

مروری کوتاه بر آجر زمین تثبیت شده فشرده (CSEB)

Fetra Venny Riza، استاذ مهندسی عمران و محیط زیست دانشگاه تون حسین اون مالزی (UTHM)

دانشکده مهندسی عمران و محیط زیست

دانشگاه تون حسین اون مالزی (UTHM)

پریتمالزی@fetravenny@gmail.com

احمد مجاهد احمد زیدی

دانشکده مهندسی

دانشگاه دفاع ملی مالزی

مالزی

زمین مورد استفاده عموماً زیر خاک است، بنابراین خاک سطحی می تواند برای کشاورزی استفاده شود. ساخت و ساز با مصالح محلی می تواند مردم محلی را استخدام کند و در بحران پایدارتر است. [1-5]

یکی از معایب استفاده از زمین به تنهایی به عنوان مصالح ساختمانی، دوام آن است که به شدت با مقاومت فشاری آن مرتبط است. [6-8] زیرا اکثر خاکها در شرایط طبیعی خود فاقد استحکام، پایداری ابعادی و دوام مورد نیاز برای ساخت و ساز ساختمان هستند. تکنیک افزایش دوام و استحکام طبیعی خاک به عنوان تثبیت خاک تعریف می شود. انواع مختلفی از تثبیت وجود دارد: اول، تثبیت مکانیکی. دومین؛ تثبیت فیزیکی؛ و سوم تثبیت شیمیایی. [9، 2]

چکیده- زمین به عنوان یک مصالح ساختمانی قرن هاست که با گل ساده و کاه آغاز شده و از خشت های آجری خشک شده در آفتاب با استحکام و دوام کم استفاده می شود تا زمانی که به آجر رسی پخته با تولید سریع انبوه در کوره تبدیل شد. در نگرانی فزاینده آگاهی در مورد مصالح ساختمانی پایدار و مسائل زیست محیطی، آجر زمین تثبیت شده فشرده (CSEB) دیدگاهی را نسبت به مصالح ساختمانی کارآمد، کاهش هزینه و سازگار با محیط زیست ارائه می دهد که به طور کلی سهمی در توسعه پایدار دارد. مشخص شد که خواص CSEB می تواند بسیار آسان در مقایسه با سایر مواد مانند بلوک بتنی یا آجر پخته شده معمولی باشد.

کلمات کلیدی- آجر؛ خاک؛ فشرده؛ تثبیت شد.

آ. مقدمه

منابع اطلاعاتی محدود در مورد CSEB در سراسر جهان با انواع مختلف خاک ها و تثبیت کننده ها، همچنین فقدان عملکرد و معیارهای استاندارد در اکثر کشورها و از این رو اتخاذ استانداردها و معیارهای آجر رسی پخته شده معمولی، ما را بر آن داشته تا سهم کمین دیوینا شک CSEB را بیشتر با مصالح به اجتنام مقایسه با خاک خنثی و سبک تر بسازیم. این مقاله به بررسی ویژگی های فیزیکی و مکانیکی CSEB در مقایسه با آجر رسی پخته شده معمولی و بتن در شرایط بارگذاری و شرایط محیطی مختلف می پردازد. استفاده از زمین را به عنوان مصالح ساختمانی افزایش داد.

بخش 3 ترکیب، CSEB انواع خاک و تثبیت کننده مورد استفاده و نسبت مخلوط CSEB را شرح می دهد. بخش 4 عملکرد CSEB را شامل استحکام، چگالی، جذب آب، رطوبت،

انقباض و تورم و سایر خواص مکانیکی دیگر. CSEB چندین مزیت را ارائه کرد. استفاده از مواد محلی را افزایش می دهد و هزینه حمل و نقل را کاهش می دهد زیرا تولید در محل است. مسکن با کیفیت را در دسترس افراد بیشتری قرار می دهد و به جای هزینه برای واردات مواد، اقتصاد محلی ایجاد می کند. روش ساخت سریعتر و آسانتر منجر به نیروی کار ماهر کمتری است که به نفع اقتصاد محلی است. همچنین، تولید، ایجاد سطح بسیار پایین ضایعات و دفع آسان، عدم ایجاد آلودگی مستقیم محیطی در کل، چرخه زندگی. آجر خاکی همچنین توانایی جذب رطوبت جوی را دارد که باعث ایجاد محیطی سالم در داخل ساختمان برای ساکنان آن می شود. این

II. آجر CSEB



آجر را می توان به روش های مختلفی طبقه بندی کرد. استاندارد ASTM آجر را به عنوان آجر ساختمانی (ASTM C 62) آجر روکشی (ASTM C 216) آجر توخالی (ASTM C 652) و آجر روکش نازک (ASTM C 1088) طبقه بندی کرد. [10] از آجر ساختمانی می توان در دیوارهای باربر و غیر باربر و همچنین برای عایق کاری استفاده کرد. آجر را می توان به عنوان خاک رس نیز طبقه بندی کرد

با افزایش سن آجرهای خاکی، میزان جذب کاهش می یابد.

