ارزیابی رفتار مقاومت فشاری بتن سبک سازهای متشکل از پرلیت، لیکا، الیاف فلزی و میکروسیلیس

حسین شاددل^{*} کارشناس ارشد سازه، واحد اهر، دانشگاه آزاد اسلامی، اهر، ایران میلاد خیری قوجه بیگلو کارشناس ارشد سازه هیدرولیکی، واحد پارسآباد مغان، دانشگاه آزاد اسلامی، پارسآباد، ایران عبدالله عنایتی تکله کارشناس ارشد سازه، واحد گرمی، دانشگاه آزاد اسلامی، گرمی، ایران h.shaddel1234@gmail.com تاریخ دریافت: ۱۳۹۷/۰۵/۰۲ تاریخ پذیرش نهایی: ۱۳۹۷/۰۶/۲۰

چکیدہ:

با توجه به این که وزن سازه باعث افزایش نیروهای وارده به خصوص نیروهای جانبی مثل زلزله میباشد، پس به این دلیل هر قدر بتوانیم در مسیر سبک سازی ساختمان گام برداریم همان قدر توانستهایم در برابر نیروی زلزله وارد بر سازه مقاوم باشیم. از آنجا که یکی از روشهای تولید بتن سبک استفاده از دانههای سبک میباشد و با توجه به نقش این دانهها در مقاومت بتن، ارائه طرح اختلاط بهینه برای بتنهای سبکدانه اهمیت دارد. نتایج حاصل از آزمایشها بر روی ۱۴۰ نمونه، نشان از دستیابی به بتن سبک سازهای طبق استاندارد ASTM C330 که حداکثر وزن مخصوص بتن سبک سازهای را به ۱۸۵۰kg/m³ و حداقل مقاومت فشاری بتن سبک سازهای را به محاور می کند نشان میدهد. میتوان با استفاده از پوزولانهای با ذرات ریزتر و با تغییر در طرح اختلاط، وزن مخصوص و مقاومت فشاری نمونهها را به طور صددرصد به حد تعریف شده طبق استاندارد ASTM C330 رساند. کلید واژگان: پوزولان، بتن سبک، مقاومت فشاری، طرح اختلاط. امروزه از پوزولانها در بتن به شکل گستردهای استفاده می شود. پوزولان در واقع مادهای طبیعی یا مصنوعی است که حاوی سیلیس فعال میباشد. مهمترین مواد پوزولانی مورد استفاده عبارتند از دوده سیلیسی (Silica fume) و خاکستربادی (Fly ash) که به صورت عمده و رده بندی شده مورد استفاده قرار می گیرند. از این مواد بیشتر برای ارتقای خصوصیات مقاومتی و دوام بتن استفاده می شود. به خاطر ریزتر بودن اندازه ذرات دوده سیلیسی، این ماده نسبت به خاکستربادی واکنش زایی بیشتری دارد. محققان بسیاری اثر استفاده از سبکدانه های طبیعی و مصنوعی و پوزولان ها را در خصوصیات بتن بررسی کردهاند. اما با تنوع نسبتا زياد سبكدانهها و اينكه اكثر تحقيقات صورت پذيرفته نشان از عدم دستیابی مطمئن به بتن های سبکدانه سازهای با استفاده از سبک دانههای موجود داخل کشور دارند، نیاز به تحقیق بیشتر در مورد بتنهای سبکدانه سازهای و تاثیر پوزولانها بر این بتنها احساس می شود. به همین دلیل در این تحقیق به تاثیر مقایسه ای میکروسیلیس و خاکستربادی با استفاده از سبکدانههای پرلیت، لیکا و اسکوریا در تهیه بتن سبک سازهای پرداخته شد.

واکنش های بین سیمان و آب، دلیل اولیه گیرش بتن است و بنا به دلایل مختلف از جمله وجود سنگدانهها، زمان گیرش بتن با زمان گیرش سیمانی که بتن با آن ساخته می شود، هماهنگی ندارد. پدیدههای سفت شدن، گیرش و سخت شدن، نمودهای فیزیکی واکنشهای پیش رونده هیدراسیون سیمان است (مهتا،' ۱۹۹۳) [۱]. اگرچه پدیده گیرش مرتبط با خاصیت بتن تازه است لیکن در خواص بتن سخت شده از جمله مقاومت و دوام نمى تواند بى تاثير باشد. بتن معمولی، که از سیمان پرتلند و سنگدانه های طبیعی ساخته می شود، دارای نقاط ضعفی است که تلاش برای کاهش آنها، منجر به نوآوری در ساخت بتنهای با مقاومت بالا شده است.امروزه استفاده از بتن های با مقاومت زیاد در نقاط متفاوت جهان به طور گستردهای افزایش یافته است. برای بالا بردن خواص مهندسی این بتن ها استفاده از مواد معدنی متفاوت رایج گشته است. برای افزایش نسبت مقاومت به وزن بتن، دو راه حل وجود دارد: ۱- استفاده از مصالح با چگالی کم ۲- افزایش مقاومت. استفاده از روش اول در ۷۰ سال گذشته با موفقیت همراه بوده است، به طوری که استفاده از سنگدانه های سبک موجب ساخت بتن

