



اثرات شوری و سدیمی بودن آب آبیاری بر شاخص‌های کیفیت فیزیکی خاک

حیدر غفاری^{۱*} - محمد رضا نیشابوری^۲

تاریخ دریافت: ۸۹/۱۰/۷

تاریخ پذیرش: ۹۰/۸/۲۹

چکیده

دامنه رطوبتی با کمترین محدودیت (LLWR)، به عنوان شاخصی از کیفیت فیزیکی خاک، دامنه‌ای از رطوبت است که در آن رشد گیاه در ارتباط با پتانسیل ماتریک، تهویه و مقاومت مکانیکی خاک با کمترین محدودیت رو برو است. شب در نقطه عطف منحنی رطوبتی (S_i) نیز به عنوان یک شاخص کیفیت مطرح است و بسیاری از رفتارهای فیزیکی مهم خاک را تکنر می‌کند. هدف از این پژوهش بررسی میزان تأثیرپذیری دو شاخص مذکور از EC و SAR آب آبیاری در دو خاک لوم رسی و لوم شنی در شرایط آزمایشگاه بود. تیمارهای آزمایش شامل محلول‌هایی با سه سطح EC (۰/۵، ۴ و ۱) و SAR (۰/۱، ۰/۵ و ۰/۲۵) بودند. ستون‌هایی از هر دو خاک تهیه و به مدت ۱۶ هفته، در مععرض شش سیکل تر و خشک، با استفاده از محلول‌های مذکور آبشویی شدند. پس از این مدت شاخص‌های پایداری خاکدانه شامل میانگین قطر خاکدانه (MWD)، پایداری مرتبط خاکدانه (WAS)، رس قابل پراکنش (DC) و همچنین شاخص‌های اشباع (K_s) اندازه‌گیری گردید. تابع تجزیه واریانس نشان داد اثر بافت، SAR و EC بر LLWR معنی دار ($P \leq 0/01$) گردید و مقدار آن با افزایش SAR و EC آب آبیاری کاهش یافت. در مورد شاخص S_i ، تنها اثر SAR معنی دار ($P \leq 0/01$) گردید و مقدار آن با افزایش SAR به طور قابل ملاحظه‌ای کاهش یافت که بیانگر افت کیفیت فیزیکی خاک است. شاخص‌های DC، WAS و K_s نسبت به دو شاخص LLWR و S_i بیشتر تحت تأثیر EC و SAR قرار گرفتند.

واژه‌های کلیدی: دامنه رطوبتی با کمترین محدودیت، کیفیت فیزیکی خاک، منحنی رطوبتی، پایداری خاکدانه

مقدمه

خاکی افزایش یابد، نشان دهنده بهبود کیفیت فیزیکی خاک و کاهش آن به مفهوم افت آن و کاهش قدرت باروری خاک است (۳۴). اندازه-گیری ویژگی‌های فیزیکی خاک (مانند بافت، ساختمان و جرم مخصوص ظاهری) نمی‌تواند شاخصی منحصر به فرد برای پیش‌بینی مقدار رشد و تولید محصول گیاه باشد؛ اما LLWR با گرددآوری چندین ویژگی فیزیکی خاک، علاوه بر نشان دادن میزان فراهمی آب برای گیاه، به عنوان شاخصی بسیار مناسب جهت ارزیابی کیفیت فیزیکی خاک نیز بکار رفته است (۷). تعداد روزهای تنش یا به عبارتی تعداد روزهایی که رطوبت خاک خارج از محدوده LLWR قرار گیرد نیز پارامتر مفیدی است که با LLWR رابطه عکس و با رشد و عملکرد گیاه رابطه مستقیم دارد (۳).

دکستر (۸) و (۹) با توجه به تأثیرپذیری زیاد منحنی رطوبتی از اندازه و آرایش منافذ خاک، طی آزمایش‌های متعدد نشان داد که شب منحنی رطوبتی در نقطه عطف آن (S_i) می‌تواند بازتاب دهنده جنبه‌های مختلف از ساختمان و کیفیت فیزیکی خاک از قبیل نفوذپذیری، سخت شدگی و فشردگی باشد. به همین دلیل وی شب

کیفیت خاک^۳ یکی از موضوعاتی است که از سه جنبه فیزیکی، شیمیایی و بیولوژیکی مورد توجه قرار گرفته است. LLWR^۴ دامنه‌ای از مقدار رطوبت خاک است که در آن رشد گیاه در ارتباط با تهویه، مقاومت مکانیکی و پتانسیل آب خاک، با کمترین محدودیت مواجه است و در خارج از این دامنه، محدودیت‌های فراهمی آب برای گیاه بیشتر می‌شود (۷). با استفاده از LLWR، عوامل فیزیکی مؤثر بر رشد گیاه در یک پارامتر خلاصه شده و می‌توان از آن به عنوان شاخصی برای ارزیابی ساختمان خاک استفاده کرد. همچنین در مدیریت برنامه‌ریزی‌های آبیاری و خاکورزی، LLWR شاخص مفیدی است (۳). چنانچه به دنبال یک مدیریت یا شرایط خاص، مقدار LLWR در

۱- دانش آموخته کارشناسی ارشد و استاد گروه خاکشناسی، دانشکده کشاورزی، دانشگاه تبریز

(Email: heidar_ghafari@yahoo.com) ۲- نویسنده مسئول:

3- Soil quality

4- Least limiting water range

شد (جدول ۱). در مرحله بعد خاک‌های هوا خشک غربال شده با الک ۴/۷۵ میلی‌متری، در لوله‌هایی از جنس PVC به ارتفاع ۲۵ و قطر ۱۶ سانتی‌متر ریخته شد و به طور یکنواخت فشرده گردید. جرم مخصوص ظاهری ایجاد شده در ستون‌ها، با توجه به جرم مخصوص ظاهری آنها در شرایط طبیعی برای لوم شنی برابر $1/1\text{g cm}^{-3}$ و برای لوم رسی برابر $1/2\text{g cm}^{-3}$ بود. آزمایش به شکل فاکتوریل با سه فاکتور شامل بافت خاک، SAR و EC بر پایه طرح کاملاً تصادفی در سه تکرار انجام گرفت. سپس خاک هر ستون طی شش سیکل تر و خشک و در مدت چهار ماه، با محلول‌های ساخته شده آبشویی شد. خاک ستون‌ها از پایین در تماس مستقیم با یک بستر خاک به ارتفاع ۱۰ سانتی‌متر قرار گرفت تا زهکشی آنها سریع تر و مشابه با شرایط مزرعه انجام گیرد. پس از آخرین سیکل آبیاری، با استفاده از استوانه‌های فلزی با قطر پنج و ارتفاع چهار سانتی‌متر، از هر ستون خاک سه نمونه دست‌خورده از عمق ۰-۱۰ سانتی‌متری جهت اندازه‌گیری منحنی رطوبتی، منحنی مقاومت، هدایت هیدرولیکی اشباع و جرم مخصوص ظاهری برداشته شد. همچنین از هر ستون از عمق ۰-۱۰ سانتی‌متر یک نمونه دست‌خورده جهت اندازه‌گیری WAS، MWD و DC تهیه گردید.

