

## قياس قوة السحب والطاقة والتتبُّع بها للمحرات الحفار في تربة مزيجية

د/ عبد الله محمد يابه

### الخلاصة

تم الحصول على معادلات انحدار لكل من قوة السحب والقدرة على ذراع الشد، وكفاءة الطاقة الإجمالية، واستهلاك الوقود، والإنتاجية الحقلية للمحرات الحفار اعتماداً على السرعة الأمامية وعمق الحرف. ظهر تأثير السرعة الأمامية بوضوح على كل من استهلاك الوقود، قدرة السحب، وكفاءة الإجمالية للطاقة، والإنتاجية الحقلية. بينما كان تأثير عمق الحرف هو الأكثر وضوحاً على قوة السحب.

### المقدمة

إن اختيار الآلة وحجمها يحتاج إلى تقدير قوة السحب المطلوبة لذلك الآلة، ومتى حان الوقت لدى المزارع، من حيث أداء المعدة وقوة السحب المطلوب لها، يعود إلى الخبرات المتراكمة لديه في اختيار المعدة المناسبة مع المحراث الملامم. ونظراً إلى التطورات السريعة في صناعات المكائن والآلات الزراعية من حيث الحجم والسرعة، فإن خبرات المزارع القليلة بكل ما هو جديد قد لا تسعفه في اختيار المعدات المناسبة الجديدة. إضافة إلى ذلك فإن التقدير بقدرة السحب المطلوبة يعد مهما في الاختيار المناسب للجرار والآلات. وكذلك في تقدير استهلاك الوقود لها لأن زيادة استهلاك الطاقة يزيد من التكاليف الكلية للإنتاج. إضافة إلى ذلك فإن التتبُّع بتلك المعلومات تساعد المصنعين لتطوير أكبر في كفاءة أنظمة الحراثة.

يتضمن البحث دراسة استخدام المحراث الحفار والذي يعد الأكثر استخداماً في الجمهورية اليمنية بثلاثة مستويات من الأعماق (١٠، ١٥، ٢٠ سم) وتلائمة سرع مختلفة H1, H2, ) H3، وتتأثر ذلك في الصفات المدروسة حيث يهدف البحث إلى :

١- تحديد بعض مؤشرات الأداء الحقلية للجرار (ساحبة) مع الحفار بالنسبة لتنفيذ العمليات الزراعية بكفاءة (قدرة السحب، استهلاك الوقود، الإنتاجية الحقلية، قدرة السحب، الكفاءة الإجمالية للطاقة).

٢- استبيان علاقات رياضية إحصائية بمعادلات انحدار التتبُّع بالصفات المدروسة بالاعتماد على العوامل الداخلة في الدراسة.

## مراجعة المصادر

تعد قوة السحب مؤشر مهم للقياس وتثير احتياجات المعدات للطاقة. ولذا كلم من قبل ASAE (1999) في ASAE Data D497 صيغ وعلاقات رياضية بين قوة السحب واحتياجات الطاقة لمعدات الحراثة في ترب مختلفة.

وجد المohan وآخرون (1995) في دراسة تأثير السرعة في الأداء الحقلى للمحراثين المطري والقرصي القلاب في تربة loamy ذات محتوى رطب ١٨% أن زيادة السرعة تتاسب عكسياً مع كل من عمق وعرض الحراثة (في حدود قدرة ثابتة)، في حين تتاسب طردياً مع انتقال التربة الجانبي وقلب التربة وازلاق عجلات المساحية، والإنتاجية العملية للمحراثين المطري والقرصي.

أكده المشرقي (1996) أنه بزيادة السرعة عند ثبات العمق ازدادت كل من الإنتاجية العملية ونسبة الانزلاق والقدرة المفقودة بالانزلاق. وبزيادة عمق الحراثة انخفضت الإنتاجية العملية وازدادت كل من قوة السحب المطلوبة ونسبة الانزلاق بفارق معنوي.

طور Grisso وآخرون (1996) معدلات انحدار لإيجاد القوة الازمة للسحب لكل من المشط القرصي، والمحراث الحفار، والعازقة بالاعتماد على عمق الحراثة والسرعة الأمامية. وقد تبين أن تأثير عمق الحراثة على قوة السحب لكل من المشط القرصي والمحراث الحفار والعازقة أعلى من تأثير السرعة الأمامية.

