

مطالعه‌ی آزمایشگاهی تأثیر الیاف مختلف در مقاومت کششی و مقاومت فشاری بتن سبک اتوکلاو شده

اصغر وطنی اسکویی * (دانشیار)

محمد حیدری گوجانی (دانشجوی کارشناسی ارشد)

دانشکده‌ی مهندسی عمران، دانشگاه تربیت دبیر شهید رجایی

سھیل سروش نیا (دانشجوی کارشناسی ارشد)

دانشکدهی هنری عمران، دانشگاه آزاد اسلامی، واحد تاکستان

بن سبک اتوکلاو شده (AAC)^۱) به علت مزایای فراوان به عنوان عنصر سازه‌بی در ساختمان‌های کوتاه‌مرتبه و همچنین میانقاب در تامی ساختمان‌ها استفاده می‌شود. مشکل اصلی بن سبک اتوکلاو شده، ترد بودن و خواص مکانیکی بایین است. در نوشتار حاضر، با استفاده از الیاف کربن، پاس پروپیلن، شیشه‌ی نوع A و شیشه‌ی نوع E، سعی در بهبود خواص بن مذکور شده است. نتایج نمایانگر این موضوع است که افزودن ۳٪ الیاف کربن، مقاومت فشاری و کششی را افزایش می‌دهد. همچنین افزودن الیاف پاس پروپیلن در بهبود خواص مکانیکی مؤثر است، اما تأثیر آن از الیاف کربن کمتر است. افزودن الیاف شیشه‌ی نوع A، باعث کاهش مقاومت فشاری و کششی می‌شود. افزودن ۴٪ الیاف شیشه‌ی نوع A، مقاومت فشاری را به میزان ۳۲٪ و مقاومت کششی را به میزان ۲۹٪ کاهش می‌دهد.

asvatani@gmail.com-vatani@srttu.edu
heydarim63@yahoo.com
soroushnia@gmail.com

وازگان کلیدی: بتن هودار اولکلاو شده، الیاف کربن، الیاف پلی بروپیلن، الیاف شیشه، مقاومت فشاری، مقاومت کششی.

۱. مقدمه

سیلیس، آهک خام یا زنده، گچ، آب و پودر الومینیوم است. این ماده می‌تواند با استفاده از اتوکلاو جهت تسریع کسب مقاومت عمل‌آوری شود که در این صورت به بتن سبک هوادار اتوکلاو شده (AAC) مشهور است. منافذ هوا در بتن هوادار معمولاً بین ۱۰۰ تا ۱۵۰ میلی‌متر قطر به روش‌های مقاومتی شکل می‌گیرند.^[۳] ساختار متخلخل بتن سبک هوادار اتوکلاو شده، چگالی کم آن را کنترل می‌کند. همچنین این ساختار باعث ایجاد وزیری‌گی های خاص در مقایسه با دیگر مصالح ساختمانی معمولی می‌شود. تخلخل بسیار زیاد بتن سبک هوادار اتوکلاو شده باعث وزیری‌های خوب عایق حرارتی با ضرایب هدایت گرمایی بسیار کم می‌شود. به عنوان مثال، بتن سبک اتوکلاو شده با چگالی خشک (150 kg/m^3) هدایت گرمایی $0.07 \text{ W/m}^\circ\text{C}$ دارد که $10 \text{ بار}\text{ کمتر}$ از بتن معمولی است.^[۴]

در سال ۲۰۰۶، نیز تأثیر هندسه‌ای الیاف در کارابیت بن مذکور بررسی و نتیجه گرفته شد که الیاف پلی‌پروپیلن با قطر کوچک‌تر بسیار مؤثرتر از نوع درشت آن هستند و همچنین الیاف پلی‌پروپیلن بلند تر بسیار مؤثرتر از نوع کوتاه آن هستند. روشی رشته کردن الیاف بسیار مؤثر در کنترل ترک خودگی انقباض ناشی از خشک شدن خمیری بود.^[۴] همچنین در سال ۲۰۰۸، در مورد تأثیر افزودن الیاف کاربن، پلی‌پروپیلن،

در نیمهٔ قرن بیستم در سال ۱۹۵۰، برای اولین بار الیاف شیشه‌یی توسط کشور شوروی سابق استفاده شد که بعد از آن مورد استقبال کشورهای امریکا و انگلستان واقع شد و آن‌ها به استفاده از الیاف شیشه‌یی روی آوردن. سال ۱۹۶۵ را می‌توان سال شروع استفاده از الیاف پلیمری به صورت آزمایشگاهی دانست، ولی استفاده‌ی آن‌ها به صورت عملی به سال ۱۹۷۰ بر می‌گردد. الیاف به کار رفته عمدتاً الیاف پلی‌پروپیلن بودند و اولین بار در سال ۱۹۶۵ میلادی در بن جهت ساخت سازه‌های ضد انفجار ارتش امریکا استفاده شدند. این کار در واقع شروع مطالعات پژوهشی در رابطه با جزئیات خواص الیاف پلی‌پروپیلن و آثار آن در خواص بن بود.^[۲۱] اگرچه بن هواپار در ابتدا به عنوان یک مصالح عالی در ذهن مجسم می‌شد، اما در مقایس بزرگتر استفاده از آن به عنوان یک مادهٔ سبز که باعث کاهش استفاده از سوخت‌های فسیلی می‌شود، بسیار حائز اهمیت است. بن سلولی یا بن هواپار (AC)، یک بن سبک‌دانه است که مخلوط از سیمان، گلیند، خاکستر بادی (در صورت لزوم) و همچنین

