینی تا زیر زهکش ثبت می‌شد، به طوری که فاصله زیر زهکش تا کف مدل به طور یکنواخت رنگی شود. سپس با انجام آبیاری با دبی ثابت و مشخص از بالای سطح خاک در مدل، سطح ایستابی در بالای زهکش در زیر سطح خاک ثبت می‌شد. با توجه به الگوی جریان به سمت زهکش‌ها، ابتدا نفوذ آب از سطح خاک به طرف سطح ایستابی عمود و رو به پایین و عمودی بوده پس از ورود آب به منطقه اشباع، خطوط جریان به صورت افقی به سمت زهکش‌ها جریان می‌یافتد و در اطراف زهکش نیز به صورت شعاعی وارد لوله می‌شود. از آنجائی که دیواره مدل شفاف است مشاهده خطوط جریان به سهولت می‌سرمی‌شد.



شکل 3 - تصویر عمق اختلاط به ازای دبی مشخص



شکل 4 - تصویر سطح ایستابی و عمق اختلاط به ازای دبی مشخص

$$Y = 1.028X + 0.032$$

که در آن

Y = عمق اختلاط (متر)

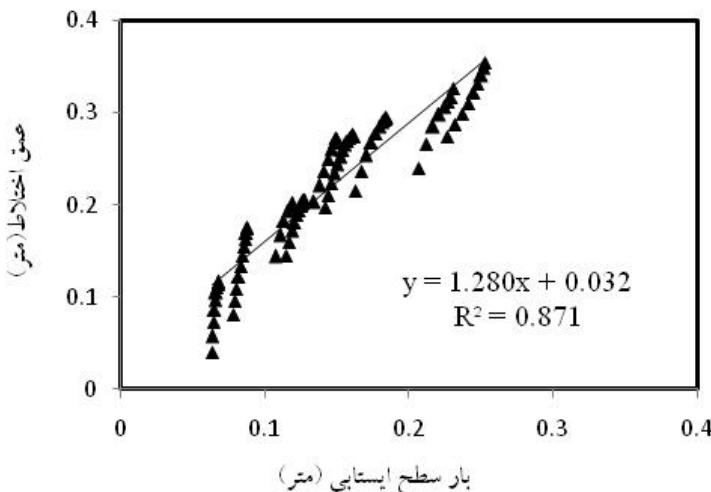
X = بار هیدرولیکی (متر)

بنابراین در هنگام آبیاری و با افزایش بار هیدرولیکی، عمق اختلاط افزایش می یابد و جریانات عمودی به عمق بیشتری در زیر زهکش نفوذ می کنند و حجم ناحیه شسته شده افزایش می یابد.

نتایج و بحث

1. اثر بار هیدرولیکی بالای زهکش بر روی عمق اختلاط

به منظور بررسی اثر بار هیدرولیکی بالای زهکش بر عمق اختلاط، بارهیدرولیکی در مقابل عمق اختلاط به ازای دبی های مختلف رسم گردید. همانطور که در شکل (5) مشاهده می کنید با افزایش بارهیدرولیکی، عمق اختلاط افزایش می یابد و رابطه این دو به صورت یک تابع خطی بصورت زیر می باشد.



شکل 5- نمودار رابطه بار هیدرولیکی و عمق اختلاط

رہیدرولیکی در وسط دو زهکش از 8 سانتیمتر به 23 سانتیمتر بر سر مقدار نمک از حدود 8 گرم به حدود 14 گرم یعنی 80 درصد افزایش می یابد. با مقایسه مقادیر شوری زه آب خروجی در مقایسه با شوری آب آبیاری و شوری ناحیه بالای زهکش می توان اثیر شوری ناحیه زیر زهکش را بر زه آب خروجی از زهکش مشاهده کرد. تحقیقات ژوری و همکاران (10)، در شبیه سازی عملیات استفاده مجدد از زه آب جهت آبیاری زمین های کشاورزی نشان داد که مقدار زیادی از آب زهکشی به آب زیرزمینی تعلق دارد.

