

# بررسی آزمایشگاهی اثر رطوبت و نسبت تزریق فوم بر روی به عمل آوری خاک در تونل سازی با EPB-TBM

مهمشی عمان شرف، (جمهوری اسلامی ایران)، شماره ۲/۴، ص. ۸۷-۹۶، پادشاهی، (۱۳۹۵-۱۳۹۶) دوری ۳، شماره ۲/۴، ص. ۸۷-۹۶، پادشاهی، (۱۳۹۵-۱۳۹۶)

صادق طریق اژلی (دکتری)  
محمد غفوری<sup>\*</sup> (استاد)  
غلامرضا شکری بور (استاد)  
گروه زمین شناسی، دانشگاه فردوسی مشهد  
جعفر حسن بور (استادیار)  
دانشکده زمین شناسی، دانشگاه تهران

در تونل سازی با EPB-TBM، مصالح حفاری شده با فوم به عمل آوری می‌شوند. تا کارپذیری مناسب (محیط خیری) به منظور اعمال فشار به جبهه کار را داشته باشدند. عواملی که در کارپذیری مؤثرند، شامل: شاخص استحکام (IC)، رطوبت، ذرات ریزدانه، و نسبت تزریق فوم (FIR) هستند. در این نوشتار، تأثیر پارامترهای مذکور در کارپذیری خاک با انجام ۶۶ آزمون آزمایشگاهی اسلامپ در دو محتوا رطوبت ۱۰٪ (Ic = ۱/۲۵) و ۲۰٪ (Ic = ۰/۵ = ۰/۷۵) بررسی شده است. نتایج آزمون‌های آزمایشگاهی با روش رگرسیون چندمتغیره به منظور تخمین FIR با هدف دست‌یابی به کارپذیری مناسب خاک تجزیه و تحلیل و به صورت نمودار و رابطه معنی‌دار آماری در رطوبت‌های مختلف ارائه شده است.

sadeghazali@gmail.com  
ghafoori@um.ac.ir  
lashkaripour@um.ac.ir  
hassanpour@ut.ac.ir

وازگان کلیدی: تونل سازی، فوم، کارپذیری، اسلامپ، EPB-TBM

## ۱. مقدمه

مقاله‌ی مارپیچ را دارد. بنابراین، کارپذیری شاخصی برای خصوصیت‌خیری خاک جمع‌شده در اتفاق فشار است و معیاری برای کاربری ماشین EPB در زمین‌های مختلف است.<sup>[۱-۲]</sup> از سوی دیگر، وقتی دانه‌بندی و محتوا رطوبت خاک متفاوت باشد، خصوصیات کارپذیری آنها نیز متفاوت است. بنابراین در حفاری با ماشین متعادل‌کننده‌ی فشار زمین می‌بینیم می‌شود با تزریق مواد افزودنی مانند فوم‌ها و پلیمرها به مصالح موجود در اتفاق فشار، کارپذیری مناسبی برای خاک حفاری شده ایجاد کرد. در ادبیات تونل سازی مکانیزه، به افزودن فوم و پلیمر به خاک، عملیات به عمل آوری می‌گویند، که یکی از کلیدی‌ترین مراحل حفاری با ماشین EPB است. براساس توصیه‌های متدرج در پژوهش‌های مختلف،<sup>[۳-۴]</sup> خصوصیات کارپذیری خاک حفاری شده می‌تواند با آزمایش اسلامپ برآورد شود. این آزمایش در صنعت بتون سیار شناخته شده و مرسوم است. مطالعات انجام شده در سال‌های گذشته بر روی کارپذیری نشان داده‌اند که مقادیر مناسب برای آزمایش اسلامپ شامل محدوده‌ی بین ۱۰ تا ۲۰ سانتی‌متر است.<sup>[۵-۶]</sup> لازم به توضیح است که چنانچه مقدار افت اسلامپ کمتر از ۱۰ و یا بیشتر از ۲۰ سانتی‌متر باشد، شرایط یک توده‌ی خاک خیری با کارپذیری مناسب در اتفاق فشار ایجاد نمی‌شود. یکی از اولین مطالعات آزمایشگاهی درخصوص به عمل آوری خاک با تزریق فوم به تحقیقاتی مربوط می‌شود که در دانشگاه آکسفورد و بر روی خواص فوم و ماسه برای کاربردهای

ساخت ماشین متعادل‌کننده‌ی فشار زمین (EPB-TBM)<sup>۱</sup> برای اولین بار در ژاپن در اواسط دهه ۱۹۷۰ آغاز شده و در سال‌های اخیر استفاده از آن به منظور تونل سازی در خاک توسعه‌ی زیادی یافته است. مشخصه‌ی اصلی ماشین‌های مذکور داشتن اتفاق فشار جهت مقابله با فشار آب و زمین در جبهه کار تونل است، و با استفاده از آن‌ها، مواد حفرشده در اتفاق خاصی به نام اتفاق حفاری یا اتفاق فشار جمع‌آوری و فشرده می‌شوند و تشکیل پوششی را می‌دهند، که نگهداری و پایداری جبهه کار را تأمین می‌کند. ولی نکته‌ی مهم این است که مصالح جمع‌شده در اتفاق فشار باید خصوصیات ویژه‌ی داشته باشند تا بتوانند الزامات EPB را فراهم کنند. به عبارت دیگر، خاک جمع‌شده در اتفاق حفاری باید قابلیت اعمال فشار و همچنین قابلیت انتقال را داشته باشد. لازم به توضیح است که در ادبیات حفاری مکانیزه، به ویژگی‌هایی همچون قابلیت اعمال فشار و انتقال خاک، کارپذیری مصالح می‌گویند. کارپذیری مناسب برای ماشین EPB وقتی ایجاد می‌شود که خاک جمع‌شده در اتفاق حفاری به یک ماده‌ی همگن، پلاستیک و خیری تبدیل شود. چنین خاکی هم قابلیت اعمال فشار به سینه‌ی کار و هم قابلیت انتقال مصالح از طریق نوار

\* نویسنده مسئول  
تاریخ: دریافت ۲۰/۷/۱۳۹۳، اصلاحیه ۱۶/۳/۱۳۹۴، پذیرش ۲۶/۳/۱۳۹۴.

است که پارامترهای Cf و FER معمولاً در یک دامنه مشخص و محدودی ثابت فرض می‌شوند، ولی مقدار FIR می‌تواند بسته به شرایط دانه‌بندی و استحکام خاک تغییر قابل توجهی کند، لذا می‌تواند تأثیر بسیار بیشتری در رفتار خاک داشته باشد. به همین منظور پارامتر FIR از بین ۳ پارامتر مذکور به عنوان یکی از عوامل مؤثر در رفتار به عمل آوری خاک مورد بررسی قرار گرفته است.

پارامتر FIR نشان‌دهندهٔ حجم فوم استفاده شده در ۱ مترمکعب خاک است. برای مثال مقدار  $\% = 40$  FIR نشان‌دهندهٔ آن است که به ازاء ۱ مترمکعب از خاک، مقدار ۴۰ لیتر فوم در خاک تزریق شده است. مقدار پارامتر FIR به صورت رابطه‌ی ۱ محاسبه می‌شود:

$$\text{FIR} = 100 \times V_{\text{Foam}} / V_{\text{Soil}} \quad (1)$$

که در آن،  $V_{\text{soam}}$  و  $V_{\text{Soil}}$  به ترتیب حجم برجای خاک و حجم فوم یاکف تولیدی است.

