

## بررسی اثر عمق سطح ایستابی و دبی آب آبیاری بر عمق اختلاط و کیفیت زهآب زیرزمینی خروجی از مدل آزمایشگاهی

مینا شکیبا<sup>۱\*</sup>، عبدالمحیمد لیاقت<sup>۲</sup>، فرهاد میرزا<sup>۳</sup>

### چکیده

معمولاً زهآب ورودی به داخل لوله زهکش زیرزمینی، حاصل از اختلاط آب آبیاری و آب زیرزمینی شور می‌باشد که در مناطق خشک، مشکلات زیادی را به لحاظ زیست محیطی ایجاد می‌نماید. در این تحقیق جهت بررسی تأثیر عمق سطح ایستابی بر شوری زه آب خروجی و عمق اختلاط آب آبیاری و آب زیرزمینی در زیر زهکش، از یک مدل فیزیکی از جنس پلاکسی گلاس استفاده شد. منظور از عمق اختلاط، دورترین خط جریان در زیر ۲۰ محل نصب لوله زهکش می‌باشد. برای انجام آزمایش‌ها ابتدا به آب داخل منبع زیرزمینی، پرمونگات پتاسیم و NaCl آب به دسی زیمنس بر متر برسد. در مدل از سیستم آبیاری قطره‌ای برای تأمین آب آبیاری استفاده گردید و سطح ایستابی در عمق مشخصی در زیر سطح خاک ثابت شد. با عکس‌برداری هنگام ثابت شدن سطح ایستابی، آرایش خطوط تعیین گردید. نتایج به دست آمده نشان داد که با افزایش دبی آب آبیاری، ارتفاع سطح ایستابی و عمق اختلاط افزایش شوری زهآب خروجی گردید. همچنین رابطه عمق اختلاط با ضریب زهکشی به صورت یک تابع نمایی گزارش شد. در نهایت عمق اختلاط به صورت یک معادله سهموی و به عنوان تابعی از فاصله زهکش‌ها و بار آبی در وسط زهکش به دست آمد. با مقایسه مقادیر شوری زهآب خروجی با شوری آب آبیاری، این نتیجه حاصل شد که مقدار زیادی از آب زهکشی شده به آب زیرزمینی تعلق دارد و غلظت نمک زهآب خروجی تحت تأثیر شوری آب زیرزمینی قرار می‌گیرد. به علاوه میزان نمک خارج شده توسط زه آب بعد از ثابت شدن سطح ایستابی، به ارتفاع سطح ایستابی بستگی دارد و با افزایش ارتفاع سطح ایستابی، عمق ناحیه شسته شده توسط جریانات نفوذی افزایش می‌پاید. با توجه به نتایج توصیه می‌شود عمق نصب و فاصله زهکش‌ها کمتر در نظر گرفته شود تا به تبع آن، ارتفاع سطح ایستابی و عمق اختلاط کاهش یافته و از خروج نمک‌های اعمق پایین‌تر جلوگیری به عمل آید.

**واژه‌های کلیدی:** عمق اختلاط، زهکش، شوری، سطح ایستابی

### مقدمه

حدود ۳۰ درصد از اراضی قابل کشت در کشور شور می‌باشدند (نژدی، ۱۳۸۸)، با توجه به عدم دسترسی به منابع آب در بخشی از خاک‌های مطلوب برای کشاورزی و همچنین وجود خاک با کیفیت نامطلوب در برخی مناطق که آب در دسترس است، لزوم احیا و اصلاح در خاک‌های با کیفیت نامناسب اجتناب ناپذیر به نظر می‌رسد. شوری آب و خاک از عوامل محدود کننده تولید محصول در مناطق خشک و نیمه خشک می‌باشد که در صورتیکه با مساله کمبود آب نیز همراه باشد، کاهش قابل توجه تولید محصول را به همراه خواهد داشت. از موارد تأثیرگذار بر شوری خاک، می‌توان به حضور آب زیرزمینی شور و کم عمق اشاره نمود. علیرغم پیشرفت‌های اخیر در زهکشی، کیفیت آب زیرزمینی و اثرات مخرب آن بر محیط زیست، از مسائل نگران کننده در حال حاضر می‌باشد. در مناطقی که از سامانه‌های زهکشی به منظور آبشویی و احیای اراضی استفاده می‌گردد (مانند اراضی واقع در خوزستان)، کیفیت زه آب خروجی و چگونگی دفع آن از اهمیت بالایی برخوردار است، لذا برای مدیریت

استفاده بهینه و پایدار از منابع آب و خاک، با افزایش جمعیت و کاهش سرانه این منابع امری اجتناب ناپذیر می‌باشد. محدودیت منابع آبی کشور از یک سو و توسعه پروره‌های صنعتی و کشاورزی، همگام با رشد جمعیت از سوی دیگر، سبب نزول کیفیت منابع آب شده است. با توجه به کمبود آب در کشور، برای مدیریت بهینه منابع آب، سیستم‌های آبیاری و زهکشی بایستی به طور صحیح طراحی و مدیریت شوند. شوری خاک نیز از مسایل اصلی به خصوص در مناطق خشک و نیمه خشک با تراز سطح آب کم عمق می‌باشد. حدود ۲۳/۵ میلیون هکتار (نزدیک به ۱۴/۲ درصد) از کل مساحت کشور و

۱- کارشناس ارشد آبیاری و زهکشی، دانشگاه تهران  
۲- نویسنده مسئول: Email: minashkb@yahoo.com  
۳- به ترتیب استاد و دانشیار گروه مهندسی آبیاری و آبادانی دانشگاه تهران

نتیجه حاصل گردید که جریان های شعاعی در زیر لوله زهکش با آب زیر زمینی لایه های شور ترکیب شده و سبب افزایش شوری زهآب گردیده است. عملیات آبیاری باعث کاهش شوری لایه های پایین زیر لوله زهکش به مرور زمان خواهد شد. ولی در چنین مناطقی شوری بالای آب زیر زمینی به عنوان عامل تأثیرگذار بر کیفیت زهکشی باعث شده است تا شوری زهآب کماکان تا چندین سال بعد از آبشویی اولیه خاک در حد بالا باقی بماند.

به عبارت دیگر زمان رسیدن به حالت تعادل (یعنی زمانی که شوری زهآب به حد  $2/5-2$  برابر شوری آب آبیاری برسد) چند سال به طول خواهد انجامید.

