

بررسی رابطه فرسایش‌پذیری خاک (K) و پایداری خاکدانه‌ها در سریهای عمدۀ خاکهای دشت قزوین

آرش صباح، منوچهر گرجی، حسینقلی رفاهی و صابر شاهوئی
بتریب دانشجوی سابق کارشناسی ارشد، موبی و استاد گروه خاکشناسی
دانشکده کشاورزی دانشگاه تهران و استاد یار دانشگاه کردستان.

تاریخ پذیرش مقاله ۱۳۷۸/۴/۳۰

خلاصه

این تحقیق به منظور بررسی رابطه بین فاکتور فرسایش‌پذیری خاک (K در معادله جهانی فرسایش خاک) با میزان پایداری خاکدانه‌ها انجام گرفت. همچنین اثر کربنات کلسیم از طریق بافت خاک بر فاکتور فرسایش‌پذیری، مورد مطالعه قرار گرفت. بدین منظور از ۲۱ سری خاک دشت قزوین که با تحت سریهای جدا شده، جمعاً ۴۴ سری و تحت سری را شامل می‌شود (براساس مطالعات موسسه تحقیقات خاک و آب)، تعداد ۱۱۱ نمونه مرکب از خاکهای سطحی برداشته شد آزمایشات مختلف فیزیکوشیمیایی روی آنها انجام گرفت و سپس ۳۷ نمونه خاک جهت تعیین میزان فرسایش‌پذیری خاک و اندازه‌گیری درصد پایداری خاکدانه‌ها انتخاب شد. ابتدا با استفاده از نمودار ویشمایر و همکاران (۱۹۷۱) میزان فرسایش‌پذیری خاک محاسبه گردید. (۷) سپس پایداری خاکدانه‌ها به روش کمپر و روسنو (۱۹۸۵) (در آب مقطر، برای نمونه‌های با SAR بالا در آب مقطر و آب شور) اندازه‌گیری شد. (۳) و در آزمایش آخر، بافت خاک مجدداً در دو حالت یکی با حذف آهک (برای ۲۷ نمونه خاک با آهک بالا) و دیگری بدون حذف آهک و با آب مقطر تعیین گردید. نتایج بدست آمده نشان داد که بافت خاکهای واریزه‌های بادیزی در ارتفاعات سبک تا متوسط (لوم، لوم‌سیلیتی، لومی شنی) و در دشت و نقاط پست سنتیتر شده عموماً "لومی رسی و رسی می‌باشد. شوری در اراضی پست حداقل $24/6$ دسی زیمنس بر متر (سری ولدآباد) و میزان قلاینت ($50\text{ تا }70$) = در سریهای ولدآباد و فارسیان مشاهده شد. کربن آلی خاکهای بین $0\text{ تا }1/4$ درصد و میزان آهک از $1\text{ تا }25$ درصد متغیر بود. گنج فقط در برخی سریها (کهکین، ولدآباد، فارسیان) مشاهده شد. میزان فرسایش‌پذیری خاکها در سیستم انگلیسی $51/5 - 22/0$ و درصد پایداری خاکدانه‌ها $-80/2 - 6/7$ % تعیین گردید. همچنین مشخص شد که ضریب همبستگی بین پایداری خاکدانه‌ها با فرسایش‌پذیری خاک پایین است ($0/40 = 2/0$) و نشان می‌دهد که این شاخص از پایداری برای بیان میزان فرسایش‌پذیری خاکهای منطقه قابل اعتماد نیست. نتایج مربوط به حذف کربنات کلسیم نشان داد که در این حالت میزان رس نسبت به حالت بدون حذف بطور معنی‌دار کاهش می‌یابد و بعبارت دیگر قسمت اعظم کربنات کلسیم خاکها جزو بخش رس می‌باشد، با کاهش میزان رس فرسایش‌پذیری محاسبه شده خاکها نیز زیاد شد. با توجه به اثر آهک بنظر می‌رسد برای استفاده مطمئن از نمودار ویشمایر و همکاران که منتج از خاکهای قادر آهک ایالات متحده آمریکاست، در خاکهای آهکی ایران مطالعات بیشتری باید صورت گیرد.

واژه‌های کلیدی: فرسایش‌پذیری خاک، پایداری خاکدانه، خاکهای دشت قزوین

مقدمه

تاریخی و عرض جغرافیایی^۱ ۳۹°، ۴۵° تا ۵۰° شرقی و عرض جغرافیایی^۲ ۳۹°، ۴۵° تا ۵۰° شمالی قرار گرفته است. ارتفاع متوسط این منطقه ۱۳۵۰ متر از سطح دریا می‌باشد. از شمال به جاده قزوین - بوئن زهرا و از غرب به روستاهای ضیاء‌آباد، اسفرودین، خورنین و دانسفهان محدود می‌گردد.

آب و هوای منطقه نیمه خشک با زمستانهای نسبتاً سرد و تابستانهای نسبتاً گرم است. متوسط درجه حرارت سالیانه ۱۴/۵ درجه سانتیگراد و میانگین بارندگی سالیانه ۲۸۵/۷ میلیمتر است. تبخیر سالیانه حدود ۸۱۶ میلیمتر، رژیم رطوبتی خاک زریک^۳ و رژیم حرارتی آن ترمیک^۴ می‌باشد.

خاک منطقه مورد مطالعه شامل ۴۴ سری و تحت سری می‌باشد. بافت خاک در شمال و جنوب منطقه متوسط (لوم و لوم رسی) با نفوذپذیری متوسط است که هرچه بطرف شرق، غرب و مرکز پیش رویم، بافت سنگین‌تر (رسی و لومی رسی سیلیتی) و نفوذپذیری کمتر می‌گردد. مقدار سنگریزه در شمال و جنوب بعلت نزدیکی به ارتفاعات در سطح و طبقات خاک نسبتاً زیاد است که در غرب از مقدار آن کاسته می‌گردد. در شرق و مرکز سنگریزه در خاکها وجود ندارد. عمق خاک نیز با حرکت بطرف غرب، شرق و مرکز افزایش می‌یابد. شوری و قلایت در مرکز و شرق زیاد تا خیلی زیاد است و وضعیت زهکشی این قسمت نیز بعلت بالا بودن سطح آب زیرزمینی محدود گشته است.

گیاهان طبیعی غالب منطقه عبارتند از سالیکورنیا، هربا و سالسولاکه در اراضی شور و خارشتر، شیرین‌بیان، گون، کهورک، ورک، خارززد، کنگر وحشی، در سایر قسمت‌ها می‌رویند زراعت موجود در منطقه عمدتاً آبی است. گیاهان زراعی عمده منطقه عبارتند از گندم، جو، ذرت، یونجه، شبدر، یولاف، چغندر قند، پنبه، پیاز، هویج وغیره. از محصولات مهم باقی، سیب، گلابی، هل، انگور، زردآلو، بادام و پسته را می‌توان نام برد.^(۱)

مواد و روشها

ابتدا با استفاده از نقشه‌های توپوگرافی منطقه محدوده سریها و تحت سریها و محل نمونه برداریها مشخص گردید. نام سریها و

فرسایش خاک پدیده است که بطور طبیعی تحت تأثیر عوامل فرساینده اتفاق می‌افتد و با فعالیت‌های مختلف بشر تشید گردیده و خسارات فراوانی را بیار می‌آورد.

