



مدیریت آب و آبیاری

دوره ۳ ■ شماره ۱ ■ بهار و تابستان ۱۳۹۲

صفحه‌های ۱۱۱-۱۱۹

امکان‌سنجی استفاده از پوسته برج بجهای لوله زهکش و پوشش شن و ماسه

سیدعلیرضا مسعودی^{*}، عبدالمحیج لیاقت^۲

۱. دانشجوی کارشناسی ارشد آبیاری و زهکشی، گروه آبیاری و آبادانی، پردیس کشاورزی و منابع طبیعی، دانشگاه تهران، کرج - ایران
۲. استاد گروه آبیاری و آبادانی، پردیس کشاورزی و منابع طبیعی، دانشگاه تهران، کرج - ایران

تاریخ پذیرش مقاله: ۱۳۹۲/۲/۲۱

تاریخ وصول مقاله: ۱۳۹۱/۱۲/۲

چکیده

باتوجه به نقش و اهمیت زهکش‌های زیرزمینی در کنترل سطح آب زیرزمینی، تحقیقات وسیعی برای یافتن راه حل‌های جدید و اقتصادی‌تر در حال اجراست. در مناطق شمالی کشور که به کشت شالیزاری اختصاص دارند، به دلیل غرقاب بودن اراضی و نداشتن سیستم‌های زهکشی، معمولاً کشت دوم امکان‌پذیر نیست. شاید یکی از دلایل توسعه‌نیافرگی سیستم‌های زهکشی در منطقه، نبود پوشش‌های شن و ماسه و گاه دور بودن محل قرضه‌ها از محل اجرای طرح باشد. از طرفی پوسته برج به عنوان ضایعات تولید برج در منطقه به اندازه کافی وجود دارد و تولید آن در کشور حدود ۶۰۰ هزار تن در سال است. با توجه به هدایت هیدرولیکی مناسب پوسته برج، می‌توان از این مواد در زمینه زهکشی استفاده کرد. موضوع این تحقیق، بررسی امکان استفاده از پوسته برج به جای لوله زهکش و فیلتر شن و ماسه است. آزمایش‌ها در یک مدل فیزیکی اجرا شد و مقادیر حداقل دبی خروجی در دو حالت تیمار شاهد و تراشه پوسته برج به ترتیب ۰/۱۳ و ۰/۱۲ لیتر بر ثانیه و ضریب عکس العمل به ترتیب ۸/۹۳۷ و ۹/۸۹۹ بر روز به دست آمد. نتایج حاکی از عملکرد خوب پوسته برج در کاهش سطح ایستابی و تأمین نیازهای زهکشی است.

کلیدواژه‌ها: پوسته برج، پوشش شن و ماسه، زهکشی، ضریب عکس العمل، مدل فیزیکی، هدایت هیدرولیکی.

مقدمه

ضایعات تولید برقج در منطقه به اندازه کافی وجود دارد و تولید آن در کشور حدود ۶۰۰ هزار تن در سال است که می‌توان از این مواد برای زهکشی استفاده کرد. از طرفی برای کاستن هزینه زهکشی، بهدلیل اینکه در صد زیادی از هزینه‌های اجرای سیستم زهکشی مربوط به پوشش‌های شن و ماسه و نصب آن است و نیز به منظور استفاده بهینه از ضایعات کشاورزی و حفاظت از محیط زیست، به کارگیری پوسته برقج توجیه پذیر است. پوشش‌های آلى مزایایی چون ارزانی، نصب آسان و عدم نیاز به طراحی خاص دارد. با این حال، عمر این مواد کاملاً متغیر است و به شدت به شرایط محیطی و عواملی چون درجه حرارت، شرایط رطوبتی، PH محیط، فعالیت بیولوژیکی باکتری‌ها و وجود اکسیژن در محل بستگی دارد. در این تحقیق، چهار نوع پوشش (کاه و کلش خردشده گندم، کاه و کلش خردشده گندم در حالت احاطه شده با نمد پشم شیشه، پوشش شن و ماسه و پوشش نمد پشم شیشه) تحت بارهای مختلف سطح ایستابی ارزیابی شد و نتایج زیر به دست آمد (۷):

