

ارزیابی فرسایش‌پذیری نهشته‌های دلتای سفیدرود بر پایه شاخص‌های زمین‌شناسی مهندسی

مرتضی هاشمی^۱، رسول اجل لونیان^۲ و محمد رضا نیکوهدل^۲

^۱ استادیار، گروه زمین‌شناسی، دانشکده علوم، دانشگاه اصفهان، اصفهان، ایران

^۲ استاد، گروه زمین‌شناسی، دانشکده علوم، دانشگاه اصفهان، اصفهان، ایران

^۳ دانشیار، گروه زمین‌شناسی مهندسی، دانشکده علوم پایه، دانشگاه تربیت مدرس، تهران، ایران

تاریخ پذیرش: ۱۳۹۴/۰۷/۱۹

تاریخ دریافت: ۱۳۹۴/۰۷/۱۱

چکیده

در این پژوهش فرسایش‌پذیری انواع نهشته‌های مختلف دلتای سفیدرود بر پایه شاخص‌های مهم و تأثیرگذار زمین‌شناسی مهندسی، مورد بررسی و ارزیابی قرار گرفته است. برای این منظور، ابتدا محدوده مورد مطالعه از دیدگاه زمین‌شناسی و رسوب‌شناسی موردنظر موجود در این محدوده تعیین شده است. سپس بر پایه داده‌های ژئوتکنیک موجود و نتایج بررسی‌های صحرایی و انجام آزمون نفوذ مخروط دینامیکی (DCP) در ۳۲ محل، ویژگی‌های زمین‌شناسی مهندسی این نهشته‌ها تعیین شده است. در پایان، فرسایش‌پذیری نهشته‌ها بر پایه شاخص‌های بافت و مقاومت برشی با روشنی ساده و در عین حال مناسب و دقیق ارزیابی شده است. نتایج پژوهش نشان می‌دهد که فرسایش‌پذیری نهشته‌ها با شرایط رسوب‌شناسی آنها ارتباط مستقیم دارد و می‌توان فرسایش‌پذیری آنها را بر پایه تاریخچه زمین‌شناسی نهشته‌ها تجزیه و تحلیل کرد. محققین بر پایه نتایج بدست آمده نهشته‌های حاکم‌بازهای طبیعی دارای بیشترین فرسایش‌پذیری و نهشته‌های دلتایی قدیمی دارای کمترین فرسایش‌پذیری در محدوده دلتای سفیدرود می‌باشد. نتایج این پژوهش، نقش مؤثری در توسعه پایدار منطقه خواهد داشت.

کلیدواژه‌ها: فرسایش‌پذیری، نهشته‌های دلتایی، بافت، مقاومت برشی، دلتای سفیدرود.

*نویسنده مسئول: مرتضی هاشمی

E-mail: M-hashemi@sci.ui.ac.ir

۱- پیش‌نوشته

از یکدیگر جدا می‌شوند و بنابراین فرسایش‌پذیری افزایش می‌باید. در اندازه‌های بزرگ‌تر از ۱۰ میلی‌متر نسبت جرم به سطح ذرات افزایش می‌باید و بنابراین جدایش و حمل ذرات، سخت می‌شود و در بی آن، فرسایش‌پذیری کاهش می‌باید. افزون بر بافت، مقاومت برشی خاک نیز در فرسایش‌پذیری آن مؤثر است (Cruse & Larsen, 1977; Jacobs et al., 2011). مقاومت برشی خاک، شاخصی برای چسبندگی و مقاومت در برابر نیروهای برشی که در اثر نیروی وزن، جریان سیال‌ها و یا بارهای مکانیکی اعمال می‌شوند، است. بنابراین فرسایش‌پذیری خاک در مقاومت برشی خاک، فرسایش‌پذیری آن کاهش می‌باید. به دلیل اینکه شاخص مقاومت برشی به آسانی و سرعت قابل دست‌بایی است و نیز می‌توان آن را به دیگر شاخص‌های مؤثر در فرسایش‌پذیری ارتباط داد، بنابراین این شاخص به طور شایع در تعیین فرسایش‌پذیری خاک مورد استفاده قرار می‌گیرد (Knapen et al., 2007; Leonard & Richard, 2004). در این پژوهش سعی شده است به عنوان مطالعه موردی، فرسایش‌پذیری نهشته‌های دلتای سفیدرود (شکل ۱) بر پایه شاخص‌های مؤثر زمین‌شناسی مهندسی بررسی و ارزیابی شود. برای این منظور، روشنی ساده و مناسب برای ارزیابی فرسایش‌پذیری انواع مختلف نهشته‌ها ارائه شده است. دلتای سفیدرود بزرگ‌ترین دلتای ایرانی در ساحل جنوبی دریای خزر است (حداری عوضی و همکاران, ۱۳۸۴). این دلتا که بخش عمده‌ای از جلگه گیلان را تشکیل می‌دهد، تراکم جمعت زیادی دارد و همواره در معرض فرایندهای پرباری رودخانه‌ای و دریابی و نیز فعالیت‌های مختلف انسانی است. بنابراین فرسایش و پیامدهای آن در این محدوده اهمیت قابل توجهی دارند. استفاده از نتایج این پژوهش برای انجام فعلیت‌های عمرانی، گام مثبتی در راستای توسعه پایدار منطقه دلتای سفیدرود خواهد بود.

۲- روش پژوهش

در این پژوهش فرسایش‌پذیری انواع نهشته‌های محدوده مورد مطالعه بر پایه شاخص‌های مهم و تأثیرگذار زمین‌شناسی مهندسی، بررسی و مورد ارزیابی

عوامل تعیین کننده درجه فرسایش خاک را می‌توان به ۴ گروه تقسیم‌بندی کرد. این عوامل شامل فرسایش‌پذیری عامل فرسایش (Erosivity of eroding agent)، فرسایش‌پذیری خاک (Erodibility)، شب زمین و طبیعت پوشش زمین است. از میان این عوامل، ویژگی‌های خاک و فرسایش‌پذیری آن، مهم‌ترین عامل تعیین کننده مقاومت خاک در برابر فرسایش است. فرسایش‌پذیری خاک عبارت است از مقاومت در برابر جداش (Detachment) و حمل ذرات تشکیل دهنده خاک (Morgan, 2005). فرسایش‌پذیری با بافت خاک، رطوبت طبیعی، تراکم (نسبت تخلخل و وزن واحد حجم)، مقاومت برشی، پلاستیته و واگرایی، نفوذ‌پذیری و میزان مواد آلی و شبیابی موجود در خاک تغییر می‌کند (Morgan, 2005; Knapen et al., 2007; Hanson & Hunt, 2007; McClennen et al., 2012). در این‌دادای امر که فرسایش‌پذیری خاک مورد توسعه پژوهشگران قرار گرفت، در بیشتر موارد، قطر میانگین ذرات و یا درصد رس به عنوان شاخص‌های مؤثر در مقاومت خاک در برابر فرسایش در نظر گرفته شد. بر این اساس، در خاک‌های دانه‌ای و غیرچسبنده، مقاومت فرسایش خاک با افزایش اندازه متوسط ذرات در مقابله با خاک می‌باشد و لی در خاک‌های چسبنده این گونه نیست و چسبندگی خاک، تعیین کننده مقاومت فرسایشی خاک است (Knapen et al., 2007).

با پیشرفت پژوهش‌ها مشخص شد که بافت خاک، یکی از عوامل مهم در فرسایش‌پذیری خاک است. تأثیر بافت خاک در فرسایش‌پذیری به گونه‌ای است که ذرات درشت تر به دلیل اینکه نیروی بیشتری برای حمل نیاز دارند، در برابر حمل شدن مقاوم ترند. همچنین خاک‌های ریزدانه به دلیل چسبنده بودن در مقابله با خاک می‌باشد و مکانیکی مقاوم ترند. کم مقاومت ترین ذرات در برابر فرسایش، سبلت و ماسه‌های ریز هستند (Sheridan et al., 2000 a & b). (Morgan, 2005) در پژوهش‌های خود دریافت‌های اند که فرسایش‌پذیری خاک‌های رسی و سلیمانی کمتر است و با افزایش اندازه ذرات تا ۱۰ میلی‌متر، فرسایش‌پذیری افزایش می‌باید. آنها در شرح دلایل این مسئله بیان می‌دارند که ذرات ریزتر از ۲۰ میکرومتر موجود چسبندگی خاک و کاهش فرسایش‌پذیری آن می‌شوند، در صورتی که ذرات بزرگ‌تر از ۲۰ میکرومتر راحت‌تر

فرسایش‌پذیری نهشته‌ها، معیار مقاومت برشی ۱/۵ برابر نست به معیار ترکب بافتی برتر در نظر گرفته شده است.