بنظور برآورد میزان فرسایش و تلاش در جهت کاهش آن، معادلات مختلفی ابداع گردیده است معادله جهانی فرسایش خاک^۱ یکی از معادلاتی است که بطور گسترده خصوصاً در اراضی کشاورزی و مرتعی (با شبکه کم) مورد استفاده قرار می‌گیرد بین پایداری خاکدانه‌ها و فرسایش‌پذیری خاک رابطه‌ای تنگاتنگ وجود دارد که شاخصهای مختلف فرسایش‌پذیری در ارتباط با پایداری خاکدانه‌ها، خود مؤید این مطلب است. بعضی از این شاخص‌ها عبارتند از شاخص هنین، شاخص ناپایداری، نسبت خاکدانه‌های سطحی، درصد خاکدانه‌های بزرگتر از ۵/۰ میلیمتر مقاوم در آب و غیره.^(۲)

همچنین میانگین وزنی قطر، MWD (وان‌بیور ۱۹۴۹) و میانگین هندسی قطر، GMD (مازوراک ۱۹۵۰) نیز برای ارزیابی پایداری خاکدانه‌ها پیشنهاد گردیده است ایگو و همکاران (۱۹۹۵) با مطالعه روی خاکهای نیجریه و میستر و همکاران (۱۹۷۸) با تحقیق بر روی خاکهای جنوب اسپانیا، شاخصهای مختلف پایداری و رابطه آنها با عامل فرسایش‌پذیری خاک را بررسی کرده و نتایج مختلفی را کسب نمودند.

در این تحقیق پارامتر فرسایش‌پذیری خاک^۳ که از عوامل مهم این معادله و سایر معادلات برآورد فرسایش خاک است، و ارتباط آن با پایداری خاکدانه‌ها^۴ که از ویژگیهای ساختمانی هر خاک می‌باشد مورد مطالعه قرار گرفته است.

همچنین اثرات آهک بر عامل فرسایش‌پذیری خاک (K) که در معادله جهانی فرسایش با استفاده از نموگراف و شمایر و همکاران بدست می‌آید و متجه از خاکهای فاقد آهک شرایط نیمه مرطوب ایالات متحده آمریکاست بررسی گردید.

مشخصات منطقه مورد مطالعه

منطقه مورد مطالعه قسمتی از اراضی دشت قزوین به وسعت ۶/۱ هزار هکتار می‌باشد که در محدوده طول جغرافیایی

آزمایشات مختلف فیزیکوشیمیایی بشرح زیر بر روی نمونه‌ها صورت گرفت.

- اندازه‌گیری pH و EC
- اندازه‌گیری سدیم و مجموع کلسیم و منیزیم در عصاره اشباح
- تعیین درصد مواد آلی

موقعیت پروفیل شاهد هر سری در جدول شماره ۱ ارائه گردیده است.

نمونه برداری بصورت مرکب از محدوده سریها از لایه سطحی خاک (۰ - ۲۵ cm) یا لایه شخم، جمعاً به تعداد ۱۱۱ نمونه انجام گرفت و به آزمایشگاه انتقال یافت.

جدول ۱ - نام سری و موقعیت پروفیل شاهد هر سری

نام سری	علامت اختصاری	شماره و موقعیت پروفیل شاهد
ضیاء‌آباد	Zi	پروفیل شاهد شماره ۱۱۴ در ۵۰۰ متری جنوب غربی ضیاء‌آباد
نظام‌آباد	Ne	پروفیل شاهد شماره ۲۲۰ در فاصله ۳۰۰ متری تپه سلطان‌آباد بر سر راه قزوین تاکستان
ناصر‌آباد	Na	پروفیل شاهد شماره ۹ در ۱/۵ کیلومتری شمال غرب ناصر‌آباد
سلطان‌آباد	Se	پروفیل شاهد شماره ۲۹۳۲ در ۳/۵ کیلومتری جنوب قریه شریف‌آباد
قزوین	Qa	پروفیل شاهد شماره ۲۱۴۱ بر سر راه قزوین - بوئین‌زهرا ۲/۵ کیلومتری جنوب پل راه‌آهن مجاور کوره آجرپزی
شیدا‌صفهان	Sh	پروفیل شاهد شماره ۲۳۲ در ۲/۵ کیلومتری شمال شرق دولت‌آباد
کوئین	Ku	پروفیل شاهد شماره ۳۹ در سه کیلومتری شمال غرب محمود‌آباد
داغلان	Da	پروفیل شاهد شماره ۲۳۰۴ در یک کیلومتری جنوب غربی پیریوسفان
جنت‌آباد	Ja	پروفیل شاهد شماره ۱۹۰ در یک و نیم کیلومتری شمال و شرق جنت‌آباد
فیض‌آباد	Fe	پروفیل شاهد شماره ۵ در حدود ۵۰۰ متری جنوب فضل‌آباد
فارسیان	Fa	پروفیل شاهد شماره ۴۵۸ در یک کیلومتری جنوب فارسیان
زاکان	Za	پروفیل شاهد شماره ۲۶ در ۸۰۰ متری شمال شرقی زاکان
اک	Ak	پروفیل شاهد شماره ۴ در یک کیلومتری غرب اک
دیزان	Di	پروفیل شاهد شماره ۱۰۴ در ۱/۵ کیلومتری شمال غرب لاهارد
جوهرین	Jh	پروفیل شاهد شماره ۳ در یک کیلومتری شمال جوهرین
قرقشین	Gg	پروفیل شاهد شماره ۲۰۱ در ۲ کیلومتری شمال شرقی قرقشین
خرود	Kh	پروفیل شاهد شماره ۱۰۳۲ در یک و نیم کیلومتری جنوب غربی شال
کهکین	Ka	پروفیل شاهد شماره ۱۰۲ یک کیلومتری جنوب کهکین
ولدآباد	Va	پروفیل شاهد شماره ۱۰۱ حدود ۲ کیلومتری شرق ولدآباد
بوئین	Bu	پروفیل شاهد شماره ۸ در ۲/۵ کیلومتری غرب بوئین‌زهرا
سگزآباد	Sz	پروفیل شاهد شماره ۷ در ۵ کیلومتری شرق سگزآباد

نمایش داده شده است.

نتایج و بحث

با استفاده از نتایج آزمایشات موارد زیر محاسبه گردید.
الف - نسبت جذب سدیمی یا SAR با استفاده از مقادیر سدیم و کلسیم + منزیم

ب - فاکتور فرسایش پذیری خاک (K) با استفاده از نموگراف ویشمایر و همکاران تعین گردید که برای انجام اینکار در صدهای شن، شن خیلی ریز، سیلت، رس، و مواد آلی با روشاهای فوق الذکر تعین گردید و شماره مربوطه به ساختمان خاک با استفاده از نشریه ۲۰۵ موسسه تحقیقات خاک و آب و پیشنهادات ویشمایر و اسمیت (۱۹۷۸) بدست آمد. کلاس نفوذپذیری خاک با توجه به سنگین ترین بافت طبقات تحتانی پروفیل (با استفاده از مطالعات انجام شده توسط موسسه خاک و آب) و استفاده از جدول مربوطه تعین گردید. نتایج مربوطه به فاکتور K در جدول شماره ۴ ارائه گردیده است.