با توجه به تحقیقات نوذری و همکاران (11) در خوزستان، که افزایش شوری زه آب خروجی از زهکش را در زمان آبیاری نشان می دهد می توان اینطور استدلال کرد که در هنگام آبیاری افزایش بار هیدرولیکی سبب افزایش عمق اختلاط گردیده و در نتیجه آب به سمت لایه های زیرین زهکش که دارای شوری بیشتری نسبت به لایه های رویی زهکش هستند جریان یافته که باعث افزایش شوری زه آب خروجی از زهکش می شود.

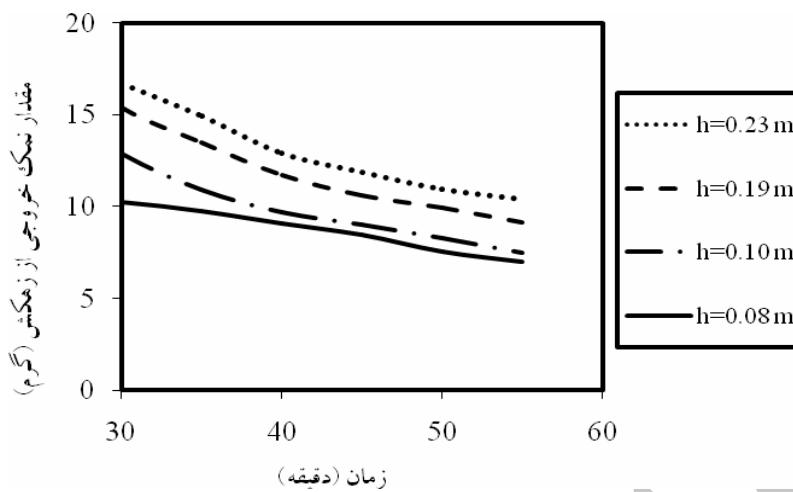
با کاهش عمق نصب زهکش ها و با ثابت فرض نمودن عمق سطح ایستابی نسبت به زمین، بار هیدرولیکی کاهش یافته لذا میتوان بیان نمود که عمق اختلاط نیز کاهش می

2. تأثیر بار هیدرولیکی بالای زهکش بر شوری زه آب خروجی

برای بررسی تأثیر بار هیدرولیکی بالای زهکش و عمق اختلاط بر شوری زه آب خروجی، مقادیر نمک خروجی از زهکش به ازای سطح ایستابی های مختلف (h)، در شکل 6 رسم شد. بعد از ثابت شدن سطح ایستابی با نمونه برداری از زه آب خروجی در فواصل زمانی مشخص و تعیین شوری آن بوسیله EC متر، نمودار مقادیر نمک خروجی از زهکش به ازای سطح ایستابی های مختلف رسم گردید. همان طور که مشاهده می شود، با افزایش بار هیدرولیکی بین دو زهکش، بر میزان نمک خروجی از زهکش افزوده می شود. با توجه به رابطه خطی بین عمق سطح ایستابی و عمق اختلاط، افزایش شوری در زه آب خروجی ناشی از افزایش عمق اختلاط می باشد. با توجه به یکسان بودن میزان شوری آب زیرزمینی در ابتدای هر دو آزمایش (برابر با 20 دسی زیمنس بر متر) پس می توان نتیجه گرفت که با افزایش بار هیدرولیکی بین دو زهکش، حجم ناحیه ای از زیر زهکش که با آب نفوذ یافته از بالای زهکش اختلاط می یابد، افزایش یافته و باعث افزایش میزان نمک خروجی توسط زه آب شده است به عنوان نمونه از روی شکل 5 وقتی با

یابد و کیفیت زه آب در اراضی با آب زیرزمینی کم عمق و شور بهتر می شود. لذا از عوامل بهبود کیفیت زه آب خروجی از زهکش در اثر کاهش عمق نصب زهکش را می توان کاهش عمق اختلاط ذکر نمود.

