



اهمیت در نظر گرفتن دانه بندی در انتخاب نوع مصالح پرکننده در ستون های ماسه ای و شنی و خرده سنگی

محمد مهدی پاردسوئی^{*۱}

۱- دانشجوی دکتری، شرکت مهندسی مشاور هندسه پارس، تهران، ایران

چکیده

بهسازی زمین به عنوان یک نیاز مهم در صنعت ساخت و ساز امروز یک روش معمول بهسازی زمین است. تکنیک کاربرد ستون های خرده سنگی و ماسه ای روشی بسیار کارآمد برای بهبود پارامترهای مقاومتی خاک مانند ظرفیت باربری و همچنین کاهش نشست تحکیمی است. کارایی این تکنیک در درجه اول به نوع مواد پرکننده و همچنین تراکم نسبی آن ها بستگی دارد. این تکنیک یک روش جایگزین بسیار مقرون به صرفه برای پروژه هایی می باشد که نیازمند اجرای شمع و فونداسیون عمیق هستند. در کشور ما همچنان در خصوص دانه بندی، خصوصیات مهندسی و میزان تراکم بسته به شرایط پروژه مورد نظر بهسازی، یک رویه واحد و مدون وجود نداشته و عمدتاً بسته به مصالح در دسترس، نوع مصالح مورد استفاده در ستون های خرده سنگی تعیین می گردند. بسته به نوع عملکرد غالب مورد انتظار که می تواند زهکشی و کنترل روان گرایی یا کنترل نشست و یا هر دو این موارد باشد، نوع و دانه بندی مصالح تشکیل دهنده ستون های ماسه ای می تواند تأثیر قابل توجهی در عملکرد آن ها داشته باشد. در صورت وجود لایه های بسیار ضعیف در یک پروژه، پیشنهاد می گردد که از محدوده های دانه بندی درشت دانه تر استفاده گردد. در خصوص ستون های ماسه ای میزان رد شده از الک ۲۰۰ می بایست به ۱۵ درصد و در خصوص ستون های خرده سنگی و شنی به ۵ درصد محدود گردد. یکی دیگر از عوامل تأثیرگذار در انتخاب نوع مصالح پرکننده و همچنین نحوه اجرای ستون ها در پروژه، میزان مقاومت برشی زهکشی نشده خاک و درجه حساسیت آن است که می بایست در بررسی های تحت الارضی اولیه به دقت توسط متخصصین ذی صلاح مورد توجه قرار گیرد.

واژه های کلیدی: ستون شنی، ستون ماسه ای، بهسازی، دانه بندی، مصالح جایگزینی

۱- مقدمه

ایران خط ساحلی بزرگی بیش از ۱۴۰۰ کیلومتر دارد. با توجه به تحولات مناطق ساحلی در سال های گذشته، تعداد زیادی بنادر و صنایع در حال ساخت در مناطق ساحلی هستند. علاوه بر این، در دسترس بودن زمین برای توسعه تجاری، مسکن، صنعتی و حمل و نقل، زیرساخت ها و غیره به ویژه در مناطق شهری محدود است. این امر ناگزیر استفاده از زمین هایی را که دارای قشرهای ضعیف می باشند و در گذشته برای هر گونه ساخت و ساز نامطلوب در نظر گرفته می شدند را ضروری می نماید که این امر باعث به وجود آمدن چالش های زیادی برای مهندسان ژئوتکنیک گردیده است. بسیاری از این مناطق دارای رسوبات ضخیم نرم دریایی با مقاومت برشی بسیار کم و تراکم پذیری بالا هستند. از میان چندین روش موجود برای بهسازی لایه های ضعیف، ستون های شنی، خرده سنگی و ماسه ای تا حد زیادی برای بهسازی پروژه ها مورد استفاده قرار گرفته اند. ستون های خرده سنگی یا ماسه ای در سطح بین المللی به عنوان یک تکنیک موفق،