سرعت بالای جذب آب یک نمونه ممکن است باعث تورم کسر خاک رس تثبیت شده و در نتیجه از دست دادن استحکام با گذشت زمان شود. همانطور که توسط واکر [15] مشاهده شد، جذب آب، و همچنین تخلخل، با محتوای رس و کاهش محتوای سیمان افزایش می یابد.

استحکام CSEB را می توان با افزودن الیاف طبیعی افزایش داد تا انعطاف پذیری در کشش را بهبود بخشد. این بهبود با به تأخیر انداختن انتشار ترک کششی پس از تشکیل اولیه و همچنین ترک خوردگی انقباضی است. [16]

از آنجایی که هیچ آزمایش استاندارد برای CSEB وجود ندارد، اکثر محققان مقاومت

فشاری را با استفاده از روش آزمایش مورد استفاده برای آجر سفالی پخته شده و بلوک بنایی بتنی مانند BS 1990، BS EN 772-1، BS 1985، BS 1981، BS 6073-1:1981، BS 1984، ASTM تعیین کردند. فشاری محصور نشده نیاز به تجهیزات گران قیمت دارد و باید در آزمایشگاه انجام شود. از این رو برخی از محققان استفاده از آزمایش فشاری غیرمستقیم (یعنی آزمایش خمشی/مدول گسیختگی/آزمایش خمش سه نقطه‌ای) را پیشنهاد می کنند. این تست های غیرمستقیم ارزیابی ساده، ارزان و سریع مقاومت خمشی آجر در محل را ارائه می دهند. [23، 24] واکر [2، 12] پیشنهاد کرد که از عواملی استفاده شود که مدول گسیختگی معادل یک ششم مقاومت فشاری آن باشد و در آخرین آزمایش خود پیشنهاد کرد که مقاومت فشاری نامحدود پنج برابر مقاومت خمشی است.

بین سیمان، آهک، سیمان-آهک و سیمان-رزین، تثبیت سیمان ترکیبی و رزین کمترین جذب آب را هم در جذب مویرگی و هم در جذب کل نشان می دهد. [6] فریدین و ارل [11] سعی کردند با افزودن یک ماده آبرگیر، جذب آب را کاهش دهند. در این مورد سیلوکسان-پلی متیل هیدروهن-سیلوکسان و با سربراه + خاکستر بادی که بسیار جاذب است ترکیب شد و نتیجه نشان داد که جذب آب با افزودن 0.5% سیلوکسان کمتر از یک چهارم جذب آب سربراه خاکستر بادی بدون افزودنی.

محتوای شن و ماسه در مخلوط ظاهراً می تواند جذب آب و کاهش وزن را کاهش دهد حتی اگر مقاومت فشاری را به طور قابل توجهی تحت تأثیر قرار ندهد. [8] استاندارد مورد استفاده برای تعیین جذب آب ASTM C 140 (جذب کل آب)، BS EN 771-2 و استانداردهای استرالیایی 2733 (نرخ جذب اولیه) است. [15، 22، 26]

محتویات رطوبت بر توسعه مقاومت و دوام مصالح تأثیر می گذارد و تأثیر قابل توجهی بر عملکرد طولانی مدت مواد تثبیت شده خاک دارد به ویژه تأثیری بر چسبندگی با ملات در زمان ساخت دارد. هنگامی که آجر خشک می شود، آب به سرعت از ملات مکیده می شود و از چسبندگی خوب و هیدراتاسیون مناسب سیمان جلوگیری می کند و زمانی که آجر بسیار مرطوب است ملات ها تمایل به شناور شدن روی سطح دارند بدون اینکه چسبندگی مناسبی به دست آورند. [20، 26]