* نویسنده مسئول
تاریخ: دیماقت ۱۱، ۱۳۹۴، اصلاحه ۱۰، نذر شیر، ۱۳۹۵/۷/۱، ۱۳۹۵/۸/۱.

۲. نحوه‌ی انجام آزمایش‌های مقاومت کششی بتن سبک

اتوکلاو شده

آماده‌سازی نمونه‌ها: برای ساخت بتن هوادار اتوکلاو شده، مواد اولیه‌ی آهک (جدول ۱)، سیلیس، سیمان و پودر آلومینیوم نیاز است که خصوصیات هر کدام به این شرح است: سیلیس طبق استاندارد^[۸] باشد سطح مخصوص (cm^2/gr) ۲۷۶۶ داشته باشد که ۸۵٪ آن از الک ۹۰ میکرون عبور کند و شرایط دانه‌بندی الزامات استاندارد را برآورده بازد.^[۸] جهت تولید گاز در تشکیل AAC از پودر آلومینیوم با سطح مخصوص (cm^2/gr) ۱۸۰۰۰ و خلوص آلومینیوم در پودر ۷۰٪ استفاده شد. چون وجود الیاف در زمان برش یک‌ها ایجاد مشکل می‌کنند، کوتاه‌ترین طول الیاف موجود در بازار تهیه شد که ویژگی‌های آن در جدول ۲ ارائه شده است.

طرح اختلاط نمونه‌هایی که در آن الیاف استفاده شده است، در جدول ۳ ارائه شده است. نمونه‌های A، فاقد الیاف، نمونه‌های B، حاوی ۱٪ الیاف، نمونه‌های C حاوی ۲٪ الیاف، نمونه‌های D حاوی ۳٪ الیاف و نمونه‌های E حاوی ۴٪ الیاف نسبت به وزن جامد کل هستند.

برای بدست آوردن مخلوطی مطابق با ویژگی‌های مخلوط تولیدی در صنعت از هم زن برقی با ۴۰ در دقیقه استفاده شد. ترتیب آماده‌سازی نمونه‌ها و زمان مورد استفاده برای هر مرحله در جدول ۴ ارائه شده است.

دوغاب سیلیس تهیه شده با دستگاه خردکن (بال میل)، مقداری آب دارد که با

کاتولین و بازالت در تشکیل بتن سبک و پارامترهای مقاومتی آن یک کار آزمایشگاهی ارائه شد و همه‌ی الیاف در میران سیالیت، میران انبساط و نیز مقاومت خمیری تأثیر داشتند. در محدوده ۱٪ تا ۴٪، افزودن نسبت به جرم خشک کل با افزودن فیر به مخلوط میران سیالیت و انبساط مخلوط کاهش یافت، در حالی که قدرت خمیری AAC افزایش داشت. با افزودن فیرها به مخلوط اولیه، مقاومت فشاری و مقاومت خمیری AAC افزایش می‌باشد و بهترین درصد برای افزایش مقاومت فشاری و خمیری ۳٪ اعلام شد. در پژوهش مذکور از تأثیر الیاف در قابلیت برش خوردن کیک‌ها چیزی بیان نشده است.^[۱]

همچنین در سال ۲۰۱۲، تأثیر روش‌های خردکردن الیاف کربن، مانند مخلوط با دانه‌های شن، بریدن، فرز خشک و فرز تدریجی مکانیکی محصول AAC بررسی و براساس نتایج حاصل نتیجه‌گیری شد که ذرات CF به دست آمده از روش‌های آماده‌سازی مکانیکی سطح فعالی دارند که یک هسته برای کریستاله شدن مواد چسباننده در مرحله‌ی سفت شدن AAC آماده می‌کنند و میران کریستاله شدن مواد چسباننده را بالا می‌برند و این خود باعث بالا رفتن مقاومت فشاری و همچنین توان حرارتی AAC می‌شود.^[۲]

جدول ۱. خصوصیات آهک مصرفی.

درجه‌ی دمای آزادشده	زمان آزادسازی دما	مقدار CaO
۶۵٪ درجه‌ی سانتی‌گراد	۳ دقیقه	۷۸۵٪

جدول ۲. خواص مکانیکی الیاف طبق ASTM.