ذكر Kepner وأخرون (1982) أن أغلب البيانات المتاحة تبين أن المقاومة النوعية للحراث تقل بزيادة العمق إلى الحد الأدنى بالنسبة للعمق/العرض، بعد ذلك تزداد المقاومة أكثر بزيادة العمق وبعد النقص المبدئي للمقاومة النوعية منطقياً لأن القوى الكلية اللازمة لقطع باطن الأخدود يجب أن تكون مستقلة عن العمق.

درس Summers وآخرون (1986) تأثير كل من السرعة والعمق على قوة السحب للمحراث المطري، والحفار، والقرصي، وتم تنفيذ الدراسة في ولاية إكليلهوما الأمريكية على ثلاثة أنواع من الترب. خرجت الدراسة بأن معدلات الانحدار المستحصل عليها متائلة مع المعدلات الصادرة عن ASAE Standards. كانت علاقة قوة السحب خطية مع السرعة للمحراث الحفار، والقرصي، أما المحراث المطري فأن العلاقة كانت غير خطية بين قوة السحب والسرعة. كما وجدوا أن علاقة قوة السحب والعمق خطية للمعدات جميعها.

ذكر Bukhari وأخرون (1990) أن مقدار استهلاك الوقود يتغير تبعاً لنوع التربة ونوع المحراث وسرعة وعمق الحراث والمحتوى الرطب للترابة وكذلك لمهارة السائق عند الحراثة.

درس Al-Tahan (1991) تأثير ثلاثة مستويات من السرع وثلاثة أنواع من المحارث هي قرصي قلاب، مطري قلاب وحفار وعمق حراثة وتأثيرهم في استهلاك الوقود. أظهرت

الدراسة انخفاض استهلاك الوقود بزيادة السرعة الأمامية، كما ازداد استهلاك الوقود بزيادة العمق في جميع المعاملات فضلاً عن أن المحركات الخارجية كان أقل استهلاكاً للوقود مقارنة بالمحركات المطروحي الذي كان بدوره أقل استهلاكاً للوقود مقارنة مع المحركات الفرسني.

استخدم العوضى وأخرون (٢٠٠٢) طريقة الشبكات العصبية الاصطناعية لتوقع الطاقة اللازمة للحرث. وقد قارنو النتائج مع الارتداد الخطى. وأوضحت النتائج تفوق طريقة الشبكات العصبية على طريقة الارتداد الخطى لتوقع استهلاك الوقود والطاقة على الرغم من عدم معرفة العلاقات الرياضية الحاكمة أو بعض العوامل المؤثرة الداخلية فيها.

### موجز طرائق البحث

#### حقل التجارب:

تم تنفيذ هذا البحث في حقل البستة بكلية الزراعة والغابات جنوب مدينة الموصل بحوالي ٣٠ كيلو متر على خط طول ٤٢، وخط عرض ٣٦,٩١ وعلى ارتفاع ٢٥٠ متر عن مستوى سطح البحر، في ١٤/٤/١٩٩٨م حيث كانت طبوغرافية الحقل مستوية وبه بعض مخالفات المحصول السابق (شعير + عدس + أذغال). كما بلغت مساحة الحقل للتجربة ٦٤٠٠ متر مربع. وكانت النسبة (القوام) للتربة (اللزينة) ٣٧,٧٥% طين، ٤٩,٥٣% سilt و ١٢,٧٥% رمل (silt clay). وأخذت القراءات مقاومة التربة للاختراق والمحتوى الرطوبى للتربة والكتافة الظاهرية للتربة في نفس اليوم قبل تنفيذ المعاملات حيث أخذت تسع قراءات لكل مكرر، بواقع ثلاث قراءات لكل عمق (١٠ و ١٥ و ٢٠ سم) وظهور النتائج في الجدول (١).

جدول (١) القراءات المأخوذة لمقاومة الاختراق والمحتوى الرطوبى والكتافة الظاهرية للتربة

المستخدمة بواسطة المحركات الخارجية.