Archive of SID



شکل 6- مقادیر نمک خروجی از زهکش به ازای بار هیدرولیکی مختلف در طول آزمایش

$$[2] \quad \frac{d}{D} = 0.143 - 27.1\left(\frac{X}{L}\right)^4 + 2.34\left(\frac{q}{K}\right)$$

$$[3] \quad d = h \frac{0.143 - 27.1\left(\frac{X}{L}\right)^4 + 2.34\left(\frac{q}{K}\right)}{0.0539 - 6.81\left(\frac{X}{L}\right)^4 + 1.83\left(\frac{q}{K}\right)}$$

که در آن :

h = ارتفاع سطح ایستابی از لبه پایین لوله زهکش در فاصله مختلف از طرفین لوله زهکش بر حسب متر
 D = فاصله لوله زهکش از لایه نفوذناپذیر (کف مدل آزمایشگاهی) بر حسب متر

q = ضریب زهکشی بر حسب متر مکعب بر ثانیه
 K = هدایت هیدرولیکی اشباع خاک بر حسب متر در ثانیه
 X = فاصله از دیواره مدل بر حسب متر
 L = فاصله بین دو زهکش (عرض مدل آزمایشگاهی) بر حسب متر

d = عمق اختلاط بر حسب متر

اعتبار سنجی مدل

به منظور اعتبار سنجی مدل از داده های جمع آوری شده از مزرعه 25 هکتاری ARCI-18 واقع در اراضی تحقیقاتی مرکز تحقیقات نیشکر واحد امیر کبیر که یکی از

3. تعیین عمق اختلاط در فاصله مشخص از زهکش اطلاعات جمع آوری شده از آزمایشات در قالب داده های بی بعد مؤثر بر سطح ایستابی و عمق معادل، برای عمق نصب 32 سانتی متری زهکش با استفاده از نرم افزار کامپیوتری Mini-tab و تحلیل آماری مورد بررسی قرار گرفت. برای بدست آوردن رابطه توسط نرم افزار Mini-tab پارامترها بصورت داده های بی بعد وارد نرم افزار شده و بهترین معادله با توجه به بالاترین ضریب همبستگی بین پارامترها انتخاب شد.

با استفاده از تحلیل آماری و بی بعد کردن سطح ایستابی، دبی خروجی از زهکش و فاصله از دیواره مدل، معادله 1 استخراج گردید. مشابهًا معادله 2 با بی بعد کردن عمق اختلاط، دبی خروجی و فاصله زهکش تا کف مدل به دست آمد. رابطه سطح ایستابی و عمق اختلاط (معادله 3) نیز از ترکیب دو معادله فوق حاصل شد. طبق نتایج آماری، ضرایب معادله از اطمینان 99 درصد برخوردار می باشد.

$$[1] \quad \frac{d}{D} = 0.0539 - 6.81\left(\frac{X}{L}\right)^4 + 1.83\left(\frac{q}{K}\right)$$

که در آن c_b ، c_a و c_d به ترتیب غلظت زه آب، غلظت جریان به سمت زهکش از بالا و پایین زهکش و q دیگر خروجی از زهکش می باشد. c_b با استفاده از پروفیل شوری اندازه گیری شده توسط نوذری (11) و عمق اختلاط محاسبه شد. بدین منظور عمق اختلاط با استفاده از رابطه (3) برای مقادیر مختلف بار سطح ایستابی محاسبه و شوری با توجه به پروفیل شوری در ناحیه عمق اختلاط مشخص شد. سپس c_b بصورت میانگین شوری در عمق محل نصب زهکش و عمق اختلاط محاسبه شد. به همین ترتیب c_a نیز متوسط شوری در سطح خاک و شوری در محل نصب زهکش در نظر گرفته شد.