### ۳. آزمون‌های آزمایشگاهی به عمل آوری خاک

در این بخش از مطالعه، به منظور دست‌یافتن به یک رایطه‌ی تجربی اولیه بین ۲ متغیر مستقل (شامل: خصوصیات دانه‌بندی خاک، محتوای رطوبت خاک، و FIR) و میزان افت اسلامپ، تعداد ۶۶ آزمون آزمایشگاهی انجام شده است، که قبل از شرح روند انجام آن‌ها، شناخت ملزومات موردنیاز به منظور انجام آزمایش‌ها ضروری است. ملزومات آزمون‌های آزمایشگاهی به عمل آوری خاک در واقع شامل ۳ ساختار اصلی بدین شرح است:

- مصالح مورد نیاز: شامل: ماده‌ی کفساز فوم و خاک با خصوصیات دانه‌بندی مختلف؛
- تجهیزات تولید حباب فوم: شامل: مولد فوم، میکسر، و کمپرسور؛
- آزمایش‌های به عمل آوری خاک: شامل: آزمون‌های دانه‌بندی خاک، درصد رطوبت، و اسلامپ.

در این مطالعه از یک عامل کفساز تجاری با کلیه‌ی مشخصات قیدشده در استاندارد EFNARC<sup>[۲۱]</sup> استفاده شده است. مشخصات ذکر شده شامل نیمه‌ی عمر ۳۹۵ ثانیه فوم و همچنین ۵/۰ میلی‌متر متوسط اندازهٔ حباب است. ضمناً به منظور تولید فوم از یک دستگاه مولد فوم استفاده شده است، که قادر است مقدار دقیق هوا، آب، و عامل کفساز را به سیستم توزیع فوم دریابان منجع‌هایی کنترل کند و این مواد را به داخل استوانه‌ی پراز قطعات شیشه‌ی هدایت می‌کند، که خروجی مصالح از آن، به صورت حباب‌های فوم است.

به منظور روشن شدن موضوع، کلیه‌ی مراحل انجام آزمون‌های به عمل آوری خاک (شامل: تهیه‌ی نمونه، آماده‌سازی، تولید فوم، مخلوط کردن، و درنهایت آزمون اسلامپ) در شکل ۲ ارائه شده است. همچنین به منظور روشن شدن بیشتر موضوع، مراحل تصویری فعالیت‌های آزمایشگاهی در شکل ۳ نشان داده شده است. در این پژوهش (مطابق شکل ۲)، آزمون‌های آزمایشگاهی با انجام آزمون‌های دانه‌بندی جهت تهیه و آماده‌سازی خاک‌هایی با خصوصیات مختلف شروع شده است. سپس با استفاده از دستگاه مولد فوم، فوم‌هایی با مقادیر مختلف FIR تولید شده است. فوم تولید شده در دستگاه همزن بر قی با خاکی که ۱۰٪ و ۲۰٪ رطوبت دارد، مخلوط شده است تا خاک به عمل آوری شود و درنهایت، آزمون اسلامپ و کنترل کیفیت بصری به منظور ارزیابی کارپذیری آن انجام شده است.

تونل‌سازی انجام شده است.<sup>[۱۷]</sup> بعد از پژوهش‌های بیشتری در دانشگاه‌های دیگر انجام شده است.<sup>[۱۸-۱۵-۱۰]</sup> که یکی از آخرین آن‌ها مربوط به آزمون‌هایی است که در آزمایشگاه دانشگاه بوخوم در حال انجام است، به طوری که از سال ۲۰۱۰ تاکنون چند نوشتار از مطالعات انجام‌گرفته‌ی آزمایشگاه مذکور در مجلات و کنفرانس‌های مختلف منتشر شده است.<sup>[۱۶]</sup> هدف اصلی پژوهش‌های انجام شده در آزمایشگاه بوخوم، بررسی پارامترهای به عمل آوری بر روی کارپذیری خاک است.

لذا هدف از این مطالعه ارائهٔ یک رایطهٔ یا مدل تجربی بین محتوای رطوبت و نسبت تزریق فوم (FIR)<sup>[۲]</sup> با کارپذیری مصالح به منظور استفاده در حفاری با ماشین EPB است. به منظور ارائهٔ مدل مذکور، روند انجام مطالعات در این نوشتار به ترتیب شامل این مراحل است:

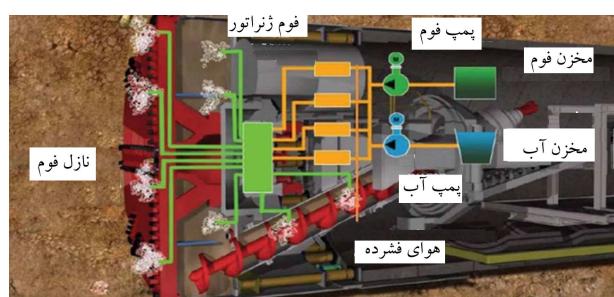
- طراحی آزمون‌های آزمایشگاهی،
- تهییهٔ تجهیزات آزمایشگاهی و مصالح مورد نیاز،
- انجام آزمون‌های آزمایشگاهی،
- تجزیه و تحلیل نتایج آزمایشگاهی بهوسیلهٔ روش‌های آماری،
- ارائهٔ مدل اولیه براساس آزمون‌های آزمایشگاهی.

### ۲. مروری بر تزریق فوم در تونل‌سازی با ماشین EPB

اولین ماشین EPB، که توانایی تزریق فوم‌های عملکردی‌های زمانی در طی حفاری برای به عمل آوری خاک را داشته است، در سال ۱۹۸۴ ساخته شده است. امروزه دیگر ماشینی از نوع EPB وجود ندارد که از سیستم به عمل آوری زمین در زمان حفاری استفاده نکند. در شکل ۱، تصویری شماتیک از سیستم تزریق فوم در یک ماشین EPB ارائه شده است. سیستم تزریق فوم شامل: مخزن آب، هوای فشرده، و فوم به همراه پمپ‌های لازم و حسگر اندازه‌گیری فشار، نازل‌های تزریق، شیرهای فشارشکن و لوله‌های انتقال به سیستم جیقه‌ی کار، اتاقک فشار، و نقاله‌ی مارپیچ است.

در دهه‌ی گذشته، مبنای انتخاب ماشین EPB داشتن دست‌کم ۳٪ ذرات ریزدانه در زمین در برگردانهٔ تونل بوده است. امروزه با رشد و توسعهٔ تکنولوژی، به عمل آوری شرایط خاک با فوم امکان حفاری با ماشین EPB نیز در زمین‌های با درصد ذرات ریزدانه تا ۱۰٪ وجود دارد و این موضوع در دستورالعمل انتخاب ماشین حفار که توسط سازه‌های زیرزمینی آلمان (DAUB) منتشر شده است، شرح شده است.<sup>[۲۰]</sup>

به طورکلی فوم از ۳ بخش عامل کفساز، آب، و هوا تشکیل می‌شود. عمدۀ ترین پارامترهای مورد استفاده در مبحث تزریق فوم عبارت‌اند از: Cf (غلظت عامل کفساز)، FER (نسبت انبساط فوم)<sup>[۴]</sup> و FIR (نسبت تزریق فوم). لازم به توضیح



شکل ۱. نمایی شماتیک از مدار تولید و تزریق فوم.