پایدار و کارآمد برای بهبود ظرفیت باربری و کنترل نشست خاک‌های نرم به کار گرفته شده اند و در بسیاری از موارد به‌عنوان یک جایگزین اقتصادی برای پی‌های عمیق در نظر گرفته می‌شوند. استفاده از ستون‌های ماسه‌ای و خرده‌سنگی به طور گسترده ای برای بهبود ظرفیت حمل بار و کاهش نشست خاک‌های نرم استفاده می‌شود. این تکنیک شامل حفاری سوراخ‌هایی با ابعاد و ترتیب خاص در خاک نرم و پر کردن آنها با قطعات خرده سنگ یا ماسه و یا ترکیبی از این دو مصالح با دانه بندی مشخص است. طراحی ستون سنگی بر اساس تجربیات گذشته و همچنان تجربی است و اظهار نظر قطعی در خصوص عملکرد نهایی آن‌ها نیاز به آزمایشات میدانی قبل از اجرا دارد [4]. امروزه ستون‌های سنگی به دلیل صرفه قابل توجه در هزینه انجام پروژه و کاهش زمانی دوره اجرا که می‌توانند نسبت به راه حل‌هایی نظیر استفاده از شمع‌ها یا تراکم دینامیکی یا جایگزینی معمول ارائه دهند محبوبیت خود را به دست آورده اند. انتخاب نوع و خصوصیات مواد پرکننده نقش عمده‌ای در فرایند طراحی ستون‌های ماسه‌ای یا خرده‌سنگی را بازی می‌کند، زیرا مستقیماً با هزینه و مزایای قابل‌دستیابی مفروضه مرتبط است. سنگ‌های خرد شده در سنگ‌شکن‌ها و همچنین مخلوط‌های کوهی و رودخانه‌ای به طور گسترده‌ای در بسیاری از پروژه‌ها مورد استفاده قرار گرفته است و ثابت شده است که در هنگام استفاده در بهسازی رسوبات نرم، در ایجاد پیشرفت‌های مورد نظر کارآمد است. تا به امروز هیچ‌گونه ضوابط و محدوده مشخصی و مدونی در خصوص مشخصات مهندسی مصالح پرکننده از نظر اندازه ذرات، نوع دانه‌بندی و میزان تراکم نهایی بعد از قرارگیری در ستون‌های خرده‌سنگی و ماسه‌ای با توجه به نوع عملکرد آن‌ها در مفروضات طراحی وجود ندارد و عمده تصمیم‌گیری‌ها در این خصوص با توجه به قضاوت مهندسی انجام می‌گردد. از نقطه نظر عملی، اندازه بهینه ذرات باید طوری انتخاب شود تا پرشدن ستون با درجه تراکم مورد نظر حاصل گردد. پس از بررسی‌های انجام شده توسط [۱-۳] مشخص شده است که طیف وسیعی از نسبت متوسط قطر ذرات سنگ به قطر ستون شامل ۱/۱۰، ۱/۱۲، ۱/۱۳، ۱/۲۰، ۱/۳۰ و ۱/۶۴ در پروژه‌های مختلف مورد استفاده قرار گرفته اند.

در مواردی که مصالح سنگی خرد شده مناسب وجود نداشته باشد و یا محل معادن قرضه مصالح مناسب دور از محل مورد نیاز در پروژه باشند، معمولاً ماسه منبع جایگزین مناسبی می‌تواند باشد. این موضوع در حال حاضر در بخش‌های کویری و بیابانی و یا مناطقی که ملاحظات شدید زیست‌محیطی وجود دارد صادق است. یکی از معایب ماسه پایین بودن زاویه اصطکاک داخلی در مقایسه با ستون‌های خرده‌سنگی است [۴]. در این خصوص در بخش‌های بعدی توضیحات مفصلی داده خواهد شد.

۲- عملکرد ستون‌ها و زهکش‌های ماسه‌ای و خرده‌سنگی

لایه‌های خاک‌های زیرسطحی که مقاومت برشی زهکشی نشده آنها بین 7 تا 50 کیلو پاسکال است یا خاک‌های شنی سست سیلتی یا ماسه‌های رسی نشان دهنده یک لایه بالقوه از توده خاک‌هایی هستند که نیاز به بهسازی توسط ستون‌های خرده‌سنگی یا ماسه‌ای دارند. شرایط زیرسطحی که ستون‌های خرده‌سنگی یا ماسه‌ای به‌طور کلی برای آن مناسب نیستند شامل خاک رس و سیلت حساس (درجه حساسیت بزرگ‌تر از ۴) است که در هنگام اعمال ارتعاش دینامیکی استحکام خود را از دست می‌دهند و همچنین در مواردی که لایه‌هایی با باربری مناسب برای قرارگیری انتهای ستون در زیر لایه‌های ضعیف مورد نظر موجود نیست. عمق بهسازی با ستون‌های خرده‌سنگی یا ماسه‌ای برای پروفیل خاک معین باید به‌گونه‌ای تعیین شود که تنش‌های سربار اعمالی بر این ستون‌ها از طریق لایه‌های سخت زیرین منتقل شود. میانگین بیشترین عمق ستون سنگی انجام شده در ایران در حدود ۱۵ متر است، اگرچه با اصلاح تجهیزات، اعماق بالاتر از 20 متر نیز قابل حصول است. ستون‌های خرده‌سنگی یا ماسه‌ای زمانی مؤثرتر عمل می‌کنند که برای تثبیت سطح وسیع توده خاک استفاده شوند. کاربرد آنها در گروه‌های کوچک زیر پی ساختمان‌های شهری محدود بوده و معمولاً مورد استفاده قرار نمی‌گیرد. مناطق بارگذاری شده بزرگ که شامل بارگذاری یکنواخت مانند زیر خاکریزها، مخازن و سازه‌های صنعتی و غیرصنعتی بزرگ حوزه اصلی کاربرد این روش بهسازی خاک است.



تثبیت خاک‌ها با تراکم به کمک ویبراتور، پر کردن مجدد فضای حاصل با مواد دانه‌ای مناسب و تکرار چندباره عملیات متراکم‌سازی آن‌ها با ویبراتور، اصطلاحاً ستون‌های ویبره‌ای یا به عامیانه ستون‌های شنی نامیده می‌شود. به عبارت دیگر، ستون‌های شنی در جایی ساخته می‌شوند که در خاک نرم با جایگزینی درصد معینی از خاک با سنگ‌دانه، تقویت می‌شود. اصطلاح عامیانه ستون شنی به نظر نگارنده عبارت مناسبی نمی‌باشد و بسته به نوع مصالح پرکننده بهتر است که در صورت استفاده از مصالح سنگی از عبارت ستون‌های خرده‌سنگی و در صورت استفاده از ماسه از عبارت ستون‌های ماسه‌ای و در صورت استفاده از شن عبارت ستون شنی استفاده شود تا به توجه به این نام‌گذاری که بر اساس نوع مصالح پرکننده است، عملکرد ستون‌های اجرا شده توسط دیگر عوامل ذی‌ربط در پروژه مشخص گردد.

