

ارزیابی اثر افزودن رزین اپوکسی جهت تثبیت خاک ماسه‌ای تسلیح شده با الیاف پلی اتیلن

علی ایپکلو^۱، مسعود مکارچیان^{۲*}

^۱ فارغ التحصیل کارشناسی ارشد مهندسی ژئوتکنیک، گروه مهندسی عمران، دانشگاه بوعلی سینا، aliepak73@gmail.com

^۲ دانشیار گروه مهندسی عمران، دانشگاه بوعلی سینا، makarchian@basu.ac.ir

اطلاعات مقاله	چکیده
ناریخچه مقاله: تاریخ دریافت مقاله: ۱۴۰۱/۱۰/۱۲ تاریخ پذیرش مقاله: ۱۴۰۳/۰۲/۰۴ تاریخ انتشار مقاله: ۱۴۰۳/۰۲/۰۸	خاک محل پروژه‌ها، اغلب فاقد خصوصیات ژئوتکنیکی لازم جهت اجرای پروژه است؛ از این رو اهمیت مطالعات مربوط به روش‌های بهسازی خاک آشکار می‌گردد. از جمله روش‌های بهسازی، می‌توان به تثبیت خاک با پلیمرهای مختلف و تسلیح با الیاف اشاره کرد. این پژوهش اثر توأم تثبیت و تسلیح خاک ماسه را با پلیمر رزین اپوکسی و الیاف پلی اتیلن بر تراکم استاندارد و مقاومت فشاری محدود نشده بررسی می‌کند. در این راستا، رزین اپوکسی و الیاف پلی اتیلن با درصد‌های مختلف با ماسه مخلوط شده و آزمایش‌های مختلف بر روی نمونه‌ها انجام شده است. همچنین، جهت بررسی زمان عمل‌آوری نمونه‌ها در ۴ دوره مورد آزمایش قرار گرفتند. نتایج آزمایش‌ها، بیانگر آن است که افزودن رزین اپوکسی به نمونه‌ها تا ۶ درصد باعث افزایش مقاومت، کاهش کرنش نظیر گسیختگی و افزایش سختی نمونه‌ها شده است. همچنین افزودن الیاف پلی اتیلن تا درصد بهینه افزودنی به نمونه‌ها، سبب افزایش مقاومت فشاری محدود نشده، افزایش کرنش گسیختگی و کاهش سختی نمونه‌ها شده است.
کلمات کلیدی: بهسازی خاک ماسه‌ای تثبیت مقاومت فشاری محدود نشده رزین اپوکسی الیاف پلی اتیلن	

Evaluation of the Effect of Adding Epoxy Resin for Stabilization of Sandy Soil Reinforced with Polyethylene Fibers

Ali Ipakloo¹, Masoud Makarchian^{2*}

¹ M.Sc. Graduated, Geotechnical Engineering, Civil Engineering Department, Bu-ali-Sina University; aliepak73@gmail.com

² Assistant Professor of Civil Engineering Department, Bu-ali Sina University; makarchian@basu.ac.ir

ARTICLE INFO

Article History:

Received: 2 Jan 2023

Accepted: 23 Apr 2024

Available online: 27 Apr 2024

Keywords:

Sandy soil improvement

Stabilization

Unconfined compressive strength

Epoxy resin

Polyethylene fibers

ABSTRACT

The soil of the civil projects often lacks the necessary geotechnical characteristics for the implementation of the project. Therefore, the importance of studies related to soil improvement methods is revealed. Some of the methods are soil stabilization with different polymers and reinforcement with fibers. This research examines the combined effect of stabilization and reinforcement of sandy soil with epoxy resin polymer and polyethylene fibers on standard density and unconfined compressive strength. In this regard, epoxy resin and polyethylene fibers are mixed with sand in different percentages and various tests have been performed on the samples. Also, to check the processing period, the samples were tested 4 times. The results of the tests indicate that adding epoxy resin to the samples up to 6% increased the strength, reduced the failure strain, and increased the stiffness of the specimens. Also, adding polyethylene fibers to the optimum percentage of additives to the specimens has increased the unconfined compressive strength, increased the failure strain, and decreased the stiffness of the specimens.

۱ - مقدمه

گسترش روزافزون نیاز جوامع بشری به ساخت و ساز، اهمیت مطالعات مربوط به بهبود کیفیت مهندسی خاک را آشکار می‌سازد. بخش وسیعی از خاک‌های ساحلی از نوع خاک‌های ماسه‌ای بوده و اصلاح خاک‌های ماسه‌ای بد دانه‌بندی شده ضروری است. یکی از روش‌های متداول اصلاح خاک، تسلیج خاک است. اصلاح یا تثبیت خاک یک اصطلاح کلی برای هر روش فیزیکی، شیمیایی، بیولوژی، یا ترکیبی از آن‌ها است که جهت بهبود خواص خاک به کار می‌رود. تثبیت خاک به صورت خاص به فرایندها و روش‌های مخلوط کردن و آمیختن موادی به خاک به منظور افزایش خواص معینی از آن اطلاق می‌گردد [1].

پلیمرها به علت برخورداری از وزن مخصوص کم، مقاومت زیاد، دوام زیاد، مقاومت در برابر عوامل شیمیایی و اندرکنش خوب آن‌ها با سایر مصالح می‌توانند کاربردهای زیادی را در پروژه‌های عمرانی به خصوص ژئوتکنیکی پیدا کنند. در این راستا مطالعات متعددی جهت بررسی افزودن پلیمر به خاک به عمل آمده که به چند مورد از آن‌ها اشاره می‌گردد.

با مروری بر پژوهش‌های قبلی، این نکته معلوم می‌شود که تعداد پژوهش‌هایی که بر روی تثبیت‌کننده‌های سنتی انجام شده بسیار زیاد است؛ اما در مقایسه، تحقیقات و مدارک بسیار کمی در رابطه با تثبیت‌کننده‌های غیرسنتی وجود دارد. آلداهم و همکاران بر روی سنتز تثبیت‌کننده‌های شناخته شده مختلف، تحقیقات کاملی انجام دادند (از سال ۱۹۴۶ تا ۱۹۷۷)؛ گزارش آنان نشان داد اسیدها، قیر، سیمان، آهک، رزین‌ها و نمک‌ها از جمله موادی هستند که دارای پتانسیل تثبیت‌کنندگی هستند. نتایج تحقیقات آنان، روش‌های اجرایی را بر حسب نوع خاک نشان می‌دهد. آنان به این نکته اشاره نمودند که مکانیزم عملکرد این تثبیت‌کننده‌ها، به عوامل ویژه‌ای از قبیل نمک‌ها با توجه به تناسب آن‌ها با شرایط آب و هوایی و اقلیمی بستگی داشته و رزین‌های پلیمری، مقدار مقاومت فشاری محدود نشده خاک ماسه‌ای را بیش از همه افزایش داده است [2]. آجایی و همکاران مجموعه آزمایش‌هایی را برای تعیین اثرات تثبیت‌کننده‌ها بر روی خاک‌های سیلتی-رسی با ترکیب رزین اپوکسی و سخت‌کننده پلی‌آمید انجام دادند. ترکیب افزودنی، مخلوطی از رزین اپوکسی با سخت‌کننده پلی‌آمید به نسبت ۱ به ۱ بود. آنان به این نتیجه رسیدند که ترکیب بیش از ۴ درصد مواد تثبیت‌کننده در خاک‌های سیلتی-رسی، باعث افزایش ظرفیت باربری مواد در آزمایش CBR به صورت غیرا شباع می‌شود. آنان گزارش کردند افزایش دمای محیط، باعث سرعت گیرش و شکل‌گیری مقاومت می‌شود [3]. استنلی و وات تحقیقی بر روی

