

بررسی موردی عملکرد ستون‌های جت‌گروتینگ در بهسازی بستر پی گسترده

محسن صابرماهانی، ولی‌اله قلعه‌نوی*؛ دانشگاه علم و صنعت

حمیدرضا الهی، شهام آتش‌بند؛ دانشگاه علم و فرهنگ

تاریخ: دریافت ۹۵/۰۲/۲۶ پذیرش ۹۵/۱۱/۲۴

چکیده

جت‌گروتینگ یکی از روش‌های بهسازی بستر و پایدارسازی شیب‌ها است که به کمک آن می‌توان ظرفیت باربری قائم یا جانبی زمین موردنظر را از طریق تزریق دوغاب سیمان تحت فشار افزایش داد. در این تحقیق، بهسازی خاک با المان‌های جت‌گروت در یکی از شهرهای ساحلی شمال ایران بررسی می‌شود. نتایج تزریق دوغاب سیمان به روش تک‌سیالی به همراه شرایط ژئوتکنیکی خاک محل ارائه می‌شود. قطر ستون‌های جت‌گروت، مقاومت تک‌محوری مغزه‌های گرفته‌شده و درصد بازیابی مغزه‌ها به عنوان مهم‌ترین پارامترهای ارزیابی عملکرد بهسازی در معیارهای موجود، استفاده شده و بر اساس نتایج آن، طرح اولیه اصلاح و اجرا شده است. هم‌چنین مشاهده شد که در صورت تأمین فشار تزریق ۴۵۰ بار در ماسه سیلتی اشباع و غیراشباع با اعداد SPT متوسط به ترتیب ۱۳ و ۲۰، با سرعت بالا آمدن راد ۰/۵ سانتی‌متر بر ثانیه و چگالی دوغاب 1600 gr/cm^3 ، به ترتیب ستون‌هایی با قطر ۸۰ cm و ۱۰۰ cm به دست می‌آید که مغزه‌های استخراجی از ستون‌های اجراشده در ماسه سیلتی اشباع دارای مقاومت تک‌محوری 40 kg/cm^2 است. با توجه به زمان اجرای کوتاه نسبت به حجم عملیات بهسازی، روش جت‌گروتینگ روشی مناسب و اقتصادی در زمین‌های ماسه‌ای اشباع و غیراشباع برای تأمین ظرفیت باربری موردنیاز است و معیار نرخ بهسازی در ارزیابی مقاومت تک‌محوری مغزه‌های استخراجی از خاک بهسازی شده و تصحیح ظرفیت باربری ستون‌های جت‌گروت کارایی مناسبی از خود نشان داده است.

واژه‌های کلیدی: بهسازی بستر، جت‌گروتینگ، تزریق پرفشار، معیار ارزیابی عملکرد، مقاومت فشاری محصور نشده

*نویسنده مسئول V_ghalehnovi@civileng.iust.ac.ir

مقدمه

جت‌گروت (تزریق پرفشار) یکی از روش‌های بهسازی خاک است که در اوایل دهه ۸۰ میلادی مهندسان ژاپنی ابداع کردند. در ابتدا جت‌گروتینگ به صورت شستن و فرسایش خاک به وسیله جت آب و سپس پر کردن ناحیه فرسایش یافته با دوغاب شیمیایی تزریق شده از نازل بود که به روش CCP^1 شناخته می‌شد [۱]، [۲]. در این روش نازل بدون دوران بالا کشیده می‌شد و هدف تشکیل پانل‌های سیمانی شده قائم بود. روش ستون‌های جت‌گروت را مدتی بعد یک شرکت ژاپنی "Kajima" ابداع کرد و به جای ترکیبات شیمیایی از سیمان در ساخت دوغاب آن استفاده شد که در آن بیرون کشیدن نازل هم‌زمان با دوران آن نیز بود که JSP^2 نام داشت [۳]. روش مشابهی در همان زمان یاهيرو و یوشیدا ابداع کردند که جت‌گروت نام گرفت [۴]، [۵]. در حال حاضر جت‌گروت شامل سه روش عمده است که عبارت‌اند از روش‌های تک سیال^۳، دو سیال^۴ و سه سیال^۵ که نام‌گذاری این روش‌ها به تعداد سیال‌های تزریق شده از نازل که می‌توانند هوا، آب و دوغاب سیمان باشند بستگی دارد. در ابتدا از جت‌گروتینگ تنها برای بهبود خصوصیات خاک در زیر پی سازه‌های بزرگ استفاده می‌شد اما کاربرد آن امروزه شامل گودبرداری، تونل‌سازی، فورپولینگ، دیوارهای آب‌بند و دوخت به پایین نیز است [۶] به طوری که اکنون جت‌گروتینگ به روشی سریع با کاربردهای متنوع به‌عنوان یکی از محبوب‌ترین روش‌های بهسازی خاک بدل شده است [۶]. در ایران نیز این روش از سال ۱۳۸۴ به‌عنوان تکنیکی موفق در چندین پروژه بهسازی مورد توجه قرار گرفته است. در این پژوهش به بررسی عملیات بهسازی بستر، مجتمع تفریحی-تجاری واقع در شهر کلارآباد مازندران، به روش ستون‌های جت‌گروت می‌پردازیم

مشخصات پروژه

این مجتمع در شهر کلارآباد در حاشیه دریای خزر واقع شده است که شامل دو طبقه پارکینگ،

1. Chemical Churning Pile
2. Jambo Special Pile
3. Single Fluid
4. Double Fluid
5. Triple Fluid

طبقه همکف و ۵ طبقه بالای آن در زمینی به مساحت ۳۴۰۰ مترمربع است. در شکل ۱ موقعیت پروژه با پیکان قرمز روی نقشه نشان داده شده است



