

اثر کاربرد لجن فاضلاب بر تغییرات زمانی حدود خمیرایی و پایداری خاکدانه‌ها در یک نمونه خاک آهکی

فاطمه سادات علوی^۱، عبدالمجید ثامنی و سید علی اکبر موسوی^۱

دانشجوی سابق کارشناسی ارشد، بخش علوم خاک، دانشکده کشاورزی، دانشگاه شیراز؛ fatemesadat_alavi3546@shirazu.ac.ir

دانشیار بخش علوم خاک، دانشکده کشاورزی، دانشگاه شیراز؛ asameni@hotmail.com

استادیار بخش علوم خاک، دانشکده کشاورزی، دانشگاه شیراز؛ aamousavi@gmail.com

دریافت: 94/6/4 و پذیرش: 95/6/8

چکیده

کمبود ماده آلی در خاک‌های مناطق خشک و نیمه‌خشک سبب کاهش کیفیت فیزیکی و افزایش رواناب و فرسایش خاک می‌شود. کاربرد ترکیبات آلی (لجن فاضلاب) در این مناطق می‌تواند سبب بهبود ویژگی‌های فیزیکی و شیمیایی خاک شود. در این تحقیق اثر کاربرد سطوح مختلف (صفر، 30 و 60 تن در هکتار) لجن فاضلاب در سه زمان 60، 120 روز پس از خوابانیدن بر کربن آلی، پایداری خاکدانه‌ها (میانگین وزنی و هندسی قطر خاکدانه‌ها) و حدود خمیرایی (روطوبت حد بالا و پایین خمیرایی و شاخص خمیرایی) خاک بررسی شد. کربن آلی خاک با افزایش سطوح کاربردی لجن فاضلاب افزایش یافت، اما با گذشت زمان در مقایسه با شاهد به طور معنی‌داری کاهش یافت. پایداری خاکدانه‌ها با کاربرد لجن فاضلاب به‌طور معنی‌داری افزایش یافت ولی با گذشت 60 روز پس از خوابانیدن به‌طور معنی‌داری نسبت به 30 روز کاهش یافت این در حالی است که پس از 120 روز تفاوت معنی‌داری با خوابانیدن به مدت 30 روز نداشت. رطوبت حد بالای خمیرایی خاک با کاربرد سطوح مختلف لجن فاضلاب افزایش یافت و با گذشت زمان، ابتدا افزایش و سپس کاهش یافت. در حالی‌که رطوبت حد پایین خمیرایی با افزایش سطوح کاربرد لجن فاضلاب افزایش یافت و با گذشت زمان به‌طور معنی‌داری تغییر نیافت. شاخص خمیرایی خاک به‌طور معنی‌داری تحت تأثیر سطوح کاربرد لجن فاضلاب قرار نگرفت. اما در طول زمان ابتدا افزایش و سپس کاهش یافت. به طور کلی نتایج نشان داد افزودن لجن فاضلاب علاوه بر اینکه توانست سبب افزایش ماده آلی خاک و ظرفیت نگهداری آب خاک شود امکان شخم و عملیات خاکورزی را در رطوبت‌های بیشتر و بدون فشردگی خاک فراهم آورد. البته بایستی در کاربرد لجن فاضلاب علاوه بر در نظر گرفتن اثرات مثبت لجن بر بهبود ویژگی‌های فیزیکی خاک، مسائل اقتصادی و اثرات نامطلوب حاصل از کاربرد مقادیر زیاد لجن و خطرات زیست محیطی نیز مورد توجه قرار گیرد.

واژه‌های کلیدی: میانگین وزنی و هندسی قطر خاکدانه‌ها، حدود آتربرگ، کربن آلی، حد بالا و پایین خمیرایی،
شاخص خمیرایی

^۱ نویسنده مسئول، آدرس: شیراز، باجگاه، دانشکده کشاورزی- دانشگاه شیراز، بخش علوم خاک

افزودن لجن فاضلاب در تیمار ۵۰ و ۱۷ تن در هکتار مشاهده شد و در ۲۲۱ روز به حالت اول برگشت. حدود خمیرایی خاک نیز از ویژگی‌های مهم خاک به ویژه خاک-های ریزدانه (متوسط و ریز بافت) به شمار می‌آید به گونه‌ای که رفتار و یا مقاومت خاک را در مقابل نیروهای واردۀ بر آن در یک محدوده رطوبتی نشان می‌دهد و این حالت تحت تأثیر مقدار ماده آلی، نوع و مقدار رس در خاک قرار می‌گیرد (دیجانگ و همکاران، ۱۹۹۰؛ همت و همکاران، ۲۰۱۰). این محدوده‌های رطوبتی که به آنها حدود آتربرگ نیز گفته می‌شود شامل حد بالای خمیرایی، حد پایین خمیرایی و شاخص خمیرایی می‌باشد که در فعالیت‌های کشاورزی از نظر تعیین رطوبت بهینه برای خاک‌ورزی حائز اهمیت است. به گونه‌ای که در اغلب خاک‌ها معمولاً رطوبت ایده‌آل برای خاک‌ورزی (حد گاورو) تقریباً برابر ۹۰ درصد رطوبت حد خمیرایی در نظر گرفته می‌شود (اتومو و دکستر، ۱۹۸۱).

به عبارتی حد پایین خمیرایی، حد اکثر مقدار رطوبتی از خاک است که خاک‌ورزی می‌تواند بدون اثرات منفی بر ساختمن حاک انجام شود (کارت، ۱۹۹۳، دکستر و بیرد، ۲۰۰۱، آردوسیتون و همکاران، ۲۰۰۴، میرخانی و همکاران، ۱۳۸۶). بنابراین در استفاده از خاک برای فعالیت‌های کشاورزی حدود آتربرگ می‌توانند در ارزیابی اثرات استفاده طولانی مدت از زمین و اثرات خاک‌ورزی بر رفتار مکانیکی و رئولوژی خاک مفید باشند (کارت، ۱۹۹۳، ترازاقی و همکاران، ۱۹۸۸). هرچند در بسیاری موارد اندازه‌گیری این ویژگی‌ها (حدود آتربرگ) در کشاورزی غیر معمول است (مپفومو و چناسایک، ۱۹۹۸). در حالی که داده‌های حدود آتربرگ عمده‌اً برای طبقه‌بندی خاک‌ها برای اهداف مهندسی و برآورد برخی ویژگی‌های مهندسی خاک مانند مقاومت بررشی، توان بارگذاری، آمس‌پذیری، سطح ویژه و تراکم‌پذیری (کارت، ۱۹۹۳، میرخانی و همکاران، ۱۳۸۶) استفاده می‌شوند. اصغری (۱۳۹۰) نشان داد کاربرد لجن فاضلاب پتروشیمی تبریز می‌تواند به عنوان یک اصلاح کننده آلتی ارزان قیمت سبب ارتقای کیفیت فیزیکی خاک شود. در تحقیق دیگری، میرخانی و همکاران (۱۳۸۶) توابع انتقالی را برای برآورد حدود پایایی خاک از روی ویژگی‌های زودیافت در ۳۷ نمونه خاک منتخب از منطقه کرج ارائه کردند و نشان دادند که شاخص خمیرایی با متغیرهای چگالی ظاهری، درصد رس و کربن آلتی خاک همبستگی معنی‌داری دارد.

لین و همکاران (۲۰۰۵) گزارش کردند افزودن ۲ تا ۱۶ درصد خاکستر لجن فاضلاب شهری شهر کوسینگ تایوان به خاک‌های ریزدانه و نرم مورد مطالعه سبب

اهمیت و جایگاه منابع طبیعی و معضل از بین رفتن و تغییر آن برکسی پوشیده نیست. اغلب خاک‌های مناطق خشک و نیمه‌خشک ایران دارای کمتر از یک درصد ماده آلتی هستند که این مسئله سبب کاهش کیفیت فیزیکی خاک بمویژه از نظر پایداری ساختمان (مصدقی و همکاران، ۲۰۰۰، شیرانی و همکاران، ۲۰۰۲) و موجب مستعد شدن این خاک‌ها برای انواع فرسایش آبی و بادی می‌شود و بسیاری از مسائل و مشکلات عمله بهداشتی و اجتماعی جامعه بشری را به وجود خواهد آورد. یکی از روش‌های ارتقای کیفیت فیزیکی خاک، استفاده از اصلاح کننده‌های آلتی ارزان قیمت و سهل‌الوصول مانند لجن فاضلاب شهری و یا صنعتی می‌باشد که در مقایسه با کود دامی و کاه و کلش می‌تواند مقرن به صرفه‌تر باشد و همچین استفاده از لجن‌های فاضلاب به عنوان یک اصلاح‌کننده خاک می‌تواند سبب رهایی از مشکلات بهداشتی مرتبط با وجود لجن‌های فاضلاب در مناطق شهری و صنعتی شود (استیه‌اور، ۲۰۰۳).