**۱. آزمایش دانه بندی مکانیکی خاک**  
 منحنی دانه بندی مربوط به ۱۱ نمونه خاکی آزمایش شده در این پژوهش در شکل ۴ ارائه شده است، که طبق مندرجات آن، این نتایج بدست آمده است:

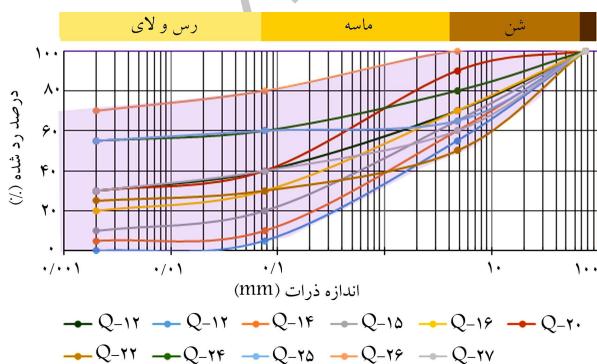
- بیشترین و کمترین مقدار ریزدانه، به ترتیب  $80^{\circ}$  و  $5^{\circ}$  درصد است.
- بیشترین و کمترین مقدار ماسه، به ترتیب  $50^{\circ}$  و  $5^{\circ}$  درصد است.
- بیشترین درصد شن  $50^{\circ}$  و کمترین آن صفر درصد است.

همان‌طور که در شکل مذکور مشاهده می‌شود، در این پژوهش سعی شده است علاوه بر اینکه آزمایش‌های به عمل آوری بر روی دامنه دیسیعی از خاک‌های در محدوده‌ی کاربری ماشین EPB انجام شده است، بر روی خاک‌هایی خارج از محدوده‌ی کاربری ماشین EPB نیز انجام شده است، تا مشخص شود که آیا فوم به تنهایی قادر به مناسبسازی کارپذیری این نوع خاک‌هاست یا خیر.

**۲. نتایج آزمایش شاخص استحکام**  
 وقتی کانی‌های رسی در خاک‌های ریزدانه وجود داشته باشد، خاک می‌تواند با وجود مقداری رطوبت بدون خردشدن به صورت خمیری در آید. این حالت چسبنندگی ناشی از آب جذب شده در پیرامون ذرات رس است. وقتی که محتوای رطوبت از حد روانی و خمیری کمتر باشد، خاک شبیه به یک جسم سفت رفتار می‌کند. چنان‌چه درصد رطوبت از حد خمیری بیشتر ولی از حد روانی کمتر شود، رفتار خاک به یک خمیر پلاستیک نزدیک خواهد شد و قوام آن کمتر خواهد بود. چنان‌چه درصد رطوبت آقدر افزایش یابد که از حد روانی نیز بیشتر شود، خاک و آب شبیه یک مایع به حرکت در می‌آیند. بنابراین رفتار خاک در محتوای رطوبت مختلف با پارامتری به نام شاخص استحکام ( $I_c$ )<sup>۵</sup> تعیین می‌شود. شاخص استحکام براساس حد روانی ( $LL$ )<sup>۶</sup>، شاخص خمیری ( $PI$ )<sup>۷</sup>، و درصد رطوبت طبیعی خاک ( $w$ ) و با استفاده از رابطه‌ی ۲ محاسبه می‌شود:

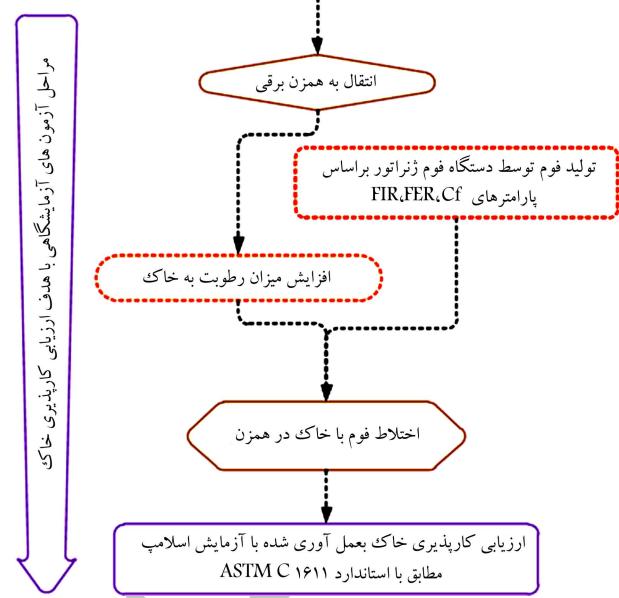
$$I_c = \frac{LL - w}{PI} = \frac{LL - w}{LL - PL} \quad (2)$$

که در آن، پارامترهای  $LL$  و  $PI$  جزء خصوصیات ذاتی یک خاک محسوب می‌شوند و تغییرپذیر نیستند، ولی محتوای رطوبت یک خاک می‌تواند به راحتی تغییر کند که این تغییر تأثیر مستقیم در قوام و استحکام خاک خواهد داشت. به عبارت دیگر، با لحاظکردن شاخص استحکام علاوه بر محتوای رطوبت، پارامترهای ذاتی خاک مانند حدود خمیری و روانی نیز در آن مستتر است. شرایط خاک براساس شاخص‌های مختلف استحکام مطابق جدول ۱ قابل رده‌بندی است.



شکل ۴. منحنی‌های دانه بندی خاک‌های مورد بررسی در این پژوهش.

تهیه نمونه خاک با انجام آزمایش دانه بندی، درصد رطوبت و حدود آتربرگ مطابق با استانداردهای ASTM D ۴۲۲، D ۲۲۱۶، D ۴۳۱۸



شکل ۲. نمودار جریانی از روند آزمون‌های آزمایشگاهی با هدف ارزیابی کارپذیری خاک.



- ۱- توزین نمونه خاک
- ۲- اختلاط فوم در فوم ژنراتور با تنظیم دبی آب، فوم و هوا به کمک شیرهای الکترونیکی و دستی
- ۳- تولید فوم
- ۴- افزایش میزان رطوبت
- ۵- اختلاط محلول فوم تولید شده با خاک در همزن برقی
- ۶- آزمایش اسلامپ

شکل ۳. مراحل تصویری از فعالیت‌های آزمایشگاهی با هدف ارزیابی کارپذیری خاک با تزریق فوم.



- ۱- استفاده از مخروط اسلامپ براساس استاندارد ASTM C ۱۴۳
- ۲- ریختن خاک عمل آوری شده به درون مخروط اسلامپ
- ۳- بالا کشیدن مخروط اسلامپ بطور عمودی
- ۴- اندازه گیری میزان افت خاک

شکل ۵. مراحل تصویری از روند آزمون اسلامپ بر روی خاک.



