

بررسی اثر تغییر پارامترهای موج بر روی یکنواختی و راندمان آبیاری موجی

منیژه ایزدی، مهدی کوچک زاده، جمال محمد ولی سامانی و مهدی شهابی فر^{۱*}

چکیده

یکی از روشهای مدرن آبیاری سطحی روش موجی است که در آن بجای انتقال پیوسته آب به مزرعه از جریان منقطع استفاده می‌شود. در مقایسه با روش سنتی در این روش آب با سرعت بیشتری پیشروی می‌کند و در نتیجه اختلاف زمان نفوذ در ابتدا و انتهای شیار به حداقل مقدار ممکن رسیده و نفوذ در طول شیار از توزیع یکنواخت تری برخوردار می‌گردد. یکی از مدل‌های شبیه سازی آبیاری سطحی، مدل SIRMOD می‌باشد. این مدل قادر است با توجه به اطلاعات ورودی از جمله مشخصات سطح مقطع جریان، پارامترهای معادله نفوذ لوییس کوستیاکف و سایر پارامترهای موج آبیاری موجی را شبیه سازی نماید. هدف از این تحقیق آنست که با استفاده از مدل SIRMOD اثر تغییر پارامترهای موج بر روی یک خاک با بافت لوم سیلنتی بررسی شده و نهایتاً پارامترهایی که بهترین راندمان و یکنواختی را بدست می‌دهند ارائه می‌گردد. دبی‌های جریان با توجه به حداکثر دبی غیر فرسایشی و یک دبی بیشتر و چهار دبی کمتر از آن انتخاب شده و نسبت‌های سیکل نیز بین دو مقدار ۰/۲۵ و ۰/۷۵ انتخاب گردیده و با ثابت نگه داشتن زمان سیکل و سایر پارامترهای ورودی به مدل شبیه سازی انجام گرفت. نتایج حاکی از آن است که در خاک لوم سیلنتی حداکثر یکنواختی در نسبت‌های سیکل ۲:۳ و ۳:۴ و دبی ۲ لیتر در ثانیه و حداکثر راندمان در دبی ۰/۵ لیتر در ثانیه و نسبت سیکل ۳:۴ رخ می‌دهد.

واژه های کلیدی: آبیاری موجی، پارامترهای موج، SIRMOD

مقدمه

زمان نفوذ بین ابتدا و انتهای زمین کاهش می‌یابد و در نتیجه آب آبیاری با یکنواختی بیشتری در طول مزرعه توزیع می‌گردد (Kemper و همکاران ۱۹۸۸، Stringham و Keller ۱۹۷۹). لازم به تذکر است که آبیاری موجی خود یکی از روشهای آبیاری سطحی است که برای قطع و وصل و کنترل جریان در آن می‌توان از لوله های آلومینیومی درجه‌دار استفاده نمود.

یکی از ابزارهای مورد استفاده برای شبیه سازی آبیاری سطحی مدل SIRMOD می‌باشد که توسط alker (۱۹۸۷) در دانشگاه ایالتی یوتا ارائه شد. SIRMOD از جمله مدل‌هایی است که کاربرد زیادی در طراحی و مدیریت آبیاری سطحی دارد. همچنین این مدل قادر است که آبیاری موجی در طول شیار را نیز شبیه سازی نماید. مدل‌های آبیاری سطحی که فرایند آبیاری را شبیه سازی می‌نمایند به ورودیهایی نیاز دارند که دقت اندازه‌گیری آنها در نتایج مدل بسیار موثر خواهد بود. پارامترهایی که به عنوان ورودی مدل SIRMOD باید اندازه‌گیری شوند شامل دبی ورودی، شیب زمین، ضرایب تابع نفوذ، مشخصات

طراحی و مدیریت بهینه آبیاری سطحی انگیزه‌ای است که کارشناسان و محققان را برای پیدا کردن راه‌حلهای موثر به تلاش و تحقیق واداشته است. یکی از مشکلات اصلی آبیاری سطحی این است که زمان نفوذ در طول مزرعه یکسان نبوده و در نتیجه نیمرخ رطوبتی حاصله در زیر سطح خاک غیر یکنواخت و موجب کاهش راندمان می‌گردد. این ناهمگونی توزیع رطوبت در مزارع طویل و یا خاکهایی با بافت سبک مشهودتر است. لذا نیاز به روش‌هایی که طراحی و مدیریت آبیاری سطحی را بهینه سازد همیشه احساس می‌شود. در پی یافتن روشی که در آن امکان خودکار کردن سیستم آبیاری سطحی و افزایش راندمان کاربرد آب امکانپذیر باشد Stringham و Keller (۱۹۷۹) روش آبیاری موجی با استفاده از لوله‌های درجه دار اتوماتیک را ابداع کردند. در روش آبیاری موجی بجای انتقال پیوسته آب به مزرعه، آب بطور منقطع یعنی به صورت قطع و وصل به مزرعه انتقال می‌یابد. در این روش خودکار کردن سیستم سهولت امکانپذیر بوده و اختلاف