¹ Mehta

سبک با وزن مخصوص ۱۶۰۰ kg/m³ و مقاومت فشاری ۲۵ تا ۴۰ مگاپاسکال شده است و در ساخت آن ها از مواد کاهنده آب (روان كنندهها يا فوق روان كنندهها) و پوزولان ها استفاده مى شود. امروزه فعالیت برای افزایش نسبت مقاومت به وزن بتن، به موارد فوق محدود نمی شود و هنوز تلاش برای ساخت سنگدانه های سبک با مقاومت زیاد به منظور به دست آوردن بتنهای با وزن کم و مقاومت زیاد به طور همزمان ادامه دارد. از فوق روان کنندهها، نه تنها به منظور افزایش مقاومت بتن، بلکه از آن برای تولید بتن روان در ساخت بتنهای حجیم و پر فولاد نیز استفاده می شود. استفاده از فوق روان کننده ها علاوه بر کاهش نسبت آب به سیمان، موجب آن می شود که جداشدگی سنگدانه ها نیز اتفاق نیفتد. این بتنها که دارای کارایی زیادی هستند و بتن روان نیز نامیده می شوند، حتی در هوای گرم نیز به وسایل مکانیکی برای تراکم نیاز ندارند. استفاده از فوق روان کنندهها سبب شده است که بتن، کاربردهای جدیدی پیدا کند (رمضان پور، ۱۳۶۹) [۲]. نوس^۲و همکاران (۲۰۱۵) در رابطه با ارزیابی مقاومت بتن کربناته از طریق اندازه گیری نفوذپدیری هوا و در مورد طرحی بر پایه اجرا و تعیین بتن مقاوم که موثرترین راه بوده و استفاده از آن افزایش یافته است بررسیهایی انجام دادهاند. در هر صورت جهت دستیابی به سختی، مقاومت با مشخصات مربوطه بایستی در محل ارزیابی گردد. این بررسی مى تواند اصلاعات مفيد واقع بينانه اى جهت تخمين خدمت رساني سازه های بتنی جدید ساخته شده را ارائه دهد [۳].

فرخزاد و همکاران (۲۰۱۶) در مورد محدوده دانهبندی مناسب برای ساخت بتن خودتراکم با استفاده از پارامترهای طبقه بندی خاک، مقاله ای ارائه نمودهاند. بدین مضمون که امروزه از بتن خودتراکم به دلیل دارا بودن خواص تازه و سخت شده مناسب، به صورت انبوه در یروژههای عمرانی استفاده می شود [۴]. بر اساس مطالعات صورت گرفته، اضافه کردن سرباره باعث کاهش نرخ تولید گرما می گردد. مادامی که هیدروکسید کلسیم حاصل از واکنشهای سیمانی به مقدار كافى در محيط حضور داشته باشد، سرباره مى تواند به طور مستقل وارد واکنش شده، اما در درصدهای جایگزینی بالای سرباره، واکنشهای پوزولانی به دلیل کمبود هیدروکسید کلسیم به حالت سکون خواهند رسید (گبرزیابیهر ۳و همکاران، ۲۰۱۴) [۵]. نیلی و صالحی (۲۰۱۰) تحقیقی آزمایشگاهی بر روی جایگزینی درصدهای مختلف مواد مکمل سیمانی و توسعه حرارت هیدراسیون انجام داده است. در

³ Gebregziabiher

² Neves

عملیات اجرایی از بیل انتقال، در قالب ریختن، متراکم کردن و پرداخت سطحی به طور کامل موثر است. نتایج پژوهش ها نشان داده است که زمان های گیرش بتن به نسبت آب به مواد سیمانی، دمای اولیه بتن و

زمانهای گیرش بتن به نسبت آب به مواد سیمانی، دمای اولیه بتن و دمای عمل آوری آن، مقدار، منبع و نوع افزودنی و همین گونه ترکیبات سیمان وابسته است (کرومل، ۱۹۹۰؛ ایرن^۲و همکاران، ۱۹۹۰) [۱۱ و ۱۲]. توافق عمومی بر این است که خاکستر بادی و سرباره زمانهای گیرش بتن را به تاخیر میاندازد که با درصدهای جایگزین بيشتر اين تاخير طولاني تر مي شود (سيواسوندرام، ١٩٨٩) [١٣]. میکروسیلیس به منظور تقویت مقاومتهای مکانیکی، تراکم، افزایش دوام در برابر سیکلهای یخبندان و انجماد و کاهش نفوذپذیری به بتن در حال ساخت افزوده می شود. این ماده علاوه بر آن که برای ساخت بتنهای با مقاومت بالا، آب بند، نفوذناذیر و پردوام و ملاتهای ویژه کاربرد دارد، در بتنهایی که کاهش ترکهای پلاستیک و ارتقاء نسبی مقاومتهای کششی و خمشی بتن مد نظر است توصیه می گردد. همچنین در شرایطی که بتن در معرض ضربه و بارهای متناوب ديناميكي است استفاده از ميكروسيليس توصيه مي شود. ميكروسيليس نه تنها با بالا بردن مقاومت بتن در برابر عوامل مخرب فيزيكي و شيميايى محيطى وحتى عوامل مخرب داخلى بتن، عمر سرويسدهى سازه را به حداکثر می ساند، بلکه از آسیبهای احتمالی دراز مدت ناشی از عدم دقت در کیورینگ مناسب طی ساعات اولیه پس از ریختن بتن تا حدود زیادی می کاهد. خاکستر بادی یک محصول فرعی مهم از نیروگاه های سوخت زغال سنگ میباشد که به خوبی به عنوان یک ماده پوزولانی یا به عنوان یک جزء از مخلوط سیمان پرتلند یا به عنوان ماده افزودنی معدنی در بتن استفاده می شود. در بعد تجاری دوزهای خاکستر بادی به ۲۰–۱۵٪ از جرم کل مواد سیمانی محدود می شود. معمولا این مقدار از خاکستر بادی دارای اثرات مفیدی در اقتصاد، کارآمدی و هزینه بتن میباشد اما برای افزایش دوام در مقابل حمله سولفونات، گسترش سیلیس قلیایی و ترک های حرارتی کافی نیست. برای این منظور مقادیر بزرگتر از خاکستربادی ۳۵-۲۵٪ استفاده می شود. اگرچه ۳۵–۲۵٪ از جرم مواد سیمانی بسیار بالاتر از ۲۰–۱۵ است اما به اندازه كافي براي طبقه بندى مخلوط به عنوان بتن حجيم کافی نمی باشد. با توجه به تحقیقات انجام شده با جایگزینی ۵۰ ٪ یا بيشتر خاكستربادي با سيمان، توليد يک مخلوط بتن با كارايي بالا و