نتایج استفاده از پلیمرهای مایع به شکل اسپری در مقایسه با پوشش ژئوتکستایل به عنوان وسیله‌های موقتی برای کمک به پایداری سطح و همین‌طور رویش دوباره گیاهان در خاک ماسه بادی ساحلی استرالیا انجام دادند. نتایج نشان داد که این تثبیت‌کننده‌ها، تاثیر مثبتی در سطوح مورد نظر داشتند [4]. وایتلی برای تثبیت خاک ماسه‌ای از اسیدهای آلی آبی قلیایی، به عنوان جایگزینی برای تثبیت خاک با زغال شکسته و پودر شده استفاده کرد. زمانی که این ماده بر روی خاک ماسه ناپایدار به میزان ۴ درصد اضافه شد، تثبیت شدگی دانه‌های خاک مشاهده شد؛ هر چند اضافه کردن همین نسبت از این ماده به ماسه ریخته‌گری، سبب تثبیت آن نشد، چون نیاز به کاربرد مقادیر بیشتری برای تثبیت دانه‌ها بود و در نتیجه مشاهده شد که پلیمرهای محلول در آب، موثرتر از زغال کلوییدی، تنها برای تثبیت‌کنندگی خاک ماسه‌ای بود [5]. لیو و همکاران تاثیر سه نوع الیاف مختلف بر روی خاک تثبیت شده با رزین پلی‌ارتان را بررسی کردند. نتایج آنان نشان دهنده تاثیر الیاف بر روی مقاومت فشاری محدود نشده در هر سه نوع الیاف بود. این افزایش مقاومت فشاری محدود نشده، ممکن است با نحوه قرارگیری الیاف که با جهت اصلی کرنش کششی در زمان آماده‌سازی نمونه موازی است، مرتبط باشد [6]. همچنین آنان در تحقیق دیگری تاثیر الیاف شیشه را بر روی خاک ماسه تثبیت شده با پلی‌ارتان بررسی کرده‌اند که این تحقیق نشان دهنده افزایش مقاومت فشاری محدود نشده با افزایش درصد افزودنی پلی‌ارتان و الیاف شیشه است. همچنین با افزایش تراکم نمونه‌ها مقاومت فشاری محدود نشده نمونه و مدول ارتجاعی آن‌ها افزایش یافته است [7]. در تحقیق دیگری که توسط حسین و علی بر روی چندین خاک اصلاح شده با الیاف پلی‌پروپیلن انجام شده است، مشاهده شد که با افزایش دو درصد الیاف به خاک، مقدار مقاومت فشاری محدود نشده در حدود دو برابر می‌شود، همچنین کرنش گسیختگی نیز دو درصد افزایش یافته است [8].

حال با توجه به این که اغلب خاک‌های ساحلی ایران از جنس ماسه بوده و تثبیت این خاک‌ها اهمیت ویژه‌ای دارد، تثبیت خاک ماسه ساحلی با استفاده از پلیمرها که مقاومت زیادی در مقابل عوامل شیمیایی و آب دارند، می‌تواند باعث افزایش مقاومت و کیفیت تثبیت خاک‌های ساحلی گردد. از این رو در این تحقیق از پلیمرها به عنوان اصلاح‌کننده ماسه استفاده گردیده است.

۲ - مواد و روش‌های مورد استفاده

در این بخش، مواد و روش‌های آزمایشگاهی استفاده شده در این تحقیق شرح داده می‌شود. در ابتدا، مشخصات مواد و مصالح مورد

³ Geotextile

¹ Biology

² California Bearing Ratio

درصد	۹۸/۱	۱/۱	۰/۳	۰/۲	۰/۱۵	۰/۱
------	------	-----	-----	-----	------	-----

۲-۱-۲- رزین اپوکسی

در این پژوهش از رزین اپوکسی با نام تجاری KER828، ساخت کشور کره جنوبی به عنوان ماده تثبیت کننده استفاده شده است. این ماده از خانواده رزین های دوجزیی بوده که شامل پایه رزینی و سخت کننده است. این دو جزء باید به نسبت مشخص، بنابر فرمولاسیون و کاربرد آن، با یکدیگر مخلوط شوند و سپس مورد استفاده قرار گیرد. رزین اپوکسی KER828، رزین اپوکسی مایع با گرانی متوسط است و در آن از هیچ رقیق کننده ای استفاده نشده است. این ماده پلیمری، پس از سخت شدن، دارای استحکام مکانیکی و شیمیایی زیادی است. مشخصات فیزیکی و ظاهری این رزین اپوکسی در جدول ۳ آورده شده است.

جدول ۳- مشخصات فیزیکی و ظاهری رزین اپوکسی

شکل ظاهری	رنگ	گرانروی (Pa.s)	جرم مخصوص (gr/cm ³)	pH
مایع	بی رنگ	۱۴-۱۲	۱/۱۶	۷

۲-۱-۳- الیاف پلی اتیلن

هر عنصری که دارای مقاومت کششی بوده و بتواند ضمن سازگاری فیزیکی و شیمیایی با محیط خاک موجب افزایش مقاومت کششی و برشی آن گردد، می تواند به عنوان عنصر تسلیح کننده در خاک مورد استفاده قرار گیرد. الیاف به کار رفته در این پژوهش، الیاف پلی اتیلن است. پلی اتیلن یک پلیمر ترموپلاست و از خانواده پلی استرها است. پلی اتیلن پلیمری با شاخه های بلند است. شکل ۲ نشان دهنده الیاف مورد استفاده در پژوهش است.



شکل ۲- الیاف مورد استفاده

جدول ۴- مشخصات فیزیکی و ظاهری الیاف پلی اتیلن

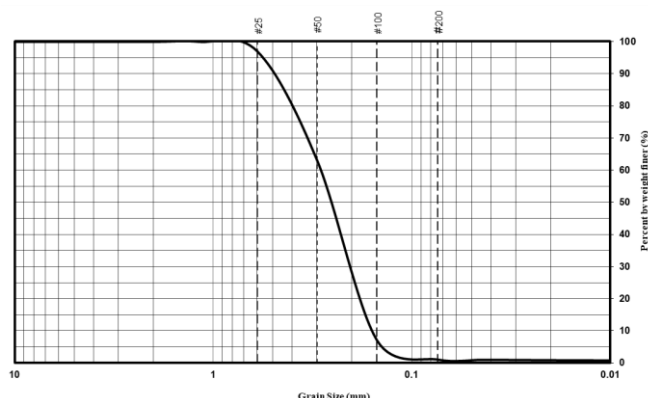
استفاده ارائه شده است. در ادامه، ضمن تشریح رویه آزمایش ها و محاسبات مربوط، ترکیب اختلاط نمونه های مختلف توضیح داده شده است.

۲-۱-۱- مواد و مصالح

ماسه، رزین اپوکسی و الیاف پلی اتیلن مصالح مورد استفاده در این تحقیق هستند که در ادامه این بخش، خصوصیات هر کدام از آنها توضیح داده می شود.