الف) شدت جریان خروجی نشان داد که کاربرد پوشش کاه و کلش خردشده گندم (حالت اول) به تنهایی و همچنین در حالت احاطه شده با نمد پشم شیشه (حالت دوم)، دبی خروجی از لوله زهکش را افزایش می‌دهد؛
 ب) ضخامت مناسب در حالت اول ۵ و در حالت دوم ۷/۵ سانتی‌متر تشخیص داده شد و ضخامت بیشتر تأثیری بر افزایش شدت جریان خروجی از زهکش نداشت.
 ج) در مقایسه این دو، پوشش دوم کارکرد بهتری دارد. ضوابط طراحی در حوضه آبریز دلتای رودخانه نیل در مصر به مدت ۹ سال بررسی شد (۶). در این تحقیق به بررسی پارامترهای الگوی کشت، عملکرد محصول، شوری خاک، سطح ایستابی، کمیت و کیفیت زهآب و فشار مضاعف در سیستم زهکشی زیرزمینی پرداختند. نتایج

با توجه به نقش و اهمیت زهکش‌های زیرزمینی در کنترل سطح آب زیرزمینی، تحقیقات گسترده‌ای برای یافتن راه حل‌های جدید و اقتصادی‌تر در حال اجراست. این راه حل‌ها بیشتر در زمینه بهینه‌سازی مبانی طراحی و اجرای طرح‌های زهکشی از جمله ضریب زهکشی، فواصل و عمق زهکش‌ها و نیز انواع لوله، مواد پوششی اطراف و روش‌های نصب و کارگذاری آنهاست. در مناطق شمالی کشور که به کشت شالیزاری اختصاص دارند، بهدلیل غرقاب بودن اراضی و نداشتن سیستم‌های زهکشی، به طور معمول کشت دوم امکان‌پذیر نیست. در صورتی که با احداث سیستم زهکشی می‌توان شرایط کشت دوم را در منطقه فراهم آورد. بدین گونه که با زهکشی می‌توان زمین را زودتر خشک کرد تا ادوات کشاورزی به زمین وارد شود و برداشت انجام گیرد. این کار سبب می‌شود که هم از زیان دیدن محصول اول کاسته شود (بهدلیل خوابیدگی برقج در اثر برداشت نکردن به موقع و همخوانی زمان برداشت با بارندگی) و هم شرایط برای کشت دوم فراهم آید. کشت دوم می‌تواند برقج - که از نظر کیفیت (عطر و طعم) و قیمت از برقج کشت اول برتر است - یا هر گیاه دیگر سازگار با شرایط منطقه مثل کلزا باشد. شاید یکی از دلایل توسعه‌نیافتگی سیستم‌های زهکشی در منطقه، نبود پوشش‌های شن و ماسه و گاه دور بودن محل قرضه‌ها از محل اجرای طرح باشد (۱). البته ذخایر رودخانه‌ای برای برداشت شن و ماسه وجود دارد، اما برداشت بیش از حد، سبب منفی شدن بیلان بسترهای رودخانه‌ها و ایجاد مشکلات زیست‌محیطی شده است. از دلایل دیگر می‌توان به هزینه زیاد زهکشی در اراضی شالیزاری اشاره کرد، چرا که بهدلیل سنگین بودن خاک و وجود لایه متراکم سطحی، فواصل زهکش در اراضی شالیزاری کم و نیاز به لوله و مصالح پوشش زیاد است. از طرفی پوسته برقج به عنوان

دیریت آب و آبیاری

دوره ۳ ■ شماره ۱ ■ بهار و تابستان ۱۳۹۲

هدایت هیدرولیکی اشباع واقعی در خاک‌های رسی دلتای نیل حدود دوبرابر مقادیر به دست آمده از روش چاهک بوده و عمق لایه نفوذناپذیر، بیش از مقدار پیش‌بینی شده قبلی است. همچنین شدت زهکشی بیش از حد مورد انتظار است.

هدایت هیدرولیکی پوسته برنج، از دیگر پوشش‌های آلی و همچنین از شن و گراول بیشتر است (۳). پوسته برنج را می‌توان جانشین مناسب پوشش شن و ماسه دانست (۱). تحقیق پیش رو به بررسی امکان استفاده از پوشش برنج به جای لوله زهکش و پوشش شن و ماسه می‌پردازد.