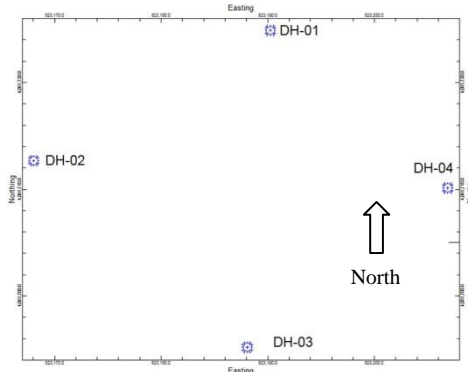
شکل ۱. موقعیت ساختگاه بررسی شده

سطح آب زیرزمینی در این منطقه در عمق ۶ متری از سطح زمین است که به دلیل خاک‌برداری به عمق ۵ متر، سطح آب در تراز ۱ متر کف فونداسیون است. خصوصیات ژئوتکنیکی خاک از ۴ گمانه ماشینی حفاری شده در محدوده پروژه که موقعیت آن‌ها در شکل ۲ نشان داده شده، به دست آمده است. شکل ۲ عمق و مختصات گمانه‌ها را نشان می‌دهد و جدول ۲ نیز اطلاعات مربوط به شرایط ژئوتکنیکی ساختگاه را ارائه می‌دهد. در این پروژه پیش‌بینی شده است که پس از انجام عملیات بهسازی بستر ۱ متر دیگر خاک‌برداری انجام شود و تراز زیر پی هم‌تراز سطح آب‌های زیرزمینی (۶ متر) شود. شکل ۳ اعداد نفوذ استاندارد را

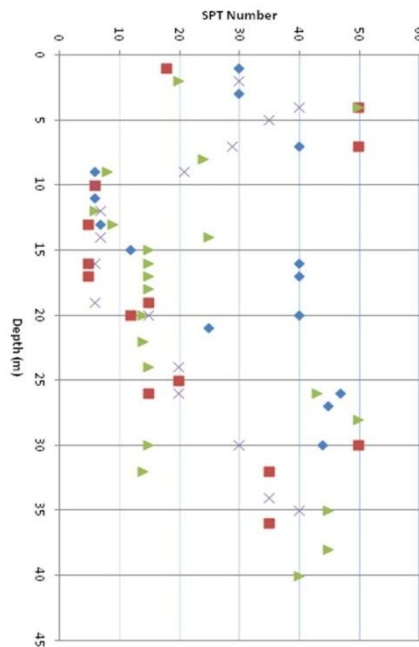
برای گمانه‌های ۱ تا ۴ نمایش می‌دهد. در شکل ۴ لایه‌بندی خاک بر اساس اطلاعات گمانه‌ها نمایش داده شده است.

جدول ۱. عمق و مختصات گمانه‌ها

X	Y	عمق (متر)	شماره گمانه
۴۰۶۱۷۲۵	۵۲۳۱۹۶	۳۰	۱
۴۰۶۱۷۱۴	۵۲۳۱۶۸	۳۵	۲
۴۰۶۱۶۰۵	۵۲۳۱۸۲	۴۰	۳
۴۰۶۱۶۹۲	۵۲۳۲۱۲	۳۵	۴



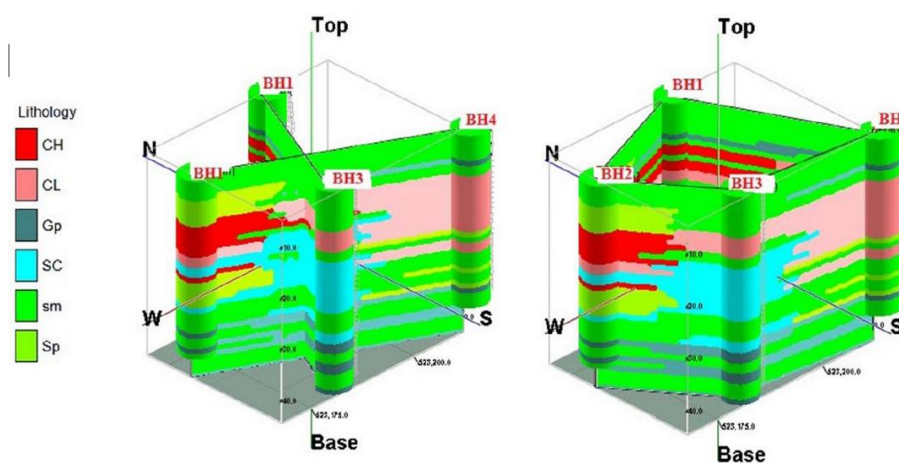
شکل ۳. موقعیت گمانه‌های ژئوتکنیکی



شکل ۴. تغییرات عدد نفوذ استاندارد در عمق (گمانه‌های BH1, BH2, BH3 و BH4 سایت بررسی شده)

جدول ۲. پارامترهای ژئوتکنیکی ساختگاه بررسی شده

جنس لایه	عمق لایه	میانگین عدد نفوذ استاندارد	توضیحات
لایه ماسه‌ای - شنی فوقانی	از سطح زمین تا عمق حداکثر ۱۰ متری	۳۰	ماسه و شن به صورت لایه‌های متناوب
لایه رسی - سیلتی	از زیر لایه فوقانی تا عمق حداکثر ۲۱ متری	۷ و در بخش‌های ماسه‌ای تا ۲۰ هم می‌رسد	رسی با پلاستیسیته بالا و سیلت با پلاستیسیته پایین همراه لنزهای ماسه-شنی با میزان مواد آلی زیاد همراه با رنگ تیره و بوی بد
لایه ماسه‌ای - شنی	از زیر لایه رسی-سیلتی شروع شده و تا عمق حداکثر ۳۷ متر ادامه دارد	۳۵	شن و ماسه گرد گوشه فاقد چسبندگی با تراکم بالا
لایه شنی - قله‌سنگی	۳۷ متر به پایین	به دلیل درشت بودن ذرات آن که عموماً گرد گوشه هستند عدد نفوذ استاندارد بالا است	-