³ Sivasundaram

بررسی تأثیر نسبت آب به سیمان بر حرارتزایی بتن، مشاهده گردید که کاهش نسبت آب به سیمان سبب کاهش حرارتزایی گردیدهاست، دلیل اصلی این مسئله کاهش میزان آب لازم جهت هیدراسیون مصالح سیمانی است. همچنین در بتن با نسبت آب به سیمان ۰/۴۶ خاکستر بادی هم از حیث حرارتزایی در پائین ترین سطح میباشد و هم از لحاظ مقاومتی از میزان قابل قبولی برخوردار است. جمع شدگی ناشی از خشک شدن بتن، موجب ترک خوردگی آن، به خصوص در کفها و اعضای نازک سازهای میشود [۶]. امروزه برای جبران این ضعف، از بتن بدون جمع شدگی استفاده می شود. در ۲۰ سال اخیر، از سیمان منبسط شونده و یا مواد افزودنی منبسط شونده، برای ساخت بتن جبران کننده جمع ¬شدگی استفاده می شود (قدسی، ۱۳۸۴) [۷]. خاکستر بادی یک محصول فرعی مهم از نیروگاه های سوخت زغال سنگ میباشد که به خوبی به عنوان یک ماده پوزولانی یا به عنوان یک جزء از مخلوط سیمان پرتلند یا به عنوان ماده افزودنی معدنی در بتن استفاده می شود (یدالهی، ۱۳۸۷) [۸]. در بعد تجاری دوزهای خاکستر بادی به ۲۰–۱۵ از جرم کل مواد سیمانی محدود می شود. معمولاً این مقدار از خاکستر بادی دارای اثرات مفیدی در اقتصاد، کارآمدی و هزینه بتن میباشد اما برای افزایش دوام در مقابل حمله سولفونات، گسترش سیلیس قلیایی و ترک های حرارتی کافی نیست. برای این منظور مقادیر بزرگتر از خاکستربادی ۳۵-۲۵٪ استفاده می شود. اگرچه ۳۵-۲۵٪ از جرم مواد سیمانی بسیار بالاتر از ۲۰–۱۵ ٪ است اما به اندازه کافی برای طبقه بندى مخلوط به عنوان بتن حجيم كافي نمى باشد. با توجه به تحقيقات انجام شده با جایگزینی ۵۰ ٪ یا بیشتر خاکستربادی با سیمان، تولید یک مخلوط بتن با کارایی بالا و پایداری بیشتر امکان پذیر میباشد که نشان دهنده كارايي بالا و استحكام فوق العاده و دوام بسيار بالاخواهد بود (زندی، ۱۳۹۰) [۹]. اندازهگیری جمع شدگی خود به خودی بتن یکی از مسایل بسیار مهم در بتنهای با مقاومت بالا است که پس از گیرش اولیه بتن اغاز می شود.جمع شدگی خود به خودی پدیدهای است که به علت هیدراتاسیون مصالح ساختمانی و مصرف شدن رطوبت داخل بتن و در نتیجه خشکشدگی خود به خودی ان بوجود میآید. در بتنهای با مقاومت بالا مقدار این جمعشدگی به شدت افزایش می یابد (نیلفروشان، ۱۳۸۵) [۱۰]. دانستن زمان گیرش اولیه و نهایی بتنها از نظر اجرایی بسیار مهم است. چرا که در برنامهیزی مرحلههای متفاوت

¹ Kruml

² Eren

پایداری بیشتر امکان پذیر می باشد که نشان دهنده کارایی بالا و استحکام فوق العاده و دوام بسیار بالا خواهد بود.