بررسی (1987) Ayars et al., نشان داد که زهکش های عمیق تر نسبت به زهکش هایی که در عمق کمتری نصب شده اند کیفیت زهآب پایین تری دارند.

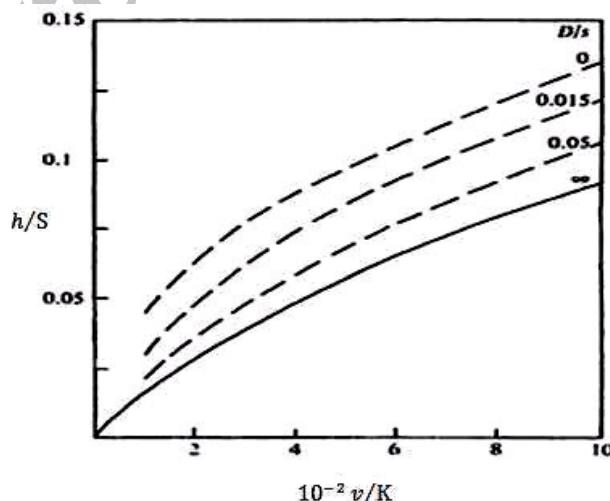
Grismer (1993) به بررسی تأثیر فاصله زهکش های زیرزمینی بر کیفیت زهآب خروجی در دره سن جوا کین کالیفرنیا که دارای آب زیرزمینی کم عمق شور بود پرداخت و به این نتیجه رسید که، با افزایش عمق و فاصله زهکش ها، کیفیت زهآب خروجی کاهش می یابد.

Guitjens et al., (1997) مطالعات وسیعی را بر روی کیفیت زهآبها انجام دادند. ایشان به این نتیجه رسیدند 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 شیمیایی در محلول خاک نواحی اشبع را در نظر می گیرند، ارتباط داده شوند.

صحیح زه آب، باید شناختی مناسب از چگونگی تشکیل زه آب و منشا آводگی آن به دست آورد. جریان آب به سمت زهکش های زیرزمینی در سه بخش جریان عمودی، افقی و شعاعی واقع می شود. به طور کلی در طراحی عمق و فاصله زهکش ها، باید شبکه جریان تجزیه و تحلیل شده و مسیرهای واقعی خطوط جریان آب به سمت زهکش ها، میزان و نحوه انتقال نمک و سهم هر یک از لایه های زیرین خاک در جریان تعیین گردد. واتسون نتایج تحقیقات دیمپتر و انگلند و چایلدرز را در مورد جریان به سمت زهکش های لوله ای در (مارشال ۱۹۹۶). همانطور که در شکل ۱ مشاهده می شود سه منحنی اول بر اساس تحقیقات چایلدرز در سال ۱۹۴۳، برای نسبت های مختلف عمق لایه غیر قابل نفوذ به فاصله زهکش ها  $\frac{D}{S}$  به ازاء مقادیر مختلف  $0/015$ ،  $0/05$  و  $0/015$  و منحنی آخر به ازای مقدار بی نهایت برای نسبت عمق لایه غیر قابل نفوذ به فاصله زهکش ها بر اساس تحقیقات دیمپتر و انگلند بدست آمده است (مارشال ۱۹۹۶). در شکل ۱،  $D$  ضریب زهکشی،  $S$  فاصله زهکش ها،  $K$  هدایت هیدرولیکی اشباع خاک،  $h$  مازکریم ارتفاع سطح ایستابی بین دو زهکش و  $D$  عمق لایه غیر قابل نفوذ می باشد.

واتسون با مقادیر عددی نشان داد که نتایج حاصل از معادله هوگات با نتایج حاصل از نمودار بسیار به هم نزدیک می باشند (مارشال ۱۹۹۶).

نتایج تحقیقات نوذری (۱۳۸۸) در خوزستان بیان گر آن بود که زمانی که دبی زهآب افزایش می یابد، شوری زهآب خروجی نیز بیشتر می شود. از آنجایی که متوسط شوری زهآب خروجی از زهکش در مقایسه با شوری آب آبیاری و شوری آب زیرزمینی در لایه های نزدیک زهکش در آن اراضی مقادیر بسیار بالاتری داشت، این



شکل ۱- نمودار در مقابل برای نسبت های

سطح ایستابی در بالای زهکش در عمق مشخصی در زیر سطح خاک ثبیت می شد. با توجه به الگوی جریان به سمت زهکش ها، ابتدا نفوذ آب از سطح خاک به طرف سطح ایستابی عمود و رو به پایین و پس از ورود آب به منطقه اشباع، خطوط جریان به صورت افقی به سمت زهکش ها جریان می یافتد و در اطراف زهکش نیز به صورت شعاعی وارد لوله می شد. از آنجایی که دیواره جعبه شفاف بوده، مشاهده خطوط جریان به سهولت میسر شد. با عکس برداری در فواصل زمانی کوتاه هنگام ثابت شدن سطح ایستابی، خط جریان تعیین می گردد. بعد از شستشوی محیط متخلخل، با تعییر دبی ورودی، سطح ایستابی در عمق دیگری ثبیت شد و عمق شستشوی ماده رنگی در شرایط جدید اندازه گیری گردید. آزمایش به ازای ۵ دبی مختلف ( $0/0185$ ،  $0/025$ ،  $0/033$ ،  $0/045$  و  $0/065$  لیتر بر ثانیه) در عمق نصب ۴۶ سانتیمتری زهکش و در ۱۰ دبی در عمق نصب ۳۲ سانتیمتری ( $0/010$ ،  $0/015$ ،  $0/021$ ،  $0/025$  و  $0/029$  لیتر بر ثانیه) تکرار و داده ها در مورد شاخص های ارتفاع سطح ایستابی، میزان عمق شستشوی ماده رنگی، میزان دبی خروجی زهکش و شوری زهآب جمع آوری شد. دبی خروجی از زهکش نیز با روش حجمی و به طور مستقیم اندازه گیری شد.



