

تدوین مدل فشردگی خاک ناشی از تردد تراکتور مسی فرگوسن ۲۸۵

عباس معلمی اوره^۱ - احمد امیدی^۲ - مهدی کسرائی^۳ - سعادت کامگار^۳

^۱ مدرس دانشگاه آزاد اسلامی واحد شهرضا و دانشجوی دکتری مکانیک ماشین های کشاورزی دانشگاه آزاد اسلامی واحد علوم و تحقیقات، ^۲ دانش آموخته کارشناسی ارشد مکانیک ماشین های کشاورزی دانشگاه شیراز، ^۳ استادیار مکانیک ماشین های کشاورزی دانشگاه شیراز

مقدمه

فشردگی خاک یکی از عوامل مهم محدود کننده رشد گیاه و عملکرد محصول است. فشردگی خاک بیشتر در اثر تردد ماشین های کشاورزی بوجود می آید. از طرفی تولیدات کشاورزی وابسته به تردد ماشین های کشاورزی است به نحوی که در کشاورزی مدرن کاشت و برداشت بدون تراکتور و کمباین غیرممکن است (۴). لذا مدیریت تردد ماشین های کشاورزی در شرایط مطلوب موجب کاهش فشردگی خاک و در نهایت افزایش محصول کشاورزی می شود. گامدا و همکاران (۲) با ۱، ۵، ۱۰ و ۱۵ بار تردد تراکتور و با فشار تماسی ۳۱، ۴۱ و ۶۲ کیلو پاسکال و بدون تردد در خاک شنی منطقه کیوبک کانادا تحقیقی انجام دادند و گزارش کردند که در تیمار ۱۵ بار تردد و تحت بیشترین فشار تماسی ۴۰ تا ۵۰٪ کاهش عملکرد ذرت بوده است. معلمی و کارپرور (۱) گزارش کردند اثر وزن در توسعه ریشه در تیمارهای تردد بین ردیف های کشت و روی ردیف های کشت اختلاف معنی دار نداشته در حالیکه اثر تیمار تردد اختلاف معنی داری روی توسعه و جرم حجمی ریشه گذاشته است. با توجه به مشکلات فراوان فشردگی خاک ناشی از تردد ماشین های کشاورزی روی تولید محصول، مدیریت تردد ماشین های کشاورزی جهت جلوگیری فشردگی خاک امری ضروری می باشد.

مواد و روش ها

در این تحقیق جهت مدیریت و حفاظت خاک، با استفاده از آنالیز ابعادی به تدوین مدل فشردگی خاک در اثر تردد تراکتور مسی فرگوسن ۲۸۵ پرداخته شده است. لانگار گزارش کرد که بر اساس تئوری بکینگهام هر پدیده فیزیکی می تواند مطابق رابطه ۱ با توجه به پارامترهای بدون بعد توصیف گردد (۳). برای این کار لازم است عوامل مؤثر در این پدیده را انتخاب و به پارامترهای بدون بعد تبدیل کرده و مدل آنالیز ابعادی را بدست آورد.

$$\Pi_d = k.f(\Pi_1).f(\Pi_2)....f(\Pi_n) \quad (1)$$

در این رابطه $\Pi_1, \Pi_2, \dots, \Pi_n$ پارامترهای بدون بعد مستقل، Π_d پارامتر بدون بعد وابسته و k ضریب معادله می باشد. در این مقاله به بررسی سه متغیر مستقل (۱) چرخ (فشار باد لاستیک) و (۲) خاک (رطوبت خاک، شاخص مخروطی اولیه، جرم مخصوص ظاهری اولیه) و (۳) متغیرهای خارجی (سرعت حرکت، تعداد تردد) در تردد تراکتور مسی فرگوسن ۲۸۵ روی فشردگی خاک (شاخص مخروط، جرم مخصوص ظاهری) پرداخته می شود. این آزمایش در قطعه زمینی از مزرعه تحقیقاتی دانشکده کشاورزی دانشگاه شیراز واقع در ۱۵ کیلومتری شمال غربی شیراز در منطقه باجگاه با بافت شنی و رسی سیلت دار اجرا گردید. متغیر فشردگی اولیه (شاخص مخروطی اولیه، جرم مخصوص ظاهری اولیه) توسط غلطک و رطوبت توسط آب دادن اعمال گردید. تمامی اندازه گیری های خاک در عمق ۱۷ سانتی متری انجام گردید. برای بدست آوردن جرم مخصوص ظاهری خاک، بوسیله حلقه نمونه برداری به قطر ۵/۵ سانتیمتر و ارتفاع ۴ سانتیمتر از عمق (۱۹-۱۵) سانتی متری به صورت تصادفی از ۶ نقطه روی مسیر تردد، انجام گردید. شاخص مخروط خاک نیز در عمق ۱۷ سانتی متری به صورت تصادفی از ۶ نقطه روی مسیر تردد، توسط نفوذسنج مخروطی ثبات مدل $SP-1000$ اندازه گیری گردید. وزن تراکتور مسی فرگوسن مورد آزمایش $Mg \ 2/9$ بود. پارامترهای Π بر

اساس تئوری بکینگهام تعیین گردید. در جدول ۱ متغیرهای وابسته و مستقل، سطوح مختلف آنها، ابعاد و پارامترهای بدون بعد مشخص گردیده است.