الكتافة الظاهرية ( $Mg/m^3$ )		المحتوى الرطوبى (%)		مقاومة الاختراق (kPa)		عمق الحرث (cm)
المدى	المتوسط	المدى	المتوسط	المدى	المتوسط	
١,٢٧-١,٢٣	١,٢٥	١٣,٨٩-١١,٥٩	١٢,٤	١٩٧٤-٢٠٠٥	١٤٠٧	١٠
١,٢٧٠-١,٢٤	١,٢٧	١٦,٩٣-١٤,١٨	١٥,٥	٢٠٣٧-١٥٩٢	١٧٨٥	١٥
١,٣٣-١,٢٧	١,٢٩	١٦,٩٤-١٥,١٨	١٦,٣	١٥٦٠-١٢٣٢	٢٠٩٥	٢٠

نفذت التجربة باستخدام تصميم قطاعات عشوائية كاملة، كما استخدم اختبار Dunn عند مستوى احتمال ٥% في اختبار معنوية الفروقات بين متوسطات المعاملات المختلفة. واستُبِطِطَت معادلات تنبؤية للصفات التابعية (dependent variable) بدلالة العوامل المستقلة (multiple regression) باستخدام معادلات الانحدار (independent variables).

استخدمت لتنفيذ التجربة ساحبتين عتبر ٧١ عراقية الصنع ٦٤.٥ حصان، ومحراث حفار عرضة الشفال ١.٨٢ متر ذو ثلاثة محاور (صفوف)، على المحور الأمامي ساقان (صفيتان) المسافة بين ساقين متاليين ١١ سم، والمحور الأوسط ثلاثة ساقان، المسافة بين ساقين متاليين ٢٢ سم. وبالمحور الخلفي ساقان المسافة بينهما ٩١.٤ سم. عرض السلاح ٦.٤ سم. وتم الحصول على العمق المطلوب بواسطة جهاز الهيدرولي. كما تم قياس استهلاك الوقود لتنفيذ كل معاملة بتشييد دورق مدرج سعة لتر في منظومة الوقود. وبواسطة محبس مزدوج يتم استهلاك الوقود أثناء المعاملة من بدايتها إلى نهايتها من الدورق. وفيست قوة السحب باستخدام ديناموميتر نابض (إياغي) بأقصى قراءة ٥٠٠ كيلو نيوتن مربوط بين ساحبتين. ونفذت التجربة كما يلى:

-١- تم تسيير الساحبة الأولى فقط في الحقل بمفردها، وعند الثلاث السرعات التي تم اختبارها من خلال ما هو موصى به من البحوث السابقة. وأخذت لكل سرعة خمس مكررات لمسافة ٦٠ متر مع قياس استهلاك الوقود، وكذلك الزمن، لكل سرعة. وحسبت من ذلك السرعات الثلاث وكذلك استهلاك الوقود لكل منها.

-٢- تم تسيير الساحبتين ويربط بينهما الديناموميتر وعلى السرعات الثلاث أخذت خمسة مكررات لمسافة ٦٠ متر. وحسب استهلاك الوقود والزمن المستغرق والازلاق الناتج عن سحب الساحبة الثانية وأخذ المتوسط للخمس مكررات ، كذلك أخذت قراءات الديناموميتر مع كل سرعة لغرض حساب مقاومة الحركة للساحبة. وبعد ذلك أخذ المتوسط لقيم مقاومة الحركة.

-٣- تم تسيير الساحبتيان مع المحراث لتنفيذ المعاملات لكل مكرر. وأخذ الزمن الذي استغرقه كل معاملة لمسافة ٦٠ متر. وحسبت منها السرعة الفعلية كما تم قياس عمق الحرف القطبي الواقع ثلث قراءات لكل معاملة. وأخذت القراءات على مسافة ١٥ ، ٣٠ ، ٤٥ مترًا من بداية كل معاملة.

كما تم إيجاد الكفاءة الإجمالية للطاقة (OEE) من المعادلة (١).

$$OEE (\%) = \frac{3.6 * DBP (kW)}{(38.7 MJ/L) (Fuel Cons.L/Ha) (Theo . Field.Cap Ha/h)} .....(1)$$

حيث أن :

DBP - القدرة على ذراع السحب (kW).

٣٨.٧ - القيمة الحرارية لوقود дизيل (MJ/L).

