

نقش مقادیر مختلف سنگریزه بر برخی شاخص‌های کیفیت فیزیکی یک خاک لوم سیلیتی

حسین عسگرزاده^{۱*}، فرج اسدزاده^۲، پروین خالقی^۲

۱. استادیار، گروه علوم خاک دانشگاه ارومیه

۲. استادیار، گروه علوم خاک دانشگاه ارومیه

۳. دانشجوی کارشناسی ارشد، گروه علوم خاک دانشگاه ارومیه

(تاریخ دریافت: ۱۳۹۵/۷/۷ - تاریخ بازنگری: ۱۳۹۵/۱۰/۱۹ - تاریخ تصویب: ۱۳۹۵/۱۰/۲۵)

چکیده

در این پژوهش نقش مقدار سنگریزه خاک بر شکل منحنی‌های مشخصه رطوبتی و مقاومت فروروی خاک بررسی شد. همچنین ارتباط شاخص‌های کیفیت فیزیکی خاک با مقدار سنگریزه مورد بررسی قرار گرفت. کلاس بافت خاک مورد مطالعه لوم سیلیتی با ۵ درصد وزنی سنگریزه اولیه با قطر ۵ تا ۲۰ میلی‌متر بود. از گلدان‌های بزرگ مجهز به سیستم زهکشی با ابعاد 40×50 و عمق ۵۰ سانتی‌متر استفاده شد. آزمایش با ۶ تیمار و ۳ تکرار در قالب طرح کاملاً تصادفی در گلخانه دانشگاه ارومیه انجام شد. تیمارها شامل شش سطح ۵، ۱۰، ۱۵، ۲۰، ۲۵ و ۳۰ درصد وزنی سنگریزه با اندازه ۵ تا ۲۰ میلی‌متر بود. بعد از کشت گندم گلدان‌ها در فضای باز قرار گرفته و در طول آزمایش تمام تیمارها آب کافی از طریق آبیاری و بارندگی دریافت کردند. مقدار رطوبت خاک در نقاط مهم پتانسیلی خاک در تیمارهای مورد بررسی تفاوت معنی‌داری داشت. بیشترین ($40/322 \text{ cm}^3 \text{ cm}^{-3}$) و کمترین ($0/269 \text{ cm}^3 \text{ cm}^{-3}$) مقدار رطوبت در مکش ماتریک 100 hPa به ترتیب برای مقدار سنگریزه معادل با ۱۰ و ۳۰ درصد به دست آمد. افزایش سنگریزه باعث شد که مقاومت فروروی ۲ به عنوان مقدار بحرانی برای رشد ریشه گیاهان در رطوبت‌های کمتری اتفاق بیفتد. رابطه معنی‌داری بین مقدار رطوبت در مقاومت فروروی ۲ MPa و مقدار سنگریزه بدست آمد. افزایش مقدار سنگریزه از مقدار طبیعی (۵ درصد) به ۳۰ درصد به ترتیب موجب افزایش بیش از ۱۱ و ۲۵۴ درصدی چگالی ظاهری (BD) و مدت زمان نفوذ آب در خاک (T_1) شد.

واژه‌های کلیدی: مقدار سنگریزه، منحنی مشخصه رطوبتی، منحنی مقاومت فروروی خاک، کیفیت فیزیکی خاک

مقدمه

مطالعات گلدانی و گلخانه‌ای، خاک عبور داده شده از الک ۲ یا ۵ میلی‌متری به عنوان بستر آزمایش‌ها مورد استفاده قرار می‌گیرد. با توجه به اینکه حذف مقادیری از سنگریزه موجود در خاک‌های طبیعی سبب تغییر ویژگی‌های فیزیکی خاک می‌شود، نتایج حاصل از این آزمایش‌ها می‌تواند متفاوت از شرایط واقعی (در حضور مقادیر مختلف سنگریزه) باشد. بررسی‌ها نشان می‌دهد که قطعات سنگی، مقدار ذخیره آب (Cousin *et al.*, 2003; Brakensiek and Rawls, 2003) و سرعت نفوذ آب در خاک (Brabec and Baeten, 1994; Baetens *et al.*, 2009) را تحت تأثیر قرار دهنند. حضور سنگریزه‌ها می‌تواند از طریق تغییر در توزیع منافذ خاک بر کیفیت فیزیکی خاک (SPQ) تأثیرگذار باشد. از شاخص‌های مختلفی برای کمی‌سازی سطح یا درجه SPQ استفاده می‌شود. Dexter, (2004a) شاخص^۱ S (شیب منحنی مشخصه رطوبتی خاک در نقطه عطف) را به عنوان شاخص کمی کیفیت فیزیکی

بسیاری از خاک‌های زراعی به طور طبیعی حاوی مقادیر مختلفی از سنگریزه در افق‌های خود می‌باشند. توزیع خاک‌های سنگریزه‌ای از منطقه‌ای به منطقه دیگر متفاوت بوده و در مناطق مدیترانه‌ای و کوهستانی خاک‌ها حاوی مقادیر قابل توجهی از سنگریزه هستند (Poesen and Lavee, 1994). سنگریزه شامل تمام ذرات منفرد بزرگ‌تر از ۲ میلی‌متر است. اغلب خاک‌های کشاورزی حاوی مقادیر مختلفی از سنگریزه می‌باشند که می‌توانند ویژگی‌های خاک را تحت تأثیر قرار دهنند. هرچند در پژوهش‌های اندکی که در خصوص تأثیر سنگریزه بر منحنی نگهداری رطوبتی خاک و رفتار فشردنگی خاک (Rücknagel *et al.*, 2012) انجام گرفته است به نقش معنی‌دار مقدار سنگریزه بر این ویژگی‌ها تأکید شده است اما در اغلب

* نویسنده مسئول: asgarzadeh8688@gmail.com

1. Dexter's index of soil physical quality

است که معمولاً برای توصیف درجه فشردگی و وضعیت ساختمنی خاک به کار می‌رود و به علت ارتباط تنگاتنگ با وضعیت تهویه و مقاومت فروروی خاک، می‌تواند به عنوان شاخصی از کیفیت فیزیکی خاک به کار رود. Rucknagel (2012) et al., دریافتند که افزایش مقدار سنگریزه در حدود ۲۵ درصد حجمی، چگالی ظاهری خاک را افزایش می‌دهد. مقاومت فروروی خاک (Q) نیز یکی از شاخص‌های کیفیت فیزیکی خاک است که می‌تواند در اثر حضور سنگریزه در خاک تغییر نماید. این پارامتر بیان‌گر مقاومت خاک در برابر فروبردن یک جسم میله‌ای شکل به درون آن می‌باشد (Soane and van Ouwerkerk, 1994). این مشخصه می‌تواند به وسیله رطوبت، بافت و شرایط ساختمنی خاک تحت تأثیر قرار گیرد که در این بین مقدار آب خاک بیشترین اهمیت را دارد (Dexter et al., 2007). هرچه مقاومت مکانیکی خاک در برابر فروروی ریشه افزایش یابد، میزان رشد ریشه کاهش یافته، شکل ریشه‌ها تغییر کرده و فرآیندهای مهمی که در قسمت هوایی گیاه صورت می‌گیرد، مختلف می‌گردد (To and Kay, 2005). مقادیر مقاومت فروروی خاک که توسعه ریشه را در خاک محدود می‌کند در دامنه‌ای بین ۱/۵ تا ۴ مگاپاسکال گزارش شده و ۲ مگاپاسکال da Silva (et al., 1994) مقداری است که بیشتر مورد قبول واقع شده است.