نوع الیاف	مقاطومت کششی (kg/cm^2)	مدول یانگ $\times 10^5 kg/cm^2$	وزن مخصوص (kg/m^3)	بیشینه‌ی تغییر طول (%)	سیلیس (Kg)	آهک (Kg)	سیمان پرتلند (Kg)	نام مواد نمونه
AR شیشه	۲۵۰۰۰	۸	۲۷۰۰	۳۶				
E شیشه	۳۴۵۰۰	۷/۲	۲۵۰۰	۴/۸				
پلی‌پروپیلن	۵۶۰۰_۷۷۰۰	۰/۵	۹۰۰	۱۰_۲۰				
کربن	۲۶۵۰۰	۲۳	۱۹۰۰	۱_۱/۵				

جدول ۳. طرح اختلاط نمونه‌ها با الیاف.

وزن مجموع الیاف (Kg)	آب (gr)	الیاف (Kg)	پودر آلومینیوم (gr)	سیلیس (Kg)	آهک (Kg)	سیمان پرتلند (Kg)	نام مواد نمونه
۲۱/۹۲۰	۰	۸/۶۸	۱۰	۷/۹۹	۲/۲۴	۲	A.
۲۱/۹۳۳	۱۳/۳	۸/۶۸	۱۰	۷/۹۹	۲/۲۴	۲	B.
۲۱/۹۴۶	۲۶/۶	۸/۶۸	۱۰	۷/۹۹	۲/۲۴	۲	C.
۲۱/۹۶۰	۴۰	۸/۶۸	۱۰	۷/۹۹	۲/۲۴	۲	D.
۲۱/۹۷۳	۵۳/۳	۸/۶۸	۱۰	۷/۹۹	۲/۲۴	۲	E.

جدول ۴. نحوه‌ی آماده‌سازی مخلوط.

مدت زمان مخلوط شدن	مواد
۱ دقیقه	دوغاب سیلیس + ۷۵٪ آب
۱ دقیقه	دوغاب سیلیس + ۷۵٪ آب + الیاف
۱ دقیقه	دوغاب سیلیس + ۷۵٪ آب + الیاف + سیمان
۳۰ ۳۰ تا ۴۵	دوغاب سیلیس + ۷۵٪ آب + الیاف + سیمان + آهک
۴۵	دوغاب سیلیس + ۷۵٪ آب + الیاف + سیمان + آهک + باقی‌مانده آب + پودر آلومینیوم



شکل ۳. نمای کلی دستگاه مورداستفاده جهت انجام آزمایش‌های مقاومت کششی.

خارج می شدند. ارتفاع مقطع آزمونه در محل شکست اندازه‌گیری شد. با توجه به ینکه در ساخت نمونه‌های استوانه‌بی از قالب‌های استاندارد فارزی استفاده شده بود، قطر نمونه‌ها همه ثابت و برابر 150 میلی‌متر بود، با این حال بعد از انجام آزمایش رای اطمینان بیشتر، قطر آن‌ها دوباره اندازه‌گیری شد. همچنین طول نمونه‌ها با توجه به ابعاد 150×30 میلی‌متر آن‌ها با دقیق 1 میلی‌متر اندازه‌گیری (شکل ۳) و قابل انجام آزمایش ثبت شدند.

۲. برنامه‌ی آزمایشگاهی

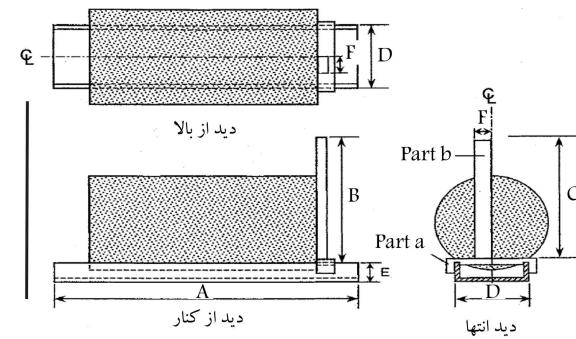
در پژوهش حاضر، الیاف های کربن، الیاف شیشه ای A (A-Glass) و پلی بروپیلن به طرح اختلاط مربوط اضافه شدند. جهت دست یابی به مقدار بهینه الیاف، الیاف از ۰٪ تا ۴٪ الیاف به طرح اختلاط اضافه شدند. نتایج اینکه الیاف مورد استفاده از نوع آبگریز بودند و درصد جذب آب آنها صفر بود، لذا نیازی به اضافه کردن آب مورد استفاده در طرح اختلاط نبود. با توجه به تعداد طرح های اختلاط و انواع الیاف مورد استفاده، در کل ۴۸ عدد مونوئی استوانه بی 150×300 میلی متر جهت انجام آزمایش های مقاومت کششی کرفته شد، که ۳ عدد آنها جهت مقایسه به صورت شاهد بدون الیاف در نظر گرفته شدند. استفاده از الیاف شیشه ای A (A-Glass) در تولید AAC به دلیل حساسیت الای A-Glass به محیط های قلیابی، باعث واکنش الیاف در همان مراحل اولیه می شد، به طوری که در زمان برش، متورم شدن الیاف مشهود بود، بعد از توکلاری این اثری از الیاف شیشه در بلوك ها نبود. و از آنجایی که پس از استفاده از الیاف A-Glass نتایج خوبی حاصل نشد، از الیاف شیشه ای E (E-Glass) نیز استفاده شد. همچنین جهت هوادار کردن بتن از پودر آلومینیوم استفاده شد. برای عمل آوری مونوئه ها از توکلار صفتی، موجود در کارخانه هی تن سیک استفاده شد.