۳- زمین‌شناسی و زمین‌شناسی مهندسی محدوده مورد مطالعه

شکل ۲ نقشه زمین‌شناسی دلتای سقیدرود را نشان می‌دهد. این نقشه بر پایه مطالعات پیشین (نورگل سادات، ۱۳۷۰) سازمان زمین‌شناسی کشور، ۱۳۸۴ (Annells et al., 1975) و بازدیدها و بررسی‌های صحرایی تهیه شده است. همان‌گونه که در نقشه شکل ۲ دیده می‌شود، این محدوده از رسوبات دلتایی، رسوبات رودخانه‌ای، رسوبات خاکریزهای طبیعی، رسوبات ساحلی، رسوبات لاگونی، رسوبات دریایی و رسوبات ساحلی قدیمی تشکیل شده است. رسوبات دلتایی پیشترین پراکنش را در محدوده مورد مطالعه دارند به طوری که رسوبات دلتایی و رودخانه‌ای روی رسوبات دریایی پلیستوسن تهشین شده و رسوبات دریایی قدیمی تر را می‌پوشانند (درویشزاده، ۱۳۸۷). رسوبات دلتایی را می‌توان به سه بخش رسوبات دلتای قدیمی، رسوبات دلتای میانی و رسوبات دلتای جدید تقسیم کرد. رسوبات دلتای قدیمی که در اوایل هولوسن نهشته شده‌اند (Kazancı & Gulbabazade, 2013) از امامزاده هاشم تا شمال سنگر و به سوی شمال خاور، تا خاور رشت گسترش دارند. بخش عده دلتا از رسوبات دلتای میانی که در هولوسن میانی نهشته شده‌اند (Kazancı & Gulbabazade, 2013) (Lehijani et al., 2009) تشکیل شده است. رسوبات دلتای جوان نیز که در ۵۰۰ سال اخیر نهشته شده‌اند (کوثری، ۱۳۶۵) در شمال کیا شهر گسترش دارند و بخش فعلی دلتای سقیدرود را تشکیل می‌دهند (خوشفرا، ۱۳۸۴). رسوبات دلتای قدیمی از خاک‌های درشت دانه شنی و نهشته‌های دلتای میانی و جوان از خاک‌های ریزدانه تر ماسه‌ای و سیلی و در برخی موارد رسی تشکیل شده‌اند.

برای بررسی و بیزگی‌های زمین‌شناسی مهندسی نهشته‌ها، ۳۲ آزمایش DCP در بخش‌های مختلف دلتا جامع شد (شکل ۲). افزون بر بررسی‌های صحرایی و انجام آزمایش‌های برجای DCP از داده‌ها و اطلاعات ژئوتکنیک موجود مربوط به پژوهه‌های صحرائی سرتاسر محدوده مورد مطالعه نیز استفاده شده است. جدول ۴، برخی از بیزگی‌های زمین‌شناسی مهندسی نهشته‌های محدوده دلتا را به صورت خلاصه نشان می‌دهد.

۴- فرسایش‌پذیری نهشته‌ها

همان‌گونه که در شرح روش ارزیابی فرسایش‌پذیری نهشته‌هایان شد، فرسایش‌پذیری انواع نهشته‌های محدوده مورد مطالعه بر پایه دو شاخص بافت و مقاومت برشی خاک ارزیابی شده است.

در این پژوهش، فرسایش‌پذیری انواع نهشته‌های محدوده مورد مطالعه، از دیدگاه بافت رسوبات، بر پایه جدول ۱ بررسی و ارزیابی شده است. بر این اساس، فرسایش‌پذیری انواع نهشته‌های محدوده مورد مطالعه بر پایه ترکب بافت آنها در جدول ۵ ارائه شده است. همان‌گونه که در جدول ۵ دیده می‌شود، نهشته‌های رودخانه‌ای درشت دانه و نهشته‌های دلتایی قدیمی، با داشتن بافت شنی، دارای کسترنین فرسایش‌پذیری و نهشته‌های خاکریزهای طبیعی و دلتایی جوان با بافت سیلی و ماسه‌ای ریز، دارای پیشترین فرسایش‌پذیری هستند. فرسایش‌پذیری نهشته‌های دریایی و لاگونی با بافت رسی در رده کم و فرسایش‌پذیری نهشته‌های دلتایی میانی، رودخانه‌ای ریزدانه و ساحلی با بافت ماسه‌ای در رده متوسط قرار دارند. نقشه فرسایش‌پذیری نهشته‌های مختلف محدوده مورد مطالعه، بر پایه ترکب بافت آنها، در شکل ۳ ارائه شده است.

برای ارزیابی دقیق تر فرسایش‌پذیری نهشته‌ها، در کنار معیار ترکب بافتی نهشته‌ها از معیار مقاومت برشی آنها نیز استفاده شده است و سپس این دو معیار، با یکدیگر

قرار گرفته است. برای این منظور در ابتدا محدوده مورد مطالعه از دیدگاه زمین‌شناسی بررسی و نهشته‌های مختلف موجود تفکیک شده است. در ادامه بر پایه داده‌های ژئوتکنیکی موجود و نیز نتایج بررسی‌های صحرایی و انجام آزمون نفوذ مخروط دینامیکی (Dynamic Cone Penetrometer, DCP)، و بیزگی‌های زمین‌شناسی مهندسی این نهشته‌ها تعیین شده است. در پایان، بر پایه و بیزگی‌های زمین‌شناسی مهندسی نهشته‌ها، فرسایش‌پذیری آنها مورد ارزیابی قرار گرفته است.

برای ارزیابی فرسایش‌پذیری نهشته‌های دلتایی، از میان همه عوامل زمین‌شناسی مهندسی، شاخص‌های بافت و مقاومت برشی خاک برای این ارزیابی مورد استفاده قرار گرفته‌اند. این شاخص‌ها افزون بر اینکه به آسانی برای مر بک از نهشته‌ها تعیین می‌شوند، دقت خوبی نیز دارند. برای این منظور در گام اول، معیار ترکب بافتی برای ارزیابی فرسایش‌پذیری نهشته‌ها از دیدگاه بافت مطابق با جدول ۱ توسعه داده شد. بر پایه معیار ارائه شده، نهشته‌های شنی به دلیل مقاومت ذرات تشکیل دهنده در برابر حمل (و تا حدودی در مقابل جدایش) دارای کمترین فرسایش‌پذیری هستند. رتبه فرسایش‌پذیری این نهشته‌ها از دیدگاه ترکب بافتی ۵ است. به طور متقابل، نهشته‌های سیلی و ماسه‌ای به دلیل سبک بودن ذرات و چسبندگی کم، فرسایش‌پذیری بالا و از دیدگاه ترکب بافتی رتبه یک دارند. دیگر نهشته‌ها بر پایه ترکب بافتی میان این دو حد فارمی گیرند.

در گام دوم برای ارزیابی دقیق تر فرسایش‌پذیری نهشته‌ها، در کنار معیار ترکب بافتی، از معیار مقاومت برشی آنها نیز استفاده شده است. باید توجه شود که مقاومت برشی، خود نتیجه و برآیند و بیزگی‌های دیگری از خاک مانند چگالی (Density) و تراکم است که این و بیزگی‌ها نیز در فرسایش‌پذیری خاک مؤثرند. بنابراین، معیار مقاومت برشی، به شکل غیر مستقیم شاخص‌های دیگری را نیز در ارزیابی فرسایش‌پذیری خاک دخالت می‌دهد. از این روز، مقاومت برشی معیاری جامع برای ارزیابی فرسایش‌پذیری خاک است. در این پژوهش، معیار مقاومت برشی برای ارزیابی فرسایش‌پذیری نهشته‌های ریزدانه چسبنده مطابق با جدول ۲ و برای نهشته‌های دانه‌ای غیر چسبنده مطابق با جدول ۳ گسترش یافته است. همان‌گونه که در جدول‌های ۲ و ۳ مشخص است، فرسایش‌پذیری نهشته‌ها با مقاومت برشی آنها در جدول‌های دارد. برای تعیین مقاومت برشی نهشته‌ها از نتایج آزمایش‌های DCP و ۲ تا ۵ تیر همانند جدول ۱، رتبه‌بندی از ۱ تا ۵ بر پایه فرسایش‌پذیری خیلی زیاد تا خیلی کم اجمام شده است.