تمام شاخص‌های ذکر شده تحت تأثیر منحنی‌های رطوبتی و مقاومت فروروی خاک قرار می‌گیرند. لذا هر عاملی مانند مقدار سنگریزه که منحنی‌های رطوبتی و مقاومت فروروی خاک را تغییر دهد می‌تواند بر مقدار شاخص‌های کیفیت فیزیکی خاک موثر باشد. از این رو شناخت دقیق نقش سنگریزه در ویژگی‌های فیزیکی خاک و متعاقب آن بر کیفیت فیزیکی خاک می‌تواند از نظر مدیریت خاک بسیار سودمند باشد. بررسی اثر مقادیر مختلف سنگریزه در تغییر شکل منحنی‌های مشخصه رطوبتی و مقاومت فروروی خاک و تعیین ارتباط شاخص‌های کیفیت فیزیکی خاک و سرعت نفوذ آب در خاک با افزایش مقدار سنگریزه از اهداف این پژوهش بودند.

مواد و روش‌ها

در این آزمایش از گلدان‌های بزرگ مجهز به سیستم زهکشی با سطح ابعاد 40×50 و عمق ۵۰ سانتی‌متر استفاده شد. آزمایش با ۶ تیمار و ۳ تکرار در قالب طرح کاملاً تصادفی در فضای بیرونی گلخانه (محوطه رو باز) دانشگاه ارومیه انجام شد. تیمارها شامل شش سطح ۵، ۱۰، ۱۵، ۲۰، ۲۵ و ۳۰ درصد وزنی سنگریزه با اندازه ۵ تا ۲۰ میلی‌متر بود. سنگریزه‌های با ابعاد

خاک پیشنهاد کرد. Dexter, (2004a, b, c) شاخص S را با ویژگی‌های فیزیکی خاک مرتبط ساخت و نشان داد مقادیر بزرگ‌تر δ نشان‌دهنده فراوانی منافذ ساختمنی و کیفیت فیزیکی بهتر خاک در ارتباط با رشد ریشه، خاک‌ورزی و جریان آب در خاک می‌باشد. (1994) da Silva et al., (LLWR¹) را ارائه دادند. دامنه‌ای از رطوبت خاک است که رشد گیاه از نظر پتانسیل ماتریک، تهویه و مقاومت مکانیکی خاک با حداقل محدودیت روبرو باشد. این مفهوم سه عامل مؤثر بر رشد گیاه را در یک متغیر، تجمعی نموده و از این‌رو می‌تواند به عنوان شاخصی از کیفیت ساختمان خاک برای تولید محصول مورد استفاده قرار گیرد. این شاخص ارتباط قوی با ویژگی‌های ساختمنی خاک دارد (Asgarzadeh et al., 2010; 2011). پژوهشی در خصوص تاثیر مقدار سنگریزه بر مقدار S یا LLWR صورت نگرفته است. مدت زمان لازم برای نفوذ آب در خاک (T_1) از جمله ویژگی‌های مهم فیزیکی است که مقدار آن می‌تواند تحت تأثیر سطوح Verbist et al., نشان دادند که حضور سنگریزه در خاک باعث افزایش هدایت هیدرولیکی اشباع خاک می‌شود اما بر هدایت هیدرولیکی غیراشباع خاک اثر منفی دارد. Beibei et al., (2009) نیز اثر محتوای سنگریزه پروفیل را بر نفوذپذیری و هدایت هیدرولیکی اشباع خاک‌های لسی مورد بررسی قرار داده و گزارش نمودند که با افزایش درصد سنگریزه تا ۴۰ درصد وزنی خاک، نفوذپذیری و هدایت هیدرولیکی اشباع کاهش یافته و در مقادیر بیش از ۴۰ درصد، نفوذپذیری و هدایت هیدرولیکی اشباع مجدد افزایش می‌یابند. Zhongjieet al., (2008) اظهار کردند که با افزایش درصد سنگریزه سطحی تا ۲۰ درصد حجمی سرعت نفوذ ماندگار آب در خاک افزایش یافته و با بیشتر شدن سنگریزه از ۲۰ درصد سرعت یاد شده کمتر می‌شود. این پژوهشگران نتایج خود را در شرایط طبیعی خاک (درجا) و تحت پوشش جنگلی به دست آورده‌اند. طبق اظهارات (Zhongjieet al., 2008) در مقادیر کم سنگریزه، اثر توان سنگریزه‌ها و ریشه درختان سبب ایجاد مسیرهای نفوذ ترجیحی در خاک می‌شوند در حالی که با افزایش سنگریزه تاثیر آن در کاهش سطح مقطع خاک در مقابل عبور جریان آب بارزتر شده و سرعت نفوذ کاهش می‌یابد. چگالی ظاهری² (BD) به عنوان شاخصی از ساختمان خاک (Reynolds et al., 2008) کمیتی

1. Least Limiting Water Range
2. Bulk Density

محاسبه و به عنوان رطوبت اشباع در نظر گرفته شد. مدل منحنی مشخصه رطوبتی ونگنوختن با نرم‌افزار RETC بر داده‌های اندازه‌گیری شده نگهداشت آب خاک برآش داده شد. معادله (van Genuchten, 1980) به صورت زیر است:

$$\theta(h) = \theta_r + (\theta_s - \theta_r)[1 + (\alpha h)^n]^{\frac{1}{n-1}} \quad (رابطه ۱)$$

که در این رابطه، $\theta(h)$ رطوبت حجمی خاک بر حسب $h \text{ cm}^3 \text{ cm}^{-3}$ مکش ماتریک خاک بر حسب θ_r و θ_s به ترتیب رطوبت باقیمانده و اشباع خاک بر حسب $\alpha \text{ cm}^3 \text{ cm}^{-3}$ و n مرتبط با عکس مکش در نقطه عطف بر حسب hPa^{-1} و شاخص توزیع اندازه منافذ خاک می‌باشند.

