

نماذج تقدم جبهة الابتلال وتغير التصريف لمصدر تنقيط خطي تحت السطح

انتصار محمد غزال
e.gazzal@uimosul.edu.iq

عبدالغبي خلف محمد
alrobaai1982@gmail.com

جامعة الموصل - كلية الهندسة - قسم هندسة السدود والموارد المائية

تاريخ القبول: 3/8/2020

تاريخ الاستلام: 31/5/2020

الملخص

بعد نظام الري بالتنقيط تحت السطح أحد أهم وأحدث أنظمة الري عالية الأداء ويتميز بقدرته العالية على تقليل فوادق الارتشاح العميق والتixer من سطح التربة. تم اجراء اثني عشر فحصاً مختبرياً لدراسة تأثير تغير نسجة التربة وعمق المنقط والرطوبة الابتدائية للتربة على شكل وحجم نمط الابتلال وتغير تصريف المنقط. كما تم تطبيق أسلوب تحليل الانحدار الالخطي لاستبيان علاقات تجريبية لتخمين ابعاد نمط الابتلال وتصريف المنقط الفعلي. بينت النتائج وجود تطابق كبير بين القيم المقاسة مختبرياً والمحسنة لتقدم جبهة الابتلال وتغير تصريف المنقط. ولحجم محدد من الماء المضاف أزيد حجم التربة المبنية بمقدار (8-20%) بزيادة الرطوبة الابتدائية (2.5-6.25%). بزيادة عمق المنقط، وقل هذا الحجم (4.5-36.6%) بزيادة نسبةحتوى الطين في التربة، بينما انخفض معدل التقدم العمودي إلى الأعلى بزيادة الرطوبة الابتدائية للتربة، وأن تصريف المنقط انخفض تدريجياً مع استمرار الإضافة بسبب تزايد الضغط الموجب عند فتحة المنقط، وزداد هذا الانخفاض بزيادة عمق المنقط ونسبة محتوى الطين والرطوبة الابتدائية للتربة.

الكلمات الدالة:
نمط الابتلال، الرطوبة الابتدائية، التنقيط تحت السطح، تصريف المنقط، ارتشاح التربة.

<https://rengj.mosuljournals.com>
Email: alrafidain_engjournal1@uimosul.edu.iq

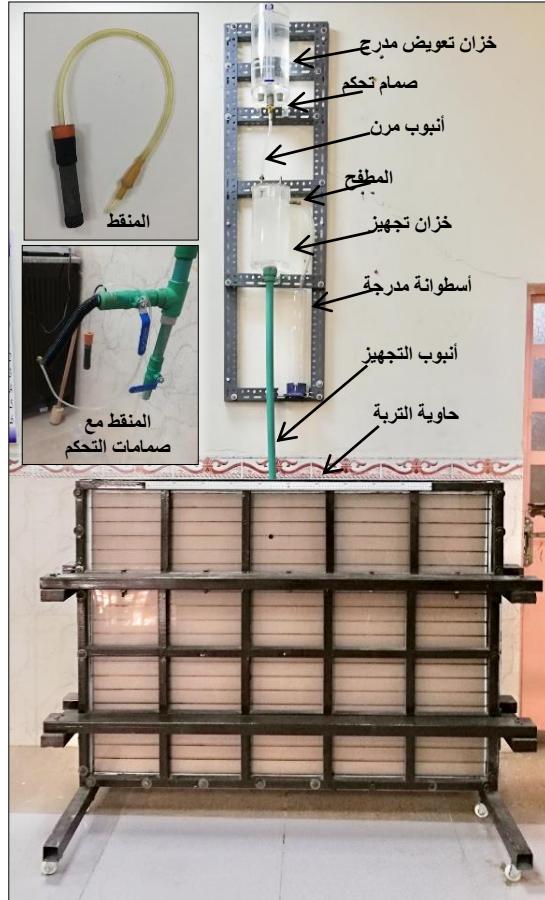
1. المقدمة

بكميات صغيرة ومتكررة بحيث ينتقل خلال التربة تحت تأثير قوى الشد الشعري بشكل أساس [9]. ويمكن القول إن المشكلة الأولى والأهم المرتبطة بأنظمة الري بالتنقيط تحت السطح هي انخفاض تصريف المنقط نتيجة تجمع ماء الري وتشكل الضغط الموجب عند فتحة المنقط. مما تقم بتضييع أهمية دراسة تأثير اختلاف نسجة التربة وعمق المنقط والرطوبة الابتدائية للتربة على تقدم جبهة الابتلال في جميع الاتجاهات بالإضافة إلى تأثيرها على تغير تصريف المنقط.

2. التجارب المختبرية

أجريت التجارب المختبرية اللازمة لدراسة تأثير كل من نسجة التربة ورطوبتها الابتدائية وعمق المنقط على شكل وابعاد نمط الابتلال في جميع الاتجاهات وتغير تصريف المنقط مع استمرار زمن الاضافة في مقد التربة المتاجنس خلال طور توزيع الرطوبة ولمصدر تنقيط خطي تحت السطح، كما تم أجزاء فحص الغرض الأسطواني لتحديد معدل الغرض الأساس للتراب المستخدمة، بالإضافة إلى تحديد نسجة كل تربة باستخدام طريقة التحليل المنخلي والهابيروميتر. شمل العمل المختبري إجراء 12 فحصاً باستخدام ثلاث ترب مختلفة النسجة وبمستويين للرطوبة الحجمية الابتدائية، فضلاً عن اختيار عمقين للمنقط، يوضح الجدول (1) خلاصه الفحوصات المختبرية. جهاز التجربة عبارة عن صندوق حديدي على شكل متوازي مستطيلات مفتوح من الأعلى وبأبعاد داخلية (الطول 140 سم، والارتفاع 100 سم، والعرض 5.5 سم)، ومصنوع من صفيحة حديدية بسمك 2.5 ملم تحيط بالواجهة الخلفية مع جوانب وقاعدة الحاوية، بينما تكون واجهة الحاوية الأمامية لوح من البلاستيك الشفاف بسمك 9 ملم يتم من خلالها السيطرة على رص