۲- شرح آزمایش

برنامه آزمایشگاهی شامل ۷ طرح اختلاط اصلی میباشد. بدین صورت كه مقدار مصالح ليكا، اسكوريا، سيمان، پليمر و آب در طرح ها ثابت و در مقابل مقدار مصالح ميكروسيليس، خاكستربادي، پرليت، ماسه متغيير بوده و در هر طرح به مقدار ۲۵ تا ۵۰ کیلوگرم بر مترمکعب روند کاهش و افزایش مصالح می باشد. از هر اختلاط ۱۰ نمونه مکعبی و ۵ نمونه استوانه ای جهت انجام آزمایش مقاومت فشاری و ۵ نمونه استوانه ای دیگر جهت انجام آزمایش مقاومت کششی به روش غیر مستقیم (برزیلی) تهیه شد و از کل نمونهها به مدت های ۴۲ و ۹۰ روز در داخل آب مراقبت و نگهداری شده است. به طوری که نمونههای مکعبی در سن ۴۲ و ۹۰ روزه و نمونههای استوانهای در سن ۴۲ روزه مورد آزمایش مقاومت قرار گرفته اند. کل جوابهای آزمایش مقاومت شامل ۱۴۰ مورد میباشد. برای انجام آزمایش در مرحله اول، پرلیت را مطابق با مقدار پیش بینی شده برای استفاده در طرح، با ترازوی دیجیتالی وزن نموده و داخل یک ظرف میریزم، سپس آب را بر روی پرلیت به اندازهای میریزیم که کاملا درون آب به صورت شناور باشد تا کاملا اشباع شود، پس از ۲۴ ساعت ماندن در آب پرلیت را بر روی الک نمره ۱۰۰ قرار میدهیم تا آب اضافي خارج شود، سيس مقادير مورد نياز ليكا، ميكروسيليس، اسكوريا، الياف فلزى، تالك، ماسه، آب، سيمان، خاكستر بادى، پليمرو فوق روان کننده برای اختلاط را با ترازو اندازه می گیریم.

قبل از شروع به انجام آزمایش درون قالبها را تمیز میکنیم تا هیچ گونه بتن اضافی از آزمایشات قبلی درون قالبها نمانده باشد. سپس درون قالبها را جهت جلوگیری از چسبندگی بتن به دیواره قالب روغن کاری مینماییم بعد از این کار شروع به مخلوط کردن مواد و مصالح و تهیه بتن طبق طرح اختلاط میکنیم. بدین صورت که در ابتدا بر روی

الیاف فلزی آب میریزیم تا خوب به هم خورده و پخش شود سپس لیکا، ميكروسيليس، اسكوريا، الياف فلزي، تالك، ماسه، سيمان، خاكستربادي را درون میکسر ریخته و میکسر را روشن میکنیم تا چند دور بچرخد و مصالح با همدیگر خوب مخلوط شود، آب را کم کم به مخلوط اضافه می کنیم و همراه با این کار پلیمر مورد استفاده که مخلوطی از $\frac{1}{2}$ چسب بتن و $\frac{1}{2}$ پلیمر پایه آب میباشد را با پرلیت اشباع شده مخلوط نموده و خوب هم میزنیم پلیمر و پرلیت و فوق روان کننده را به میکسر میریزیم تا مواد به خوبی مخلوط شوند. پس از آماده شدن بتن آزمایش اسلامپ را انجام میدهیم و آب را تا حدی به مخلوط اضافه میکنیم که بتن اسلامپ ۳ سانتیمتر را داشته باشد. در مرحله بعد بتن را درون قالبهای مکعبی ۱۵×۱۵×۱۵ که قبلا تمیز و روغن کاری شده اند میریزم و بر روی دستگاه ویبرهمیزی در حدود ۲ الی ۳ ثانیه قرار میدهیم بعد از این کار سطح نمونه ها را صاف و صیقلی می کنیم و در این حالت نمونه ها را به مدت ۲۴ ساعت در آزمایشگاه نگه می داریم، سیس نمونهها را از قالبها بیرون آورده و وزن کرده و به مدت ۴۲ روز درون آب در شرایط آزمایشگاهی عمل آوری و نگهداری میکنیم. تعدادی از نمونهها در سن ۲۸ روزه و تعدادی دیگر در سن ۴۲ روزه با دستگاه بتن شکن مورد آزمایش مقاومت فشاری قرار گرفته و نتیجه مقاومت حاصله از نمونهها ثبت شدهاند. لازم به ذكر است كه نمونهها ۲۴ ساعت قبل از آزمایش مقاومت از آب بیرون آورده شده تا آب اضافی سطح نمونه در حالت طبيعی خشک شده تا مقاومت حاصله به درستی تعيين گردد. برنامه آزمایشگاهی شامل ۷ طرح اختلاط اصلی می باشد. بدین صورت که مقدار مصالح ليكا، اسكوريا، الياففلزي، سيمان، يليمر و آب در طرحها ثابت و در مقابل مقدار مصالح ميكروسيليس، خاكستربادي، پرليت، ماسه متغيير بوده است. کل جوابهای آزمایش مقاومت شامل ۱۴۰ مورد می باشد. مشخصات و نسبتهای حجمی طرح های اختلاط در جدول زیر ارائه شده است.

جدول (۱)- مقدار نسبتهای حجمی هفت طرح اختلاط

مقدار الياف فلزى (kg/m ³)	مقدار سیمان (kg/m ³)	مقدار تالک (kg/m ³)	مقدار پلیمر (kg/m ³)	مقدار خاکستر بادی (4ه/m ³)	مقدار میکروسیلیس (kg/m ³)	مقدار ماسه (kg/m ³)	مقدار آب (kg/m ³)	مقدار پرلیت (kg/m ³)	مقدار اسکوریا (kg/m ³)	مقدار لیکا (kg/m ³)	طرح اختلاط
٣.	40.	٨۵	٣.	۲۵	۱۰۰	۵۰	770	۲۰۰	۳۷۰	۳	١
٣.	40.	۲۵	٣.	20	١٠٠	۱۰۰	222	10.	۳۷.	۳۰۰	۲
۳.	40.	۶.	٣.	۵۰	۷۵	۱۵۰	222	۱۰۰	۳۷.	۳۰۰	٣
٣.	40.	۵۰	٣.	۷۵	۵۰	۱۲۵	770	۲۵	۳۷.	۳۰۰	۴
٣.	40.	4.	٣.	۷۵	۵۰	7	770	۵۰	۳۷۰	۳	۵
۳.	40.	۲۵	۳.	۱۰۰	۲۵	222	222	۲۵	۳۷.	۳۰۰	۶
٣.	40.	-	-	1	۲۵	۲۵۰	770	-	۳۷۰	۳	۷