اندازه‌گیری مقاومت فرورویو برآش منحنی مقاومت فرورویخاک

پس از اتمام دوره رشد و تثبیت ساختمان خاک، میانگین مقاومت فروروی خاک هر یک از گلدان‌ها در عمق ۵ تا ۱۲ سانتی‌متری سطح خاک توسط دستگاه فروسنچ مخروطی مزرعه‌ای اندازه‌گیری شد. اندازه‌گیری در هر گلدان در طول زمان و در چند مرحله صورت گرفت، به این ترتیب که با گذشت زمان رطوبت کاهش یافته و در نتیجه مقاومت فروروی مربوط به هر رطوبت تعیین و از این طریق منحنی مشخصه مقاومت فروروی برای هر گلدان جداگانه به دست آمد. منحنی مشخصه مربوط به مقاومت فروروی در برابر رطوبت خاک با استفاده از مدل تنظیم شده (van Genuchten, 1980) مدل‌سازی شد:

$$Q = Q_{wet} + (Q_{dry} - Q_{wet})[1 + (\alpha_{Q\theta}\theta)^{n_{Q\theta}}]^{\frac{1}{n_{Q\theta}-1}} \quad (رابطه ۲)$$

که در این رابطه Q مقاومت فروروی خاک بر حسب MPa رطوبت حجمی خاک بر حسب $\theta \text{ cm}^3 \text{ cm}^{-3}$ و Q_{wet} ، Q_{dry} و $n_{Q\theta}$ پارامترهای برآش مدل، به ترتیب مرتبط با کمترین و بیشترین مقاومت فروروی پیش‌بینی شده خاک بر حسب MPa و پارامترهای مرتبط با نقطه عطف و شیبتابع مقاومت فروروی در برابر رطوبت خاک می‌باشند.

آب قابل دسترس برای گیاه

آب قابل دسترس گیاه (PAW) با معادله زیر محاسبه گردید:

$$PAW = \int_{h_{FC}}^{h_{PWP}} \frac{d\theta}{dh} dh = \int_{h_{FC}}^{h_{PWP}} C(\theta) dh \quad (رابطه ۳)$$

در این معادله FC حدود بالایی و پایینی آن و $\frac{d\theta}{dh}$ یا $C(\theta)$ گنجایش ویژه رطوبتی خاک است. برای حد بالایی

مدنظر ($5-20$ میلی‌متر) با استفاده از الکهای 20 و 5 میلی‌متری جدا شده و به صورت درصد وزنی قبل از اینکه خاک به گلدان‌ها منتقل شود، افزوده شدند. در این پژوهش به منظور ایجاد شرایط طبیعی برای ساختمان خاک، گندم پاییزه (رقم زرین) در گلدان‌ها کشت شد. به این صورت که پس از افزودن عناصر غذایی مacro NPK و میکرو Zn در حد پایه به خاک، گندم پاییزه در آبان ماه در دو ردیف به فاصله 20 سانتی‌متر از هم در گلدان‌ها کاشته شده و در فضای باز قرار گرفتند. در طول آزمایش گلدان‌ها به طور مرتب هر دو روز یک‌بار توزین شده و زمانی که رطوبت به $0/4$ ظرفیت مزرعه‌ای می‌رسید، آبیاری شده و به حد رطوبت ظرفیت مزرعه‌ای رسانده می‌شدند.

اندازه‌گیری زمان نفوذ آب به خاک انداده‌گیری زمان نفوذ آب به خاک در اواخر دوره رشد گیاه که ریشه‌ها کاملاً رشد کرده و ساختمان خاک را تثبیت نموده بودند، انجام شد. برای این منظور ابتدا گلدان‌ها با مقدار نسبتاً زیادی از آب آبیاری شده و اجازه داده شد تا آب ثقلی نمونه‌ها از طریق سیستم زهکشی زیر گلدان‌ها تخلیه شود. بعد از حصول تعادل زمان لازم برای نفوذ حجم مشخصی از آب (25 لیتر) به خاک در هر یک از گلدان‌ها تعیین شد.

اندازه‌گیری چگالی ظاهری در اواخر دوره رشد رویشی گیاه، چگالی ظاهری هر گلدان در رطوبت نزدیک ظرفیت مزرعه‌ای با برداشت نمونه‌ای از عمق 5 تا 15 سانتی‌متری با استفاده از سیلندری به حجم 1000 cm^3 و خشک کردن نمونه در دمای 105 درجه سانتی‌گراد به مدت 24 ساعت، محاسبه شد.

اندازه‌گیری ویژگی‌های هیدرولیکی و برآش منحنی رطوبتی خاک

به منظور تعیین ویژگی‌های هیدرولیکی مربوط به منحنی رطوبتی، در مجموع 18 نمونه دست نخورده از خاک گلدان‌ها با استفاده از سیلندرهای نمونه برداری با قطر درونی 11 و ارتفاع $3/5$ سانتی‌متری از لایه 5 تا 12 سانتی‌متری سطح خاک گلدان‌ها برداشت شد. برای اندازه‌گیری مقدار نگهداشت آب، مکش‌های ماتریک 0 ، 5 ، 10 ، 20 و 40 hPa با استفاده از دستگاه جعبه‌ی شن و مکش‌های ماتریک 100 ، 300 ، 1000 ، 2000 و 8000 و 15000 hPa با استفاده از دستگاه صفحات فشاری بر نمونه‌های دست نخورده هر گلدان اعمال شده و با اندازه‌گیری رطوبت معادل هر فشار، منحنی رطوبتی نمونه‌های خاک تعیین شد. میانگین تخلخل خاک با توجه به چگالی ظاهری خاک

منافذ خاک و BD چگالی ظاهری خاک بر حسب $Mg\ m^{-3}$ - باشد. چون مقدایر δ همیشه منفی است، هنگام استفاده مقادیر قدر مطلق آن بکار می‌روند.

تجزیه و تحلیل آماری

بررسی تفاوت بین تیمارهای سنگریزه و وجود روابط خطی و غیرخطی بین سطوح مختلف سنگریزه با برخی شاخصهای مختلف کیفیت فیزیکی خاک و نیز رسم شکل‌ها به ترتیب توسط نرم افزارهای SAS (موسسه SAS، ۱۹۹۶)، Microsoft Excel و SigmaPlot 11 انجام شد.

نتایج و بحث

درصد رس، سیلت و شن خاک استفاده شده در این مطالعه به ترتیب برابر با ۱۵، ۵۱ و ۳۴ (لوم سیلتی) بود. همچنین این خاک به طور طبیعی دارای ۵ درصد سنگریزه با قطر ۲ تا ۵ میلی‌متر بود. واکنش و هدایت الکتریکی عصاره گل اشباع خاک به ترتیب برابر $7/6$ و $1/7\ dS\ m^{-1}$ بود که در دامنه خاک‌های عادی زراعی قرار می‌گیرد.