يسعي المختصون في مجال الري إلى زيادة كفاءة استخدام المياه من خلال استخدام أنظمة الري عالية الأداء لتنقیل فوادق الارتشاح العميق والتixer من سطح التربة، وبعد نظام الري بالتنقيط تحت السطح الأحدث بين هذه الأنظمة، وفي ظل ظروف معينة، قد يكون الأسلوب الأكثر كفاءة بينها [1]. حيث يتم إضافة الماء إلى المنطقة الحذرية مباشرةً من خلال ريات قليلة العمق ومتكررة تعمل على أبقاء رطوبة التربة ضمن المنطقة الجذرية قريبة من السعة الحقلية مع توفير سطح تربة أكثر جفافاً وهذا يساعد على تقليل التixer والجريان السطحي بالإضافة إلى تسهيل حركة المكان في الحقل وإطالة عمر أجزاء منظومة التلقیط [2]. إن أحد الجوانب المهمة لتصميم أنظمة الري بالتنقيط هو تحديد ابعاد نمط الابتلال، أذ يرتبط اختيار التباعد المناسب بين المنقطات والمسافة المناسبة بين الخطوط الجاذبية بأبعاد نمط الابتلال [3]. ويتأثر نمط الابتلال بعوامل عديدة أهمها نسجة التربة وخصائصها والمحتوى الرطوبوي الابتدائي للتربة وتصريف المنقط وعمقه و زمن الإرواء بالإضافة إلى شحنة الضغط التشغيلي [4]. إذ يتناقص حجم التربة المبنية مع زيادة نسبة محتوى الطين في التربة [5]، كما أن معدل تقدم جبهة الابتلال في جميع الاتجاهات للترب الخشنة يكون أكبر مما هو عليه في الترب الناعمة ولنفس حجم الماء المضاف [6]. وبزيادة الرطوبة الابتدائية للتربة يزداد تمايز توزيع الماء حول المنقط وحجم التربة المبنية بينما تتناقص قيم كل من الارتشاح التراكمي ومتوسط معدل الارتشاح [7]. ومع زيادة عمق المنقط تتناقص مسافة التقدم نحو الأسفل [4]، ولتنقیل خسائر التixer من سطح معظم أنواع الترب فقد يتم اختيار عميق كبير نسبياً للمنقط لتجنب ظهور الماء على سطح التربة أو بالقرب منه [8]. وينصح غالباً باستخدام منقوطات بتصاريف قليلة بالإضافة الماء



الشكل (1): حاوية التربة مع مقدار التربة ومنظومة إضافة الماء.

الجدول (1): خلاصة الفحوصات المختبرية.

	حجم ماء مضاد (سم مكعب/سم)	عمق منقط (سم)	رطوبة أبتدائية (%)	معدل الغوص الأساس (ملم/ساعة)	كتافة ظاهرية (غم/سم مكعب)	نسمة التربة
880	15.5	%6.0	9.78	1.33	مزيجية طينية غرينية	
	36.0					
	15.5	%13.3	11.60	1.35	مزيجية	
	36.0					
	15.5	%4.05	22.66	1.40	مزيجية رملية	
	36.0					
	15.5	%8.64	22.66	1.40	مزيجية رملية	
	36.0					
	15.5	%3.15	22.66	1.40	مزيجية رملية	
	36.0					

طبقات التربة ومتابعة تقدم جبهة الابتلال عند الازمنة المختارة. يتم رص التربة في الحاوية على شكل طبقات متساوية السمك (5 سم بعد الرص)، حيث تم تحديد الكتلة اللازمة لكل طبقة مسبقاً وتبعتها بأكياس اعتماداً على الكثافة الظاهرية والرطوبة الجوية الابتدائية وحجم الطبقات. أمامنظومة إضافة الماء فقد صممت لكي يكون لها القدرة على تحديد حجم الماء المضاف إلى التربة خلال الفاصلة الزمنية بين القراءات المتتالية، وت تكون هذه المنظومة من خزان تعويض اسطواني الشكل مدرج وشفاف بقطر 14 سم وسعة 4300 سم مكعب مثبت في أعلى نقطة وهو بمثابة مصدر لتعويض الماء المفقود من خزان التجهيز وعند أجراء الفحص ينخفض منسوب الماء في خزان التعويض ويتم متابعة مقدار الانخفاض من خلال جدرانه الشفافة والجزء المدرج، يرتبط خزان التعويض بخزان التجهيز بواسطة أنبوب من مربوط بصمام تحكم دقيق عند أسفل خزان التعويض، وخزان التجهيز عبارة عن خزان مغلق مصنوع من البلاستيك الشفاف بقطر 14 سم وسعة 4000 سم مكعب ويحتوي على فتحة لخروج الهواء في سقفه ومطفح للماء في الجزء العلوي من جداره الجانبي ليحافظ على مستوى ثابت للماء في خزان التجهيز. يتم تجميع الماء المضاف من خزان التعويض وفائز عن سعة ارتفاع التربة عبر "المدفع" إلى أسطوانة مدرجة لقياس حجمه عند ازمنة القياس المحددة، أما المنقط فهو تركيب أسطواني على المسامية غير قابل للانسداد بطول 5.5 سم، وقطر خارجي 1.6 سم وبتصريف اسمي 4.85 سم مكعب / دقيقة / سم عند شحنة ضغط تشغيلية ثابتة مقدارها 130 سم مقاسة من سطح الماء في خزان التجهيز عند المدفع المائي إلى مركز موقع ثبيت المنقط، ويكون المنقط ملائماً للتربة وبدون وجود مرشح، يوضح الشكل (1) حاوية التربة مع مقدار التربة وأجزاءمنظومة إضافة الماء. ومن المعلوم أن سعة غيض التربة تتناقص مع استمرار إضافة الماء إليها مما يؤدي إلى انخفاض تصريف المنقط المدفون تحت سطح التربة عندما يكون تصريفه الاسمي أكبر من سعة غيض تلك التربة، صممتمنظومة إضافة الماء ليتم متابعة هذا التناقص من خلال تحديد حجم الماء المفقود من خزان التعويض العلوي وحجم الماء المتجمع في الأسطوانة المدرجة عند نفس الزمن، والفرق بين الحجمين سيكون مساوياً لحجم الماء المضاف إلى التربة بواسطة المنقط خلال هذا الزمن (تصريف المنقط الكلي خلال تلك الفترة يساوي حجم الماء المضاف للتربة مقسوماً على زمن الإضافة).

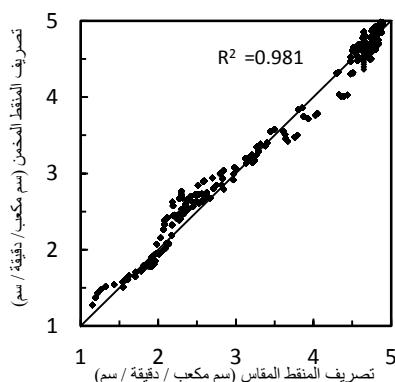
يوضح الشكل (2) انماط ابتلال التربة لحالات مختلفة.

3. النتائج والتحليل

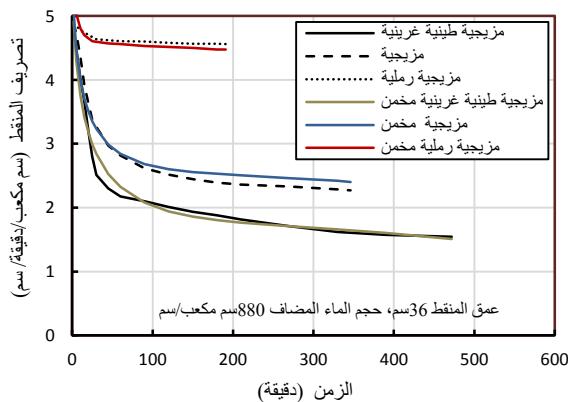
$$q = \frac{-2.077 * Ib * T - 4.10i + T^{0.708}d^{-0.1} \Theta i^{1.006} Ib^{0.488}}{(0.237 \Theta i) + (Ib * \Theta i) - (1.808T^{0.462}) + 6.84}$$

..... 1 $R^2=0.981$

يوضح الشكل (3) المقارنة بين القيم المقاسة مختيرياً والمختمنة من المعادلة (1) بالإضافة إلى معامل الارتباط R^2 . بينما يوضح الشكل (4) تصريف المنقط (الفعل) المقاس مختيرياً والمختمن لترية مزبوجية طينية غرنينية وترية مزبوجية رملية، وبرطوبة جسمية ابتدائية مقدارها (6.05%, 15.3%) لكل منها على التوالى، ولعمق منقط 36 سم. ويتبين من خلال الشكلين وجود توافق كبير بين القيم المقاسة مختيرياً والمختمنة من المعادلة (1)، ونظراً لهذا التوافق العالى فقد تم اعتماد المعادلة (1) في تحديد التصريف الفعلى للمنقط ول المختلف الظرفوف موضع الدراسة.