۲-۱-۱-۲- ماسه

خاک مورد استفاده در این پژوهش براساس سیستم طبقه بندی متحد، ماسه بدانه بندی شده (SP) است. این ماسه از شرکت تامین ماسه ریخته گری فیروزکوه با کد تجاری ۱۶۱ تهیه شده است. در شکل ۱ منحنی دانه بندی خاک مورد نظر نشان داده شده است. همچنین جداول ۱ و ۲ نشان دهنده مشخصات مکانیکی و شیمیایی خاک هستند.



شکل ۱- منحنی دانه بندی ماسه

جدول ۱- مشخصات مکانیکی خاک مورد استفاده

مقدار	خصوصیت خاک
۰/۹۵	C_C
۱/۸۷	C_U
SP	رده خاک در طبقه بندی متحد
۱۶/۲۲ (kN/m ³)	وزن مخصوص خشک حداکثر
۱۵/۷۵ (٪)	درصد رطوبت بهینه
۰ (٪)	درصد رطوبت طبیعی
۲/۶۹	دانسیته نسبی دانه ها

جدول ۲- مشخصات شیمیایی خاک ماسه مورد استفاده

K_2O	Na_2O	CaO	Fe_2O_3	Al_2O_3	SiO_2	کانی
--------	---------	-------	-----------	-----------	---------	------

ضربات وارده به لایه‌های پایین‌تر کمتر بوده تا تراکم در همه لایه‌ها یکسان گردد و قبل از کوبیدن هر لایه جدید، با ایجاد خراش در سطح لایه قبلی، درگیری مناسبی بین لایه‌ها ایجاد شود. جهت عمل‌آوری، نمونه‌ها ابتدا با قالب UPVC به مدت ۲۴ ساعت در دمای ۳۵ درجه سانتی‌گراد نگهداری شده، سپس با کمک جک موجود (شکل ۳) از داخل قالب خارج شده و پس از پیچیدن سلفون به مدت مشخص درون آن در دمای ۳۵ درجه سانتی‌گراد نگهداری شدند.



شکل ۳- وسایل لازم جهت ساخت نمونه و نمونه‌های ساخته شده

۱-۲-۲- ترکیب نمونه‌های مورد آزمایش

در این تحقیق، رزین اپوکسی با مقادیر مختلف ۲، ۴، ۶ و ۸ درصد و الیاف پلی‌اتیلن با نسبت وزنی ۰/۲، ۰/۴، ۰/۶ و ۰/۸ درصد به خاک اضافه شد. همچنین، زمان عمل‌آوری نمونه‌ها ۳، ۷، ۱۴ و ۲۸ روز بوده است. لازم به ذکر است که برای هر ترکیب اختلاط، ۳ نمونه ساخته و مورد آزمایش قرار گرفته شده و میانگین نتایج حاصل به عنوان جواب نهایی گزارش شده است. چنانچه اختلاف نتایج بیش از ۱۰ درصد بود، نمونه چهارم نیز ساخته و مورد آزمایش قرار گرفت. طرح اختلاط نمونه‌ها و وزن مخصوص خشک حداکثر و درصد رطوبت بهینه آن‌ها در جدول ۵ ارائه شده است.

جدول ۵- طرح اختلاط نمونه‌ها

وزن مخصوص خشک حداکثر (kN/m ³)	درصد رطوبت بهینه (%)	درصد رزین اپوکسی (%)	درصد الیاف پلی‌اتیلن (%)	نام طرح
۱۶/۲۲	۱۵/۷۵	۰	۰	S
۱۵/۸۰	۱۴/۹۹	۰	۰/۲	S-0.2PE
۱۶/۰۸	۱۶/۳	۰	۰/۴	S-0.4PE
۱۵/۸۱	۱۴/۱۹	۰	۰/۶	S-0.6PE

شکل ظاهری	جرم مولکولی (gr/mol)	نقطه ذوب (°C)	جرم مخصوص (gr/cm ³)
جامد	۱۵۰۰۰-۲۰۰۰۰	۲۵۵	۱/۰۸

۲-۲- آزمایش مقاومت فشاری محدود نشده

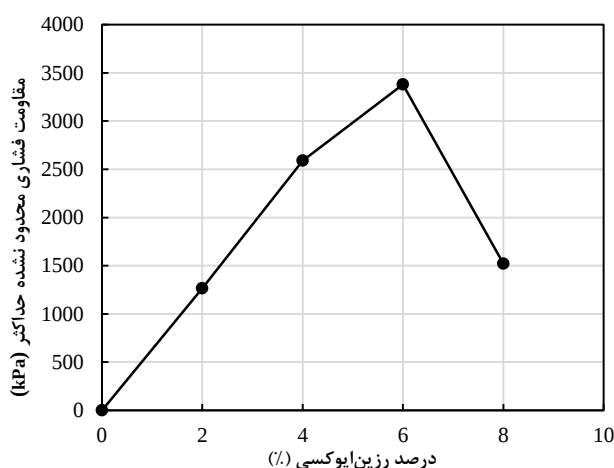
آزمایش مقاومت فشاری محدود نشده، به منظور تعیین مقاومت فشاری نمونه استوانه‌ای خاک بدون هیچ‌گونه تنش جانبی صورت می‌گیرد. این آزمایش رفتار نمونه را در حالت مشابه آزمایش تحکیم نیافته زهکشی نشده بررسی می‌کند.

آزمایش مقاومت فشاری محدود نشده در دو حالت کرنش کنترل شده یا تنش کنترل شده انجام می‌شود. در این تحقیق، از روش کرنش کنترل شده با سرعت بارگذاری یک میلی‌متر بر دقیقه استفاده شده است. جهت اندازه‌گیری کرنش نمونه‌ها در این دستگاه از جابجایی‌سنج الکترونیکی (LVDT) با دقت ۰/۰۱ میلی‌متر استفاده شده است.

جهت ساخت نمونه‌ها، نیاز به تعیین درصد رطوبت بهینه و وزن مخصوص خشک حداکثر بوده که جهت تعیین آن، آزمایش تراکم استاندارد انجام شد و با توجه به نتایج، مقدار درصد رطوبت هر نمونه مشخص شد. همچنین از لوله UPVC با قطر داخلی ۳۶ میلی‌متر و ارتفاع ۱۲۰ میلی‌متر به عنوان قالب نمونه‌سازی استفاده شد. قطر نمونه‌های ساخته شده ۳۶ میلی‌متر و ارتفاع آن‌ها ۸۰ میلی‌متر است که نسبت طول به قطر نمونه‌ها در محدوده استاندارد شماره ASTM D 2166M-16 که این مقدار را بین ۲ تا ۲/۵ محدود کرده است بوده، همچنین بزرگ‌ترین اندازه دانه‌ها، ۱/۲ میلی‌متر بوده که از ۰/۱ قطر نمونه کمتر است [9].