محاسبه شاخص LLWR

شاخص LLWR، بر اساس منحنی رطوبتی (SMC) و منحنی مقاومت خاک^۳ (SRC) تعیین گردید (۷). LLWR تفاصل بین دو حد رطوبتی بالا و پایین است. حد بالایی آن رطوبت ظرفیت مزرعه‌ای (θ_{FC}) یا رطوبت در تخلخل تهويه‌ای ۱۰ درصد (θ_{AFP}) (هر کدام که کمتر باشد) و حد پایینی آن رطوبت در نقطه پژمردگی دایم (θ_{PWP}) یا رطوبت در مقاومت مکانیکی دو مگاپاسکال (θ_{SR}) (هر کدام که بیشتر باشد) است (۷).

تعیین منحنی رطوبتی خاک (SMC)

برای تعیین منحنی رطوبتی، نمونه‌های دست‌خورده به سه گروه سه تایی تقسیم شده و به مدت ۲۴ ساعت از زیر با محلول ۰/۱ مولار کلرید کلسیم اشباع شدند. در گروه اول رطوبت وزنی در مکش‌های ماتریک ۲، ۴، ۷ و ۱۰ کیلوپاسکال توسط ستون‌های آب آبیزان (قیف هینز) و در گروه دوم و سوم رطوبت در مکش ماتریک ۳۰ و ۱۰۰ کیلو پاسکال توسط دستگاه صفحات فشاری اندازه‌گیری گردید. رطوبت در مکش‌های ۵۰ و ۱۵۰۰ کیلوپاسکال با استفاده از نمونه دست‌خورده درون حلقه‌های لاستیکی دستگاه صفحات فشاری تعیین گردید (۱۷).

2- Soil moisture curve

3- Soil resistance curve

منحنی رطوبتی را شاخص کیفیت فیزیکی خاک^۱ نامید (۸). بنابراین هر عاملی که بتواند اندازه و آرایش منفذ خاک را تحت شعاع قرار دهد باعث تغییر شاخص S_i می‌گردد. شاخص S_i توانسته است یک ابزار ارزشمند در کمی‌سازی تخریب فیزیکی یا بهبود آن و نیز در ارزیابی کیفیت فیزیکی خاک‌ها باشد (۹).

ویرجینیا و همکاران (۳۲) با استفاده از دو شاخص S_i و LLWR کیفیت فیزیکی خاک سطحی سه منطقه متفاوت از لحاظ پوشش گیاهی را ارزیابی کردند. نتایج ایشان نشان داد شاخص S_i نسبت به تغییرات ساختمان خاک حساس است. تغییرات شاخص LLWR در مناطق مختلف تابعی از جرم مخصوص ظاهری خاک است. آنان در پایان اظهار داشتند این دو شاخص پارامترهای مناسبی برای بیان کیفیت فیزیکی خاک محاسبه می‌گردند.

اندازه و پایداری خاکدانه‌ها، چون یک ویژگی پویایاست و خیلی سریع به تغییر شرایط مدیریتی و محیطی پاسخ می‌دهد (۵)، توانسته است شاخصی از تغییرات کیفیت خاک ناشی از مدیریت‌ها و شرایط متفاوت باشد (۲). اندازه خاکدانه‌ها و پایداری آنها اثر قابل توجهی بر ویژگی‌های فیزیکی خاک مانند نفوذ پذیری، تهویه، مقاومت خاک، فرسایش و توانایی خاک برای انتقال مایعات، املاح، گازها و گرما دارد (۲۶).

با توجه به این که شوری (EC) و سدیمی بودن (SAR) خاک، بهخصوص در مناطق خشک و نیمه خشک حائز اهمیت است و مطالعات در زمینه اثر این دو وضعیت بر شاخص‌های مذکور اندک می‌باشد، لذا هدف این پژوهش بررسی تأثیر اثرات سطوح مختلف شوری و سدیمی بودن آب آبیاری بر شاخص‌ها و خصوصیات فیزیکی خاک، یعنی K_s، DC، WAS، MWD، S_i، LLWR، WAS و DC باقی لوم رسی و لوم شنی است.

مواد و روش‌ها

تیمارهای شوری و سدیمی

محلول‌هایی با EC و SAR معین (EC در سه سطح ۰/۵، ۰/۱ و ۱۰ dS m^{-۱} و SAR در چهار سطح ۱، ۵، ۱۵ و ۰/۵ mmol/L^{۰/۵}) با استفاده از نمک‌های کلرید سدیم، کلرید کلسیم و کلرید منیزیم (Ca/Mg=1) تهیه گردید. دو خاک غیر شور و غیر سدیمی از زمین‌های کشاورزی منطقه اهر در استان آذربایجان شرقی در کلاس‌های باقی لوم شنی و لوم رسی انتخاب و مقدار لازم از آنها به آزمایشگاه منتقل گردید. سپس ویژگی‌های فیزیکی و شیمیایی عمومی آنها شامل بافت (۱۱)، کربن آلی (۲۱)، کربنات کلسیم معادل (۱۵)، قابلیت هدایت الکتریکی و غلظت سدیم، کلسیم و منیزیم (۲۳) اندازه‌گیری

1- Index of soil physical quality

جدول ۱- ویژگی های فیزیکی و شیمیایی دو خاک بررسی شده

CCE (%)	SAR ((mmolc/L) ^{0.5})	ECe (dS/m)	OC (%)	شن (%)	رس (%)	بافت خاک
۱۰/۲۵	۰/۵۷	۰/۹۶۵	۰/۸۹	۳۹/۲	۲۷/۹	لوم رسی
۷/۵	۱/۵	۰/۴۹۳	۰/۶۸	۶۸/۹	۶/۴	لوم شنی

رطوبت معادل تخلخل تهويه‌ای ۱۰ درصد (۱۲) از رابطه زير به- دست آمد:

$$\theta_{afp} = \theta_s - 0.1 \quad (3)$$

با تعين چهار ثابت رطوبتی، مقادير LLWR در تيمارهای مختلف محاسبه گردید (۷).