شکل ۶. رفتار متفاوت مصالح به عمل آوری شده در آزمایش اسلامپ.

جدول ۱. طبقه‌بندی خاک براساس شاخص استحکام (Ic).

توصیف شرایط استحکام خاک		شاخص استحکام (Ic)
بسخت (hard)	بزرگتر از ۱/۲۵	
خیلی سفت (very stiff)	۱ تا ۱/۲۵	
(stiff)	۱ تا ۰/۷۵	
نم (soft)	۰/۷۵ تا ۰/۵	
خیلی نرم (very soft)	۰ تا ۰/۵	
روان (liquid)	کوچکتر از ۰	

براساس آزمون‌های حدود اتربرگ، حد روانی (LL) خاک‌های مورد آزمایش برابر با ۳۵ تا ۳۰ درصد و دامنه‌ی حد خمیری (PL) آنها نیز بین ۱۰ تا ۱۲ درصد بوده است. از آنجایی که آزمون‌های آزمایشگاهی با محظوی رطوبت در دامنه‌ی بین ۱ تا ۱/۲۵ (Ic = ۱ - ۱/۲۵) و همچنین ۰/۵ تا ۰/۷۵ (۰/۵ - ۰/۷۵) فرار داشته و طبق جدول مذکور در رده‌ی خاک‌های خیلی سفت و نرم طبقه‌بندی شده‌اند.

### ۳. نتایج آزمایش افت مخروط اسلامپ

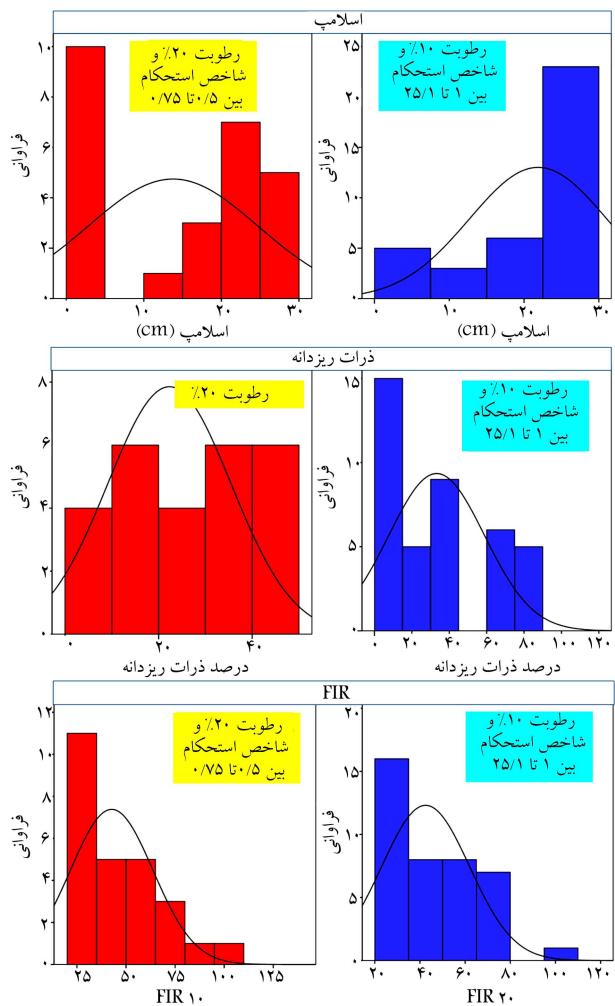
تقریباً تمام مطالعاتی که اخیراً انجام شده است، نشان داده است که آزمایش اسلامپ می‌تواند به عنوان یک شاخص مناسب جهت ارزیابی کارپذیری مصالح به عمل آوری شده استفاده شود. این آزمون تقریباً مشابه آزمایش اسلامپ است، که عمولأً بر روی بتون تازه انجام می‌شود.<sup>[۲۲]</sup> ولی تفاوت آن با آزمایش استاندارد بتن فقط در این است که در آن از میله‌ی مربوط به م neuropor و کوشش خاک استفاده نمی‌شود. در شکل ۵، مراحل انجام آزمایش نشان داده شده است، که مطابق آن خاک به عمل آوری شده که شامل مخلوط مصالح و فوم است، به داخل مخروط اسلامپ ریخته می‌شود. بعد از ۱ دقیقه بدون هیچ‌گونه ضربه و یا آمیختگی، مخروط باید به سمت بالا بلند شود. سپس مقدار نزول مخلوط مشاهده و اندازه گیری می‌شود، که مقدار آن می‌تواند بین ۰ تا ۳۰ سانتی‌متر متغیر باشد.

در این پژوهش، آزمایش‌های به عمل آوری با نسبت‌های مختلف FIR و محظوی رطوبت ۱۰٪ (شاخص استحکام بین ۱ تا ۱/۲۵) و ۲۰٪ (شاخص استحکام بین ۰/۵ تا ۰/۷۵) بر روی خاک‌هایی با مقدار ریزدانه‌ی مختلف انجام شده است. در هر یک از آزمایش‌ها، مقدار افت اسلامپ متفاوت بوده است. به طورکلی براساس تجربیات حاصل از این پژوهش و مطالعات گذشته،<sup>[۲۳]</sup> رفتار مختلف برای نتیجه‌ی آزمایش اسلامپ می‌تواند متصور باشد:

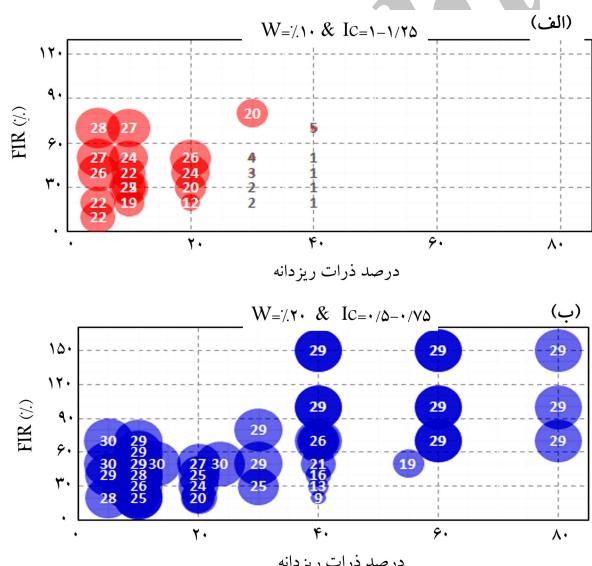
۱. رفتار سفت: چنانچه مقدار افت اسلامپ کمتر از ۱۰ سانتی‌متر باشد و عمولأً به دلیل ناکافی بودن مقدار آب و یا فوم و یا هر دوی آن و زیادبودن درصد ریزدانه (شکل ۶الف)، این رفتار مشاهده می‌شود؛ ضمناً رفتار سفت تودهی خاک برای کارپذیری خاک در حفاری با ماشین EPB مناسب نیست.