بررسی رابطه بین پایداری خاکدانه‌ها و فرسایش پذیری خاک (شکل شماره ۳) نشان داد که با افزایش درصد پایداری خاکدانه‌ها، میزان فرسایش پذیری خاکهای مطالعه شده کاهش می‌یابد این مسئله تأییدی بر این واقعیت است که خاکدانه‌های پایدار در آب در مقابل فرسایش از خود مقاومت نشان میدهند و خاک با ساختمان خوب از فرسایش پذیری پایینی برخوردار است.

ضریب همبستگی ($r = 0.404$) آنقدر بالا نیست که بتوان از این شاخص پایداری (خاکدانه‌های پایدار با قطر بزرگتر از ۲۵ میلی‌متر) بصورت قابل اعتماد در تعیین فرسایش پذیری خاک استفاده کرد. ایگو و همکاران با مطالعه روی خاکهای جنوب شرقی نیجریه به این نتیجه رسیدند که ارتباط بین شاخصهای مختلف پایداری (خاکدانه‌های پایدار در آب با قطر بزرگتر از ۵ میلی‌متر، MWD و خاکدانه‌های پایدار در آب کوچکتر از ۲ میلی‌متر) با فرسایش پذیری خاک (K نموگراف ویشمایر) کم و $< 20/25$ می‌باشد. (۲)

مطالعه بر روی ۸ خاک نیجریه نشان داد که شاخصهای پایداری دبوت - دلینمیر ۱ و هنین (شاخص از درصد خاکدانه‌های

- اندازه گیری آهک (بروش کلسیمتری) و گچ (به روش استون)
- تعیین بافت خاک به روش هیدرومتر و اندازه گیری درصد شن خیلی ریز

- تعیین وزن مخصوص ظاهری بروش کلوخه پس از اخذ نتایج، تعداد ۳۷ نمونه، برای آزمایشات بعدی انتخاب گردید که خصوصیات فیزیکو شیمیایی آنها در جدول شماره ۲ ارائه گردیده است.

- اندازه گیری پایداری خاکدانه‌ها: اینکار به روش کمپر و روستو صورت گرفت. بدینصورت که ۱۲ گرم خاک با ذرات ۱-۲ میلی‌متری در حال هوا خشک توزین و بر روی الک ۲۵٪ میلی‌متری (۶۰ مش) قرار گرفت و توسط پنجه خیس از زیر الک مربوط گردید و بعد از آن در آب مقطر با دمای ۲۵-۲۰ درجه سانتیگراد بعده سه دقیقه با حرکت عمومی ۱/۳ سانتی‌متری غربال شدند و خاکدانه‌های پایدار همراه با شن روی الک پس از خشک شدن توزین گردید. سپس خاک با مواد انتشار دهنده "کاملاً" منتشر گردید و با الک کردن مجدد، وزن ذرات شن نیز مشخص شدو با استفاده از فرمول زیر پایداری خاکدانه‌های بودست آمد.

$$\%AS = \frac{A-B}{W-B} \times 100$$

A: وزن خاکدانه‌های پایدار + شن بزرگتر از ۲۵٪ میلی‌متر

B: وزن شن بزرگتر از ۲۵٪ میلی‌متر

W: وزن نمونه هوا خشک اولیه

نتایج بدست آمده در جدول شماره ۳ ارائه گردیده است.

- ضریب همبستگی بین میزان پایداری خاکدانه‌ها و پارامترهای مختلف خاک مورد آزمون قرار گرفت.

SAR و EC تها عواملی بودند که با این شاخص پایداری رابطه معنی‌دار، در سطح یک درصد داشتند. رابطه بین پایداری خاکدانه‌ها با SAR و EC بصورت زیر بدست آمد.