میانگین پارامترهای برآش مدل ونگنوختن برای منحنی رطوبتی خاک و مدل تنظیم شده ونگنوختن برای منحنی مقاومت فروروی خاک در تیمارهای مورد بررسی در جدول (۱) نشان داده شده است.

تأثیر مقادیر مختلف سنگریزه بر منحنی‌های مشخصه رطوبتی و مقاومت فروروی خاک

افزوده شدن مقدار سنگریزه باعث تغییر شکل منحنی‌های مشخصه رطوبتی خاک‌های مورد بررسی شد (شکل ۱-الف). تفاوت معنی‌داری بین میانگین مقدار رطوبت حجمی در مکش ماتریک $100\ hPa$ (θ_{h100}) و $330\ hPa$ (θ_{h330}) اندازه‌گیری شده در سطوح مختلف سنگریزه خاک وجود داشت (جدول ۲). روابط بین درصد سنگریزه با θ_{h100} و θ_{h330} در شکل (۲) نشان داده شده است. کاهش مقدار رطوبت حجمی خاک با افزایش مقدار سنگریزه بیشتر ناشی از کاهش مقدار خاک متخلخل در واحد حجم خاک و جایگزینی آن با سنگریزه می‌باشد که قابلیت جذب و نگهداری آب را ندارد. شکل منحنی مشخصه رطوبتی خاک اهمیت زیادی در محاسبه PAW و LLWR (da Silva et al., 1994 و 2004a) دارد. مقاومت فروروی خاک که تأثیر زیادی بر میزان رشد ریشه، شکل ریشه‌ها و فرآیندهای مهم صورت گرفته در قسمت هوایی گیاه دارد (To and Kay, 2005، Beutler et al., 2005) تحت تأثیر مقادیر مختلف سنگریزه قرار گرفت. منحنی‌های مشخصه مقاومت فروروی خاک

مکش ماتریک $100\ hPa$ و برای حد پایینی PAW، مکش ماتریک $15000\ hPa$ در نظر گرفته شد.

محاسبه دامنه رطوبتی با حداقل محدودیت

برای محاسبه دامنه رطوبتی با حداقل محدودیت (LLWR)، لازم است حد بالایی (UL) و حد پایینی (LL) آن مشخص شود. (da Silva et al, 1994) حد بالایی (da Silva et al, 1994) حد بالایی $100\ hPa$ یا در تخلخل میزان رطوبت در ظرفیت مزمعهای $100\ hPa$ یا در تخلخل تهویهای برابر 10 درصد، هر کدام که کمتر باشد، و حد پایینی آن را میزان رطوبت در نقطه پژمردگی دائم یا در مقاومت فروروی خاک برابر $2\ MPa$ ، هر کدام که بیشتر باشد، تعیین کرد. مراحل محاسبه LLWR به ترتیب زیر بود:

- تعیین رطوبت حجمی نمونه خاک در مکش ماتریک $100\ hPa$ با استفاده از مدل منحنی مشخصه رطوبتی خاک
- تعیین رطوبت حجمی نمونه خاک در تخلخل تهویهای 10 درصد با استفاده از رطوبت اشباع پیش‌بینی شده توسط منحنی مشخصه رطوبتی خاک
- انتخاب رطوبت حجمی کمتر نمونه خاک در مکش ماتریک $100\ hPa$ یا در تخلخل تهویهای 10 درصد به عنوان حد بالایی LLWR

- تعیین رطوبت حجمی نمونه خاک در مکش ماتریک $15000\ hPa$ با استفاده از مدل منحنی مشخصه رطوبتی
- تعیین رطوبت حجمی نمونه خاک در مقاومت مکانیکی برابر $2\ MPa$ با استفاده از منحنی مشخصه مقاومت فروروی
- انتخاب رطوبت حجمی بیشتر نمونه خاک در مکش ماتریک $15000\ hPa$ یا در مقاومت فروروی $2\ MPa$ به عنوان حد پایینی LLWR
- محاسبه مقدار LLWR با استفاده از رابطه زیر:

$$LLWR = UL - LL \quad (رابطه ۴)$$

باید توجه شود که مقادیر منفی برای LLWR بی‌معنی بوده و در صورت بدست آمدن مقدار منفی آن را برابر صفر می‌گیریم.

محاسبه شاخص کمی کیفیت فیزیکی خاک (S) برای محاسبه شاخص کمی کیفیت فیزیکی خاک، S ، از پارامترهای مدل ونگنوختن برآش داده شده بر داده‌های نگهداشت آب خاک به صورت زیر استفاده شد:

$$S = -n \left(\frac{\theta_s - \theta_r}{BD} \right) \left[\frac{2n-1}{n-1} \right]^{\frac{1}{n-1}} \quad (رابطه ۵)$$

که در این رابطه θ_s و θ_r بهترتبی رطوبت حجمی اشباع و باقی‌مانده خاک بر حسب $cm^3\ cm^{-3}$ ، n شاخص توزیع اندازه

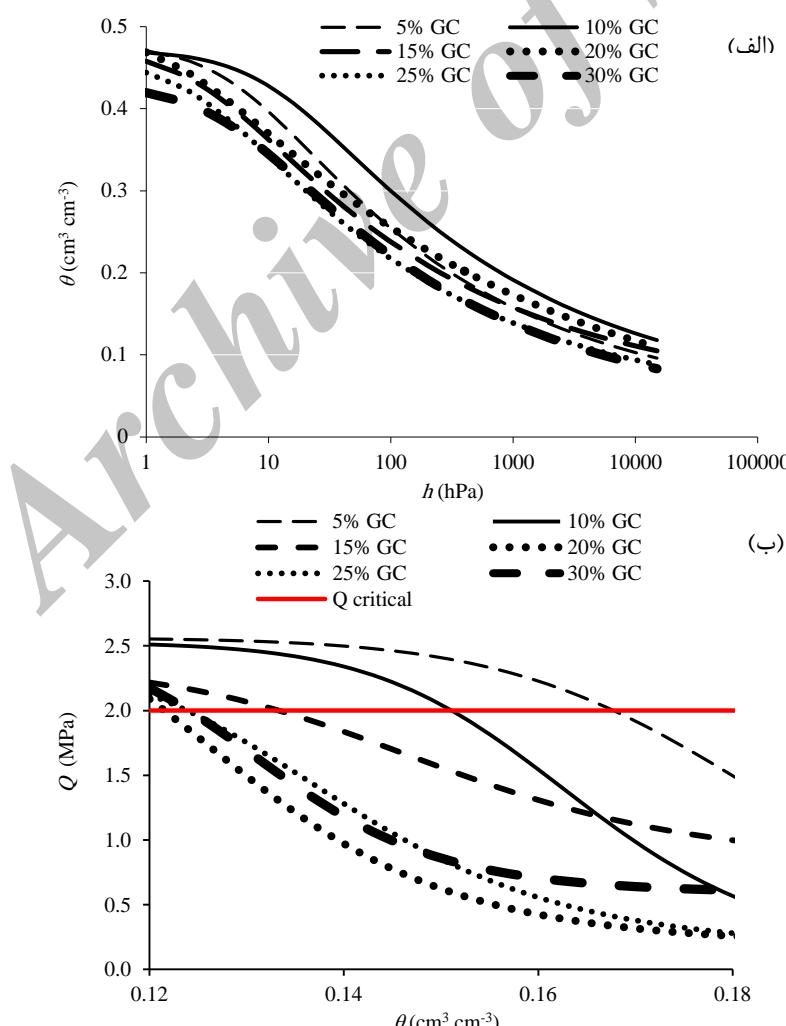
سنگریزه بدست آمد (شکل ۱-ب). روند کاهشی مقدار رطوبت در Q برابر 2 MPa با افزایش مقدار سنگریزه در شکل (۲-ج) نشان داده شده است.