برای ارزیابی فرسایش‌پذیری نهشته‌های رسی، در بخش‌هایی که آزمایش DCP انجام شده، از میانگین مقادیر C/I در ۳ متر اول گمانهای دو در بخش‌هایی که آزمایش DCP انجام نشده، از میانگین مقادیر SPT در ۳ متر ابتدای گمانهای استفاده شده است. همچنین برای ارزیابی فرسایش‌پذیری نهشته‌های دانه‌ای در بخش‌هایی که آزمایش DCP انجام شده، از میانگین مقادیر DPI (Dynamic Penetration Index) در ۳ متر ابتدای گمانهای دو در بخش‌هایی که آزمایش DCP انجام نشده، از میانگین مقادیر SPT در ۳ متر ابتدای گمانهای استفاده شده است.

در پایان، با ترکب دو معیار بافت نهشته‌ها و مقاومت برشی آنها با یکدیگر، نتیجه دقیق تری از فرسایش‌پذیری نهشته‌ها به دست خواهد آمد. در این پژوهش برای ترکب این دو معیار از روش تحلیل سلسه مراتبی (Analytical hierarchy process, AHP) (Saaty, 2008) با کمک نرم افزار 11 Expert Choice (Saatiy, 2008) به ۵۰ به ۵۰، ۶۰ به ۶۰، ۷۰ به ۷۰ و ۸۰ به ۸۰ بررسی هر یک از دو معیار نسبت به یکدیگر، در ابتدا نسبت‌های مختلف برتری هر یک از دو درصد به ترتیب برای معیارهای مقاومت و بافت در نظر گرفته شد و پس از بررسی نتیجه پایانی، نسبت ۶۰ به ۴۰ به عنوان برتری معیار مقاومت برشی نسبت به بافت انتخاب شد. این نسبت به این معنی است که در تعیین

رتبه پنجم، نهشته‌های لاغونی و مردابی و نهشته‌های رسی در رتبه ششم و در آخر نهشته‌های رودخانه‌ای درشت دانه و نهشته‌های دلتایی قدیمی در رتبه هفتم (آخرین رتبه) فرسایش‌پذیری فرار دارند. نفعه پایانی فرسایش‌پذیری نهشته‌های دلتای سفیدرود بر پایه هر دو معیار ترکیب بافتی و مقاومت برشی در شکل ۹ نشان داده شده است.

۵- بحث و بررسی

نتایج این پژوهش با ویژگی‌های رسوب‌شناسی نهشته‌ها و تاریخچه زمین‌شناسی آنها در کواترنر، هم‌خوانی خوبی دارد. نهشته‌های خاکریزهای طبیعی که بیشتر در حاکور دلتا گسترش دارند و از خاک‌های سلیمانی و ماسه‌ای ریز تشکیل شده‌اند، در بازه زمانی میان ۵۰۰ تا ۱۰۰۰ سال گذشته در پیرامون سفیدرود کهنه و در شرابط سیلانی رودخانه نهشته شده‌اند. این نهشته‌ها به دلیل جوان بودن تراکم کمی دارند و این امر در کثار چسبندگی بسیار کم آنها سبب شده است تا مقاومت برشی کمی داشته باشد. در مجموع، مقاومت برشی کم و بافت ماسه‌ای ریز و سلیمانی سبب شده است تا این نهشته‌ها دارای بیشترین فرسایش‌پذیری در محدوده مورد مطالعه باشند. نهشته‌های دلتایی جوان نیز شرابط مشاهده دارند. این نهشته‌ها در ۵۰۰ سال اخیر و پس از آخرین تغییر مسیر رودخانه سفیدرود از مسیر سفیدرود کهنه به مسیر فعلی، در شمال کپاشه رنهشته شده و دلتای جدید و فعل سفیدرود را تشکیل داده‌اند. در حال حاضر رسوب گذاری نهشته‌های مشابه در این محدوده به سری دریا ادامه دارد. جوان بودن، تراکم کم، مقاومت برشی کم و بافت ماسه‌ای ریز دلتای نهشته‌های دلتایی جوان سبب شده است تا این نهشته‌ها دارای فرسایش‌پذیری زیادی باشند. نهشته‌های دلتایی جوان به دلیل ترکیب بافتی و چسبندگی بیشتر ذرات، در مقایسه با نهشته‌های خاکریزهای طبیعی، فرسایش‌پذیری کمتری دارند.

نهشته‌های رودخانه‌ای ریزدانه نیز به دلیل جوان بودن و مقاومت برشی کم و تا حدودی بافت ماسه‌ای، فرسایش‌پذیری زیادی دارند. ولی این نهشته‌ها به دلیل شرابط بافتی بهتر در مقایسه با نهشته‌های خاکریزهای طبیعی و نهشته‌های دلتایی جوان، فرسایش‌پذیری کمتری دارند. در برابر این نهشته‌ها که فرسایش‌پذیری زیادی دارند، نهشته‌های دلتایی قدیمی که در حدود ۱۰۰۰ سال پیش، در اوایل هولوسن (در زمانی که ساحل در پای ارتفاعات فعلی و در حد فاصل رشت، سرگ و لاهیجان قرار داشته است) و در یک محیط دلتایی مخروط‌افکن‌ای نهشته شده‌اند، به دلیل تراکم زیاد، مقاومت برشی خوبی دارند. همچنین، این نهشته‌ها به دلیل فاصله کم حمل از منشاء، بیشتر درشت دانه هستند و بنابراین در برابر حمل توسط جریان‌های فرسایت‌ده مانند آب، مقاومت زیادی از خود نشان می‌دهند. تراکم زیاد، مقاومت برشی زیاد و بافت درشت دانه و سنگین بودن ذرات، سبب شده است تا این نهشته‌ها دارای کترین فرسایش‌پذیری در محدوده مورد مطالعه باشند. فرسایش‌پذیری دیگر نهشته‌های محدوده مورد مطالعه در محدوده مورد مطالعه بر پایه هر دو معیار ترکیب بافتی و مقاومت برشی نهشته‌ها را نشان می‌دهد. این رتبه‌بندی در شکل ۷ نشان داده شده است. همان‌گونه که در این شکل بدیده می‌شود، با تغییر نسبت و سهم هر معیار، تیجه پایانی تفاوت‌های کمی نشان می‌دهد. نکته قابل توجه این است که با تغییر نسبت‌ها، رتبه فرسایش‌پذیری پایانی نهشته‌ها تغییر نمی‌کند و تنها فاصله میان رتبه‌های اول تا سوم کمتر یا بیشتر می‌شود. با توجه به اینکه تغییر نسبت‌ها تأثیر چندانی در تیجه پایانی ندارد، بنابراین بر پایه ویژگی‌های رسوبات محدوده مورد مطالعه و بر پایه تمحارب به دست آمده در این پژوهش، نسبت ۶۰ درصد مقاومت برشی و ۴۰ درصد ترکیب بافتی برای دست‌یابی تیجه پایانی انتخاب شده است.

۶- نتیجه‌گیری

در این پژوهش، فرسایش‌پذیری انواع نهشته‌های محدوده دلتای سفیدرود مورد بررسی و ارزیابی فرار گرفت. برای ارزیابی فرسایش‌پذیری نهشته‌ها، از ویژگی‌های زمین‌شناسی مهندسی آنها از جمله دو شاخص ترکیب بافتی و مقاومت برشی استفاده شد. نتایج پژوهش نشان می‌دهد که با استفاده از این معیارها، می‌توان فرسایش‌پذیری نهشته‌های مختلف یک ناحیه را به آسانی و با دقت مناسب تعیین کرد. بنابراین روش

ترکیب شده‌اند. در این پژوهش ارزیابی فرسایش‌پذیری بر پایه مقاومت برشی برای نهشته‌های ریزدانه چسبنده، بر پایه جدول ۲ و برای نهشته‌های دانه‌ای غیرچسبنده بر پایه جدول ۳ انجام شده است. بر این اساس فرسایش‌پذیری نهشته‌های مختلف محدوده مورد مطالعه بر پایه مقاومت برشی آنها در جدول ۶ ارائه شده است.