شوری زهآب با استفاده از رابطه (5) محاسبه شد و با شوری اندازه گیری شده مقایسه گردید. همانطور که در شکل (7) مشاهده می شود روند تغییرات شوری زهآب شبیه سازی شده در طول دوره تحقیق مشابه با روند تغییرات شوری زه آب اندازه گیری شده می باشد. علاوه بر آن ضریب همبستگی بین داده ها ۰/۹۰ بدست آمد.

تفاوت ناچیز بین دو منحنی را می توان ناشی از حرکت به سمت بالا توسط جریان کاپیلاری در خاک و یا مقدار نمک جذب شده توسط گیاه در اراضی تحت کشت نیشکر واحد امیرکبیر در خوزستان دانست.

واحدهای هفتگانه طرح توسعه نیشکر می باشد، استفاده شد. در طی دوره آبیاری نیشکر، دبی خروجی زهکش ها، بار سطح ایستابی، شوری زه آب و پروفیل شوری لایه های زیر زهکش تا عمق لایه غیر قابل نفوذ ثبت شده بود. که برای اعتبار سنجی مدل مورد استفاده قرار گرفت. مقایسه بین شوری زه آب خروجی شبیه سازی شده و اندازه گیری شده

برای ارزیابی مدل مقایسه ای بین شوری زهآب خروجی اندازه گیری شده توسط نوذری (11) در خوزستان و شبیه سازی شده به کمک مدل و پروفیل شوری انجام گرفت.

به دلیل تفاوت قابل ملاحظه بین شوری لایه های خاک در بالا و پایین زهکش، همانطور که در رابطه 4 مشاهده می شود، جریان با استفاده از معادله هوگات (9) به جریان در ناحیه بالای زهکش و جریان در ناحیه زیر زهکش تفکیک شد.

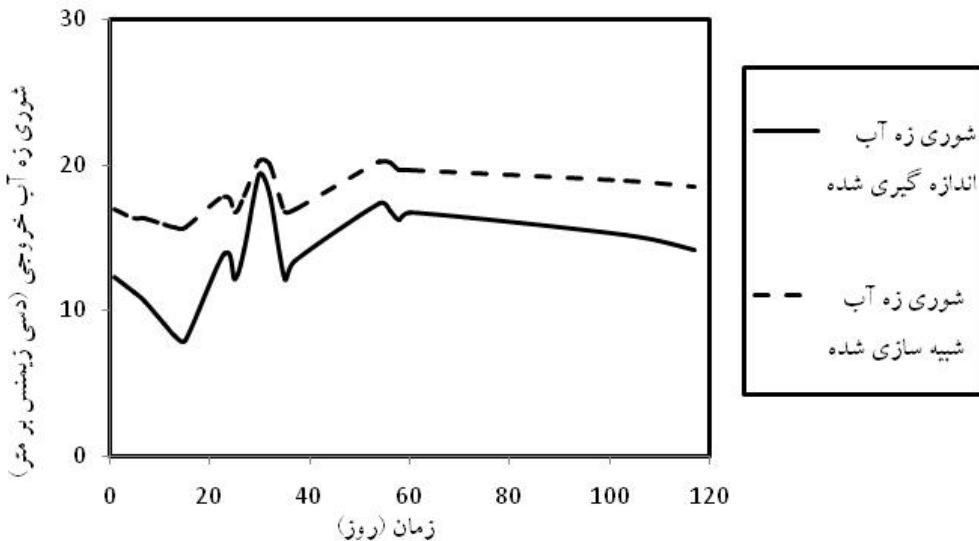
(4)

$$q = (8K_b d_e h/L^2) + (4K_a h^2/L^2)$$

که در آن L فاصله بین دو زهکش، K_b هدايت هیدرولیکی لایه های بالای زهکش، K_a هدايت هیدرولیکی لایه های زیرین زهکش، d_e عمق اختلاط، ماکریمم بار هیدرولیکی در وسط دو زهکش و q شدت آبیاری و یا بارندگی می باشد.