بدست آمده از میانگین پارامترهای مدل تنظیم شده ون گنوختن در شکل (۱-ب) نشان داده شده است. مقدار Q بحرانی برابر 2 MPa که در مدیریت آب خاک از اهمیت زیادی برخوردار است در رطوبت‌های متفاوتی برای خاک‌های با مقادیر متفاوت

جدول ۱. میانگین پارامترهای مدل ون گنوختن تنظیم شده برای منحنی‌های مشخصه رطوبتی و مقاومت فروروی خاک*

| $n_{Q\theta}$ | $\alpha_{Q\theta}$ $\text{cm}^3 \text{cm}^{-3}$ | Q_{dry} MPa | Q_{wet} MPa | n | α hPa^{-1} | θ_r $\text{cm}^3 \text{cm}^{-3}$ | θ_s $\text{cm}^3 \text{cm}^{-3}$ | درصد سنگریزه |
|---------------|--|-------------------------|-------------------------|-------|-------------------------------|--|--|-----------------|
| ۱۳/۳۸۱ | ۵/۴۵۷ | ۲/۵۶۱ | ۰/۰۰۰ | ۱/۲۵۲ | ۰/۱۵۸ | ۰/۰۳۳ | ۰/۴۷۹ | ۵ |
| ۱۵/۷۷۳ | ۶/۱۳۰ | ۲/۵۲۸ | ۰/۰۹۲ | ۱/۲۳۵ | ۰/۰۷۹ | ۰/۰۳۵ | ۰/۴۷۲ | ۱۰ |
| ۱۱/۰۳۸ | ۶/۷۷۳ | ۲/۳۴۶ | ۰/۸۰۷ | ۱/۲۳۵ | ۰/۲۹۹ | ۰/۰۴۶ | ۰/۴۷۴ | ۱۵ |
| ۱۱/۳۵۰ | ۷/۸۷۳ | ۲/۹۸۳ | ۰/۱۸۴ | ۱/۱۶۹ | ۰/۴۸۷ | ۰/۰۰۰ | ۰/۴۹۴ | ۲۰ |
| ۱۱/۷۷۸ | ۷/۲۵۷ | ۲/۴۷۶ | ۰/۱۵۵ | ۱/۲۴۲ | ۰/۳۲۶ | ۰/۰۳۳ | ۰/۴۶۲ | ۲۵ |
| ۱۵/۰۰۰ | ۷/۶۱۴ | ۲/۵۵۵ | ۰/۵۸۸ | ۱/۲۳۷ | ۰/۲۰۱ | ۰/۰۲۲ | ۰/۴۲۹ | ۳۰ |

* به ترتیب رطوبت باقیمانده و اشباع خاک و α مرتبط با عکس مکش در نقطه عطف و n شاخص توزیع اندازه منافذ خاک؛ Q_{dry} و Q_{wet} ، به ترتیب مرتبط با کمترین و بیشترین مقاومت فروروی پیش‌بینی شده خاک و $a_{Q\theta}$ مرتبط با نقطه عطف و شیب تابع مقاومت فروروی می‌باشد.



شکل ۱. منحنی‌های مشخصه رطوبتی (الف) و مقاومت فروروی (ب) خاک بدست آمده از میانگین پارامترهای مدل ون گنوختن و ون گنوختن تنظیم شده برای تیمارهای مختلف

جدول ۲. مقایسه میانگین ویژگی‌های مختلف فیزیکی خاک برای تیمارهای مورد بررسی*

| ۳۰ | ۲۵ | ۲۰ | ۱۵ | ۱۰ | ۵ | درصد سنگریزه |
|--------------------|---------------------|---------------------|---------------------|--------------------|---------------------|---------------------------------------|
| ۲۲۸ ^a | ۲۱۳ ^a | ۱۵۵ ^b | ۱۳۹ ^b | ۶۶ ^c | ۵۹ ^{c**} | T_1 (min) |
| ۱/۴۹۵ ^a | ۱/۳۹۷ ^{ab} | ۱/۳۳۸ ^b | ۱/۳۴۹ ^{ab} | ۱/۳۴۱ ^b | ۱/۳۱۰ ^b | BD ($Mg\ m^{-3}$) |
| ۰/۱۲۴ ^c | ۰/۱۲۲ ^c | ۰/۱۲۵ ^c | ۰/۱۲۸ ^c | ۰/۱۴۹ ^b | ۰/۱۶۵ ^{a*} | θ_{2MPa} ($cm^3\ cm^{-3}$) |
| ۰/۲۶۹ ^b | ۰/۲۹۰ ^{ab} | ۰/۲۷۸ ^b | ۰/۲۸۹ ^{ab} | ۰/۳۲۲ ^a | ۰/۳۰۸ ^{ab} | θ_{h100} ($cm^3\ cm^{-3}$) |
| ۰/۲۰۳ ^b | ۰/۲۱۹ ^{ab} | ۰/۲۰۹ ^{ab} | ۰/۲۱۸ ^{ab} | ۰/۲۵۱ ^a | ۰/۲۳۲ ^{ab} | θ_{h330} ($cm^3\ cm^{-3}$) |
| ۰/۱۰۵ | ۰/۱۰۹ | ۰/۱۱۰ | ۰/۱۱۷ | ۰/۱۳۷ | ۰/۱۱۵ | θ_{h15000} ($cm^3\ cm^{-3}$) |
| ۰/۱۵۰ | ۰/۱۶۷ | ۰/۱۴۶ | ۰/۱۵۶ | ۰/۱۷۴ | ۰/۱۸۱ | PAW ($cm^3\ cm^{-3}$) |
| ۰/۱۲۸ | ۰/۱۵۳ | ۰/۱۳۰ | ۰/۱۴۰ | ۰/۱۴۸ | ۰/۱۲۹ | LLWR ($cm^3\ cm^{-3}$) |
| ۰/۰۳۷ | ۰/۰۴۳ | ۰/۰۴۱ | ۰/۰۴۴ | ۰/۰۴۴ | ۰/۰۴۹ | S |