محاسبه شاخص S_i

برای به دست آوردن S_i ، از مدل ون گنوختن (۳۰) به صورت زير استفاده شد:

$$\theta = (\theta_s - \theta_r)[1 + (\alpha h)^n]^{-m} + \theta_r \quad (8)$$

بدین منظور داده‌های منحنی رطوبتی به نرم افزار RETC (۳۱) وارد گردید. در برآش داده‌ها اجازه داده شد که θ_s و θ_r به عنوان پارامترهای برآش تلقی شوند. با تعين پارامترهای α ، n و m شاخص S_i از معادله زير محاسبه شد (۸):

$$S_i = -n(\theta_s - \theta_r)[2n - 1/n - 1]^{(1/n-2)} \quad (9)$$

مقادير رطوبت (θ_i) و مکش (h_i) در نقطه عطف منحنی از معادلات زير به دست آمدند (۸):

$$\theta_i = (\theta_s - \theta_r)[2n - 1/n - 1]^{(1/n-1)} + \theta_r \quad (10)$$

$$h_i = 1/\alpha + [n/n - 1]^{1/n} \quad (11)$$

اندازه‌گيري شاخص‌های پايداري خاکدانه

ميانگين قطر خاکدانه (MWD) به روش يودر (۳۳) برای خاکدانه‌های كوچکتر از ۴/۷۵ ميلی‌متر، پايداري مرطوب خاکدانه‌ها (WAS) با استفاده از دستگاه الک مرطوب (۱۶) برای خاکدانه‌های ۱-۲ ميلی‌متر، رس قابل پراكنش (DC) به روش يوجاسوك و کى (۲۲) برای خاکدانه‌های ۱-۲ ميلی‌متر و K_s به روش بار افتان (۱۸) در استوانه‌های فلزی به قطر ۵ و ارتفاع ۴ سانتي‌متر اندازه‌گيري گردید. كليه تجزيه و تحليلهای آماری به شكل فاكتورييل با سه فاكتور بافت خاک، SAR و EC بر پايه طرح كاملاً تصادفي، با استفاده از نرم‌افزار MSTATC انجام گرفت. برخی ویژگی‌های فیزیکی و شیمیایی دو خاک مورد مطالعه قبل از انجام آزمایش در جدول ۱ ارائه شده است.

برای اندازه‌گيري θ_{PWP} داده‌های آزمایشگاهی منحنی رطوبتی به مدل نمایي پيشنهاد شده توسط داسيلوا و همكاران (۷)

برآش گردید. اين مدل به شكل زير است:

$$\theta = \exp(a + b D_b) \Psi^c \quad (1)$$

که در آن Ψ مکش ماتريک (MPa)، D_b جرم مخصوص ظاهری (cm³ cm⁻³)، θ رطوبت حجمی خاک (Mg m⁻³)، a و c ضرائب مدل هستند.

رطوبت ظرفیت مزرعه‌ای در پتانسیل ماتریک ۰/۰۱ MPa و

رطوبت نقطه پژمردگی در پتانسیل ماتریک ۱/۵ MPa، در نظر گرفته شد. برآش داده‌ها از طريق Solver که يکی از امكانات جانبی نرم افزار Excel است، صورت گرفت. اين برنامه ضرایب را طوری انتخاب می‌کند که مجموع مربعات خطای (SSE) بین مقادير اندازه‌گيري شده و مقادير تخمين زده شده کمترین مقدار ممکن باشد (۱۹).

تعين منحنی مقاومت خاک (SRC)

مقاومت فروروی خاک در نمونه‌های دست‌نخورده خاک، در رطوبت‌های معادل مکش‌های ۳۰، ۱۰۰، ۵۰۰ و ۱۵۰۰ kPa

گيری شد. مقاومت فروروی خاک با استفاده از دستگاه ريزفروسنچ مخروطي^۱ ديجيتال (زاویه مخروط ۳۰ درجه، قطر انتهائي مخروط ۶

ميلى‌متر، سرعت فروروي دو ميلى‌متر در دقیقه و با فواصل يك ميلى‌

متر) در فاصله ۱ تا ۳ سانتي‌متری استوانه اندازه‌گيري شد. ميانگين مقاومت خاک در مرکز هر استوانه به عنوان مقاومت فروروي در

محاسبات استفاده گردید. برای تعين θ_{SR} داده‌های مقاومت فروروي در برابر مقدار رطوبت و جرم مخصوص ظاهری خاک، با استفاده از

مدل بوسچر (۴) برآش داده شد. معادله به شكل زير است:

$$SR = d \theta^e D_b^f \quad (2)$$

که در آن D_b جرم مخصوص ظاهری خاک (Mg m⁻³) مقاومت فروروي خاک (Mpa) و θ رطوبت حجمی خاک (cm³ cm⁻³)، d و f ضرایب مدل می‌باشند. برآش داده‌ها به مدل بوسچر،

مشابه با مدل SMC توسط Solver صورت گرفت. پس از تعين ضرایب مدل، با قرار دادن عدد ۲ مگابايسکال به عنوان مقدار بحرانی

مقاومت خاک (۲۹) به جاي SR و با داشتن D_b هر استوانه، رطوبت خاک در مقاومت فروروي ۲ مگابايسکال (θ_{SR}) محاسبه شد.