همان‌گونه که در جدول ۶ بدیده می‌شود، نهشته‌های دلتایی جوان، نهشته‌های خاکریزهای طبیعی و نهشته‌های رودخانه‌ای ریزدانه دارای بیشترین فرسایش‌پذیری بر پایه مقاومت برشی هستند و رتبه این نهشته‌ها ۱ است. در برابر آن، نهشته‌های رودخانه‌ای درشت دانه و نهشته‌های دلتایی قدیمی دارای بیشترین فرسایش‌پذیری هستند و رتبه آنها ۴ تا ۵ است. فرسایش‌پذیری دیگر نهشته‌ها در محدوده میان فرسایش‌پذیری نهشته‌های نام برده در بالا است. نفعه پایانی فرسایش‌پذیری نهشته‌های مختلف محدوده مورد مطالعه، بر پایه مقاومت برشی آنها در شکل ۴ ارائه شده است. مقایسه جدول‌های ۵ و ۶ نشان می‌دهد که بر پایه هر دو معیار بافت و مقاومت، نهشته‌های دلتایی قدیمی و رودخانه‌ای درشت دانه دارای فرسایش‌پذیری خیلی کم تا کم، نهشته‌های لاغونی و مردابی و رس دریابی دارای فرسایش‌پذیری کم تا متوسط، نهشته‌های ساحلی دارای فرسایش‌پذیری متوسط، نهشته‌های دلتایی جوان دارای فرسایش‌پذیری زیاد تا خیلی زیاد و نهشته‌های خاکریزهای طبیعی دارای فرسایش‌پذیری خیلی زیاد هستند. از سوی دیگر نهشته‌های رودخانه‌ای ریزدانه بر پایه معیار بافت دارای فرسایش‌پذیری کم و بر پایه معیار بافت دارای فرسایش‌پذیری زیاد هستند. همچنین نهشته‌های دلتایی میانی بر پایه معیار بافت دارای فرسایش‌پذیری کم و بر پایه معیار مقاومت دارای فرسایش‌پذیری زیاد هستند.

همان‌گونه که در بخش روش پژوهش نیز بیان شد، در این پژوهش برای دست‌یابی به نتیجه بهتر، دو معیار بافت نهشته‌ها و مقاومت برشی آنها با استفاده از روش تحلیل سلسه مراتی (AHP) با یکدیگر ترکیب شده است. در هنگام ترکیب، در ابتدا نسبت‌های مختلف ۵ به ۵، ۵ به ۶، ۶ به ۷، ۷ به ۸ و ۸ به ۹ درصد به ترتیب برای معیارهای مقاومت و بافت در نظر گرفته شد.

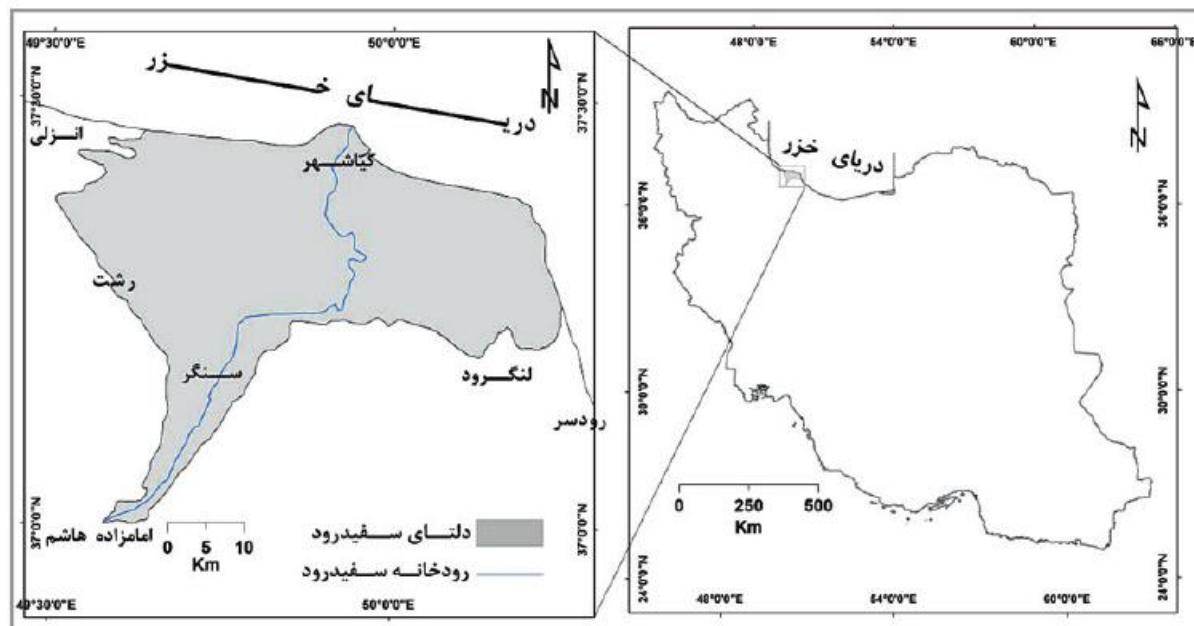
برای انجام تحلیل سلسه مراتی، مقایسه دو یادوی فرسایش‌پذیری هر یک از نهشته‌ها بر پایه معیار ترکیب بافتی با استفاده از رتبه فرسایش‌پذیری نهشته‌ها (جدول ۵) انجام شده است. شکل ۵ رتبه‌بندی فرسایش‌پذیری نهشته‌ها بر پایه معیار ترکیب بافتی را نشان می‌دهد. مقایسه دو یادوی فرسایش‌پذیری هر یک از نهشته‌ها بر پایه معیار مقاومت برشی نیز با استفاده از رتبه فرسایش‌پذیری نهشته‌ها (جدول ۶) انجام شده است. شکل ۶ رتبه‌بندی فرسایش‌پذیری نهشته‌ها بر پایه معیار مقاومت برشی را نشان می‌دهد.

پس از انجام مقایسه‌ها در سطوح مختلف، فرایند تحلیل کامل خواهد شد و برتری کلی این سلسه مراتب، برتری گرینه‌ها نسبت به یکدیگر را برابر همه معیارها نشان می‌دهد. برتری کلی مدل سلسه مراتی این پژوهش، رتبه‌بندی فرسایش‌پذیری نهشته‌های مختلف محدوده مورد مطالعه بر پایه هر دو معیار ترکیب بافتی و مقاومت برشی نهشته‌ها را نشان می‌دهد. این رتبه‌بندی در شکل ۷ نشان داده شده است. همان‌گونه که در این شکل بدیده می‌شود، با تغییر نسبت و سهم هر معیار، تیجه پایانی ندارد، بنابراین بر پایه ویژگی‌های رسوبات محدوده مورد مطالعه و بر پایه تمحارب به دست آمده در این پژوهش، نسبت ۶۰ درصد مقاومت برشی و ۴۰ درصد ترکیب بافتی برای دست‌یابی تیجه پایانی انتخاب شده است.

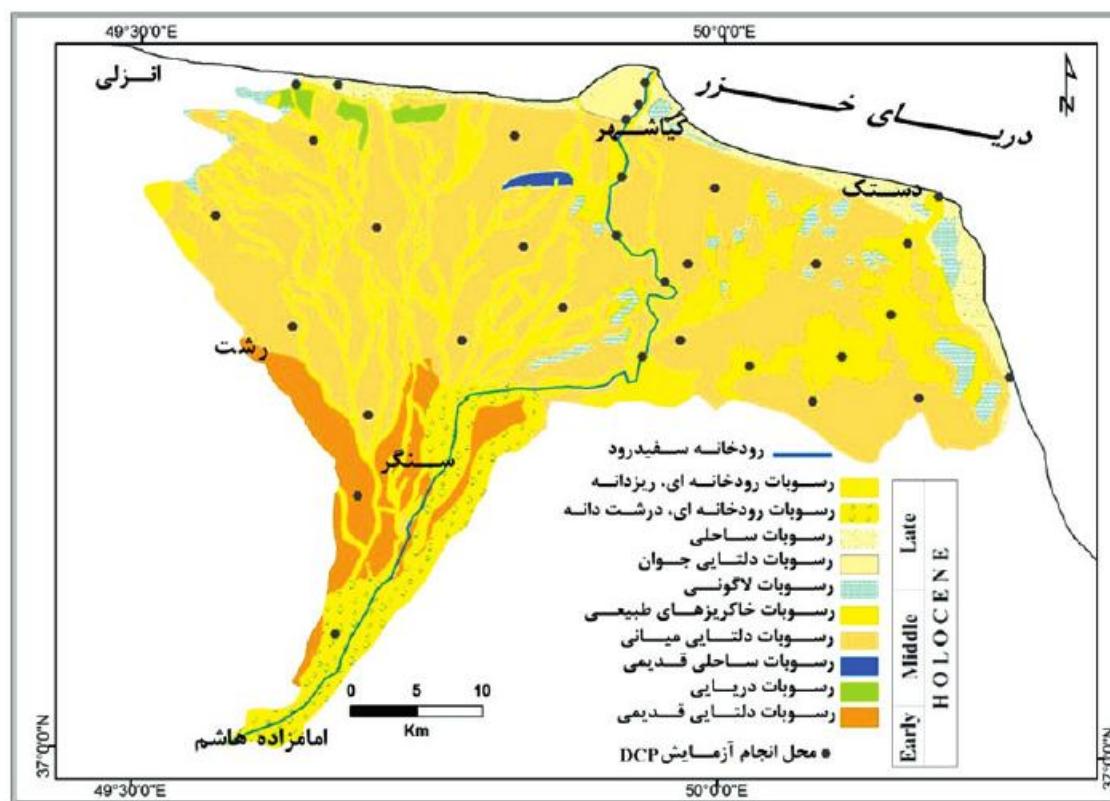
بر این اساس و همان‌گونه که در شکل ۸ بدیده می‌شود، نهشته‌های خاکریزهای طبیعی در رتبه اول، نهشته‌های دلتایی جوان در رتبه دوم، نهشته‌های رودخانه‌ای ریزدانه در رتبه سوم، نهشته‌های دلتایی میانی در رتبه چهارم، نهشته‌های ساحلی در