در خاک‌های سست رسی که احتمال نشست‌های تحکیمی بعد از ساخت وجود دارد ستون شنی به‌عنوان یک کانال زهکشی عمل می‌کند تا آب منفذی اضافی موجود در زیر خاک را آزاد کند. با جایگزینی بخشی از خاک‌های نرم با مصالح منتخب پرکننده دانه‌ای فشرده، یک مصالح اختلاطی تشکیل می‌شود که متراکم‌تر از خاک در جای اصلاح نشده است. در این حالت ستون‌های خرده‌سنگی و ماسه‌ای به‌عنوان زهکش عمل می‌کنند و زمان وقوع تحکیم اولیه را به میزان قابل توجهی کاهش می‌دهند. به دلیل استحکام سریع نشست، نشست ناشی از خزش نیز در هنگام استفاده از ستون‌های خرده‌سنگی کاهش می‌یابد. دلیل بهبود خاک‌های نرم توسط ستون‌ها و زهکش‌های ماسه‌ای و خرده‌سنگی به دلیل متراکم شدن خاک نرم اطراف در حین نصب خود ستون سنگی و متعاقب آن تسریع فرآیند تحکیم در خاک نرم قبل از بارگذاری نهایی خاک اصلاح شده است [۵-۷]. در خصوص خاک‌های دانه‌ای نیز وجود ستون‌های شنی از پدیده روانگرایی ناشی از زلزله جلوگیری می‌نماید. ستون‌ها و زهکش‌های ماسه‌ای و خرده‌سنگی باعث کاهش فشار منفذی در لایه‌های دانه‌ای در هنگام زلزله می‌شوند و از این رو پتانسیل روانگرایی را کاهش می‌دهند. [۸-۱۰].

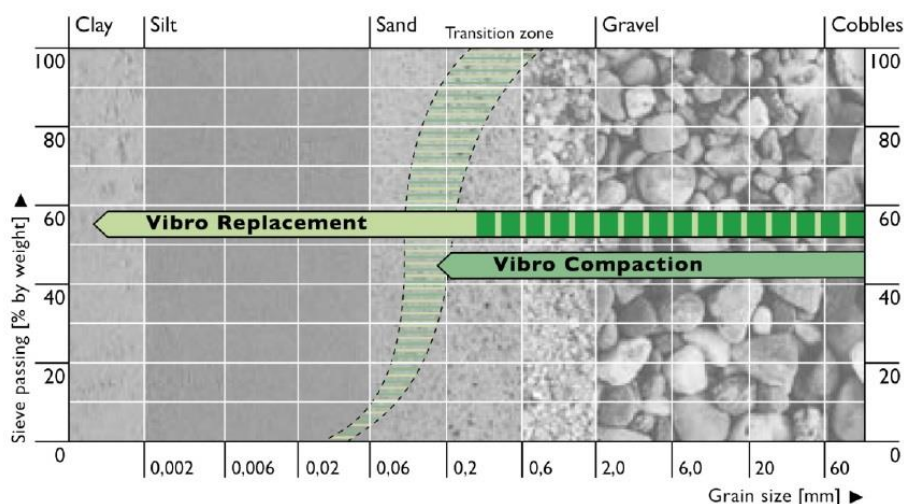
۳- نحوه اجرای ستون‌های خرده‌سنگی و ماسه‌ای در ایران

باتوجه به عدم ورود تکنولوژی‌های جدید در کشور ما، نحوه اجرای ستون‌های خرده‌سنگی و ماسه‌ای در ایران همان روش‌های مورد استفاده در دهه ۶۰ و ۷۰ میلادی است. عمده ستون‌های خرده‌سنگی در ایران به روش جایگزینی اجرا می‌گردند. فرآیند اجرایی را که در آن خاک قرار گرفته در محل ستون توسط دستگاه حفاری خارج می‌شود را اصطلاحاً جایگزینی می‌نامند. در این تکنیک، از یک لوله جداری پوششی که توسط کوبه یا به وسیله ارتعاش دستگاه ویبراتور به درون خاک رانده می‌شود جهت پایدار سازی جداره خاکریز، استفاده می‌شود. سپس توسط مته حفاری مخصوص، خاک داخل لوله پوششی^۱ تخلیه می‌گردد و مصالح مورد نظر به وسیله لودر یا بیل به درون جداره حفاری شده ریخته می‌شود. با بیرون کشیدن لوله متصل به دستگاه ویبراتور در یک بازه زمانی (که بوسیله سعی و خطا به دست می‌آید) قطر بزرگتری در این ستون‌ها (نسبت به قطر غلاف فلزی) حاصل می‌شود و در این حالت قسمتی از مصالح جایگزینی نیز به درون خاک اطراف نفوذ می‌نماید. این ستون‌ها با مهار جانبی ارائه شده توسط خاک اطراف استحکام خود را به دست می‌آورند، بنابراین بسیار ضروری است که مقاومت برشی خاک اطراف با ساخت ستون سنگی کاهش نیابد. از این رو، تکنیک ستون سنگی با روش جایگزینی را تنها می‌توان در خاک رس‌هایی با حساسیت کم به کار برد. این ستون‌ها همچنین به‌عنوان مسیرهای زهکشی برای تسریع نشست‌های تحت بارگذاری عمل می‌کنند. روش یاد شده بیشتر در دهه ۷۰ و ۸۰ میلادی در کشورهایی مثل هند و تایلند مورد استفاده قرار گرفته است [۱۱] که البته با ورود تجهیزات و تکنولوژی‌های نوین منسوخ گردیده است. البته به صورت محدود تجهیزات vibrofloat (شناور سازی ارتعاشی) با تغذیه مصالح تر و خشک نیز وارد شده اند که در این روش مصالح منتخب با استفاده از فشار سیال با مصالح موجود اختلاط گردیده و ساختار بدنه ستون سنگی را به وجود می‌آورند.