۲. نتایج حاصل از آزمایش ها

بس از انجام آزمایش‌های مقاومت کششی، نتایج دسته‌بندی شدند و درهای نتایج برای الیاف متفاوت با یکدیگر مقایسه شدند. در شکل ۴، نتایج حاصله از آزمایش‌های حاصله از افزودن الیاف کربن به نمونه‌های بتن سبک هوادار اتوکلاو شده مشاهده می‌شود. نتایج حاکی از آن است که با افزودن ۳٪ الیاف به مخلوط، بیشترین مقاومت کششی ایجاد و باعث افزایش مقاومت کششی به میران ۷۱٪ معادل ۳۰٪ مکایاسکال می‌شود. افزودن الیاف به نمونه‌های بتن هوادار اتوکلاو شده باعث ایجاد



شکل ۱. نمونه‌های آزمایشگاهی در گرمخانه.



A	B	C	D	E	F
16 in	8 1/4 in	8 in	4 in	1 1/4 in	1 in
400 mm	205 mm	200 mm	100 mm	27 mm	25 mm

شکل ۲. نمایی از دستگاه آزمایش بروزیلین.

اندازه‌گیری چگالی آن با ترازوی دیجیتال با دقیقاً ۱٪ کم، میزان آب آن حساب و از مقدار آب لازم مخلوط کم شد. ابتدا دوغاب همراه با ۷۵٪ آب محاسبه شده با روش مذکور درون همزن و به مدت ۱ دقیقه هم زده شد. سپس بدون خاموش کردن همزن، مواد دیگر طبق جدول ۴ زمان بندی به آن اضافه شدند.

بعد از قالب ریزی، نمونه‌ها به مدت ۶ ساعت در گرمخانه در دمای محیطی ۴۵ درجه نگهداری شدند تا گیرش اولیه حاصل شود. قسمت‌های اضافی (شکل ۱) نمونه با سیم برش استاندارد بریده شدند، سپس وارد اتوکلاو با دمای ۱۹۵ درجه و فشار ۱۲ بار شدند، و عمل اوری نهایی به مدت ۱۲ ساعت در اتوکلاو انجام شد. جهت تعیین مقادیر کشش نمونه‌ها با استفاده از انتشار شده از همان اتوکلاو شاه

بهت سیلیکونیت سنتزی سوئیچینگر از پس مواد اولیه استاندارد ASTM C ۴۹۶ که با دو نیم کردن نمونه پیشنهاد می شود، انجام شد. (شکل ۲) بنابراین نمونه های استوانه ای 150×300 میلی متر از طرح اختلاط های ذکر شده به روش بالا تولید و برای رسیدن رطوبت درونی محصول نهایی به 4% وزن کل، 48 ساعت در دمای 70 درجه در آون قرار داده شدند. برای سرد شدن تدریجی نمونه ها و رسیدن به دمای اثاق، به دلیل جلوگیری از تغییرات مخرب در ساختار پلوری آن ها، درب آون بسته ماند و پس از آن نمونه ها آماهدی آزمایش شدند. آزمون بر پایین طبق استاندارد ASTM C ۴۹۶ بر روی نمونه ها انجام شد که در شکل ۳ نحوه برپایی آزمایش کششی مشاهده می شود.^[۹]

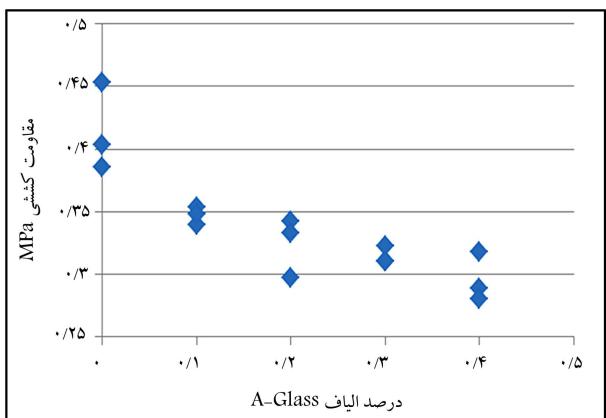
بر طبق استاندارد، چگونگی شکست آزمونهای بررسی شد و چنانچه ظاهر قطعه‌ی بنن هوا در اتوکلاو شده و نوع شکست آن غیرمعمول بود، از روند انجمام آزمایش‌ها



شکل ۶. بیرون‌کشیدگی الیاف کربن از بتن AAC، بعد از آزمایش‌های مقاومت کششی (نمونه با ۳٪ الیاف).