نتایج و بحث

شاخص LLWR

مقایسه آماری بین میانگین‌ها، با استفاده از آزمون دانکن در سطح احتمال ۵٪ انجام شد که در جدول ۳ ارائه شده است. شاخص LLWR در خاک لوم رسی نسبت به خاک لوم شنی به طور معنی-داری بیشتر شده است. با افزایش SAR و EC، شاخص LLWR به طور معنی‌داری کاهش یافت که دلیل آن افزایش بیشتر θ_{PWP} نسبت به θ_{FC} می‌باشد. با افزایش SAR، مقدار θ_{SR} نیز مشابه با به طور معنی‌داری افزایش یافت. احتمالاً دلیل افزایش هر دوی آنها تخریب ساختمان خاک و پراکنده شدن ذرات رس در اثر افزایش SAR و پر شدن فضاهای خالی بین ذرات سیلت و شن است. دکستره و چان (۱۰) نیز گزارش کردند که کاتیون‌هایی مانند سدیم، با ایجاد پراکندگی باعث سخت شدن خاک و ایجاد بیشترین مقاومت در حالت خشک می‌گردند.

در ۹۸ درصد جرم مخصوص ظاهری اندازه‌گیری شده، دو ثابت رطوبتی θ_{FC} و θ_{PWP} به ترتیب مشخص کننده حد بالای و پایینی LLWR بودند. نتایج تجزیه واریانس (ANOVA) اثرات بافت، SAR و EC بر LLWR و ثابت‌های رطوبتی (θ_{WP} , θ_{SR} , θ_{FC} , θ_{APP})، در جدول ۲ ارائه شده است. اثر بافت خاک و SAR بر LLWR و بر ثابت‌های رطوبتی، در سطح احتمال یک درصد معنی‌دار شده است. بر دو ثابت رطوبتی θ_{FC} و θ_{PWP} و نیز θ_{APP} ، در سطح احتمال یک درصد تأثیر معنی‌دار داشت. اثر متقابل بافت، EC و SAR و ثابت‌های رطوبتی، به دوره بصورت توأم، بر LLWR و ثابت‌های رطوبتی، به جز دو مورد، در سطح احتمال یک درصد معنی‌دار گردید.

جدول ۲- تجزیه واریانس اثرات بافت خاک و کیفیت آب آبیاری بر ثابت‌های رطوبتی و LLWR

میانگین مربعات					منبع تغییر	درجه آزادی
LLWR	θ_{SR}	θ_{PWP}	θ_{FC}	θ_{APP}		
۴۶/۷۸**	۱۱/۴۱۵**	۴۷۵/۳۶**	۴/۵۵۸**	.۰/۹۳۹**	۱	بافت خاک
۵/۱**	.۰/۴۸۶**	۱۲/۰۷۷**	.۰/۰۹**	.۰/۰۱۱**	۳	SAR
۰/۶۰۶ **	.۰/۰۰۳ ^{ns}	۴/۷۵۲**	.۰/۰۲۷**	.۰/۰۰۵ ^{ns}	۲	EC
۱/۱۲۳**	.۰/۰۱۸ ^{ns}	۲/۱۰۴**	.۰/۰۸**	.۰/۰۰۸ **	۳	SAR×بافت
۳/۰۱۵**	.۰/۰۵۸**	۴/۰۴۶**	.۰/۰۲۱**	.۰/۰۰۳ ^{ns}	۲	EC×بافت
۱/۲۶**	.۰/۰۵۴**	۰/۹۲۲**	.۰/۰۶**	.۰/۰۰۷**	۶	EC×SAR
۲/۹۴۲**	.۰/۰۸**	۲/۵۳۷**	.۰/۰۰۷**	.۰/۰۰۱ ^{ns}	۶	SAR×EC×بافت
.۰/۰۱۹	.۰/۰۰۷	.۰/۰۲۲	.۰/۰۰۱	.۰/۰۰۲	۱۶۸	خطا
۲/۳۱	۳/۳۳	۲/۱۷	۲	۱/۵	ضریب تغییرات (%)	

*، ** و ns: به ترتیب تفاوت معنی‌دار در سطح احتمال پنج درصد، یک درصد و غیر معنی‌دار

جدول ۳- مقایسه میانگین‌های ثابت‌های رطوبتی و LLWR با استفاده از آزمون دانکن

میانگین (حجمی)					سطح تیمار	تیمار
LLWR	θ_{SR}	θ_{PWP}	θ_{FC}	θ_{APP}		
.۰/۱۸۲ ^a	.۰/۱۵۴ ^a	.۰/۱۹۲ ^a	.۰/۳۷۴ ^a	.۰/۴۶۸ ^b	لوم رسی	بافت خاک
.۰/۱۵۷ ^b	.۰/۰۹۴ ^b	.۰/۱۱۹ ^b	.۰/۲۷۶ ^b	.۰/۴۶۹ ^a	لوم شنی	
.۰/۱۷۶ ^a	.۰/۱۲۱ ^a	.۰/۱۴۲ ^b	.۰/۳۱۸ ^b	.۰/۴۵۹ ^a	.۰/۵	
.۰/۱۶۷ ^b	.۰/۱۲ ^a	.۰/۱۴۷ ^b	.۰/۳۱۴ ^b	.۰/۴۶۲ ^a	۴	EC (dS m ⁻¹)
.۰/۱۶۸ ^b	.۰/۱۲۱ ^a	.۰/۱۵۸ ^a	.۰/۳۲۶ ^a	.۰/۴۵۸ ^a	۱۰	
.۰/۱۸۶ ^a	.۰/۱۰۷ ^c	.۰/۱۳۸ ^a	.۰/۳۲۴ ^b	.۰/۴۶۱ ^a	۱	
.۰/۱۸۲ ^a	.۰/۱۱۶ ^c	.۰/۱۳۹ ^a	.۰/۳۲۲ ^b	.۰/۴۵۸ ^a	۵	SAR (mmol/L) ^{0.5}
.۰/۱۶۷ ^b	.۰/۱۲۸ ^b	.۰/۱۵۶ ^b	.۰/۳۲۳ ^b	.۰/۴۵۹ ^a	۱۵	
.۰/۱۷۱ ^b	.۰/۱۳۵ ^a	.۰/۱۶۱ ^b	.۰/۳۳۳ ^a	.۰/۴۵۵ ^a	۲۵	

میانگین‌های دارای حرف لاتین مشابه در سطح احتمال پنج درصد اختلاف معنی‌دار ندارند.