۴- ارتباط مصالح پر کننده و خاک در محل در بهسازی خاک

بر اساس نشریه ۵۲۵ با عنوان " راهنمای ارزیابی پتانسیل روانگرایی خاک، پیامدها و روش های کاهش مخاطرات آن " [۱۲] مناسب بودن یک خاک برای انجام روش های تراکم ارتعاشی بیشتر به دانه بندی آن بستگی دارد. همانطور که در شکل ۱ نشان داده شده است خاک هایی که منحنی دانه بندی آنها کاملاً در سمت درشت دانه ناحیه هاشور خورده قرار می گیرد، با استفاده از وسایل ارتعاشی عمقی به آسانی متراکم می شوند. چنانچه منحنی دانه بندی روی ناحیه هاشور خورده بیفتد، به منظور افزایش برخورد میان وسیله ارتعاشی و خاک در حال اصلاح، توصیه می شود برای پر کردن حفرات ایجاد شده در طی عملیات تراکم به جای ماسه از مصالح خرده سنگی استفاده شود. خاک هایی که بخشی از منحنی دانه بندی آنها یا تمام آن در سمت ریزدانه هاشور خورده قرار بگیرد، با روش تراکم ارتعاشی به راحتی متراکم نمی شوند. هر چند می توان این خاک ها را به کمک روش جایگزینی دینامیکی بهسازی کرد.



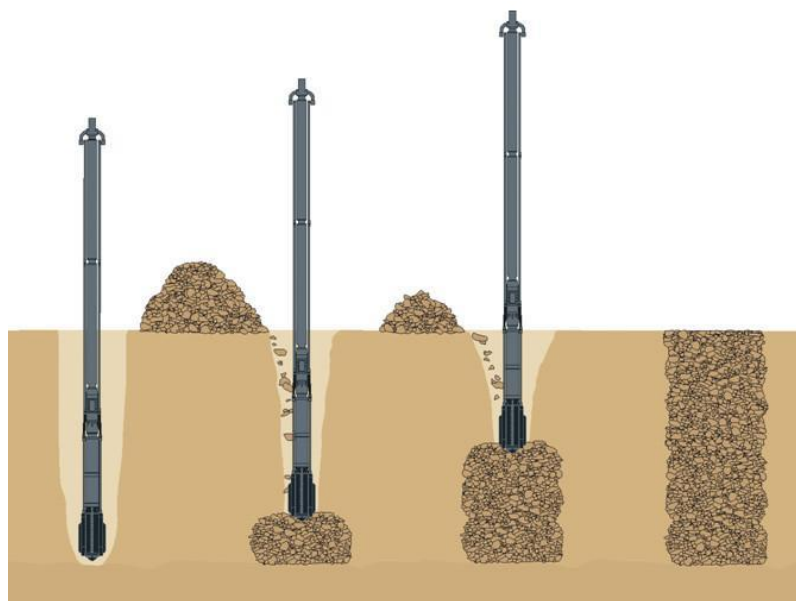
شکل ۱: محدوده انواع خاکهای مناسب برای بهسازی با استفاده از روش های تراکم ارتعاشی و جایجایی ارتعاشی [۱۲]

۵- مصالح مناسب پر کننده جهت روش ارتعاشی

بر اساس نشریه ۵۲۵ [۱۲] یک معیار با عنوان عدد تناسب^۲ معرفی شده است که تابعی از اندازهی قطر ذرات مصالح پرکننده بر اساس رابطه ذیل است:

$$\text{Suitability No.} = 1.7 \sqrt{\frac{3}{(D_{50})^2} + \frac{1}{(D_{20})^2} + \frac{1}{(D_{10})^2}}$$

که در آن D_{50} ، D_{20} ، D_{10} به ترتیب اندازه قطر ذرات متناظر با ۵۰، ۲۰ و ۱۰ درصد عبوری بر حسب میلیمتر می باشند. جدول ۱ معیار ارزیابی مصالح پر کننده را بر اساس نشریه ۵۲۵ نشان می دهد.