شکل ۲- نمای کلی مدل آزمایشگاهی

## نتایج و بحث

با ایجاد اعمق سطح ایستابی مختلف، مسیر خطوط جریان با تزریق ماده رنگی پر منگنات پتانسیم که از جدار مدل شفاف پلاکسی گلاس قابل رویت بود و سپس عکس برداری و رقومی کردن آن و انتقال مقادیر به نرم افزار اکسل ترسیم شد. اطلاعات جمع آوری شده در قالب داده های بی بعد مؤثر بر سطح ایستابی و عمق معادل، برای عمق نصب ۳۲ 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 پارامترها باید بصورت داده های بی بعد وارد نرم افزار Mini-tab

Hornbuckel et al., (2007) سیستم زهکشی چند عمقی را را با سیستم زهکشی تک عمقی مورد مقایسه قرار دادند و به این نتیجه رسیدند که، سیستم زهکشی چند عمقی سطح ایستابی را بهتر کنترل می نماید و آبشویی بهتری نسبت به سیستم تک عمقی دارد. همچنین شوری زهآب در زهکش های کم عمق نسبت به زهکش های عمیق بسیار کمتر بوده است.

از آنجایی که بار سطح ایستابی بر عمق نفوذ آب آبیاری از ناحیه بالای زهکش به زیر زهکش و اختلاط آن با آب زیرزمینی با کیفیت نامطلوب مؤثر است، هدف از این تحقیق، بررسی اثر عمق سطح ایستابی بر عمق اختلاط آب نفوذ یافته و آب زیرزمینی و کیفیت زهآب خروجی است که به عنوان گامی مؤثر در طراحی و مدیریت سامانه های زهکشی و بهبود کیفیت زهآب خروجی از آن استفاده گردد.

## مواد و روش ها

### شرح مدل آزمایشگاهی

جهت بررسی تأثیر سطح ایستابی بر روی عمق اختلاط آب آبیاری و آب زیرزمینی موجود در زیر زهکش، یک مدل فیزیکی از جنس پلاکسی گلاس ساخته شد. ابعاد مدل، طول  $186$  سانتی متر، عرض  $20$  سانتی متر و ارتفاع  $90$  سانتی متر بود که به طور کامل آب بندی شد. شکل ۲ نمایی کلی از مدل را نشان می دهد. چهت تعیین موقعیت منزله لایه غیر قابل نفوذ در نظر گرفته شد. چهت تعیین سطح ایستابی در خاک، پیزومترهایی در جداره مدل نصب گردید. به منظور ایجاد یک محیط همگن و یکنواخت، از خاک ماسه ساحلی ریزبافت با هدایت هیدرولیکی  $50$  متر در روز و با رنگ روشن برای پر کردن مدل استفاده شد. در قسمت فوقانی مدل نیز از سامانه آبیاری قطره ای و از آب آبیاری با شوری  $1$  دسی زیمنس بر متر استفاده گردید. در یک طرف مدل یک لوله تغذیه جانبی آب زیرزمینی تا عمق  $5$  سانتی متری از کف تعیین شد. دو محل متفاوت برای نصب لوله زهکش به قدر  $12$  سانتی متر در مدل نظر گرفته شد. ابتدا لوله زهکش در عمق  $46$  سانتی متری از سطح خاک نصب شد. سپس عمق نصب زهکش به  $33$  سانتی متری از سطح خاک تعییر یافت. با استفاده از فیلتر ژئوتکستیل، سطح جانبی لوله زهکش پوشش داده شد. برای انجام آزمایش ها ابتدا به داخل منبع تأمین آب زیرزمینی، پر منگنات پتانسیم (به عنوان ماده رنگی) و NaCL اضافه گردید تا شوری آب به  $20$  دسی زیمنس بر متر برسد. با استفاده از لوله تغذیه، ابتدا سطح آب زیرزمینی تا زیر زهکش ثبیت می شد، 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،

**اثر اعماق مختلف سطح ایستابی مختلف بر عمق اختلاط**  
 شکل ۳ سطح ایستابی و خط جریان را به ازای دبی های مختلف در عمق نصب زهکش ۴۶ سانتی متری از سطح خاک و شکل ۴ به ازای عمق نصب زهکش ۳۲ سانتی متری نشان می دهد. به طوری که در شکل های ۳ و ۴ ملاحظه می شود، با افزایش دبی ورودی، ارتفاع سطح ایستابی در فاصله بین دو زهکش افزایش یافته و در چین شرایطی، خطوط جریان از محل نصب زهکش فاصله گرفته، یعنی اینکه عمق اختلاط افزایش می یابد. عمق اختلاط به صورت یک معادله سه‌مومی تابع فاصله می باشد. بار هیدرولیکی روی زهکش نسبت به فاصله افقی بین دو زهکش از یک معادله درجه چهار با ضریب همبستگی بالا تبعیت می کند.

**اثر بار هیدرولیکی بر روی دبی زهکش**  
 برای بررسی تأثیر بار ایستابی بر روی دبی زهکشی شده، از نسبت ارتفاع سطح ایستابی بین دو زهکش به فاصله زهکش ها  $q/K$  به نسبت ضریب زهکشی به هدایت هیدرولیکی  $h_m/L$  استفاده شد. که در شکل ۵ قابل مشاهده است. همان طور که ملاحظه می شود، نسبت  $q/K$  به  $h_m/L$  از یک تابع نمایی پیروی می کند.  $D$  عمق نصب زهکش می باشد.  
 با استفاده از این روابط با داشتن مقدار ضریب زهکشی، فاصله زهکش ها و هدایت هیدرولیکی، ما کزیم ارتفاع سطح ایستابی در وسط دو زهکش قابل محاسبه خواهد بود و به طوریکه با تغییر ضریب زهکشی، موقعیت سطح ایستابی در وسط دو زهکش به سهولت قابل محاسبه خواهد بود.