مواد و روش‌ها

آزمایش‌ها در محل ایستگاه تحقیقات آب پرديس کشاورزی و منابع طبیعی دانشگاه تهران انجام گرفت. در این آزمایش‌ها از مدل فیزیکی برای شبیه‌سازی جریان و سطح ایستابی بهره گرفته شد. ابعاد این مدل $4 \times 1 \times 1$ متر مکعب بود و در موقعیت‌های مختلف پیزومترهایی برای مشاهده سطح نشت تعییه شد. مدل با خاک ماسه‌ای پر شد. مشخصات خاک ریخته شده در جدول ۱ آمده است.

فاصله زهکش در مدل، چهار متر و عمق نصب زهکش از سطح خاک نیم متر بود. در فواصل مشخص در مدل، ۳۳ پیزومتر نصب شد. فاصله زهکش از لایه نفوذناپذیر نیم متر بود. شکل ۱ مدل فیزیکی و قسمت‌های آن را نشان می‌دهد.

نشان داد که همه گونه‌های گیاهی پس از نصب و راهاندازی زهکش‌های زیرزمینی، افزایش محصول چشمگیری داشته‌اند. برای رسیدن به بهترین شرایط رشد و نمو در همه گونه‌های گیاهی کشت شده، متوسط عمق سطح ایستابی بین زهکش‌ها تا سطح زمین باید ۸۰ سانتی‌متر باشد. برای دستیابی به شرایط مطلوب زهکشی، لوله‌های زهکشی باید در عمق ۲/۱ تا ۴/۱ متری نصب شوند.

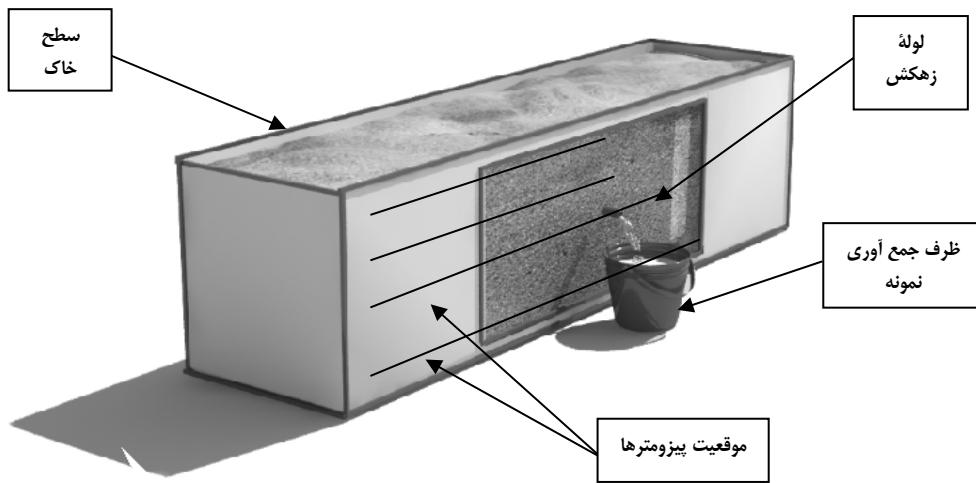
در لیتوانی پیش از ایجاد سیستم زهکشی جدید در سال ۱۹۹۴ در نه مزرعه آزمایشی، لوله‌ها و مواد پوششی مختلف، از جمله لوله سفالی پوشیده شده با کلش ذرت شل به ضخامت ۱۰-۷ سانتی‌متر، لوله خرطومی پلی‌اتیلن از قبل پیچانده شده با کلش ذرت به ضخامت ۳-۲ سانتی‌متر، لوله سفالی پوشیده شده با لایه‌ای به ضخامت ۱۰-۷ سانتی‌متر از کلش کتان شل و لوله سفالی پوشیده شده با لایه‌ای به ضخامت ۱۰-۷ سانتی‌متر از خاکاره شل ارزیابی شد. نتایج این تحقیق که بین سال‌های ۱۹۹۸-۱۹۹۴ صورت گرفت، نشان داد که سیستم زهکشی با پوشش خاکاره عملکرد بهتری دارد. همچنین کاربرد سه نوع دیگر از ترکیب لوله و پوشش چندان مناسب تشخیص داده نشد. در ارزیابی سیستم‌های زهکشی در اراضی شمال شرق دلتای رودخانه نیل، سطح ایستابی، سوری خاک، سوری آب آبیاری و زهکشی و دبی خروجی از زهکش‌های زیرزمینی در زمان‌های مختلف سال بررسی شد (۵). نتایج نشان داد که