$$SAR + 64/048 \quad r = 0.467 \quad n = 37$$

$$A.S = -0/6557$$

$$EC + 65/623 \quad r = 0.506 \quad n = 37$$

$$A.S = -2/0673$$

درصد پایداری خاکدانه‌ها

اثرات SAR و EC بر پایداری خاکدانه‌ها در شکل‌های شماره ۲ و ۱

ردیف	نام محل	سازمان	آرگی	کلیم	کربن	کل اشیاع	هدایت الکتریکی	اسیدیته	سدهای کلسیم + مونیزیم (meq/lit)	SAR	سنگینه شنکل (٪)	شن خلپی رنگ (٪)	بلیت (٪)	رس (٪)	جداول ۲- نتایج آزمایشات فیزیکو شیمیایی نمونهای خاک انتخاب شده از دشت قزوین	
۱۸	۴۴/۴	۳۶/۳	۱۰/۳	۱۹/۲	۱/۳	۲/۶۶	۲/۴	۴/۲۹	۰/۱۵	-	۱۲/۰۴	۷/۶	۰/۶۵	۴۹/۱	۱/V	D _A ۱
۱۹	۲۰/۹	۱۸/۳	۵۶/۳	۱۱/۲	۳/۷۹	۱۲/۲۵	۱۲/۲۶	۰/۴۹	-	۱۱/۷۱	V/D	۲/۴۸	۳۰/۱	۱/۰۲	B _u ^A .Sh ۰	
۲۰	۱۹/۹	۱۷/۲	۵۸/۴	۱۱/۸	۰/۱۷	۰/۳۸	۰/۳۴	-	۸/۶۴	V/D	۰/۵	۲/V	۱/۰۲	B _u ^A .Sh ۶		
۲۱	۲۱/۱	۱۷/۱	۳۸/۸	۵/۸	۰/۳۴	۲/۳۷	۰/۶۳	-	۷/۳۶	V/D	۰/۳۶	۴۴/۲	۳/۶	S _e ^A ۹		
۲۲	۳۶/۹۰	۱۱/۹	۲۵/۳	۱/۹	۰/۸۶	۶	۲/۱	۰/۵۸	-	۱۲/۰۱	V/D	۰/۴	۴۳/۷	۲/۵۶	S _h ^{B1} ۱۰	
۲۳	۲۹/۹	۱۲/۲	۲۳/۴	۲۵/۸	۰/۱۵	۳/۵	۰/۲۸	۰/۶۳	-	۱۸/۴۳	V/F	۰/۳۳۳	۳۷/۳	۲/۱	Z _i ^A .Sh ۱۴	
۲۴	۲۷/۴	۱۲/۳	۴۰/۴	۲۱/۹	۰/۹۰	۰/۷۵	۱/۶۳	۰/۷۸	-	۱۵/۲۲	V/F	۰/۵۱	۳۹/۳	۲/۶	Z _i ^{A2} .Gr ۱۷	
۲۵	۲۴/۹	۱۴/۵	۳۲/۲	۴۲/۷	۱۱/۰۰	۰/۱۴	۴/۳	۰/۲۹	۰/۲۲۴	-	۸/۸۴	V/F	۰/۳۶	۳۷/۳	۲/۶	N _a ^A ۲۴
۲۶	۲۱/۰	۲۲/۵	۵۴/۶	۲/۴	۱/۳۷	۲/۸	۳/۰۰	۰/۴۴	-	۵/۱۷	۰/V/F	۰/۲۷	۳۵/۲	۲/۱	S _e ^A ۲۵	
۲۷	۲۸/۷	۱۲/۷	۴۱/۲	۱۹/۴	۰/۳۷	۳/۶	۰/۷۱	۰/۵۸	-	۱۶/۰۴	V/D	۰/۳۶	۳۶/۰	۲/V	Z _i ^A ۲۸	
۲۸	۲۹/۷	۱۴/۸	۴۱/۴	۱۹/۲	۰/۱۶	۳/۸	۰/۳۱	۰/۴۴	-	۱۵/۸۸	V/F	۰/۳۳	۳۵/۰	۲/۱	Z _i ^A .Sh ۳۰	
۲۹	۲۸/۹	۱۲/۹	۵۵/۲	۸/۲	۱/۴۱	۱/۱۱	۱۴/۸۹	۰/۳۹	-	۱۷/۸۷	V/F	۰/۵۵	۳۷/۹	۱/۰۱	S _z _A .FW ۳۸	
۳۰	۱۰/۷	۲۸/۹	۲۹/۹	۱۳	۳۴/۸	۴/۹	۱/۵۷	۲/۳۳	۰/۶۳	-	۱۵/۴۷	V/F	۰/۵۵	۳۹/۰	۲/۰۴	N _e ^A ۴۲
۳۱	۲۰/۶	۱۷	۴۹/۷	۴/۷	۲/۵۱	۸/۹۶	۷/۸۳	۰/۴۴	-	۲/۱۳	V/F	۱/۶۴	۳۹/۰	۲/۰۲	B _u _{A1} ۴۹	
۳۲	۴۱/۹	۲۱/۲	۲/۹	۰/۰۳	۳/۹۲	۷/۹۲	۱۱/۰۴	۱/۱۲	-	۲۰/V	V/V	۱/۷۶	۰/۱۹	۲/۱	P _A .1032 ۴۷	
۳۳	۲۰/۶	۱۰/۷	۵۲/۲	۴/۷	۴/۷۴	۱۰/۲	۲۱/۵۲	۰/۳۹	-	۱۶/۸۷	V/F	۳/۱۲	۲۹/۳	۱/۰۲	B _u _{A1} ۴۹	
۳۴	۲۸/۱	۱۲/۶	۳۹/۲	۱۱/۲	۰/۶۸	۱/۸۸	۱/۱۶	۰/۵۳	-	۱۹/۹۳	V/F	۰/۳۷	۳۶/۲	۲/۰۴	K _u _A .Gr ۰۴	
۳۵	۱۹/۷	۱۱/۱	۴۱/۶	۳۶/۳۰	۳۶/۳۰	۳/۵۸	۴۸/۴۹	۰/۳۹	-	۱۷/۴۵	V/F	۶/۷۴	۳۹/۴	۲/۰۶	P _S ۵۷	
۳۶	۴۴/۴	۲۰	۳۷/۴	۰/۲	۰/۷۲	۰/۷۲	۱۴/۵۶	۰/۲۹	-	۲۲/۵۱	V/F	۲/۱۶	۳۱/۹	۱/۰۲	P ₂₀₁ ۶۰	

آمده جدول ۲ - نتایج آزمایشات فرآنکوپیشیابی نمونه‌های خاک انتخاب شده از دشت قزوین

ردیف	نام	نوع خاک	ساخت	مشخصه SAR	ستگر زده	شون خنجری ریز	بسیلت	رس	مقدار (mg/l)	کلسیم	کربن آلی	کل اشتعال	شدت اسیدیته	کربنات	کلیزیم	کل اشتعال	شدت اکسیدیتی	مدبالت	دistanse (ds/m)	نام خاک
۰۱/۴	۳۹/۲۰	۶/۳	۷/۳	۳/۷/۷	۳۲/۵۹	۲۱/۵۲	۰/۹۷	۷/۸	۱۸/۵۱	۷/۷	۲۳/۱۷	۷/۴	۰/۸۲	۳۵/۲	۰/۵۶	۲۵/۲	۱/۵۶	ZI ^A -md	۶۷	
۰۲/۹	۲۸/۲	۱۱/۶	۴/۰/۹	۱۱/۷	۰/۶۲	۰/۷	۱/۶۷	۰/۵۸	۰/۵۸	۲۴/۳/۴۸	۲۰/۷/۷	۲۲/۰/۸	۲۲/۰/۸	۲۰/۳۲	۷/۶	۲۴/۳	۲۵	۱/۵۲	P-101	۷۰
۰۳/۸	۲۸/۴	۲۰/۶	۴/۳/۰	۰/۳	۰/۳/۴۲	۰/۵	۲/۷/۸	۷/۵۶	۰/۸۸	-	-	-	-	۱/۳۹	۴۲/۹	۴/۲	Jh	V1		
۰۴/۱	۲۸/۲	۶/۹	۲۱/۷	۰/۵	۰/۵	۰/۷/۸	۷/۳۷	۰/۵۶	۰/۵۸	۰/۵۳	۰/۷/۶	۰/۴۶	۰/۴۶	۰/۵۰	۷/۷	۰/۷۲	۳۵/۲	۰/۲۶	Ju _A .Sa	V1
۰۵/۹	۲۲/۲	۱۲	۴/۰/۹	۰/۳	۳/۹۴	۷/۴۶	۱۰/۷/۶	۰/۵۳	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	P-S	V1
۰۶/۲	۳۹/۰	۸/۹	۲۰/۲	۲/۳	۰/۱۲	۰/۱۲	۳/۸	۰/۲۴	۰/۳۹	-	۱۰/۲۱	۷/۵	۰/۳۶	۲۱/۶	۰/۳۶	۰/۳۸	-	-	P-S	V1
۰۷/۴	۲۹/۰	۱۲/۳	۲۲/۱	۴/۲	۲/۳۱	۰/۹۷	۰/۹۵	۰/۵۸	-	۰/۴۰	۷/۶	۰/۴۰	۰/۱۸	۰/۱۸	۳۸/۴	۰/۲۶	۰/۲۶	Qa	V1	
۰۸/۷	۲۲/۷	۸/۲	۲۸/۶	۸/۸	۱/۱۵	۷/۷/۱	۳/۱۹	۰/۷۳	-	۱۲/۶۸	۷/۷	۰/۹۸	۰/۹۸	۰/۹۸	۳۱	۳/۱	J_A	V1		
۰۹/۷	۲۲/۷	۱۰/۹	۴/۳/۲	۲/۸	۰/۸/۹۹	۲/۴۹	۹۳/۰/۴	۰/۲۹	-	۱۲/۴۵	۸/۸	۸/۸	۸/۸	۸/۸	۳۹/۷	۰/۱	Fa.Pc	V1		
۱۰/۸	۳۴/۴	۷/۱	۱۲/۷	۱/۱	۷/۷۰	۱/۹/۹۰	۳۴/۰/۵۰	۰/۸۸	-	۲۱/۳۴	۷/۶	۰/۰۷	۰/۰۷	۰/۰۷	۴۸	۱/۷	Kh _A .Pc	۸۴		
۱۱/۲	۲۹/۸	۶/۷	۱۱	۰/۳	۰/۳۴	۹/۱۰	۹۳/۰/۴	۰/۲۹	-	۲۰/۰/۷	۷/۷	۰/۶۳	۰/۶۳	۰/۶۳	۴۳/۶	۰/۴۶	۰/۴۶	P-4	V1	
۱۲/۸	۳۷/۴	۱۰/۲	۲۷/۸	۰/۹	۰/۵/۸۹	۴۹/۸/۰	۱۱/۲/۱۷	۰/۶۸	-	۲۱/۵۲	۷/۷	۰/۶۳	۰/۶۳	۰/۶۳	۳۷/۹	۰/۲۸	V _A .Er	۹۲		
۱۳/۹	۳۴/۳	۱۱/۴	۲۲/۷	۱/۵	۳/۸/۲	۸/۹۵	۱۱/۴۷	۰/۷۸	-	۲۲/۰/۴	۷/۷	۰/۰۴	۰/۰۴	۰/۰۴	۳۳/۸	۰/۳۱	P-104	۹۷		
۱۴/۲	۳۷/۹	۱۱/۰	۲۷/۹	۱/۹	۱/۹۸	۶/۷/۷	۰/۱۳	۰/۶۸	-	۱۲/۷/۴	۷/۵	۰/۱۱	۰/۱۱	۰/۱۱	۲/۲۸	۰/۲۸	Ne	۹۸		
۱۵/۶	۳۵/۷	۱۲	۳۱/۶	۱/۷	۴/۲۹	۳/۱/۶۲	۲۴/۱/۱۳	۰/۷۳	-	۱۸/۸/۹	۷/۶	۰/۱۸	۰/۱۸	۰/۱۸	۴/۱۸	۰/۰	Jh.So	۱۰۱		
۱۶/۸	۳۰/۳	۱۲/۹	۰/۳	۱/۷	۳/۹۱	۷/۹۶	۱/۱/۰۳	۰/۸۸	-	۹/۷/۷	۷/۷	۰/۷/۷	۰/۷/۷	۰/۷/۷	۳۴/۷	۰/۳۴	P-2304	۱۰۴		
۱۷/۱	۲۷	۱۰/۹	۳۱/۹	۳/۸	۲/۶۱	۷/۹۵	۶/۰/۹	۰/۸۳	-	۱۰/۴۷	۷/۰	۱/۲۶	۱/۲۶	۱/۲۶	۱/۷۲	۱/۷۲	Z _A	۱۰۴		
۱۸/۸	۲۹/۱	۱۱/۳	۲۶	۲/۷	۰/۸/۸۸	۲۱/۸/۷	۲۹/۳۴	۰/۷۳	-	۲۰/۰/۹	۰/۰	۰/۱۹	۰/۱۹	۰/۱۹	۲/۱	۰/۱	D _A	۱۰۷		