خاک لوم شنی اندکی افزایش نشان داد؛ اما معنی دار نبود. h_i در خاک رسی و θ_i در خاک لوم شنی به طور معنی دار بیشتر بود. بیشتر بودن θ_i در خاک لوم شنی احتمالاً مربوط به بیشتر بودن تخلخل کل و در نتیجه بیشتر بودن آب نگهداری شده در نقطه نزدیک اشباع می باشد. شوری اثر معنی داری بر شاخص S_i نداشت. احتمالاً اثر هماوری شوری توسط اثر پراکنش چرخه های خیس و خشک شدن ختنی شده و در نتیجه اثر شوری بر S_i معنی دار نشده است. S_i به عنوان شاخصی از کیفیت فیزیکی خاک، با افزایش SAR از سطوح ۱ و ۵ به سطوح ۱۵ و ۲۵ به طور معنی داری کاهش یافت. کرسیمانو و همکاران (۶) گزارش کردند با افزایش شوری و سدیمی بودن آب آبیاری ساختمان خاک، توزیع اندازه و پیوستگی منافذ، تحت تأثیر قرار گرفته و در نتیجه سبب کاهش شبیه منحنی رطوبتی در ناحیه غیراشباع می گردد.

شاخص S_i

نتایج تجزیه واریانس حاکی از آن است که تنها اثر فاکتور SAR بر شاخص S_i در سطح احتمال یک درصد معنی دار می باشد (جدول ۴). فاکتور EC اثر معنی داری بر h_i و θ_i داشت؛ اما بر S_i تأثیر نداشت. روسو و برسلر (۲۵) گزارش دادند که با افزایش SAR خاک، شبیه منحنی رطوبتی در ناحیه غیراشباع کاهش می باشد. با افزایش SAR غلظت یون های سدیم در لایه پخشیده دوگانه اطراف ذرات زیاد شده و در نتیجه رخداد دو فرآیند آماس و پراکندگی، منافذ خاک مسدود شده و ساختمان خاک تخریب می گردد. مقایسه میانگین های S_i , h_i و θ_i تحت تأثیر بافت، SAR و EC در سطح احتمال پنج درصد به روش آزمون دانکن انجام شد و نتایج آن در جدول ۵ ارائه شده است. مقدار S_i در بافت لوم رسی نسبت به

جدول ۴- تجزیه واریانس اثرات بافت و کیفیت آب آبیاری بر h_i و θ_i و شاخص S_i

میانگین مریعات			درجه آزادی	منبع تغییر
S_i	θ_i	h_i		
۴/۳ ^{ns}	۲۷۵۷/۸**	۶۸۶۶۲/۶**	۱	بافت خاک
۷/۵**	۲۲۳۸/۶**	۲۱۱۶/۴**	۳	SAR
۷/۱ ^{ns}	۶۰۷۸/۲**	۱۱۳۴/۱**	۲	EC
۱/۵ ^{ns}	۴۱۲/۵ ^{ns}	۲۲۱۵/۴**	۳	SAR×بافت
۰/۶ ^{ns}	۶۰۸/۱ ^{ns}	۴۵۰/۱*	۲	EC×بافت
۱/۳ ^{ns}	۲۹۵/۱ ^{ns}	۲۶۲/۸ ^{ns}	۶	EC×SAR
۱/۹ ^{ns}	۳۶۷/۴ ^{ns}	۵۴۹/۶**	۶	SAR×EC×بافت
۱/۱	۲۱۶/۵	۱۲۰/۳	۴۸	خطا
۱۹/۴۲	۴/۳۶	۲۵/۶۹		ضریب تغییرات (%)

*: به ترتیب تفاوت معنی دار در سطح احتمال پنج درصد، یک درصد و تفاوت غیر معنی دار

جدول ۵- مقایسه میانگین h_i و θ_i و شاخص S_i با استفاده از آزمون دانکن

میانگین			سطوح تیمار	تیمار
S_i	θ_i	h_i		
۵/۶۴ ^a	۰/۳۳ ^b	۷۳/۵۹ ^a	لوم رسی	بافت خاک
۵/۱۵ ^a	۰/۳۴ ^a	۱۱/۸۲ ^b	لوم شنی	
۵/۱۱ ^a	۰/۳۷ ^b	۴۸/۲۴ ^a	۰/۵	
۵/۷۱ ^a	۰/۳۴ ^a	۴۴/۸۷ ^a	۴	EC (dS m ⁻¹)
۵/۳۷ ^a	۰/۳۵ ^a	۳۵/۰۱ ^b	۱۰	
۶/۰۹ ^a	۰/۳۴ ^a	۳۴/۶۱ ^b	۱	
۵/۸۱ ^a	۰/۳۵ ^a	۳۲/۱۹ ^b	۵	SAR (mmol _c /L) ^{0.5}
۴/۸۷ ^b	۰/۳۷ ^b	۵۳/۳۲ ^a	۱۵	
۴/۸۱ ^b	۰/۳۳ ^b	۵۰/۷۱ ^a	۲۵	

میانگین های دارای حرف لاتین مشابه در سطح احتمال پنج درصد اختلاف معنی دار ندارند.

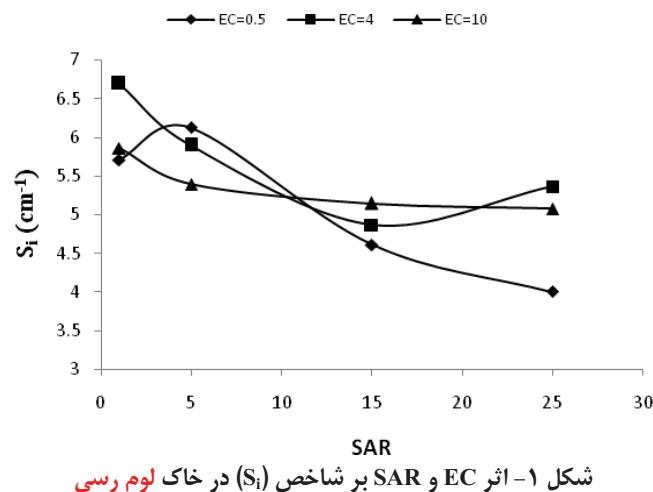
این معنی باشد که شاخص مذکور یک شاخص غیرحساس به SAR و EC است و لذا پارامتری مفید و دقیق برای ارزیابی اثرات شوری و سدیمی بودن آب آبیاری بر خاک نباشد. برخلاف MWD، اثر بافت بر شاخص WAS غیر معنی دار ولی اثر SAR و EC بر آن در سطح احتمال یک درصد معنی دار می‌باشد. یعنی تأثیرپذیری MWD و SAR از بافت، EC و WAS درست برخلاف یکدیگر بوده است. بر اساس جدول ۶ اثرات اصلی هر سه فاکتور (بافت، SAR و SAR) و نیز اثرات متقابل آنها (به جز اثر متقابل خاک و EC) در سطح احتمال یک درصد معنی دار بوده است. بنابراین در میان شاخص‌های پایداری خاکدانه‌ها، DC بیشترین تأثیرپذیری از SAR و EC را نشان داد. اثرات اصلی هر سه فاکتور (خاک، SAR و EC) و همچنین اثر متقابل آنها بر K_s در سطح احتمال یک درصد معنی دار است (جدول ۶).