اگرچه کربن آلتی یک ویژگی فیزیکی خاک محسوب نمی‌شود (رینولد و همکاران، ۲۰۰۲). ولی اکثر شاخص‌های کیفی فیزیکی خاک را تحت تأثیر قرار می‌دهد. بنابراین لجن فاضلاب نیز به دلیل دارا بودن مقدار زیادی ماده آلتی می‌تواند بر برخی ویژگی‌های فیزیکی خاک از قبیل پارامترهای منحنی رطوبتی، جرم مخصوص ظاهری، تخلخل کل (فتون، ۱۹۹۵)، میانگین وزنی و هندسی قطر خاکدانه‌ها (علوی و همکاران، ۱۳۹۱a) آبکریزی خاک (علوی و همکاران، ۱۳۹۱b) و حدود خمیرایی (رینولد و همکاران، ۲۰۰۲) تأثیر مطلوب داشته باشد. همچنین نتایج تحقیقات انجام شده حاکی از آن است که لجن فاضلاب تأثیر مثبتی بر پایداری خاکدانه‌ها دارد (اسپین، ۱۹۹۷؛ شیرانی و همکاران ۱۳۸۹؛ اصغری و همکاران، ۲۰۰۹). شیرانی و همکاران (۱۳۸۹) گزارش کردند با افزایش سطح لجن فاضلاب، هدایت هیدرولیکی اشتعال خاک، نفوذپذیری و پایداری خاکدانه‌های خاک افزایش یافته است در حالی که جرم مخصوص ظاهری خاک کاهش یافت. بهره‌مند و همکاران (۱۳۸۱) گزارش کردند که با افزایش میزان لجن فاضلاب افزوده شده به خاک پایداری خاکدانه‌ها به طور معنی‌داری افزایش یافت و بیشترین پایداری خاکدانه‌ها مربوط به تیمار کاربرد ۱۰۰ تن لجن فاضلاب در هکتار بود.

ایشان معتقد است که برای تأثیر لجن فاضلاب بر پایداری خاکدانه‌ها مدت زمان ویژه‌ای نیاز است به طوری که حد اکثر پایداری خاکدانه‌ها در ۱۴۸ روز پس از

معنی داری افزایش داد. همت و همکاران (2010) نیز نشان دادند کاربرد 25 تا 100 تن لجن فاضلاب در هکتار سبب افزایش حدود بالا و پایین خمیرایی شد. با توجه به اهمیت موضوع و با توجه به اینکه مطالعات اندکی در ارتباط با تغییر ویژگی‌های فیزیکی خاک در طول زمان در اثر کاربرد لجن فاضلاب انجام شده است. بنابراین این تحقیق با هدف بررسی تأثیر کاربرد لجن فاضلاب بر کربن آلی، پایداری خاکدانه‌ها، چگالی ظاهری و حدود خمیرایی خاک و پایداری خاکدانه‌ها در زمان‌های مختلف پس از کاربرد لجن در یک خاک آهکی انجام شد.

مواد و روش‌ها

برای انجام این پژوهش خاک مورد نیاز از عمق 0-30 سانتی‌متری خاک سری دانشکده (خاک آهکی با بافت لومی رسی) واقع در ایستگاه تحقیقات کشاورزی دانشکده کشاورزی دانشگاه شیراز واقع در منطقه باجگاه دانشکده کشاورزی دانشگاه شیراز بازدید شد. لجن فاضلاب مورد استفاده از شهرک صنعتی آب‌باریک فارس تأمین شد و پس از هوا خشک شدن از الک دو میلی‌متری عبور داده شد. آزمایش به صورت فاکتوریل در قالب طرح کامل‌تصادفی در 3 تکرار و با تیمارهای لجن فاضلاب (در سه سطح صفر، 30 و 60 تن در هکتار) و زمان (شامل سه زمان 30، 60 و 120 روز پس از خوابانیدن) انجام شد. برخی ویژگی‌های فیزیکی و شیمیایی خاک و لجن فاضلاب مورد استفاده در جدول 1 نشان داده شده است. مقدار مورد نیاز از لجن فاضلاب با 3 کیلوگرم از خاک مورد مطالعه که قبلاً هوا خشک شده و از الک چهار میلی‌متری عبور داده شده بود کاملاً با یکدیگر مخلوط و به گلدان‌های 3 کیلوگرمی منتقل شد. نمونه‌های خاک تیمار شده در محیط آزمایشگاه در محدوده دمای 25 ± 3 درجه سانتی‌گراد و با توزیں هفتگی در محدوده رطوبت ظرفیت مزرعه نگهداری شد.

پس از سپری شدن هر یک از زمان‌های ذکر شده چگالی ظاهری خاک موجود در گلدان‌ها با روش استوانه (بیلک، 1986) و با استفاده از استوانه‌ای با ارتفاع 3 و قطر داخلی 5/5 سانتی‌متر تعیین شد. سپس خاک گلدان‌ها تخلیه و پس از هوا خشک شدن، پایداری خاکدانه‌ها به روش الک خشک (چیل، 1962) اندازه‌گیری شد. برای این منظور 200 گرم از خاک هر تیمار وزن شد و بر روی سری الکهای استاندارد شامل الکهای با قطر 0/85، 1/18، 1/7، 2/36، 2/8، 3/35، 4، 4/18 و 5/20 درختی با خاک حدود پایایی (خمیرایی) خاک را به طور

کاهش معنی دار شاخص خمیرایی خاک و درنتیجه بهبود وضعیت فیزیکی خاک و کاهش درجه خمیرایی خاک از درجه متوسط به کم شد. لال و شوکلا (2004) بیان کردند که عوامل موثر بر حدود آتربرگ با عوامل مؤثر بر ضخامت لایه دوگانه پخشیده که شامل درصد رس، شن و میزان ماده آلی خاک می‌باشد مشابه هستند. خمیرایی خاک به دلیل ظرفیت زیاد ماده آلی برای جذب آب و همچنین برهمکنش‌های آن با مواد معدنی خاک که سبب تأثیر بر قدرت پیوند و کشش سطحی می‌شوند تحت تأثیر میزان ماده آلی خاک قرار می‌گیرد (میشل، 1976) برگفته از همت و همکاران، (2010). همت و همکاران (2010) بیان کردند اثر لجن فاضلاب، کودهای حیوانی، مواد جامد فاضلاب‌های شهری و کمپوست بر حدود خمیرایی خاک وابسته به ویژگی‌های فیزیکو-شیمیایی خاک و پیوندی‌های ماده آلی افزوده شده به خاک است. لیما و همکاران (2009) نیز بیان کردند کاربرد طولانی مدت کودهای دامی سبب افزایش لیگنین و ترکیبات شبه لیگنین در ماده آلی خاک شده در حالی که کاربرد کمپوست سبب افزایش ترکیبات پروتئینی، شبه پروتئینی و کربوهیدرات‌ها در ماده آلی خاک شد. به طور کلی گزارش شده ماده آلی با تأثیر بر میزان پهاش خاک سبب تغییر ظرفیت تبادل کاتیونی خاک می‌شود (بالدوک و نلسون، 2000) و تغییر ظرفیت تبادل کاتیونی که اسمیت و همکاران (1985) بین ظرفیت تبادل کاتیونی و حدود آتربرگ (حد بالا و پایین خمیرایی خاک) همبستگی مثبت قوی گزارش کردند. آنان همچنین بیان کردند ماده آلی با افزایش سطح ویژه خاک سبب افزایش ظرفیت نگهداری آب و در نتیجه افزایش حد پایین خمیرایی خاک می‌شود.

پژوهش‌های بسیاری در ارتباط با تأثیر لجن فاضلاب بر ویژگی‌های شیمیایی و آلودگی خاک انجام شده ولی مطالعات کمتری بر اثرات لجن فاضلاب اضافه شده به خاک در طول زمان بر ویژگی‌های فیزیکی خاک انجام شده است. به عنوان نمونه زانگ (1994) گزارش کرد افزودن ماده آلی (پیت) به خاک سبب افزایش حدود بالا و پایین خمیرایی خاک شد در حالی که شاخص خمیرایی خاک را به مقدار کمی کاهش داد. مصدقی و همکاران (2000) نیز گزارش کردند با کاربرد کوتاه مدت 50 تن در هکتار کود دامی، رطوبت ایده‌آل خاک‌ورزی (حد گاورو) از 60 درصد حد پایین خمیرایی به 80 درصد حد پایین خمیرایی افزایش یافت. بوشان و شارما (2002) نیز بیان کردند اختلاط زیستوده گیاه شاپیسنده درختی با خاک حدود پایایی (الخمیرایی) خاک را به طور