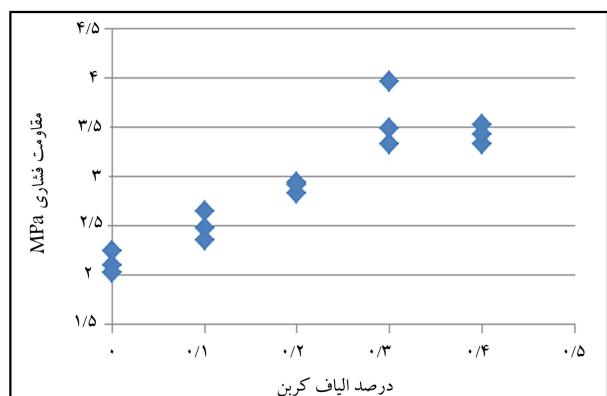


شکل ۷. الیاف پلیپروپیلن قبل و بعد از اتوکلاو.

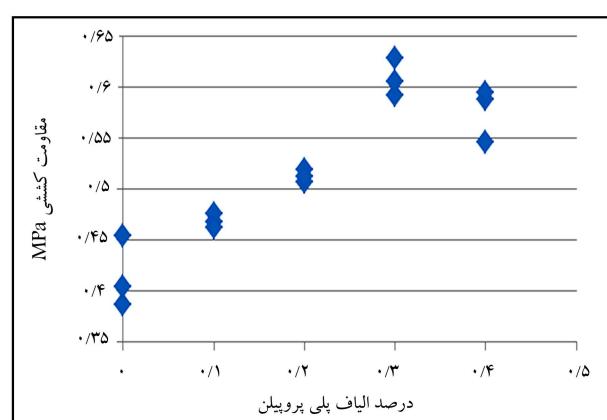


شکل ۸. تأثیر الیاف شیشه‌ی نوع A در مقاومت کششی AAC.

الیاف شیشه‌ی چون نسبت به محیط قلایی حساس هستند، همان‌گونه که انتظار می‌رفت، تأثیر انذکی در مقاومت داشتند. بنابراین افزودن این الیاف نه فقط افزایش مقاومت را به همراه نداشت، بلکه با زیادشدن مقدار الیاف در مخلوط، کاهش مقاومت فشاری بیشتری مشاهده شد. همچنین افزودن ۴٪ الیاف شیشه‌ی نوع A، باعث کاهش مقاومت کششی به میزان ۲۹٪ (شکل ۸) و افزودن مقادیر متفاوت الیاف شیشه‌ی نوع E به نمونه‌های بتن هوادار اتوکلاو شده هم باعث کاهش مقاومت کششی نمونه‌ها شد (شکل ۹). اما کاهش مقاومت در نمونه‌های مذکور نسبت



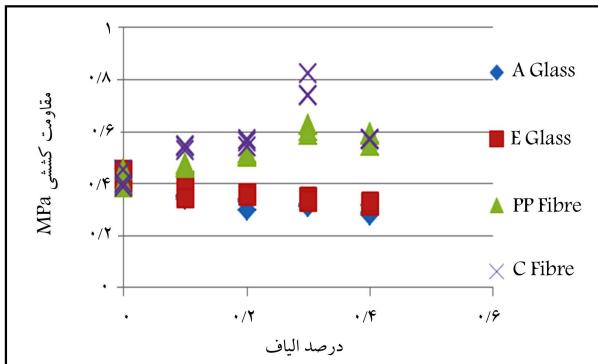
شکل ۴. تأثیر الیاف کربن افزوده شده در مقاومت کششی AAC.



شکل ۵. تأثیر الیاف پلیپروپیلن در مقاومت کششی AAC.

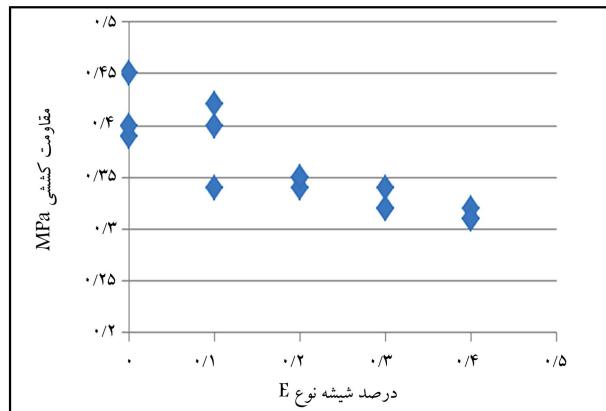
چسبندگی بین الیاف و ساختار بتن اتوکلاو شده می‌شود و در هنگام اتوکلاو، الیاف مانند هسته‌یی عمل می‌کنند که سیلیکات کلسیم هیدراته‌ی اطراف آن شروع به شکل گرفتن می‌کنند (نمونه‌ی آن در صنعت پولکی‌سازی است که از نخ برای کریستاله شدن ذرات نبات حول آن استفاده می‌شود) و این اتصال مناسب باعث می‌شود که محصول تحت بار کشش، مقاومت بیشتری از خود نشان دهد. افزودن الیاف پلیپروپیلن با نسبت ۳٪ مانند الیاف کربن، بیشترین تأثیر را در مقاومت کششی این نوع بتن دارد. افزودن ۰.۳٪ الیاف پلیپروپیلن مقاومت کششی را به میزان ۴٪ افزایش داده است و این به دلیل ذوب الیاف است که دیواره‌های حفره‌ها را می‌پوشاند و باعث افزایش مقاومت محصول در برابر کشش می‌شود. شکل ۵، تأثیر افزودن الیاف پلیپروپیلن در مقاومت کششی بتن اتوکلاو شده را نشان می‌دهد.