با لحاظ میانگین وزنی، شوری زه آب خروجی از زهکش ناحیه بالای زهکش و زیرین زهکش به این صورت که با معادل قرار دادن جرم شوری سمت چپ و راست معادله ۵. یعنی ضرب کردن غلضت c_d در سمت چپ و c_b در سمت راست معادله ۴ معادله ۵ به صورت زیر بدست می آید.

$$q_d c_d = (8K_b d_e h/L^2) c_b + (4K_a h^2/L^2) c_a \quad (5)$$



شکل 7- شوری زه آب خروجی از زهکش در زمان داده برداری

بیشتر و نزدیکی مشاهدات و پیش بینی هاست در تحقیق

حاضر این شاخص مقدار 0/7 بدست آمد که نشان دهنده دقیق خوب مدل در برآورد و پیش بینی است. هر چه میزان RMSE نیز کوچکتر باشد بیانگر دقیق و نزدیکی داده های اندازه گیری شده و پیش بینی شده است مقدار این شاخص نیز برابر 4/5 است که در محدوده قابل قبول قرار دارد.

در محاسبه شوری زه آب خروجی از زهکش، عمق اختلاط به عنوان عامل مؤثر در زیر ناحیه زهکش است. نتایج فوق را به این صورت می توان بیان کرد که در مناطقی که تغییرات شدید در شوری لایه های زیرین زهکش دیده می شود مانند استان خوزستان، تغییرات عمق اختلاط تأثیر چشمگیری در شوری زه آب خروجی دارد.

در این تحقیق عمق اختلاط به عنوان عمق مؤثر در ناحیه زیر زهکش بر کیفیت زه آب خروجی از زهکش معرفی شد. عمق اختلاط بر خلاف عمق معادل متاثر از بار سطح ایستابی بین دو زهکش می باشد و به طوری که

شاخص های آماری

تعیین کارآیی و دقیقی مدلها با استفاده از شاخص های آماری امکان پذیر است (11). تعدادی شاخص های آماری وجود دارد. در تحقیق حاضر از شاخص باقیمانده میانگین مربع خطای (RMSE) و شاخص توافق (d) برای مقایسه مقادیر اندازه گیری و برآورد شده از مدل استفاده شده است.

$$RMSE = \left[\left(\frac{1}{N} \right) \sum_{i=1}^N ((O_i) - (P_i))^2 \right]^{0.5}$$

$$d = 1 - \frac{\sum_{i=1}^N ((P_i) - (O_i))^2}{\sum_{i=1}^N (|P_i| + |O_i|)^2}$$

که در آن:

$$P_i = P_i - \bar{O}$$

$$O_i = O_i - \bar{O}$$

O_i و P_i به ترتیب مقادیر داده های شبیه سازی و مشاهده شده و N تعداد داده ها و \bar{O} میانگین مقادیر داده های مشاهده شده است.. شاخص توافق بین صفر و یک متغیر بوده و هر چه این مقدار به یک نزدیک باشد بیانگر دقیق

مورد مقایسه قرار گرفت که نشان از شبیه سازی خوب با همبستگی ۰/۹ بین آن دو است.

در این تحقیق به بررسی عمق اختلاط و پارامتر های مؤثر بر آن پرداخته شد. با افزایش سطح ایستابی، عمق خطوط اختلاط افزایش می یابد که در مناطقی با آب زیرزمینی کم عمق و بسیار شور (مانند شرایط در استان خوزستان)، باعث افزایش شوری زهآب خروجی می شود. شوری بالای زهآب خروجی از زهکش در زمان آبیاری در خوزستان گزارش شده است که نتایج تحقیق حاضر با آن همخوانی دارد. لذا توصیه می شود در چنین مناطقی عمق نصب و فاصله زهکش ها کمتر در نظر گرفته شود تا به تبع آن، ارتفاع سطح ایستابی و عمق اختلاط کاهش یابد و در نتیجه از خروج نمک های اعمق پایین تر جلوگیری به عمل آید.