ويمكن إيجاد القدرة على ذراع السحب من المعادلة (٢).

$$DBP(kW) = 0.1 * V(km/h) * F(kN) .....(2)$$

حيث أن :

- السرعة الأمامية للجرار (km/h) :  $V$
- قوة السحب للجرار (kN) :  $F$

كما تم إيجاد المساحة الإنتاجية الحقيقة من المعادلة (٣).

جیٹ ان:

• (Ha/h) - السعة الإنتاجية المطلوبة (TFC)

. (m) عرض العرقة - Width

الكلمة والمعنى

يتبيّن من الجدول (٢) أن اختلاف مستويات الأعماق له تأثير معمّي عند مستوى معنوية ١٠٠ على جميع الصفات المدروسة. ويتناسب العمّق للحراث الحفار طردياً مع كل من القدرة المطلوبة على ذراع السحب، واستهلاك الوقود، وقوّة السحب، في حين يتتناسب عكسياً مع كل من الكفاءة الإجمالية للطاقة، والانتاجية الحقلية.

جدول (٤) تأثير الاختلاف في مستويات الأعمق في الصفات المدروسة.

الكفاءة الإجمالية للطاقة %	السعة الحقيقة Ha/h	القدرة على traction السحب kW	استهلاك الوقود L/Ha	قوة السحب kN	الأعجل cm
٢٥,٦	١٠,٧٤٣	١٣,٤٨٥	٦,٥٦٤	١١,٦٧٣	٩,٧
٢٥,٢	١٠,٧٩٩	١٧,٢٠٠	٩,٠٠٣	١٥,٩١٧	١٣,٧
٢٤,٥	١٠,٦٦٥	١٨,٧٨٤	١٠,٦٨٥	١٨,٢٩٠	١٨,٧

**المتوسطات المشتركة في الرمز نفسه عمومية غير معنوية.**

أمتونسليات التي لا يوجد فيها أحرف عمومية غير معنوية.

كما توضح النتائج في الجدول (٣) أن اختلاف مستويات السرعة له تأثيراً معنوياً عند مستوى معنوية ١٠٠ على جميع الصفات المدروسة وتتناسب السرعة طردياً مع جميع الصفات المدروسة باستثناء الوقود عكسياً.

جدول ٣: تأثير اختلاف مستويات السرعة في الصفات المدرسة.

الكتافة الإجمالية % الطاقة	السعة الحقلية Ha/h	القدرة على نزاع السحب kW	استهلاك الوقود L/Ha	قوة السحب kN	السرعة الصنلية km/h	السرعات ترس
٢٠,٦	٤٠,٤٥٩	١٩,٩٥٢	١٦,٥٦٤	١٤,٣٠٢	٢,٥٢	H1
٢٥,٤	٦٥,٦٥٥	١٥,٣٥٥	٩,٠٠٣	١٥,٤٩٧	٣,٦١	H2
٢٩,٣	١٠,٩٩٣	٢٤,١٦٢	١٠,٦٨٥	١٦,٠٧٩	٥,٤٥	H3

المتوسطات المشتركة في الرمز نفسه عمودية غير معنوية.

المتوسطات التي لا يوجد فيها أحد حرف عمودية غير معنوية.

كما تبين النتائج في الجدول (٤) أن التداخل بين الأعمق والسرع لم يكن له تأثير معنوي على جميع الصفات المدروسة باستثناء الإنتاجية الحقلية إذ تأثرت معنويًا عند مستوى

٠٠,٥

جدول ٤: تأثير التداخل بين الأعمق والسرعات في الصفات المدروسة.