الشكل (3): مقارنة القيم المخمنة والمقاسة لتصريف المنقط.



الشكل (4): تغير تصريف المنقط المقاس والمخمن من معادلة (1).



ترابة مزيجية رملية رطوبتها الابتدائية 6.72 %، عمق المنقط
36 سم، حجم الماء المضاف 880 سم مكعب/سم



تربة مزيجية طينية غرiniة رطوبتها الابتدائية 13.3%، عمق المنطقة 15.5 سم، حجم الماء المضاف 880 سم مكعب/سم



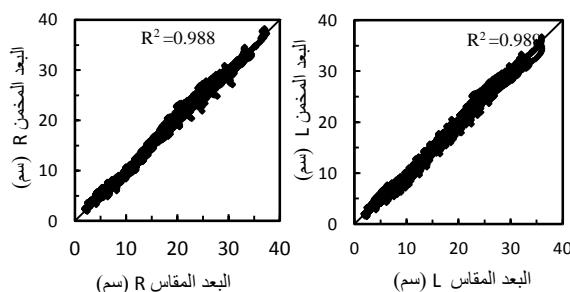
تربة مزيجية رطوبتها الحجمية الابتدائية 8.64 %، عمق المنقط 36 سم، حجم الماء المضاف 880 سم مكعب/سم



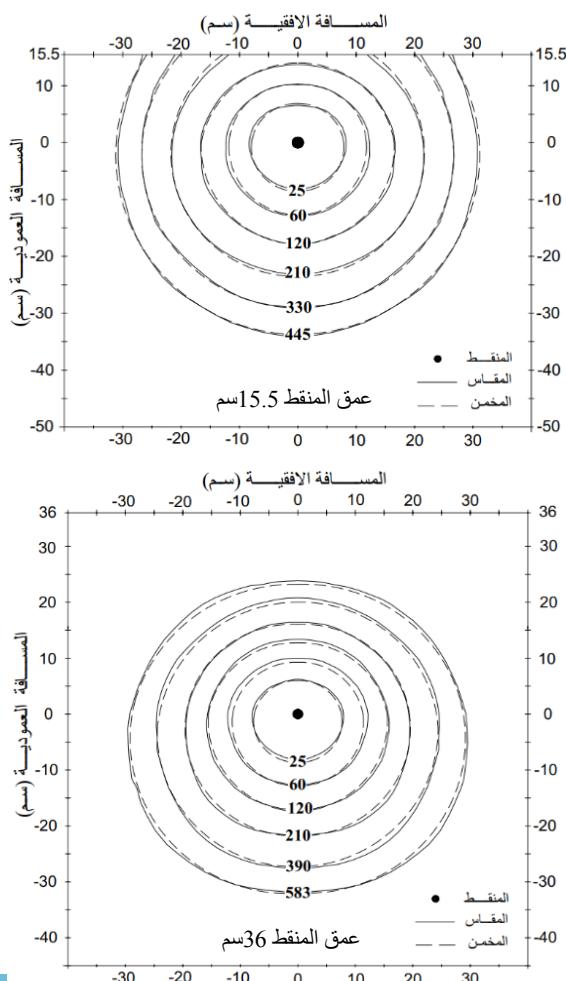
الشكل (2): أنماط ابتلال لحالات مختلفة.

Abdulghani Kh. Mohammed: Modelling of Wetting Front Advance

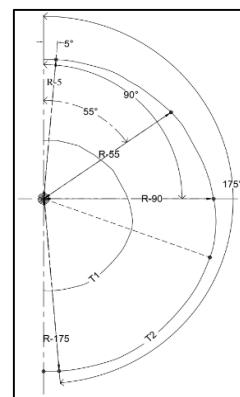
العالي بين القيم المقاسة والمختمنة فقد تم اعتماد المعادلة (2) في تخمين البعد من مصدر التقطيف إلى جبهة الابتلال (R سم) لعمق المنقط 15.5 سم، والمعادلة (3) في تخمين البعد من مصدر التقطيف إلى جبهة الابتلال (L سم) لعمق المنقط 36 سم، وذلك للتعبير عن نمط الابتلال الناتج من مصدر تقطيف خطى تحت السطح كدالة للمتغيرات: الزمن من بداية الإضافة (T دقيقة)، ومعدل الغيش الأسس للترية (Ib سم/دقيقة)، والرطوبة الحجمية الابتدائية للترية (Θ_i) (سم مكعب/سم مكعب)، بالإضافة إلى التصريف الفعلى للمنقط المخمن باستخدام معادلة (1) عند ذلك الزمن (q سم مكعب/دقيقة/سم). والشكل (7) يوضح أنماط الابتلال لمصدر تقطيف خطى تحت السطح المقاس مخترباً والمخمن باستخدام المعادلات (2) و(3).



الشكل (6): مقارنة بين القيم المقاسة والمختمنة من المعادلين (2) و(3) لبعد جبهة الابتلال عن المنقط لعمق 15.5 سم و36 سم.



ولأجل تهذيب البيانات المختبرية بما يتلائم مع سهولة وشمولية توضيح تأثير العوامل المتداخلة والمؤثرة على تقدم جبهة الابتلال، فقد تم التعبير عن مسافة التقدم بنموذجين تجريبيين وبمعامل تحديد R^2 عالٍ جداً، ويمكن من خلالهما تخمين نمط الابتلال تحت تأثير العوامل المختلفة موضوع الدراسة. إذ استخدمت البيانات المختبرية في استنباط نموذجين لتخمين نمط الابتلال التربة في جميع الاتجاهات خلال طور توزيع الرطوبة، الأول لعمق المنقط الضحل 15.5 سم حيث يظهر الماء على سطح التربة والثاني لعمق المنقط الأكبر 36 سم عندما لا يظهر الماء على السطح. أستخدم برنامج الرسم الهندسي AutoCAD 3D-2020 لرسم أنماط الابتلال وجمع إلحاديات، مع اعتماد نظام الإحداثيات القطبية (polar coordinate) لل الاستدلال على موقع النقاط الواقع على حافة جبهات الابتلال عند الأزمنة المختلفة، حيث يحدد موقع كل نقطة بمسافة عن مركز بصلة الابتلال (R أو L) وزاوية بيل عن المحور العمودي (Θ)، وتم تعين النقاط عند موقع تقاطع سبعة وثلاثون خط يمر بمركز بصلة الابتلال (موقع المنقط) وتقطع الجزء الأيمن لحافة جبهات الابتلال المرصودة عند الأزمنة المختارة، أي بفارق زاوية مقدارها خمسة درجات $5^\circ = \Theta\Delta$. كما هو موضح بالشكل (5).