نداشت (جدول ۳). در هریک از زمان‌های مورد بررسی نیز با افزایش سطح کاربردی لجن فاضلاب میزان کربن آلی خاک به طور معنی‌داری در مقایسه با شاهد افزایش یافت (هرچند در هیچ‌یک از زمان‌های مورد مطالعه، تفاوت بین کربن آلی خاک در تیمارهای کاربرد ۳۰ و ۶۰ تن لجن فاضلاب معنی‌دار نبود). علی‌رغم دو برابر شدن میزان لجن فاضلاب به کار رفته ولی تفاوت معنی‌داری بین کربن آلی (و حتی برخی ویژگی‌های دیگر مورد مطالعه) در خاک‌های تیمار شده با ۳۰ و ۶۰ تن لجن فاضلاب وجود ندارد که ممکن است به این دلیل باشد که در سطوح زیاد کاربرد لجن فاضلاب احتمالاً دمای خاک و در نتیجه سرعت تجزیه ماده آلی افزوده شده زیادتر از سطوح کم کاربرد لجن فاضلاب بوده و در نتیجه در سطوح زیاد لجن به کار برده شده ماده آلی خاک بیشتر تجزیه و از خاک خارج شده است و منجر به اختلاف اندک کربن آلی بین تیمارهای مربوط به سطوح مختلف لجن فاضلاب شده است. به همین دلیل شاید بتوان عنوان کرد که برای تأثیر بر ویژگی‌های خاک مورد بررسی در این تحقیق تا ۳۰ تن بر هکتار لجن فاضلاب مؤثرتر باشد و کاربرد مقادیر بیشتر لجن فاضلاب نتواند به همان میزان که در مقادیر کم مؤثر است بر ویژگی‌های خاک تأثیر داشته باشد. البته این موضوع نیز می‌تواند تحت تأثیر برهمکنش‌های مختلف بین ماده آلی با مواد معنی‌خاک قرار گیرد.

میانگین کربن آلی خاک پس از گذشت ۶۰ و ۱۲۰ روز از خوابانیدن در مقایسه با ۳۰ روز بهتری به میزان ۱۵ و ۴۰ درصد کاهش یافت (جدول ۳). نتایج نشان داد در هر یک از سطوح کاربرد ۳۰ و ۶۰ تن لجن فاضلاب در هکتار نیز با افزایش مدت زمان خوابانیدن میزان کربن آلی خاک در مقایسه با ۳۰ روز به طور معنی‌داری کاهش یافت. دلیل این کاهش احتمالاً تجزیه بخش بیشتری از لجن فاضلاب توسط ریز جانداران خاک در زمان‌های طولانی‌تر خوابانیدن می‌باشد. ناواس و همکاران (1999) نیز در مطالعات خود بر خاک جیپسی سول، افزایش ماده آلی خاک را با کاربرد ۳۲۰ تن در هکتار لجن فاضلاب مشاهده کردند. نتایج مشابهی در رابطه با کاربرد مقادیر مختلف انواع لجن فاضلاب در خاک‌های مناطق خشک و نیمه خشک ایران (کسرایی و ساعدی، ۱۳۸۹) و (همت و همکاران، ۲۰۱۰) و سایر کشورها (اگلیدس و همکاران، ۲۰۰۰) گزارش شده است. اوجدا و همکاران (2006) نیز گزارش کردند افزودن لجن فاضلاب سبب افزایش کربن آلی در خاک‌های لوم شنی و لومی مورد مطالعه شد.

۰/۱۰۶ ۰/۰۳ ۰/۷۱ میلی‌متر قرار داده و به مدت ۱۰ دقیقه تکان داده شد. سپس خاک باقیمانده روی هر الک با دقت توزین شد و میانگین وزنی^۱ (MWD) و هندسی^۲ (GMD) قطر خاکدانه‌ها با استفاده از روابط زیر محاسبه شد:

(1)

$$MWD = \sum_{i=1}^n w_i w_i \quad (2)$$

$$GMD = e^{\frac{\sum_{i=1}^n w_i \cdot \log x_i}{\sum_{i=1}^n w_i}}$$

که در آنها w_i وزن نسبی خاک باقیمانده روی هر الک، x_i میانگین قطر خاکدانه‌های باقیمانده روی هر الک (میانگین قطر سوراخ الک بالا و پایین) و n تعداد گروههای اندازه‌ای درات خاک می‌باشد.

همچنین حدود خمیرایی خاک (حدود آتربرگ)^۳ شامل رطوبت حد بالای خمیرایی (UPL)، رطوبت حد پایین خمیرایی (LPL)^۵ و شاخص خمیرایی ASTM⁶ (PI) بر اساس روش‌های استاندارد D4318 (ASTM D4318, 2010) (ASTM D4318, 2010) اندازه‌گیری شد. ماده آلی خاک نیز با روش ترسوزانی (نلسون و سامر، ۱۹۹۶) اندازه‌گیری شد.

تجزیه و تحلیل آماری داده‌ها با استفاده از نرم افزار SAS و با به کارگیری آزمون LSD در سطح احتمال ۵ درصد انجام شد.

نتایج و بحث

کربن آلی خاک

نتایج تجزیه واریانس نشان داد اثر سطوح لجن فاضلاب به کار برده شده، زمان و اثرات متقابل آنها بر میزان کربن آلی خاک در سطح ۱ درصد معنی‌دار است (جدول ۲). نتایج نشان داد با کاربرد ۳۰ و ۶۰ تن لجن فاضلاب در هکتار میانگین کربن آلی خاک به ترتیب به میزان ۷۳ و ۷۴ درصد در مقایسه با شاهد افزایش یافت؛ هرچند بین اثر کاربرد سطوح ۳۰ و ۶۰ تن لجن فاضلاب در هکتار بر کربن آلی خاک اختلاف معنی‌داری وجود

¹. Mean weight diameter

². Geometric mean diameter

³. Atterberg's limits

⁴. Upper plastic limit

⁵. Lower plastic limit

⁶. American Society for Testing and Materials

⁷. Plasticity Index

و همکاران (1999) نیز گزارش کردند با کاربرد 320 تن در هکتار لجن فاضلاب در خاک جیبیسی سول مورد مطالعه چگالی ظاهری خاک از 1/25 به 1 گرم بر سانتی-متر مکعب کاهش یافت.

نتایج نشان داد چگالی ظاهری خاک در تیمار شاهد (بدون کاربرد لجن فاضلاب) با گذشت زمان‌های 60 و 120 روز در مقایسه با 30 روز پس از خوابانیدن به طور معنی‌داری کاهش یافت. درحالی که چگالی ظاهری در خاک‌های تیمار شده با 30 و 60 تن لجن فاضلاب در هکتار در زمان‌های 60 و 120 روز در مقایسه با 30 روز پس از خوابانیدن تفاوت معنی‌داری نداشت (جدول 4). نتایج همچنین نشان داد میانگین چگالی ظاهری خاک پس از گذشت 60 روز از خوابانیدن در مقایسه با 30 روز به-طور معنی‌داری بهمیزان حدود 3 درصد کاهش یافت. در حالی که کاهش چگالی ظاهری خاک پس از 120 روز از شروع آزمایش در مقایسه با زمان 30 روز از نظر آماری معنی‌دار نبود. شاید دلیل این پدیده اثر لجن فاضلاب به کاربرده شده بر بھبود بیشتر ساختمان خاک در زمان 60 روز در مقایسه با 120 روز پس از شروع آزمایش باشد. همچنین ممکن است تجزیه مواد آلی در ابتدا سبب کاهش ترکیبات حجمی‌تر و با چگالی کمتر و در نتیجه کاهش چگالی ظاهری خاک شده باشد اما با گذشت زمان و تجزیه بیشتر لجن فاضلاب، تأثیر ترکیبات حاصله بر کاهش چگالی ظاهری خاک کمتر شده باشد. مولین و همکاران (1990) نیز یکی از علل افزایش چگالی ظاهری خاک مدتی پس از افزودن لجن فاضلاب به خاک را بی-ثباتی پایداری خاکدانه‌ها و جایگزین شدن ذرات در خلل و فرج خاک و در نتیجه افزایش چگالی ظاهری خاک عنوان کردند.

اصغری و همکاران (2009) نیز گزارش کردند که اثر اصلی مقدار مصرفی لجن فاضلاب و زمان خوابانیدن بر کربن آلی خاک در سطح یک درصد معنی‌دار شد به گونه-ای که کلیه مقادیر مصرفی لجن فاضلاب سبب افزایش معنی‌دار کربن آلی خاک نسبت به شاهد شد و بیشترین مقدار کربن آلی در تیمار کاربرد 100 تن لجن فاضلاب در هکتار مشاهده شد. ایشان همچنین گزارش کردند کربن آلی خاک پس از گذشت 60 و 120 روز از شروع آزمایش افزایش یافت و از آن پس، با گذشت 180 روز مقدار کربن آلی خاک به طور معنی‌داری نسبت به زمان‌های 60 و 120 روز کاهش یافت. نتایج مشابهی در رابطه با تغییرات اثر لجن فاضلاب با زمان در خاک‌های مختلف توسط سانچر مارتین و همکاران (2007) و باستیدا و همکاران (2008) گزارش شده است.