*مدت زمان نفوذ آب در خاک: BD چگالی ظاهری خاک؛ θ_{2MPa} رطوبت حجمی در مقاومت فروپی θ_{h100} و θ_{h330} MPa؛ θ_{h15000} hPa و IWC به ترتیب آب قابل دسترس، دامنه رطوبتی با حداقل محدودیت و گنجایش آب انتگرالی و S شاخص دکسترباری و کیفیت فیزیکی خاک می‌باشند.

**میانگین‌های با حروف متفاوت دارای تفاوت معنی‌دار در سطح ۰/۰۵ (آزمون چند دامنه‌ای دانکن) می‌باشند.

رابطه بین چگالی ظاهری و سطوح مختلف سنگریزه خاک برای جریان ترجیحی در خاک موجب کاهش T_1 شود اما افزایش چگالی ظاهری خاک باعث کاهش سطح مؤثر قابل دسترس جریان آب در خاک شده و در نتیجه موجب افزایش مقدار T_1 شد. (Verbiest *et al.*, 2009) نشان دادند که حضور سنگریزه در خاک باعث افزایش هدایت هیدرولیکی اشباع خاک می‌شود، اما بر هدایت هیدرولیکی غیراشباع خاک اثر منفی دارد. (Beibei *et al.*, 2009) نیز اثر محتوای سنگریزه پروفیل را بر نفوذپذیری و هدایت هیدرولیکی اشباع خاک‌های لسی مورد بررسی قرار داده و گزارش نمودند که با افزایش درصد سنگریزه تا ۴۰ درصد وزنی خاک، نفوذپذیری و هدایت هیدرولیکی اشباع کاهش یافته و در مقادیر بیش از ۴۰ درصد؛ نفوذپذیری و هدایت هیدرولیکی اشباع مجدد افزایش می‌یابند. با توجه به دامنه سنگریزه مورد استفاده، می‌توان گفت که نتایج این تحقیق با یافته‌های است. با توجه به تنوع نتایج گزارش شده در زمینه تأثیر سنگریزه بر نفوذ آب به خاک و نظر به تاثیرگذاری عواملی مانند مقدار، اندازه و شکل سنگریزه‌ها و مدت زمان داده شده به خاک برای شکل‌گیری مجدد ساختمان در خاک تأثیر این ویژگی بر T_1 تیازمند تحقیقات بیشتری می‌باشد.

رابطه مفاهیم مختلف آب قابل استفاده و سطوح مختلف سنگریزه

میانگین مقادیر آب قابل دسترس و دامنه رطوبتی با حداقل محدودیت در درصدهای وزنی مختلف سنگریزه خاک در جدول (۲) نشان داده شده است. مقدار PAW خاک با ۵ درصد سنگریزه در مقایسه با خاک با ۳۰ درصد سنگریزه ۲۴ درصد

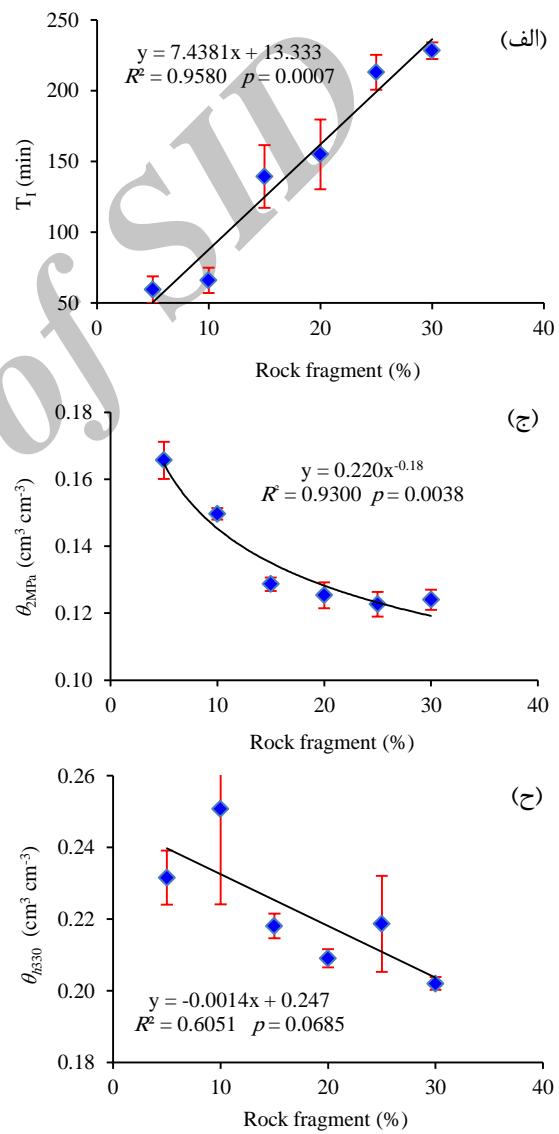
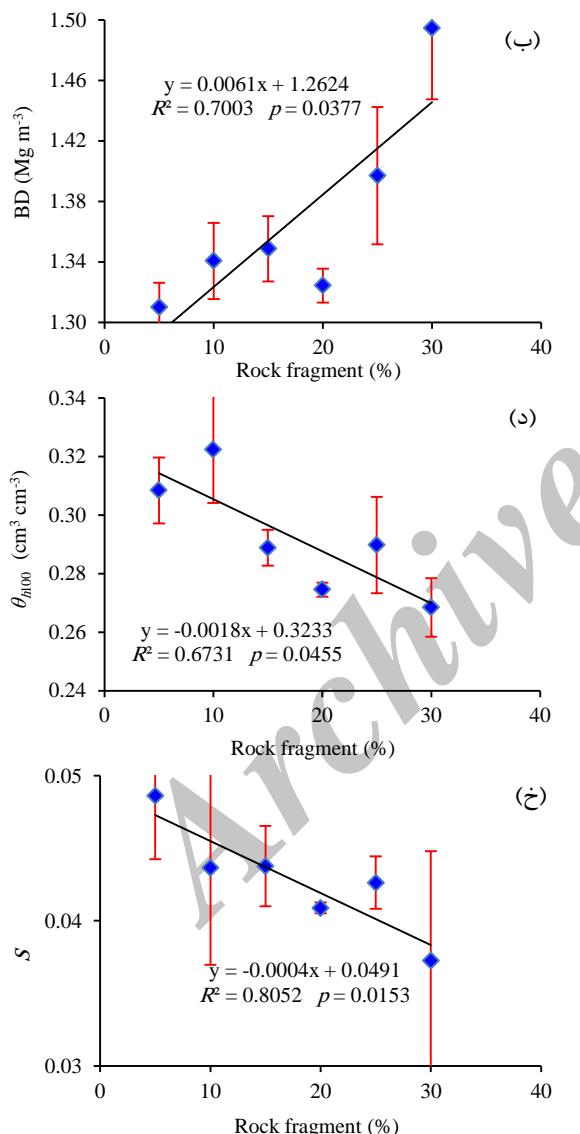
رابطه بین چگالی ظاهری و سطوح مختلف سنگریزه خاک تفاوت معنی‌داری بین میانگین BD، به عنوان شاخصی از ساختمان خاک (Reynolds *et al.*, 2008)، در سطوح مختلف سنگریزه خاک وجود داشت (جدول ۲). افزایش مقدار سنگریزه از مقدار طبیعی خاک مورد بررسی (۵ درصد) به ۳۰ درصد، موجب افزایش بیش از ۱۱ درصدی BD شد. علت افزایش مقدار BD خاک با افزایش درصد سنگریزه به زیاد بودن وزن مخصوص سنگریزه در مقایسه با چگالی ظاهری توده خاک بدون سنگریزه مربوط است. چنین حالتی در مقایسه BD خاک‌های ریزبافت (مقدار شن کم) با درشت‌بافت (مقدار شن زیاد) وجود دارد. (Rucknagel *et al.*, 2012) نشان دادند که با افزایش مقدار سنگریزه، علاوه بر افزایش BD طبیعی خاک، مقدار این ویژگی در فشارهای مختلف اعمال شده نیز بیشتر می‌شود. BD کمیتی است که عموماً برای توصیف درجه فشردگی و وضعیت ساختمانی خاک به کار می‌رود، رابطه خطی بددست آمده بین مقدار سنگریزه و BD در شکل (ب ۲) نشان داده شده است.