۱- به ترتیب دانشجوی کارشناسی ارشد گروه آبیاری دانشگاه تربیت مدرس، استادیار گروه آبیاری دانشگاه تربیت مدرس، دانشیار گروه سازه‌های آبی دانشگاه تربیت مدرس، استادیار بخش تحقیقات آبیاری و فیزیک خاک مؤسسه تحقیقات خاک و آب

مورد استفاده و برای سطح مقطع سهمی شکل به صورت زیر می‌باشند.

در جدول ۱، $T_0/5y_{max}$, Y_{max} , T به ترتیب عبارتند از عرض سطح آب، عمق ماگزیمم و عرض سطح آب در نصف عمق ماگزیمم.

همانطور که بیان شد نوع سیستم آبیاری سطحی شیاری است و کنترل قطع جریان زمانی صورت می‌گیرد که ۱۰ سانتیمتر عمق آب مورد نیاز در انتهای پایین دست جریان تأمین شود. به عبارت دیگر جریان ورودی موقعی قطع می‌شود که انتهای پایین دست شیار ۱۰ سانتیمتر آب دریافت کرده باشد. از طرفی مدل مورد استفاده برای این شبیه سازی مدل هیدرودینامیک کامل بوده و زمان سیکل، ثابت و برابر ۱۰۰ دقیقه در نظر گرفته شده است. نسبتهای سیکل بکار رفته در این تحقیق بین دو مقدار ۰/۲۵ و ۰/۷۵ انتخاب شده که مقادیر آنها در جدول ۲ ارائه شده است.

همچنین در این مدل برای شبیه سازی از معادله نفوذ لونیس - کوستیاکف استفاده شده که این تحقیق بر روی یک خاک لوم سیلنتی با $CN = 0/60$ (Curve) $CN = Number$ عبارت است شماره منحنی نفوذ که بیانگر ظرفیت نفوذ نهایی آب در خاک است) انجام گرفته که پارامترهای نفوذ معادله نفوذ در این خاک برای جریان پیوسته و موجی به صورت جدول ۳ می‌باشند. لازم به ذکر است که این مدل برای شبیه سازی جریان نیاز به دو سری پارامترهای نفوذ جریان پیوسته و جریان موجی دارد که از دو معادله نفوذ در شبیه سازی استفاده می‌کند. معادله نفوذ لونیس - کوستیاکف به صورت زیر می‌باشد.

$$Z = Kt^n + f_0 t \quad (1)$$

که در آن :

Z: نفوذ تجمعی برحسب m^3/m در واحد طول

t: زمان فرصت نفوذ برحسب min

k: ثابت تجربی برحسب $m^3/m/min^a$

a: شاخص تجربی (بدون بعد)

f0: شدت نفوذ پایه برحسب $m^3/min/m$

در این تحقیق با توجه به پارامترهای ورودی ذکر شده و مشخصات آنها برای هر کدام از دبی‌های مورد نظر، شبیه سازی با پنج نسبت سیکل انجام شده و در نهایت برای هر دبی با نسبتهای سیکل بکار رفته راندمانهای کاربرد و ذخیره و توزیع یکنواختی ارائه شده‌اند که در جدول ۴ نتایج حاصل از شبیه سازی آورده شده‌اند.

نتایج و بحث

در این خاک برای یک نسبت سیکل ثابت و با کاهش دبی راندمان کاربرد افزایش یافته و راندمان ذخیره بسته به مقدار دبی و نسبت سیکل روند متغیر افزایشی و

سطح مقطع جریان و زبری شیار می‌باشند تحقیقات زیادی بر روی آنالیز حساسیت مدل SIRMOLD انجام گرفته که همگی حاکی از آن است که بیشترین حساسیت مدل به دبی ورودی و پارامترهای نفوذ می‌باشد و سایر پارامترها از حساسیت کمتری برخوردارند (عباسی و محمودیان شوشتری ۱۳۷۵، موسوی جهرمی و قویلد ۱۳۷۷، Esfandiari و Maheshwari ۲۰۰۰، McClymont و همکاران ۱۹۹۶، Maheshwari و همکاران ۱۹۹۰).