جدول ۱. نتایج آزمایش دانه‌بندی و نفوذناپذیری خاک

دانه‌بندی خاک (سیستم یونیفایر)	D85(mm) ^۴	D50(mm) ^۳	D15(mm) ^۲	C _U =(D ₆₀ /D ₁₀) ^۱ (میلی‌متر بر ثانیه)	هدایت هیدرولیکی SP	۰/۴۰۴	۰/۲۸۶	۰/۱۸	۲	۰/۱۴

۱. ضربی یکنواختی؛ ۲. قطری از الک که ۱۵ درصد ذرات خاک از آن عبور کرده‌اند؛ ۳. قطری از الک که ۵۰ درصد ذرات خاک از آن عبور کرده‌اند؛ ۴. قطری از الک که ۸۵ درصد ذرات خاک از آن عبور کرده‌اند.

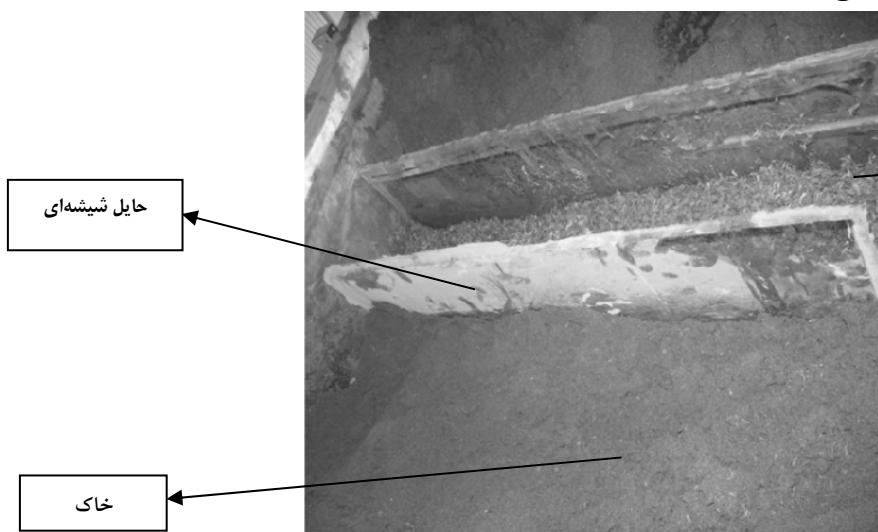
دیریت آب و آبیاری



شکل ۱. تصویر شماتیک مدل

۱۱ سانتی‌متر با حالت تیمار کنترل و لوله زهکشی به قطر ۵۰ میلی‌متر، و پوشش شن و ماسه دور لوله به ضخامت ۳۰ میلی‌متر در هر طرف لوله مقایسه شد. برای اجرای آزمایش ابتدا ترانشه حفر و پوسته برنج به داخل ترانشه ریخته شد. اطراف پوسته حایلی قرار داده شد. بعد از رسیدن به ارتفاع ۱۰ سانتی‌متری، حایل برداشته و به آرامی خاک بر روی پوسته ریخته شد (شکل ۲). آزمایش‌ها در سه تکرار انجام گرفت.

آزمایش‌ها پس از آماده‌سازی مدل فیزیکی و نصب پیزومترها شروع شد. آب از بالا به مدل اضافه شد تا جایی که خاک به حد اشباع رسید. بعد از اشباع شدن خاک، خروجی زهکش برداشته شد تا زهکشی شروع شود. از این لحظه به بعد، هیچ آبی به مدل اضافه نشد. در زمان‌های مختلف، مقدار دبی خروجی اندازه‌گیری و در همان زمان‌ها پیزومترها نیز قرائت شد. سه حالت استفاده از پوسته برنج به صورت ترانشه 10×10 سانتی‌متر مربع، پوسته برنج در داخل پوشش ژئوتکستیل با سطح مقطع دایره‌ای به قطر



شکل ۲. حایل برای ریختن پوسته در داخل ترانشه

عکس‌العمل سیستم را به ما می‌دهد. در حالتی که نوسانات سطح ایستابی در اثر تغذیه، خیلی سریع باشد، کاربرد فرمول‌های جریان غیرمانندگار نظری فرمول گلور-دام توصیه شده است که به صورت زیر می‌توان آن را بیان کرد:

$$h_t/h_0 = 1.16 * e^{-\alpha t} \quad [2]$$

$$\alpha = [\ln(h_t/h_0)/1.16]/t \quad [3]$$

در این رابطه‌ها، t مدت زمان مشاهده که طی آن سطح آب از موقعیت h_t به h_{t0} می‌رسد (روز)، h_t و h_{t0} بار هیدرولیکی مشاهداتی در زمان‌های t_1 و t_2 (متر) و α ضریب عکس‌العمل (بدون بعد) است.