رابطه بین زمان نفوذ آب در خاک و سطوح مختلف سنگریزه خاک

تفاوت معنی‌داری بین میانگین T_1 اندازه‌گیری شده در سطوح مختلف سنگریزه خاک وجود داشت (جدول ۲). افزایش مقدار سنگریزه از مقدار طبیعی (۵ درصد) به ۳۰ درصد، موجب افزایش بیش از ۲۵۴ درصدی T_1 شد. افزایش بیش از ۲/۵ برابر مدت زمان لازم برای نفوذ آب در خاک بدون سنگریزه در مقایسه با خاک حاوی ۳۰ درصد وزنی سنگریزه، نشان دهنده تاثیرپذیری قابل توجه این ویژگی از وجود سنگریزه در خاک است. هرچند انتظار می‌رفت افروden سنگریزه با ایجاد مسیرهایی

فروروی خاک بر مقدار LLWR مؤثر هستند (da Silva *et al.*, 1994). با افزایش سنگریزه مقدار رطوبت در مکش ۱۰۰ hPa به عنوان حد بالایی LLWR کاهش می‌یابد که اثر منفی بر مقدار LLWR دارد و از طرفی باعث می‌شود. مقدار رطوبت در مکش ۱۵۰۰۰ hPa و مقاومت فروروی ۲ MPa به عنوان حد پایینی LLWR در رطوبت‌های کمتری اتفاق بیافتد (شکل ۱-الف و جدول ۲) که اثر مثبت بر مقدار LLWR دارد.

بیشتر بود با این حال تفاوت معنی‌داری بین میانگین PAW اندازه‌گیری شده در سطوح مختلف سنگریزه مشاهده نشد. شرایط مشابهی برای LLWR نیز مشاهده شد. از عوامل مهم عدم معنی‌دار شدن اختلاف میانگین PAW با LLWR اخلاق زیاد بین مقادیر تکرارهای تیمارهای مختلف این مفاهیم در کنار روند کاهشی نسبتاً یکنواخت مقدار رطوبت با افزایش مکش ماتریک خاک با درصد سنگریزه متفاوت می‌باشد (شکل ۱-الف). ویژگی‌های هر دو منحنی مشخصه رطوبتی و مقاومت



شکل ۲. روابط درصد سنگریزه خاک با زمان نفوذ (T_t) (الف)، چگالی ظاهری (BD) (ب)، مقدار رطوبت در مقاومت فروروی ۲ MPa (θ_{2MPa}) (ج)، مقدار رطوبت در مکش ۱۰۰ hPa (θ_{h100}) (د)، مقدار رطوبت در مکش ۳۳۰ hPa (θ_{h330}) (ه) و شاخص کیفیت فیزیکی خاک (S) (خ)

داده شده است. مقدار S خاک در خاک دارای ۵ درصد سنگریزه در مقایسه با خاک حاوی ۳۰ درصد سنگریزه ۳۲ درصد بیشتر بود. هرچند تفاوت معنی‌داری بین میانگین S اندازه‌گیری شده در سطوح مختلف سنگریزه مشاهده نشد. اختلاف زیاد بین مقادیر

رابطه مفاهیم مختلف آب قابل استفاده و سطوح مختلف سنگریزه میانگین مقادیر شاخص کمی کیفیت فیزیکی خاک در درصدهای وزنی مختلف سنگریزه خاک در جدول (۲) نشان

برابر ۲ MPa در رطوبت‌های کمتری اتفاق افتاد. حضور سنگریزه در خاک با کاهش سطح مقطع حرکت آب در خاک سبب افزایش زمان نفوذ آب به خاک شده و چگالی ظاهری خاک را نیز بالا می‌برد. هرچند تفاوت معنی‌داری بین میانگین S اندازه‌گیری شده در سطوح مختلف سنگریزه مشاهده نشد با این حال از نظر کمی مقدار S در خاک دارای ۵ درصد سنگریزه در مقایسه با خاک حاوی ۳۰ درصد سنگریزه ۳۲ درصد بیشتر بود. بسیاری از مناطق کشور ما به ویژه در نواحی کوهستانی و شیبدار که در برگیرنده بخش بزرگی از اراضی تحت کشت دیم هستند، دارای مقادیر متفاوتی از سنگریزه هستند. تأثیرپذیری ویژگی‌های مرتبط با مدیریت آب خاک و کیفیت فیزیکی آن از محتوای سنگریزه که در این پژوهش به روشنی مشاهده شد، بیانگر این نکته است که برای مدیریت صحیح این خاک‌ها نیاز است تا تأثیر سنگریزه‌ها نیز در نظر گرفته شود. یافته‌ها نشان می‌دهد که اندازه‌گیری شاخص‌های کیفیت فیزیکی خاک دارای دشواری‌های فراوانی است که مدیریت آن‌ها، تغییرپذیری ویژگی‌ها در تکرارهای مختلف اندازه‌گیری است. این امر نشان می‌دهد که حجم نمونه معرف در این گونه خاک‌ها بایستی بیشتر در نظر گرفته شود. با توجه به اثر سنگریزه بر شاخص‌های کیفیت فیزیکی خاک، پیشنهاد می‌شود که تأثیر سنگریزه بر روی پارامترهای مرتبط با رشد گیاهان نیز در پژوهش‌های آینده مورد توجه قرار گیرد.