۲. رفتار روان شدن: چنانچه مقدار افت اسلامپ بیشتر از ۲۰ سانتی‌متر باشد و عمولأً به عمل توزیع دانه‌بندی، درصد رطوبت و یا نسبت FIR، رفتار مذکور برای تشکیل یک تودهی پلاستیکی و نیز برای کارپذیری خاک در حفاری با ماشین EPB مناسب نیست (شکل ۶ب).

۳. رفتار خمیری: رفتار خمیری شامل افت اسلامپ بین ۱۰ تا ۲۰ سانتی‌متر با



شکل ۷. نمودار فراوانی اسلامپ، مقادیر ذرات ریزدانه و FIR.



شکل ۸. نمودار حبابی تغییرات ذرات ریزدانه (محور افقی)، مقدار FIR (محور قائم) و میزان افت اسلامپ (اندازه‌ی حبابها).

شکل منظم توده و با مقدار کم و یا بدون خروج آب (شکل ۶ج) بوده و نشانه‌ی کارپذیری مناسب مصالح به عمل آوری شده جهت حفاری با EPB است.  
به طورکلی در این پژوهش ۶۶ آزمون اسلامپ بر روی مصالح به عمل آوری شده با فرم انجام شده است. به عبارت دیگر، ۶۶ مرتبه مطابق شکل ۵ بهوسیله‌ی دستگاه مولد فوم، فوم‌هایی با FIR های مختلف تولید و سپس در میکسر با خاک‌هایی با دانه‌بنده مختلف مخلوط و درنهایت بر روی هر یک از آنها آزمایش اسلامپ انجام شده است. تعداد آزمایش‌های انجام شده بر روی هر یک از نمونه‌های خاکی در جدول ۲ ارائه شده است، که مطابق آن تعداد آزمایش‌هایی به عمل آوری بر روی نمونه‌های مختلف برابر نبوده است. اگرچه در ابتدا برنامه‌ریزی شده بود که تعداد آنها برابر باشد، ولی به دلیل اینکه نتایج اسلامپ بر روی برخی از خاک‌ها قابل پیش‌بینی بوده است، لذا از انجام آن صرف نظر شده است. به عنوان مثال، تمام آزمایش‌هایی که با رطوبت ۱۰٪ و نسبت‌های توزیع متفاوت (FIR = ۲۰ - ۷۰) مقدار افت اسلامپ کمتر از ۲ سانتی‌متر داشته‌اند. بنابراین از انجام آزمایش‌های بیشتر بر روی نمونه‌هایی با محتوای ریزدانه بیشتر از ۴۰٪ صرف نظر شده است. چون مطمئناً فاقد افت اسلامپ خواهند بود. در مقابل سعی شده است بر روی برخی از نمونه‌ها به دلیل حساسیت آنها به نسبت توزیع فوم، آزمایش‌های بیشتری با FIR های مختلف انجام شود.

نمودار مقایسه‌ی فراوانی (هیستوگرام) آزمایش‌هایی انجام شده در این پژوهش در شکل ۷ نشان داده شده است. نمودار هیستوگرام، تصویری از داده‌ها فراموش می‌کند که توسط آن می‌توان ۳ ویژگی را ساده‌تر مشاهده کرد. این ۳ ویژگی شامل: ۱. شکل توزیع (توزیعی که داده‌های به دست آمده و یا همان فرایند از آن پیروی می‌کند)، ۲. مکان یا تمايل مرکزی توزیع، ۳. پراکندگی یا گسترش توزیع است. مطابق شکل ۷، شکل توزیع و تمرکز پراکندگی مقادیر FIR بیشتر به سمت مقادیر کمتر است (چولگی به چپ)، ضمناً میانگین پارامتر مذکور در هر دو شرایط حدود ۴۲ است. ضمناً میانگین ذرات ریزدانه در آزمون‌هایی که با رطوبت ۱۰٪ و ۲۰٪ انجام شده‌اند، به ترتیب برابر با ۲۲٪ و ۳۳٪ و شکل توزیع آنها نیز تقریباً یکنواخت بوده است.

به منظور بررسی رابطه‌ی بین پارامترهای مختلف، نمودار حبابی بین تغییرات مقدار FIR (در محور عمودی) و تغییرات درصد ذرات ریزدانه‌ی کوچک‌تر از ۰.۷۶ میلی‌متر (محور افقی) و مقدار اسلامپ (اندازه‌ی حبابها) برای رطوبت ۱۰٪ (شکل ۸الف) و ۲۰٪ (شکل ۸ب) در شکل ۸ ارائه شده است، که مطابق آن، این نتایج قابل ارائه است:

جدول ۲. تعداد آزمون‌های آزمایشگاهی بر روی خاک‌های مختلف.

شماره‌ی خاک	توصیف خاک	تعداد آزمایش‌ها
Q-۱۲	رس و لای شن دار	۲
Q-۲۲	شن رسی و لای دار همراه با ماسه	۳
Q-۱۳	ماسه‌ی شن دار	۸
Q-۱۴	ماسه‌ی شن دار	۱۷
Q-۱۵	ماسه‌ی شن دار همراه با لای و رس	۹
Q-۱۶	ماسه‌ی شن دار همراه با لای و رس	۵
Q-۲۰	ماسه‌ی رسی و لای دار	۱۰
Q-۲۵	رس و لای شن دار	۲
Q-۲۶	رس و لای شن دار	۵
Q-۲۷	رس و لای شن دار	۱
Q-۲۴	رس و لای ماسه‌یی	۴