جدول (۲)-مقدار نسبتهای درصدی طرح های اختلاط

درصد الياف فلزى	درصد سیمان	درصد تالک	درصد پليمر	درصد خاکستر یادی	درصد میکروسیلی س	درصد ماسه	درصد آب	درصد پرلیت	درصد اسکوریا	درصد ليكا	طرح اختلاط
١/۵	۲۴/۵	۵	۱/۵	١/۵	۵	۲/۵	١٢	۱۰/۵	۲.	18	١
۱/۶	74/4	۴	۱/۶	۱/۶	۴/٩	۵	۱۲/۳	٨	۲۰/۳	۱۶/۳	٢
۱/۶	24/0	٣/٣	۱/۶	۲/۵	۴	۳/٨	۲۲/۳	۵	۲۰/۵	18/4	٣
۱/۶	24/0	۲/۶	۱/۶	۴	۲/۵	١.	۲۲/۳	۴	۲۰/۵	18/4	۴
١/٧	۲۵	١/٢	١/٧	۴	۲/۵	۱۰/۸	۱۲/۵	۲/۵	४२/९	۱۶/۲	۵
١/٧	74/V	١/٧	١/٧	۴/۸	١/٧	17/4	17/4	١/٧	۲۰/۷	۱۶/۵	۶
١/٧	۲۵/۵	-	-	۵/۱	١/۴	14/8	۸/۲/	-	۲١/۵	۱۷/۲	γ

				J. 100	سفاده سده در طرحهای) معدار مواد ا	جدول (י				
مقدار الياف فلزى (kg)	مقدار سیمان (kg)	مقدار تالک (kg)	مقدار پلیمر (kg)	مقدار خاکستر بادی (gk)	مقدار میکروسیلیس (kg)	مقدار ماسه (kg)	مقدار آب (kg)	مقدار پرلیت (kg)	مقدار اسکوریا (kg)	مقدار لیکا (kg)	طرح اختلاط
١	۱۵	٣	١	١	٣	۱/۵	٧/۵	۶/۵	۱۲/۵	١٠	١
١	۱۵	۲/۵	١	١	٣	٣	٧/۵	۵	۱۲/۵	١٠	٢
١	۱۵	٢	١	۱/۵	۲/۵	2	٧/۵	٣	۱۲/۵	١.	٣
١	۱۵	۱/۵	١	۲/۵	۱/۵	۶	٧/۵	۲/۵	۱۲/۵	١.	۴
١	۱۵	١	١	۲/۵	۱/۵	۶/۵	٧/۵	۱/۵	۱۲/۵	١.	۵
١	۱۵	١	١	٣	١	٧/۵	٧/۵	١	۱۲/۵	١٠	۶
١	۱۵	I	I	٣	١	٨/۵	٧/۵	-	۱۲/۵	١٠	٧

جدول (۳)–مقدار مواد استفاده شده در طرحهای اختلاط

3- نتايج

در ابتدا میانگین نتایج حاصل از مقاومت فشاری نمونههای مکعبی در سنهای ۲۸ و ۴۲ روزه در جداول ۴ و ۵ آورده شده است. لازم به ذکر

مقدارآب استفاده مقاومت وزن اسلامي مخصوص w/c فشارى شدہ СМ kg/m³ MPa kg/m³ 14/34 1320/00 ٣ ۰/۵ ۲۲۵ 17/18 1477/07 ۰/۵ ٣ ۲۳۰ 51/19 1474/2 ٣ •/011 ۲۳۸ 78/84 1054/01 ٣ •/۵۳۵ 24./VD 20/11 1241/12 ٣ ./54 743 20/21 1010/07 ٣ •/048 240/0 ۲۸/۹۲ 1292/47 ٣ +/008 20./2

جدول(۴)-میانگین نتایج مقاومت فشاری نمونه های مکعبی در سن ۲۸ روزه

جدول(۵) – میانگین نتایج مقاومت فشاری نمونههای مکعبی در سن ۴۲ روزه

	1			-	
مقاومت	وزن	اسلامپ		مقدارأب استفاده	
فشارى	مخصوص	CM	w/c	شده	
MPa	kg/m ³	CIVI		kg/m ³	
۱۴/۵	1880/+8	٣	۰/۵	222	
14/88	1477/2	٣	٠/۵۱١	۲۳۰	
۲۱/۳۲	1487/02	٣	•/۵۲۸	۲۳۸	
۲۳/۸۷	1226/01	٣	۵۳۵/۰	24.140	
78/1	1244/14	٣	۰/۵۴	240/0	
27/40	1040/22	٣	•/۵۴۶	۲۳۰	
४९/४४	1292/08	٣	۰/۵۵۶	20.12	

با توجه به ضرورت موضوع در ابتدا نمودارهای مربوط به مقاومت ترسیم و مورد بررسی قرار داده شده است.