الشكل (5): مخطط الإحداثيات القطبية لجبهة الابتلال.

تم استنباط النموذجين باعتماد طريقة تحليل الانحدار اللخطي في البرنامج الإحصائي (SPSS)، واستخدام البيانات المختبرية للنصف اليمين من نمط الابتلال (باعتبار انتشار الماء الري متمايل حول المحور العمودي فقد تم استنباط النموذج لنصف الشكل) بواقع 3509 معانٍ لعمق المنقط الضحل 3702 قيمة لعمق المنقط الأكبر لكل من: الإحداثيات القطبية (Θ بالقياس الدائري، R أو L سم) لنقط جبهة الابتلال عند ذلك الزمن (T دقيقة)، ومعدل الغيش الأسس للترية (I_i) (سم مكعب/سم مكعب)، بالإضافة إلى التصريف الفعلى للمنقط عند ذلك الزمن (q سم مكعب/دقيقة/سم) والمخمن من المعادلة (1). وتم التعبير عن البعد بين مصدر التقطيف تحت السطح وجبهة الابتلال لعمق المنقط الضحل 15.5 سم حيث يصل الماء إلى سطح التربة (R) (أو L) لعمق المنقط 36 سم حيث لا يصل الماء إلى سطح التربة خلال طور الترطيب بالصيغ الآتية:-

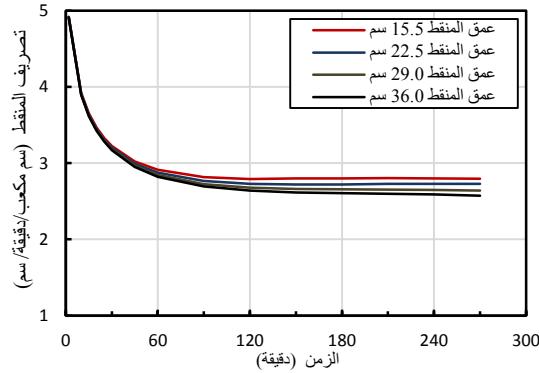
$$R = \frac{31.867T^{0.498}(1.54 + \Theta)^{1.148}\Theta^{-0.093}Ib^{0.719}q^{0.436}}{(0.005 + \Theta)^{-0.323}(0.05 + \Theta) + (197.356Ib)} - 0.43$$

$$\dots\dots\dots 2 \quad R^2=0.988 \dots\dots\dots$$

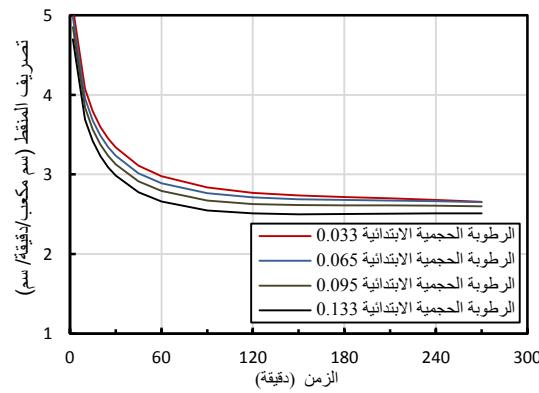
$$L = \frac{40.673T^{0.487}(1.54 + \Theta)^{1.205}\Theta^{-0.1}Ib^{0.727}q^{0.428}}{(0.005 + \Theta)^{-0.423}(0.05 + \Theta) + (249.952Ib)} - 0.596$$

$$\dots\dots\dots 3 \quad R^2=0.989 \dots\dots\dots$$

ويوضح الشكل (6) مقارنة بين القيم المقاسة مخترباً والمختمنة من المعادلين (2) و(3) للبعد من مصدر التقطيف إلى جبهة الابتلال خلال طور الترطيب بالإضافة إلى معامل التحديد R^2 . ونظراً للتواافق



الشكل (9): تأثير عمق المنقط على تغير تصريف المنقط.



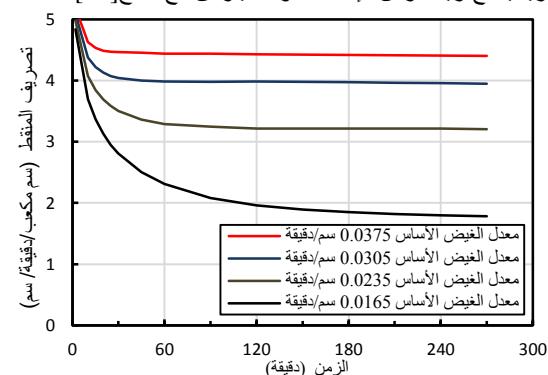
الشكل (10): تأثير الرطوبة الابتدائية على تغير تصريف المنقط.

2.4 تقدم جبهة الابتلال: نظراً للتواافق الكبير بين القيم المرصودة مختبرياً والمخمنة من العلاقات التجريبية التي تم استنباطها فقد اعتمدت هذه العلاقات لتوضيح تأثير تغير كل من نسجة التربة والمحتوى الرطوبوي الحجمي الابتدائية وعمق المنقط على تقدم جبهة الابتلال انطلاقاً من موقع المنقط وبالاتجاهات الأفقية والعومودي نحو الأعلى والأسفل لمصدر تنقيط خطي تحت السطح خلال طور الترطيب، إذ تم اعتماد المعادلة (1) لتخمين التصارييف الفعلية للمنقط عند الأزمنة المختارة ومن ثم إدخال هذه القيم ضمن متغيرات المعادلة (2) لعمق المنقط 15.5 سم والمعادلة (3) لعمق المنقط 36 سم لغرض تخمين مسافة تقدم جبهة الابتلال عند تلك الأزمنة. يوضح الشكل (11) تقدم جبهة الابتلال في الاتجاه الأفقي والعومودي نحو الأعلى والأسفل مع الزمن والمخمن من المعادلة (3)، وذلك في تربة مزيجية طينية غرينية وترية مزيجية وترية رملية وبرطوبة حجمية ابتدائية (3.3%, 6.5%, 9.5%)، وعلى التوالي، مع حجم ماء مضارف 900 سم مكعب/سم، وعمق منقط 36 سم. يتبيّن هذه الأشكال وعند زمن معين أن أكبر معدل لتقديم جبهة الابتلال يكون في التربة المزيجية الرملية وفي جميع الاتجاهات بينما تكون قيمها الأقل في التربة المزيجية الطينية الغرينية، وذلك لأنّ اتساع حجم الفراغات البينية في التربة المزيجية الرملية وانخفاض تأثير الضغط الموجب حول المنقط بالإضافة إلى انخفاض سعة حفظ الماء فيها أدى ذلك إلى سرعة انتشار الماء خاللها، بينما يكون العكس من ذلك في التربة المزيجية الطينية الغرينية وهذا يتواافق مع نتائج [12]. وللأكمام حجم الماء المضاف يتبيّن أن أكبر مسافة لتقديم جبهة الابتلال في الاتجاهين الأفقي والعومودي نحو الأسفل كانت في التربة المزيجية الرملية بينما كانت أقل قيمة لها في التربة المزيجية الطينية الغرينية كون سعة حفظ الماء في التربة المزيجية الطينية الغرينية تكون كبيرة بسبب زيادة المساحة السطحية لحبّياتها وصغر حجم الفراغات البينية بين مكوناتها وهذه النتائج تتواافق مع نتائج [1]. كما يتبيّن أن مسافة القدم العمودي نحو الأعلى لجبهة ابتلال الترب الثلاثة أقل من مسافة تقدمها الأفقي والعومودي نحو الأسفل كون القدم العمودي نحو الأعلى معتمد

الشكل (7): نمط الابتلال المقاس مختبرياً والمخمن لمصدر تنقيط خطى تحت السطح بعمق 15.5 سم و36 سم، في تربة مزيجية طينية غرينية رطوبة الحجمية الابتدائية 13.3%.