چگالی ظاهری خاک

نتایج تجزیه واریانس نشان داد اثر سطوح لجن فاضلاب به کار برده شده، زمان و اثرات متقابل آنها بر چگالی ظاهری خاک به ترتیب در سطوح 1، 5 و 5 درصد معنی‌دار است (جدول 2). نتایج نشان داد با کاربرد 30 و 60 تن لجن فاضلاب در هکتار چگالی ظاهری خاک به ترتیب بهمیزان 16 و 17 درصد در مقایسه با شاهد کاهش یافت (جدول 4). در هریک از زمان‌های مورد بررسی نیز با افزایش سطوح کاربردی لجن فاضلاب میزان چگالی ظاهری خاک به طور معنی‌داری در مقایسه با شاهد کاهش یافت (هرچند در هیچ‌یک از زمان‌های مورد مطالعه تفاوت بین چگالی ظاهری خاک در تیمارهای کاربرد 30 و 60 تن لجن فاضلاب معنی‌دار نبود). انتظار می‌رود با افزودن مواد آلی به خاک چگالی ظاهری و تراکم‌پذیری خاک کاهش یابد زیرا به طور کلی مواد آلی دارای چگالی ظاهری کم بوده و از طرفی افزایش مواد آلی در خاک سبب افزایش تخلخل در خاک می‌شوند (فتون، 1995). ناواس

جدول 1- برخی ویژگی‌های فیزیکی و شیمیایی خاک و لجن فاضلاب مورد استفاده

لجن فاضلاب	خاک	واحد اندازه‌گیری	ویژگی‌های اندازه‌گیری شده*
6/89	7/82	-	پهاش*
3/65	0/76	دست زیمنس بر متر	قابلیت هدایت الکتریکی عصاره 1:5
28/92	1/77	درصد	ماده آلی
1/03	0/12	درصد	نیتروژن کل
28/08	14/75	-	نسبت کربن به نیتروژن
-	رسی سیلتی	-	کلاس بافت
-	40	درصد	کربنات کلسیم معادل
-	25/86	درصد وزنی	رطوبت ظرفیت مزروعه

*. پهاش خاک در خمیر اشیاع و پهاش لجن فاضلاب در نسبت 1:5 آب به لجن اندازه‌گیری شد.

جدول 2- نتایج تجزیه واریانس تاثیر کاربرد سطوح لجن فاضلاب و زمان بر برخی ویژگی‌های فیزیکی در خاک مورد مطالعه

PI	میانگین مربوطات							منابع تغییر
	LPL (%)	UPL (%)	GMD (mm)	MWD (mm)	BD (g cm ⁻³)	OC (%)	درجه آزادی	
2/021 ns	30/68 *	44/53 *	0/02 *	0/21 *	0/13 **	1/90 **	2	لجن فاضلاب
51/52 **	11/53 ns	101/40 **	0/04 **	0/40 **	0/002 *	1/45 **	2	زمان
63/98 **	20/70 *	17/25 ns	0/008 ns	0/07 ns	0/002 *	0/13 **	4	لجن فاضلاب×زمان
1/61	6/71	8/56	0/003	0/03	0/0004	0/013	18	خطا

* از لحاظ آماری با استفاده از آزمون F معنی دار نمی‌باشد.

** بهترتب از لحاظ آماری با استفاده از آزمون F در سطوح پنج و یک درصد معنی دار می‌باشند.

§. بهترتب عبارتند از: کرین آلی خاک، میانگین وزنی قطر خاکدانه‌ها، میانگین هندسی قطر خاکدانه‌ها، حد بالای خمیرایی، حد پایین خمیرایی، جرم مخصوص ظاهری خاک و

شاخص خمیرایی خاک.

جدول 3- اثر کاربرد سطوح مختلف لجن فاضلاب برگرین آلی خاک (درصد) در زمان‌های مختلف پس از خوابانیدن

میانگین	مدت زمان خوابانیدن (روز)			لجن فاضلاب (تن در هکتار)
	120	60	30	
1/08 B	0/70 f	1/30 e	1/25 * e	0
1/87 A	1/34 de	1/78 c	2/51 a	30
1/88 A	1/50 cd	1/96 bc	2/18 ab	60
	1/18 C	1/68 B	1/98 A	میانگین

* میانگین‌هایی که در هر ردیف یا ستون با حروف مشابه نشان داده شده‌اند از نظر آماری با استفاده از آزمون LSD در سطح 5 درصد اختلاف معنی دار ندارند.

جدول 4- اثر کاربرد سطوح مختلف لجن فاضلاب بر چگالی ظاهری (گرم بر سانتی متر مکعب) در زمان‌های مختلف پس از خوابانیدن

میانگین	مدت زمان خوابانیدن (روز)			لجن فاضلاب (تن در هکتار)
	120	60	30	
1/27 A	1/24 b	1/25 b	1/32 [*] a	0
1/07 B	1/09 c	1/06 cd	1/08 cd	30
1/05 C	1/06 cd	1/05 d	1/05 d	60
	1/13 AB	1/12 B	1/15 A	میانگین

* . میانگین‌هایی که در هر ردیف یا ستون با حروف مشابه نشان داده شده‌اند از نظر آماری با استفاده از آزمون LSD در سطح 5 درصد اختلاف معنی‌دار ندارند.

میانگین وزنی قطر خاکدانه‌ها معنی‌دار نیست (جدول 2). بنابراین در مورد میانگین وزنی قطر خاکدانه‌ها و سایر ویژگی‌هایی که اثر متقابل تیمارها بر آنها معنی‌دار نبوده در مقایسه میانگین‌ها تنها به ارائه نتایج اثرات اصلی بسته شده است (جدول 5). نتایج نشان داد میانگین وزنی قطر خاکدانه‌ها با کاربرد 30 و 60 تن لجن فاضلاب در هکتار به طور معنی‌داری به میزان 16 درصد در مقایسه با شاهد افزایش یافت (جدول 5). هرچند بین اثر تیمارهای گفته شده بر میانگین وزنی قطر خاکدانه‌ها اختلاف معنی‌داری وجود نداشت. یکسان بودن میانگین وزنی قطر خاکدانه‌ها در تیمارهای کاربرد 30 و 60 تن لجن فاضلاب در هکتار (علی‌رغم تفاوت زیاد و دو برابری در مقدار لجن فاضلاب افروده شده به خاک) می‌تواند به دلیل عدم تفاوت معنی‌دار بین کربن آلی در خاک مربوط به تیمارهای گفته شده باشد (جدول 3) و یا اینکه مربوط به نوع روش به کاربرده شده برای تعیین میانگین وزنی قطر خاکدانه‌ها (الک خشک) باشد.

همچنین یکسان بودن میانگین وزنی قطر خاکدانه‌ها در تیمارهای کاربرد 30 و 60 تن لجن فاضلاب در هکتار می‌تواند به این دلیل باشد که کاربرد مقادیر زیاد لجن فاضلاب عمدها از افزایش قطر در خاکدانه‌هایی موثر بوده که امکان تشخیص آنها با مجموعه الکهای به کار برده شده در آزمایش ممکن نبوده است و لذا منجر به عدم تشخیص اختلاف در میانگین قطر خاکدانه‌ها بین دو تیمار کاربرد 30 و 60 تن لجن فاضلاب در هکتار شده است. شیرانی و همکاران (2002) نیز نشان دادند که افزودن 30 تن در هکتار کود دامی به یک خاک لوم رسی سیلتی زیر کشت ذرت در مزرعه نتوانست میانگین وزنی قطر خاکدانه‌ها را در انتهای فصل زراعی به طور معنی‌دار نسبت به شاهد افزایش دهد اگرچه میانگین وزنی قطر خاکدانه‌ها در تیمار 60 تن در هکتار به طور معنی‌داری افزایش یافت. بهره‌مند و همکاران (1381) مشاهده کردند که با افزایش کاربرد سطوح مختلف لجن فاضلاب میانگین وزنی قطر

بهره‌مند و همکاران (1381) گزارش کردند چگالی ظاهری خاک از 1/27 در تیمار شاهد به 1/13 گرم بر سانتی متر مکعب در تیمار 100 تن لجن فاضلاب در هکتار کاهش یافت. آنان همچنین گزارش کردند اثر لجن فاضلاب بر چگالی ظاهری خاک با گذشت زمان کاهش یافته به طوری که با گذشت بیشتر زمان پس از مصرف لجن فاضلاب در خاک، چگالی ظاهری خاک مجددًا افزایش می‌یابد. شیرانی و همکاران (1389) نیز در مطالعه خود بر اثر تجمعی لجن فاضلاب (سطوح صفر، 22/5 و 45 تن در هکتار) بر چگالی ظاهری خاک مورد مطالعه آهکی گزارش کردند چگالی ظاهری خاک مورد مطالعه به طور معنی‌داری کاهش یافت به‌گونه‌ای که با افزایش سطوح کاربردی لجن فاضلاب و زمان خوابانیدن این تأثیر افزایش یافت. برخی از محققان نشان دادند که تأثیر لجن فاضلاب بر کاهش چگالی ظاهری و افزایش تخلخل خاک در مقایسه با کودهای دامی بیشتر است (پاگلیای و همکاران، 1981). زائری (1384) گزارش کرد کاربرد سطوح مختلف لجن فاضلاب (25، 50 و 100 تن در هکتار) به صورت تجمعی و باقیمانده در یک خاک رسی، چگالی ظاهری خاک را در مقایسه با تیمار شاهد به طور معنی‌داری کاهش داد. ایشان همچنین بیان کردند که افزایش سطوح لجن فاضلاب مصرف شده در یک سال در مقایسه با مصرف سطوح کمتر لجن فاضلاب در طی چند سال تأثیری یکسان دارند و همچنین گذشت زمان عامل مهم دیگری است که سبب تأثیرگذاری بیشتر لجن فاضلاب بر چگالی ظاهری خاک می‌شود. آنان دلیل این افزایش را تجزیه ماده آلی موجود در لجن فاضلاب در طول فصل رشد بیان کردند.