در ادامه مراحل ساخت، میزان خاک، رزین اپوکسی، الیاف پلی‌اتیلن و آب توزین شد. سپس رزین اپوکسی با خاک به خوبی مخلوط گردید تا نمونه همگن گردد، در ادامه الیاف پلی‌اتیلن با استفاده از قیچی به طول‌های ۱۰ میلی‌متر کوتاه شده و به مرور به خاک اضافه و مخلوط شد، تا به خوبی با خاک همگن گردد. پس از اختلاط کامل الیاف و خاک، درصد رطوبت مورد نظر اضافه و همگن شد. جهت خروج راحت‌تر نمونه از داخل قالب، قسمت داخلی قالب به وازلین آغشته شد. سپس جهت ساخت نمونه همگن با تراکم مناسب، مقدار خاک مورد نیاز یک نمونه، به چهار قسمت تقسیم شده و به صورت لایه‌لایه درون قالب ریخته شد. پس از آن با استفاده از چکش لاستیکی و میله تفلونی مدرج (شکل ۳) هر لایه به میزان ۲۰ میلی‌متر کوبیده شد. در این مرحله تلاش شد که تا حد امکان تعداد

رزین اپوکسی باعث می‌شود که شکست ایجاد شده در نمونه در این ماده اتفاق بیفتد که این اتفاق سبب کاهش شدید مقاومت می‌شود. در صورت استفاده از ۲ درصد رزین اپوکسی، مقدار مقاومت فشاری محدود نشده ۱۲۶۵ کیلوپاسکال است که این میزان با افزایش رزین اپوکسی به ۶ درصد به ۳۳۷۹ کیلوپاسکال رسیده است که نشان دهنده افزایش ۱۶۷ درصدی در مقاومت فشاری محدود نشده است. همچنین در صورت استفاده از ۸ درصد رزین اپوکسی، مقدار مقاومت فشاری محدود نشده به ۱۵۲۰/۰۸ کیلوپاسکال می‌رسد و به نسبت ۶ درصد رزین اپوکسی، ۵۵ درصد کاهش می‌یابد.



شکل ۴- تغییرات مقاومت فشاری محدود نشده حداکثر بر حسب درصد رزین اپوکسی

نتایج آزمایش‌های مقاومت فشاری محدود نشده بر روی نمونه‌های دارای الیاف پلی اتیلن در درصدهای ۰، ۰/۲، ۰/۴، ۰/۶ و ۰/۸ درصد در شکل ۵ ارائه شده است. با توجه به عدم مقاومت خاک تثبیت شده با الیاف پلی اتیلن، انجام این آزمایش‌ها نیازمند حضور ۲ درصد رزین اپوکسی است. همچنین زمان عمل‌آوری در این نمونه‌ها ۱۴ روز است. با توجه به شکل، مقدار مقاومت فشاری محدود نشده، با افزایش درصد الیاف افزایش می‌یابد که این افزایش محدود افزودن الیاف تا ۰/۶ درصد، باعث افزایش مقاومت فشاری محدود نشده گردیده و با افزایش مقدار الیاف، مقاومت فشاری محدود نشده افت می‌کند. به‌نوعی می‌توان به این موضوع اشاره کرد که با اضافه کردن مسلح‌کننده، سطح تماس و درگیری بیشتری بین ذرات رخ می‌دهد که این می‌تواند باعث افزایش و مقاومت کششی خاک گردد. همچنین در صورت استفاده از ۰/۲ درصد الیاف، مقاومت فشاری محدود نشده به نسبت عدم وجود الیاف، ۲۵ درصد افزایش یافته است، حال اگر به جای ۰/۲ درصد الیاف، از ۰/۶ درصد استفاده شود، این افزایش به میزان ۳۱ درصد خواهد بود که نشان دهنده تاثیر محدود افزایش الیاف پلی اتیلن است. با توجه به افت ناگهانی مقاومت

S-0.8PE	۰/۸	۰	۱۳/۷	۱۵/۶۰
S-2E	۰	۲	۱۴/۲۵	۱۶/۸۳
S-2E-0.2PE	۰/۲	۲	۱۴/۳۶	۱۶/۵۹
S-2E-0.4PE	۰/۴	۲	۱۵/۵	۱۶/۵۵
S-2E-0.6PE	۰/۶	۲	۱۳/۸	۱۶/۳۶
S-2E-0.8PE	۰/۸	۲	۱۳/۴	۱۶/۱۹
S-4E	۰	۴	۱۳/۹	۱۷/۲۲
S-4E-0.2PE	۰/۲	۴	۱۳/۹	۱۷/۱۳
S-4E-0.4PE	۰/۴	۴	۱۴/۳	۱۶/۷۷
S-4E-0.6PE	۰/۶	۴	۱۳/۹	۱۶/۶۶
S-4E-0.8PE	۰/۸	۴	۱۳/۲	۱۶/۵۲
S-6E	۰	۶	۱۳/۲	۱۷/۴۳
S-6E-0.2PE	۰/۲	۶	۱۳/۰۵	۱۷/۳۵
S-6E-0.4PE	۰/۴	۶	۱۳/۱	۱۷/۰۲
S-6E-0.6PE	۰/۶	۶	۱۲/۶	۱۷/۰۲
S-6E-0.8PE	۰/۸	۶	۱۳/۱	۱۶/۹۰
S-8E	۰	۸	۱۲/۶۴	۱۷/۶۹
S-8E-0.2PE	۰/۲	۸	۱۲/۹	۱۷/۵۸
S-8E-0.4PE	۰/۴	۸	۱۲/۹	۱۷/۲۳
S-8E-0.6PE	۰/۶	۸	۱۲/۶	۱۷/۲۱
S-8E-0.8PE	۰/۸	۸	۱۲/۴	۱۷/۰۹

* S: خاک

* PE: الیاف پلی اتیلن

* E: رزین اپوکسی

۳- نتایج

در این بخش، نتایج آزمایش‌های مقاومت فشاری محدود نشده برای نمونه‌ها ارائه می‌شود. جهت اختصار در نام‌گذاری نمونه‌ها، حروف E و PE به ترتیب نشان دهنده درصد رزین اپوکسی و الیاف پلی اتیلن است. همچنین، زمان عمل‌آوری برای نمونه‌ها با علامت اختصاری D مشخص شده است.

۳-۱- تاثیر رزین اپوکسی و الیاف پلی اتیلن بر حداکثر مقاومت فشاری محدود نشده خاک ماسه

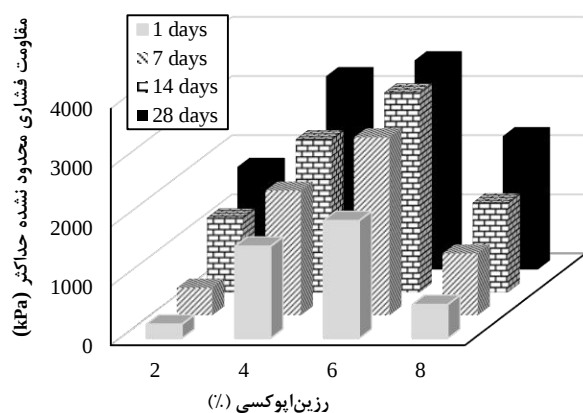
در این بخش، نتایج آزمایش‌های مقاومت فشاری محدود نشده بر روی نمونه‌های دارای مقادیر مختلف افزودنی ارائه شده است. تغییرات مقاومت فشاری محدود نشده برای خاک تثبیت شده با رزین اپوکسی در مقادیر مختلف (۰، ۲، ۴، ۶ و ۸ درصد) در زمان عمل‌آوری ۱۴ روزه در شکل ۴ نشان داده شده است. همان‌طور که در شکل مشاهده می‌شود، در صورت عدم وجود رزین اپوکسی، با توجه به این که ماسه توانایی تحمل هیچ‌گونه مقاومت فشاری محدود نشده‌ای را ندارد، مقدار مقاومت فشاری در این حالت صفر است؛ ولی با افزودن تنها ۲ درصد رزین اپوکسی مقاومت خاک به‌طور چشمگیری افزایش می‌یابد. این افزایش مقاومت تا ۶ درصد رزین اپوکسی به‌صورت صعودی بوده و پس از آن با افت شدیدی کاهش می‌یابد. در نمونه‌های دارای ۸ درصد رزین اپوکسی به‌نظر می‌رسد که دانه‌های خاک از هم جدا شده و حضور بیش از اندازه

این افزایش مقاومت فشاری محدود نشده تا محدوده مشخصی از افزودنی، با شیب یک‌نواختی بوده و با عبور از مقدار بهینه افزودنی، با شیب بیشتری کاهش می‌یابد.