هدایت هیدرولیکی پوشش زهکش از عوامل تأثیرگذار بر مقاومت ورودی جریان است که بر کارکرد هیدرولیکی پوشش نیز مؤثر است. هدایت هیدرولیکی پوشش‌های آلی و از جمله پوسته برنج، به دلیل تراکم آنها، در اثر بار وارد از طرف ستون خاک بالای آنها متغیر است. هدایت هیدرولیکی پوسته با دستگاه نفوذسنج اندازه‌گیری شد. به این صورت که تحت بار آبی مشخص قرار گرفته، آب خروجی از دستگاه در داخل ظرفی ریخته شد و سپس با داشتن زمان دبی خروجی از دستگاه نفوذسنج محاسبه شد. با جایگذاری شبیه هیدرولیکی و سطح مقطع دستگاه نفوذسنج و داشتن دبی خروجی، مقدار هدایت هیدرولیکی بر اساس رابطه دارسی به دست آمد.

$$Q = KAI \quad [4]$$

هدایت هیدرولیکی پوسته برنج مقدار ۵۷۰ متر بر روز به دست آمد. بعضی از خصوصیات پوسته برنج در جدول ۲ و خصوصیات خاکستر آن در جدول ۳ آمده است.

پارامترهای اندازه‌گیری شده در این آزمایش‌ها عبارتند از:

۱. دبی خروجی از زهکش؛
۲. ارتفاع سطح آب موجود در پیزومترها در زمان‌های مشخص.

دبی خروجی از زهکش

حجم آب خروجی در مقدمت زمان مشخص با استفاده از استوانه مدرج اندازه‌گیری و در نهایت با استفاده از رابطه زیر، دبی خروجی با روش حجمی تعیین شد.

$$Q = \frac{V}{T} \quad [1]$$

در این رابطه، Q دبی خروجی از دهانه زهکش، بر حسب لیتر در ثانیه، V حجم آب خروجی از زهکش بر حسب لیتر و T مدت زمان خروج آب به اندازه حجم V از دهانه زهکش بر حسب ثانیه است.

ارتفاع سطح آب موجود در پیزومترها در زمان‌های مشخص

برای قرائت تراز سطح آب داخل پیزومترها، پس از عکس‌برداری از پیزومترها در فواصل زمانی مشخص با رقومی کردن عکس‌ها و استفاده از نرم افزار گرافر تراز سطح آب مشخص شد. سپس نمودار سطح ایستابی نسبت به زمان برای هر سه گزینه رسم شد. همچنین مقدار ضریب عکس‌العمل برای هر سه گزینه به دست آمد تا برای مقایسه سرعت تخلیه به کار گرفته شود. از آنجا که هدف از زهکشی در مناطق شمالی، تخلیه هر چه سریع‌تر آب است، زهکشی سریع در این مناطق از خواسته‌های زهکشی است و ضریب عکس‌العمل عاملی است که سرعت تخلیه و

جدول ۲. خصوصیات فیزیکی پوسته برنج

درصد خاکستر	جرم حجمی Kg/M ³	جرم مخصوص حقیقی (gr/cm ³)	درصد جذب آب	تخلخل (%)	Cu ⁺	Cc ⁻
۱۸ - ۲۱	۱۰۰ - ۱۵۰	۰/۰۴	۰/۰۸	۴۱۰	۷۹	۲/۸

^۱ ضریب انحنای، ^۲ ضریب یکنواختی

دیریت آب و آبیاری

جدول ۳. ترکیبات موجود در خاکستر پوسته برنج

K_2O^{\wedge}	Na_2O^{\wedge}	MgO^{\wedge}	CaO^{\wedge}	$Al_2O_3^{\wedge}$	$Fe_2O_3^{\wedge}$	SiO_2^{\wedge}	عناصر
۲/۳۱	۰/۰۸	۰/۴۵	۰/۴۱	۰/۴۱	۰/۲۱	۹۲/۱۵	درصد وزنی موجود در خاکستر