پایداری خاکدانه‌ها- میانگین وزنی قطر خاکدانه‌ها نتایج تجزیه واریانس داده‌ها نشان داد اثر لجن فاضلاب و زمان خوابانیدن بر میانگین وزنی قطر خاکدانه‌ها به ترتیب در سطوح 5 و 1 درصد معنی‌دار است در حالی که اثر متقابل لجن فاضلاب و زمان خوابانیدن بر

خاکدانه‌ها، تأثیر معنی داری گزارش نکرد. این نتایج نیز با یافته‌های اصغری و همکاران (2009) مشابهت دارد که نشان دادند مصرف لجن بیولوژیکی پتروشیمی تبریز به مقادیر حدود 5 و 10 تن در هکتار پس از 6 ماه خوابانیدن در شرایط گلخانه‌ای نتوانست میانگین وزنی قطر خاکدانه‌ها در یک خاک لوم شنی منتخب از منطقه تبریز را به طور معنی دار افزایش دهد. آنان دلیل این مساله را به درشتی بافت خاک و مقادیر کم مصرف لجن فاضلاب نسبت دادند.

خاکدانه‌ها (که با روش الک تر اندازه‌گیری شده بود) به طور معنی داری افزایش یافت. شیرانی و همکاران (1389) نیز به نتایج مشابهی دست یافتند. در پژوهشی دیگر زائری (1384) در بررسی اثر لجن فاضلاب در سه سطح 50 و 100 تن در هکتار) در یک خاک لومی گزارش کرد که با افزایش سطح لجن فاضلاب مورد استفاده میزان خاکدانه‌های پایدار در آب به طور معنی داری افزایش یافت به گونه‌ای که افزایش سطوح و تعداد کوددهی سبب افزایش پایداری خاکدانه‌ها در مقایسه با شاهد شد. این در حالی است که اصغری (1390) با بررسی کاربرد لجن بیولوژیکی فاضلاب پتروشیمی تبریز در چهار سطح

جدول 5 - اثرات اصلی کاربرد سطوح مختلف لجن فاضلاب و زمان پس از خوابانیدن بر میانگین وزنی قطر خاکدانه‌ها (MWD)، میانگین هندسی قطر خاکدانه‌ها (GMD) و روابط حد بالای خمیرایی (UPL) در خاک مورد مطالعه

UPL (%)	GMD (mm)	MWD (mm)	مدت زمان خوابانیدن (روز)	UPL (%)	GMD (mm)	MWD (mm)	لجن فاضلاب (تن در هکتار)
33/61 B	1/02 A	1/96 A	30	33/05 B	0/93 B	1/64* B	0
37/ 46 A	0/91 B	1/59 B	60	32/31 B	1/01 A	1/91 A	30
30/77 B	1/03 A	1/94 A	120	36/48 A	1/03 A	1/91 A	60

* میانگین‌هایی که در هر ستون با حروف مشابه نشان داده شده‌اند از نظر آماری با استفاده از آزمون LSD در سطح 5 درصد اختلاف معنی دار ندارند.

سطوح کاربردی لجن فاضلاب و گذشت زمان، پایداری خاکدانه‌ها افزایش می‌یابد. زائری (1384) نیز در پژوهش خود مشاهده کرد که میانگین وزنی قطر خاکدانه‌ها با گذشت زمان در تیمارهای لجن فاضلاب افزایش یافت. این یافته‌ها نشان می‌دهد که فرایند تشکیل خاکدانه‌ها تحت تأثیر مواد آلی نیاز به زمان نسبتاً طولانی دارد، به‌طوری که با توجه به نتایج بدست آمده با گذشت زمان میزان ماده آلی خاک کاهش یافته است ولی تشکیل خاکدانه‌ها برای مدت طولانی تری ادامه می‌یابد. به طور کلی اثر مواد آلی در خاکدانه‌سازی نیاز به زمان نسبتاً طولانی دارد. در پژوهش‌های جدآگاهی میلر و همکاران (2002) و لوگان و همکاران (1996) گزارش کردند که رشد شبکه‌های قارچی بر روی خاکدانه‌ها بر اثر افزودن لجن فاضلاب می‌تواند سبب افزایش پایداری خاکدانه‌ها شود. حال آن که بهره‌مند و همکاران (1381) پس از افزودن لجن فاضلاب به خاک گزارش کردند با گذشت زمان در ابتدا پایداری خاکدانه‌ها بدون تغییر مانده اما پس از مدتی افزایش و سپس کاهش یافت به‌طوری که پس از 221 روز پایداری خاکدانه‌ها به حالت اول بازگشت. هیل (1998) در توجیه این پدیده بیان کرد که فعالیت میکروب‌های بومی خاک تحت تأثیر شرایط

همان‌گونه که نتایج نشان می‌دهد میانگین وزنی قطر خاکدانه‌های خاک پس از گذشت 60 روز به میزان 19 درصد در مقایسه با 30 روز کاهش یافت حال آن که میانگین وزنی قطر خاکدانه‌ها پس از گذشت مدت زمان 120 روز در مقایسه با 30 روز از نظر آماری به طور معنی‌داری تغییر نکرد. در حالی که در مقایسه با 60 روز به میزان 22 درصد افزایش یافت. یکی از علل احتمالی این نوسانات این است که کودهای آلی، بهویژه لجن فاضلاب، در آغاز افزودن به خاک مورد حمله قارچ‌ها قرار می‌گیرند و میسیلوم قارچ‌ها در خاک افزایش می‌یابد. بنابراین شبکه‌های قارچی سبب افزایش پایداری خاکدانه‌ها می‌شوند. با کاهش نسبت کربن به نیتروژن لجن فاضلاب، قدرت تجزیه کنندگی باکتری‌ها بیشتر شده و در این رقابت قارچ‌ها حذف می‌شوند (مولین و همکاران، 1990). اصغری و همکاران (2009) نیز گزارش کردند میانگین وزنی قطر خاکدانه‌ها در کلیه تیمارها (شاهد و کاربرد 25 و 100 تن در هکتار لجن فاضلاب) در زمان 120 و 180 روز بیشتر از 60 روز است. شیرانی و همکاران (1389) نیز در بررسی اثر تجمعی لجن فاضلاب در سه سطح (صفر، 22/5، 45 تن در هکتار در سه سال) بر پایداری خاکدانه‌های خاک لومی آهکی، گزارش کردند با افزایش

بیشتری را به خود جذب می‌کنند و منجر به افزایش رطوبت حد بالای خمیرایی می‌شوند. همت و همکاران (2010) نیز گزارش کردند که مصرف لجن فاضلاب در مقادیر 50 و 100 تن در هکتار از طریق افزایش کربن آلی خاک سبب افزایش معنی دار رطوبت حد بالای خمیرایی در خاک لوم رسی سیلتی شد.

همچنین، همان گونه که نتایج نشان می‌دهد میانگین رطوبت حد بالای خمیرایی خاک با گذشت 60 روز پس از خوابانیدن در مقایسه با 30 روز به طور معنی داری به میزان 11 درصد افزایش یافت، حال آن که رطوبت حد بالای خمیرایی پس از گذشت 120 روز در مقایسه با 30 روز تفاوت معنی داری نداشت. همچنین پس از گذشت 120 روز از خوابانیدن میانگین رطوبت حد بالای خمیرایی خاک در مقایسه با 60 روز به طور معنی داری به میزان 18 درصد کاهش یافت. به نظر می‌رسد در ابتدا به دلیل تجزیه تدریجی لجن فاضلاب، مواد آلی افزایش یافته و رطوبت حد خمیرایی خاک نیز افزایش یافته است. اما با گذشت 120 روز پس از خوابانیدن به دلیل تجزیه بیشتر ماده آلی و کاهش میزان ماده آلی رطوبت حد بالای خمیرایی خاک کاهش یافته است. حسین مملکاوی و همکاران (1999) نیز گزارش کردند که رطوبت حد بالای خمیرایی خاک در زمان 180 روز در مقایسه با زمان‌های کوتاه‌تر به طور معنی دار کاهش یافت. آنان دلیل این موضوع را سطح ویژه زیادتر ذرات آلی خاک (به دلیل خاصیت کلوئیدی مواد آلی) در مقایسه با ذرات معدنی خاک بیان کردند که می‌توانند آب بیشتری را به خود جذب کرده و منجر به افزایش حد بالای خمیرایی خاک شوند. اصغری (1390) در مشاهدات خود دریافت که مقدار مصرفی لجن فاضلاب و زمان خوابانیدن بر رطوبت حد بالای خمیرایی به ترتیب در سطح احتمال یک و پنج درصد معنی دار است و دلیل این امر را افزایش مواد آلی حاصل از لجن فاضلاب می‌داند که سبب افزایش رطوبت حد بالای خمیرایی شد. اما با تجزیه ماده آلی خاک با گذشت زمان رطوبت حد بالای خمیرایی نیز کاهش یافته است.