- در یک نسبت تزریق فوم ثابت، به طورکلی با افزایش مقدار ریزدانه در خاک، میزان افت اسلامپ به طور قابل ملاحظه‌بی کاهش می‌یابد و حتی رفتار خاک سفت نیز مشاهده شده است و برعکس با کاهش مقدار آن نیز مقدار اسلامپ کاهش یافته است و رفتار خاک به سمت روان‌شدن تمایل دارد.
- وقتی مقدار ذرات ریزدانه در خاک کمتر از ۳۰٪ و محتوای رطوبت حدود ۲۰٪ (شاخص استحکام بین ۵/۰ تا ۷/۵) باشد، مقدار اسلامپ به کمتر از ۲۰ سانتی‌متر نمی‌رسد و خاک شبیه شکل ۶ به همراه رفتار روان‌شدنگی از خود نشان می‌دهد. به عبارت دیگر، خاک‌هایی با محتوای رطوبت ۲۰٪ و ریزدانه کمتر از ۳۰٪، به هیچ‌وجه به سیله‌ای فوم کارپذیری مناسبی برای حفاری با ماشین EPB نخواهد داشت، زیرا در چنین شرایطی ایجاد محیط فشار در اتاق خاک فقط با تزریق فوم ممکن نخواهد بود. این نتیجه با توصیه‌های مندرج در مرجع DAUB<sup>۸</sup> (انجمن سازه‌های زیرزمینی آلمان) مطابقت دارد.
- برای شرایطی که مقدار رطوبت حدود ۲۰٪ (شاخص استحکام بین ۵/۰ تا ۷/۵) و میزان ذرات ریزدانه در خاک بیشتر از ۳۰٪ باشد، می‌توان با دامنه‌بی از FIR (بین ۳۰ تا ۶۰ درصد) به کارپذیری مناسب رسید و اسلامپی حدود ۱۵ تا ۲۰ سانتی‌متر (همانند شکل ۶) را از خاک به عمل آوری شده انتظار داشت.
- در آزمایش‌هایی که محتوای رطوبت حدود ۱۰٪ (شاخص استحکام بین ۱ تا ۱/۲۵) بوده است، وقتی میزان ذرات ریزدانه در خاک به بیشتر از ۳۰٪ افزایش یافته است، حتی با مقدار FIR حدود ۱۰٪ نیز اسلامپ بیشتر از ۱۰ سانتی‌متر مشاهده شده و خاک رفتاری شبیه شکل ۶ (الف)، یعنی رفتار سفت از خود نشان داده است. در چنین شرایطی هم خاک به عمل آوری شده با فوم نمی‌تواند کارپذیری مناسبی برای حفاری با ماشین EPB داشته باشد.
- نکته‌ای بسیار مهم دیگر این است که اثر قابل توجه محتوای رطوبت بر روی مقدار افت اسلامپ است. به طوری که با افزایش مقدار رطوبت از ۱۰٪ (شاخص استحکام ۱ تا ۱/۲۵) به ۲۰٪ (شاخص استحکام ۵ تا ۰، ۷/۵)، مقدار اسلامپ (برای خاک‌هایی با محتوای ریزدانه بیشتر از ۳۰٪) به طور قابل ملاحظه‌بی افزایش می‌یابد. به طوری که خاک‌هایی که با رطوبت ۱۰٪ حالت سفت داشتند و مقدار اسلامپ آنها کمتر از ۱۰ سانتی‌متر بوده است، در مقابل مقدار اسلامپ آنها در رطوبت ۲۰٪ به بیش از ۲۰ سانتی‌متر افزایش یافته و خاک رفتار روان‌شدنگی از خود نشان داده است.
- بنابراین مطابق شکل مذکور، اختلاف قابل توجهی بین کارپذیری خاک در شاخص‌های استحکام مختلف و رطوبت‌های ۱۰ و ۲۰ درصد وجود دارد.

#### ۱.۴. تحلیل واریانس (ANOVA)

در این مطالعه، رابطه‌ی بین متغیرهای مستقل (مقدار ذرات ریزدانه) و FIR در این مطالعه، رابطه‌ی بین متغیرهای مستقل (مقدار اسلامپ) برای محتوای رطوبت ۱۰٪ (شاخص استحکام ۱) و ۲۰٪ (شاخص استحکام ۵ تا ۰، ۷/۵) به طور جدالگانه مورد بررسی قرار گرفته و نتایج تحلیل واریانس به ترتیب در جدول‌های ۳ و ۴ ارائه شده است، که مطابق آن‌ها مقدار  $R^2$  با صفر است (این کار با یک سطح معنی‌داری از قبل مشخص شده انجام می‌شود و مقدار پیش‌فرض آن برابر با ۰/۰۵ یا کمتر است). ورود متغیرها به مدل هشتمگامی متوقف می‌شود که متغیر دیگری وجود نداشته باشد که افزایش معنی‌داری در مقدار  $R^2$  ایجاد کند. خروجی نرم افزار SPSS در این بررسی شامل جدول تحلیل واریانس و نمودار برآشن مدل‌های مختلف بر روی نقاط پراکنش است.

**۴. توسعه‌ی مدل تجربی توسط تحلیل رگرسیون چندمتغیره**  
موضوع اصلی این بخش از نوشتار، توسعه‌ی یک مدل تجربی توسط روش رگرسیون چندمتغیره بین متغیر مستقل (مقدار ذرات ریزدانه و FIR) با متغیر وابسته (مقدار اسلامپ) است. برای این منظور می‌توان یک معادله‌ای رگرسیون خطی چندگانه مانند معادله‌ی فرضی ۳ نوشت، که مقدار افت اسلامپ را از روی تمام متغیرهای مستقل ذکر شده پیش‌بینی کند:

$$(۳) \quad \text{مقدار ثابت} = \text{مقدار افت اسلامپ} + B_1 P_1 + B_2 P_2$$

رابطه‌ی ۳، یک معادله‌ای خطی چندگانه است که به جای یک عرض از مبدأ و ضریب راویه، یک مقدار ثابت (متراffد با عرض از مبدأ) و چندین ضریب ( $B_1$  تا  $B_n$ ) وجود دارد.

جدول ۳. تحلیل واریانس مربوط برآورد افت اسلامپ برای محتوای رطوبت ۱۰٪ (شاخص استحکام ۱ تا ۱۲۵).

Sig.	F	Mean	df	جمع مربعات		مدل
				ضرایب فیشر	سطح معنی داری	
.۰۰۰	۱۲۴	۱۳۶۷	۲	۲۷۳۵	رگرسیون	
		۱۱	۲۳	۲۵۳	باقی مانده	۱
		۲۵	۲۵	۲۹۸۸	کل	

جدول ۴. تحلیل واریانس مربوط برآورد افت اسلامپ برای محتوای رطوبت ۲۰٪ (شاخص استحکام ۵ تا ۷۵).

Sig.	F	Mean	df	جمع مربعات		مدل
				ضرایب فیشر	سطح معنی داری	
.۰۰۰	۸۸	۱۳۸۰	۲	۲۷۶۰	رگرسیون	
		۱۵	۳۷	۵۷۸	باقی مانده	۱
		۳۹	۳۹	۲۳۳۸	کل	

جدول ۵. ضرایب رگرسیون در انتخاب رو به جلو برای محتوای رطوبت ۱۰٪ (شاخص استحکام ۱ تا ۱۲۵).

Sig.	T-test	ضرایب	ضرایب استاندارد شده		ضرایب استاندارد نشده		مدل
			Beta	Std. E	B	Std. E	
.۰۰۰	۱۲			۱,۸۵	۲۳,۸	۲۳,۸	مقدار ثابت
.۰۰۰	-۱۵		.۹۱۲	.۰۰۵۰	-۰,۷۵	-۰,۷۵	درصد ریزدانه
.۰۰۰	۵		.۳۰۷	.۰۰۳۱	.۱۶	.۱۶	FIR

<sup>a</sup> Dependent Variable: Slump

جدول ۶. ضرایب رگرسیون در انتخاب رو به جلو برای محتوای رطوبت ۲۰٪ (شاخص استحکام ۵ تا ۷۵).

Sig.	T-test	ضرایب	ضرایب استاندارد شده		ضرایب استاندارد نشده		مدل
			Beta	Std. E	B	Std. E	
.۰۰۰	۱۳			۱,۶۴	۲۲,۰	۲۲,۰	مقدار ثابت
.۰۰۰	-۱۲		-۰,۸۴۰	.۰,۰۲۶	-۰,۳	-۰,۳	درصد ریزدانه
.۰۰۰	۷		.۵۰۳	.۰,۰۳۳	.۲	.۲	FIR

<sup>a</sup> Dependent Variable: Slump

است (روابط ۴ و ۵):

$$\text{Slump}(w_{10}) = 23,8 + (-0,75) \text{ fine grain} + (0,16) \text{ FIR} \quad (4)$$

$$\text{Slump}(w_{20}) = 22 + (-0,3) \text{ fine grain} + (0,2) \text{ FIR} \quad (5)$$

که در آن‌ها، محتوای ذرات ریزدانه با علامت fine grain نشان داده شده است.