شکل ۲: مراحل بهسازی خاک به روش ستون خردده سنگی یا شنی

جدول ۱: معیار ارزیابی مصالح پر کننده

عدد تناسب	۰-۱۰	۱۰-۲۰	۲۰-۳۰	۳۰-۴۰	> ۵۰
رتبه	عالی	خوب	متوسط	ضعیف	نامناسب

۶- دانه بندی مصالح مناسب پر کننده جهت روش زهکش های شمعی

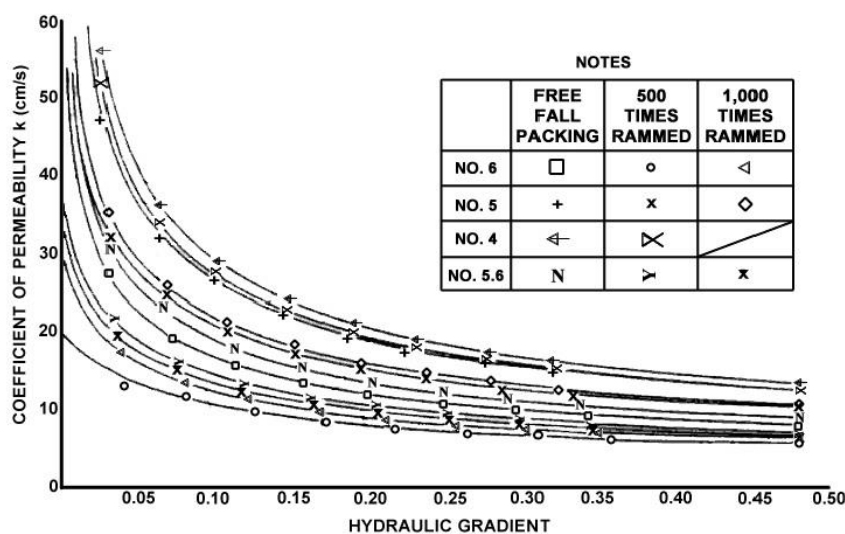
بر اساس نشریه ۵۲۵ روش هایی که از زهکش های شمعی متشکل از شن و سنگریزه استفاده می کنند نیز انواع گوناگونی دارند. یکی از این روش ها که عملکرد زهکشی را با تراکم ترکیب می کند، روش تراکم شنی^۳ است. در این روش، با وجود تراکم، ممکن است خاک طبیعی مجاور زهکش در اثر لرزش های شدید ایجاد شده در طی نصب زهکش به صورت موضعی روانگرا شود. در نتیجه هنگام استفاده از این روش توجه دقیق به عدم انسداد سوراخ های زهکش در طی نصب آن ضروری است. روش های مختلف زهکشی به طور خلاصه در جدول ۲ نشان داده شده اند.



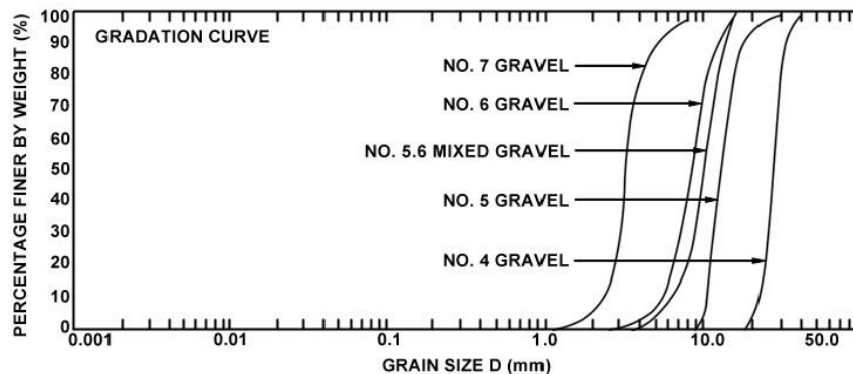
جدول ۲: انواع روش های زهکشی مورد استفاده به منظور بهسازی خاک در برابر روانگرایی

زهکش شمی زهکش دیواری منطقه‌ی زهکشی در اطراف سازه‌ها اتصال عمل‌گر زهکش به سازه‌ها	الف) انواع زهکش با توجه به شکل
زهکش شنی زهکش پلاستیکی	ب) انواع زهکش با توجه به مصالح مورد استفاده
روش متکی بر اثر زهکشی در زهکش روشی که همزمان با نصب زهکش تراکم خاک را نیز افزایش می‌دهد.	ب) انواع زهکش با توجه به روش نصب