^۱ اکسید پتاسیم، ^۲ اکسید سدیم، ^۳ اکسید منیزیم، ^۴ اکسید کلسیم، ^۵ اکسید آلمینیوم، ^۶ اکسید آهن III، ^۷ سیلیس

جدول ۴. درصد ترکیبات شیمیایی پوسته برنج

ترکیب	سلولز	لیگنین	خاکستر	درصد
۳۶/۴۹ - ۵۴/۵۱	۷۷/۱۷ - ۲۳/۲۰	۳۲/۱۳ - ۸/۱۷	خاکستر	

ژئوتکستایل این است که سطح مقطع عبور جریان در حالت ترانشه بیشتر از حالت پوشش است. شکل های ۳ تا ۸ تغییرات دبی زهکش و نوسانات سطح ایستابی را نسبت به زمان به ترتیب برای سیستم های کنترل، ترانشه و لوله پوسته برنج نشان می دهند. همان طور که از شکل های ۳ تا ۵ دیده می شود، سطح زیر نمودار های مربوط به سیستم ترانشه و پوسته لوله برنج، بیشتر از نمودار گزینه کنترل است که نشان می دهد حجم بیشتری آب از این دو سیستم خارج شده است. پس این دو سیستم در سریع خشک شدن خاک خوب عمل کرده اند و هدف زهکشی سریع را برآورده اند. تیمار کنترل (لوله و پوشش شن و ماسه) در ابتدای آزمایش، دبی بیشتری نسبت به پوسته برنج داشت، اما بعد از گذشت زمان کمی، دبی خروجی از پوسته بیشتر شد، علت را می توان تأثیر سطح ایستابی بر دبی دانست، به طوری که هر چه سطح ایستابی بالاتر بوده، دبی خروجی در گزینه کنترل بیشتر بوده است.

به علت زیاد بودن سیلیس در پوسته برنج، استفاده از آن در تعییف دام محدود است، زیرا موجب لاغر شدن و سقط جنین می شود. زیاد بودن سیلیس سبب می شود که پوسته برنج در مقابل تجزیه مقاومت بیشتری داشته باشد که برای هدف زهکشی مناسب است. متوسط درصد ترکیب شیمیایی پوسته برنج در چند منطقه ایران در جدول ۴ ارائه شده است.

نتایج و بحث

مقدار ضریب عکس العمل با استفاده از رابطه گلور دام (رابطه ^۳) برای هر سه حالت مورد نظر چنین به دست آمد که در جدول ۵ مشاهده می شود.

همان طور که از مقادیر ضریب عکس العمل مشاهده می شود، این مقدار برای تیمار ترانشه پوسته برنج بیشتر از سایر تیمار هاست. حالت استفاده از ترانشه پوسته برنج نتایج بهتری نشان داده است. دلیل تفاوت مقدار ضریب عکس العمل برای حالت ترانشه با حالت پوشش

جدول ۵. مقادیر ضریب عکس العمل برای تیمارهای مورد بررسی

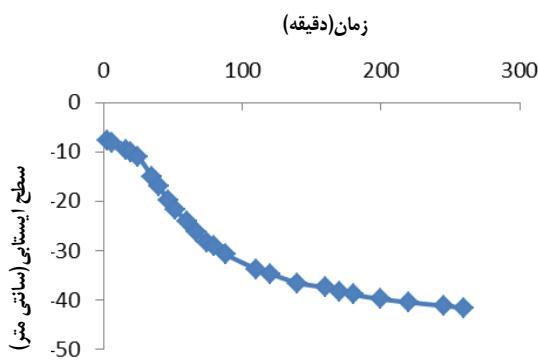
ضریب عکس العمل (بر روز)	لوله با پوشش شن و ماسه	ترانشه پوسته برنج	پوسته با پوشش ژئوتکستایل	نوع زهکش مورد استفاده
۸/۹۳۷	۹/۸۹۹	۹/۱۳۶	پوسته با پوشش ژئوتکستایل	