شکل ۵. لایه‌بندی خاک بر اساس گمانه‌ها

انتخاب روش بهسازی

با توجه به مشخصات خاک منطقه (وجود لایه‌های رسی و ماسه اشباع سست) که علاوه بر تحمیل نشست‌های زیاد آبی و تحکیمی، زمین پروژه را مستعد پدیده روان‌گرایی می‌گرداند، تثبیت خاک در زیر پی اجتناب‌ناپذیر است. به دلیل تجربه نامطلوب در پروژه مجاور (آب‌گرفتگی تمام طبقات زیرزمین در اثر بارندگی‌های شدید و ایجاد خسارات مالی فراوان در مجتمع تجاری پانوراما) تصمیم گرفته شد تا کل قسمت مدفون پروژه در قنداقی از ژئوممبرین

پیچیده شود تا امکان نفوذ آب به داخل ساختمان وجود نداشته باشد؛ از این رو از میان گزینه‌های در نظر گرفته شده برای بهسازی بستر این پروژه (شمع، ریزشمع، ستون‌های اختلاط عمیق خاک، ستون‌های سنگی و ستون‌های جت‌گروت) گزینه‌های ستون‌های اختلاط عمیق خاک، ستون‌های سنگی و ستون‌های جت‌گروت به دلیل ایجاد امکان آب‌بند ساختن هرچه بیش‌تر سازه (زیرا در این روش‌ها پی به المان‌های بهسازی خاک متصل نیست) قابل اجرا بودند که به دلیل ابعاد نه‌چندان بزرگ پروژه، روش ستون‌های اختلاط عمیق خاک که دارای هزینه تجهیز زیادی است، از نظر اقتصادی توجیه‌پذیر نبود. از میان دو روش باقی‌مانده، روش ستون‌های جت‌گروت به دلیل سرعت اجرای زیاد آن نسبت به روش ستون‌های سنگی در شرایط خاص پروژه مورد نظر و اهمیت زیاد زمان‌بندی برای کارفرما، انتخاب شد. جدول ۳ امتیاز روش‌های مختلف بهسازی را در این پروژه با توجه به جمیع ملاحظات مذکور مشخص می‌کند و امتیازات مقایسه‌ای ۱ تا ۵ (۵: خیلی خوب، ...، ۱: خیلی ضعیف) بین روش‌های مختلف به صورت نسبی به هریک از روش‌های اختصاص یافته است.

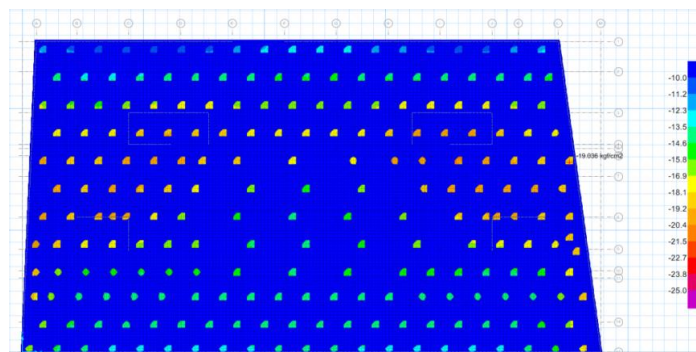
جدول ۳. مقایسه کلی روش‌های بهسازی بستر پروژه و امتیازدهی

ردیف	روش	امکان آب‌بندی پی	کنترل و تضمین کیفیت	سهولت و زمان اجرا	هزینه اجرا	جمع
۱	شمع	۳	۴	۱	۴	۱۲
۲	ریزشمع	۱	۵	۲	۵	۱۳
۳	ستون‌های اختلاط عمیق	۵	۳	۳	۱	۱۲
۴	ستون‌های سنگی	۵	۳	۴	۳	۱۵
۵	ستون‌های جت‌گروت	۵	۳	۵	۳	۱۶

مروری بر طرح اولیه

پیمانکار طرح و اجرای پروژه با توجه به بار وارده از طرف سازه بر پی و همچنین محاسبه ظرفیت باربری ستون‌ها بر طبق تجربیات اجرایی خود در زمین‌های مشابه، تعداد ۲۲۱ عدد ستون را با چیدمانی مشابه شکل ۵ به منظور بهسازی بستر مورد نظر پیش‌بینی و پیشنهاد شد.

جانمایی ستون‌های جت‌گروت به‌گونه‌ای در نظر گرفته شده که تراکم ستون‌ها متناسب با توزیع بار وارده از طرف سازه بر فونداسیون باشد. کاهش تراکم ستون‌های جت‌گروت در قسمت میانی به دلیل وجود یک فضای خالی در معماری سازه است



شکل ۵ پلان جانمایی و تنش‌های وارد بر ستون‌های جت‌گروت در طرح اولیه (kg/cm^2)

فرضیات در نظر گرفته‌شده توسط پیمانکار طرح و اجرا بدین صورت است:

- قطر ستون‌های جت‌گروت: ۱ m
 - عمق ستون‌های جت‌گروت: ۱۲ m
 - فواصل ستون‌های جت‌گروت: ۴ m الی ۸ m
 - مقاومت تک‌محوری مغزه‌ها: 60 kg/cm^2
- لازم به ذکر است که این فرضیات کاملاً تجربی است و بر اساس پروژه‌های مشابه در نظر گرفته شده است و عمق ستون‌های جت‌گروت با توجه به وجود لایه ماسه سست اشباع به ضخامت ۷ متر و لجن به ضخامت ۵ متر برابر ۱۲ متر برای عبور از لایه‌های مذکور و رسیدن به بستر مناسب با SPT بالای ۲۵ در نظر گرفته شده است.
- در نتیجه ظرفیت جدار و نوک ستون‌های جت‌گروت به ترتیب برابر ۱۵۵ ton و ۵۴ ton با احتساب ضریب اطمینان ۲/۵ محاسبه شد که پیش‌بینی می‌شد این امر با رعایت مشخصات فنی ذیل به دست آید:
- چگالی دوغاب سیمان: 1600 kg/lit
 - فشار تزریق: ۴۵۰ bar