در نمودار ۱ مقاومت نمونه های مکعبی ۲۸ و ۴۲ روزه با همدیگر مقایسه شده است:

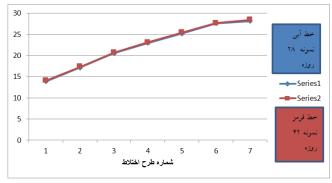
است که در جدول های ذکر شده علاوه بر مقاومت، مقدار آب استفاده

شده در طرح، نسبت w/c، اسلامپ و وزن مخصوص بدست آمده از

آزمایش نیز بیان شده است. در جدول ۱ مشخصات و نسبت های حجمی

هفت طرح اختلاط ارائه شده است.

۵۲

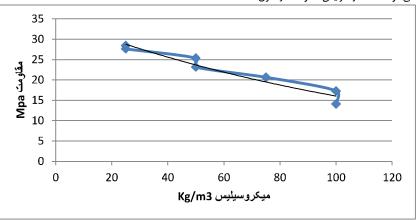


نمودار ۱- مقایسه مقاومت نمونه های مکعبی ۲۸ و ۴۲ روزه

در بررسی نتایج مقدار مقاومت نمونههای ۲۸ و۴۲ روزه تغییرات به صورت نمودارهای ۱ تا۴ و شیب خط مقاومت برای نمونههای ۲۷ روزه و ۴۲ روزه به ترتیب ۹/۹۷۲ = R^2 و ۹/۹۷۵ = R^2 میباشد. با توجه به نمودار ۱ مشاهده می شود که مقدار افزایش مقاومت در طول گذشت

مدت زمان ۲۸ و ۴۲ روز با شرایط مراقبتی و نگهداری یکسان ناچیز بوده و مقاومتهای یکسانی دارند.

در نمودار ۲ تاثیر میکروسیلیس در روند کسب مقاومت نشان داده شده است.



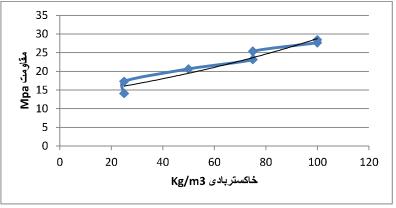
نمودار ۲- میکروسیلیس- مقاومت فشاری

برای نتایج مقدارمیکروسیلیس و مقاومت فشاری تغییرات به صورت نمودار (۲) و معادله خطی به صورت

St =۳۲/۳۳ – ۰/۱۶۴M و R² = ۰/۹۵ می باشد. کاهش روند مقاومت با افزایش مقدار میکروسیلیس در طرحها در نمودار(۲)، تنها به دلیل افزایش میکروسیلیس نمی تواند باشد و با توجه به ثابت ماندن مقدار اسکوریا، الیاف فلزی، لیکا، سیمان، مقدار متغییر ماسه و پرلیت در طرحها بر روند کسب مقاومت نمونهها تاثیر بسزایی گذاشته چنانکه با افزایش مقدار میکروسیلیس مقدار ماسه کاهش یافته و پرلیت جایگزین ماسه

گردیده است. مقاومت دانههای پرلیت از ماسه، و لیکا و اسکوریا از شن کمتر میباشد. حتی در بررسی سطح شکست نمونهها تحت آزمایش مقاومت فشاری، عبور خط شکست از وسط دانه های پرلیت، اسکوریا و لیکا به وضوح دیده می شد در حالی که در بتن معمولی سطح شکست دانههای شن را دور می زند.

در نمودار ۳ تاثیر خاکستربادی در روند کسب مقاومت نشان داده شده است.



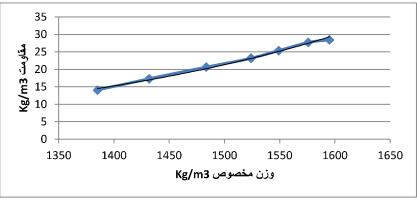
نمودار۳– خاکستربادی– مقاومت فشاری

در بررسی نتایج مقدار خاکستر بادی و مقاومت فشاری تغییرات به صورت نمودار (۳) و معادله خطی به صورت

ی اشد.روند کسب مقاومت با $R^2 = 0.0$ و St = 0.05 میباشد.روند کسب مقاومت با افزایش مقدار خاکستربادی در طرح ها افزایش می یابد که بیانگر تاثیر مثبت این ماده در بتن هست و به بالا رفتن مقاومت بتن کمک می کند.از

طرفی با ثابت ماندن مقدار اسکوریا،الیاف فلزی، لیکا، سیمان، مقدار متغییر ماسه و پرلیت در طرحها بر روند کسب مقاومت نمونهها تاثیر میگذارد چنانکه با افزایش مقدار خاکستربادی مقدار پرلیت کاهش یافته و ماسه جایگزین پرلیت گردیده است

در نمودار ۴ وزن مخصوص و مقاومت مورد بررسی قرار گرفته است.

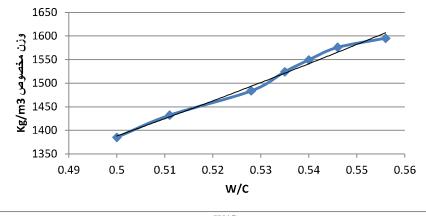


نمودار۴- وزن مخصوص- مقاومت فشاری

در بررسی نتایج وزن مخصوص و مقاومت فشاری، تغییرات به صورت نمودار (۴) و معادله خطی به صورت :

میباشد. با افزایش مقدار $R^2 = 0.94$ و St = 0.05 میباشد. با افزایش مقدار وزن مخصوص، مقاومت فشاری نیز افزایش می یابد. با افزایش ماسه در

طرح اختلاط و کاهش مقدار ریزدانه های سبک وزن بتن حاصله افزایش مییابد و از آن جایی که مقاومت ماسه بیشتر از ریزدانههای سبک میباشد در نتیجه افزایش مقاومت مشاهده میشود. نمودار۵ تغییرات W/C و وزن مخصوص را نشان میدهد.