مدیریت آب و آبیاری

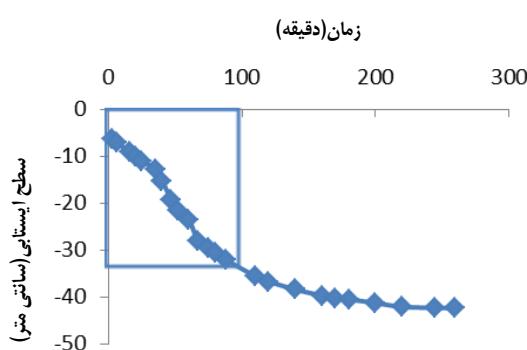
دوره ۳ ■ شماره ۱ ■ بهار و تابستان ۱۳۹۲

امکان‌سنجی استفاده از پوسته برنج به جای لوله زهکش و پوشش شن و ماسه

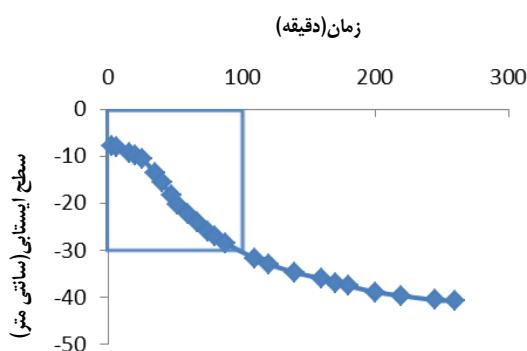
کمتری، بیشتر پایین آورده‌اند. به عبارتی تأثیر ارتفاع بیشینه سطح ایستابی بر گزینه کنترل بیشتر از دیگر سیستم‌هاست.



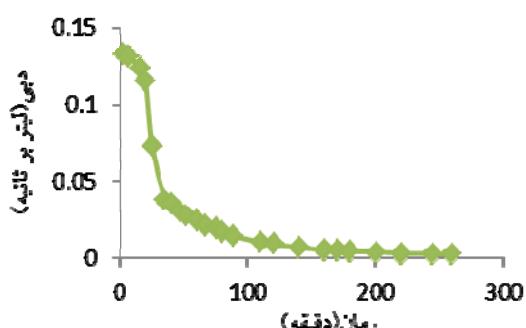
شکل ۶. تغییرات سطح ایستابی نسبت به زمان در گزینه کنترل



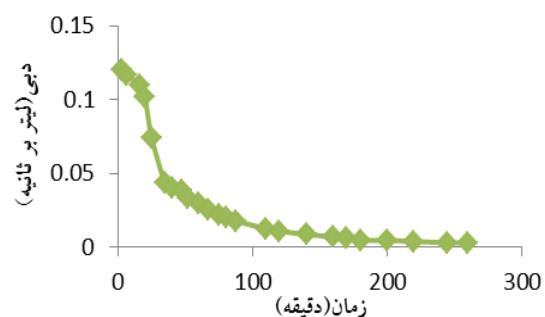
شکل ۷. تغییرات سطح ایستابی نسبت به زمان گزینه ترانشه



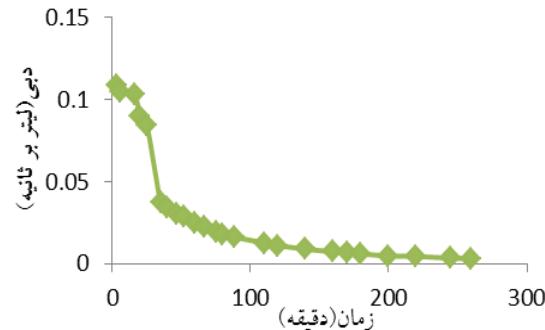
شکل ۸. تغییرات سطح ایستابی نسبت به زمان گزینه لوله پوسته برنج



شکل ۳. تغییرات دبی زهکش نسبت به زمان در گزینه کنترل



شکل ۴. تغییرات دبی زهکش نسبت به زمان در گزینه ترانشه



شکل ۵. تغییرات دبی زهکش نسبت به زمان در گزینه لوله پوسته برنج

همچنین از شکل‌های ۶ تا ۸ می‌توان دریافت که گزینه کنترل در زمان‌های اولیه، آب بیشتری به نسبت دو گزینه دیگر از خاک خارج کرده و درنتیجه آن، سطح ایستابی زودتر پایین افتاده است، اما در زمان‌های بعدی، گزینه‌های ترانشه و لوله پوسته برنج، سطح ایستابی را در زمان