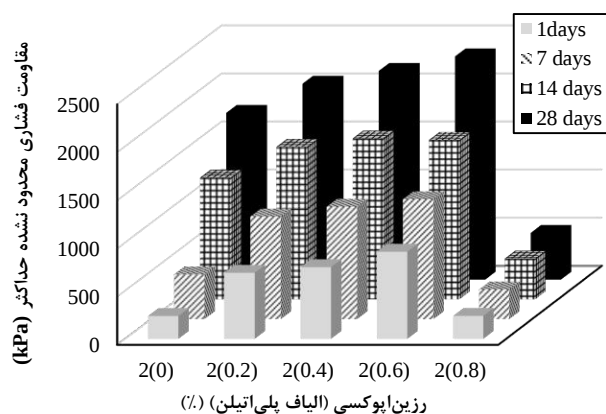
۲-۳- بررسی تاثیر زمان عمل‌آوری بر مقاومت فشاری محدود نشده

در این بخش تاثیر زمان عمل‌آوری نمونه بر مقاومت فشاری محدود نشده خاک بررسی می‌شود. زمان عمل‌آوری در تمامی حالت‌ها ۱، ۷، ۱۴ و ۲۸ روز است.

شکل‌های ۷ تا ۹ نشان دهنده تاثیر زمان عمل‌آوری بر خاک تثبیت شده با رزین اپوکسی و الیاف پلی اتیلن است.



شکل ۷- تاثیر زمان عمل‌آوری بر روی خاک ماسه تثبیت شده با رزین اپوکسی

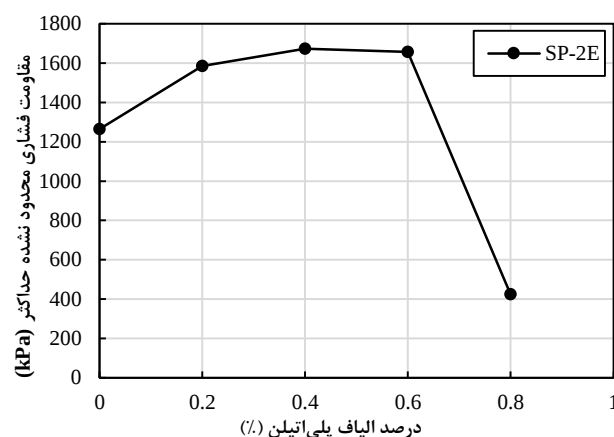


شکل ۸- تاثیر زمان عمل‌آوری بر روی خاک ماسه اصلاح شده با ۲ درصد رزین اپوکسی و الیاف پلی اتیلن

با توجه به شکل ۷ مشاهده می‌شود که در صورت تثبیت خاک با رزین اپوکسی در درصدهای مختلف و با افزایش زمان عمل‌آوری، مقدار مقاومت فشاری محدود نشده نیز با شیب یک‌نواختی افزایش می‌یابد. به‌طوری که با افزایش زمان عمل‌آوری از ۱ روز به ۲۸ روز، مقاومت فشاری محدود نشده خاک با ۶ درصد رزین اپوکسی از

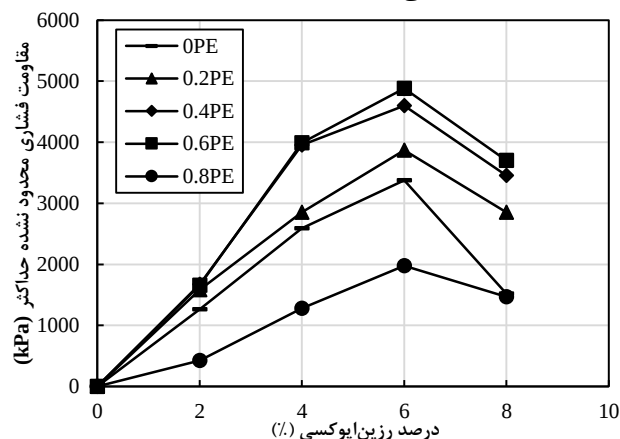
در صورت افزایش درصد الیاف و همچنین مشکلات ناشی از افزایش درصد الیاف در هنگام ساخت نمونه مانند مشکل در اختلاط نمونه، به‌نظر می‌رسد که استفاده از الیاف در درصدهای ۰/۲ و ۰/۴ بهینه باشد.

این نتایج با نتایجی که توسط لیو و همکاران بر روی الیاف مختلف انجام شده است، مطابقت داشته و مشاهده می‌شود که با افزایش درصد الیاف مختلف مقاومت فشاری محدود نشده و کرنش گسیختگی افزایش یافته است [10].



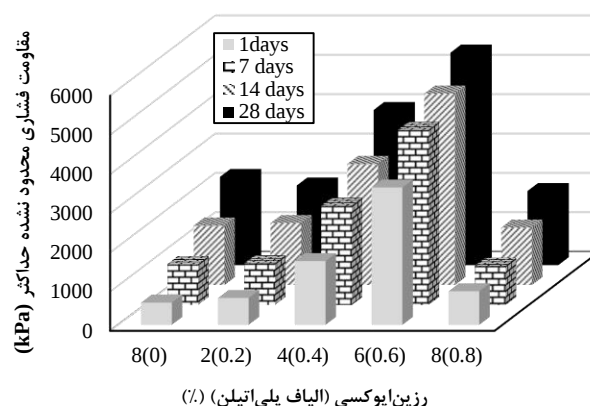
شکل ۹- تغییرات مقاومت فشاری محدود نشده حداکثر بر حسب درصد الیاف پلی اتیلن در حضور ۲ درصد رزین اپوکسی

شکل ۶ نشان دهنده تاثیر اصلاح خاک ماسه با استفاده از دو افزودنی رزین اپوکسی و الیاف پلی اتیلن است. پلیمر رزین اپوکسی در درصدهای ۰/۲، ۰/۴، ۰/۶ و ۰/۸ و الیاف پلی اتیلن در درصدهای ۰، ۰/۲، ۰/۴، ۰/۶ و ۰/۸ مورد استفاده قرار گرفته است. زمان عمل‌آوری ۱۴ روز بوده و نمونه‌ها در تراکم استاندارد ۱۰۰ درصد ساخته شده‌اند. با توجه به شکل می‌توان برداشت نمود که در تمامی درصدها با افزایش هر یک از افزودنی‌ها تا محدوده مشخص، مقدار مقاومت فشاری محدود نشده افزایش می‌یابد.