با توجه به مقاومت کم بتن و مقاومت پیوستگی بین بتن سبک هوادار و الیاف، الیاف بدون پاره‌شدن از داخل بتن بیرون کشیده می‌شوند. در شکل ۶، بیرون کشیده شدن الیاف کربن در نمونه‌های حاوی ۱٪ و ۰.۳٪ الیاف نشان داده شده است. تفاوت رفتار الیاف پلیپروپیلن و کربن در مقاومت کششی به خاطر ذوب شدن الیاف پلیپروپیلن در مرحله‌ی اتوکلاو است. دمای اتوکلاو بین ۱۹۰ تا ۲۰۵ درجه‌ی سلسیوس است، در حالی که دمای ذوب الیاف پلیپروپیلن ۱۷۰ درجه است. برای اطمینان از ذوب شدن الیاف در اتوکلاو، مقدار ۲۰ گرم از الیاف در یک ظرف مناسب قرار گرفته و در اتوکلاو گذاشته شده است. شکل ۷، تصاویر الیاف پلیپروپیلن قبل و بعد از اتوکلاو را نشان می‌دهد.

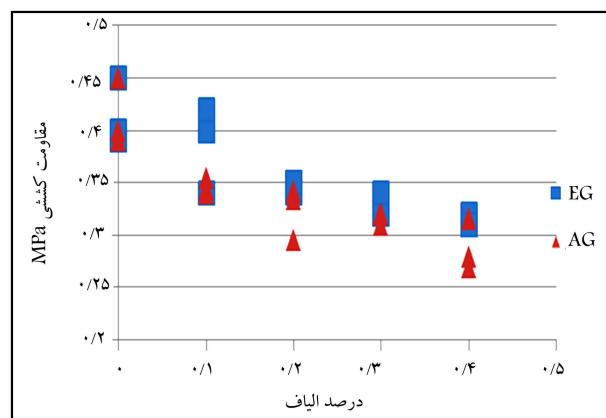


شکل ۱۱. مقایسه‌ی تأثیر الیاف مختلف در مقاومت کششی AAC.

کششی را به همراه داشته است که با نتایج حاصل از پژوهش حاضر نیز مطابقت دارد.



شکل ۹. تأثیر الیاف شیشه‌ی نوع E در مقاومت کششی AAC.



شکل ۱۰. مقایسه‌ی بین تأثیر الیاف شیشه‌ی نوع E-Glass و A-Glass در مقاومت کششی AAC.

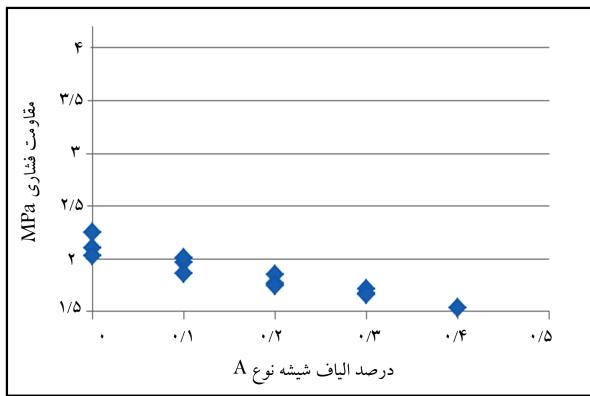
به نمونه‌های حاوی الیاف شیشه از نوع A کمتر است، چون الیاف شیشه‌ی نوع E در محیط قلیایی نسبت به نوع A مقاوم‌تر هستند. همچنین افزودن ۴٪ الیاف شیشه‌ی نوع E باعث کاهش مقاومت کششی به میزان ۲۲٪ معادل ۰.۰۹ مگاپاسکال شده است. در شکل ۱۰، تأثیر افزودن دو نوع شیشه‌ی A و E با هم مقایسه شده است. روند کاهش مقاومت در بتن‌های هوادر اتوکلاو شده حاوی الیاف شیشه‌ی نوع A به مرتب بیشتر از الیاف شیشه‌ی نوع E است که ناشی از آسیب‌پذیری بیشتر الیاف شیشه‌ی نوع A در محیط‌های قلیایی و مقاومت بالای الیاف شیشه‌ی نوع E در مقایسه با الیاف شیشه‌ی نوع A در محیط‌های قلیایی است.