- سرعت چرخش و بالا آمدن نازل: ۴-۸-۴ (دوران نیم‌دور بر ثانیه و بالا آمدن ۴ سانتی‌متر در هر ۸ ثانیه)

مانند اغلب پروژه‌های ژئوتکنیک و با توجه به ماهیت روش جت‌گروت به‌عنوان روش طراحی حین اجرا^۱ لازم شد که جزئیات طرح مذکور پس از شروع عملیات اجرایی و کسب مشاهدات فنی حاصل از آزمایش‌های کنترلی مورد تجدید نظر قرار گیرد. نتایج این دسته از اقدامات را که نویسندگان انجام داده‌اند در ادامه به‌طور مبسوط ارائه شده است.

آزمایش‌های کنترلی حین اجرا

آزمایش‌های کنترلی پس از ساخت به‌منظور صحت‌سنجی کیفیت و کمیت کار انجام شده انجام می‌شود که به‌طور کلی شامل کنترل قطر و ظرفیت باربری ستون‌های جت‌گروت است. در ادامه به بیان آزمایش‌های صورت گرفته در این پروژه و نتایج حاصل می‌پردازیم.

۱. کنترل نسبت آب به سیمان دوغاب

چگالی دوغاب، نسبت آب به سیمان را مشخص می‌کند که در پروژه حاضر این نسبت از این رابطه به‌دست می‌آید:

$$\begin{aligned} D_C \times V_C + D_W \times V_W &= 1600gr \\ V_C + V_W &= 1000cm^3 \\ (1) + (2) &= w/c = 0.82 \end{aligned}$$

که در آن:

D_C و D_W به‌ترتیب چگالی سیمان و آب است که برابر ۳/۱۵ و ۱ گرم بر سانتی‌متر مکعب است و V_C و V_W نیز حجم سیمان و حجم آب هستند. W و C نیز به‌ترتیب برابر جرم آب و جرم سیمان هستند.

برای کنترل این نسبت، جرم یک لیتر دوغاب گرفته‌شده از مخلوط‌کن ثانویه در طی مراحل اجرا به‌صورت مداوم کنترل می‌شود که باید برابر $1600 gr$ باشد.

۲. کنترل قطر ستون‌های جت‌گروت

مطمئن‌ترین روش کنترل قطر ستون‌های جت‌گروت، روش مشاهده‌ای است. برای این

1. Design as you go

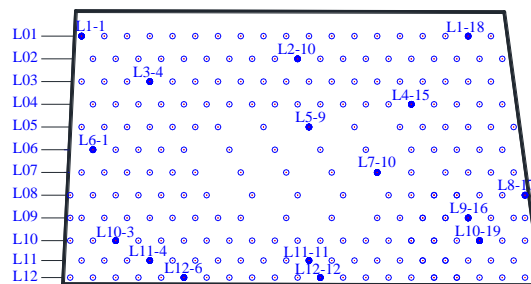
منظور باید خاک اطراف تعدادی از ستون‌های اجراشده را برداشته و تغییرات قطر ستون در لایه‌های مختلف را اندازه‌گیری کرد. قطر هر ستون در صورتی قابل قبول است که در کوچک‌ترین مقطع شکل‌گرفته در طول ستون، قطر بزرگ‌تر یا مساوی قطر فرض شده در طراحی باشد. شکل ۶ تعدادی از ستون‌های جت‌گروت در پروژه حاضر را که به‌منظور اندازه‌گیری قطر، خاک اطرافشان برداشته شده است نشان می‌دهد. بر اساس مشاهدات صورت گرفته مشخص شد که میانگین قطر ستون‌های جت‌گروت در لایه خاک ماسه‌ای اشباع برابر ۸۰ cm است و در لایه خاک ماسه‌ای غیراشباع برابر ۱۰۰ cm با مشخصات فنی اجرای این پروژه به‌دست آمده است. از این‌رو، قطر در نظر گرفته شده برای ستون‌ها به ۸۰ cm کاهش یافت.



شکل ۶. برداشتن خاک اطراف ستون‌ها به‌منظور کنترل قطر

آزمایش مغزه‌گیری از ستون‌های جت‌گروت:

از بین روش‌های کنترلی موجود شامل آزمایش بارگذاری بزرگ‌مقیاس، مغزه‌گیری و روش‌های مبتنی بر لرزه‌نگاری، متداول‌ترین روش کنترل ظرفیت باربری ستون‌ها مغزه‌گیری است. در پروژه بررسی شده ۱۶ ستون جت‌گروت که در شکل ۷ مشخص شده‌اند، با استفاده از نمونه‌گیر سه‌جداره مغزه‌گیری شدند.