شکل ۱۰- تغییرات مقاومت فشاری محدود نشده حداکثر بر حسب درصد رزین اپوکسی و الیاف پلی اتیلن

۱۹۸۸ کیلوپاسکال به ۳۵۳۶ کیلوپاسکال می‌رسد که نشان دهنده افزایش ۷۸ درصدی در مقاومت است.



شکل ۹- تاثیر زمان عمل‌آوری بر روی خاک ماسه تثبیت شده با رزین اپوکسی و الیاف پلی اتیلن به صورت همزمان

همچنین بیشترین میزان افزایش مقاومت فشاری محدود نشده در روزهای ابتدایی عمل‌آوری است و پس از گذشت ۱۴ روز مقاومت فشاری محدود نشده با شیب کمتری نسبت به ۱۴ روز ابتدایی افزایش می‌یابد؛ به طوری که در ۱۴ روز دوم این افزایش مقاومت ۴/۶ درصد است؛ این افزایش مقاومت فشاری محدود نشده در طول زمان، به دلیل انجام فرآیندهای پلیمریزاسیون توسط رزین اپوکسی در نمونه است.

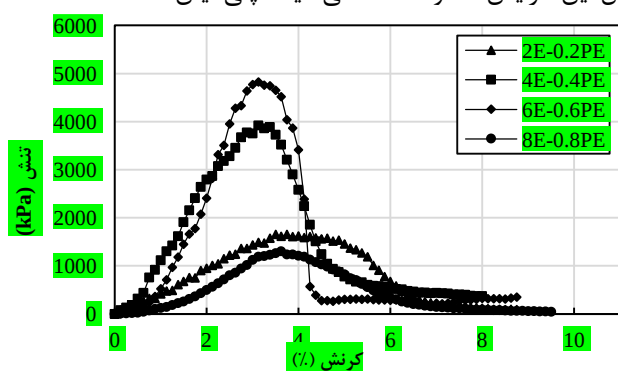
همچنین در صورت اصلاح خاک با الیاف پلی اتیلن، افزایش مقاومت با افزایش زمان عمل‌آوری به نسبت تثبیت با رزین اپوکسی بیشتر بوده (شکل ۸)، به طوری که در حضور ۰/۶ درصد الیاف پلی اتیلن در زمان عمل‌آوری، ۲۸ روزه مقاومت فشاری محدود نشده ۲۳۲۱ کیلوپاسکال است که نسبت به عمل‌آوری یک روزه ۱۵۶ درصد افزایش مقاومت داشته که این مقاومت از ۱ تا ۲۸ روز با شیب یکنواختی افزایش یافته است.

حال در صورت استفاده از دو اصلاح‌کننده به صورت همزمان طبق شکل ۹، در بهترین حالت از نظر افزایش مقاومت (2E-0.2PE) مقاومت فشاری محدود نشده از زمان عمل‌آوری ۱ تا ۲۸ روزه ۱۹۶ درصد افزایش یافته است که این مقدار در بدترین حالت (6E-0.6PE) برابر با ۵۴ درصد است که نشان دهنده تاثیر بیشتر زمان عمل‌آوری بر روی خاک با مقاومت کمتر به نسبت خاک مقاوم‌تر است.

۳-۳- بررسی خصوصیات منحنی تنش-کرنش

با توجه به نتایج آزمایش مقاومت فشاری محدود نشده، تغییرات تنش بر حسب کرنش برای نمونه‌های مختلف در این بخش ارائه

شده است. شکل ۱۰ منحنی تنش-کرنش نمونه‌های دارای درصد‌های مختلف رزین اپوکسی و الیاف پلی اتیلن را در زمان عمل‌آوری ۱۴ روزه نشان می‌دهد. حضور هم‌زمان هر دو افزودنی در نمونه، علاوه بر تاثیر بر روی مقاومت فشاری محدود نشده، باعث کاهش کرنش گسیختگی می‌گردد. به طوری که در صورت افزایش افزودنی از حالت 2E-0.2PE به حالت 6E-0.6PE میزان کرنش گسیختگی از ۳/۵۰ درصد به ۳/۱۲ درصد کاهش یافته است. این کاهش کرنش گسیختگی نشان دهنده تاثیر بیشتر رزین اپوکسی به نسبت الیاف پلی اتیلن است. همچنین مشاهده می‌شود که با افزایش درصد افزودنی مقدار مقاومت نهایی نمونه افزایش یافته است که دلیل این افزایش، مقاومت کششی الیاف پلی اتیلن است.

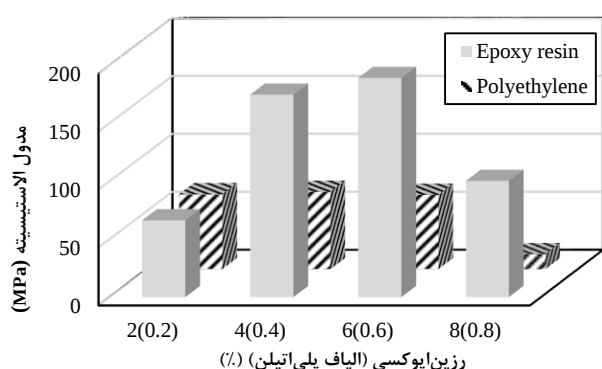


شکل ۱۰- منحنی تنش-کرنش نمونه‌های دارای درصد‌های مختلف رزین اپوکسی و الیاف پلی اتیلن

با توجه به این که مساحت زیر منحنی تنش-کرنش، معرف طاقت نمونه است، با افزایش درصد افزودنی سطح زیر منحنی نیز افزایش یافته است. به بیان دیگر، نمونه‌ها دارای طاقت بیشتری نسبت به حالت بدون افزودنی بوده و قبل از گسیختگی انرژی بیشتری جذب می‌کنند. در نمونه‌های دارای الیاف پلی اتیلن، پس از رسیدن نمونه به مقاومت نهایی، ترک‌هایی رخ می‌دهد. در این مرحله به دلیل پل‌زدن ذرات الیاف پلی اتیلن بین نقاط ترک، خاک ساختار کلی خود را حفظ می‌کند. بنابراین، نمونه با سرعت کمتری به گسیختگی نهایی می‌رسد. اصطکاک و چسبندگی بین خاک و ذرات الیاف پلی اتیلن از عریض‌تر شدن ترک‌ها جلوگیری کرده و به صورت نیروی کششی به الیاف پلی اتیلن منتقل و توسط آن‌ها تحمل می‌شود [11].