نمودار۵ – W/C- وزن مخصوص

برای نتایج نسبت آب به سیمان (W/c) و وزن مخصوص تغییرات به صورت نمودار (۵) بوده و معادله خطی به صورت:۵۲/۵۵ –۳۸۷۹ w/c - ۵۵۲/۵ – q = r و r = r

با مشاهده نمودار مشخص میشود که با افزایش W/C، وزن مخصوص هم افزایش می یابد که تنها به خاطر افزایش W/C نیست. کاهش میکروسیلیس و افزایش خاکستربادی و جایگزینی ماسه با پرلیت در هر مرحله از اختلاط میباشد. از آن جایی که پرلیت جذب آب بیشتری و حضور خاکستربادی در بتن سبک باعث کاهش جذب آب میشود لذا انتظار می رفت که با بالا رفتن وزن مخصوص که ناشی از بیشتر شدن مقدار ماسه هست، W/C کاهش یابد. حال دلیل این که چرا نتیجه آزمایش عکس میباشد. باید یک نکته مهم در انجام آزمایش را به خاطر داشته باشیم که پرلیت قبل از مخلوط شدن با مصالح دیگر جهت تشکیل نمونه مورد آزمایش برای بتن به مدت ۲۴ ساعت غرقاب می شد و در حصوفی در طرح جذب نمی کرد و در بین مصالح مصرفی در طرح اختلاط جذب آب پرلیت بیشتر از همه بوده و افزایش و کاهش پرلیت، آب مصرفی در حرح جذب نمی کرد و در بین مصالح مصرفی در طرح اختلاط مصرفی در اخر جذب نمی کرد و در بین مصالح مصرفی در طرح اختلاط

۴- نتیجه گیری

مقدار افزایش مقاومت در طول گذشت مدت زمان ۲۸ و ۴۲ روز با شرایط مراقبتی و نگهداری یکسان ناچیز بوده و مقاومتهای یکسانی دارند. روند کسب مقاومت با افزایش مقدار میکروسیلیس در طرحها کاهش می یابد، چون در اکثر آزمایشات این ماده عاملی برای بالا رفتن مقاومت بوده لذا با توجه به مقدار متغيير ماسه و پرليت در طرحها و ثابت ماندن ساير مصالح با افزايش مقدار ميكروسيليس مقدار ماسه كاهش يافته و پرلیت جایگزین ماسه گردیده است. مقاومت کمتر دانههای پرلیت از ماسه منجر به کاهش مقاومت می شود. حتی در بررسی سطح شکست نمونه های تحت آزمایش مقاومت فشاری، عبور خط شکست از وسط دانههای پرلیت، اسکوریا و لیکا به وضوح دیده می شد، در حالی که در بتن معمولی سطح شکست دانههای شن را دور میزند. روند کسب مقاومت با افزایش مقدار خاکستربادی در طرح ها افزایش می یابد که بیانگر تاثیر مثبت این ماده در بتن هست و به بالا رفتن مقاومت بتن كمك مي كند. از طرفي با ثابت ماندن مقدار اسكوريا، ليكا،الياف فلزي، سیمان. مقدار متغییر ماسه و پرلیت در طرح ها بر روند کسب مقاومت نمونه ها تاثیر می گذارد، چنانکه با افزایش مقدار خاکستربادی مقدار پرلیت کاهش یافته و ماسه جایگزین پرلیت گردیده است. با افزایش Construction and Building Materials, 82: 304–309.

4- Farokhzad R, Yaseri S, Entezarian MH, Yavari A, (2016). Investigating Effects of Sulfates on Compressive Strength of Different Types of Pozzolan Concrete and Measuring Penetration Rate by Ultrasound Tests at Different Ages, Journal of Concrete Research, 9, 1:113-130.

5- Gebregziabiher, B., Thomas, R., Peethamparan, S. "Very early-age reaction kinetics and microstructural development in alkali-activated slag," Cement and Concrete composite, Vol. 55: 91-102. 2014.

6- M. Nili; A. M. Salehi, Effect of Heat Curing in Core and Surface of Massive Concrete Structures on long term Strength of High Strength Concrete, construction and building materials, 2010, Vol. 37, pp. 406-424.

۷- قدسی، ع. بررسی خواص مکانیکی بتنهای سبک لیکا و پامیس تفتان حاوی الیاف فولادی و پلی پروپیلن. پایان نامه کارشناسی ارشد، تهران، ایران، ۱۳۸۴.

۸- یدالهی، م. تهیه بتن سبک مقاومت بالا و ارزیابی اقتصادی آن. پایان نامه کارشناسی ارشد علم و صنعت، تهران، ایران، ۱۳۸۷.