شکل ۷. موقعیت ستون‌های مغزه‌گیری شده در پلان

شکل ۸ و ۹ به ترتیب مته سه جداره نمونه‌گیر و جعبه نمونه را برای یکی از ستون‌ها نمایش می‌دهند



شکل ۸. جعبه نمونه محتوی مغزه‌های شکل ۹. مته سه جداره مغزه‌گیری به همراه محفظه به‌دست‌آمده از ستون L6-1 تا عمق ۶ متر

پس از مغزه‌گیری از هر ستون، شاخص‌های مربوط به بازیابی مغزه^۱ و تعیین کیفیت سنگ^۲ ثبت شده و مطابق روش پیشنهادی یوشیتاکه و همکاران [۷] کیفیت بهسازی بدین صورت مورد ارزیابی می‌شود.

$$C_i = \frac{\sum L_w}{L} \times 100 (\%) \quad (1)$$

در رابطه (۱) C_i نرخ بهسازی، L_w طول خوب بهسازی شده و L طول کل مغزه‌گیری شده است. L_w مطابق جدول ۴ قابل محاسبه است

1. Core Recovery:CR
2. Rock Quality Designation:RQD

جدول ۴. معیار وضعیت بهسازی [۷]

سطح	۱	۲	۳	۴	۵	۶
ارزیابی	بهسازی خوب			بهسازی ضعیف		
شما ی مغزه	شما ی مغزه	شما ی مغزه	شما ی مغزه	شما ی مغزه	شما ی مغزه	شما ی مغزه
وضعیت مغزه	مغزه سخت و همگن بدون ترک	مغزه تقریباً همگن بدون ترک	شامل ذرات ریز ماسه	شامل تکه‌های رس	شامل توده‌های رس پراکنده	شامل تکه‌های صلب اندک، عموماً خاک

* طول مغزه‌های نشان داده شده ۲۰ سانتی‌متر است.

مغزه‌های دارای سطح ۱ و ۲ را می‌توان مطابق شکل ۱۰ تحت آزمایش تک‌محوری قرارداد اما این امکان برای تعیین مقاومت سایر مغزه‌ها وجود ندارد و مغزه‌های مربوط به سطح ۴ به بعد در واقع مقاومتی بسیار کم‌تر از حد انتظار دارند؛ بنابراین می‌توان مقاومت آن‌ها را صفر فرض کرد. اکثر مغزه‌هایی که در سطح ۳ قرار دارند به دلیل شرایط مربوط به مغزه‌گیری تکه‌تکه شده‌اند و در واقع مقاومت بیش‌تری درون خاک از خود نشان خواهند داد و می‌توان مقاومت آن‌ها را از ضرب ضریب کاهشنده در میانگین مقاومت مغزه‌های سطح ۱ و ۲ به دست آورد که ضریب مربوط برابر ۰/۵ در نظر گرفته شده است [۷].

اصلاح طرح اولیه

با توجه به نتایج آزمایش‌های حین اجرا و مشاهده عدم تطابق با فرضیات اولیه طراح، مشخصات ستون‌های جت‌گروت را نویسندگان اصلاح کردند و طرح جدید بر مبنای مشخصات اصلاح شده ارائه شد که در ادامه به آن می‌پردازیم.

۱. محاسبه ظرفیت باربری سازه‌ای

جدول ۵ نتایج حاصل از آزمایش تک‌محوری روی نمونه‌های قابل بارگذاری را نمایش

می‌دهد. با توجه به سن نمونه‌ها و نوع خاک در محل نمونه، مقادیر مقاومت فشاری تک‌محوری به‌دست‌آمده به‌وسیله نمودار شکل ۱۱ اصلاح شده‌اند

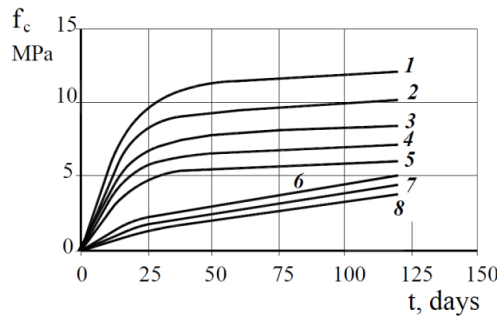


شکل ۱۰. بارگذاری تک‌محوری مغزه
جدول ۵. نتایج آزمایش تک‌محوری مغزه‌ها

Results of Uniaxial Load Test on Jet Grouted Coring Specimens											
Row	BH NO.	Depth (m)	Imp. Level	Construction Date	Test Date	Strata Type	Age (day)	Per. Of C. S.* (kg/cm ²)	C. S. (kg/cm ²)	Modified C. S. (kg/cm ²)	Description
1	L01-18	3.00-3.15	Level 2	93/07/15	93/10/10	SM	85	98.0%	29.2	29.8	<60, N.G.
		4.00-4.20	Level 1	93/07/15	93/09/10	SC	55	95.7%	59.2	61.9	>60, OK.
2	L03-14	2.00-2.40	Level 1	93/07/23	93/09/05	SM	42	93.8%	53.8	57.4	<60, N.G.
		2.00-2.40	Level 1	93/07/23	93/09/10	SM	47	93.8%	66.1	70.5	>60, OK.
		2.50-2.61	Level 1	93/07/23	93/10/03	SM	70	98.8%	55.2	55.9	<60, N.G.
		5.00-5.11	Level 3	93/07/23	93/10/03	CH & CL	70	70.0%	38.5	55.0	<60, N.G.
		10.50-10.75	Level 3	93/07/23	93/09/10	CH & CL	47	56.0%	31.6	56.4	<60, N.G.
		11.80-12.20	Level 3	93/07/23	93/09/10	SP & SM	47	93.8%	39.1	41.7	<60, N.G.
3	L04-15	5.20-5.40	Level 3	93/07/22	93/09/10	SC	48	94.3%	66.1	70.1	>60, OK.
		7.20-7.50	Level 3	93/07/22	93/09/10	CH	48	55.6%	24.3	43.7	<60, N.G.