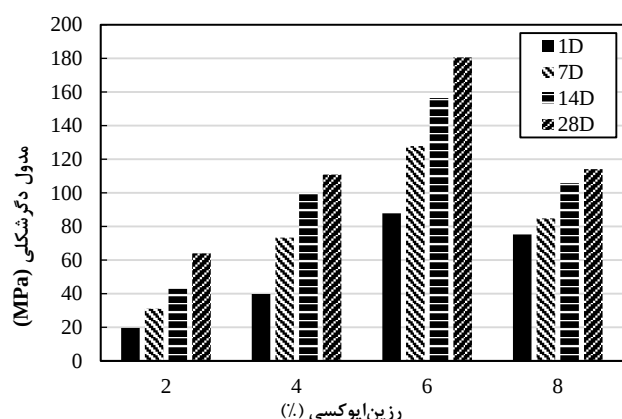
شکل ۱۱ نشان دهنده تاثیر زمان عمل‌آوری در درصد‌های مشخص از افزودنی بر روی منحنی تنش-کرنش است. مدت زمان عمل‌آوری، تاثیر قابل توجهی بر مقاومت نمونه‌ها داشته است، به طوری که بیش از ۵۰ درصد مقاومت نمونه‌ها در ۷ روز اول به دست آمده است. در واقع در روز اول عمل‌آوری به دلیل وجود رطوبت در نمونه، فرآیند شبکه‌سازی پلیمری در نمونه انجام نشده

است؛ ولی در صورت افزایش رزین اپوکسی از ۶ درصد به ۸ درصد، مدول دگرشکلی کاهش می‌یابد که این کاهش در اثر کاهش چشمگیر مقاومت نمونه است. با افزایش درصد الیاف، مدول دگرشکلی با شیب کمی افزایش می‌یابد. این افزایش مدول دگرشکلی که در درصد بهینه الیاف اتفاق می‌افتد، ناشی از افزایش مقاومت حداکثر در نمونه است که ناشی از عملکرد بهتر الیاف در این درصد به نسبت درصدهای دیگر است. در صورت افزودن ۰/۸ درصد الیاف پلی‌اتیلن، مدول دگرشکلی کاهش شدیدی داشته که به سبب افزایش کرنش گسیختگی و کاهش مقاومت حداکثر است.



شکل ۱۲- تاثیر افزایش درصد رزین اپوکسی و الیاف پلی‌اتیلن بر مدول الاستیسیته

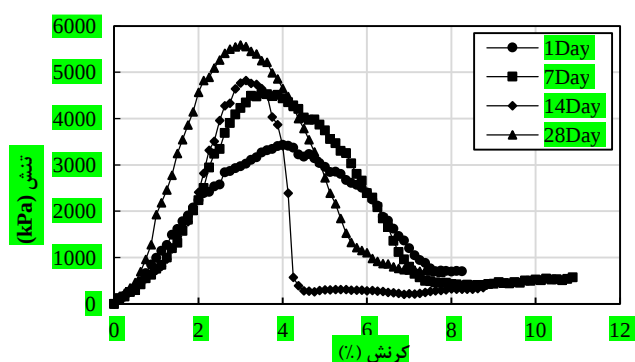
شکل ۱۳ نشان دهنده تاثیر زمان عمل‌آوری بر روی مدول الاستیسیته است. با توجه به شکل برداشت می‌شود که با افزایش زمان عمل‌آوری، مقدار مدول الاستیسیته افزایش یافته است که نشان دهنده افزایش سختی نمونه با گذشت زمان است. این اتفاق به سبب انجام کامل واکنش‌های پلیمریزاسیون در رزین اپوکسی است.



شکل ۱۳- تاثیر زمان عمل‌آوری در درصدهای مختلف رزین اپوکسی بر مدول الاستیسیته

۳-۵- بررسی نحوه شکست نمونه‌ها در آزمایش مقاومت فشاری محدود نشده

و با افزایش زمان عمل‌آوری و کاهش رطوبت خاک، این فرآیند اتفاق افتاده و سبب افزایش مقاومت در نمونه می‌شود.



شکل ۱۱- منحنی تنش-کرنش نمونه‌های دارای ۶ درصد رزین اپوکسی و ۰/۶ درصد الیاف پلی‌اتیلن در زمان‌های عمل‌آوری مختلف

با توجه به شکل ۱۱ مشاهده می‌شود که تغییرات مقاومت تا ۱۴ روز اول محسوس بوده و پس از این مدت، روند کسب مقاومت با گذشت زمان کاهش یافته است که نشان دهنده تکمیل فرآیند پلیمریزاسیون است. همچنین در صورت استفاده از افزودنی رزین اپوکسی مشاهده می‌شود که علاوه بر افزایش تدریجی مقاومت حداکثر نمونه‌ها، کرنش متناظر با نقطه اوج نیز به تدریج کاهش یافته است. این امر نشانگر افزایش سختی نمونه‌ها با گذشت زمان عمل‌آوری است. همچنین با افزودن الیاف به نمونه، مقدار کرنش گسیختگی در زمان عمل‌آوری تغییری نمی‌کند که به دلیل حفظ رطوبت در داخل الیاف است که باعث جلوگیری از انجام کامل فرآیند پلیمریزاسیون می‌شود.

در این راستا، پژوهش انجام‌شده توسط محمدی (۱۳۹۷) که بر روی خاک ماسه لای دار انجام شده است، نیز نشان دهنده صحت این موضوع است. در این پژوهش مشخص شد که با افزایش درصد رزین اپوکسی در زمان‌های عمل‌آوری متفاوت، سختی خاک افزایش یافته و کرنش متناظر با نقطه اوج نیز به تدریج کاهش یافته است [12].

۳-۴- بررسی تاثیر افزودنی بر روی مدول الاستیسیته

سختی یک ماده، بیانگر چگونگی مقاومت آن در برابر تغییر شکل‌های اعمالی است. برای برآورد میزان سختی مواد، از انواع مدول‌های الاستیسیته و برشی استفاده می‌شود. مدول الاستیسیته مصالح بر اساس منحنی تنش-کرنش آن‌ها و با روش‌های مختلف قابل تعیین است [13]. در این پژوهش برای بررسی تغییرات سختی نمونه‌ها از مدول الاستیسیته (E) استفاده شده است. شکل ۱۲ نشان دهنده تاثیر افزایش دو افزودنی بر مدول الاستیسیته است. با افزایش درصد رزین اپوکسی، مدول دگرشکلی نیز افزایش یافته است که این به معنی افزایش سختی نمونه و ایجاد شکست ناگهانی در نمونه

۴ - نتیجه گیری

در این پژوهش، ابتدا تاثیر افزودنی‌های پلیمری بر روی وزن مخصوص و رطوبت خاک بررسی شده سپس رفتار مقاومت فشاری محدود نشده خاک ماسه تثبیت شده با رزین اپوکسی و تسلیح شده با الیاف پلی اتیلن (در دو حالت تثبیت و تسلیح همزمان) مورد بررسی قرار گرفت. در ادامه اثر افزایش زمان عمل‌آوری بر مقاومت فشاری محدود نشده خاک مطالعه شد.

نتایج اندازه‌گیری‌های مقاومت فشاری محدود نشده نشان می‌دهد که افزودن رزین اپوکسی به خاک تا مقدار ۶ درصد، سبب افزایش مقاومت خاک شده، این افزایش مقاومت فشاری محدود نشده، در حدود ۲۰۰ درصد بیشتر نسبت به نمونه خاک با دو درصد رزین اپوکسی است و افزایش رزین اپوکسی به خاک در مقادیر بیشتر از ۶ درصد، باعث کاهش مقاومت خاک می‌شود. افزودن الیاف پلی اتیلن به تنهایی به خاک ماسه، هیچ تغییری در مقاومت فشاری محدود نشده ایجاد نمی‌کند و لازمه اصلاح خاک ماسه به وسیله الیاف پلی اتیلن وجود ماده چسباننده مانند رزین اپوکسی است. در صورت افزایش زمان عمل‌آوری خاک تثبیت شده با رزین اپوکسی، مقاومت فشاری محدود نشده افزایش می‌یابد. این افزایش مقاومت در ۱۴ روز ابتدایی در حدود ۲/۳ برابر بوده و پس از آن با شیب کمتری افزایش می‌یابد. دلیل این افزایش مقاومت، انجام فرایندهای پلیمریزاسیون در رزین اپوکسی بوده و پس از اتمام این فرآیند، مقاومت فشاری محدود نشده به مقدار حداکثر خود می‌رسد همچنین زمان عمل‌آوری، هیچ‌گونه تاثیری بر روی مقاومت فشاری محدود نشده خاک مسلح شده با الیاف پلی اتیلن نداشته و افزایش اندک مقاومت فشاری محدود نشده نیز به دلیل حضور رزین اپوکسی و انجام فرآیند پلیمریزاسیون در خاک است.