شده و بهترین معادله با توجه به بالاترین ضریب همبستگی بین پارامترها انتخاب شود. ارتفاع سطح ایستابی به صورت تابعی از عوامل بی بعد شده موثر بر آن بصورت زیر معرفی شد:

$$\frac{h}{D} = f\left(\frac{q}{K}, \frac{x}{L}\right)$$

که در آن:

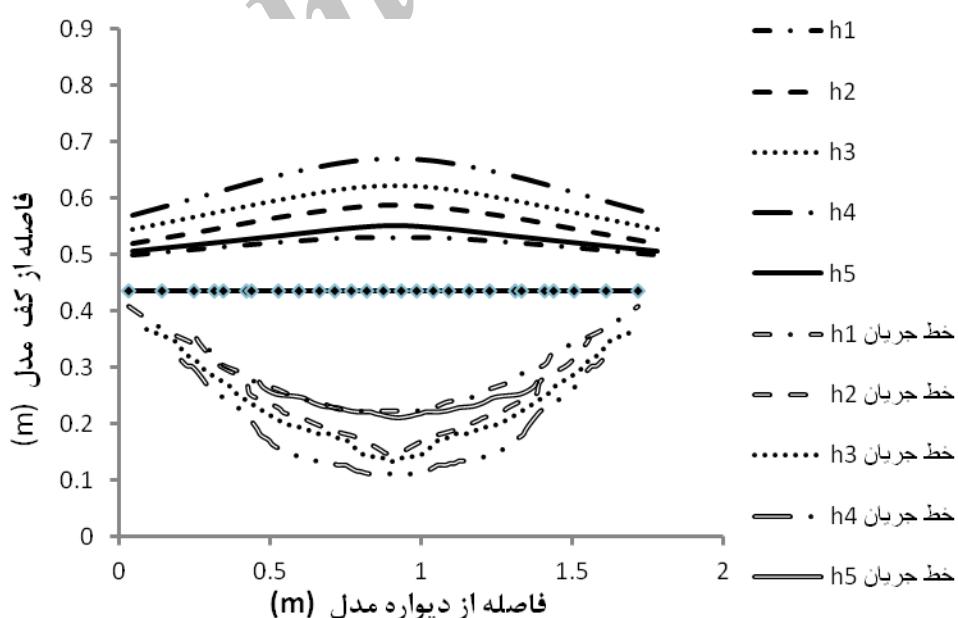
= ارتفاع سطح ایستابی از لبه پایین لوله زهکش در فواصل مختلف از طرفین لوله زهکش بر حسب متر  
 $D$  = فاصله لوله زهکش از لایه نفوذناپذیر (کف مدل آزمایشگاهی) بر حسب متر

$q$  = 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  
 عمق اختلاط نیز به صورت تابعی از عوامل بی بعد شده موثر بر آن بصورت زیر معرفی شد:

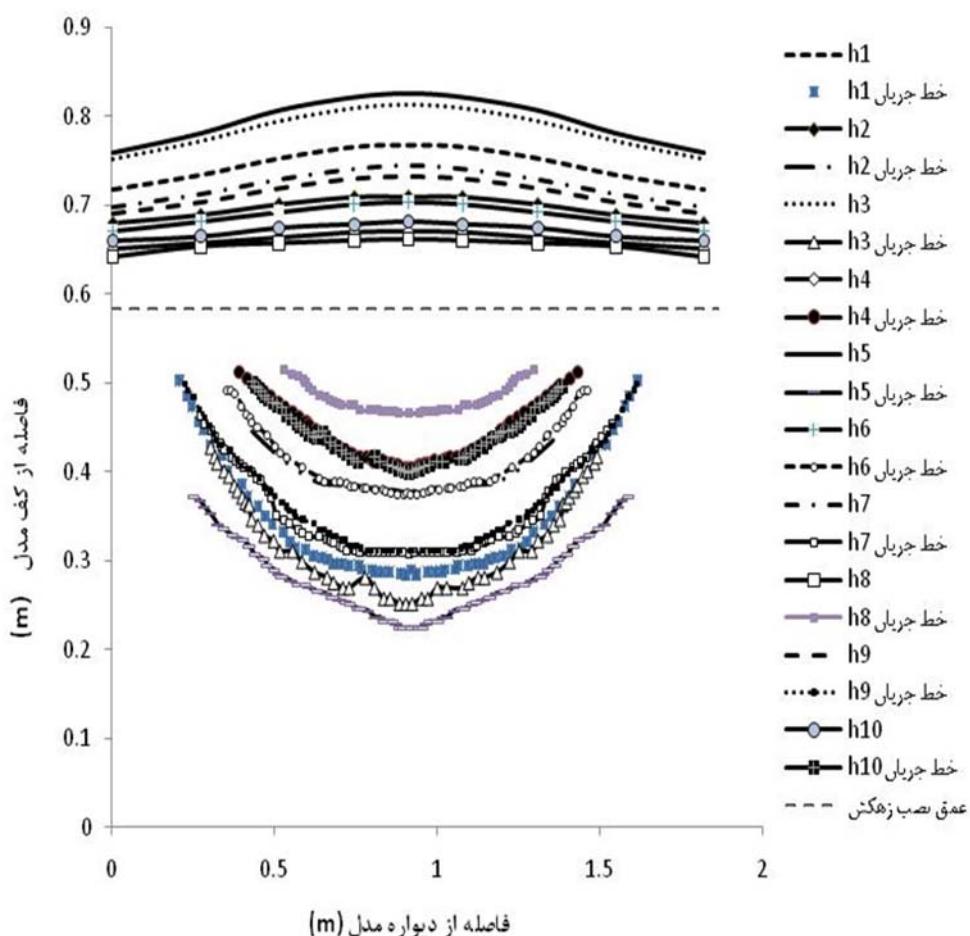
$$\frac{d}{D} = f\left(\frac{q}{K}, \frac{x}{L}\right)$$

$d$  = عمق اختلاط بر حسب متر

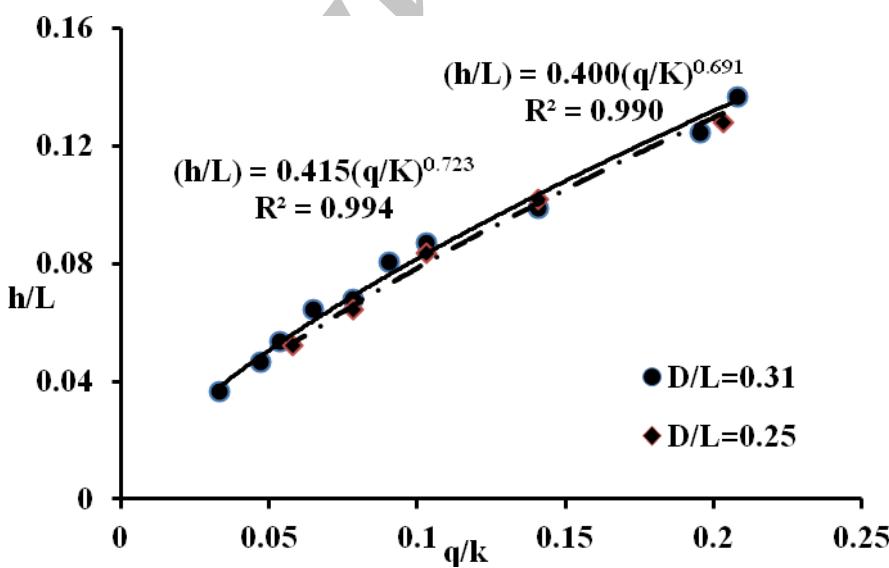
بهترین معادله رگرسیونی از میان مدل های مورد بررسی با توجه به بالاترین ضریب همبستگی بین پارامترها به صورت یک معادله بیان شد. مقایسه بین مقادیر اندازه گیری شده و برآورد شده از معادله برای زهکش نصب شده در عمق ۴۶ سانتی متری، اعتبار معادله را مورد تایید قرار داد.