انواع تراکم بر مقدار آب بهینه در مخلوط های تثبیت شده تأثیر می گذارد. تراکم دینامیکی می تواند محتوای آب بهینه را از 12% به 10% با افزایش مقاومت فشاری برای حدود 50% کاهش دهد. بهار [25] محدوده محتوای آب بهینه را بین 10 تا 13 درصد برای تراکم استاتیکی بیان کرد، همانطور که برای تراکم ارتعاشی استاتیکی مقاومت فشاری را با همان مقدار آب برای بار فشاری کم کمی افزایش می دهد. با توجه به اسولا [17] مخلوط خاک و آهک به رطوبت بهینه بالاتری نسبت به مخلوط سیمان خاک نیاز دارد. استانداردها برای تعیین محتوای آب مطابقت دارند مانند BS EN 1289، BS 1924-2 (1990)، ASTM D 558 استانداردهای استرالیایی. [15، 20، 22، 26]

D. انقباض انقباض خشک شدن آجرها در درجه اول توسط شاخص پلاستیسیته و محتوای سیمان کنترل می شود. از دست دادن آب نیز به کوچک شدن کسر خاک رس کمک می کند. برای محتوای مواد معدنی خاک رس کم (شکستگی شاخص زیر 20%) انقباض خشک کردن با افزایش محتوای رس افزایش ثابتی را نشان داد، اما برای شاخص پلاستیسیته بیش از 30% - 25% انقباض خشک شدن به سرعت افزایش یافت، زیرا میزان رس نیز افزایش یافت.

خاک با شاخص پلاستیسیته کمتر از 20 برای تثبیت سیمان با محتوای سیمان 10 درصد مناسب است، و معمولاً از حد انقباض خشک کردن از 0.008 تا 0.10% استفاده می شود. [2، 15، 26]

شن و ماسه به عنوان بخشی از مخلوط، به نظر می رسد تأثیر مهمی در انقباض داشته باشد، اگرچه محتوای ماسه تأثیر قابل توجهی ندارد

روش تراکم نیز تأثیر قابل توجهی بر مقاومت فشاری آجر CSEB دارد. گوتالا و همکاران [8] به این نتیجه رسیدند که با افزایش تنش تراکم از 5 به 20 مگاپاسکال، مقاومت فشاری را تا 70 درصد بهبود می بخشد.

نتیجه گیری او توسط بهار و همکاران [25] تقویت شد، مشاهده کردند که با استفاده از انرژی تراکم دینامیکی، مقاومت فشاری خشک بیش از 50 درصد افزایش می یابد اما برای تراکم ارتعاشی استاتیکی حدود 5 درصد افزایش می یابد.

استحکام آجر و استحکام باند خمشی مشخصه آجر عواملی هستند که استحکام پیوند بین آجر و ملات را در پانل های دیواری ساخته شده از CSEB محدود می کنند. [26]

از این رو، انواع آجرها مانند توپیر، به هم پیوسته یا توخالی و نوع پیوند مانند باند انگلیسی، فلاشینگ یا تله موش نیز نقش مهمی در استحکام خمشی پانل ها دارند. [27]

ب. تراکم معمولاً اکثر محققان دریافته اند که چگالی آجرهای خاکی تثبیت شده فشرده در محدوده 1500 تا 2000 کیلوگرم بر متر مکعب است. چگالی آجر خاک فشرده به طور مداوم با مقاومت فشاری و نیروی فشرده اعمال شده در طول تولید مرتبط است. چگالی خشک تا حد زیادی تابعی از ویژگی های ماسه و سیمان است. چگالی خشک به طور مستقیم با چگالی آجر مرتبط است. چگالی آجر را می توان از طریق روش استاندارد مانند ASTM C 140 و BS 1924-2 (1990) و موارد دیگر تعیین کرد. [25، 26، 23، 20]

ج- جذب آب و رطوبت جذب آب تابعی از میزان رس و سیمان است و معمولاً با استحکام و دوام آجرهای خاکی مرتبط است و بنابراین تعیین میزان جذب آب آجرهای خاکی مهم است. اوتی [20] بیان کرد که آب

از طریق روش تجربی و نظری آجرهای زمین تثبیت شده فشرده در مقایسه با آجرهای رسی پخته شده، رسانایی حرارتی بهتری را نشان دادند.