از آن نهشته‌های دلتای جوان، نهشته‌های رودخانه‌ای ریزدانه و نهشته‌های دلتایی دارای فرسایش‌پذیری قابل توجهی هستند. فرسایش‌پذیری دلتایی محدوده مورد مطالعه در رده مترسط و کم قرار دارد.

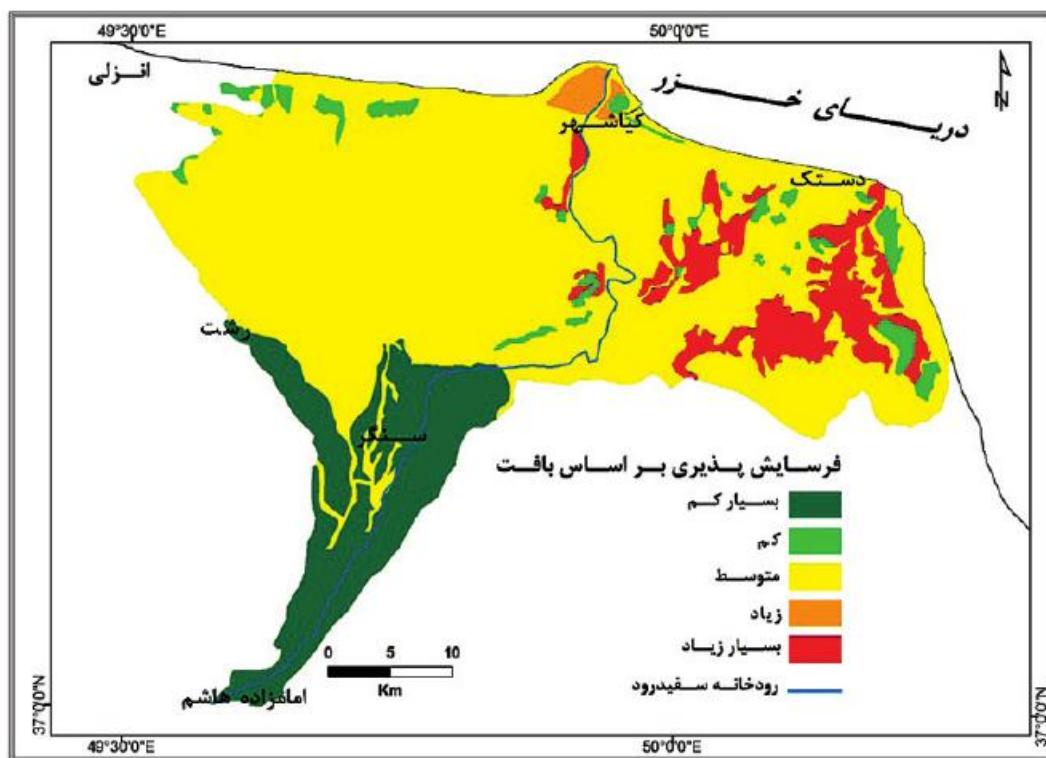
ارائه شده در این پژوهش، روش مناسب برای ارزیابی فرسایش‌پذیری نهشته‌های مناطق مختلف به‌ویژه مناطق ساحلی که اهمیت ویژه‌ای دارند، است. بر پایه نتایج این پژوهش، نهشته‌های خاکریزهای طبیعی بیشترین فرسایش‌پذیری را دارند و پس



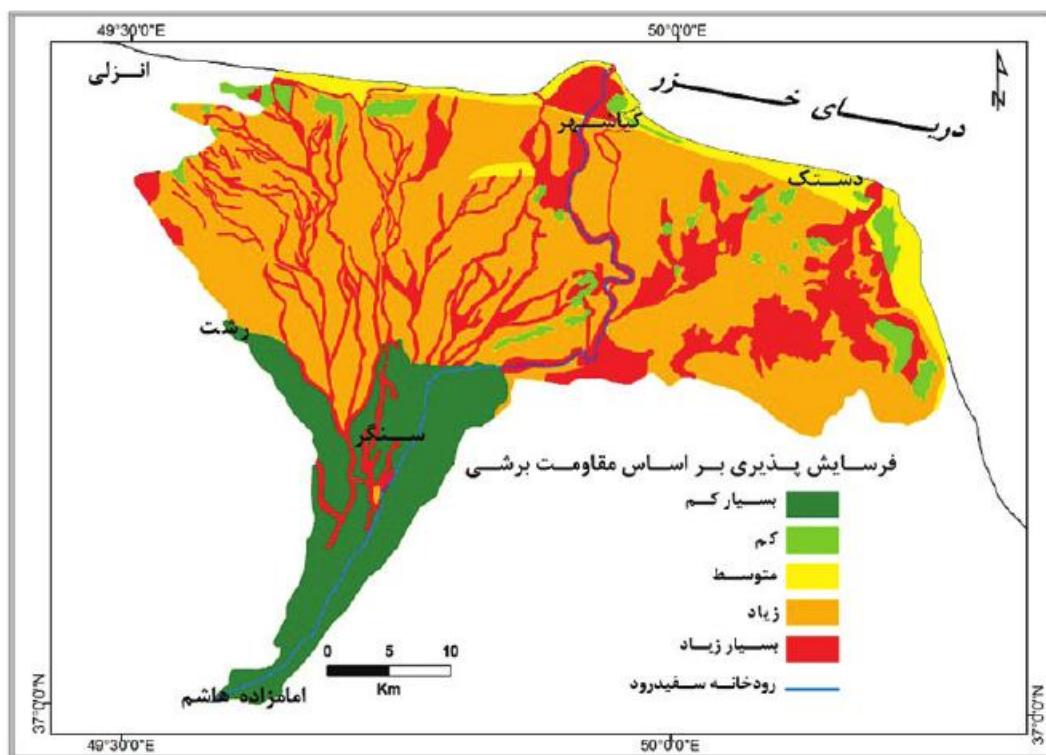
شکل ۱- دلتای سفیدرود.



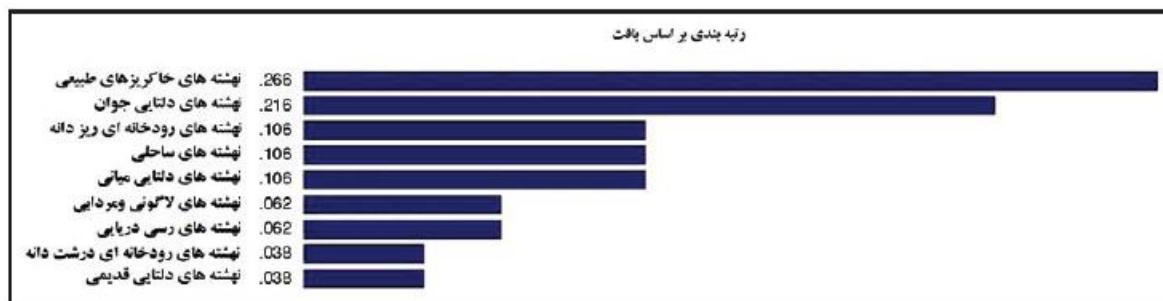
شکل ۲- نقشه زمین‌شناسی محدوده مورد مطالعه.