در شکل ۱۱، مقایسه‌ی بین تأثیر الیاف کربن و پلی‌پروپیلن و شیشه در مقاومت کششی بتن AAC مشاهده می‌شود. نتایج شمان می‌دهد که روند افزایش مقاومت کششی الیاف کربن و پلی‌پروپیلن تقریباً مشابه است و با افزودن این دو نوع الیاف تا میزان ۰.۳٪ وزن مواد جامد به بتن، افزایش مقاومت بتن سبک هوادر و از آن پس کاهش مقاومت را به دنبال داشته است. اما افزودن الیاف شیشه از هر دو نوع A و E، کاهش مقاومت کششی را به دنبال داشته است. این به دلیل حساس بودن الیاف شیشه به محیط قلیایی است. الیاف شیشه‌ی نوع A به دلیل مقاومت کمتر در محیط قلیایی، در واکنش‌ها شرکت می‌کنند و باعث ضعف بیشتری در ساختار بتن و تشکیل ماتریس آن می‌شوند. در مطالعاتی در سال ۲۰۰۸ [۶] افزودن الیاف کربن به میزان ۰.۳٪، بیشترین افزایش مقاومت

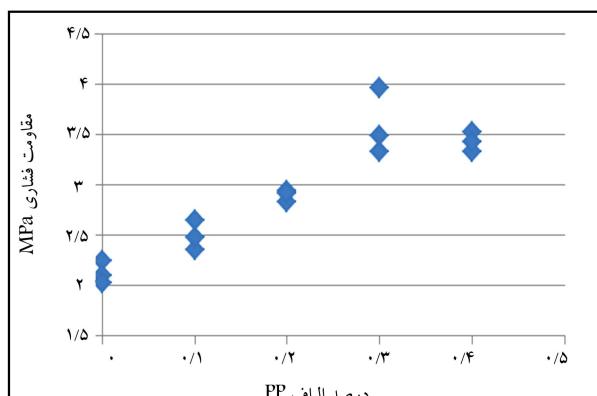
۶. نتایج حاصل از آزمایش‌ها

با توجه به تعداد طرح‌های اختلالات و انواع الیاف مورداستفاده، در کل ۶۵ نمونه‌ی مکعبی $10 \times 10 \times 10$ سانتی‌متری تحت آزمایش‌های مقاومت فشاری قرار گرفتند. پس از انجام آزمایش‌های مقاومت فشاری، نتایج دسته‌بندی و درنهایت، برای الیاف متفاوت با یکدیگر مقایسه شدند.

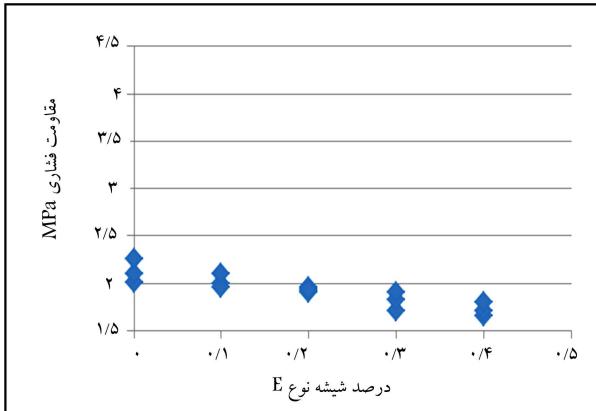
نتایج حاصل از افزودن مقادیر متفاوت الیاف کربن به نمونه‌های بتن هوادر اتوکلاو در شکل ۱۲ نشان می‌دهد که با افزودن الیاف کربن تا ۰.۳٪، مقاومت فشاری نمونه‌ها تا بیش از ۱۵٪ برابر مقاومت فشاری نمونه‌ی شاهد از مقدار میانگین ۲ مگاپاسکال به ۴ مگاپاسکال افزایش یافته است. همچنین با افزودن بیشتر الیاف،



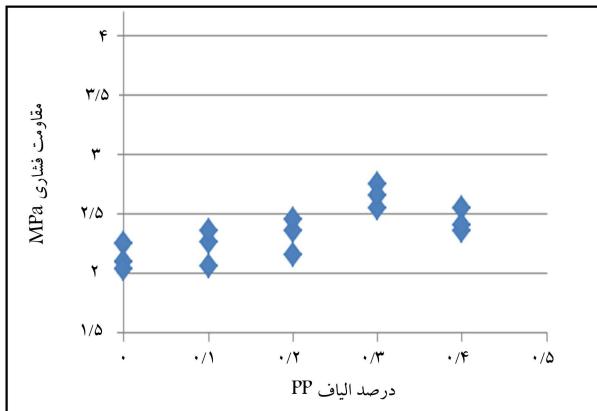
شکل ۱۴. تأثیر الیاف شیشه‌ی نوع A-Glass در مقاومت فشاری AAC.