Results of Uniaxial Load Test on Jet Grouted Coring Specimens												
Row	BH NO.		Depth (m)	Imp. Level	Construction Date	Test Date	Strata Type	Age (day)	Per. Of C. S. * (kg/cm ²)	C. S. (kg/cm ²)	Modified C. S. (kg/cm ²)	Description
4	11	L06-01	3.30-3.45	Level 1	93/07/27	93/10/10	SP	73	96.0%	55.2	57.5	<60, N.G.
	12		5.80-5.91	Level 2	93/07/27	93/10/03	SP	66	96.1%	15.8	16.4	<60, N.G.
5	13	L07-10	2.10-2.21	Level 2	93/08/01	93/10/03	SP	62	93.1%	43.4	46.6	<60, N.G.
	14		4.92-5.00	Level 3	93/08/01	93/10/03	SP & SM	62	95.0%	74.2	78.1	>60, OK.
	15		6.80-6.91	Level 3	93/08/01	93/10/03	SC & SM	62	95.0%	63.1	66.4	>60, OK.
6	16	L10-03	3.30-3.41	Level 3	93/07/27	93/10/03	SP	66	96.1%	59.2	61.6	>60, OK.
	17		3.50-3.61	Level 3	93/07/27	93/10/03	SP	66	96.1%	63.1	65.7	>60, OK.
7	18	L12-06	2.80-2.91	Level 3	93/08/27	93/10/03	SP & SW	36	88.0%	43.4	49.3	<60, N.G.
	19		5.79-5.90	Level 4	93/08/27	93/10/03	SP	36	89.2%	11.8	13.2	<60, N.G.
	20		7.00-7.11	Level 1	93/08/27	93/10/03	SP & SM	36	87.5%	59.2	67.7	>60, OK.
	21		8.85-9.00	Level 3	93/08/27	93/10/01	SP & SM	34	87.5%	78.9	90.2	>60, OK.
8	22	L10-19	3.10-3.25	Level 3	93/08/11	93/10/10	SM	59	94.0%	59.2	63.0	>60, OK.
	23		2.80-2.93	Level 3	93/08/11	93/10/10	SP	59	94.0%	42.9	45.6	<60, N.G.
9	24	L09-16	4.40-4.55	Level 2	93/08/09	93/10/10	GP	61	96.0%	59.2	61.7	>60, OK.
	25		3.30-3.40	Level 1	93/08/09	93/10/10	SM	61	94.0%	34.0	36.2	<60, N.G.
	26		1.80-1.95	Level 2	93/08/09	93/10/10	SP	61	94.0%	66.3	70.5	>60, OK.
10	27	L08-17	1.60-1.75	Level 1	93/08/06	93/10/10	SP	64	95.0%	26.7	28.1	<60, N.G.

* C.S.: Compression Strength



شکل ۱۱. گیرش ستون‌های بت‌گروت با توجه به نوع خاک. ۱. ماسه شن‌دار ۲. ماسه ۳. ماسه سیلتی ۴-سیلت ماسه‌ای ۵-سیلت ۶-سیلت رس دار ۷-رس سیلتی ۸-رس [۸]

جدول ۶ با در نظر گرفتن نتایج آزمایش‌های تک‌محوری و روند تعیین معیار وضعیت بهسازی که یوشیتاکه [۷] پیشنهاد کرده است یک ارزیابی از شرایط بهسازی بستر در پروژه بررسی شده ارائه می‌دهد

جدول ۶. ارزیابی بهسازی صورت گرفته

BH	Primary Designed Strength (kg/cm ²)	Level 1 & 2		Level 3		Level 4, 5 & 6		ALL	Evaluation
		Ci 1,2	Strength, q _u (kg/cm ²)	Ci 3	Strength, q _u (kg/cm ²)	Ci 4, 5, 6	Strength, q _u (kg/cm ²)		
L01-18	60	41.7%	61.9	33.3%	30.95	25.0%	0	36.1	<60**, N.G.
L03-04	60	33.3%	Min: 55.9 Max: 70.5 AVG. =63.2	58.3%	Min: 41.7 Max: 56.4 AVG. =49.05	8.3%	0	49.7	<60, N.G.
L04-15	60	33.3%	113.8	50.0%	Min: 43.7 Max: 70.1 AVG. =56.9	16.7%	0	66.4	>60, OK.
L06-01	60	33.3%	16.4	0.0%	8.2	66.7%	0	5.5	<60, N.G.
L07-10	60	11.1%	46.6	55.6%	Min: 66.4 Max: 78.1 AVG. =72.25	33.3%	0	45.3	<60, N.G.
L10-03	60	10.0%	127.3	20.0%	Min: 61.6 Max: 65.7 AVG. =63.65	70.0%	0	25.3	<60, N.G.
L12-06	60	18.2%	67.7	27.3%	Min: 49.3 Max: 90.2 AVG. =69.75	54.5%	0	31.3	<60, N.G.

* Ci نرخ بهسازی است که از رابطه (۴) به دست می‌آید.

** مقاومت تک‌محوری مورد نیاز بر اساس طراحی

با توجه به نتایج به‌دست‌آمده از جدول ۶ مشاهده می‌شود که وضعیت بهسازی بستر پروژه بررسی شده، پس از عملیات بت‌گروتینگ مطلوب نیست، از این‌رو، مقاومت در نظر گرفته‌شده برای ستون‌های بت‌گروت که بیش‌تر از حد به‌دست‌آمده است، لازم است کاهش یابد و با توجه به ستون‌های اجراشده و منظور کردن مقاومت کاهش‌یافته‌ی جدید برای آن‌ها طرح موجود مورد تجدیدنظر قرار گیرد و سپس اجرا شود. مقاومت کاهش‌یافته با توجه به میانگین مقاومت‌های تک‌محوری حاصل 40 kg/cm^2 در نظر گرفته شد و قطر ستون‌ها نیز با توجه به مشاهدات میدانی از ۱ متر به ۸۰ سانتی‌متر کاهش یافت.