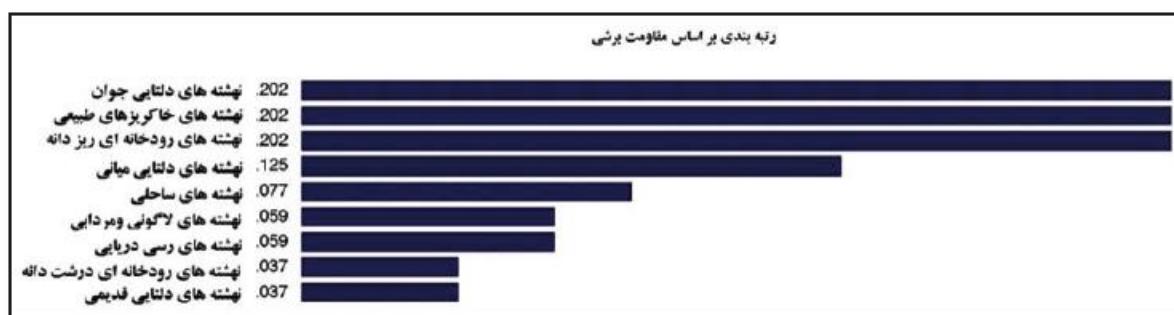
شکل ۳- نقشه فرسایش پذیری نهشته های مختلف محدوده مطالعه بر پایه ترکیب بافت آنها.



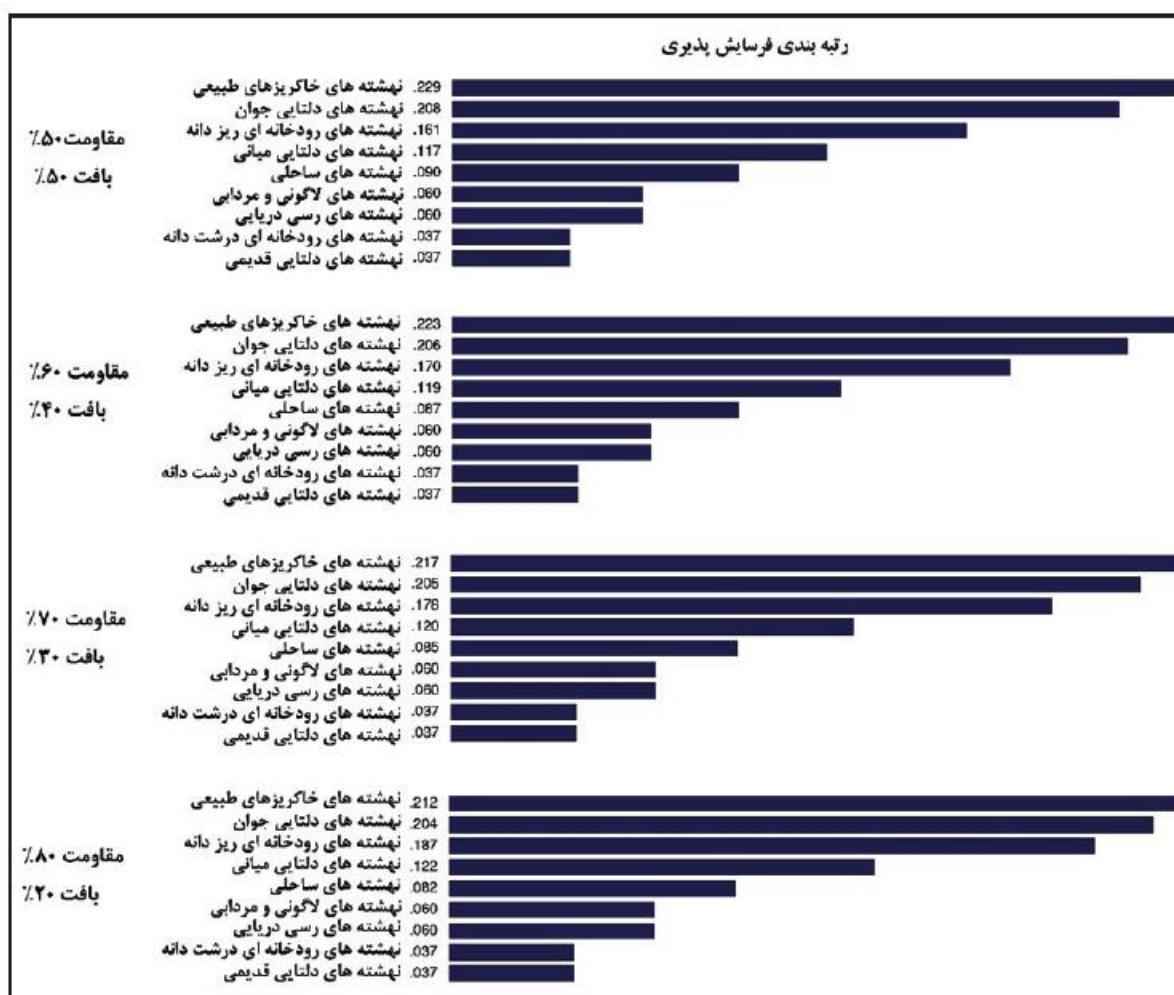
شکل ۴- نقشه فرسایش پذیری نهشته های مختلف محدوده مطالعه بر پایه مقاومت بررشی آنها.



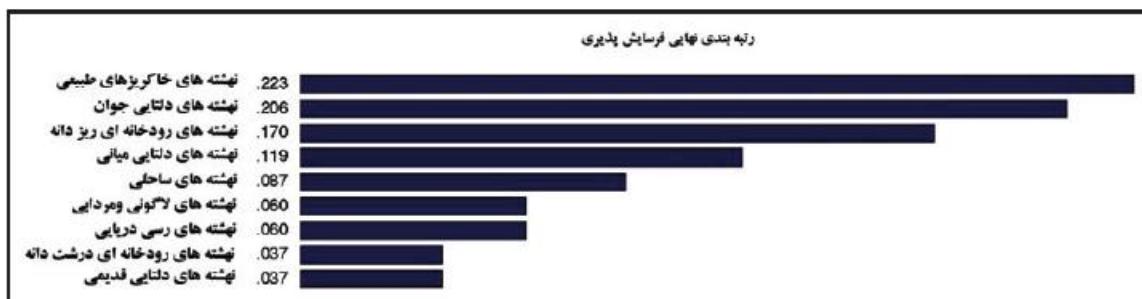
شکل ۵- رتبه‌بندی فرایانش پذیری نهشته‌ها بر پایه معیار ترکیب بافت.