بررسیهای انجام شده بر روی آبیاری موجی نشان می‌دهد که آبیاری موجی باعث افزایش سرعت پیشروی (Bishop ۱۹۸۰، Bishop و همکاران ۱۹۸۱، Goldhamer و همکاران ۱۹۸۷). یکنواختی عمق آب نفوذ یافته (Kemper و همکاران ۱۹۸۸، Samani و همکاران ۱۹۸۵، Samani و Yitayew ۱۹۸۹). افزایش راندمان (Walker و Skogerboe ۱۹۸۷) و کاهش نفوذپذیری (Coolidge و همکاران ۱۹۸۲) نسبت به روش سنتی می‌گردد.

همانطور که بیان شد در آبیاری موجی ورود آب به شیار بصورت متناوب و با ایجاد پرپود زمانی (ثابت و یا متغیر) قطع و وصل جریان صورت می‌گیرد در این رابطه اصطلاحات زیر معرفی می‌گردد:

زمان سیکل یا زمان موج: زمان یک سیکل کامل قطع و وصل جریان معادل مجموع زمان وصل و زمان قطع جریان می‌باشد. نسبت سیکل: عبارت است از نسبت زمان وصل به زمان سیکل. پارامترهای موج: دبی، زمان وصل و نسبت سیکل می‌باشند. در این تحقیق اثر تغییرات پارامترهای موج بر روی یکنواختی و راندمان آبیاری در یک خاک لوم سیلنتی مورد بررسی قرار گرفته است.

مواد و روشها

جهت بررسی اثر تغییر پارامترهای موج در آبیاری موجی بر روی یکنواختی و راندمان از مدل ریاضی SIRMOLD که قادر است انواع آبیاری سطحی را با استفاده از روشهای هیدرودینامیک کامل، اینرسی صفر و موج کینماتیک شبیه سازی نماید، استفاده شده این مدل نیازمند یکسری پارامترهای ورودی برای انجام شبیه سازی می‌باشد که عبارتند از پارامترهای نفوذ آب در خاک، دبی، مشخصات سطح مقطع جریان، زمان وصل جریان، ضریب زبری، طول مزرعه، شیب مزرعه، کنترل قطع جریان، مدل مورد استفاده و نوع سیستم آبیاری سطحی. در این تحقیق به منظور شبیه سازی جریان موجی از شیاری به طول ۱۵۰ متر و ضریب زبری ۰/۰۴ و شیب ۰/۰۰۵ متر در متر یا ۰/۵ درصد استفاده شد. مقادیر دبی‌های جریان انتخاب شده بر حسب لیتر در ثانیه و برابر ۲ و ۱/۲ و ۰/۹۶ و ۰/۷۲ و ۰/۵۰ می‌باشند که مشخصات سطح مقطع جریان برای دبی‌های

در خاکهای با بافت متوسط مانند لوم سیلتی در محدوده دبی‌های متوسط راندمان کاربرد بیشتر است و در دبی‌های مختلف راندمانهای ذخیره مقادیر نزدیک بهمی را دارند و هرچه دبی کمتر می‌شود این مقادیر بهم نزدیکتر و بیشتر می‌شوند. در کمترین مقدار دبی و بیشترین نسبت سیکل حداکثر راندمان کاربرد و از طرفی در کمترین نسبت سیکل و کمترین دبی نیز راندمانی نزدیک به حداکثر راندمان کاربرد را داریم که در این محدوده راندمانهای ذخیره مقادیر بالایی دارند. حداکثر راندمان کاربرد برابر ۷۲/۵ درصد و در دبی ۰/۵ لیتر در ثانیه و نسبت سیکل ۳:۴ رخ داده که دارای راندمان ذخیره ۹۷/۹ درصد و توزیع یکنواختی ۹۴/۹ درصد و توزیع یکنواختی مطلق ۹۱/۳ درصد می‌باشد در حالیکه حداکثر توزیع یکنواختی در دبی ۲ لیتر در ثانیه و برای نسبتهای سیکل ۲:۳ و ۳:۴ و برابر ۹۹/۳ درصد رخ داده که به ترتیب دارای راندمانهای کاربرد ۳۱/۵ و ۳۲/۷ درصد می‌باشد.