كتافة الإجمالية % الطاقة	قوة السحب kN	الإنتاجية الحقلية Ha/h	القدرة على نزاع السحب kW	استهلاك الوقود L/Ha	السرعة الصنلية km/h	السرعات ترس	الأعمق cm
٢٠	١٠,٧٤٠	٥٠,٤٧٧	٧,٨٢٠	٧,٤٨٠	٢,٦٢	H1	٤,٧
٢٦	١١,٧٨٧	٤٠,٧٠١	١٢,٦١٠	٦,٥٤٢	٣,٨٥	H2	
٣١	١٢,٤٩٣	١١,٠٥٠	٢٠,٠٢٤	٥,٦٧٠	٥,٧٧	H3	
٢١	١٤,٨٥٠	٥٠,٤٥٩	١٠,٣٩٥	٩,٨٦٠	٢,٥٢	H1	١٣,٧
٢٥,٧	١٦,٣٠٠	٥٠,٦٤٦	١٣,٠٧٤	٩,٠٠٢	٣,٥٥	H2	
٢٩	١٦,٦٠٠	٥٠,٩٩٢	٢٥,١٣١	٨,١٤٥	٥,٤٥	H3	
٢١	١٧,٣١٧	٥٠,٤٤٠	١١,٦٤١	١١,٧٠١	٢,٤٢	H1	١٨,٧
٢٤,٥	١٨,٤٠٣	٥٠,٦١٩	١٧,٣٨٠	١٠,٦٥٣	٣,٤٠	H2	
٢٧,٩	١٩,١٤٣	٥٠,٩٣٦	٢٢,٣٣٢	٩,٧٠١	٥,١٤	H3	

المتوسطات المشتركة في الرمز نفسه عمودية غير معنوية.

المتوسطات التي لا يوجد فيها أحد حرف عمودية غير معنوية

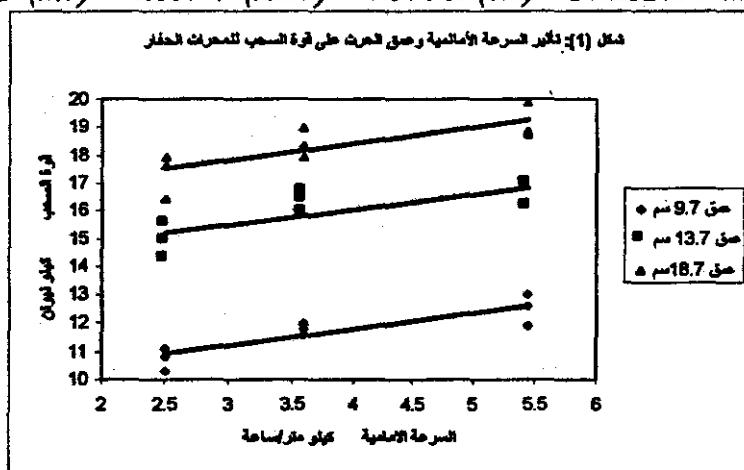
١ - قوة السحب: علاقة قوة السحب للحراث الحفار مع السرعة الأمامية وعمق الحرف مبينة في الشكل (١) ومعادلة الانحدار (٤)، حيث أن دقة معادلة الانحدار للتباو بقوه السحب اعتماداً على عمق الحرف هو (R<sub>2</sub>) ٠,٨٦٤ . وتصبح الدقة ٠,٩٢ عند إضافة السرعة إلى المعادلة.

$$\text{Draft (kN)} = 0.724 D(\text{cm}) + 0.575 V(\text{km/h}) + 2.912 \quad (4)$$

ومن خلال المعادلة عند زيادة عمق الحرف ١ سم معبقاء السرعة ثابتة، تزداد قوة السحب المطلوبة للحراث الحفار بمقدار ٠,٧٢٤ كيلو نيوتن . وعند زيادة السرعة بمقدار ١ كيلو متر / ساعة تزداد قوة السحب بمقدار ٠,٥٧٥ كيلو نيوتن . ومن الشكل (١) يتضح أيضاً أن الزيادة الناتجة عن زيادة العمق أكبر منها عند زيادة السرعة . كما أن معامل ارتباط قوة السحب مع العمق ٠,٩٣ و مع السرعة ٠,٢٤ ..