پایدار در آب)، میزان فرسایش پذیری خاک را به خوبی بارانساز تخمین می‌زنند.

در تحقیق دیگری که توسط میستر و همکاران (۲) روی ۱۰ خاک سطحی ناحیه هورنر جنوب اسپانیا انجام گرفت، همبستگی معنی دار بین K حاصل از نموگراف ویشمایر و درصد ذرات کوچکتر از ۱۰۰ میکرون (عنوان یکی از شاخصهای پایداری) بدست آمد (۵) بنظر میرسد در خاکهایی با خاکدانه‌های تکامل یافته، فرسایش پذیری خاک با درصد پایداری خاکدانه‌ها همبستگی معنی داری نشان دهد اما در خاکهایی با ساختمان ضعیف، فرسایش پذیری خاک بیشتر تابع اندازه ذرات خاک است تا پایداری آنها.

نتایج تجزیه مکانیکی خاک پس از حذف کربنات کلسیم در جدول شماره ۵ آمده است، همانطوری که از جدول مشاهده می‌شود میزان رس خاکها عموماً با حذف کربنات کلسیم به طور معنی داری کاهش یافته است شکل ۴، در صورتیکه میزان شن خاک تغییر معنی داری پیدا نکرده است. این مسئله با این فرض قابل توجیه می‌باشد که کربنات کلسیم این خاکها عمدتاً جزو بخش رس خاک بوده است و این امر باعث شد، که در نتیجه کاهش میزان رس بدنبال حذف کربنات کلسیم میزان فرسایش پذیری خاک افزایش یابد (شکل ۵).

این آزمایش نشان می‌دهد که کربنات کلسیم در هر صورت بر درصد ذرات خاک هنگام تجزیه مکانیکی تأثیر می‌گذارد و نحوه و میزان تأثیر، به نسبت قرار گرفتن در بخش‌های مختلف ذرات، هماوری و پیوند آنها متفاوت است. همچنین ممکن است کربنات عامل مؤثری در اتصال ذرات رس و تبدیل آنها به ذرات سیلت باشد. بنابراین در خاکهای آهکی تعیین ضریب فرسایش پذیری خاک با استفاده از نموگراف ویشمایر و همکاران، که بدست آمده از خاکهای فاقد آهک ایالات متحده آمریکا می‌باشد، خالی از اشکال نیست و این مسئله نیاز به تحقیقات بیشتری دارد. بطور کلی کربنات‌ها دارای دو منشاء ارشی و خاکساختی می‌باشند و عموماً کربناتهای خاکساختی در

دو جزء رس و سیلت خیلی ریز مت مرکز می‌شوند (۶).

لازم به ذکر است که پراکنش کربنات در بخش ذرات کوچکتر از ۲ میلی‌متر در خاک یکسان نیست و نمی‌توان نقش آن را با اطلاعات موجود به عنوان یک عامل سیمانی تعیین کرد.

جدول ۳ - نتایج درصد پایداری خاکدانه‌ها

شماره خاک	درصد پایداری	شماره خاک	درصد پایداری	شماره خاک	درصد پایداری
۷۱/۹۵	۶۴	۷۲/۸	۴		
۶۰/۶۵	۶۷	۴۸/۹	۵		
۶/۷۰	۷۰	۵۲/۲	۶		
۸۵/۵۰	۷۱	۸۱/۳	۹		
۷۰/۶۰	۷۲	۶۰/۲	۱۵		
۵۰/۹۰	۷۳	۶۱/۲۵	۱۶		
۷۶/۰۵	۷۴	۷۱/۱	۱۷		
۸۱/۸۰	۷۸	۵۰/۶۰	۲۴		
۲۱/۴۵	۷۹	۶۹/۲۰	۲۵		
۷۸/۹۵	۸۴	۷۰/۱۵	۲۸		
۴۲/۴۵	۸۵	۶۱/۴۵	۳۰		
۴۰/۴۵	۹۲	۴۱/۱	۳۸		
۷۶/۸۵	۹۷	۲۴/۵	۴۱		
۶۲/۴۵	۹۸	۵۲/۱	۴۲		
۷۸/۳۷	۱۰۲	۲۷/۰۰	۴۷		
۷۹/۹۵	۱۰۴	۲۴/۹	۴۹		
۷۴/۲۶	۱۰۶	۷۴/۶	۵۴		
۶۸/۸۰	۱۰۷	۷۱/۰۵	۵۷		
۳۰/۰۵			۶۰		

* اعداد درصد پایداری میانگین سه تکرار می‌باشند و اندازه گیری در آب

مقطر انجام شده است.