کاهش را داراست. همچنین توزیع یکنواختی و توزیع یکنواختی مطلق با کاهش دبی و نسبتهای سیکل ثابت روند کاهش داشته بجز در نسبت سیکل ۳:۴ که روند متغیر کاهش و افزایش را داراست. برای یک دبی ثابت و با افزایش نسبت سیکل راندمان کاربرد روند متغیر کاهش و افزایش را داراست و راندمان ذخیره نیز دارای روند متغیری است ولی برای دبی ۲ لیتر در ثانیه با افزایش نسبت سیکل راندمان کاربرد افزایش یافته است. همچنین توزیع یکنواختی و توزیع یکنواختی مطلق نیز دارای روند متغیر افزایش و کاهش می‌باشد ولی در دبی ۲ لیتر در ثانیه این روند افزایشی است.

به طور کلی با کاهش دبی در این نوع خاک راندمان کاربرد افزایش یافته و توزیع یکنواختی بسته به مقادیر دبی و نسبتهای سیکل روند متغیری را داراست. در شکل‌های ۱ تا ۴ هیدروگراف رواناب خروجی و منحنیهای پیشروی و پسروی برای حداکثر و حداقل راندمان کاربرد در این خاک ارائه شده‌است. بطور کلی می‌توان چنین نتیجه گرفت که:

جدول ۱ - مقادیر عمق جریان و عرض سطح مقطع با توجه به دبی‌های مورد استفاده

Q (Lps)	T (Cm)	Y _{max} (Cm)	T _(0.5 y max) (Cm)
۲	۲۳	۶/۹	۱۵/۱
۱/۲	۲۲/۱	۴/۹	۹/۱۴
۰/۹۶	۲۰/۴	۴/۵	۸/۷۳
۰/۷۲	۱۸/۹	۳/۹۵	۷/۷۲
۰/۵۰	۱۵/۶	۳/۵	۶/۵

جدول ۲ - مقادیر زمانهای قطع و وصل و نسبتهای سیکل مورد استفاده

نسبت سیکل زمان وصل (دقیقه) زمان قطع (دقیقه)	دقیقه) = ۱۰۰ زمان سیکل				
	۱:۴	۱:۳	۱:۲	۲:۳	۳:۴
زمان وصل (دقیقه)	۲۵	۳۳/۳	۵۰	۶۶/۷	۷۵
زمان قطع (دقیقه)	۷۵	۶۶/۷	۵۰	۳۳/۳	۲۵

جدول ۳ - پارامترهای معادله کوستیاکف - لوئیس برای خاک لوم سیلتی

خاک لوم سیلتی CN = ۰/۶۰	k (m ³ / m / min ^a)	A (بدون بعد)	f ₀ (m ³ / m / min)
جریان پیوسته	۰/۰۰۳۲۰	۰/۵۲۹	۰/۰۰۰۱۳۶
جریان موجی	۰/۰۰۳۲۳	۰/۳۵۳	۰/۰۰۰۱۰۶

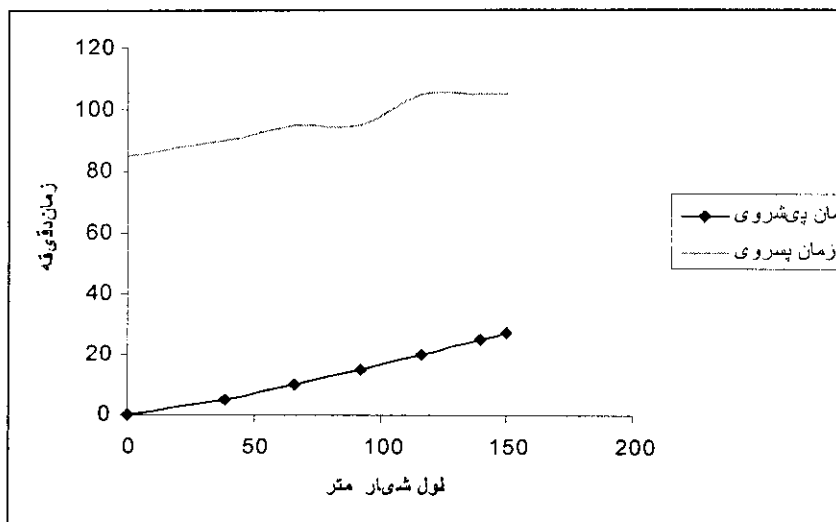
جدول ۴- نتایج حاصل از اجرای مدل برای خاک لوم سیلتی