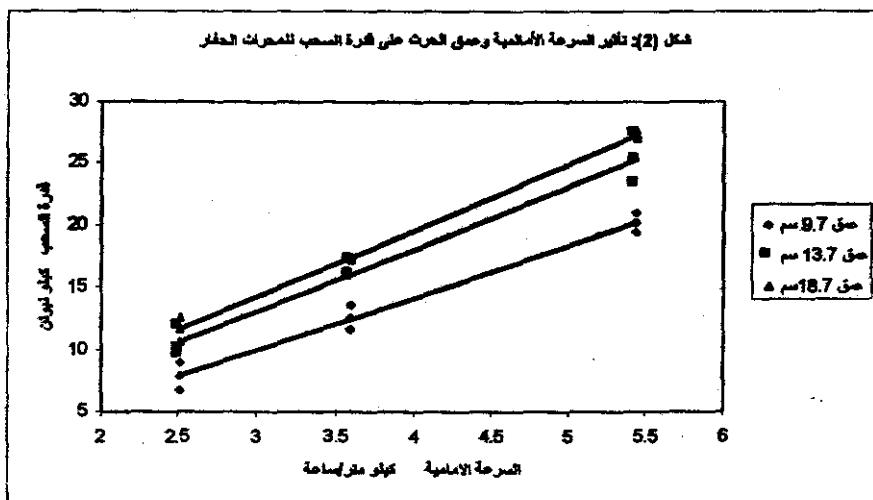
٢ - قدرة السحب: علاقة القدرة على ذراع السحب للحراث الحفار مع السرعة الأمامية وعمق الحرف مبينة في الشكل (٢) ومعادلة الانحدار (٥) حيث أن دقة المعادلة اعتماداً على السرعة هي (R<sub>2</sub>) ٠,٨٥ . وتصبح الدقة ٠,٩٦ عند إضافة العمق إلى المعادلة.

$$DBP (\text{kW}) = 4.839 V(\text{km/h}) + 0.578 D(\text{cm}) - 10.282 \quad (5)$$



ومن خلال المعادلة يتبيّن أن معامل السرعة أكبر من معامل العمق ولذلك فلين تأثير السرعة على قدرة السحب أعلى ويتبّع ذلك من الشكل (٢) أن الزيادة الناتجة عن زيادة

السرعة أكبر منها عند زيادة العمق. كما أن معامل الارتباط قدرة السحب مع السرعة .٠٠٣٣ و مع العمق .٠٠٩٢

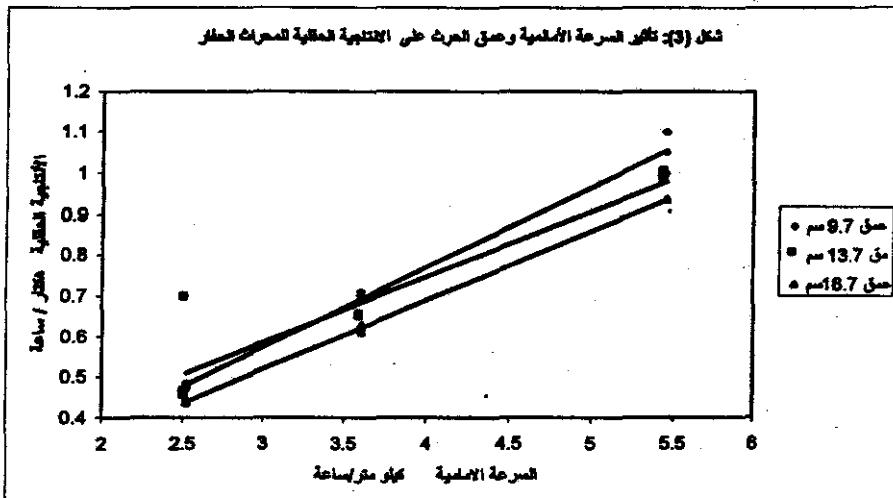


- الإنتاجية الحقلية : علاقة الإنتاجية للمحركات الخفاف مع السرعة الأمامية وعمق الحرف مبينة في الشكل (٣) ومعادلة الانحدار (٦)، حيث أن دقة معادلة الانحدار للتتبؤ بالإنتاجية اعتماداً على السرعة هي (R<sup>2</sup>) ٠،٩٧٢، تصبح الدقة ٠،٩٩٢ عند إضافة العمق إلى المعادلة.

$$FTC (Ha/h) = 0.1825 V (km/h) - 0.09 D (cm) - 0.119 \quad (6)$$

ومن خلال المعادلة عند زيادة السرعة ١كم/سا تزداد الإنتاجية بمقدار ٠،١٨٢ هكتار/سا . كما أن زيادة عمق الحرف ١سم يقلل الإنتاجية بمقدار ٠،٠٠٩ هكتار/سا . ويتبين ذلك من الشكل (٣) كما أن معامل ارتباط الإنتاجية مع السرعة هو ٠،٩٩ و مع العمق (-0.14).