جدول ۴ - پارامترهای مختلف برای تعیین فرایانش پذیری خاک در سریهای مختلف دشت قزوین

شماره خاک	دودکش	دودکش خلیل روز	دودکشیل	دودکش	با اندود	درصد ماده آلی	گرساخان خاک	کلاس نفوذپذیری	فرایانش پذیری خاک	نحوه (K) واحد اندازه‌گیری
۱۰/۲۴	۲	۲	۲	۰/۲۵	۳۹۷۸۸۲	۳۲۷۲	۷۸/۶	۱۰/۲	۱۹/۲	۴
۰/۲۵	۲/۵	۲	۰/۸	۰/۲۵	۲۲۰/۲	۲۱/۳	۲۲/۴	۱۰/۲	۰/۵۱/۳	۵
۰/۲۶	۲/۵	۲	۰/۸	۰/۲۵	۲۱۸۸/۵	۱۹/۲	۲۱/۳	۱۰/۲	۰/۸/۴	۶
۰/۲۷	۳	۲	۰/۸	۰/۲۷	۴۸۸۸/۷	۱۸/۶	۴۷/۷	۱۰/۲	۳۸/۸	۷
۰/۲۸	۲	۲	۰/۸	۰/۲۹	۷۱۵۷/۲	۲۷/۷	۷۷/۰	۱۱/۹	۱۰/۲	۱۵
۰/۲۹	۲	۲	۰/۸	۰/۲۰	۴۰۶۲/۰	۱۹/۴	۳۷/۲	۱۲/۲	۳۲/۴	۱۶
۰/۳۰	۲	۲	۰/۸	۰/۲۹	۲۱۶۴/۶	۲۵/۵	۲۹/۱	۱۲/۳	۰/۶۱/۴	۱۷
۰/۳۱	۲	۲	۰/۸	۰/۲۰	۴۳۳۷/۵	۱۹/۳	۳۸/۰	۱۱/۵	۰/۲۱/۷	۲۶
۰/۳۲	۲	۲	۰/۸	۰/۲۷	۳۲۸۸/۱	۱۹/۲	۲۴/۲	۱۴/۴	۰/۴۱/۴	۲۵
۰/۳۳	۲	۲	۰/۸	۰/۲۰	۳۰۵۶/۸	۲۲/۸	۳۵/۰	۱۲/۷	۰/۱۱/۲	۲۶
۰/۳۴	۲	۲	۰/۸	۰/۲۱	۳۹۷۱/۶	۲۲/۳	۲۶/۳	۱۲/۸	۰/۱۱/۴	۲۰
۰/۳۵	۲	۲	۰/۸	۰/۲۲	۴۴۱۱/۷	۱۲/۹	۳۱/۸	۱۰/۸	۰/۱۱/۳	۲۸
۰/۳۶	۲	۲	۰/۸	۰/۲۰	۳۹۴۴/۴	۲۵/۲	۴۰	۱۳	۰/۴۱/۲	۲۱
۰/۳۷	۲	۲	۰/۸	۰/۲۲	۵۱۰۲/۱	۱۹/۴	۳۳/۸	۱۷	۰/۲۱/۷	۲۷
۰/۳۸	۲	۲	۰/۸	۰/۲۰	۳۰۳۸/۴	۵۰/۷	۵۰/۷	۲/۹	۰/۱۱/۹	۲۷
۰/۳۹	۲	۲	۰/۸	۰/۲۰	۳۰۲۳/۸	۲۳/۱	۲۳/۱	۱۵/۷	۰/۳۱/۲	۲۹
۰/۴۰	۲	۲	۰/۸	۰/۲۰	۳۸۵۶/۴	۲۳/۱	۳۷/۵	۱۲/۶	۱۹/۴	۵۴
۰/۴۱	۲	۲	۰/۸	۰/۲۰	۲۹۹۷/۵	۲۸/۵	۲۹/۹	۱۲/۱	۰/۱۱/۶	۵۷
۰/۴۲	۲	۲	۰/۸	۰/۲۰	۴۶۴۸	۱۵/۲	۴۷/۲	۲۰	۰/۷/۶	۶۰

* میزان رس بر اساس قرائت هیدرومتر در ۰/۶ ساعت تعیین شده است

ادمه جدول ۴ - پایارشواری مختلط برای تعیین فواید پذیری خاک در سریهای مختلف دشت قزوین