روطوبت حد پایین خمیرایی (LPL)

نتایج تجزیه واریانس داده‌ها نشان داد اثر لجن فاضلاب و همچنین اثر متقابل لجن فاضلاب و زمان خوابانیدن بر حد پایین خمیرایی خاک در سطح 5 درصد معنی دار است درحالی که اثر زمان خوابانیدن بر حد پایین خمیرایی خاک معنی دار نیست (جدول 2). مقایسه میانگین‌ها نشان داد کاربرد لجن فاضلاب و همچنین زمان خوابانیدن در مقایسه با شاهد اثر معناداری بر میانگین

روطوبتی و حرارتی مختلف قرار گرفته و در نتیجه ترشحات آنها و اثر آنها بر پایداری خاکدانه‌ها در زمان‌های مختلف متفاوت است.

پایداری خاکدانه‌ها - میانگین هندسی قطر خاکدانه‌ها

نتایج تجزیه واریانس داده‌ها نشان داد اثر لجن فاضلاب و زمان خوابانیدن بر میانگین هندسی قطر خاکدانه‌ها به ترتیب در سطوح 5 و 1 درصد معنی دار است درحالی که اثر متقابل لجن فاضلاب و زمان خوابانیدن بر میانگین هندسی قطر خاکدانه‌ها معنی دار نیست (جدول 2). نتایج نشان داد کاربرد 30 و 60 تن لجن فاضلاب در هکتار میانگین هندسی قطر خاکدانه‌ها را به طور معنی داری به میزان 9 و 11 درصد در مقایسه با شاهد افزایش داد. هرچند بین اثر کاربرد 30 و 60 تن لجن فاضلاب در هکتار بر میانگین هندسی قطر خاکدانه‌ها اختلاف معنی داری وجود نداشت (جدول 5). اثر لجن فاضلاب بر افزایش میانگین هندسی قطر خاکدانه‌ها احتمالاً به تاثیر مثبت ماده آلی حاصل از لجن فاضلاب بر فرایندهای خاکدانه‌سازی می‌باشد.

میانگین هندسی قطر خاکدانه‌ها با گذشت 60 روز پس از خوابانیدن در مقایسه با 30 روز پس از خوابانیدن به طور معنی داری به میزان 11 درصد کاهش یافت درحالی که میانگین هندسی قطر خاکدانه‌ها با گذشت 120 روز از زمان خوابانیدن در مقایسه با 30 روز از نظر آماری تفاوت معنی داری نداشت. هرچند با گذشت 120 روز از زمان خوابانیدن میانگین هندسی قطر خاکدانه‌ها در مقایسه با 60 روز به طور معنی داری به میزان 13 درصد افزایش یافت (جدول 5).

روطوبت حد بالای خمیرایی (UPL)

نتایج تجزیه واریانس داده‌ها نشان داد اثر لجن فاضلاب و زمان خوابانیدن بر حد بالای خمیرایی خاک به ترتیب در سطوح 5 و 1 درصد معنی دار است درحالی که اثر متقابل لجن فاضلاب و زمان خوابانیدن بر حد بالای خمیرایی خاک معنی دار نیست (جدول 2). نتایج نشان داد رطوبت حد بالای خمیرایی با کاربرد 30 تن لجن فاضلاب در هکتار در مقایسه با شاهد به میزان حدود 2 درصد کاهش یافته که از نظر آماری معنی دار نبود، اما با کاربرد 60 تن لجن فاضلاب در هکتار رطوبت حد بالای خمیرایی در مقایسه با شاهد به طور معنی داری به میزان 10 درصد افزایش یافت (جدول 5). شاید دلیل این پدیده مربوط به ذرات مواد آلی باشد، که با افزایش سطوح کاربردی لجن فاضلاب مقدار مواد آلی افزایش یافته است. زیرا مواد آلی به دلیل داشتن حالت کلوئیدی در مقایسه با ذرات معدنی خاک سطح ویژه زیادی داشته و در نتیجه آب

افزایش مقدار مصرفی لجن به دلیل افزایش کربن آلی خاک رطوبت حد پایین خمیرایی افزایش یافته است ولی این افزایش تنها در مورد تیمارهای ۷۵ و ۱۰۰ تن در هکتار معنی‌دار بود و تیمار کاربرد ۱۰۰ تن در هکتار لجن فاضلاب در هکتار به دلیل افزودن بیشترین مقدار کربن آلی، سبب بیشترین میزان افزایش در رطوبت حد پایین خمیرایی خاک شد. همت و همکاران (2010) نیز در ارتباط با تاثیر لجن فاضلاب بر رطوبت حد پایین خمیرایی گزارش کردند که با افزایش مقدار لجن فاضلاب به کار برده شده، رطوبت حد پایین خمیرایی خاک افزایش می‌یابد. آنان بیان کردند ماده آلی به دلیل افزایش ظرفیت جذب آب و همچنین به دلیل ویژگی‌های مکانیکی متفاوت با مواد معدنی خاک منجر به افزایش حد پایین خمیرایی خاک موردن مطالعه شده است. سیلووا و همکاران (2007) و زانگ (1994) نیز به نتایج مشابهی دست یافتند. بلانکو-کانکوبی و همکاران (2006) نیز بین میزان کربن آلی و حد پایین خمیرایی خاک همبستگی مثبت معنی‌دار گزارش کردند.

روطوبت حد پایین خمیرایی خاک نداشت (جدول ۶). هر چند کاربرد ۶۰ تن لجن فاضلاب در هکتار در مقایسه با ۳۰ تن لجن فاضلاب در هکتار میانگین رطوبت حد پایین خمیرایی خاک را به طور معنی‌داری به میزان حدود ۱۸ درصد افزایش داد. همچنین نتایج بررسی اثر متقابل زمان و لجن فاضلاب نشان داد در خاک‌های تیمار نشده با لجن فاضلاب (شاهد) و همچنین در خاک‌های تیمار شده با ۶۰ تن لجن فاضلاب در هکتار، گذشت زمان اثر معنی‌داری بر رطوبت حد پایین خمیرایی خاک نداشت. در حالی که در خاک‌های تیمار شده با ۳۰ تن لجن فاضلاب در هکتار، رطوبت حد پایین خمیرایی پس از گذشت ۱۲۰ روز از شروع آزمایش به میزان حدود ۳۰ و ۶۰ روز پس از شروع آزمایش به میزان حدود ۳۱ درصد کاهش یافت. دلیل عدم تاثیر لجن فاضلاب بر رطوبت حد پایین خمیرایی در مقایسه با شاهد ممکن است مقدار کم لجن فاضلاب مصرفی و درنتیجه افزایش اندک ماده آلی خاک باشد. در تایید نتایج این تحقیق اصغری (1390) نیز در پژوهش خود دریافت که با

جدول ۶- اثر کاربرد سطوح مختلف لجن فاضلاب بر رطوبت حد پایین خمیرایی (درصد) در زمان‌های مختلف پس از خوابانیدن

میانگین	مدت زمان خوابانیدن (روز)			لجن فاضلاب (تن در هکتار)
	120	60	30	
21/52 AB	21/44 a	22/41a	20/7' a	0
20/40 B	15/74 b	22/67 a	22/78 a	30
24/01 A	24/88 a	23/30 a	23/84 a	60
	22/80 A	20/68 A	22/45 A	میانگین

* . میانگین‌هایی که در هر ردیف یا ستون با حروف مشابه نشان داده شده‌اند از نظر آماری با استفاده از آزمون LSD در سطح ۵ درصد اختلاف معنی‌دار ندارند.