REFERENCES

- Asgarzadeh, H., Mosaddeghi, M. R., Mahboubi, A. A., Nosrati, A. and Dexter, A. R. (2010) Soil water availability for plants as quantified by conventional available water, least limiting water range and integral water capacity. *Plant Soil*, 335 (1-2), 229–244.
- Asgarzadeh, H., Mosaddeghi, M. R., Mahboubi, A. A., Nosrati, A. and Dexter, A. R. (2011) Integral energy of conventional available water, least limiting water range and integral water capacity for better characterization of water availability and soil physical quality. *Geoderma*, 166: 34–42.
- Baetens, J. M., Verbist, K., Cornelis, W. M., Gabriels, D. and Soto, G. (2009) On the influence of coarse fragments on soil water retention. *Water Resources Research*, 45 (7).
- Beibei, Z., Ming'an, S. and Hongbo, S. (2009) Effects of rock fragments on water movement and solute transport in a Loess Plateau soil. *Comptes Rendus Geoscience*, 341(6), 462–472.
- Beutler, A. N., Centurion, J. F. and Silva, A. P. D. (2005) Soil resistance to penetration and least limiting water range for soybean yield in a haplustox from Brazil. *Brazilian Archives of Biology and Technology*, 48(6), 863–871.
- Brakensiek, D. L. and Rawls, W. J. (1994) Soil containing rock fragments: effects on infiltration. *Catena*, 23, 99–110.
- Cousin, I., Nicoullaud, B. and Coutadeur, C. (2003) Influence of rock fragments on the water retention and water percolation in a calcareous soil. *Catena*, 53 (2), 97–114.
- 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(6), 1775–1781.
- 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.
- Dexter, A.R. (2004b) Soil physical quality; Part II. Friability, tillage, tilth and hard-setting. *Geoderma*, 120, 215–225.
- Dexter, A.R. (2004c) Soil physical quality; Part III: Unsaturated hydraulic conductivity and general conclusions about S-theory. *Geoderma*, 120, 227–239.
- Dexter, A.R., Czyż, E.A. and Gałe, O.P. (2007) A method for prediction of soil penetration resistance. *Soil & Tillage Research*. 93, 412–419.

تکرارهای تیمارهای مختلف مهم‌ترین عامل عدم معنی‌داری میانگین شاخص S بود (شکل ۲-خ). این امر اهمیت اندازه (حجم) نمونه‌برداری برای تهیه نمونه‌های یکنواخت را نشان می‌دهد. رابطه خطی معنی‌داری بین مقادیر S و درصد سنگریزه خاک بدست آمد (شکل ۲-خ). مقادیر بزرگ‌تر S نشان‌دهنده کیفیت فیزیکی بهتر خاک در ارتباط با رشد ریشه، خاک‌ورزی و جریان آب در خاک می‌باشد (Dexter, 2004c). از این رو می‌توان گفت که افزایش مقدار سنگریزه از ۵ درصد وزنی به ۳۰ درصد وزنی باعث تنزل کیفیت فیزیکی می‌شود.

نتیجه‌گیری کلی

این پژوهش با هدف بررسی تأثیر سنگریزه بر شاخص‌های کیفیت فیزیکی خاک انجام شد. یافته‌ها به روشنی نمایانگر تأثیرپذیری ویژگی‌های هیدرولیکی و همچنین شاخص‌های کیفیت فیزیکی خاک از محتوای سنگریزه آن است. متحنی‌های مشخصه رطوبتی و همچنین فروروی که در مدیریت آب خاک و رشد گیاهان اهمیت ویژه‌ای دارند، تحت تأثیر مقادیر مختلف سنگریزه قرار گرفتند. افزایش مقدار سنگریزه خاک باعث کاهش مقدار خاک متخلخل در واحد حجم خاک شده و در نتیجه میانگین مقدار رطوبت حجمی در تمامی مکش‌های ماتریک خاک کاهش یافت. از سوی دیگر رابطه معنی‌داری بین ۲ MPa درصد سنگریزه با مقدار رطوبت در مقاومت فروروی وجود داشت و با افزایش مقدار سنگریزه خاک مقدار Q بحرانی

- Poesen, J. and Lavee, H. (1994). Rock fragments in top soils: significance and processes. *Catena*, 23, 1-28.
- Reynolds, W.D., Drury, C.F., Yang, X.M. and Tan, C.S. (2008) Optimal soil physical quality inferred through structural regression and parameter interactions. *Geoderma*, 146, 466-474.
- Rücknagel, J., Rücknagel, S. and Christen, O. (2012) Impact on soil compaction of driving agricultural machinery over ground frozen near the surface. *Cold Regions Science and Technology*, 70, 113-116.
- Soane, B.D. and van Owerkerk, C. (1994) *Soil Compaction in Crop Production*. Amsterdam: Elsevier.
- To, J. and Kay, B.D. (2005) Variation in penetrometer resistance with soil properties: the contribution of effective stress and implications for pedotransfer functions. *Geoderma*, 126, 261-276.
- van Genuchten, M.Th. (1980) A closed-form equation for predicting the hydraulic conductivity of unsaturated soils. *Soil Science Society of America Journal*, 44, 892-898.
- Verbist, K., Baetens, J., Cornelis, W. M., Gabriels, D., Torres, C. and Soto, G. (2009) Hydraulic conductivity as influenced by stoniness in degraded drylands of Chile. *Soil Science Society of America Journal*, 73(2), 471-484.
- Zhongjie, S., Yanhui, W., Pengtao, Y., Lihong, X., Wei, X. and Hao, G. (2008) Effect of rock fragments on the percolation and evaporation of forest soil in Liupan Mountains, China. *Acta Ecologica Sinica*, 28(12), 6090-6098.