شکل ۳- نمودار سطح ایستابی و خط جریان در دبی های مختلف نسبت به محل نصب زهکش



شکل ۴- نمودار سطح ایستابی و خط جریان در دبی های مختلف نسبت به فاصله از دیواره مدل



شکل ۵- رابطه ارتفاع سطح ایستابی بین دو زهکش  $h$  به فاصله  $L$  به نسبت شدت آبیاری به هدایت هیدرولیکی تعیین می گردد.

شرایط  $1/q/k < 0.1$  را به صورت زیر بدست آورد.

یانگز (۱۹۸۵) یک معادله زهکشی ساده برای محاسبه میزان افت

سطح ایستابی پیشنهاد کرد. یانگز رابطه بین  $h/L = 0.5L/q/k$  را برای

برای بررسی اثر دبی ورودی بر عمق اختلاط، نسبت عمق اختلاط به فاصله زهکش‌ها ( $d/L$ ) در مقابل شدت آبیاری به هدایت هیدرولیکی ( $q/K$ ) در یک نمودار رسم گردید (شکل ۷).

همان طور که در شکل مشاهده می‌شود، رابطه این نسبت‌ها نیز از یک تابع درجه دو با ضریب همبستگی بالا پیروی می‌کند و با افزایش دبی ورودی، عمق اختلاط افزایش می‌یابد. با افزایش دبی ورودی، بار آبی در وسط دو زهکش افزایش یافته که سبب دورتر شدن خطوط جریان به سمت زهکش و افزایش عمق اختلاط می‌گردد. این روابط برای تعیین عمق اختلاط در زیر زهکش، با داشتن ضریب زهکشی، فاصله زهکش‌ها و هدایت هیدرولیکی قابل استفاده خواهد بود. در شرایطی که نوسانات سطح ایستابی در وسط دو زهکش موجود نباشد، با داشتن دبی زهکش می‌توان عمق اختلاط معادل را بدست آورد.

$$\frac{h_m}{0.5L} = \left(\frac{q}{K}\right)^{\frac{1}{a}}$$

$$a = \alpha = 1.36$$

$$a = 2(d/D)^{d/D}$$

$$d/D \rightarrow \infty$$

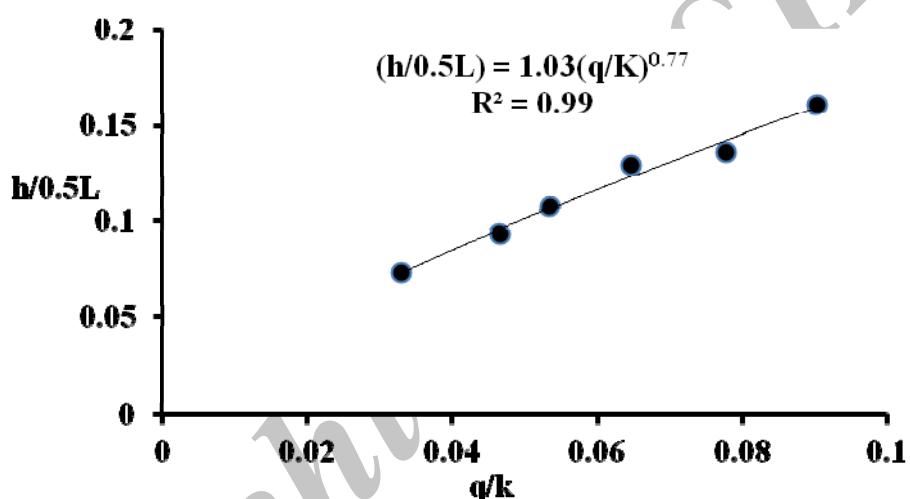
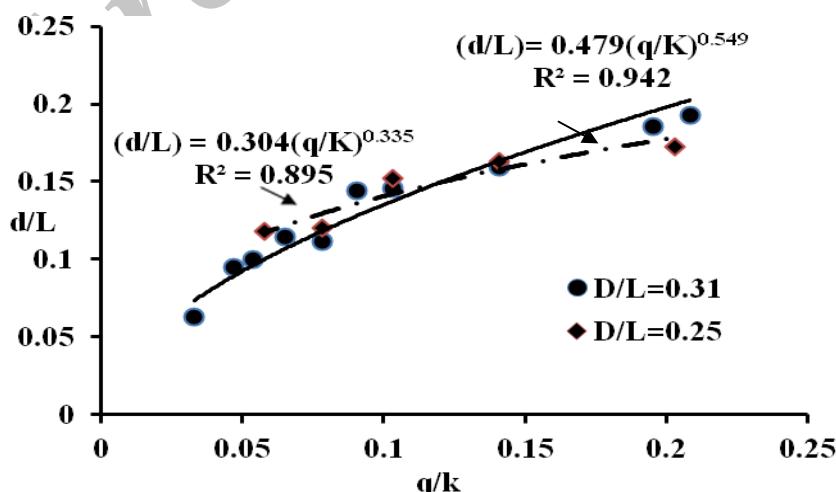
$$0 < d/D < 0.35$$