همکاران (2010) نیز گزارش کردند که مقداری مصرفی لجن فاضلاب نتوانست شاخص خمیرایی را به طور معنی‌دار تحت تأثیر قرار دهد. این نتایج با یافته‌های اصغری (1390)، بال و همکاران (2000) و دی‌جانگ و همکاران (1990) نیز مطابقت دارد. این در حالیست که گولسر و همکاران (2008)، حسین ملکاوی و همکاران (1999) و زانگ (1994) کاهش شاخص خمیرایی و بلانکو-کانکوبی و همکاران (2006) افزایش شاخص خمیرایی را با افزایش سطوح کاربردی ماده آلی گزارش کردند. دلیل این عدم تطابق شاید اختلاف در ویژگی‌های ذاتی خاک، مقدار و نوع رس‌ها، نوع و ویژگی مواد آلی مورد استفاده در آزمایش باشد. دی‌جانگ و همکاران (1990) و ماقو و آبه (1998) نیز گزارش کردند میزان وابستگی حدود آتربرگ به کربن آلی خاک متفاوت بوده و

شاخص خمیرایی (PI) نتایج تجزیه واریانس داده‌ها نشان داد اثر لجن فاضلاب بر شاخص خمیرایی خاک معنی‌دار نبود در حالی که اثر زمان خوابانیدن و همچنین اثر متقابل لجن فاضلاب و زمان خوابانیدن بر شاخص خمیرایی خاک در سطح ۱ درصد معنی‌دار است (جدول ۲). نتایج مقایسه میانگین‌ها نشان داد کاربرد لجن فاضلاب در مقایسه با شاهد اثر معنی‌داری بر شاخص خمیرایی خاک نداشت (جدول ۷). با افزایش مقداری مصرفی لجن فاضلاب و در نتیجه کربن آلی خاک رطوبت حد بالای خمیرایی و رطوبت حد پایین خمیرایی هر دو تقریباً به یک میزان افزایش یافته و سبب شد که محدوده رطوبتی بین دو حد بالا و پایین خمیرایی (شاخص خمیرایی) نسبتاً ثابت بماند. لال و شوکلا (2004) نیز به نتایج مشابهی دست یافتند. همت و

جدول 7- اثر کاربرد سطوح مختلف لجن فاضلاب بر شاخص خمیرایی (درصد) در زمان های مختلف پس از خوابانیدن

میانگین	مدت زمان خوابانیدن (روز)			لجن فاضلاب (تن در هکتار)
	120	60	30	
11/53 A	7/92 d	12/03 c	14/63 ^a b	0
11/91 A	14/99 b	13/46 bc	7/27 d	30
12/47 A	7/34 d	18/48 a	11/59 c	60
10/08 B	14/66 A	11/17 B		میانگین

*: میانگین‌هایی که در هر ردیف یا ستون با حروف مشابه نشان داده شده‌اند از نظر آماری با استفاده از آزمون LSD در سطح 5 درصد اختلاف معنی‌دار ندارند.

افزایش داد. بنابراین افزودن لجن فاضلاب می‌تواند در عین حال که سبب افزایش ماده آلی خاک و ظرفیت نگهداری آب خاک شود امکان شخم و عملیات خاک‌ورزی را در رطوبت‌های بیشتر و بدون فشردگی خاک فراهم آورد. البته با توجه به اینکه معمولاً مشکل اساسی استفاده از لجن فاضلاب مقدار زیاد عناصر سنگین موجود در آن و به تبع آن سمیتی است که در گیاهان ایجاد می‌کند لذا بایستی در کاربرد مقدار لجن فاضلاب به گونه‌ای مدیریت شود که علاوه بر در نظر گرفتن اثرات مثبت لجن بر بهبود ویژگی‌های فیزیکی خاک، مسائل اقتصادی و اثرات نامطلوب حاصل از کاربرد مقادیر زیاد لجن فاضلاب و خطرات زیست محیطی حاصل نیز مدنظر قرار گیرد. همچنین بایستی توجه شود که کاربرد لجن فاضلاب به عنوان یک اصلاح‌کننده خاک علاوه بر اصلاح ویژگی‌های خاکی (یعنی در خاک‌های نایابیدار) یکی از روش‌های مهم رهایی از انبوه فاضلاب‌ها و لجن‌های فاضلاب تولیدی در جوامع شهری و صنعتی می‌باشد و همچنین اینکه افزودن مقادیر (نسبتاً زیاد) گفته شده لجن فاضلاب (در این پژوهش و همچنین سایر پژوهش‌هایی که در بخش مقدمه به تفصیل آورده شده است) علاوه بر اثرات کوتاه مدت می‌توانند اثرات درازمدت بر ویژگی‌های خاک داشته باشند و ممکن است با یک بار افزودن لجن فاضلاب با مقادیر گفته شده، تا مدت‌های زیادی نیاز به افزودن مجدد لجن فاضلاب نباشد. البته توصیه می‌شود برای اطمینان از نتایج ذکر شده و توصیه عملی و کاربردی، پژوهش‌های بیشتری با سطوح متعدد لجن فاضلاب تولید شده از منابع مختلف و در خاک‌های با ویژگی‌های متفاوت در سطح مزرعه انجام شوند.

میانگین شاخص خمیرایی خاک 60 و 120 پس از خوابانیدن در مقایسه با 30 روز به ترتیب به میزان 31 درصد افزایش و 10 درصد کاهش (غیرمعنی‌دار) یافت. احتمالاً به دلیل وابستگی شدید شاخص خمیرایی به مواد آلی، با کاهش معنی‌دار کربن آلی در 120 روز نسبت به زمان‌های پیشین شاخص خمیرایی نیز کاهش یافته است. اصغری (1390) نیز نتایج مشابهی را گزارش و بیان کرد شاخص خمیرایی در زمان 180 روز پس از کاربرد لجن فاضلاب به طور معنی‌داری در مقایسه با زمان‌های پیشین کاهش یافت. نتایج همچنین نشان داد تنها در خاک‌های تیمار نشده با لجن فاضلاب (شاهد) با افزایش زمان خوابانیدن شاخص خمیرایی خاک در مقایسه با زمان 30 روز پس از شروع آزمایش به طور معنی‌داری کاهش یافت و در خاک‌های تیمار شده با لجن فاضلاب گذشت زمان 60 روز در مقایسه با زمان 30 روز پس از شروع آزمایش سبب افزایش معنی‌دار شاخص خمیرایی خاک شد.

نتیجه گیری

به طور کلی نتایج نشان داد کاربرد لجن فاضلاب و گذشت زمان سبب ایجاد تغییرات معنی‌داری در پایداری خاکدانه‌ها و حدود خمیرایی خاک شد. با افزایش سطوح مصرفی لجن فاضلاب پایداری خاکدانه‌ها افزایش یافت در حالی که با افزایش مدت زمان خوابانیدن تا 60 روز پایداری خاکدانه‌ها کاهش و پس از آن افزایش یافت. کاربرد لجن فاضلاب اثر معنی‌داری بر رطوبت حد پایین و شاخص خمیرایی نداشت و تنها کاربرد 60 تن لجن فاضلاب در هکتار رطوبت حد بالای خمیرایی خاک را

فهرست منابع:

۱. اصغری، ش. ۱۳۹۰. اثرات لجن فاضلاب پتروشیمی تبریز بر کربن آلی، شاخص‌های پایداری خاکدانه و حدود پایای یک خاک منطقه نیمه خشک. نشریه آب و خاک (علوم و صنایع کشاورزی)، جلد ۲۵، شماره ۲۵، صفحات ۵۳۰ تا ۵۳۹.
۲. بهره‌مند، م.ر.، م. افیونی، م.ع. حاج عباسی و ای. رضایی نژاد. ۱۳۸۱. اثر لجن فاضلاب بر برخی ویژگی‌های فیزیکی خاک. علوم و فنون کشاورزی و منابع طبیعی، جلد ۴، شماره ۶، صفحات ۸ تا ۱۱.
۳. زائری، ع. ۱۳۸۴. بررسی اثرات تجمعی و باقیمانده لجن فاضلاب بر حرکت املاح، رطوبت خاک و برخی خصوصیات فیزیکی خاک. پایان نامه کارشناسی ارشد خاکشناسی، دانشکده کشاورزی، دانشگاه صنعتی اصفهان.
۴. شیرانی، ح.، م.ع. حاج عباسی، م. افیونی و ح. دشتی. ۱۳۸۹. اثر تجمعی لجن فاضلاب بر برخی ویژگی‌های فیزیکی و شیمیایی خاک. آب و فاضلاب، شماره ۳، صفحات ۲۸ تا ۳۶.
۵. علوی، ف.، ع. ثامنی، و ع. ا. موسوی. ۱۳۹۱a. اثر کاربرد لجن فاضلاب بر پایداری خاکدانه دریک خاک آهکی. اولین کنفرانس ملی راهکارهای دستیابی به توسعه پایدار، تهران، وزارت کشور.
۶. علوی، ف.، ع. ثامنی، و ع. ا. موسوی. ۱۳۹۱b. اثر کاربرد لجن فاضلاب بر آبگریزی خاک. همایش ملی خاک و کشاورزی پایدار، ملایر، دانشگاه ملایر.
۷. کسرایی، ر. و س. سعادی. ۱۳۸۹. تأثیر لجن فاضلاب مجتمع پتروشیمی تبریز بر رشد گیاه گوجه فرنگی. آب و خاک، جلد ۲۴، شماره ۱، صفحات ۱۰ تا ۲۰.
۸. میرخانی، ر.، س. سعادت، م. شعبان پور شهرستانی، پ. آریا، و م. یگانه. ۱۳۸۶. برآورد حدود پایداری خاک با استفاده از ویژگی‌های زود یافت. علوم و فنون کشاورزی و منابع طبیعی. جلد ۲۱، شماره ۲، صفحات ۲۰۵ تا ۲۰۷.
9. Aggelides, S. M. and P. A. Londra. 2000. Effects of compost produced from town wastes and sewage sludge on the physical properties of a loamy and a clay soil. *Bioresour. Technol.* 71: 253-259.
10. Arvidsson, J., T. Keller, and K. Gustafsson. 2004. Specific draught for mouldboard plough, chisel plough and disc harrow at different water contents. *Soil Till. Res.* 79(2): 221-231.
11. Asghari, S., M. R. Neyshabouri, F. Abbasi, N. Aliasgharzad, and Sh. Oustan. 2009. The effects of four organic soil conditioners on aggregate stability pore size distribution and respiration activity in a sandy loam soil. *Turk. J Agric For.* 33: 47-55.
12. ASTM D4318-10e1, 2010. Standard Test Methods for Liquid Limit, Plastic Limit, and Plasticity Index of Soils. ASTM International, West Conshohocken, PA (www.astm.org (last access 25/10/14)).
13. Baldock, J. A. and P.N. Nelson, 2000. Soil organic matter. In: Sumner, M.E. (Ed.), *Handbook of Soil Science*. CRC Press, Boca Raton, FL, pp. B25-B71.
14. Ball, B. C., D. J. Campbell and E. A. Hunter. 2000. Soil compactability in relation to physical and organic properties at 156 sites in UK. *Soil Till. Res.* 57: 83- 91.
15. Bastida, F., E. Kandeler, J. L. Moreno, M. Ros, C. Garsia, and T. Hernandez. 2008. Application of fresh and composted organic wastes modifies structure, size and activity of soil microbial community under semiarid climate. *Appl. Soil Ecol.* 40: 318-329.