4. المناقشة

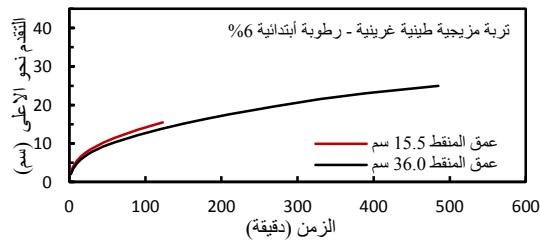
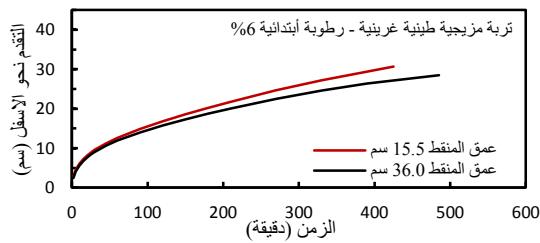
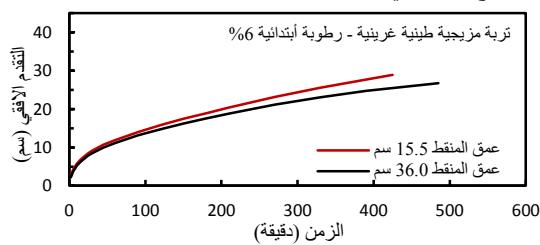
1.4 تغير تصريف المنقط: استخدمت نتائج المعادلة (1) لرسم الأشكال (8 و 9 و 10). حيث يعرض الشكل (8) تغير تصريف المنقط مع الزمن لمصدر تنقيط خطى تحت السطح وأربعة ترب بمعدلات غيض أساس (مفترض) 0.0165, 0.0235, 0.0305, 0.0375 س/دقيقة، ورطوبة ابتدائية حجمية (مفترضة) 8%， ولعمق منقط (مفترض) 30 سم، وزمن تشغيلي مقداره 270 دقيقة، ويتبين من خلال الشكل أن لتغيير معدل الغيض الأساس تأثير كبير على تصريف المنقط، إذ يتتناسب تقدار الانخفاض في تصريف المنقط عكسياً مع قابلية الطين في التربة الناعمة يقلّ من حجم الفراغات ويزيد من صعوبة انتشار الماء فيزيادة الضغط الموجب ويقلّ تصريف المنقط وهذا يتواافق مع نتائج [6, 10]. ويعرض الشكل (9) تغير تصريف المنقط مع الزمن وأربعة أعمق (مفترض) 15.5, 22, 29, 36 سم، في تربة ذات معدل غيض أساس (مفترض) 0.02 س/دقيقة، ورطوبة حجمية ابتدائية (مفترض) 8%， ولزمن تشغيلي مقداره 270 دقيقة. ويبين الشكل أن تأثير زيادة عمق المنقط على مقدار انخفاض تصريف المنقط يكون ضعيفاً في بداية زمن إضافة الماء ويزداد هذا التأثير تدريجياً مع استمرار التقطي مما يؤدي إلى حجم المنطقة المشبعة المحيطة بمصدر التقطي مما يتبيّن أن انتشار الماء وزيادة الضغط الموجب. ويعرض الشكل (10) تغير التصريف مع الزمن لمصدر تنقيط خطى تحت السطح في تربة ذات معدل غيض الأساس 0.02 س/دقيقة، ولعمق منقط 30 سم، وزمن تشغيلي مقداره 270 دقيقة. وبأربعة قيم (مفترض) للرطوبة الحجمية الابتدائية (3.3%, 6.5%, 9.5%, 13.3%)، ويتبين من الشكل أن تأثير زيادة الرطوبة الابتدائية على مقدار الانخفاض في تصريف المنقط يكون واضح في بداية زمن إضافة الماء ويتلاشى هذا التأثير تدريجياً مع زيادة زمن الإضافة، وهذا يتواافق مع نتائج [11].



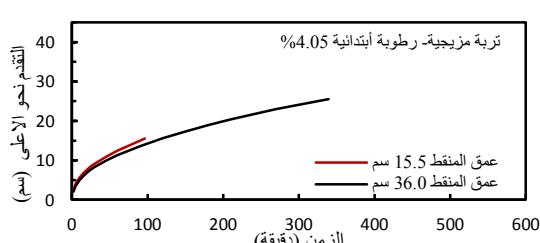
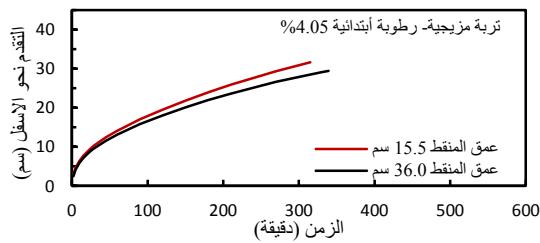
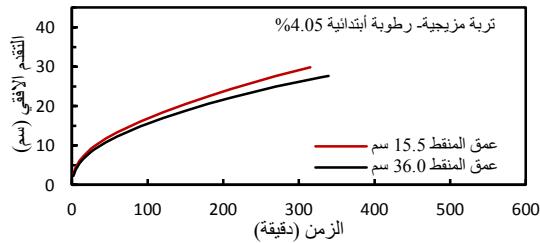
الشكل (8): تأثير تغيير معدل الغيض الأساس على تغير تصريف المنقط.

Abdulghani Kh. Mohammed: Modelling of Wetting Front Advance

عمق المنقط وهذا أدى إلى تباطي تقدم جبهة الابتلال بشكل ملحوظ مقارنة مع تقدمها في التربة المزبوجية والتربة المزبوجية الرملية.