ظرفیت سازه‌ای هر یک از ستون‌های بت‌گروت با فرض ضریب اطمینان $2/5$ [۹] و [۱۰] مطابق این رابطه به‌دست می‌آید:

$$F_{Structure} = A \times q_u / F.S. = (\pi \times 0.8^2) / 4 \times 400 / 2.5 = 80.4 \text{ ton}$$

که در آن:

$F_{Structure}$: ظرفیت باربری سازه‌ای ستون بت‌گروت،

A : سطح مقطع ستون بت‌گروت،

q_u : مقاومت تک‌محوری ستون بت‌گروت، و

$F.S$: ضریب اطمینان هستند.

۲. محاسبه ظرفیت باربری ژئوتکنیکی

محاسبه ظرفیت باربری ستون‌های بت‌گروت با توجه با اصطکاک جداره و باربری نوک

ستون تعیین می‌شود.

الف) ظرفیت باربری جداره

مطابق نتایج حاصل از پژوهش‌های ژئوتکنیک لایه ضعیف خاک ماسه و لجنی تا تراز ۱۲-

زیر فونداسیون ادامه دارد از این‌رو عمق ستون‌های بت‌گروت برای رسیدن به بستر مناسب ۱۲

متر در نظر گرفته شده است. با توجه به لایه‌بندی خاک ۷ متر از طول ستون در لایه‌های

ماسه‌ای و ۵ متر از طول آن در لایه‌های لجنی قرار دارد که ظرفیت باربری جداره را می‌توان

مطابق روابط (۵) و (۶) محاسبه کرد.

در ماسه:

$$F_{Geo-surface} = \pi \times D \times L \times q_s / F.S. = \pi \times 0.8 \times 7 \times 12 / 2.5 = 84.4 \text{ ton}$$

در رس و لیجن:

$$F_{Geo-surface} = \pi \times D \times L \times q_s / F.S. = \pi \times 0.8 \times 5 \times 8 / 2.5 = 40.2 \text{ ton}$$

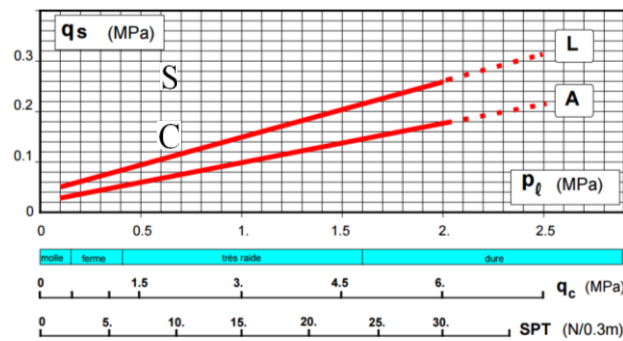
که در آن:

$F_{Geo-surface}$: ظرفیت باربری جداره ستون بت گروت

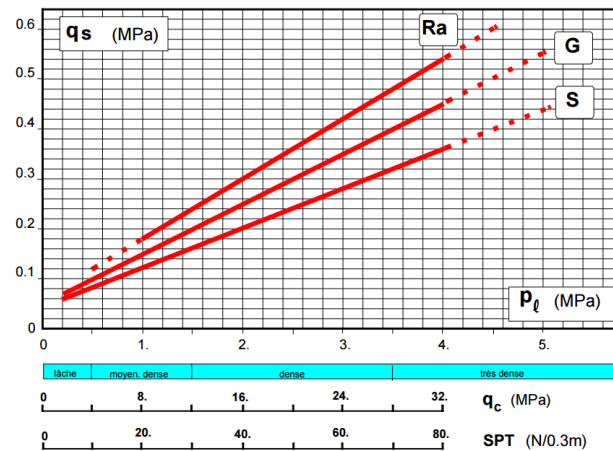
D: قطر ستون بت گروت

L: طول ستون بت گروت در لایه موردنظر

q_s : چسبندگی بین جدار و خاک اطراف که از نمودارهای ارائه شده بوسطامانته [۱۱] به دست می‌آید.



شکل ۱۲. محاسبه q_s برای سیلت و رس [۱۲]



شکل ۱۳. محاسبه q_s برای ماسه، شن و سنگ‌های دگرگونی [۱۱]

ب) ظرفیت باربری نوک

ظرفیت باربری نوک ستون را می‌توان با استفاده از روابطی که اونیل و ریز [۱۲] ارائه کرده‌اند مطابق زیر محاسبه کرد:

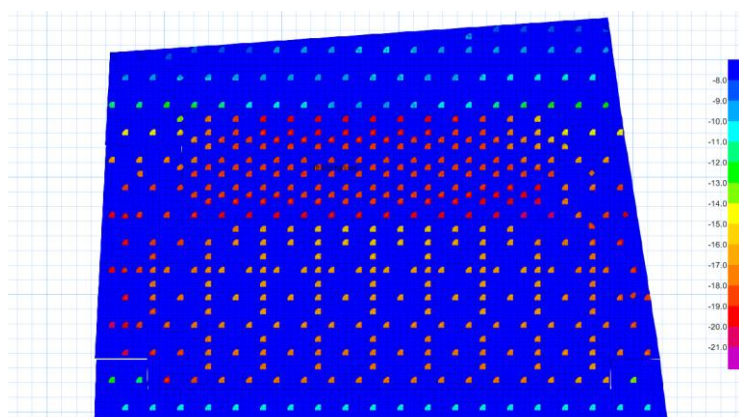
$$F_{Geo-toe} = (\pi \times D^2/4) \times 5.75N_{60}/F.S. = (\pi \times 0.8^2/4) \times 5.75 \times 30/2.5 \\ = 34.7 \text{ ton}$$

که در آن:

$F_{Geo-toe}$: ظرفیت باربری نوک ستون جت‌گروت

N_{60} : میانگین عدد SPT در فاصله بین نوک شمع و ۲D زیر نوک شمع

با توجه به روابط 00 ظرفیت باربری هر ستون برابر ۸۰ تن در نظر گرفته شد و طرح بر اساس نتایج جدید مطابق شکل ۱۴ اصلاح شد