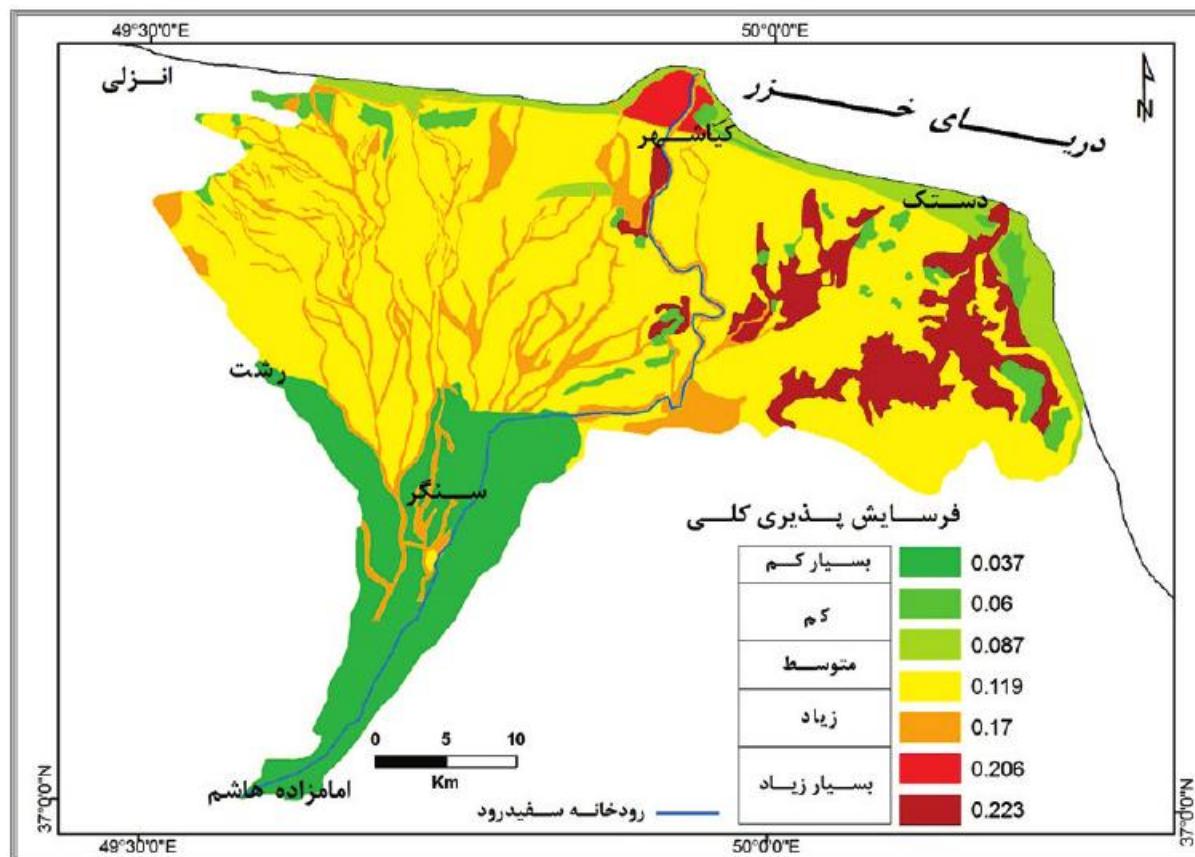
شکل ۶- رتبه‌بندی فرایانش پذیری نهشته‌ها بر پایه معیار مقاومت برشی.



شکل ۷- رتبه‌بندی فرایانش پذیری نهشته‌های محدوده مورد مطالعه بر پایه معیارهای ترکیب بافت و مقاومت برشی با نسبت‌های مختلف.



شکل ۸- رتبه بندی پایانی فرسایش پذیری نهشته های محدوده مورد مطالعه بر پایه نسبت معیارها به ترتیب ۶۰٪ مقاومت برخشی و ۴۰٪ ترکیب بافت.



شکل ۹- فرسایش پذیری کلی نهشته های محدوده مورد مطالعه.



شکل ۱۰- نمایی از رسمیات: (الف) خاکبریزهای طبیعی، (ب) دلتای جوان، (ج) رودخانه‌ای ریزدانه، (د) دلتای میانی.

جدول ۱- فرسایش‌پذیری انواع نهشته‌ها بر پایه ترکیب بافتی.

نوع نهشته‌ها (فرگیب بافتی)	مقاومت ذرات در برابر جدایش	مقادیر فرسایش‌پذیری	نوبه فرسایش‌پذیری
نهشته‌های شنی	کم تا متوسط	خیلی کم	۵
نهشته‌های رسی	زیاد	کم	۴
نهشته‌های ماسه‌ای درشت	متوسط	متوسط	۳
نهشته‌های سیلی رس‌دار	کم تا متوسط	کم	۲
نهشته‌های سیلی و ماسه‌ای ریز	کم	خیلی زیاد	۱

جدول ۲- فرسایش‌پذیری نهشته‌های ریزدانه چسبنده بر پایه مقاومت برخش.

SPT	Cu (kPa)*	قوام	توصیف فرسایش‌پذیری	نوبه فرسایش‌پذیری
۰ - ۲	کمتر از ۱۲۵	خیلی سست	خیلی زیاد	۱
۳ - ۵	۱۲۵ - ۲۵	سست	زیاد	۲
۶ - ۹	۲۵ - ۵۰	متوسط	متوسط	۳
۱۰ - ۱۶	۵۰ - ۱۰۰	soft	کم	۴
۱۶	بیشتر از ۱۰۰	خیلی soft	خیلی زیاد	۵

* بر پایه نتایج حاصل از آزمایش‌های DCP

جدول ۳- فرسایش‌پذیری نهشته‌های دانه‌ای غیر چسبنده بر پایه مقاومت برخش.

SPT	DPI (mm/b low)*	فرآکم نسبی	توصیف فرسایش‌پذیری	نوبه فرسایش‌پذیری
۲ - ۳	بیشتر از ۴۵	خیلی سست	خیلی زیاد	۱
۴ - ۷	۲۵ - ۴۵	سست	زیاد	۲
۸ - ۲۰	۱۵ - ۲۵	متوسط	متوسط	۳
۲۱ - ۴۰	۵ - ۱۵	متراکم	کم	۴
۴۰	کمتر از ۵	خیلی متراکم	خیلی کم	۵

* بر پایه نتایج حاصل از آزمایش‌های DCP

جدول ۴- ویژگی های زمین شناسی مهندسی انواع نهشته های محدوده مورد مطالعه

نوع نهشتهها	ویژگی های ذمین شناسی مهندسی
نهشته های رودخانه ای ریزدانه	ترکیب سنگی این نهشته ها شامل ماسه به همراه مقادیری سیلت است و رسوبات شنی در آنها دیده نمی شوند. این نهشته ها بر پایه سامانه رده بندی متعدد در رده حاک های SP-SM و SP-GM قرار دارند. بر پایه نتایج آزمایش های DCP، مقادیر DCP در بخش های سطحی این نهشته ها بیش از ۴۵ میلی متر بر ضربه است.
نهشته های رودخانه ای درشت دانه	ترکیب سنگی این نهشته های بیشتر شامل شن به همراه مقادیری ماسه و فلوه سنگ، شن با دانه بندی بد همراه با ماسه و فلوه سنگ است. این نهشته ها بر پایه سامانه رده بندی متعدد در رده حاک های GW-GP-GM، GM، GP قرار دارند. اعداد نفوذ استاندارد، SPT، در این حاک ها در بیشتر موارد بیش از ۳۰ و در بسیاری موارد بیش از ۵۰ است.
نهشته های دلتایی جوان	این رسوبات دلتایی بیشتر ریزدانه و شامل سیلت های رسی (ML)، سیلت های ماسه ای (ML)، ماسه های سیلتی (SM) و ماسه های ریزدانه (SP) هستند. در بخش های سطحی، مقادیر SPT کمتر از ۵ و مقادیر DCP بر پایه آزمایش DCP، بیش از ۴۵ میلی متر بر ضربه است.
نهشته های دلتایی میانی	در مقایسه با رسوبات دلتایی جوان، این رسوبات دلتایی درشت دانه تر و شامل ماسه های سیلتی (SM)، ماسه های ریزدانه (SP)، سیلت های ماسه ای (ML) و رس (CL) هستند. مقادیر SPT میان ۴ تا ۱۰ و مقادیر DCP بر پایه آزمایش DCP، بیش از ۲۵ میلی متر بر ضربه است.
نهشته های دلتایی قدیمی	نهشته های دلتایی قدیمی در مقایسه با نهشته های دلتایی میانی و جوان، درشت دانه تر و شامل شن همراه با ماسه و فلوه سنگ هستند. این رسوبات تراکم خوبی دارند و اعداد نفوذ استاندارد در آنها در بیشتر موارد بیشتر از ۳۵ است. مقادیر DCP بیش میان ۴ تا ۱۰ متغیر است.
نهشته های خاکریز های طبیعی	این رسوبات بیشتر از نهشته های سیلتی و ماسه ای ریزدانه تشکیل یافته اند. بر پایه نتایج آزمایش های DCP، مقادیر DCP در بخش های سطحی این نهشته های بیش از ۴۵ میلی متر بر ضربه است.
نهشته های ساحلی	ترکیب سنگی این نهشته های شامل ماسه (بیشتر ریزدانه و در بخش هایی درشت دانه) و ماسه لایی دار است. بر پایه رده بندی متعدد، این حاک ها در رده حاک های SP-SM و SP-GM قرار دارند. در بخش های سطحی، مقادیر SPT میان ۸ تا ۲۲ و مقادیر DCP بر پایه آزمایش DCP، میان ۱۵ تا ۲۵ میلی متر بر ضربه است.
نهشته های لاگونی و مردابی	ترکیب سنگی این نهشته های شامل رسوبات ریزدانه رس، رس سیلت دار و گاه رس ماسه دار است. رس های لاگونی بیشتر در رده حاک های CL و CH و OH قرار دارند. مقادیر SPT در این نهشته های میان ۶ تا ۱۲ در تغییر است.
نهشته های دریابی	ترکیب سنگی این نهشته های شامل رس، رس لایی دار و رس ماسه دار است. بر پایه رده بندی متعدد، این نهشته های بیشتر در رده حاک های CL و گاه در رده حاک های CH و در موارد کمی در رده حاک های ML قرار دارند. مقاومت زهکشی نشده این رس ها (CL)، بر پایه آزمایش DCP بیشتر میان ۳۰ تا ۸۰ کیلوپاسکال و در بخش های سطحی میان ۴۰ تا ۶۰ کیلوپاسکال متغیر است.