به منظور مقایسه نتایج این تحقیق با نتایج یانگز داده‌های اندازه‌گیری با توجه به شرایط تعیین شده توسط یانگز بررسی شدند. از بین داده‌ها فقط شش آزمایش در عمق ۳۲ سانتی‌متری نصب زهکش از سطح خاک شرایط لازم را داشتند ( $q/k > 0.1$ ). همانطور که در شکل ۶ مشاهده می‌شود رابطه به دست آمده از آزمایش‌ها به نتایج یانگز نزدیک و مقدار توان رابطه به دست آمد:  $a=1.3$ .

$$\frac{h_m}{0.5L} = 1.03 \left(\frac{q}{K}\right)^{0.77}$$

$$a = 1/0.77 = 1.3$$

اثر دبی آب آبیاری بر عمق اختلاط

شکل ۶- رابطه بین  $h_m/0.5L$  و  $q/k$  در عمق نصب ۳۲ سانتی‌متری زهکش از سطح خاکشکل ۷- نمودار رابطه ارتفاع سطح ایستابی بین دو زهکش  $h$  به فاصله زهکش‌ها  $L$  به نسبت شدت آبیاری به هدایت هیدرولیکی

(متر) می باشد.  
برای بررسی اعتبار معادلات فوق، از داده‌های حالت اول عمق نصب زهکش که در استخراج معادلات بکار نرفته بود استفاده گردید. مقادیر  $d/D$  و  $h/D$  اندازه گیری شده و برآورده شده از روابط ۱ و ۲ در شکل‌های ۱۰ و ۱۱ نشان داده شده است. به طوری که ملاحظه می‌گردد بین مقادیر اندازه گیری و برآورده شده، همبستگی بسیار بالایی برقرار است. بیشترین همبستگی به میزان ۹۷ درصد مربوط به نسبت  $h/D$  و بعد از آن، مربوط به عمق اختلاط و با ضریب همبستگی ۹۴ تعلق دارد.

### افزایش دبی آب آبیاری و اثر آن بر شدت کاهش شوری زه آب

با توجه به مقادیر شوری زه آب خروجی در مقایسه با شوری آب آبیاری که در حدود یک دسی زیمنس بر متر می‌باشد برای عمق ۳۲ سانتی متری نصب زهکش، این نتیجه حاصل شد که مقدار زیادی از آب زهکشی شده به آب زیرزمینی تعلق دارد و غلظت نمک زه آب خروجی تحت تأثیر شوری آب زیرزمینی قرار می‌گیرد. نوذری (۱۲۸۸) نیز در تحقیقات خود نشان داد که میزان آبی که از بالای زهکش وارد آن می‌شود بسیار کمتر از آبی است که از پایین و از طریق آب زیرزمینی وارد زهکش می‌شود. ژوری و همکاران (۲۰۰۳)، در شبیه سازی عملیات استفاده مجدد از زه آب جهت آبیاری زمین‌های کشاورزی نشان داد که مقدار زیادی از آب زهکشی به آب زیرزمینی تعلق دارد.

از آنجایی که بار هیدرولیکی و دبی زهکش‌ها تابعی از زمان بوده و دائم در حال تغییر می‌باشند، چنین روابطی بخصوص برای شبیه سازی حرکت آب و املاح در مدل‌های زهکشی مفید خواهد بود. در تمامی مدل‌های شبیه سازی حرکت آب و املاح، عمق معادل به عنوان حداکثر عمق ناحیه اختلاط در زیر زهکش در نظر گرفته شده است. عمق اختلاط می‌تواند به عنوان جایگزین مناسب برای عمق معادل مطرح شود.

### تعیین عمق اختلاط در فاصله مشخص از زهکش

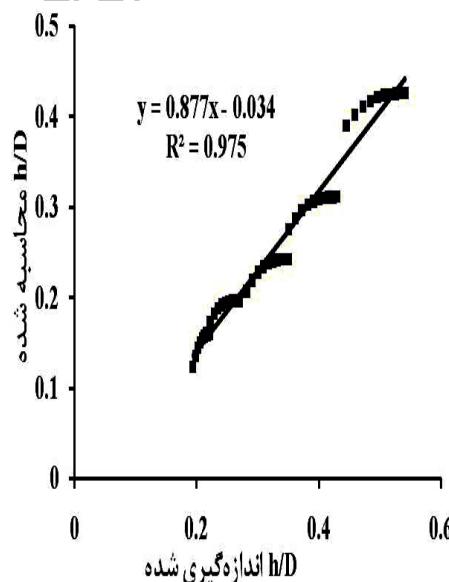
با استفاده از تحلیل آماری و بی بعد کردن سطح ایستابی، دبی خروجی از زهکش و فاصله از دیواره مدل، معادله ۱ استخراج گردید. مشابهًا معادله ۲ با بی بعد کردن عمق اختلاط، دبی خروجی و فاصله زهکش تا کف مدل به دست آمد. از ترکیب دو رابطه فوق رابطه سطح ایستابی و عمق اختلاط حاصل شد (معادله ۳). طبق تابیخ آماری، ضرایب معادله از اطمینان ۹۹ درصد برخوردار می‌باشند.

$$\frac{h}{D} = 0.0539 - 6.81 \left( \frac{x}{L} \right)^4 + 1.83 \left( \frac{q}{k} \right) \quad (1)$$

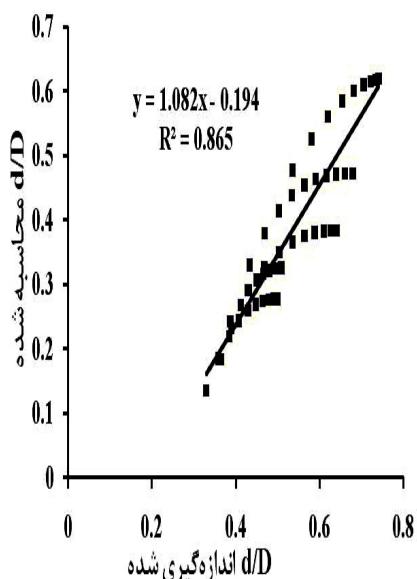
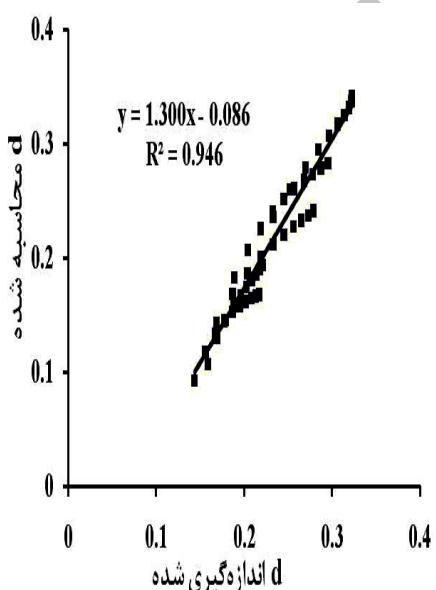
$$\frac{d}{D} = 0.143 - 27.1 \left( \frac{x}{L} \right)^4 + 2.34 \left( \frac{q}{k} \right) \quad (2)$$