شکل ۱۴. پلان جانمایی نهایی ستون‌های جت‌گروتینگ در طرح اصلاح شده (kg/cm^2)

نتیجه‌گیری

نظر به نتایج به‌دست‌آمده از بازبینی ابعاد ستون‌ها و هم‌چنین نتایج حاصل از شکست مغزه‌های به‌دست‌آمده از ستون‌های جت‌گروت در پروژه بررسی شده، این موارد به‌منظور بهره‌برداری کارشناسان و محققان در طراحی و پژوهش‌های آتی پیشنهاد می‌شود:

الف) چنان‌که اکثر آیین‌نامه‌ها و پژوهش‌های دیگر توصیه کرده‌اند، برای حصول اطمینان از فرضیات طراحی، مغزه‌گیری از ستون‌های جت‌گروت و کنترل قطر و مقاومت تک‌محوری مخلوط خاک سیمان حاصل ضروری است. برای ارزیابی و نتیجه‌گیری از وضعیت بهسازی، می‌توان از معیارهای موجود و موارد ارائه‌شده در این مقاله استفاده کرد.

ب) میانگین قطر ستون‌های جت‌گروت در ماسه غیراشباع با میانگین عدد نفوذ استاندارد ۲۰ تحت تزریق با فشار ۴۵۰ بار به‌روش تک‌سیالی و چگالی دوغاب ۱۶۰۰ گرم بر لیتر و سرعت چرخش و بالا آمدن نازل به‌ترتیب برابر نیم‌دور بر ثانیه و ۴ سانتی‌متر در هر ۸ ثانیه (۴-۸-۴) برابر ۱ متر است و میانگین قطر ستون‌ها در ماسه سست با میانگین عدد SPT ۱۲ در شرایط تزریق مشابه در زیر تراز آب زیرزمینی (خاک اشباع) حدود ۸۰ سانتی‌متر به‌دست می‌آید.

ج) مقاومت تک‌محوری مغزه‌های به‌دست‌آمده از ستون‌های جت‌گروت در خاک ماسه‌ای سست اشباع (زیر تراز آب زیرزمینی) به‌طور متوسط برابر 40 kg/cm^2 به‌دست آمد که با توجه به اعمال ضریب اطمینان ژئوتکنیکی و سازه‌ای و در نظر گرفتن قطر ۸۰ سانتی‌متر برای ستون‌ها، ظرفیت باربری هر ستون برابر ۸۰ تن به‌دست آمد و بر مبنای آن تصحیحات لازم در طرح اولیه انجام شد.

د) نتایج به‌دست‌آمده نشان می‌دهند که با توجه به زمان اجرای کوتاه نسبت به حجم عملیات بهسازی، روش جت‌گروتینگ روشی مناسب و اقتصادی در زمین‌های ماسه‌ای اشباع برای تأمین ظرفیت باربری موردنیاز است و روش نرخ بهسازی در ارزیابی مقاومت تک‌محوری مغزه‌های استخراجی از خاک بهسازی شده و تصحیح ظرفیت باربری ستون‌های جت‌گروت کارایی مناسبی از خود نشان داده است.

ه) با توجه به این‌که نتایج حاصل در غیاب هرگونه اثر شرایط خورنده (سولفات، کلراید و غیره) به‌دست آمده است از این رو، پیشنهاد می‌شود در پژوهش‌های آتی این اثر نیز بررسی شود.

منابع

1. Miki G. "Chemical stabilization of sandy soils by grouting in Japan", Proceedings of the 8th ICSMFE, Moscow, Russia, (June 1973) 395-405
2. Nakanishi W. "Method for Forming an Underground Wall Comprising a Plurality of Columns in the Earth and Soil Formation, U.S. Patent 3,800,544 (1974) 8 .
3. Xanthakos P., Abramson L. W., Bruce D. A., "Ground Control and Improvement", New York: John Wiley & Sons, Inc.(1994) 670 .
4. Yahiro T., Yoshida H., "Induction grouting method utilizing high-speed water jet", Proceedings of the 8th ICSMFE, Moscow, Russia, (June 1973). 402–404.
5. Yahiro T., Yoshida H., Nishi K., "Soil improvement utilizing a high-speed waterjet and air jet. Proceedings of the 6th International Symposium on Water Jet Technology, Cambridge, United Kingdom, Paper J62, August 30-31 (1974) 397-428.
6. Croce P., Flora A., Modoni G., " jet grouting technology, design and control", London New York: CRC Press, (2014) 302.
7. Yoshitake I., Mitsui T., Yoshikawa T., Ikeda A., Nakagawa K., "An evaluation method of ground improvement by jet grouting", Proceedings of the Japan Society of Civil Engineers 735 (2003) 215-220.
8. Sližytė D., Dagys A., Medzvieckas J., Milvydas V., "Using of jet grouting piles reinforced with central bars for low retaining walls", The 10 th International Conference on Modern Building Materials, Structures and Techniques (2010).

9. DIN 4093, "Design of ground improvement: Jet grouting, deep mixing, or grouting. Standard of the Deutsches Institut für Normung", 2012 ed.: Düsseldorf, Germany (2012) 17.
10. JJGA. "Jet Grouting Technology: JSG Method, Column Jet Grouting Method", Technical Information of the Japanese Jet Grouting Association, 13th ed. (English translation), October (2005) 80.
11. Bustamante M. "Les colonnes de jet grouting. Report of the Seminar: Pathologies des Sols et des Foundations", <http://www.keller-france.com/rechercheet-developpement/theses-et-publications>: 6 p [in French] (2002).
12. FHWA-NHI-10-016. O'Neill M. W., Reese L. C., Drilled shafts: Construction procedures and design methods" (May 2010).