آهک-GGBS بر اساس: $0.2545 \pm 0.0350 \text{ W m}^{-1} \text{ K}^{-1}$

سیمان-GGBS بر اساس: $0.2612 \pm 0.0350 \text{ W m}^{-1} \text{ K}^{-1}$

آجر رسی پخته: $0.4007 \pm 0.0350 \text{ W m}^{-1} \text{ K}^{-1}$ بهار [2]

اشاره کرد که افزودن محتوای سیمان و شن و ماسه می تواند کمی رسانایی آجر را کاهش دهد. مزیت داشتن هدایت حرارتی پایین می تواند منجر به بهره وری انرژی، کاهش هزینه گرمایش در زمستان و تهویه مطبوع در تابستان و سازگاری با محیط زیست ساختمان شود. آجرهای سفالی پخته شده دارای ارزش رسانایی بالاتری هستند زیرا فرآیند پخت آجرهای سفالی باعث می شود تا خاک رس تا حدی ترکیب شود و یک محصول شیشه ای ایجاد کند تا به محصول استحکام و دوام بدهد. همچنین نتیجه تجزیه کانی رسی اصلی و تشکیل مواد کریستالی جدید و فازهای شیشه ای است.

برای تعیین ارزش حرارتی آجرهای زمین تثبیت شده فشرده می توان از استانداردهای زیر مانند

BS EN 1745 (رسانایی گرمایی و مقاومت حرارتی)، ASTM C 518-91 و ASTM C 1132-89

(مقدار حرارتی) استفاده کرد. [22]

نتیجه گیری

مقاومت فشاری همانطور که توسط [8] Guettala بیان شد، اما رحمان [28] دریافت که می تواند انعطاف پذیری، انقباض خطی و تاب خوردگی را کاهش دهد.

بهار و همکاران [25] گزارش کردند که انقباض در طول 4 روز اول برای آجرهای حاکی تثبیت شده با سیمان به سرعت افزایش می یابد و افزودن شن و ماسه باعث کاهش انقباض می شود زیرا ذرات ماسه با حرکت انقباض مخالفت می کنند. وی همچنین مشاهده کرد که افزودن محتوای سیمان می تواند انقباض را تا 44 درصد برای 10 درصد سیمان اضافه شده کاهش دهد. 6073 BSI و استانداردهای استرالیا 2733 را می توان برای اندازه گیری انقباض خشک کردن استفاده کرد [2، 15].

E. دوام اصل اساسی تثبیت جلوگیری از حملات آب است و اگر بتوان یک ماده بادوام را با کاهش

مقاومت مکانیکی محدود در حالت مرطوب به دست آورد. از چندین آزمایش، دوام مرتبط با محتوای تثبیت کننده، محتوای خاک رس و تنش فشرده سازی است.

اساساً ساختمان مصالح خاک رس تثبیت شده تا زمانی که اشباع نشده باشند قابل دستیابی است. مشکلات زمانی بوجود می آیند که مواد در معرض اشباع طولانی مدت قرار می گیرند و در معرض شرایط آب و هوایی مختلف قرار می گیرند. همچنین مشاهده می شود که وجود مواد ناپایدار احتمالاً به خصوص برای دوام مضر است.

در این مقاله، روشی برای تعیین رسانایی حرارتی آجرهای زمین تثبیت شده فشرده (GGBS) انجام دادیم که در آن اثر می گذارد و باعث سقوط مواد از سطح پانل های دیوار می شود. وی اظهار داشت: نسبت تر به خشک بودن آجرها و به جز برای آجرهای رسی پخته شده، رسانایی حرارتی آجرهای زمین تثبیت شده فشرده در نهایت سبتر، سازگار با محیط زیست، از نظر استحکام، دوام و هدایت حرارتی قابل مقایسه هستند. استفاده از آجرهای حاکی فشاری همچنین زندگی سالم تری را برای ساکنان ساختمانها فراهم می کند. هنوز هم امکانات زیادی برای کاوش بیشتر در این زمینه وجود دارد. [29] Oti مشاهده شد آجرهای ترکیبی ساخته شده از خاک رس، سیمان، آهک و کوره بلند دانه بندی شده زمینی (GGBS) که تا 100 سیکل 24 ساعته انجام و ذوب مکرر قرار گرفتند، نتیجه رضایت بخشی را نشان دادند که در آن تنها حداکثر 1.9% کاهش وزن در پایان داشت. از سیکل های 100. معاینه پس از آزمایش نشان داد که هیچ گونه آسیبی وجود ندارد.