دبی (لیتر در ثانیه)	نسبت سیکل	راندمان کاربرد (درصد)	راندمان ذخیره (درصد)	توزیع یکنواختی (درصد)	توزیع یکنواختی مطلق (درصد)
۲	۱:۴	۲۹/۲	۹۲/۴	۹۶/۳	۹۳/۳
	۱:۳	۲۹/۲	۸۶/۵	۹۷/۰	۹۵/۹
	۱:۲	۲۹/۶	۸۷/۷	۹۸/۸	۹۸/۲
	۲:۳	۳۱/۵	۸۴/۵	۹۹/۳	۹۹/۲
۱/۲	۳:۴	۳۲/۷	۸۳/۶	۹۹/۳	۹۹/۳
	۱:۴	۴۶/۳	۹۴/۵	۹۵/۱	۹۱/۱
	۱:۳	۴۴/۸	۹۵/۷	۹۴/۹	۹۲/۴
	۱:۲	۴۵/۵	۹۲/۸	۹۵/۷	۹۳/۳
۰/۹۶	۲:۳	۳۶/۸	۹۴/۵	۹۴/۸	۹۱/۳
	۳:۴	۴۲/۱	۹۷/۹	۹۱/۷	۸۶/۴
	۱:۴	۵۱/۶	۹۹/۰	۹۲/۵	۸۶/۴
	۱:۳	۵۳/۰	۹۷/۷	۹۳/۹	۸۹/۸
۰/۷۲	۱:۲	۵۱/۵	۹۷/۹	۹۲/۴	۸۷/۸
	۲:۳	۵۴/۲	۹۶/۸	۹۳/۷	۹۰/۶
	۳:۴	۵۳/۶	۹۷/۸	۹۳/۴	۹۰/۸
	۱:۱	۶۶/۷	۹۶/۱	۸۵/۹	۸۰/۰
۰/۷۲	۱:۳	۶۱/۲	۹۸/۷	۸۹/۰	۸۳/۴
	۱:۲	۵۴/۹	۹۹/۶	۸۸/۳	۸۰/۴
	۲:۳	۶۱/۵	۹۸/۴	۸۹/۲	۸۵/۲
	۳:۴	۶۰/۶	۹۸/۷	۸۸/۵	۸۳/۴
۰/۵	۱:۴	۷۱/۰	۹۹/۴	۸۴/۵	۷۶/۳
	۱:۳	۵۹/۷	۹۹/۸	۸۱/۸	۶۹/۸
	۱:۲	۶۷/۲	۹۹/۵	۸۳/۳	۷۵/۷
	۲:۳	۶۷/۷	۹۹/۵	۸۳/۶	۷۵/۸
	۳:۴	۷۲/۵	۹۷/۹	۹۴/۹	۹۱/۳

جدول ۵ - داده‌های پیشروی و پسروی برای خاک لوم سیلتی با دبی ۰/۵ لیتر در ثانیه

گره	طول پیشروی (m)	زمان پیشروی (m)	زمان پسروی (min)	نفوذ حجمی (m ³ /m)	نفوذ تجمعی (m ³ /m)
۰	۰	۰	۸۵	۰/۰۰۱۴	۰/۰۰۳۴۴
۱	۲۸/۴	۵	۹۰	۰/۰۰۱۴	۰/۰۰۲۸۹
۲	۶۵/۸	۱۰	۹۵	۰/۰۰۱۵	۰/۰۰۲۰۵
۳	۹۱/۸	۱۵	۹۵	۰/۰۰۹۵۹	۰/۰۰۹۶۲۹
۴	۱۱۶/۲	۲۰	۱۰۵	۰/۰۰۱۰۹	۰/۰۰۹۷۹۵
۵	۱۴۹/۲	۲۵	۱۰۵	۰/۰۰۹۶۴	۰/۰۰۹۱۸۱
۶	۱۵۰	۲۷/۵	۱۰۵	۰/۰۰۹۶۱	۰/۰۰۹۰۴۷