ردیف	نام و نمکارهای فرسایش‌پذیری خاک	درصد ماده آهی که ساختمان خاک کلسان نفوذپذیری (K)	M با امتر	درصد رسن #	درصد شن خیلی زبر	درصد رسیت	درصد شن	درصد کل شن	شماره خاک
۱	فرسایش‌پذیری خاک	۰/۳۱	۰	۴	۱/۶۱	۲۹۸۱/۸	۲۲/۹	۴۷/۸	۶۶
۲	فرسایش‌پذیری خاک	۰/۳۲	۲	۳	۰/۹۵	۳۷۳۰/۷	۲۲/۴	۱۱/۷	۴۰/۹
۳	فرسایش‌پذیری خاک	۰/۴۲	۰	۴	۰/۹۵	۱۱۹/۲	۲۲/۳	۲۲/۱	۴۷
۴	فرسایش‌پذیری خاک	۰/۲۸	۰	۴	۱/۴۶	۲۵۵۱/۸	۵/۵	۲۰/۶	۴۳/۸
۵	فرسایش‌پذیری خاک	۰/۲۸	۰	۴	۰/۸۸	۲۵۸۲/۱	۳۲/۷	۶/۹	۵۰
۶	فرسایش‌پذیری خاک	۰/۲۰	۲	۲	۰/۶۵	۲۶۳۹/۲	۲۱	۱۲/۱	۶۱/۷
۷	فرسایش‌پذیری خاک	۰/۲۹	۲	۲	۰/۹۵	۳۵۰۵/۰	۲۷/۸	۱۲/۰	۶۱/۷
۸	فرسایش‌پذیری خاک	۰/۲۲	۰	۴	۱/۲۱	۲۴۹۲/۳	۳۲/۳	۸/۲	۶۱/۷
۹	فرسایش‌پذیری خاک	۰/۲۲	۰	۴	۰/۴۸	۲۴۰۹/۱	۲۷/۹	۱۰/۶	۶۲/۲
۱۰	فرسایش‌پذیری خاک	۰/۲۹	۰	۴	۱/۴۶	۲۹۵۵/۳	۲۷/۳	۷/۱	۶۴/۱
۱۱	فرسایش‌پذیری خاک	۰/۲۷	۰	۴	۱/۰۴	۲۰۱۹/۹	۲۲/۸	۵/۷	۶۴/۱
۱۲	فرسایش‌پذیری خاک	۰/۲۲	۰	۴	۱/۱۳	۲۳۵۵/۳	۲۷/۳	۱۵/۱	۶۷/۸
۱۳	فرسایش‌پذیری خاک	۰/۲۰	۰	۴	۱/۲۹	۲۴۹۱/۱	۳۶/۱	۲۰/۲	۶۷/۷
۱۴	فرسایش‌پذیری خاک	۰/۲۰	۰	۴	۱/۱۳	۲۳۴۴/۵	۲۵/۲	۲۶/۷	۶۷/۷
۱۵	فرسایش‌پذیری خاک	۰/۲۲	۰	۴	۰/۵	۱۱۱/۱	۲۶/۷	۱۱/۰	۶۷/۹
۱۶	فرسایش‌پذیری خاک	۰/۲۲	۰	۴	۰/۲۲	۲۸۲۴/۷	۲۶	۲۱/۳	۶۱/۶
۱۷	فرسایش‌پذیری خاک	۰/۲۰	۰	۴	۰/۱۳	۲۸۴۲/۴	۲۶/۷	۱۸/۹	۶۰/۲
۱۸	فرسایش‌پذیری خاک	۰/۱۱	۰	۴	۰/۱۱	۲۸۱۵/۲	۲۰/۱	۱۸/۹	۶۰/۴
۱۹	فرسایش‌پذیری خاک	۰/۱۱	۰	۴	۰/۱۱	۲۷۷۸/۴	۲۰/۱	۱۸/۹	۶۰/۶
۲۰	فرسایش‌پذیری خاک	۰/۱۱	۰	۴	۰/۱۱	۲۷۷۸/۷	۲۰/۱	۱۸/۹	۶۰/۷

* میزان رسن بر اساس فرآئت هیدرودتر در ۱/۵ ساعت تعیین شده است

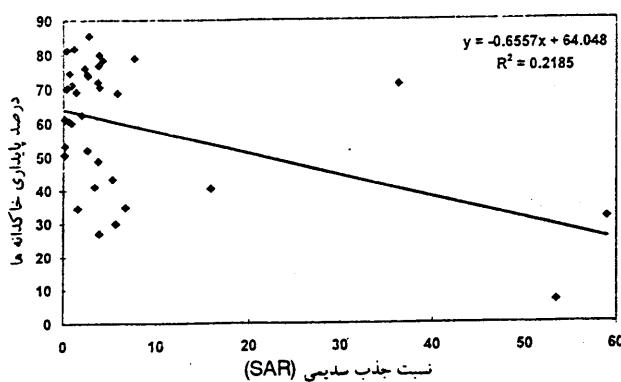
جدول ۵ - بافت و فرمایش پذیری خاکهای قزل و بعد از حذف کربنات کلسیم

* میزان رسی برو اساس قرائت هیدرودتر در ۵/۶ ساعت نهیین شده است

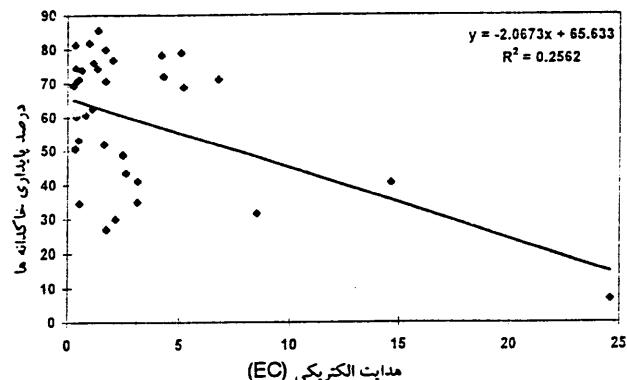
ادامه جدول ۵ - بافت و فرسایش پذیری خاک قبل و بعد از حذف کربنات کلسیم

خاک	بعد از حذف کربنات کلسیم			قبل از حذف کربنات کلسیم			مشاهده خاک		
	درصد روند*	فرسایش پذیری	درصد شدن خیلی درصدسیکت	درصد روند*	فرسایش پذیری	درصد شدن خیلی درصدسیکت	درصد روند*	فرسایش پذیری	درصد شدن خیلی درصدسیکت
	کل	دیز	خاک	کل	دیز	خاک	کل	دیز	خاک
۱۳۰	۲۴/۲	۴۰/۲	۱۷/۴	۳۰/۴	۲۰/۴	۱۷/۰	۳۹/۷	۱۲/۶	۳۲/۰
۸۷/۰	۲۱/۸	۵۰/۱۲	۷	۸	۰/۲۶	۲۲/۴	۵/۷	۳/۹	۲/۹
۰/۲۶	۲۱/۸	۲۴/۲	۱۳/۸	۵۰	۲۰/۵	۲۳/۱	۲۳/۷	۱۰/۷	۰/۵/۲
۰/۱۴۴	۱۷	۵۱/۰	۱۰	۳۱/۰	۳۱/۰	۲۶/۰	۴/۱/۲	۱/۰/۹	۳۱/۹
۰/۳۹	۲۰/۸	۳۶/۲	۵/۰	۵۰/۲	۵۰/۰	۳۰/۱	۴/۲/۹	۴/۷/۸	۶/۳
۰/۳۱	۲۰/۰	۳۶/۲	۱۲	۲۳	۲۳/۰	۲۲/۶	۳۶/۰	۱۱/۷	۲۰/۹
۰/۴۲	۲۰/۸	۲۱/۲	۱۷/۱	۳۲	۱۷/۰	۱۸/۰	۲۱/۰	۹/۹	۲۱/۷
۰/۴۰	۲۳	۵۰/۰	۱۰/۳	۲۶/۰	۲۶/۰	۳۰	۳/۲/۸	۸/۹	۵/۰/۲
۰/۳۳	۱۶/۸	۲۶/۲	۱۱/۷	۲۲	۲۲/۰	۲۲/۰	۳/۲/۶	۷/۲/۸	۷/۳
۰/۱۰	۲۰/۰	۵۰/۱	۰/۱۶	۲۶/۰	۲۶/۰	۲۰/۰	۰/۴/۰	۰/۰/۰	۰/۰/۰
۰/۱۱	۲۰/۰	۲۲/۰	۱۲/۰	۲۲/۰	۲۲/۰	۱۲/۰	۰/۰/۰	۰/۰/۰	۰/۰/۰
۰/۲۲	۲۲/۰	۳۴/۷	۷/۰	۳۴/۷	۳۴/۷	۷/۰	۰/۰/۰	۰/۰/۰	۰/۰/۰