شكل (3): تأثير السرعة الأمامية وعمق الحرش على الكفاءة المئوية لل耕耘 المطر



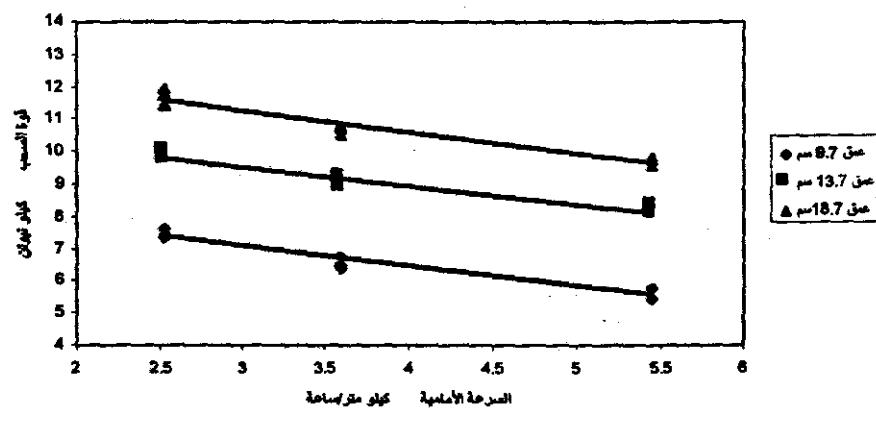
٤- استهلاك الوقود: علاقة استهلاك الوقود مع السرعة الأمامية وعمق الحرش مبينة في الشكل (٤) ومعادلة الانحدار (٧) حيث أن دقة معادلة الانحدار للتتبؤ باستهلاك الوقود اعتماداً على السرعة هي ( $R^2 = 0.807$ ) ، تصبح الدقة  $0.16$  عند إضافة السرعة إلى المعادلة.

(7)  $Fuel. Cons (L/Ha) = 0.453 D (cm) - 0.613V (km/h) + 4.758$   
ومن خلال المعادلة عند زيادة عميق الحرش ١ سم يزداد استهلاك الوقود بمقدار ٠،٤٥٣ لتر للهكتار وعند زيادة السرعة ١ كم/سا يقل استهلاك الوقود بمقدار ٣،٦١٣ لتر للهكتار كما يتضح ذلك من الشكل (٤) ومعامل ارتباط استهلاك الوقود مع السرعة هو (-0.94) ومع العميق (٠،٩٠).

٥- الكفاءة الإجمالية للطاقة : علاقة كفاءة الطاقة لل耕耘 المطر مع السرعة الأمامية وعمق الحرش مبينة في الشكل (٥) ومعادلة الانحدار (٨) حيث ان دقة معادلة الانحدار للتتبؤ بكفاءة الطاقة اعتماداً على السرعة هي ( $R^2 = 0.89$ ) . وتصبح الدقة  $0.92$  عند إضافة العميق إلى المعادلة .

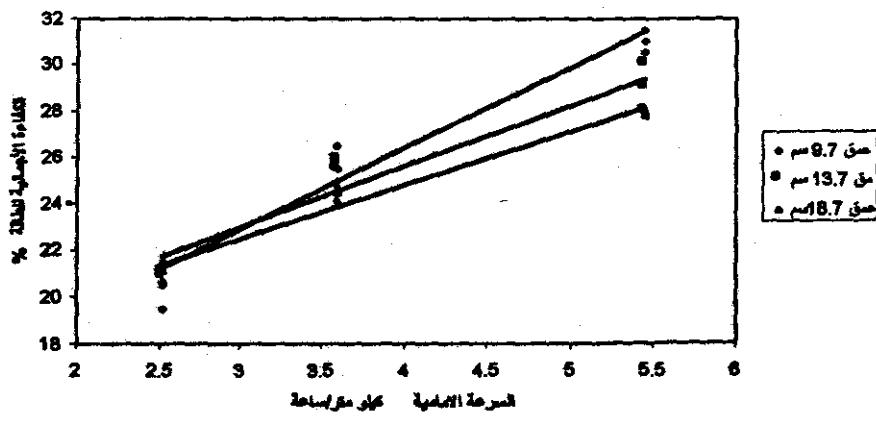
$$OEE (\%) = 2.802 V (km/h) - 0.158 D (cm) + 16.61 \dots \dots \dots (8)$$