با افزایش بار سطح ایستابی، عمق اختلاط (عمق ناحیه شسته شده توسط جریانات نفرذی) افزایش می یابد.

نتیجه گیری

نتایج نشان می دهد که عمق اختلاط به صورت یک تابع خطی از بار هیدرولیکی است و در هنگام آبیاری افزایش بار هیدرولیکی سبب افزایش عمق اختلاط گردیده و در نتیجه آب به سمت لایه های زیرین زهکش که دارای شوری بیشتری نسبت به لایه های رویی زهکش هستند جریان یافته که باعث افزایش شوری زه آب خروجی از زهکش می شود. از نتایج بسیار ارزشمند تحقیق حاضر حصول یک معادله برای عمق اختلاط است که برای اولین بار در تحقیق حاضر ارائه می شود که تابع تقریبا همه عوامل هیدرولیکی و هیدرودینامیکی مؤثر در جریان آب به سمت زهکش ها است. شوری زه آب اندازه گیری شده با شوری یرآورده شده از معادله ارائه شده

فهرست منابع:

1. اکرم، م. 1383. روند تحولات زهکشی. سومین کارگاه فنی زهکشی کمیته ملی آبیاری و زهکشی ایران، تهران.
2. نوذری، ح، لیاقت، ع. و خلقی، م. 1388. مدیریت شوری و بهره برداری از زهآب کشاورزی با استفاده از تحلیل پویایی سیستم. پایان نامه دکتری. دانشکده کشاورزی تهران.
3. Ayars, J.E., Patton, S.H and Shoneman, R.A. 1987. Drain water quality from arid irrigated lands, 5 th Nal Drain. Symp, Chicago, USA.
4. Biggar, J.W., Rolston D.E. and Nielsen D.R. 1984. Transport of salts by water, California.
5. Christen,E and Skehan, D. 2001. Design and Management of Subsurface horizontal drainage to reduce salt load. Irrigation and Drainage Engineering, ASCE. 127:148-155.
6. Deverel, S.J and Fio, J.L. 1990. Ground-Water flow and solute movement to drain laterals, Western San Joaquin, California. Water Resources Research. 27:233-246.
7. Drainage Reuse Technical Committee. 1999. Task 1. Drainage reuse. Final report of the technical subcommittee of the University of California Salinity/Drainage Program to the San Joaquin Valley Drainage Implementation Program. California Dep. Of Water Resources, Sacramento, California.
- Grismer, M.E. 1993. Subsurface drainage system design and drain water quality. J. Irrigation and drainage engineering. ASCE. 119:537-543.
8. Guitjens, J.C., Ayars, J.E. and Grismer, M.E. 1997. Drainage design for water quality management: Overview. J. Irrigation and Drainage engineering. ASCE. 123:148-153.
9. Hooghoudt, SB. 1936. Bijdragen tot de kennis van enige natuurkundige grootheden van de ground, Verslagen Landbouwkundig onderzoek. 42 :449-541, The Hague (in Dutch)
10. Jurry, W.A., Tuli, A. and Letey, J. 2003. Effect of travel time on management of a sequential reuse drainage operation. Soil Soc. Am. J. 67: 1122-1126.

11. Pazira, E. Homae, M. 2010. Salt leaching efficiency of subsurface drainage system at presence of diffusing saline water table boundary, 17th Word Congress of the International Commission of Agricultural Engineering (CIGR), June 2010, Quebec City, Canada.
12. Rhoades, J.D., BinghamL, F.T., Letey, j., Dedrick, A.R., Bean M., Hoffman G.J., Alves W.J., Swain R.V., Pacheco P.G., and Lemert, R.D. 1988. Reuse of drainage water for irrigation: Results of Imperial valley study. Hilgardia. 56:1-1.

Archive of SID