۹- زندی، ی. تکنولوژی پیشرفته بتن، تبریز: انتشارات فروزش، ۱۳۹۰.
۱۰- نیلفروشان، ۱. خواص مکانیکی و مقاومت در برابر ین کلراید بتن سبکدانه ۱۳۸۰.
۱۳۰ نیلفروشان، ۱. خواص مکانیکی و مقاومت در برابر ین کلراید بتن سبکدانه ۱۳۹۰.
۱۳۰ سازه ای. رساله ی کارشناسی ارشد، دانشگاه صنعتی امیرکبیر، تهران، ۱۳۸۵.
۱۱-Kruml F. Setting process of concrete. In: Wierig H-J, editor. Properties of fresh concrete, Proceedings of the RILEM Colloquim, Hanover: Chapman & Hall, 1990. P.10-16.

12- Eren O, Brooks JJ, Celik T. Setting of fly ash and slag-cement concrete as affected by curing temperature. Cement, Concrete, and Aggregates 1995;17(1):11-7.

13- Sivasundaram V, Carett GG, Malhotra VM. Properties of concrete incorporating low quantity of cement and high volume of lowcalcium fly ash. In: Malhotra VM, editor. Proceedings of Third International Conference on Fly Ash, Silica Fume, Slag, and Natural Pozzolans in Concrete, Trondheim, Norway, ACI SP 114, vol. 1. 1989. P.

w/c، وزن مخصوص هم افزایش می یابد. از آن جایی که پرلیت جذب آب بیشتری نسبت به ماسه دارد همچنین میکروسیلیس جذب آب را افزایش داده و حضور خاکستربادی در بتن سبک باعث کاهش جذب آب می شود لذا انتظار می رفت که با بالا رفتن وزن مخصوص که ناشی از بیشتر شدن مقدار ماسه هست، w/c کاهش یابد. برلیت آب مورد نیاز خود را از آب مصرفی در طرح جذب نمی کرد و در بین مصالح مصرفی در طرح اختلاط جذب آب پرلیت بیشتر از همه بوده و افزایش و كاهش يرليت أب مصرفي در اختلاط را مستقيما تحت تاثير قرار می دهد. با افزایش مقدار نسبت w/c، مقاومت فشاری نیز افزایش می یابد. با جایگزینی ماسه به جای برلیت و افزایش مقدار ماسه و ثابت بودن مقدار سیمان در طرح ها نسبت آب به سیمان با افزایش جذب آب ماسه، افزایش می یابد. در نتیجه ریزدانه های مقاوم تر، مقاومت بیشتر را حاصل مي كنند. با افزايش مقدار وزن مخصوص، مقاومت نيز افزايش مى يابد. وزن مخصوص با وزن مصالح رابطه مسقيم داشته و با افزايش مقدار مصالح سنگی در واحد حجم بالا می رود، مقاومت بتن هم تابع مقاومت مصالح تشکیل دهنده آن است و با افزایش مقدار مصالح سنگی در واحد حجم بتن مقاومت افزایش می یابد. جذب آب بیشتر توسط مصالح و کاهش سیمان مصرفی در اختلاط بتن موجب افزایش نسبت آب به سیمان می شود و با افزایش مقدار مصالحی که آب بیشتری جذب مي كنند همانند ماسه، وزن مخصوص افزايش مي يابد. طبق نتايجي كه از آزمایشات این تحقیق بدست آمده در حالت کلی می توان گفت که خاکستربادی نقش موثرتری را نسبت به میکروسیلیس در افزایش مقاومت بتن سبک با طرح اختلاط ذکر شده، داشته و جذب آب بتن را بالا برده است و به لحاظ اقتصادی خاکستربادی قیمتی برابر با ۶٫۶ قیمت میکروسیلیس را داردکه مقرون به صرفه میباشد.

۵- مراجع

1- Mehta, P.K. and Monteiro, P.J.M. "Concrete Structures, properties and materials, 'Englewood cliffs, NJ: Prentice-Hall, 1993.

۲- رمضان پور، ع. ، شاه نظری، م. تکنولوژی بتن. تالیف نویل، ۱۳۶۹.

3-Neves R, Sena da Fonseca B, Branco F, de Brito J, Castela A, Montemor M.F, (2015), Assessing concrete carbonation resistance through air permeability measurements,

Behavior Pattern of Compressive and Tensile Strength of Structural Lightweight Concrete Consisting perlite, Leca and Steel Fiber

Hossein Shaddel*

Master of civil engineering, Ahar Branch, Islamic Azad University, Ahar, Iran Milad Kheyry ghojehbigli Master of civil engineering, Parsabad Moghan Branch, Islamic Azad University, Parsabad, Iran Abdollah Enayati Tekleh

Master of civil engineering, Germi Branch, Islamic Azad University, Germi, Iran

Abstract:

Considering that the weight of the structure increases the forces involved, especially the lateral forces such as earthquakes, so for this reason, as far as we can take the building path, we have been able to withstand earthquake resistance to the structure. Since, one of the commonly used methods for producing the light eight concrete, utilizes the light weight aggregates with significant role in the concrete strength, proposing the optimized mix-design for the light weight concrete appears to be important. The result of experiments on 140 samples are representative of achieving to structural lightweight concrete according to ASTM C330 Standard which limits the specific gravity of structural light weight concrete to 1850 kg/cm³ and limits the minimum compressive strength of structural lightweight concreteo170 kg/cm³. Specific gravity and compressive strength of samples could be reached to defined limitation according to ASTM C330 Standard by using the very little particles of pozzolans and by changing in mix design.

Keywords: Pozzolan, Structural lightweight concrete, Compressive strength, Mix design.