جدول ۵- فرسایش پذیری انواع نهشته های محدوده مورد مطالعه بر پایه ترکیب یافته آنها

نوع نهشتهها	قر گیب واختی	توصیف فرسایش پذیری	ردیقه فرسایش پذیری
نهشته های دلتایی قدیمی	شنی	خبلی کم	۵
نهشته های رودخانه ای درشت دانه	شنی	خبلی کم	۵
نهشته های لاگونی ، مردابی	رسی	کم	۴
نهشته های دریابی	رسی	کم	۴
نهشته های رودخانه ای ریزدانه	ماسه ای	متوسط	۳
نهشته های دلتایی میانی	ماسه ای	متوسط	۲
نهشته های ساحلی	ماسه ای	متوسط	۲
نهشته های دلتایی جوان	سیلتی رس دار - سیلتی و ماسه ای ریز	زیاد تا خبلی زیاد	۱ تا ۱
نهشته های خاکریز های طبیعی	ماسه ای ریز، سیلتی	خبلی زیاد	۱

جدول ۶- فرسایش پذیری انواع نهشته های محدوده مورد مطالعه بر پایه مقاومت بر بشی آنها.

نوع نهشته ها	SPT	DPI (mm/blow)	Cu (kPa)	توصیف فرسایش پذیری	ردیفه فرسایش پذیری
نهشته های رودخانه ای درشت دانه	بیش از ۳۵	-	-	کم تا خیلی کم	۵ تا ۴
نهشته های دلتایی قدیمی	بیش از ۳۵	۴-۱۰	-	کم تا خیلی کم	۵ تا ۴
نهشته های لانگونی و مردانی	۶-۱۲	-	-	کم تا متوسط	۴ تا ۳
نهشته های دریایی	-	-	۴۴-۶۰	کم تا متوسط	۴ تا ۳
نهشته های ساحلی	۸-۲۳	۱۵-۲۵	-	متوسط	۲
نهشته های دلتایی میانی	۸ تا ۴	۲۵	بیش از	زیاد	۲
نهشته های دلتایی جوان	کمتر از ۵	۴۵	بیش از	خیلی زیاد	۱
نهشته های خاکریزهای طبیعی	-	۴۵	بیش از	خیلی زیاد	۱
نهشته های رودخانه ای بیزدانه	-	۴۵	بیش از	خیلی زیاد	۱

گتابنگاری

جداری عیوضی، ح، بمانی، م. و خوشمند، د، ۱۳۸۴- تکامل ژئومورفوژئی دلتای سفیدرود در کوارنر، مجله پژوهش های جغرافیایی، شماره ۵۳، صص. ۹۹ تا ۱۲۰.

خوشمند، ر، ۱۳۸۴- تکامل ژئومورفوژئی دلتای سفیدرود، رساله دوره دکترای جغرافیا، دانشگاه تهران.

درویش زاده، ع، ۱۳۸۷- منشأ تپه های ماسه ای ساحلی خزر و تالاب انزلي. فصلنامه تخصصی زمین و منابع، سال اول، پیش شماره اول، زمستان ۱۳۸۷، صص. ۶۱ تا ۳۹.

سازمان زمین شناسی کشور، ۱۳۸۴- نفشه های زمین شناسی ۱:۱۰۰۰۰۰، چهارگوش های رشت و لنگرود.

کوثری، س، ۱۳۶۵- تکامل دلتای سفیدرود و راهنمای بازدی از منطقه، مجله رشد آموزش زمین شناسی، سال دوم، شماره ۷، صص. ۴۱ تا ۳۱.

نوگل سادات، م، ۱۳۷۰- مطالعات جامع زمین شناسی گilan، استانداری گilan.

References

- Annells, R. N., Arthurton, R. S., Bazley, R. A. & Davies, R. G., 1975- Explanatory text of the Qazvin and Rasht Quadrangles Map 1:250000. Geological survey of Iran.
- Cruse, R. M. & Larson, W. E., 1977- Effect of soil shear strength on soil detachment due to raindrop impact. Soil Science Society of America Journal 41: 777-81.
- Hanson, G. J. & Hunt, S. L., 2007- Lessons learned using laboratory jet method to measure soil erodibility of compacted soils. Applied Engineering in Agriculture 23(3): 305-312.
- Jacobs, W., Hir, P. L., Kesteren, W. V. & Cann, P., 2011- Erosion threshold of sand-mud mixtures. Continental Shelf Research 31 (10): 14-25.
- Kazancı, N. & Gulbabazadeh, T, 2013- Sefidrud delta and Quaternary evolution of the southern Caspian lowland, Iran. Marine and Petroleum Geology 44: 120-139.
- Knapen, A., Poesen, J., Govers, G., Gyssels, G. & Nachtergael, J., 2007- Resistance of soils to concentrated flow erosion: A review. Earth-Science Reviews 80: 75-109.
- Lahijani, A. H., Rahimpour-Bonab, H., Tavakoli, V. & Hosseindoost, M., 2009- Evidence for late Holocene highstands in Central Guilan-East Mazanderan, South Caspian coast, Iran. Quaternary International 197: 55-71.
- Leonard, J. & Richard, G., 2004- Estimation of runoff critical shear stress for soil erosion from soil shear strength. Catena 57 (3): 233-249.
- McClennen, M. A., Hettiarachchi, H. & Carpenter, D. D., 2012- An investigation on erodibility and geotechnical characteristics of fine grained fluvial soils from Lower Michigan. Geotech Geol Eng 30:881-892.
- Morgan, R. P. C., 2005- Soil erosion and conservation. Third Edition, Blackwell Publishing Ltd, 304 pages.
- Saaty, T. L., 2008- Decision making with the analytic hierarchy process. Int. J. Services Sciences 1 (1): 83-98.
- Sheridan, G. J., So, H. B., Loch, R. J. & Walker, C. M., 2000a- Estimation of erosion model erodibility parameters from media properties. Australian Journal of Soil Research 38 (2): 256-284.
- Sheridan, G. J., So, H. B., Loch, R. J., Pocknee, C. & Walker, C. M., 2000b- Use of laboratory-scale rill and interrill erodibility measurements for the prediction of hillslope-scale erosion on rehabilitated coal mine soils and overburden. Australian Journal of Soil Research 38: 285-297.

Evaluation of erodibility of Sefidroud Delta deposits based on engineering geological factors

M. Hashemi^{1*}, R. Ajallooeian² & M. R. Nikoueini³

¹ Assistant Professor, Department of Geology, Faculty of Sciences, University of Isfahan, Isfahan, Iran

² Professor, Department of Geology, Faculty of Sciences, University of Isfahan, Isfahan, Iran

³ Associate Professor, Department of Engineering Geology, Faculty of Basic Sciences, Tarbiat Modares University, Tehran, Iran

Received: 2015 October 03

Accepted: 2016 January 09

Abstract

In the present study, erodibility of various deposits of Sefidrud Delta was evaluated based on effective engineering geological factors. First of all, the study area was studied from geology and sedimentology point of view and various deposits were identified in this area. Then the engineering geological characteristics of deposits were determined based on existing geotechnical data, field investigation and performance of 32 dynamic cone penetrometer test (DCP). Finally, by development a simple and precise method, the erodibility of various deposits was evaluated based on texture and shear strength factors. The results show that the erodibility of deposits has a close relationship to the sedimentological characteristics and erodibility could be analyzed regarding the geological history of deposits. According to the results of this research, natural levee deposits have highest erodibility and in other hand old deltaic deposits have lowest erodibility in Sefidrud Delta area. Such researches have a main role in sustainable development of the study area.

Keywords: Erodibility, Deltaic deposits, Texture, Shear strength, Sefidrud Delta.

For Persian Version see pages 99 to 108

*Corresponding author: M. Hashemi; E-mail: M-hashemi@sci.ui.ac.ir