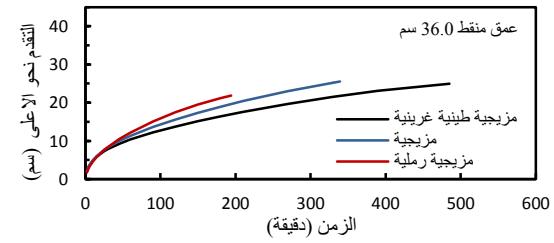
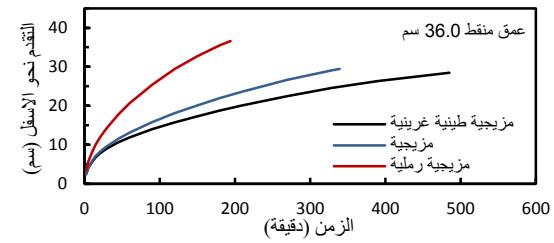
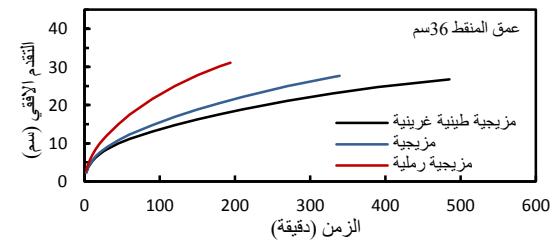


الشكل (12): تقدم جبهة الابتلال لتربة مزبوجية طينية غريبة رطوبتها الحجمية الابتدائية 13.3 % وعمق المنقط 15.5 و36 سم.



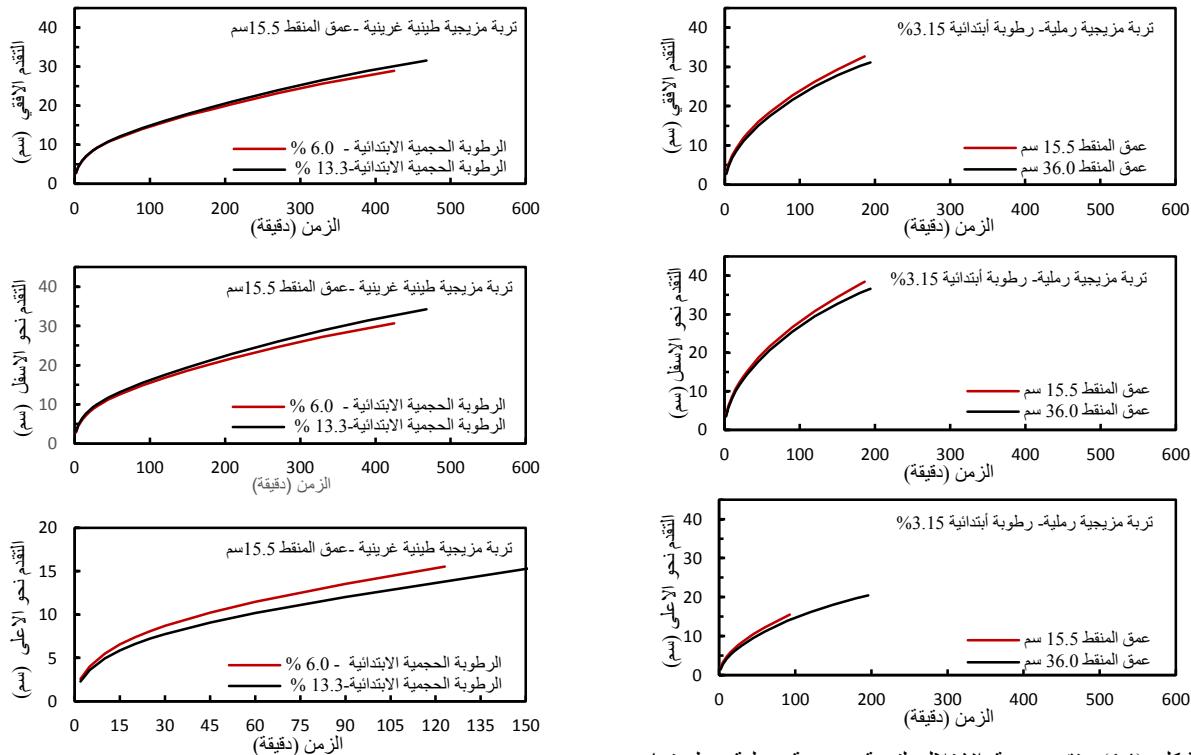
الشكل (13): تقدم جبهة الابتلال لتربة مزبوجية رطوبتها الحجمية الابتدائية 8.64 % وعمق منقط 15.5 سم و36 سم.

على قوى الشد السطحي بشكل أساس وهي قليلة مقارنة بقوى الجذب الأرضي وقوى الشد السطحي وباقى القوى المحركة للماء بالاتجاهين الأفقي والعمودي نحو الأسفل ويظهر ذلك بوضوح في مقاطع التربة المزبوجية الرملية وهذا متوافق مع نتائج [13][14]. كما يلاحظ أن مسافة تقدم جبهة الابتلال نحو الأعلى في التربة المزبوجية والمزبوجية الطينية الغربية متقاربة وهي أكبر من تقدمها في التربة المزبوجية الرملية وذلك لقصر الزمن اللازم لإضافة حجم الماء المحدد في التربة المزبوجية الرملية مقارنة بباقي الترب وهذا أدى إلى قصر زمن عمل قوى الشد السطحي بالإضافة إلى ضعف الخاصية الشعرية في التربة المزبوجية الرملية مقارنة بباقي أنواع الترب.

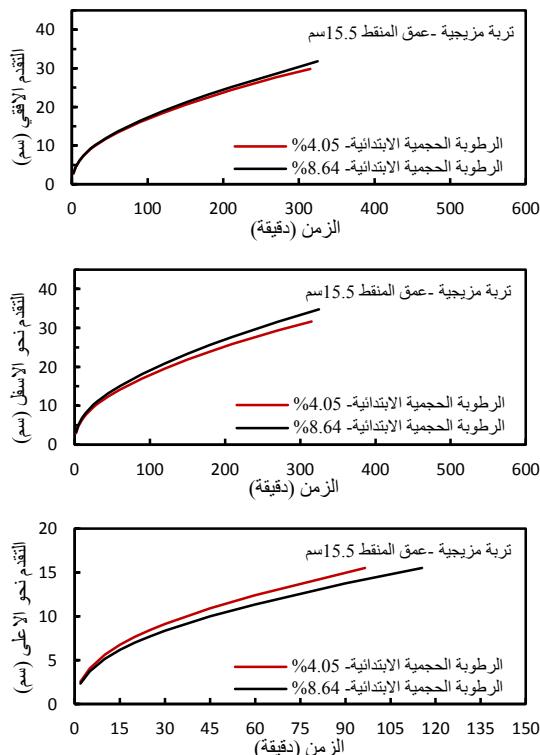


الشكل (11): تقدم جبهة الابتلال لعمق منقط 36 سم ولثلاثة ترب.