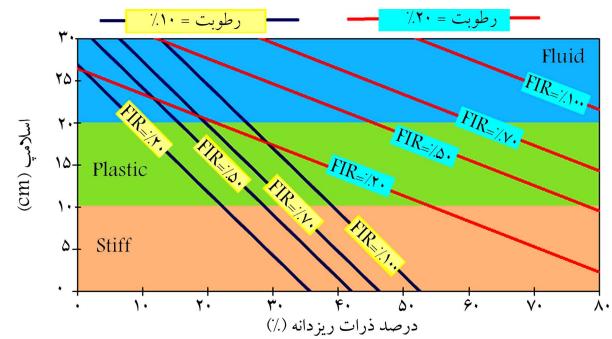
### ۳.۴. برآورد پارامترهای به عمل آوری خاک

در این بخش از نوشتار، براساس نتایج به دست آمده از روابط ۴ و ۵ اقدام به ترسیم نمودار شکل ۹ شده است، که مطابق آن با داشتن مقدار ذرات ریزدانه و FIR می‌توان مقدار افت اسلامپ و یا به عبارت دیگر، کارپذیری خاک را برای محتوای رطوبت ۱۰٪ (شاخص استحکام ۱ - ۱۲۵) و ۲۰٪ (شاخص استحکام ۵ - ۷۵) تخمین زد.

### ۲.۴. تعیین ضرائب رگرسیون چندمتغیره

ضرایب رگرسیون برای آزمون‌های آزمایشگاهی انجام شده در این مطالعه، برای محتوای رطوبت ۱۰٪ (شاخص استحکام ۱ - ۱۲۵) و ۲۰٪ (شاخص استحکام ۵ - ۷۵) به ترتیب در جدول‌های ۵ و ۶ ارائه شده است، که مطابق آن‌ها برای هر دو ضرایب رابطه (ضرایب ثابت و شیب) مقدار sig. کمتر از ۰,۰۵ است، زیرا سطح معنی داری مشاهده شده برای تمام ضرایب کمتر از ۵٪ است.

همچنین مقدار T-test به دست آمده از جدول ضرایب، بیشتر از مقدار t به دست آمده از جدول‌های استاندارد ۲۵ (۰,۰۲ = t(45) = ۰,۰۲) است. به عبارت دیگر، ضرایب رابطه جدید از لحاظ آماری معنی دار هستند و تأیید می‌شوند. درنهایت به منظور روشن شدن بیشتر موضوع، براساس نتایج مندرج در جدول‌های مذکور ضرایب مدل نهایی برای محتوای رطوبت ۱۰٪ و ۲۰٪ به این شرح اخذ شده



شکل ۹. نمودار رابطه‌ی بین ذرات ریزدانه، FIR و اسلامپ برای محتوای رطوبت ۱۰٪ (شاخص استحکام ۱ تا ۲۵) و ۲۰٪ (شاخص استحکام ۵ تا ۷۵).

ضمناً همان‌طور که در این نمودار مشاهده می‌شود، اختلاف قابل توجهی بین مقادیر اسلامپ در شاخص‌های استحکام مختلف و رطوبت‌های ۱۰٪ و ۲۰٪ وجود دارد. لازم به توضیح است که براساس این نمودار می‌توان دامنه‌ی مناسب برای مقادیر FIR را برای شاخص‌های استحکام مختلف و محتوای رطوبت ۱۰٪ و ۲۰٪ بدست آورد.

با دامنه‌ی از FIR (بین ۳۰ تا ۷۰ درصد) به کارپذیری مناسب دست یافت. در آزمایش‌هایی که محتوای رطوبت حدود ۱۰٪ (شاخص استحکام ۱، ۲۵) بوده است، وقتی میزان ذرات ریزدانه در خاک به بیشتر از ۳۰٪ افزایش یافته است، حتی با مقادیر FIR حدود ۱۰٪ نیز اسلامپ کمتر از ۱۰ سانتی‌متر حاصل نمی‌شود و خاک رفتار سفت از خود نشان می‌دهد. در چنین شرایطی فوم نمی‌تواند کارپذیری مناسب برای حفاری با ماشین EPB را داشته باشد و نیاز به افزایش درصد رطوبت (یا کاهش مقدار شاخص استحکام) است. به عبارت دیگر، در چنین شرایطی می‌توان با تزریق آب از طریق نازل‌های نصب شده بر روی کله‌ی حفار ماشین، سبب افزایش محتوای رطوبت خاک موجود در اتاقک فشار شد و بالطبع مقدار اسلامپ افزایش و کارپذیری خاک نیز برای حفاری با ماشین EPB مساعد خواهد شد.

ضمماً مشخص شده است که اختلاف قابل توجهی بین مقادیر اسلامپ در رطوبت‌های ۱۰٪ و ۲۰٪ یا به عبارت دیگر، در شاخص‌های استحکام مختلف وجود دارد. به طوری که در بسیاری موارد با کاهش شاخص استحکام یا افزایش محتوای رطوبت از ۱۰٪ به ۲۰٪، مقادیر اسلامپ به طور قابل ملاحظه‌ی افزایش می‌یابد. به طوری که برخی از خاک‌هایی که با رطوبت ۱۰٪ حالت سفت داشته و مقادیر اسلامپ آنها کمتر از ۱۰ سانتی‌متر بوده است، در مقابل مقادیر اسلامپ آنها در رطوبت ۲۰٪ به بیش از ۲۰ سانتی‌متر افزایش یافته و خاک رفتار روان‌شدنگی از خود نشان داده است.

همان‌طور که اشاره شده است، در این نوشتر جهت ساخت مدل تجربی از روش‌ها و آزمون‌های آماری استفاده و مشخص شده است که از نظر آماری، رابطه‌ی معنی‌داری بین متغیر مستقل (مقادیر ذرات ریزدانه و FIR) با متغیر وابسته (مقادیر اسلامپ) وجود دارد، که توسط روش رگرسیون چندمتغیره، دو رابطه‌ی آماری برای هر یک از ردۀ‌های شاخص‌های استحکام نیز توسعه یافته است، که در شاخص‌های استحکام مختلف متفاوت هستند. درنهایت با استفاده از روابط ذکور، یک نمودار برای تخمین مقادیر اسلامپ با استفاده از مقادیر ذرات ریزدانه و FIR ارائه شده است (شکل ۹). لازم به توضیح است که براساس شکل ذکور می‌توان دامنه‌ی مناسب برای مقادیر FIR را برای محتوای رطوبت ۱۰٪ (شاخص استحکام ۱ - ۱۲۵) و ۲۰٪ (شاخص استحکام ۵ - ۷۵) انجام شده است. همچنین در این آزمون‌ها نسبت بین حجم فوم و خاک نیز متفاوت بوده است. به عبارت دیگر، آزمایش اسلامپ با مقادیر FIR مختلف انجام شده است.