داده های حاصل از کارهای مرتبط نشان داد که میانگین مقاومت فشاری اشباع CSEB 35

درصد کمتر از میانگین مقاومت فشاری خشک آن است. میانگین چگالی CSEB تقریباً معادل آجر معمولی است. همچنین نشان داده شده است که آجر حاکی فشرده دوام قابل مقایسه ای با آجرهای

زمین پخته شده. نتایج این آزمایشها نشان می دهد که رسانایی حرارتی آجرهای زمین تثبیت شده فشرده (GGBS) (ASTM C 518-91) با آجرهای رسی پخته شده (ASTM C 1132-89) و آجرهای سیمانی (ASTM C 1132-89) قابل مقایسه است. [29] Weisz et al (آزمایش قطره آب)، در مقایسه با شرایط طبیعی بسیار شدید هستند، با این حال، به طور کلی، مواد رسی هنوز پتانسیل آسیب رساندن به رطوبت بالا، چرخه یخ/ذوب را دارند. و فرسایش سطحی ناشی از باران ناشی از باد به عنوان کانی رسی تمایل به اختلال در عملکرد سیمان دارد. [15، 20، 22، 26]

[2، 8، 12،

تحقیق انجام شده بر مزایای استفاده از CSEB برای زندگی بهتر تاکید دارد. از آنجایی که مصالح ساختمانی سالم تر و کاهش هزینه را نه تنها در تولید بلکه در هزینه خدمات نیز ترویج می کند. اگرچه پتانسیل اقتصادی ممکن است بیشتر به جای دلایل اکولوژیکی جذب شود، تولید در مقیاس کامل آجرهای حاکی تثبیت شده فشرده نشان داده است که این نوع مصالح ساختمانی پتانسیل زیادی در آینده برای ساخت مسکن با هزینه کم تا متوسط دارد و به توسعه پایدار کمک می کند.

F. ارزش حرارتی

در نگرانی روزافزون آگاهی از انرژی و آگاهی زیست محیطی، آسایش حرارتی در مصالح ساختمانی جنبه مهمی است که امروزه توجه زیادی را به خود جلب می کند، زیرا قوانین ساختمانی امروزه بیشتر بر عملکرد حرارتی ساختمانها در مقایسه با گذشته تاکید دارند. به عنوان یک مصالح ساختمانی، آجر دارای هدایت حرارتی بسیار عالی است. اوتی [22] مشاهده کرد که هدایت حرارتی تابعی از چگالی مواد و محتوای رطوبت است بنابراین ارزش طراحی برای هدایت حرارتی را می توان تعیین کرد.

تصدیق

نویسندگان مایلند از دانشگاه تون حسین اون، (UTHM) جوهور، مالزی
برای ارائه بورس تحصیلی بین المللی برای دانشجویان تشکر کنند و در نهایت از منابع
تحقیقاتی و کارکنان ارائه شده توسط دانشکده عمران و محیط زیست دانشگاه تون
حسین اون (UTHM) قدرانی کنند.

منابع

زمین شناسی، (3-4) 109 ص. 2009، 230-240.
[22] JE Oti, JM Kinuthia, و J. Bai. "مقادیر حرارتی طراحی برای آجرهای سفالی پخته نشده"، مواد و طراحی، (1) 31 ص. P. Walker، و 104-112، 2009 [23] JC Morel، A. Pkla، و بلوک های زمین فشرده"، ساخت و ساز و مصالح ساختمانی، (2) 21 ص. JC Morel [24] 303-309، 2005 و A. Pkla، مدلی برای اندازه گیری مقاومت فشاری بلوک های زمین فشرده با آزمایش خمشی 3 نقطه"، ساخت و ساز و مصالح ساختمانی، (5) 16 ص. R. Bahar، M. Benazzoug، and S. Kenai، [25] 302-310، 2002 "عملکرد خاک تثبیت شده با سیمان فشرده"، کامپوزیت های سیمان و بتن، (7) 26 ص. Journal of Materials in Civil Engineering، 11(3): p. 249-256، 1999 [27] C. Jayasinghe، و 811-820، 2004 [26] PJ Walker، "Bond Characteristic of Earth Block Masonry"، RS Mallawaarachchi "استحکام خمشی مصالح بنایی زمین تثبیت شده فشرده"، مواد و طراحی، (9) 30 ص. MA Rahman [28] 3859-3868، 2009 "خواص آجرهای مخلوط خاکستر خاکستر شن و ماسه برنج، مجله بین المللی کامپوزیت های سیمانی و بتن سبک، (2) 9 ص. 105-108، 1987