16. Bhushan, L. and P.K. Sharma. 2002. Long-term effects of lantana (Lantana spp. L.) residue additions on soil physical properties under maize-wheat cropping. I. Soil consistency, surface cracking and clod formation. *Soil Till. Res.* 65: 157–167.
17. Blanco-Canqui, H., R. Lal, W. M. Post, R. C. Izaurralde and M. J. Shipitalo. 2006. Organic carbon influences on soil particle density and rheological properties. *Soil Sci. Soc. Am. J.* 70: 1407-1414.
18. Carter, M. R. 1993. Soil sampling and methods of analysis. Canadian Society of Soil Science, Lewis Publisher, CRC Press, 823 p.
19. Chepil, W. S. 1962. A compact votary sieve and the importance of dry sieving in physical soil analysis. *Soil Sci. Soc. Am. J.* 26: 4-6.
20. De Jong, E., D. F. Acton and H. B. Stonehouse. 1990. Estimating the Atterberg limits of southern Saskatchewan soils from texture and carbon contents. *Can. J. Soil Sci.* 70: 543-554.
21. De Jong, E., D. F. Acton, and H. B. Stonehouse. 1990. Estimating the atterberg limits of southern Saskatchewan soils from texture and carbon contents. *Can. J. Soil Sci.* 70(4): 543-554.
22. Dexter, A. R., and N. A. Bird. 2001. Methods for predicting the optimum and the range of soil water contents for tillage based on the water retention curve. *Soil Till. Res.* 57(4): 203-212.
23. Fetton, G. K. 1995. Soil hydraulic properties on municipal Soil Waste. *Transe ASAE.* 38(3): 775-782.
24. Hemmat, A., N. Aghilinategh, Y. Rezainejad, and M. Sadeghi. 2010. Long-term impacts of municipal solid waste compost, sewage sludge and farmyard manure application on organic carbon, bulk density and consistency limits of a calcareous soil in central Iran. *Soil Till. Res.* 108: 43-50.
25. Hillel, D. 1998. Environmental soil physics. Academic Press.
26. Husein Malkawi, A. I., A. S. Alawneh, and O. T. Abu Safagah. 1999. Effect of organic matter on the physical and physicochemical properties of an illitic soil. *Appl. Clay Sci.* 14:257-278.
27. Lal, R. and M. K. Shukla. 2004. Principles of Soil Physics. Marcel Dekker, Inc, New York, 682 p.
28. Lima, D. L. D., S. M. Santos, H. W. Scherer, R. J. Schneider, A. C. Duarte, E. B. H. Santos and V. I. Esteves. 2009. Effects of organic and inorganic amendments on soil organic matter properties. *Geoderma.* 150: 38–45.
29. Lin, D. F., H. L. Luo, D. H. Hsiao, and C. C. Yang. 2005. The effects of sludge ash on the strength of soft subgrade soil. *J. Chinese Inst. Environ. Engin.* 15: 1-10.
30. Logan, T. J., B. J. Harrison, D. C. McAvoy, and J. A. Greff. 1996. Effect of Olestra in sewage sludge on soil physical properties. *Environ. Qual.* 25: 153-161.
31. Mapfumo, E., and D. S.Chanasyk, 1998. Guidelines for safe trafficking and cultivation, and resistance-density-moisture relations of three disturbed soils from Alberta. *Soil Till. Res.* 46: 193-202.
32. Mbagwu, J. S. C. and O. G. Abe. 1998. Prediction of engineering properties of tropical soils using intrinsic pedological parameters. *Soil Sci.* 163: 93- 102.
33. Miller, J. J., N. J. Sweetland, and C. Changs. 2002. Hydrological properties of a clay loam soil after Long-term cattle manure application. *Environ. Qual.* 31: 989-996.
34. Mosaddeghi, M. R., M. A. Hajabbasi, A. Hemmat and M. Afyuni. 2000. Soil compactibility as affected by soil moisture content and farmyard manure in central Iran. *Soil Till. Res.* 55: 87-97.

35. Mosaddeghi, M., M. A. Hajabbasi, A. Hemmat, and M. Afyni. 2000. Soil compactibility as affected by soil moisture content and farmy and manure in central Iran. *Soil Till. Res.* 55: 87-97.
36. Mullin, C. E., D. A. Mcleod, K. H. Northcote, J. M. Thsdall, and I. M. Young. 1990. Hardsetting soils: behaviour, occurrence and management Advance. *Soil Sci.* 11: 37-108.
37. Navas, A., J. Machin, and B. Navas. 1999. Use of biosolids to restore the natural vegetation cover on degraded soils in the badlands of Zaragoza. *Bioresour. Technol.* 69:199–205.
38. Nelson, D. W., and L. E. Sommers. 1996. Total carbon, organic carbon and organic matter. In: D. L. Sparks et al., (Eds.), *Methods of Soil Analysis. Part III. 3rd Ed.* PP. 61-1010, Soil Science Society of America Inc., American Society of Agronomy Madison, WI.
39. Ojeda, G., E. Perfect, J. M. Alcaniz, and O. Ortiz. 2006. Fractal analysis of soil water hysteresis as influenced by sewage sludge application. *Geoderma.* 134: 386- 401.
40. Pagliai, M., G. Guidi, M. Lamarka, M. Giachetti, and G. Lucamante. 1981. Effects of sewage sludges and compost on soil porosity and aggregation. *Environ. Qual.* 10: 556-561.
41. Reynolds, W. D., B. T. Bowman, C. F. Dury, C. S. Tan, and X. Lu. 2002. Indicators of soil physical quality: density and storage parameter. *Geoderma.* 110: 131-146.
42. Sanchez-Martin, M. J., M. Garcia-Delgado, L. F. Lorenzo, M. S. Rodriguez-Cruz, and M. Arienzo. 2007. Heavy metals in sewage sludge amended soils determined by sequential extractions as a function of incubation time of soils. *Geoderma.* 142: 262-273.
43. Shirani, H., M. A. Hajabbasi, M. Afyuni, and A. Hemmat. 2002. Effect of farmyard and tillage systems on soil physical properties and corn yield in central Iran. *Soil Till. Res.* 68: 101-108.
44. Silva, A. J. N., M. R. Ribeiro, F. G. Carvalho, V. N. Silva, and L. E. S. F. Silva. 2007. Impact of sugarcane cultivation on soil carbon fractions, consistence limits and aggregate stability of a Yellow Latosol in Northeast Brazil. *Soil Till. Res.* 94: 420- 424.
45. Smith, C. W., A. Hadas, J. Dan and H. Koyumdjisky. 1985. Shrinkage and Atterberg limits in relation to other properties of principal soil types in Israel. *Geoderma.* 35: 47–65.
46. Stehouwer, R. C. 2003. Land application of sewage sludge in Pennsylvania: Effects of biosolids on soil and crop quality. *Environmental Soil Issues.* Pennsylvania: Penn State College of Agriculture Science University Park.
47. Terzaghi, A. W., B. Hoogmoed, and R. Miedema. 1988. The use of the wet workability limit to predict the land quality workability for some Uruguayan soils. *Neth. J. Agric. Sci.* 36: 91-103.
48. Utomo, W. H. and A. R. Dexter. 1981. Soil friability. *J. Soil Sci.* 32: 203–213.
49. Zhang, H., 1994. Organic matter incorporation affects mechanical properties of the soil aggregates. *Soil Till. Res.* 31: 263–275.