نتایج بدست آمده در این نوشتر نشان می‌دهد که در یک نسبت تزریق فوم ثابت، به طور کلی با افزایش مقادیر ریزدانه در خاک، میزان افت اسلامپ به طور قابل ملاحظه‌ی کاهش می‌یابد. ولی کاهش اسلامپ در محتوای رطوبت ۲۰٪ (شاخص استحکام ۵ - ۷۵) و ریزدانه‌ی کمتر از ۳۰٪، به وسیله‌ی فوم به هیچ وجه کارپذیری مناسب برای حفاری با ماشین EPB را نخواهد داشت، زیرا در چنین شرایطی ایجاد محیط پلاستیک در اتاقک خاک فقط با تزریق فوم ممکن نخواهد بود. برای شرایطی که میزان ذرات ریزدانه در خاک بیشتر از ۳۰٪ باشد، می‌توان

## تقدیر و تشکر

از آنچه‌ایی که برای انجام این پژوهش از آزمایشگاه کارگاه خط ۷ مترو استفاده شده است، لذا از حمایت‌های مهندسان مشاور ساحل و مؤسسه‌ی حرا تشرک و قدردانی می‌شود. همچنین نویسنده‌گان برخود لازم می‌دانند تا از کمک‌های علمی و حمایت‌های معنی‌منجی جناب آقایان مهندس محسن کربیمی، مهندس غلامرضا شمسی، مهندس محمد فروغی، و مهندس سعید میرمحمایی سپاسگزاری کنند.

## پانوشت‌ها

1. earth pressure balance-tunnel boing machine
2. foam injection ratio
3. concentration foam

4. foam expansion ratio
5. consistency index
6. liquid limit
7. plasticity index
8. deutscher ausschuss für unterirdisches bauen

9. R square
10. significance

## منابع (References)

1. Thewes, M., Budach, C. and Galli, M. "Laboratory tests with various conditioned soils for tunnelling with earth pressure balance shield machines", *Tunnel 6, 4th BASF TBM Conference in London/GB - Laboratory Tests with Conditioned Soils for EPB Tunnelling* (2010).
2. Tarigh Azali, S. and Moammeri, H. "EPB-TBM tunnelling in abrasive ground, Esfahan Metro Line 1", *ITA-AITES World Tunnel Congress (WTC)*, Bangkok, Thailand (2012).
3. Tarigh Azali, S., Ghafoori, M., Lashkaripour, G. and Hassanpour, J. "Engineering geological investigations of mechanized tunneling in soft ground: A case study, East-West lot of line 7, Tehran Metro, Iran", *Engineering Geology*, **166**(8), pp. 170-185 (2013).
4. Bakhshandeh Amniah, H., Zamzam, M.S., Moosavi, S.E. and Tarigh Azali, S. "Selection of the most appropriate soil conditioning set in mechanized boring of tehran subway line 7 tunnel", *Tunneling & Underground Space Engineering (TUSE)*, **2**, pp. 145-154 (2014).
5. Peron, J.Y. and Marcheselli, P. "Construction of the 'passante ferroviario' link in Milan. Italy. Lots 3P, 5P, and 6P: Excavation by large EPBS with chemical foam injection", *Tunnelling 94 IMM*, London, United Kingdom, pp. 679-707 (2013).
6. Quebaud, S., Sibai, M. and Henry, J.P. "Use of chemical foam for improvements in drilling by earth pressure balanced shields in granular soils", *Tunnelling and Underground Space Technology*, **13**(2), pp. 173-180 (1998).
7. Jancsecz, S., Krause, R. and Langmaack, L. "Advantages of soil conditioning in shield tunnelling: Experiences of LRTS Izmir", *ITA-AITES World Tunnel Congress (WTC)*, Oslo, Norway (1999).
8. Williamson, G.E., Traylor, M.T. and Higuchi, M. "Soil conditioning for EPB shield tunneling on the south bay ocean outfall", *Rapid Excavation and Tunneling Conference (RETC)*, Littleton (1999).
9. Leinala, T., Grabinsky, M., Delmar, R. and Collins, J.R. "Effects of foam soil conditioning on EPBM performance", *North American Tunneling (NAT)*, Seattle (2000).
10. Peña, M. "Soil conditioning for sands", *Tunnels Tunnelling International*, **7**, pp. 40-42 (2003).
11. Hanamura, T., Kurose, J., Aono, Y. and Okubo, H. "Integral studies on mechanized functions of mudding agents and the properties of muddified soils in the EPB shield tunneling technology", *ITA-AITES World Tunnel Congress (WTC)*, Prague (2007).
12. Vinai, R., Oggeri, C. and Peila, D. "Soil conditioning of sand for EPB applications: a laboratory research", *Tunnelling and Underground Space Technology*, **23**(3), pp. 308-317 (2008).
13. Peila, D., Oggeri, C. and Borio, L. "Using the slump test to assess the behaviour of conditioned soil for EPB tunnelling", *Environmental & Engineering Geoscience*, **15**(3), pp. 167-174 (2009).
14. Zumsteg, R. and Puzrin, A.M. "Stickiness and adhesion of conditioned clay pastes", *Tunnelling and Underground Space Technology*, **31**, pp. 86-96 (2012).
15. Peila, D., Picchio, A. and Chieregato, A. "Earth pressure balance tunnelling in rock masses: Laboratory feasibility study of the conditioning process", *Tunnelling and Underground Space Technology*, **35**(12), pp. 55-66 (2013).
16. Thewes, M. and Budach, C. "Soil conditioning with foam during EPB tunnelling", *Geomechanics and Tunnelling*, **3**(3), pp. 256-267 (2010).
17. Psomas, S. "Properties of foam/sand mixtures for tunnelling applications", PhD Thesis, University of Oxford (2001).
18. Peila, D., Oggeri, C. and Borio, L. "Influence of granulometry, time and temperature on soil conditioning for EPBS applications", In: *Underground Facilities for Better Environment and Safety. ITA-AITES World Tunnel Congress (WTC)*, Dehli, **2**, pp. 881-891 (2008).
19. Borghi, F.X. "Soil conditioning for pipe jacking and tunnelling", PhD Dissertation, Cambridge University, UK (2006).
20. *Empfehlungen zur Auswahl von Tunnelvortriebsmaschinen*, DAUB (Deutscher Ausschuss für unterirdisches Bauen) (2010). Available online at: [www.daubita.de/uploads/media/gtcrec14.pdf](http://www.daubita.de/uploads/media/gtcrec14.pdf)
21. *Specification and Guidelines for the Use of Specialist Products in Mechanized Tunneling (TBM) in Soft Ground and Hard Rock*, EFNARC, Association House, U.K. (2005).
22. ASTM C143, Standard Test Method for Slump of Hydraulic-Cement Concrete (2003).
23. Peila, D., Oggeri, C. and Vinai, R. "Screw conveyor device for laboratory tests on conditioned soils for EPB tunneling operations", *Journal of Geotechnical and Geoenvironmental Engineering*, **133**(2), pp. 1622-1625 (2007).
24. SPSS Software, *Statistical Package*, version 11.5, SPSS Inc., Chicago, IL, USA, (2002) <http://www.spss.com>.