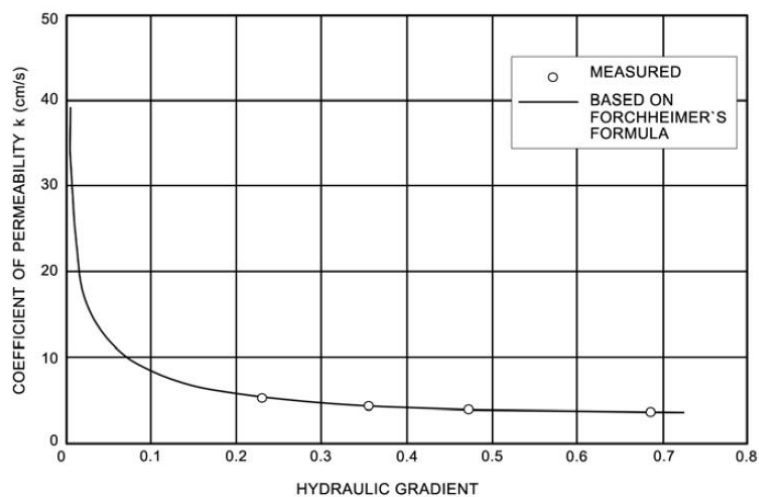
در روش شناورسازی ارتعاشی شن و مصالح خرده سنگی می‌تواند برای شکل‌گیری ستون‌های سنگی مورد استفاده قرار گیرد. این شیوه اجرا به ستون‌های شنی مورد استفاده در روش زهکشی شبیه است. هرچند، احتمال انتقال ماسه به داخل ستون‌های سنگی در طی اجرا زیاد است؛ بنابراین روش شناورسازی ارتعاشی با استفاده از شن و مصالح خرده سنگی تنها خاک زیرین را متراکم می‌کند و به صورت زهکش عمل نمی‌نماید. در صورت وجود سازه‌هایی که نیاز به تأمین ضرایب اطمینان بالا دارند، بهتر است به جای روش زهکشی از دیگر روش‌های بهسازی نظیر جایگزینی با مصالح پرکننده شنی و خرده سنگی استفاده شود. با توجه به این مهم که در این روش، زهکشی مصالح هدف نهایی است در انتخاب مصالح مناسب در این روش ضریب نفوذپذیری و عدم انسداد طی فرایند نصب عامل اصلی در انتخاب مصالح پرکننده است. با توجه به این مهم در طراحی این زهکش‌ها ضریب نفوذپذیری شن و سنگ‌ریزه مورد استفاده در زهکش باید به صورت یک عدد حدودی ۱۰۰۰ برابر خاک طبیعی در محل باشد. جریان نشت به داخل زهکش ساخته شده از شن و سنگ‌ریزه در بسیاری از موارد جریانی آشفته است. از این رو ضریب نفوذپذیری شن و سنگ‌ریزه به گرادیان هیدرولیکی وابسته است. گرادیان هیدرولیکی رابطه نزدیکی با نسبت اضافه فشار آب منفذی دارد به طوری که به عنوان یک تقریب محافظه کارانه در طراحی می‌توان آن را برابر با نسبت اضافه فشار آب منفذی مجاز در نظر گرفت. دانه‌بندی‌های پیشنهادی در شکل شماره (۳-ب) نشان داده شده است. مقصود ۵۰۰ و ۱۰۰ در شکل (۳-الف)، تعداد معادل کوبیده شدن با یک وزنه ۴٫۵ کیلوگرمی است. شکل (۳-ج) نمودار دانه‌بندی مخلوط درشت‌دانه شماره ۷ است که در زمانی که احتمال انسداد به خاطر مقادیر بالای ریزدانه زیر الک ۲۰۰ وجود دارد مورد استفاده قرار می‌گیرد.



(الف)



(ب)



(ج)

شکل ۳: (الف) ضریب نفوذپذیری شن و مصالح خرده سنگی در ترازهای مختلف گرادیان هیدرولیکی تحت ریزش سقوط آزاد و ۵۰۰ و ۱۰۰۰ بار کوبیده شدن توسط وزنه ۴,۵ کیلوگرمی (ب) دانه بندی شن و مصالح خرده سنگی مورد آزمایش (ج) ضریب نفوذپذیری مصالح درشت دانه شماره ۷ جهت استفاده در حالت احتمال انسداد [۱۲]

۷- دانه بندی مصالح مناسب پر کننده جهت اجرای ستون های ماسه ای

بر اساس یادداشت فنی REMR-GT-4 ارتش آمریکا [۱۳] شمع های متراکم شده ای ماسه ای را می توان برای بهسازی مکان های دارای لایه های ضعیف و سست به منظور پایداری، جلوگیری از روانگرایی، و کنترل نشست استفاده کرد. طبق این یادداشت فنی استفاده از ستون ماسه ای نسبت به ستون سنگی دارای معایب و مزایایی می باشد از مزایای آن می توان به موارد ذیل اشاره کرد:

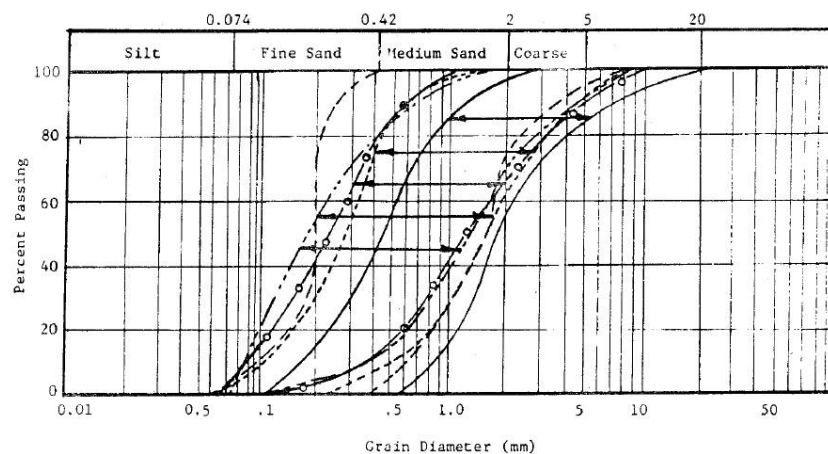
- ماسه به طور قابل توجهی ارزان تر از مصالح خرده سنگی است.
- ساخت ستون های ماسه ای بسیار سریع است.
- به طور معمول در ساخت ستون های ماسه ای از یک غلاف فلزی استفاده می شود که احتمال ریزش حفره ایجاد شده را حذف می نماید.
- احتمال شسته شدگی و فرسایش خاک اطراف به درون ستون ماسه ای کاهش می یابد.