شکل ۱- منحنی‌های پیشروی و پسروی برای خاک لوم سیلتی با دبی ۰/۵ لیتر در ثانیه



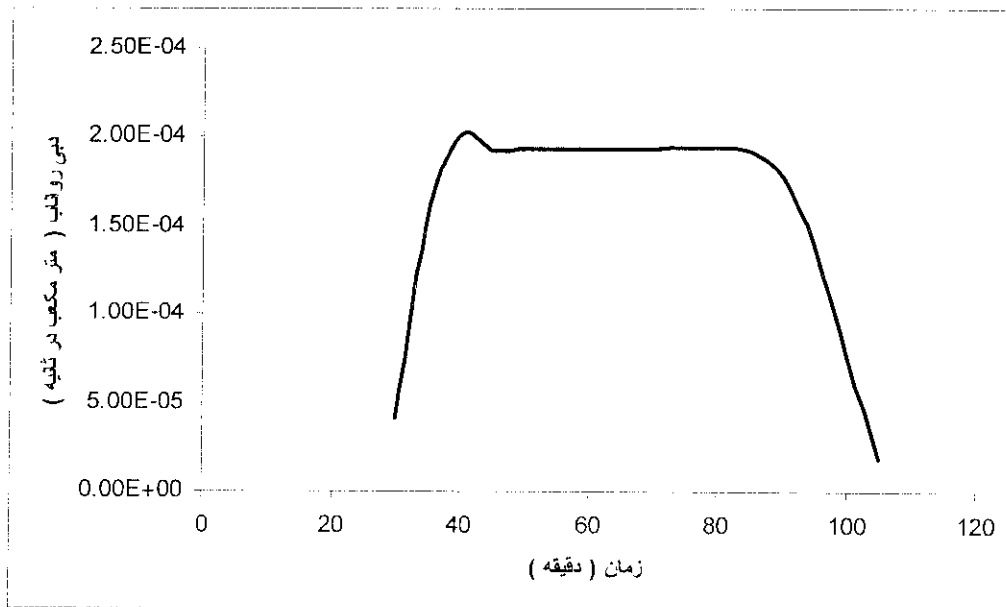
جدول ۶- داده‌های دبی رواناب خروجی برای خاک لوم سیلتی با دبی ۰/۵ لیتر در ثانیه

زمان (min)	دبی رواناب (m ³ /sec)	رواناب تجمعی (m ³)
۳۰	۴/۱۷ E-۰۵	۰/۰۱۲
۳۵	۱/۶۱ E-۰۴	۰/۰۶۱
۴۰	۲/۰۱ E-۰۴	۰/۱۲۱
۴۵	۱/۹۲ E-۰۴	۰/۱۷۹
۵۰	۱/۹۳ E-۰۴	۰/۲۳۷
۵۵	۱/۹۳ E-۰۴	۰/۲۹۵
۶۰	۱/۹۳ E-۰۴	۰/۳۵۲
۶۵	۱/۹۴ E-۰۴	۰/۴۱۱
۷۰	۱/۹۴ E-۰۴	۰/۴۶۹
۷۵	۱/۹۴ E-۰۴	۰/۵۲۷
۸۰	۱/۹۴ E-۰۴	۰/۵۸۵
۸۵	۱/۹۲ E-۰۴	۰/۶۴۲
۹۰	۱/۷۸ E-۰۴	۰/۶۹۶
۹۵	۱/۳۸ E-۰۴	۰/۷۳۷
۱۰۰	۷/۴۵ E-۰۵	۰/۷۶
۱۰۵	۱/۸۴ E-۰۵	۰/۷۶۵

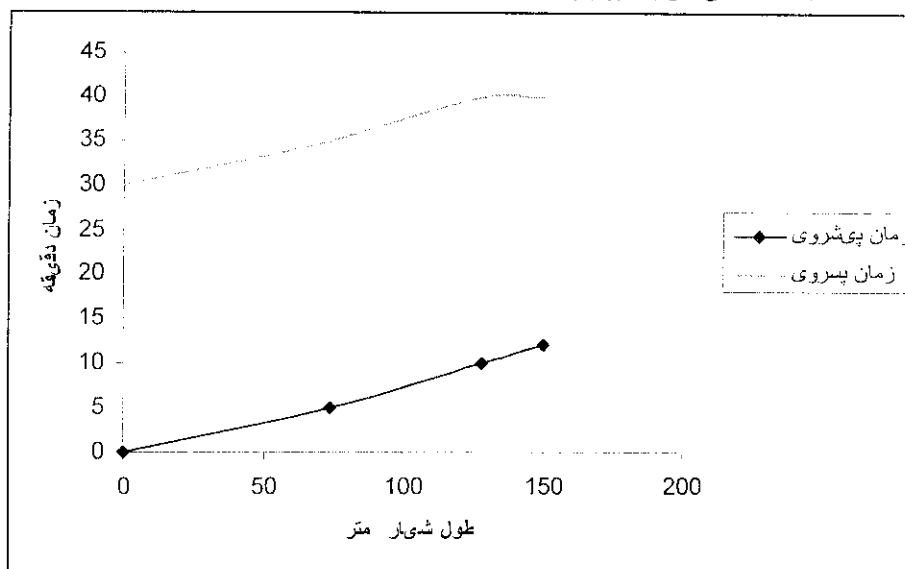
جدول ۷- داده‌های پیشروی و پسروی برای خاک لوم سیلتی با دبی ۲ لیتر در ثانیه