مکش در نقطه عطف منحنی رطوبتی (h_i) با افزایش EC کاهش ولی با افزایش SAR افزایش یافته است که بیانگر تاثیر مخرب آن بر ساختمان خاک است. این یافته مطابق با نتایج مصدقی و همکاران (۲۰) می‌باشد. شکل ۱ نشان می‌دهد با افزایش EC آب آبیاری از ۵٪ به ۱۰٪ شدت کاهش S_i در مقابل SAR کمتر است و نمودار شبیه ملایم‌تری دارد. به این معنی که افزایش EC سبب کاهش اثرات مخرب SAR بر ساختمان خاک شده است.

شاخص‌های پایداری (DC, WAS, MWD) و هدایت

هیدرولیکی اشباع (K_s)

نتایج تجزیه واریانس شاخص‌های پایداری و هدایت هیدرولیکی اشباع در جدول ۶ ارائه شده است. در مورد شاخص MWD (برای خاکدانه‌های کوچکتر از ۴/۷۵ mm)، تنها اثر بافت معنی دار است ($P \leq 0.01$). معنی دار نبودن اثر SAR و EC روی MWD شاید به



شکل ۱- اثر EC و SAR بر شاخص (S_i) در خاک لوم رسی

جدول ۶- تجزیه واریانس برای صفات DC, WAS, MWD و K_s

K_s	میانگین مربعات			درجه آزادی	منبع تغییر
	DC	WAS	MWD		
۲/۷۸۹**	۱/۲۴۴**	۱۳/۸۲۱ns	۱۰/۱۷۴**	۱	بافت خاک
۰/۰۲۵**	۳/۶۷۷**	۸۰/۳۴۴**	۰/۴۹۶ns	۳	SAR
۰/۰۱۴**	۰/۸۹۷**	۳۱۴۱/۶۱۷**	۰/۰۸۹ns	۲	EC
۰/۰۱۸**	۰/۲۸۹**	۱۵۵/۴۱۳ns	۰/۱۹۹ns	۳	بافت خاک×SAR
۰/۰۱**	۰/۰۳ns	۵۰/۲۳۶ns	۰/۱۹۴ns	۲	بافت خاک×EC
۰/۰۱**	۰/۷۱۶**	۸۰/۵۰۶ns	۰/۱۸۹ns	۶	EC×SAR
۰/۰۰۵**	۰/۱۰۵**	۸۴/۸۲۷ns	۰/۲۲۸ns	۶	بافت خاک×EC×SAR
۰/۰۰۱	۰/۰۱۲	۶۲/۲۵	۰/۳۷۶	۴۸	خطا
۶/۵	۱۳/۰۲	۱۷/۴۷	۲۴/۳۹		ضریب تغییرات (%)

ns: به ترتیب اختلاف معنی دار در سطح یک درصد و اختلاف بی معنی **

SAR DC به طور معنی‌دار کاهش یافت. در یک EC ثابت با افزایش SAR آب آبیاری، شاخص WAS به طور معنی‌دار کاهش و DC افزایش نشان داد. به طور کلی افزایش SAR آب آبیاری، پتانسیل خاک برای آماس، پراکندگی رس و فروپاشی خاکدانه‌ها را افزایش می‌دهد (۲۸). K_s در خاک لوم شنی به طور قابل توجه و معنی‌داری از خاک لوم رسی بیشتر بود که با توجه به تفاوت در توزیع اندازه منافذ بین دو خاک، تفاوت در K_s نیز قابل توجیه است. K_s با افزایش SAR به طور معنی‌دار کاهش و با افزایش EC افزایش یافت. پراکنده‌شدن شدن ذرات رس موجب بسته شدن منافذ خاک، کاهش نفوذ آب و افزایش رواناب و فرسایش می‌گردد. افزایش EC باعث بهبودی ساختمان خاک و تشکیل منافذ بزرگ‌تر شده است. آب‌های آبیاری با کیفیت پایین بر ویژگی‌های شیمیایی خاک اثر گذاشته و منجر به پراکنش ذرات خاک، انسداد سطحی و کاهش نفوذپذیری و هدایت هیدرولیکی می‌گرد (۱۴ و ۲۷).

نتیجه‌گیری

کیفیت آب آبیاری، بیشتر ویژگی‌ها و شاخص‌های فیزیکی خاک را تحت تأثیر قرار داد. استفاده از آب آبیاری با کیفیت پایین (SAR زیاد و EC کم) باعث کاهش شاخص‌های کیفیت فیزیکی خاک، یعنی S_i و LLWR گردید. در یک EC ثابت، با افزایش SAR هر دو شاخص S_i و LLWR به طور معنی‌دار کاهش یافتند. افزایش یون سدیم سبب پراکندگی ذرات خاک و تبدیل منافذ درشت به منافذ ریزتر و مسدود شدن برخی منافذ گردید که در نتیجه باعث افزایش رطوبت نگهداری، بهویژه در مکش‌های ماتریک زیاد و همچنین کاهش پایداری خاکدانه‌ها (WAS) و افزایش غلظت رس معلق در محلول و کاهش هدایت هیدرولیکی خاک شد.

میزان درصد افزایش یا کاهش شاخص‌های مختلف در SAR=۱ نسبت به SAR=۲۵ نشان می‌دهد میزان تأثیرپذیری این شاخص‌ها از SAR آب آبیاری به ترتیب MWD<LLWR<S_i<WAS<K_s<DC تأثیرپذیری این شاخص‌ها از EC آب آبیاری به ترتیب مشاهده می‌شود که شاخص LLWR و S_i نسبت به شاخص‌های دیگر حساسیت کمتری نسبت به SAR و آب آبیاری از خود نشان دادند.