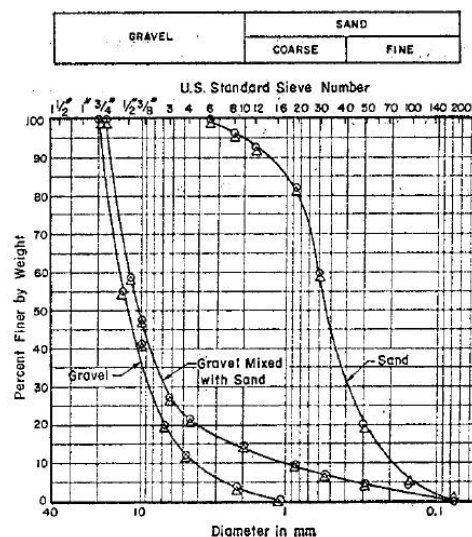
از معایب ستون ماسه‌ای نسبت به ستون سنگی می‌توان به موارد ذیل اشاره کرد:

- مصالح ستون‌های ماسه‌ای زاویه اصطکاک داخلی و مدل الاستیسیته کمتری نسبت به مصالح خرده‌سنگی دارند.
- استفاده از غلاف فلزی در نصب ستون‌های ماسه‌ای باعث دست‌خوردگی شدید در خاک پیرامونی گردیده و تحت‌تأثیر آن نفوذپذیری را به شدت تحت‌تأثیر قرار می‌دهد و در نتیجه عملکرد این ستون‌ها به‌عنوان زهکش بسیار کاهش می‌یابد.
- به علت نفوذپذیری کمتر، این ستون‌ها در مقایسه با مصالح خرده‌سنگی زهکشی کمتری را تحت بارهای زلزله انجام می‌دهند.

در خصوص دانه بندی تحقیقات مختلف نشان داده اند که مشابه ستون‌های خرده‌سنگی، وجود ریزدانه بیش از ۱۵ درصد به شدت باعث کاهش ظرفیت باربری و زهکشی ستون‌های ماسه‌ای می‌گردند [۱۱، ۱۳-۱۵]. همچنین با زیر تر شدن دانه بندی مصالح پر کننده، عملکرد ستون‌های ماسه‌ای بهبود قابل توجهی یافته است [۱۵].



(الف)



(ب)

شکل ۴: (الف) دانه بندی ستون ماسه‌ای مورد استفاده در ۵ مورد پروژه بهسازی در کشور ژاپن [۱۳] (ب) دانه بندی ستون ماسه‌ای مورد استفاده در نمونه های آزمایشی در تایلند [۱۱]



۸- دانه بندی مصالح مناسب پر کننده جهت اجرای ستون های شنی و خرده سنگی

عمده ترین عامل تعیین کننده در انتخاب نوع مصالح در ستون های شنی و خرده سنگی در دسترس بودن مصالح است. معمولاً از یک دانه بندی مصالح ۱۲ تا ۷۵ میلیمتری در ساخت ستون های شنی و خرده سنگی استفاده می شود [۲]. مشابه ستون های ماسه ای، وجود ریزدانه نیز تأثیر بسیار نامطلوبی در عملکرد ستون های شنی و خرده سنگی دارد و در مصالح سازنده ستون های سنگی مقدار ریزدانه باید حداکثر محدود به ۵ درصد گردد. جدول ۳ چهار نوع دانه بندی مصالح پیشنهادی توسط [۱۶] را نشان می دهد.

جدول ۳: دانه بندی مصالح پیشنهادی برای ساخت ستون های شنی و خرده سنگی [۱۶]

Sieve Size (mm)	% Passing			
	Fill Type 1	Fill Type 2	Fill Type 3	Fill Type 4
100	100	—	—	—
88	90-100	—	—	—
75	—	90-100	—	—
63	25-100	—	100	—
50	—	40-90	65-100	100
38	0-60	—	—	—
25	—	—	20-100	2
19	0-10	0-10	10-55	—
13	0-5	0-5	0-5	—

بر اساس پیشنهاد انجمن راه سازی آمریکا [۲] گزینه شماره ۱ و ۲ گزینه های اصلح می باشند. در خصوص مناطق دارای خاک بسیار ضعیف گزینه ۲ و ساخت سریع توصیه می گردد اما در صورت نگرافتن پاسخ مناسب گزینه ۳ باید مورد توجه قرار گیرد. در صورت در دسترس نبودن مصالح با اندازه بیش از ۵۰ میلیتر گزینه ۲ و ۴ پیشنهاد می گردد. بهرحال مصالح حاصل از سنگ شکن با چگالی و مقاومت سایشی و بار نقطه ای قابل قبول بر اساس مشخصات فنی پروژه گزینه بسیار مطلوب تر نسبت به سایر دانه بندی ها به خصوص مخلوط های طبیعی هستند. در مناطقی که در یک محل خاص یک توده بسیار ضعیف خاک وجود دارد بهتر است از یک دانه بندی با محدوده دانه ای درشت تر استفاده گردد.