گره	طول پیشروی (m)	زمان پیشروی (min)	زمان پسروی (min)	نفوذ حجمی (m ³ /m)	نفوذ تجمعی (m ³ /m)
۰	۰	۰	۳۰	۰/۰۰۳۵۷	۰/۰۸۸۷۳
۱	۷۳/۶	۵	۳۵	۰/۰۰۳۸۳	۰/۰۸۷۳۳
۲	۱۲۷/۹	۱۰	۴۰	۰/۰۰۳۵۹	۰/۰۸۳۹۵
۳	۱۵۰	۱۲/۱	۴۰	۰/۰۰۳۶	۰/۰۸۲۹۲

شکل ۲- هیدروگراف رواناب خروجی برای خاک لوم سیلتی با دبی ۰/۵ لیتر در ثانیه



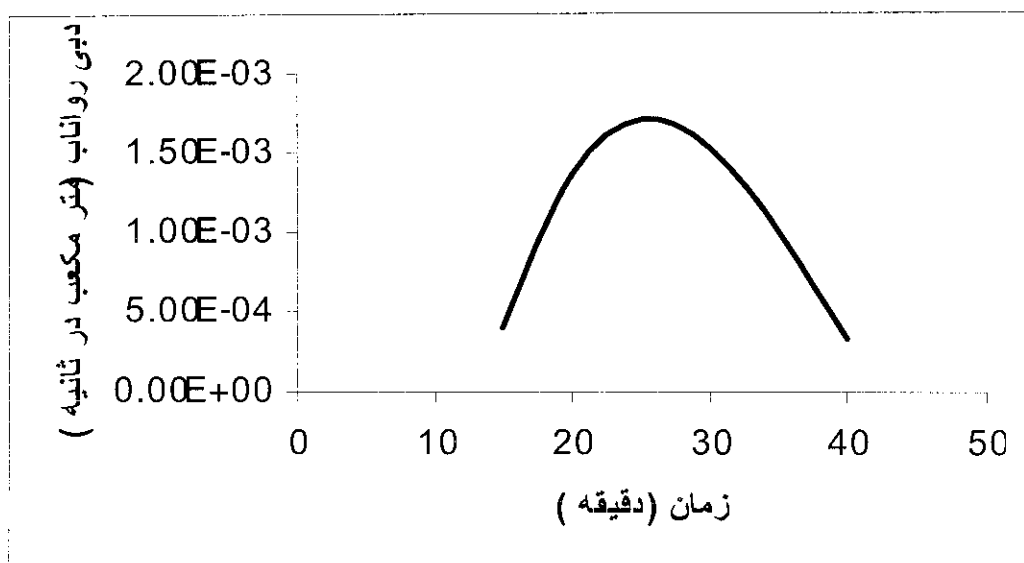
شکل ۳- منحنی‌های پیشروی و پسروی برای خاک لوم سیلتی با دبی ۲ لیتر در ثانیه



جدول ۸- داده‌های دبی رواناب خروجی برای خاک لوم سیلتی با دبی ۲ لیتر در ثانیه

زمان	دبی رواناب	رواناب تجمعی
(min)	(m ³ /sec)	(m ³)
۱۵	۳/۹۹ E-۰۴	۰/۱۲
۲۰	۱/۳۶ E-۰۳	۰/۵۲۹
۲۵	۱/۷۱ E-۰۳	۱/۰۴۱
۳۰	۱/۵۲ E-۰۳	۱/۴۹۷
۳۵	۹/۸۴ E-۰۴	۱/۷۹۳
۴۰	۳/۳۳ E-۰۴	۱/۸۹۳

شکل ۴ - هیدروگراف رواناب خروجی برای خاک لوم سیلتی با دبی ۲ لیتر در ثانیه



فهرست منابع:

- عباسی ف و محمودیان شوستری م (۱۳۷۵). مطالعه پیشروی جریان آب در آبیاری جویچه‌ای با استفاده از مدل اینرسی صفر. مجموعه مقالات دومین کنگره ملی مسائل آب و خاک کشور.
- موسوی جهرمی س ح و قویدل م ع (۱۳۷۷). آنالیز حساسیت مدل‌های ریاضی آبیاری نواری. دومین کنفرانس هیدرولیک ایران، دانشگاه علم و صنعت ۲۵ تا ۲۷ آبان صفحات ۱۹۳ تا ۲۰۲.
- Bishop, A. A. (1980). Surge flow, the most efficient irrigation system. *Crop and Soil Mag.* pp: 13-16 .
- Bishop, A. A., Walker, W. R., Allen, N. L. and Poole, G. I. (1981) . Furrow advance rates under surge flow system. *Journal of the Irrigation and Drainage Division .ASCE*, 107 (IR3):257-264 .
- Coolidge, P. S., Walker, W. R. and Bishop, A. A. (1982) . Advance rate and runoff surge flow furrow irrigation. *Journal of the Irrigation and Drainage Division .ASCE*, 108 (IR1): 35-42 .
- Esfandiari, M. and Maheshwari, B. L. (2000) . Sensitivity analysis a furrow irrigation model to input parameters. *Agriculture Engineering Journal*, 9 (3,4): 117-128.
- Goldhamer, D. A., Alemi, M. H. and Phene, R. C. (1987) . Surge vs. continuous-flow irrigation . *California Agriculture* , sep-oct . pp: 29-32 .
- Izuno, F. T., Podmore, T. H. and Duke H. R. (1985) . Infiltration under surge irrigation . *Trans. of the ASAE* , 28 (2):517-521
- Kemper, W. D., Trout, T. J., Humpherys, A. S. and Bullock, M. S. (1988) . Mechanisms by which surge irrigation reduces furrow infiltration rates in a silty loam soil . *Trans. of the ASAE* . 31 (3): 821-829 .
- McClymont, D. J., Rain, S. R. and Smith, R. J. (1996) .The prediction of furrow irrigation performance using the surface irrigation model (SIRMOD) . *Irrigation Australia. Annual Conference of Irrigation Association of Australian* , Adelaide .
- Maheshwari, B. L., McMahan, T. A. and Turner, A. K. (1990) . Sensitivity analysis of parameters of border irrigation model . *Agriculture Water Management* 18 (1990) , Elsevier Science Publisher .
- Samani, Z. A., Walker, W. R. and Willardson L. S. (1985) . Infiltration under surge irrigation . *Trans. of the ASAE* , 28 (5): 1539-1542 .

13. Samani, Z. A. and Yitayew, M. (1989) . Changes in soil properties under intermittent water application . Irrig. Sci. . 10: 177-182 .
14. Stringham, G. E. and Keller, J. (1979) . Surge flow automatic irrigation . In: Proceeding of the Irrigation and Drainage Specialty Conference . ASCE , 132-142 .
15. Walker, W. R. (1987) . Surface irrigation simulation software , (SIRMOD) , U.S.A., Utah State University , Logan-Utah .
16. Walker W. R. and Skogerboe, G. V. (1987) . Surface irrigation :Theory and practice . Prentice-Hall , Inc. Englewood Cliffs, VJ .

Investigating the Effect of Surge Parameters on the Uniformity and Surge Irrigation Efficiency

M. Izadi, M. Kouchakzadeh, M. V. Samani and M. shahabifar¹

Abstract

One of the relatively new surface irrigation methods is the surge method in which water flows discontinuously. Compared to classic methods, water moves at higher velocities and, as a result, the difference in the time of infiltration between the beginning and the end of the furrow will be minimized, with more infiltration uniformity along the furrow. One of the surface irrigation simulation models is SIRMOD. This model is able to simulate the surge irrigation according to the flow cross section characteristics, the parameters involved in Kostiaokof's infiltration equation and other parameters of the surge. In an attempt to use the model, the effect of the variation of different surge parameters using silty loam soil, has been investigated and finally the optimum combination that gives the best efficiency and superior uniformity was identified. The simulation was conducted using four flow rates smaller than and one greater than the erosive flow rate cycle ratios between 0.25 to 0.75 and by fixing the cycle period and other input parameters. The results show that in silty loam soils, the maximum uniformity has been seen in cycle ratios of 2:3 and 3:4 and flow rate of 2 l/s and the maximum efficiency took place in 0.5 l/s with cycle ratio of 3:4.

Keywords: Surge irrigation, Surge parameters, SIRMOD.

1- M.S. student in Irrigation Tarbiat Modarres University; Assoc. Professor, Irrigation Department, Tarbiat Modarres University; Asst. Professor in Water Structures, Tarbiat Modarres University; Assoc. Professor, Irrigation Research and Soil Physics at the Soil and Water Research Institute, respectively