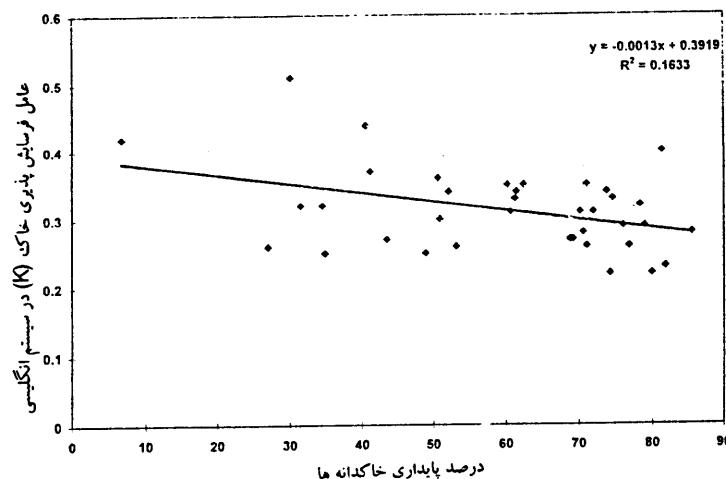
* میزان رس بر اساس فرات هیدرومتر در ۱/۶ ساعت تعیین شده است



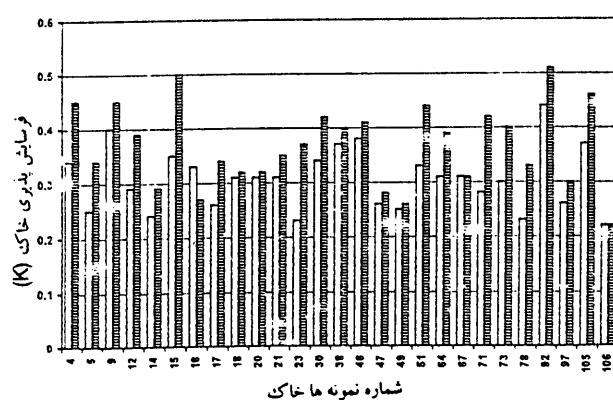
شکل ۲ - اثر نسبت جذب سدیمی بر پایداری خاکدانه ها



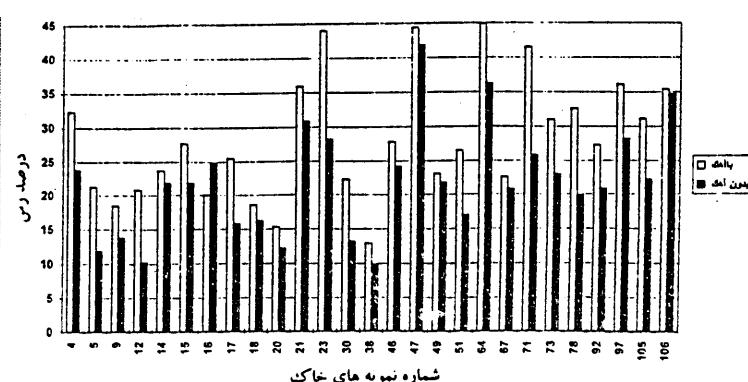
شکل ۱ - اثر هدایت الکتریکی بر پایداری خاکدانه ها



شکل ۳ - رابطه بین فرسایش پذیری خاک و پایداری خاکدانه ها



شکل ۵ - اثر حذف آهک بر فرسایش پذیری خاکها



شکل ۴ - اثر حذف آهک بر میزان رس خاکها

REFERENCES

مراجع مورد استفاده

- ۱- شاهویی، ص. ۱۳۶۸ - بررسی فاکتورهای مؤثر در فرسایش خاک در ایستگاه تحقیقات حفاظت خاک و آب کوین و تعمیم نتایج در تهیه نقشه فرسایش خاک آبخیز سرشارخه ملارود. پایان نامه کارشناسی ارشد گروه خاکشناسی دانشگاه تهران.
2. Igwe , C A., F.O.R.Akamigbo and J.S.C.Mbagwu. 1995. Physical properties of soils of southeastern Nigeria and the role of some aggregating agents in their stability Soil .Sci.160:431-441
3. Kemper,W.D , and R.C.Rosenau 1986. p: 425 - 442 In : A.Klute (ed)Methods of Soil analysis part 1.
4. Lal, R. 1988. Soil erosion research methods p:141-160
5. Meester, T.de. and P.Jungerius 1978. The relationship between the soil erodibility factor(K) Aggregate Stability and micromorphological properties of soils in the Hornos , S.Spain Earth Surf.Proc. 3:379-391
6. Mermut,A.R. and R.J.Arnaud 1981. A micromorphology study of calcareous soil horizons in sasckatchewan Soils. can. I. Soil .Sci 61:243-260
7. Wischmeier, W.H., C.B Johnson and B.V Cross 1971. A soil erodibility nomograph for farmland and constraction sites.J.Soil water cons.26(5):189-193

Relationship Between Soil Erodibility Factor (K in USLE) With Aggregate Stability in Major Soil Series of Qazvin

A. Sabbah, M. Gorji, H. Rafahi and S. Shahrooeei

Former Graduate Student, instructor and professor, Department of Soil science

Faculty of Agriculture, university of Tehran and assistant

professor, University of Kordestan, Iran.

accepted July, 21 1999

SUMMARY

This study was carried out to investigate the relation between soil erodibility (Wischmeier- et al nomograph 1971) and aggregate stability (Kemper and Rosenaue 1985) in Qazvin soils. In this study the effect of elimination of calcium carbonate (leading to change in texture) on soil erodibility was determined. From 44 soil series and phases, 111 composite samples of top soil were taken for physicochemical analysis. Also 37 soil samples were chosen for determining soil erodibility and the percentage of aggregate stability. For ordinary samples wet sieving, using distilled water was employed. In the case of soils with high SAR the sieving was done with both distilled and saline water. The soil texture was determined in the presence and absence of CaCO_3 . The results showed that the soil texture in colluvial fans nearby ridges was medium to coarse(SL, SiL,L), by approaching plain and lowlands the texture becomes heavier (C,SiC,CL). The Maximum salinity in low lands in dS/m was 24.6. Maximum soil sodicity (SAR) was 50-70 in Valadabad and Farsian series. The organic carbon and CaCO_3 were in the ranges of 0-1.4% and 1-25% respectively. The Gypsum was present in Kohkin , Valadabad and Farsian series. The soil erodibility factor (K) was in the range of 0.22 -0.50 in UK system.The aggregate stability percentage (ASP) differed from 6.7 to 80%. There was low correlation between K and ASP ($r=0.404$), indicating that aggregate stability index is not reliable for the expression of soil erodibility. The clay fraction of the soil samples following elimination of CaCO_3 was decreased significantly indicating that CaCO_3 mainly belongs to clay fraction of these soil samples. Therefore the nomograph developed for CaCO_3

free soils, must be used with caution in such conditions. When soil mechanical analysis was done using distilled water (without dispersant) the clay content was shown to be reduced significantly. The reduction was more pronounced in samples with more organic carbon. No significant correlation between clay dispersion and erodibility factor was found.

Keywords: soil erodibility factor (K)- Aggregate stability - Qazvin soils