Guidelines"، Berkshire: Construction Research Communications Limited، 2008 PJ Walker،
انقباض های انقباض [1] T. Morton، "Earth Masonry Design and Construction"
بلوک های خاک تثبیت شده با سیمان"، کامپوزیت های سیمانی و بتن، (4) 17 پ. BV Venkatarama Reddy،
[3] 301-310، 1995 و KS Jagadish، "انرژی تجسم یافته مواد و فناوری های ساختمانی رایج و جایگزین"، انرژی و ساختمان ها، (2) 35 ص. 129-137، 2003

BV Venkatarama Reddy، [4] و P. Prasanna Kumar، "انرژی تجسم یافته در دیوارهای خاکی تثبیت شده با سیمان"، انرژی و ساختمان ها، (3) 42 ص. JC Morel، 2009 380-385، "ساخت خانه ها با مصالح محلی: ابزاری برای کاهش شدید اثرات زیست محیطی ساخت و ساز"، ساختمان و محیط زیست، (6) 36 ص. A. Guettala، A. Abibsi، [6] 1119-1126، 2001 و H. Houari، "مطالعه دوام بتن زمین تثبیت شده تحت شرایط آزمایشگاهی و شرایط آب و هوایی"، ساخت و ساز و مصالح ساختمانی، (3) 20 ص. 119-127، 2006

KA Heathcote، [7] "دوام ساختمانهای دیوارهای خاکی"، ساخت و ساز و مصالح ساختمانی، (3) 9 ص. Courier du Savoir، 02: p. 61-66، 2002 [9] N. Billong، UC Melo، F. Louvet، D. Njopwouo، Guettala، H. Houari، B. Mezghiche، R. Chebili، "Durability of lime stabilized ground blocks"، [8] 185-189، 1995 و A. A. "خواص خاک لاتریتی فشرده تثبیت شده با چسباننده رسی-آهکی سوخته: اثر اجزای مخلوط"، ساخت و ساز و مصالح ساختمانی، (6) 23 ص. RC Jaffe، [10] 2457-2460، 2008 "پاسخ فوری ماسونری"، نیویورک: مک گراو-هیل

Companies, Inc, 2004

K. Freidin [11] و E. Erell، "آجرهای ساخته شده از خاکستر بادی زغال سنگ و سرباره، پخته شده در هوای آزاد"، سیمان و کامپوزیت های بتن، (4) 17 ص. 289-300، 1995

[12] پی جی واکر، "ویژگی های مقاومت و فرسایش بلوک های زمین و سنگ تراشی بلوک های زمین"، مجله مواد در مهندسی عمران، (5) 16 ص. CRAterre، [13] 497-506، 2004 "اصول بلوک های زمین فشرده"، اشپورن، آلمان آلمان: Centrum Entwicklungstechnologien، 1991 [14] 14 AYB Anifowose، تثبیت خاک های لاتریتی به عنوان ماده خام برای بلوک های ساختمانی " زمین شناسی مهندسی و محیط زیست، (5) 151-157، 2000

[15] پی جی واکر و تی استیس، "خواص برخی از بلوک ها و ملات های زمین فشرده تثبیت شده با سیمان"، مواد و سازه ها، (30) 30، Mat4riaux et Constructions، 1996، 545-551، نوامبر 1997 [16] A. مصباح، [16] 95-98، 2004 "توسعه آزمایش کشش مستقیم برای بلوک های زمین فشرده تقویت شده با الیاف طبیعی"، مجله مواد در مهندسی عمران، (1) 16 ص.

DOA Osula، [17] "ارزیابی مقایسه ای اصلاح سیمان و آهک لاتریت"، زمین شناسی مهندسی، (1) 42 ص. NO Attoh-Okine، [18] 71-81، 1996 "تصفیه با آهک خاکها و شنهای لاتریت -بازبینی شده"، ساخت و ساز و مصالح ساختمانی، (5) 9 ص. FG Bell، [19] 283-287، 1995 "تثبیت آهک مواد معدنی رس و خاک"، زمین شناسی مهندسی، (4) 42 ص. JE Oti، JM Kinuthia، [20] 223-237، 1996 و J. Bai، "خواص مهندسی آجرهای بنایی سفالی پخته نشده"، زمین شناسی مهندسی، (3-4) 107 ص. 130-139

2009

J. Bai، و [21] JE Oti، JM Kinuthia، "مقاومت فشاری و تحلیل ریزساختاری آجرهای بنایی سفالی پخته نشده"، مهندسی