تأثیرگذاری بسیار معنی‌دار تیمارهای EC و SAR بر DC و K_s در مقابل MWD احتمالاً به این دلیل است که SAR بیشتر روی بخش ریز خاکدانه‌ها (۱-۲ میلی‌متر) تأثیر گذاشته و زمان آزمایش یا تعداد سیکل‌های خشک و مرطوب شدن به اندازه کافی زیاد نبوده تا بر خاکدانه‌های درشت نیز تأثیر بگذارد. MWD خاک لوم شنی نسبت به خاک لوم رسی به طور معنی‌داری بیشتر است (جدول ۷). نیشابوری و همکاران (۱) گزارش دادند شاخص MWD تأثیرپذیری معنی‌داری از کربنات کلسیم و SAR نداشت؛ ولی به طور معنی‌داری با درصد شن و درصد رس همبستگی داشت. آنان همچنین بیان کردند بکارگیری این شاخص برای مقایسه پایداری ساختمان خاک‌های مناسب است که تفاوت آنها عمده‌تاً بر مبنای بافت خاک و نه بر مبنای خصوصیاتی نظری کربنات کلسیم معادل، SAR یا EC باشد. میانگین شاخص MWD در خاک لوم رسی و لوم شنی به ترتیب ۰/۳۴۳ و ۰/۴۹۲ mm بود. کمتر بودن مقدار MWD در خاک لوم رسی می‌تواند به خاطر پایداری کمتر خاکدانه‌ها در این خاک باشد. بین سطوح مختلف SAR و EC از نظر شاخص MWD اختلاف معنی‌داری دیده نشد.

جدول ۷- مقایسه میانگین MWD، WAS، DC و K_s با استفاده از آزمون دانکن

تیمار	میانگین			سطوح تیمار	
	K _s	DC	WAS		
بافت خاک	۲/۱۴ ^b	۰/۹۹ ^a	۴۴/۷۳ ^a	۰/۳۴ ^b	لوم رسی
	۳۴/۶۲ ^a	۰/۷۲ ^b	۴۵/۶۱ ^a	۰/۴۵ ^a	لوم شنی
EC (dS m ⁻¹)	۶/۵ ^b	۱/۰۱ ^a	۵۷/۶۶ ^a	۰/۴۰ ^a	۰/۵
	۷/۵۵ ^b	۰/۹۲ ^b	۴۲/۶۶ ^b	۰/۳۹ ^a	۴
	۸/۴۱ ^c	۰/۶۴ ^c	۳۵/۲۰ ^c	۰/۳۷ ^a	۱۰
SAR (mmol _c /L) ^{۰.۵}	۸/۸۰ ^a	۰/۳۷ ^d	۵۳/۶۶ ^a	۰/۳۸ ^a	۱
	۸/۷۷ ^a	۰/۵۹ ^c	۴۷/۴۳ ^b	۰/۳۹ ^a	۵
	۶/۹۸ ^b	۱/۱۱ ^b	۴۰/۲۶ ^c	۰/۴۲ ^a	۱۵
	۵/۸۲ ^c	۱/۳۵ ^a	۳۹/۴۲ ^c	۰/۳۷ ^a	۲۵

میانگین‌های دارای حرف لاتین مشابه در سطح احتمال پنج درصد اختلاف معنی‌دار ندارند.

بین بافت‌ها از لحاظ شاخص WAS اختلاف معنی‌داری مشاهده نگردید؛ اما شاخص DC خاک لوم رسی نسبت به خاک لوم شنی به طور معنی‌دار بیشتر است. با افزایش EC، هر دو شاخص WAS و