۹- نتیجه گیری

استفاده از ستون های ماسه ای و ستون های شنی و خرده سنگی یک راهکار مناسب، اقتصادی و کارآمد جهت بهسازی خاک های ضعیف ریزدانه و درشت دانه است. ستون های ماسه ای علی رغم قیمت کمتر و سرعت اجرای بیشتر زاویه اصطکاک داخلی و مدل الاستیسیته کمتری نسبت به مصالح خرده سنگی دارند. استفاده از غلاف فلزی در نصب ستون های ماسه ای باعث دست خوردگی شدید در خاک پیرامونی گردیده و تحت تأثیر آن نفوذ پذیری را به شدت تحت تأثیر قرار می دهد و در نتیجه عملکرد این ستون ها به عنوان زهکش بسیار کاهش می یابد. به علت نفوذ پذیری کمتر، این ستون ها در مقایسه با مصالح خرده سنگی زهکشی کمتری را تحت بارهای زلزله انجام می دهند. بسته به نوع عملکرد مورد انتظار که می تواند زهکشی و کنترل روان گرایی یا کنترل نشست و یا هر دو این موارد باشد، نوع و دانه بندی مصالح تشکیل دهنده ستون های ماسه ای تأثیر قابل توجهی در عملکرد آن ها دارند. در صورت وجود لایه های بسیار ضعیف در یک پروژه، پیشنهاد می گردد که از محدوده های دانه بندی درشت دانه تر استفاده گردد. در خصوص ستون های ماسه ای میزان رد شده از الک ۲۰۰ می بایست به ۵ درصد و در خصوص ستون های خرده سنگی و شنی به ۱۵ درصد محدود گردد. یک دیگر از عوامل تأثیر گذار در انتخاب نوع مصالح پر کننده و همچنین نحوه اجرای ستون ها میزان مقاومت برشی زهکشی نشده خاک و درجه حساسیت آن است که می بایست در بررسی های تحت الارضی اولیه به دقت توسط متخصصین ذی صلاح مورد توجه قرار گیرد. در صورت عدم توجه به



موارد فوق، علی‌رغم تمام مزیت‌های عنوان شده در خصوص ستون‌های ماسه‌ای و خرده‌سنگی نمی‌توان عملکرد مطلوب و مورد انتظاری را در پروژه‌های بهسازی متصور بود.

۱۰- منابع

- [۱] K. Mani, K.J.I.J.o.I.R.i.S. Nigee, Engineering, Technology, A study on ground improvement using stone column technique, 2(11) (2013) 6451-6456.
- [۲] R.D. Barksdale, R.C. Bachus, Design and construction of stone columns, vol. I, Turner-Fairbank Highway Research Center, 1983.
- [۳] N. Rajab, Sand columns stabilized with cement embedded in soft soil, M. Sc. Thesis, University of Technology, Baghdad, Iraq, 2013.
- [۴] N.K. Al Saudi, A.S. Al-Gharbawi, N.A. Rajab, G.J.J.G.S.S.P. Tanyrbergenova, Sand and stone columns in soft soil at different relative densities, 2(62) (2016) 2121-2126.
- [۵] C. Li, X. Lu, W. Wu, G.J.C. Mei, Geotechnics, An analytical solution for consolidation of soils with stone columns and vertical drains by considering the deformation of stone columns, 158 (2023) 105377.
- [۶] X. Lu, C.J.C. Li, Geotechnics, An analytical solution for nonlinear consolidation of composite foundations improved by stone columns and vertical drains, 161 (2023) 105598.
- [۷] S. Ashour, G. Ghataora, I.J.T.G. Jefferson, Behaviour of model stone column subjected to cyclic loading, 35 (2022) 100777.
- [۸] Y.-G. Zhou, K. Liu, Z.-B. Sun, Y.-M.J.S.D. Chen, E. Engineering, Liquefaction mitigation mechanisms of stone column-improved ground by dynamic centrifuge model tests, 150 (20۱۰۶۹۴۶ (۲۱
- [۹] Z. You-xue, W. Rui, Z.J. 工. Jian-min, Numerical investigation on liquefaction mitigation of liquefiable soil improved by stone columns, 36(10) (2019) 152-163.
- [۱۰] P. Chen, W. Lyu, X. Liang, J. Deng, C. Li, Y.J.A.S. Yuan, Multi-Factor Influence analysis on the liquefaction mitigation of stone columns composite foundation, 12(14) (2022) 7308.
- [۱۱] D.T. Bergado, F.L.J.S. Lam, foundations, Full scale load test of granular piles with different densities and different proportions of gravel and sand on soft Bangkok clay, 27(1) (1987) 86-93.
- [۱۲] V.P.o.S. Supervision, T.s. affairs, Guideline for Assessment of Soil Liquefaction Potential, Consequences and Mitigation Methods, in, Vice President of Strategic Supervision Technical system affairs, Islamic Republic of Iran, 1391, pp. 411.
- [۱۳] R.D. Barksdale, R. Barksdale, State of the art for design and construction of sand compaction piles, US Army Engineer Waterways Experiment Station Vicksburg, MS, USA, 1987.
- [۱۴] D. Rengeard, P. Phan, J. Martinez, S. Lambert, Mechanical behavior of fine-grained soil reinforced by sand columns: an experimental laboratory study, ASTM International, 2016.
- [۱۵] Z. Li, J. Wan, K. Huang, W. Chang, Y.J.I.J.o.H. He, M. Transfer, Effects of particle diameter on flow characteristics in sand columns, 104 (2017) 533-536.
- [۱۶] V. Elias, R. Lukas, D. Bruce, J. Collin, R. Berg, Ground Improvement Methods Reference Manual, in, Report No. FHWA NHI-04-001. Federal Highway Administration, July, 2004.