جدول ۱- متغیرهای تحقیق و مشخصات آنها

پارامترهای Π	بازه تغییرات	بعد	(واحد) نشانه	متغیر
$\Pi_{bd} = \frac{\gamma}{\gamma_0}$	-	ML^{-3}	$\gamma (g/cm^3)$	جرم مخصوص ظاهری خاک
$\Pi_{ci} = \frac{C}{C_0}$	-	$ML^{-1}T^{-2}$	$C (kPa)$	شاخص مخروط خاک
$\Pi_1 = \frac{P_i}{C_0}$	۸۵-۱۶۵-۲۱۵-۲۶۸	$ML^{-1}T^{-1}$	$P_i (kPa)$	فشار باد لاستیک
$\Pi_2 = w$	۱۴/۶-۱۷/۳-۱۸/۶-۲۱/۵	L^3L^{-3}	$w (\%db)$	رطوبت
$\Pi_3 = \frac{\gamma_0 v^2}{C_0}$	۶۱۴-۸۴۵-۱۰۱۰-۱۲۰۵	$ML^{-1}T^{-2}$	$C_0 (kPa)$	شاخص مخروط اولیه
	۱/۱۸-۱/۲۸-۱/۳۵-۱/۴۲	ML^{-3}	$\gamma_0 (g/cm^3)$	جرم مخصوص ظاهری اولیه
	۰/۶-۱/۲-۱/۸-۲/۵	LT^{-1}	$v (m/s)$	سرعت
$\Pi_4 = n$	۱-۳-۵-۸	-	n	تعداد تردد

نتایج و بحث

معادلات بدست آمده شامل معادلات ۲ و ۳ می باشد که نتایج معادلات تبدیل آن در جدول ۲ آمده است. با توجه به آزمایشات ضریب معادله جرم مخصوص ظاهری خاک (k_{bd}) و شاخص مخروط (k_{ci}) به ترتیب ۰/۸۸ و ۰/۸۱ بدست آمد و پس از تعیین معادلات به ارزیابی آن پرداخته شد که اطمینان ۹۵ درصدی را نشان داد. با توجه به این مدل می توان جهت حفاظت خاک به مدیریت تردد تراکتور و کاهش فشردگی خاک پرداخت.

$$\frac{C}{C_0} = k_{ci} \cdot g(\Pi_1) \cdot g(\Pi_2) \cdot g(\Pi_3) \cdot g(\Pi_4) \quad (۳) \quad \frac{\gamma}{\gamma_0} = k_{bd} \cdot f(\Pi_1) \cdot f(\Pi_2) \cdot f(\Pi_3) \cdot f(\Pi_4) \quad (۲)$$

جدول ۲- معادلات تبدیل مدل ابعادی

پارامترهای Π	معادلات تبدیل	r^2
$\Pi_1 = \frac{P_i}{C_0}$	$f(\Pi_1) = 1.021 + 0.213 \Pi_1$ $g(\Pi_1) = 1.108 + 0.114 \Pi_1$	۰/۸۲
$\Pi_2 = w$	$f(\Pi_2) = 0.641 + 0.025 \Pi_2 - 0.001 \Pi_2^2$ $g(\Pi_2) = 0.573 + 0.044 \Pi_2 - 0.011 \Pi_2^2$	۰/۶۳
$\Pi_3 = \frac{\gamma_0 v^2}{C_0}$	$f(\Pi_3) = 0.946 - 0.032 \Pi_3 + 0.012 \Pi_3^2$ $g(\Pi_3) = 0.713 - 0.114 \Pi_3 + 0.002 \Pi_3^2$	۰/۷۸
$\Pi_4 = n$	$f(\Pi_4) = 1.275 + 0.843 \Pi_4 - 0.103 \Pi_4^2$ $g(\Pi_4) = 1.108 + 0.114 \Pi_4 - 0.015 \Pi_4^2$	۰/۸۶

منابع مورد استفاده

- ۱- معلمی اوره، ع.، کارپرور فرد، س. ح.، "اثر تراکم خاک ناشی از تردد تراکتور بر رشد و عملکرد ذرت آبی"، مجله علوم و فنون کشاورزی و منابع طبیعی دانشگاه صنعتی اصفهان، جلد ۱۱، شماره چهارم، زمستان ۱۳۸۶.
2. Gameda, S., G. Raghavan, E. McKyes, A. K. Watson and G. Mehuys. 1994. Response of grain corn to sub soiling and chemical wetting of a compacted clay subsoil. Soil Till. Res. 29: 179-187.
3. Langhaar, H.L., 1951. Dimensional Analysis and Theory of Models. Wiley, New York.
4. Raper, R. L. 2005. Agricultural traffic impacts on soil. J. Terramech. 42: 259-280.