- | منابع |
|---|
| ۱. ابراهیمیان، ح (۱۳۸۶). ارزیابی عملکرد سیستم زهکشی زیرزمینی با پوشش پوسته برنج، منطقه مورد مطالعه بهشهر. دانشگاه تهران. پایاننامه کارشناسی ارشد. |
| ۲. حقایقی مقدم، ا؛ اخوان، ک (۱۳۸۳). «ارزیابی عملکرد زهکش‌های زیرزمینی احداث شده در منطقه مغان»، مجموعه مقالات سومین کنگره فنی زهکشی، کمیته ملی آبیاری و زهکشی، ایران. |
| ۳. کابوسی، ک (۱۳۸۴). بررسی پوسته برنج به منظور پوشش زهکشی لوله‌ای زیرزمینی. دانشگاه تهران. تهران. پایاننامه کارشناسی ارشد. |
| ۴. منصوری سرنجیانه، ف (۱۳۸۴). بررسی پارامترهای طراحی سیستم‌های زهکشی زیرزمینی (منطقه مورد مطالعه: نیشکر خوزستان). دانشگاه تهران. تهران. پایاننامه کارشناسی ارشد. |
| 5. Cooke RA, Badiger S and Garcia AM (2000) drainage equations for random and irregular tile drainage systems. Agriculture Water Management. 48(3): 207-224. |
| 6. Trafford B D (1986) Drainage testing. Food and Agriculture Organization. Irrigation and Drainage. 28. |
| 7. Stuyt. LCPM (2000) Materials for subsurface land drainage systems. FAO Irrigation and Drainage 60(1): 21-42. |
| 8. Knops JAC and Dierickx W (1979) Drainage material. Proceedings of the international drainage workshop, Nedtherland. |

همان‌طور که از شکل‌های ۶-۸ مشخص است، گزینه‌های کترل و ترانشه‌ای در کاهش سطح ایستابی شبیه هم عمل کرده و تقریباً به یک اندازه سطح ایستابی را پایین آورده‌اند.

نتایج این آزمایش‌ها حاکی از آن است که برای برآورده کردن نیاز زهکشی در مناطق شمالی و امکان کشت دوم می‌توان از پوسته برنج به جای لوله و فیلتر بهره گرفت. با توجه به عملکرد خوب پوسته برنج در کاهش سطح ایستابی با توجه به وزن مخصوص ظاهری ۱۰۰ کیلوگرم بر متر مکعب و تولید بیش از ۶۰۰ هزار تن پوسته برنج در کشور، می‌توان ۶۰ هزار کیلومتر خط زهکش به ابعاد 50×20 سانتی‌متر احداث کرد که به کشاورزان کمک می‌کند با هزینه کمتری نسبت به زهکش با پوشش شن و ماسه و با همان کارایی، زمین‌هایشان را زهکشی کنند و کشت دوم داشته باشند.

نتیجه‌گیری و پیشنهاد‌ها

نتایج این تحقیق به قرار زیر است:

۱. پوسته برنج در کاهش سطح ایستابی خوب عمل می‌کند؛
۲. ضریب عکس العمل سیستم پوسته برنج ترانشه‌ای بیشتر از پوسته برنج لوله‌ای است که می‌تواند هدف از زهکشی سریع را تأمین کند؛
۳. راحتی اجرا در حالت پوسته برنج ترانشه‌ای بیشتر از حالت لوله‌ای است.

پیشنهاد می‌شود این آزمایش‌ها در شرایط واقعی و با چند بافت خاک اجرا شود و علاوه بر بررسی مقدار خروجی زهاب، درباره مقدار گرفتگی پوشش برنج هم تحقیق شود تا کارکرد فیلتری پوشش نیز مشخص شود. همچنین بهتر است نقش فیلتری پوسته برنج در حذف آلاینده‌ها به خصوص نیترات بررسی شود.

امکان‌سنجی استفاده از پوسته برنج به جای لوله زهکش و پوشش شن و ماسه

9. Knops JAC (1979) Research on envelope materials for subsurface drains. Proceedings of the international drainage workshop, Netherland.
10. Penkava FF and Singh PN (1982) Straw envelope and filters for corrugated plastic subsurface drain, proceedings 2nd international drainage workshop, USA.
11. Safwat AD (1998) Performance of some drainage systems in the Nile Delta. ASAE Proceedings of the 7th Annual Drainage, Egypt.
12. Safwat AD and Ritzema HP (1990) Verification of drainage design criteria in the Nile Delta. Irrigation and drainage Systems 4(2):117-131.