ويوضح كل من الأشكال (12, 13, 14) تغير كل من التقدم الأفقي والعمودي نحو الأعلى والأسفل لجبهة الابتلال مع الزمن والمholm من المعادلة (2) لعمق المنقط 15.5 سم والمعادلة (3) لعمق المنقط 36 سم، ولكل من التربة المزبوجية الطينية الغربية والتربة المزبوجية والتربة المزبوجية الرملية وبطروبة حجمية ابتدائية (6) %3.15, %4.05 لك كل منها على التوالي، مع حجم الماء مضاف مقداره 900 سم مكعب/سم. تبين هذه الأشكال وعند زمان معين أن معدل تقدم جبهة الابتلال يتناقص في جميع الاتجاهات مع زيادة عمق المنقط من 15.5 سم إلى 36 سم وهذا يتواافق مع نتائج [15]، وسيب ذلك هو أن لزمن معين حدث انخفاض في تصرف المنقط تزامناً مع زيادة عمقه وحسب ماتم مناقشته سابقاً في الفقرة (1.4) بالإضافة إلى أن استمرار تقدم الماء في الاتجاه العمودي نحو الأعلى (عدم وصوله إلى سطح التربة) تحت تأثير الخاصية الشعرية قد أثر على سرعة التقدم في الاتجاهات الأخرى. ولتكامل حجم الماء المضاف تبين هذه الأشكال أن مسافة تقدم جبهة الابتلال في الاتجاهين الأفقي والعمودي نحو الأسفل انخفضت تزامناً مع زيادة عمق المنقط من 15.5 سم إلى 36 سم، حيث أن وصول الماء إلى سطح التربة عند عمق المنقط 15.5 سم أدى إلى زيادة ملحوظة لسرعة ومسافة انتشاره بالاتجاه الأفقي مع حدوث زيادة بدرجة أقل من ذلك في الاتجاه العمودي نحو الأسفل وهذه النتائج تتوافق مع نتائج [4], [5], [12], [16]. أن زيادة عمق المنقط من 15.5 سم إلى 36 سم في مقاطع التربة المزبوجية الطينية الغربية قد أدى إلى زيادة كبيرة في الزمن اللازم لإضافة نفس حجم الماء (900 سم مكعب/سم) مقارنة بباقي الترب أي بمعنى أن حجم الماء المضاف إلى مقد التربة عند زمان معين يقل بزيادة



الشكل (15): تقدم جبهة الابتلال لتربة مزيجية طينية غرينية رطوبتها الحجمية الابتدائية 6% و 13.3% وعمق منقط 15.5 سم.



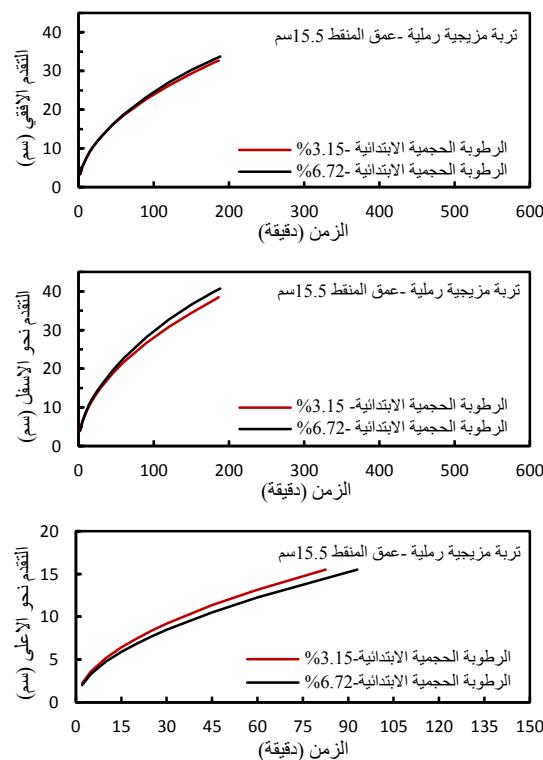
الشكل (16): تقدم جبهة الابتلال لتربة مزيجية رطوبتها الحجمية الابتدائية 4.05% و 8.64% وعمق منقط 15.5 سم.

الشكل (14): تقدم جبهة الابتلال لتربة مزيجية رملية رطوبتها الحجمية الابتدائية 15.31% وعمق منقط 15.5 سم و 36 سم.

ويوضح كل من الأشكال (15, 16, 17) تغير التقدم الأفقي والعومدي نحو الأعلى والأسفل لجبهة الابتلال للتراب مع الزمن منذ بداية إضافة الماء لكل من الترب الثلاثة والمختبر من المعادلة (2) لعمق المنقط 15.5 سم، وحجم ماء مضاد مقداره 900 سم مكعب/سم، ولمستويين للرطوبة الحجمية الابتدائية (%) 13.3, (6%) 8.64, (4.05), (6.72, 3.15) للترابة المزيجية الغرينية، (6.72, 3.15) للترابة المزيجية الرملية. تبين هذه الأشكال وعند زمن معين أن معدل تقدم جبهة الابتلال في الاتجاه الأفقي والعومدي نحو الأسفل ازدادت بزيادة الرطوبة الابتدائية للترابة، بينما كان العكس من ذلك فيما يخص سرعة ومسافة التقدم العمودي نحو الأعلى للترب الثلاثة، حيث انخفض معدل التقدم نحو الأعلى بزيادة الرطوبة الابتدائية للترابة كون التقدم العمودي نحو الأعلى يعتمد بالدرجة الأساس على جهد الشد وهذه الجهد يقل تزامناً مع زيادة رطوبة التربة بالإضافة إلى ان تصريف المنقط ينخفض بزيادة الرطوبة الابتدائية للترابة وحسب ما تم مناقشته في الفقرة (1.4) فنصل بذلك حجم الماء المضاف إلى التربة عند زمن معين بزيادة الرطوبة الابتدائية لها ويعودي إلى انخفاض معدل التقدم. وكامل حجم الماء المضاف تبين أن أبعاد نمط الابتلال في الاتجاهين الأفقي والعومدي الأكبر في الاتجاه العمودي نحو الأسفل وهذا يوافق مع نتائج [5],[7],[16] كون مقدار الزيادة في الرطوبة الابتدائية للترابة قد شغل حيزاً أضافياً من حجم الفراغات وهذا ساعد على انتشار أكبر لنفس حجم الماء المضاف، بالإضافة إلى ان إضافة نفس حجم الماء إلى تربة ذات رطوبة ابتدائية أعلى قد استغرق زمن أكبر وهذا أدى إلى مشاركة أكبر لعمل مرکبة قوى الشد الشعري بالاتجاه الأفقي ومساهمة أكبر مع قوى الجذب الأرضي في حركة الماء في الاتجاه العمودي نحو الأسفل ويظهر ذلك بوضوح في مقاطع الترب الناعمة.