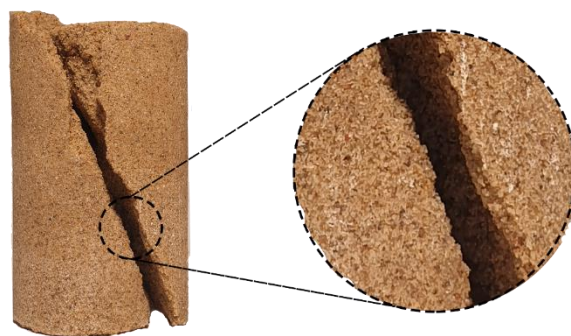
بر طبق نتایج، افزودن رزین اپوکسی به خاک سبب افزایش سختی و مدول ارتجاعی نمونه‌ها و کاهش کرنش گسیختگی و طاقت آن‌ها شده است. نمونه‌های تثبیت شده رفتار تردی داشته و بعد از گسیختگی مقاومت خود را به سرعت از دست می‌دهند. از این رو سختی ایجاد شده و کاهش کرنش گسیختگی حادث شده توسط افزودن رزین اپوکسی به خاک را می‌توان با استفاده از الیاف پلی اتیلن جبران نمود.

۵ - مراجع

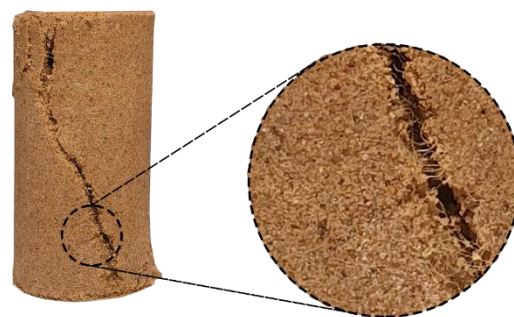
- 1- Tabatabai A M. *Road Pavement*. University Publishing Center of Tehran (In Persian); 2003.
- 2- Oldham J C, Eaves R C, White Jr D W. *Materials evaluated as potential soil stabilizers* (No. WES-MP-S-77-15). *Army Engineer Waterways Experiment Station*, Vicksburg MS. 1977

هنگامی که به نمونه نیروی فشاری وارد می‌شود؛ ارتفاع نمونه کاهش و قطر آن افزایش می‌یابد. با افزایش قطر نمونه، اصطکاک بین ذرات خاک و ذرات الیاف پلی اتیلن موجود در خاک سبب ایجاد کشش در ذرات پلی اتیلن می‌شود. با افزایش تنش به خاک، گسیختگی از نقاط ضعیف‌تر شروع شده و به تدریج گسترش می‌یابد. با آغاز ترک‌ها، ذرات الیاف پلی اتیلن بین دو قسمت مجاور در ترک، پل زده و مانع از گسترش سریع ترک‌ها و افزایش فاصله آن‌ها می‌گردد. بنابراین، نمونه پس از ترک خوردگی می‌تواند بدون از هم پاشیدگی، کرنش بیشتری تحمل کرده و مقاومت خود را به سرعت از دست ندهد. در نمونه‌های با الیاف تصادفی، به دلیل حضور الیاف در کل نمونه، توزیع تنش به جای تمرکز در چند سطح گسیختگی معدود، در فضای سه بعدی بزرگ‌تری پخش می‌شود. شکل‌های ۱۴ و ۱۵ نشان دهنده نمونه‌های شکسته شده در درصدهای مختلف الیاف پلی اتیلن است. با توجه به شکل ۱۴ مشاهده می‌شود که در صورت عدم وجود الیاف، گسیختگی نمونه آنی بوده و به سرعت مقاومت خود را از دست می‌دهد؛ همچنین نحوه شکست نمونه به صورت ۴۵ درجه بوده و تعداد ترک‌های به وجود آمده در نمونه محدود است.

در صورت افزودن ۰/۴ درصد الیاف، نمونه نرم‌تر شده و الیاف پلی اتیلن باعث افزایش کرنش گسیختگی می‌شوند (شکل ۱۵)، ولی همچنان شکست نمونه به صورت ۴۵ درجه بوده و ترک‌های بیشتری به نسبت نمونه فاقد الیاف در نمونه حادث می‌شود.



شکل ۱۴- نحوه شکست نمونه تثبیت شده با رزین اپوکسی فاقد الیاف پلی اتیلن



شکل ۱۵- نحوه شکست نمونه اصلاح شده با رزین اپوکسی و ۰/۴ درصد الیاف پلی اتیلن

- 3- Ajayi M A, Grissom W A, Smith L S, Jones E E. Epoxy-resin-based chemical stabilization of a fine poorly graded soil system, *Transportation Research Record*. 1991; 1295, 95-108.
- 4- Stanley R J, Watt L A. Liquid sprays to assist stabilization and revegetation of coastal sand dunes. *Soil Technology*. 1990; 3(1), 9-20.
- 5- Whiteley G M. Effects of colloidal lignite on the stability of soil aggregates, *Soil Technology*. 1993; 6(4), 21-327.
- 6- Liu J, Bai Y, Song Z, Kanungo D P, Wang Y, Bu F, Shi X. Stabilization of sand using different types of short fibers and organic polymer. *Construction and Building Materials*. 2020; 253, 119164.
- 7- Liu J, Song Z, Lu Y, Wang Q, Kong F, Bu F, Sun S. Improvement effect of water-based organic polymer on the strength properties of fiber glass reinforced sand. *Polymers*. 2018; 10(8), 836.
- 8- Hussein S A, Ali H A. Stabilization of expansive soils using polypropylene fiber. *Civil Engineering Journal*. 2019; 5(3), 624-635.
- 9- ASTM D2166M-16. Standard Test Method for Unconfined Compressive Strength of Cohesive Soil. *Annual Books of Standard*. ASTM International. 2016.
- 10- Liu J, Bai Y, Song Z, Kanungo D P, Wang Y, Bu F, Shi X. Stabilization of sand using different types of short fibers and organic polymer. *Construction and Building Materials*. 2020; 253, 119164.
- 11- Tang C, Shi B, Gao W, Chen F, Cai Y. Strength and mechanical behavior of short polypropylene fiber reinforced and cement stabilized clayey soil. *Geotextiles and Geomembranes*. 2007; 25(3), 194-202.
- 12- Mohammadi M. The effect of liquid polymer on the mechanical behavior of schist soils. *Master of Science Thesis*. Buali Sina University (In Persian); 2018.
- 13- Davis R O, Selvadurai A P. *Plasticity and Geomechanics*. Cambridge University Press. 2005.