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

در معادله (۱)،  $h$ : بار سطح ایستابی بین زهکش‌ها (متر)،  $D$ : عمق نصب زهکش (متر)،  $q$ : ضریب زهکشی (متر در روز)،  $k$ : هدایت هیدرولیکی خاک اشباع (متر در روز)،  $L$ : فاصله زهکش‌ها (متر)،  $x$ : فاصله از دیواره مدل (متر) و در معادله (۲): عمق اختلاط



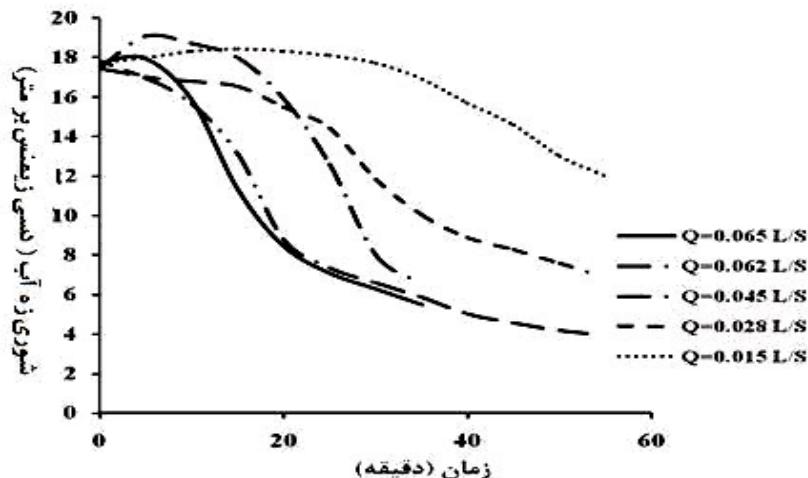
شکل ۸- مقایسه مقادیر اندازه گیری و برآورده شده توسط معادله (۱) برای نسبت  $h/D$

شکل ۹- مقایسه مقادیر اندازه گیری و برآورد شده توسط معادله (۲) برای نسبت  $d/D$ شکل ۱۰- مقایسه مقادیر اندازه گیری و برآورد شده توسط معادله (۳) برای  $d$ 

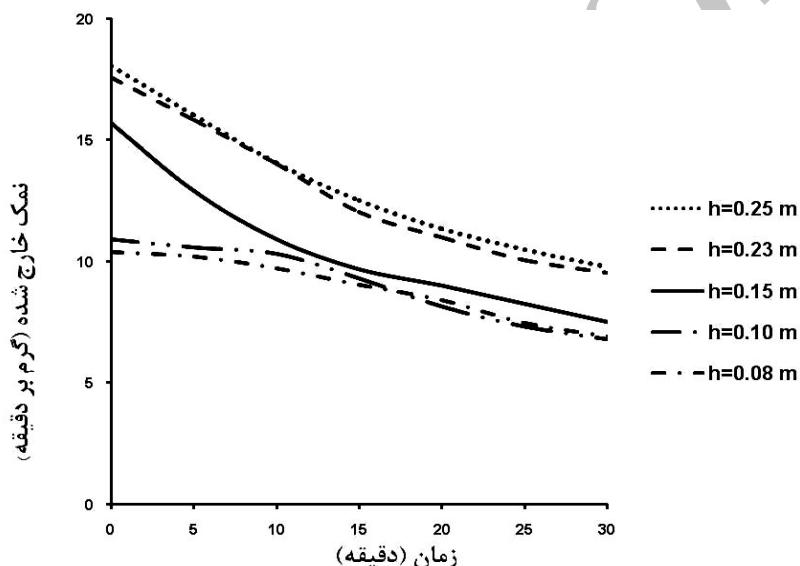
زمان رسیدن به تعادل (نژدیک شدن به شوری آب آبیاری) سریعتر خواهد بود. این زمان بسته به شرایط منطقه و حجم آبخوان و مدیریت آبیاری در شرایط واقعی ممکن است چند سال به طول انجامد.

**اثر عمق سطح ایستابی بر شوری زه آب خروجی**  
برای بررسی تأثیر عمق سطح ایستابی بر شوری زه آب خروجی از زهکش، مقادیر نمک خروجی از زهکش به ازای سطح ایستابی های مختلف در شکل ۱۲ نشان داده شده است.

همان طور که در شکل ۱۱ مشاهده می شود دبی زه آب خروجی در دقایق ابتدای آزمایش در حدود ۱۸ دسی زیمنس بر متر بود که به شوری آب زیرزمینی (۲۰ دسی زیمنس بر متر) نزدیک می باشد و با گذشت زمان شوری کاهش یافت که دلیل آن، حجم ثابت سفره آب زیرزمینی شور و اختلاط آن با آب آبیاری غیرشور می باشد. شکل ۱۱ همچنین نشان می دهد که با افزایش دبی آب آبیاری، شدت کاهش شوری بیشتر است. بنابراین با تصور حجم ثابت آبخوان که با واقعیت هم خوانی ندارد، زمان رسیدن به تعادل بستگی به حجم آبخوان و میزان آب آبیاری دارد، که هر چه آب آبیاری کاربردی بیشتر باشد،



شکل ۱۱- مقادیر شوری زه‌آب به ازای دبی‌های مختلف در طول آزمایش در عمق دوم نصب زهکش



شکل ۱۲- مقادیر نمک خروجی از زهکش به ازای سطح ایستابی‌های مختلف در طول آزمایش

افزایش میزان نمک خروجی توسط زه‌آب گردیده است. تحقیقات نوذری (۱۳۸۸) در اراضی تحقیقاتی مرکز تحقیقات نیشکر واحد امیرکبیر نشان داد که پس از آبیاری، شوری زه آب خروجی بیشتر می‌شود و به شوری لایه‌های زیرین لوله‌های زهکش نزدیک می‌شود. زمانی که دبی زه آب آب پایین است هدایت هیدرولیکی زه آب خروجی نیز کمتر است. بطور کلی می‌توان نتیجه گرفت در مناطقی که آب زیرزمینی کم عمق و بسیار شور است، با افزایش سطح ایستابی، عمق اختلاط افزایش یافته و شوری زه آب خروجی نیز افزایش می‌یابد.