المصادر

- [1] E. K. Kanda, A. Senzanje, and T. Mabhaudhi, "Soil water dynamics under Moistube irrigation", *Physics and Chemistry of the Earth*, vol. 115, 2020.
- [2] C. R. Camp and F. R. Lamm, "Irrigation systems, subsurface drip", *Encyclopedia of Water Science*, pp. 560–564, 2003.
- [3] A. A. M. Al-Ogaidi, W. Aimrun, M. K. Rowshon, and A. F. Abdullah, "WPEDIS – Wetting Pattern Estimator under Drip Irrigation Systems", *Int. Conf. Agric. Food Eng.*, Issue: August, pp. 198–203, 2016.
- [4] N. K. Al-Mefleh and M. Abu-Zreig, "Field Evaluation of Arid Soils Wetting Pattern in Subsurface Drip Irrigation Scheme", *Clean - Soil, Air, Water*, Vol. 41, Issue: 7, pp. 651–656, 2013.
- [5] Y. W. Fan, N. Huang, J. Zhang, and T. Zhao, "Simulation of soil wetting pattern of vertical moistube-irrigation", *Water*, Vol. 10, Issue: 5, 2018.
- [6] Y. Cai, X. Zhao, P. Wu, L. Zhang, D. Zhu, and J. Chen, "Effect of Soil Texture on Water Movement of Porous Ceramic Emitters: A Simulation Study", *Water*, Vol. 11, Issue: 1, 2019.
- [7] J. Zhang, W. Niu, L. Zhang, L. Shi, and Z. Wu, "Effects of soil initial water content on line-source infiltration characteristic in moistube irrigation", *Journal of Drainage and Irrigation Machinery Engineering*, Vol. 32, Issue: 1, pp. 72–79, 2014.
- [8] R. G. Reyes-Esteves and D. C. Slack, "Modeling Approaches for Determining Appropriate Depth of Subsurface Drip Irrigation Tubing in Alfalfa", *J. Irrig. Drain. Eng.*, Vol. 145, Issue: 10, 2019.
- [9] N. Lazarovitch, U. Shani, T. L. Thompson, and A. W. Warrick, "Soil hydraulic properties affecting discharge uniformity of gravity-fed subsurface drip irrigation systems", *J. Irrig. Drain. Eng.*, Vol. 132, Issue: 6, pp. 531–536, 2006.
- [10] U. Shani, S. Xue, R. Gordin-Katz, and A. W. Warrick, "Soil-limiting flow from subsurface emitters. I: Pressure measurements", *J. Irrig. Drain. Eng.*, Vol. 122, Issue: 5, pp. 291–295, 1996.
- [11] W. Fan and G. Li, "Effect of soil properties on Hydraulic characteristics under subsurface drip irrigation", *IOP Conference Series: Earth and Environmental Science*, Vol. 121, Issue: 5, 2018.
- [12] S. A. Amin, A. U. Ibrahim, N. A. Abubakar, and H. A. Isah, "Effect of Dripper Discharge on Soil Wetting Pattern of a Subsurface Drip Irrigation System", *J. Sci. Eng. Res.*, Vol. 6, Issue: 1, pp. 206–211, 2019.
- [13] S. Elmaloglou and E. Diamantopoulos, "Simulation of soil water dynamics under subsurface drip irrigation from line sources", *Agric. Water Manag.*, vol. 96, Issue: 11, pp. 1587–1595, 2009.
- [14] X. Mei, Z. Shen, J. Ren, and Z. Wang, "Effects of dripper discharge and irrigation amount on soil-water dynamics under subsurface drip irrigation", in *Advanced Materials Research*, Vol. 347–353, pp. 2400–2403, 2012.
- [15] J. Ren and Z.-Z. Shen, "Experimental Research on Capillary Depth to Soil Water Transport under Line Source Permeation of SDI", *International Conference on Management and Service Science*, ,pp. 1–4. 2009.
- [16] Y. Cai, P. Wu, L. Zhang, D. Zhu, J. Chen, and S. Wu, "Simulation of soil water movement under subsurface irrigation with porous ceramic emitter", *Agric. Water Manag.*, vol. 192, pp. 244–256, 2017



الشكل (17): تقدم جبهة الابتلاء لترية مزبجية رملية رطوبتها الحجمية الاندابانية $\%3.15$ و $\%6.72$ وعمق منقط 15.5 سم .

5. الاستنتاجات

من خلال تحليل البيانات ومناقشة نتائج التجارب المختبرية التي تم اجراءها، فقد تم التوصل الى العديد من الاستنتاجات تحت الفرضيات والمحددات التي اعتمدتها هذه الدراسة.

- 1- تم استنباط علاقة تجريبية لتخمين قيمة التصريف الفعلي للمنقط (q) تحت سطح التربة، وذلك بإيجاد قيمة التصريف كدالة لكل من: الزمن منذ بداية إضافة الماء وعمق المنقط والرطوبة الاندابانية ومعدل الارتشاح الأساس للترية وبالصيغة المبينة في المعادلة (1).
- 2- تم استنباط علاقة تجريبية لتخمين مسافة تقدم جبهة الابتلاء في جميع الاتجاهات (النصف نصف الابتلاء الأيمن بأعتبار نصف الابتلاء متناول حول المحور العمودي) لمصدر تقطيف خطي تحت السطح وكل من عمق المنقط الضحل 15.5 سم حيث يصل الماء الى السطح كدالة لكل من: الزمن منذ بداية إضافة الماء وزاوية الميل عن المحور العمودي والرطوبة الاندابانية ومعدل الارتشاح الأساس للترية وتصريف المنقط الفعلي، وبالصيغة المبينة في المعادلين (2) و(3) وتم الحصول على توافق عالي بين القيم المرصودة مختبرياً والقيم المخمنة من المعادلات (1) و(2) و(3).
- 3- ان تصريف المنقط ينخفض تدريجياً مع استمرار زمن الإضافة ويزداد مقدار هذا الانخفاض بزيادة نسبة محتوى الطين ضمن مكونات التربة أو عمق المنقط أو الرطوبة الاندابانية للترية.
- 4- يزداد حجم التربة المبتلأ مع زيادة الرطوبة الحجمية الاندابانية للتربة أو عمق المنقط من 15.5 سم الى 36 سم بينما يقل بزيادة نسبة محتوى الطين فيها وذلك لحجم ثابت من الماء المضاف.
- 5- ان نسبة التقام الاققي الى التقام العمودي نحو الاسفل تقل بزيادة الرطوبة الاندابانية للترية وعمق المنقط، بينما تزداد هذه النسبة مع زيادة نسبة محتوى الطين في التربة ولحجم محدد من الماء المضاف.

Modelling of Wetting Front Advance and Discharge Change of Subsurface Line Source

Abdulghani Kh. Mohammed
alrobaai1982@gmail.com

Entesar M. Ghazal
e.gazzal@uomosul.edu.iq

Dams and Water Resources Engineering Department, Collage of Engineering, University of Mosul

ABSTRACT

Sub-drip irrigation is one of the most important and the latest high-performance irrigation systems that are characterized by a high ability to reduce losses of deep percolation and evaporation from the soil surface. Twelve laboratory experiments were carried out to study the effect of soil texture, dripper depth and initial water content on the wetting pattern, dripper discharge. Further, non-linear regression approach was applied to predict empirical relationships for estimation the wetting pattern dimensions and actual dripper discharge. The results showed a significant match between the observed and estimated values of the wetting front advance and the dripper discharge change. At a specific volume of water application, the size of wetting soil increased (8-20%) with the initial water content increase and (2.5-6.25%) with dripper depth increase and this size decreased (4.5-36%) with the clay content increase. The rate of vertical upward advance decreased with increasing the initial water content. The dripper discharge gradually decreased with the continuation of water application due to positive pressure increase at the dripper opening, and this decrease increased with increasing dripper depth, clay content and the initial water content of the soil.

Keywords:

Wetting pattern; initial water content; subsurface drip; dripper discharge; soil infiltration.