منابع

- ۱- نیشابوری م.ر، صفرعلیزاده ن، اوستان ش. و تورچی م. ۱۳۸۷. مقایسه شاخص‌های پایداری ساختمان و تأثیرپذیری آنها از خصوصیات خاک. مجله دانش کشاورزی، ۱۸(۳): ۱۱۲-۹۹.
- 2- Arshad M.A., and Coen G.M. 1992. Characterization of soil quality: physical and chemical criteria. *American Journal of Alternative Agriculture*, 7: 25-31.
 - 3- Benjamin J.G., Nielsen D.C., and Vigil M.F. 2003. Quantifying effects of soil conditions on plant growth and crop production. *Geoderma*, 116: 137-148.
 - 4- Busscher W.J. 1990. Adjustment of flat-tipped penetrometer resistance data to common water content. *American Society Agricultural Engineers*, 3: 519-524.
 - 5- Caravaca F., Lax A., and Albaladgeo J. 2004. Aggregate stability and characteristics of particle size fractions in cultivated and forest soils of semiarid Spain. *Soil & Tillage*, 78: 83-90.
 - 6- Crescimanno G., Iovino M., and Provenzano G. 1995. Influence of salinity and sodicity on soil structural and hydraulic characteristics. *Soil Science Society of America Journal*, 59: 1701-1708.
 - 7- Da Silva A.P., Kay B.D., and Perfect E. 1994. Characterization of the least limiting water range of soils. *Soil Science Society of America Journal*, 58: 1775-1781.
 - 8- Dexter A.R. 2004a. Soil physical quality. Part I: Theory, effects of soil texture, density and organic matter, and effects on root growth. *Geoderma*, 120: 201-214.
 - 9- Dexter A.R. 2004b. Soil physical quality. Part II: Friability, tillage, tilth and hard-setting. *Geoderma*, 120: 215-226.
 - 10- Dexter A.R., and Chan K.Y. 1991. Soil mechanical properties as influenced by exchangeable cations. *Eur. J. Soil Sci.*, 42: 219-226.
 - 11- Gee G.W. 2002. Particle size analysis. In: H.D. Jacob and G. Clarke Topp, Co-editor (ed.). pp. 201-414. *Methods of Soil Analysis. Part 4. Physical Methods*. Soil Sci. Soc. A., Madison, WI. , USA. Jaskson ML, 1958. *Soil Chemical Analysis*. Printice- Hall.
 - 12- Grable A.R., and Siemer E.G. 1968. Effects of bulk density, aggregate size, and soil water suction on oxygen diffusion, redox potential and elongation of corn roots. *Soil Sci. Soc. Am. J*, 32: 180-186.
 - 13- Haise H.R., Haas H.J., and Jensen L.R. 1955. Soil moisture studies of some Great Plains soils. II. Field capacity as related to 1/3-atmosphere percentage, and minimum point as related to 15- and 26-atmosphere percentage. *Soil Science Society of America Proceedings*, 19: 20-25.
 - 14- Halliwell D.J., Barlow K.M., and Nash D.M. 2001. A review of the effects of wastewater sodium on soil physical properties and their implications for irrigation systems. *Australian Journal of Soil Research*, 39: 1259-1267.
 - 15- Jasckson M.L. 1958. *Soil Chemical Analysis*. Printice- Hall, Englewood Cliff, 480.
 - 16- John R.N., and Kim S.P. 2002. Aggregate stability and size distribution. In: H.D. Jacob and G. Clarke Topp, Co-editor (Ed.). pp. 201-414. *Methods of Soil Analysis. Part 4. Physical Methods*. Soil Sci. Soc. A., Madison, WI. , USA.
 - 17- Klute A. 1986. Water retention: laboratory methods. pp. 635- 662.In: Klute, A. (Ed.), *Methods of Soil Analysis: Part 1. 2nd ed. Physical and Mineralogical Methods.*, Agron. Monogr., vol. 9. ASA and SSSA, Madison, WI.
 - 18- Klute A., and Dirksen C. 1986. Hydraulic conductivity and diffusivity: Laboratory methods. pp: 687-734. In: A. Klute (ed.), *Method of Soil Analysis. Part 1, 2nd ed.* Agron. Monogr. 9. ASA and SSSA, Madison, WI.
 - 19- Leao T.P., and Da Silva A.P. 2004. A simplified excel® algorithm for estimating the least limiting water range of soils. *Sci. Agric. (Piracicaba, Braz.)*, 61: 649-654
 - 20- Mosaddeghi M.R., Khatar M., Dexter A.R. Mahboubi M.M. 2008. Water characteristic curve and physical quality of soil as influenced by water salinity and sodicity. 2nd International Salinity Forum. Salinity, water and society-global issues, local action.
 - 21- Nelson D.W., and Sommers L.E. 1996. Total carbon, organic carbon and organic matter. pp. 961-1010.In: D.L. Sparks (Ed.). *Methods of Soil Analyses. Part 3. Chemical Methods*. SSSA. Madison, WI.
 - 22- Pojasok T., and Kay B.D. 1990. Assessment of a combination of wet sieving and turbidimetry to characterize the structure stability of moist aggregates. *Can. J. Soil. Sci*, 70: 33-42.
 - 23- Richards L.A. 1954. Diagnosis and Improvement of Saline and Alkali Soils. *Agriculture Handbook No. 60*. USDA, Riverside.
 - 24- Richards L.A., and Weaver L.R. 1944. Fifteen-atmosphere percentage as related to the permanent wilting point. *Soil Sci*, 56: 331-339.
 - 25- Russo D., and Bresler E. 1980. Soil-water-pressure relationships as affected by soil solution composition and concentration. In: Banin A., and Kafkafi, U. (Eds.) *Agrochemicals in Soils*. Pergamon Press, Oxford, pp: 287-296.
 - 26- Seybold C.A., and Herrick J.E. 2001. Aggregate stability kit for soil quality assessments. *catena*, 44: 37-45.
 - 27- Shainberg I., and Letey J. 1984. Response of soils to sodic and saline conditions. *Hilgardia*, 61: 21-57.
 - 28- Tajik F., Rahimi H., and Pazira E. 2003. Effects of electrical conductivity and sodium adsorption ratio of water on

- aggregate stability in soils with different organic matter content. *Journal of Agriculture Science and Technology*, 5: 67-75.
- 29- Taylor H.M., Roberson G.M., and Parker J.J. 1966. Soil strength– root penetration relations for medium to coarse-textured soil materials. *Soil Science*, 102: 18– 22.
- 30- Van Genuchten M.T. 1980. A closed-form equation for predicting the hydraulic conductivity of unsaturated soils. *Soil Sci. Soc. Am. J*, 44: 892–898.
- 31- Van Genuchten M.T., Leij F.J., and Yates S.R. 1991. The RETC code for quantifying the hydraulic functions of unsaturated soils. USDA, US Salinity Laboratory, Riverside, CA.
- 32- Virginia P.P., Maria E.O.E., Genelicio C.R., and Teogenes S.D.O. 2010. Least limiting water range and S index to evaluate some soil physical quality in the northeast Brazil. 19th World Congress of Soil Science, Soil Solutions for a Changing World.
- 33- Yoder R.E. 1936. A direct method of aggregate analysis and a study of a physical nature of erosion losses. *J. Am. Agron*, 28: 337-351.
- 34- Zou G., Sands R., Buchan G., and Hudson I. 2000. Least limiting water range: A potential indicator of soil physical quality of forest soil. *Aust. J. Soil Res*, 38: 947-958.



Salinity and Sodicity Effects of Irrigation Water on Soil Physical Quality Criteria

H. Ghafari^{1*}- M.R. Neyshabouri²

Received: 28-12-2010

Accepted: 20-11-2011

Abstract

Least limiting water range (LLWR), a proposed soil physical quality index, is the range of soil water content at which plant growth is least limited by water potential, aeration and soil mechanical resistance. The slope of the soil water retention curve at its inflection point (S_i) is also considered as a soil physical quality index which controls important soil physical behaviors. The purpose of this study was to assess the effects of electrical conductivity (EC) and sodium adsorption ratio (SAR) of the prepared solutions as irrigation water on LLWR and S_i in two clay loam and sandy loam soils under laboratory conditions. The treatments consisted of applying irrigation waters with three levels of EC (0.5, 4 and 10 dS m⁻¹) and four levels of SAR (1, 5, 15 and 25). Soil columns were arranged and irrigated with the prepared solution for 12 weeks during six wetting and drying cycles. At the end of this period LLWR, S_i and soil aggregate stability indices including MWD, WAS, DC and saturated hydraulic conductivity (K_s) were measured. Analysis of variance showed that the effect of soil texture, SAR and EC on LLWR was significant ($P \leq 0.01$) and increase in SAR and EC lead to decrease in LLWR. Increase in SAR from 1 to 25 resulted significant ($P \leq 0.01$) decrease in S_i index while S_i remained unaltered by EC of the irrigation water. DC, WAS and K_s than two indicators LLWR and S_i most affected by irrigation water EC and SAR.

Keywords: Least limiting water range, Soil physical quality, Water retention curve, Soil aggregate stability