همان طور که در شکل ۱۲ مشاهده می‌شود، با افزایش بار سطح ایستابی بین دو زهکش، بر میزان نمک خروجی از زهکش افزوده می‌شود.  $h$  بار سطح ایستابی در وسط دو زهکش می‌باشد. به عنوان مثال میزان نمک خارج شده در  $h = 0.25 \text{ m}$  بعد از ثابت شدن سطح ایستابی برابر با  $18/0.8 \text{ g}/\text{m}^3$  می‌باشد، در حالی که این مقدار برای  $h = 0.08 \text{ m}$  برابر با  $10/0.41 \text{ g}/\text{m}^3$  می‌رسد. با توجه به اینکه میزان شوری آب زیرزمینی در ابتدای هر دو آزمایش یکسان و برابر با  $20 \text{ dS}$  زیمنس بر متر بود پس می‌توان نتیجه گرفت که با افزایش بار سطح ایستابی بین دو زهکش، حجم ناحیه ای از زیر زهکش که با آب نفوذ یافته از بالای زهکش اختلاط می‌یابد، افزایش یافته است و باعث

## نتیجه‌گیری

در این تحقیق به بررسی تأثیر عمق سطح ایستابی بر عمق اختلاط پرداخته شد. با توجه به اینکه با افزایش سطح ایستابی، عمق خطوط اختلاط افزایش می‌یابد، بنابراین می‌توان نتیجه گرفت در مناطقی که آب زیرزمینی کم عمق و بسیار شور است (مانند شرایط در استان خوزستان)، عمق اختلاط افزایش یافته و شوری زه آب خروجی نیز افزایش می‌یابد. لذا توصیه می‌شود در چنین مناطقی عمق نصب و فاصله زهکش‌ها کمتر در نظر گرفته شود تا به تبع آن، ارتفاع سطح ایستابی و عمق اختلاط کاهش یابد و در نتیجه از خروج نمک‌های اعمق پایین تر جلوگیری به عمل آید.

در مدل‌های شبیه سازی حرکت آب و املاح به منظور مدیریت زه آب شور بهتر است به جای عمق معادل، عمق اختلاط جایگزین شود تا تأثیر بار سطح ایستابی نیز بر شوری در نظر گرفته شود.

## مراجع

- Ayarş, J.E., Patton, S.H and Shoneman, R.A. (1987). Drain water quality from arid irrigated lands proceeding of the 5 thNal Drain. Symp. Chicago. USA. PP.220-230.
- Grismer, M.E. (1993). Subsurface drainage system design and drain water quality. J. Irrigation and Drainage engineering. ASCE. 119:537-543.
- Guitjens, J.C., Ayars, J.E. and Grismer, M.E.(1997). Drainage design for water quality management: Overview. J.Irrigation and Drainage engeering. ASCE. 123:148-153.
- Hornbuckle, J.W. Christen, E.W. and Faulkner R.D. (2007). Evaluating a multilevel subsurface drainage system for improved drainage water quality. Agricultural Water Management. 89:208-216.
- Jurry, W.A., Tuli, A and Letey, J. (2003). Effect of travel time on management of a sequential reuse drainage operation. Soil Soc. Am. Journal, 67, pp. 1122-1126.
- Pazira, E. Homaei, M. (2010). Salt leaching efficiency of subsurface drainage system at presence of diffusing saline water table boundary. A CASE study in Khuzestan plains,IRAN.XVIIth Word Congress of the International Commission of Agricultural Engineering(CIGR ). Quebeckity.Canadajune 13-17.
- Marshall, J. winspere Holmes, J. Rose, C. W. (1996). Soil Physics. Cambridge University Press. 453 Pages.
- Nozari, H. ,Liaghat, A. and Kholghi, M.(2010), Simulation of Drainage system in Unsteady State Condition, Using SYSTEM Dynamics. Proceedings of Sixth Workshop on Drainage and Environment, Iranian National Committee on Irrigation and Drainage, publication (66-57).

تاریخ دریافت: ۸۹/۱۱/۴

تاریخ پذیرش: ۹۰/۷/۲۵

## Assessment of Water Table Depth and Irrigation Water Discharge on Drainage Water Quality and Mixing Region under Drain in a Laboratory Model

M. Shakiba<sup>1\*</sup>, A. Liaghat<sup>2</sup>, F.Mirzaei<sup>3</sup>

### Abstract

Drainage water that flows to the subsurface drains is compound of irrigation water and salinity ground water that causes many environmental problems. In this study a physical model from Plexiglas was made to investigate effect of water table head on the mixing depth and drainage water quality. Mixing depth is the outer flow path under the tile drain. A saline water of K2MnO4 and NaCl were added to subsurface reservoir to simulate a ground water with 20 dS/m salinity. In the upper part of model a drip irrigation system was installed to apply water. Water table head is fixed by applying the constant irrigation discharge. The outer flow path was recorded on the Plexiglas side using a photograph. The results of this study indicated that by increasing the irrigation discharge, the water table head in midpoint and mixing depth increases, so salinity of drainage water increases. The relationship between mixing depth and drainage water discharge reports as a power function. Finally mixing depth was obtained as a parabolic equation. Mixing depth was introduced as a function of distance and water table between two drains. In comparison the salinity of drainage water with irrigation water the results showed that the great deal of drainage water is from ground water. Also the amount of salt that is carried by drainage water, after fixing water table head, is depended to water table head. The depth of leached zone with percolation flow increases when the water table head increases. It is advised to reduce installation depth of drains to decline water table and mixing water depth and prevent outflow of salinity of lower depths.

**Key words:** Mixing depth, Drain, Salinity, Water table

1- Graduated in MSc in Irrigation Eng. Dept, University of Tehran  
(\*.Corresponding Author Email: minashkb@yahoo.com)  
2- Professor and Associate Professor University of Tehran