شكل (٢): تأثير السرعة الألامية وعمق الحرش على استهلاك الوقود للمركبات المطهّر



ومن خلال المعادلة عند زيادة السرعة ١كم/سا تزداد الكفاءة ٢.٨% كما أن زيادة عمق الحرش ١سم يقلل للكفاءة بمقدار ٠.١٦% ويوضح ذلك من الشكل (٥)، كما أن معامل لربط الكفاءة الإجمالية للطاقة مع السرعة هو (٠.٩٤) ومع العمق (−0.16).

شكل (٥): تأثير السرعة الألامية وعمق الحرش على الكفاءة الإجمالية للطاقة للمركبات المطهّر



### المصادر المنشورة

البنا، عزيز رمو (١٩٩٠)، معدات تهيئة التربية، وزارة التعليم العالي والبحث العلمي، جامعة الموصل، مديرية دار الكتب للطباعة والنشر.

حبيبه، مدحت عبد الله و محمود علي محمد (١٩٨٥)، هندسة القوى والجرارات. الشركة العربية للطباعة والتصوير، جامعة المنصورة، كلية الزراعة، جمهورية مصر العربية.

المشرقي، سمير عبد الله (١٩٩٦)، متطلبات الفراة للمحراث الفراسي ١٣١ ولدا الجرار عذر ٧١ في تربية طينية، رسالة ماجستير، قسم المكتنة لزراعة، كلية الزراعة، جامعة بغداد.

الطحان، ياسين هاشم، سعد الدين محمد أمين وحسان حازم محمد العبد الله (١٩٩٥)، تأثير سرع الحرارة في الأداء الطلي للمحراثين المطرحي والفراسي لل耕耘. مجلة زراعة الرافدين، المجلد (٢٢) العدد (٢) : ٧٧-٨٠.

العوضى، م.ن.، القباني، ع.ج.، قلبيل، م.ج.، و عبد الواحد، م.أ. (٢٠٠٠)، استخدام الشبكات المصيبة والارتداد الخطى لتوقعات الطاقة اللازمة للحرث، المؤتمر العاشر للجمعية المصرية للهندسة الزراعية بالتعاون مع جامعة الأزهر، تحت عنوان تطوير التقنيات الهندسية الزراعية في العالم العربي والإسلامي، كتيب المؤتمر: ١١٥-١٢٦.

Al-Tahan, Yaseen. H.; H.M. Hassam.; I. A. Hammadi. 1992. Effect of plowing depths using different plow types on some physical properties of soil. AMA. 23 (4): 21-24.

Bukhari, S.; M. A. Bhutto; J. M. Baloch; A. B. Bhutto and A. N. Mirani. 1988. performance of selected tillage implements. J. AMA. 19 (4) : 9-14.

Bukhari, S.; J. M. Balock; G. R. Mari; A.N. Mirani; A. B. Bhutto. And M. A. Bhutto. 1990. Effect of different speeds on the performance of mold plow. Agri. Mech. In Asia and Latin America 21 (1) : 27-31.

Grisso. R. D.; M. Yasin ; M. F. Kocher. 1996. Tillage implement forces operating in silt clay loam. Trans. Of the ASAE 39 (6) : 1977-1982.

ASAE Standards. 1999. ASAE D497 Agricultural machinery management data, St . Joseph, Mich.:ASAE .

Summers J. D. Khalilian and D. G. Batchelder . 1986. Draft relationships for primary tillage in Oklahoma soils . Trans. ASAE 27(6) : 1267-1270 .

**MEASUREMENTS AND PREDICTION OF TILLAGE DRAFT  
AND ENERGY  
FOR CHISEL PLOW IN SILTY CLAY LOAM**

**ABSTRACT**

Regression equations for draft force, drawbar power, overall energy efficiency, fuel consumptions and field capacity of chisel plow were developed, based upon travel speed and tillage depth. The effect of speed on drawbar power, fuel consumptions, overall energy efficiency and field capacity were found to have more influence than tillage depth.