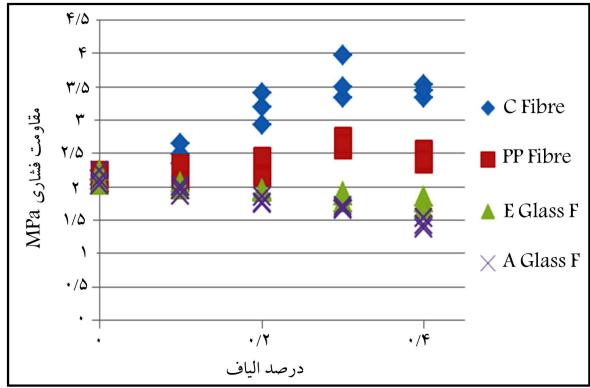
شکل ۱۲. تأثیر الیاف کربن در مقاومت فشاری AAC.



شکل ۱۵. تأثیر الیاف شیشه‌ی نوع E-Glass در مقاومت فشاری بتن AAC.



شکل ۱۳. تأثیر الیاف پلی پروپیلن در مقاومت فشاری AAC.



شکل ۱۶. تأثیر الیاف مختلف در مقاومت فشاری AAC.

تأثیر الیاف شیشه‌ی نوع E در مقاومت فشاری بتن هوادار در شکل ۱۵ نشان داده شده است. تفاوت الیاف شیشه‌ی نوع E با نوع A در مقاومت بالاتر آنها نسبت به محیط قلیایی است. اما این مقاومت تا قبل از اتوکلاو کارساز بود، بعد از وارد کردن نمونه‌ها به اتوکلاو به علمت دمای بالا الیاف شیشه‌ی نوع E نیز در محیط قلیایی واکنش داد و باعث ضعف در مقاومت محصول نهایی شد. به طوری که افزودن ۴٪ الیاف به نمونه‌ها، باعث کاهش مقاومت فشاری به میزان ۱۷٪ معادل (۳۶ MPa) شد (از ۲۱۲ MPa به ۱۷۶ MPa).

تأثیر افزودن الیاف مختلف در مقاومت فشاری بتن هوادار اتوکلاو شده در شکل ۱۶

مقاومت فشاری کاهش می‌یابد. تأثیر الیاف پلی پروپیلن در مقاومت فشاری بتن AAC در شکل ۱۳ مشاهده می‌شود. افزودن ۰.۳٪ الیاف پلی پروپیلن، مقاومت فشاری را به میزان ۲۵٪ افزایش می‌دهد (۲۶۴۸۷ MPa به ۱۲۵۵ MPa) که به دلیل پر کردن روزنه‌های درون بافت بتن اتوکلاو شده توسط الیاف ذوب شده‌ی پلی پروپیلن است. چون در زمان تشکیل کیک، الیاف کاملاً سالم مانده و اطراف خود شیارهای باریکی ایجاد کردند. الیاف در اتوکلاو ذوب شده و درون همین شیارها را پر کرد و به بدنی ماتریس بتن چسبیده‌اند و این باعث افزایش مقاومت فشاری مخصوصاً در افزودن بیشتر الیاف پلی پروپیلن، افزایش مقاومت را به همراه ندارد، چون ماتریس در برگیرنده‌ی الیاف نسبت به میزان الیاف کم می‌شود.

الیاف شیشه‌ی نوع A چون نسبت به محیط قلیایی حساس هستند، انتظار می‌رفت که تأثیر انگشتی در مقاومت داشته باشند. افزودن این الیاف نه فقط افزایش مقاومت را به همراه نداشت، بلکه با زیاد شدن مقدار الیاف در ترکیب، کاهش مقاومت فشاری مشاهده می‌شود. شکل ۱۴، تأثیر الیاف شیشه‌ی نوع A در مقاومت فشاری مخصوصاً در افزودن ۴٪ الیاف شیشه‌ی نوع A-Glass مقاومت فشاری را به میزان ۳۲٪ (۲۱۲ MPa به ۱۴ MPa) کاهش داد (از ۱۷۶ MPa به ۱۱۴ MPa) چون الیاف مذکور شدیداً به محیط‌های قلیایی حساس هستند، در مراحل عمل آوری محصول مانند یک عامل منفی در واکنش‌های شیمیایی شرکت و از تشکیل پیوندهای قوی جلوگیری می‌کنند. بتایران استفاده از آن، کاهش مقاومت فشاری را به همراه دارد.

افزودن ۳٪ / الیاف پلی پروپیلن باعث افزایش مقاومت کششی تا ۴۷٪ و افزایش مقاومت فشاری ۲۵٪ نسبت به نمونه های شاهد می شود. شایان ذکر است که الیاف پروپیلن در درون اتوکلاو به علت گرمای درون آن ذوب می شوند. افزودن الیاف کربن و پلی پروپیلن تا نسبت ۳٪ باعث افزایش مقاومت کششی و فشاری و بعد از این (به میزان ۴٪ الیاف)، باعث کاهش مقاومت نمونه می شود.

افزودن الیاف شیشه از دو نوع A و E، به هر نسبتی باعث کاهش مقاومت کششی و فشاری محصول نهایی شده و این به دلیل حساس بودن الیاف شیشه نسبت به محیط های قلیایی، در محیط قلیایی ترتیب به علت وجود آهک، الیاف شیشه در واکنش ها شرکت می کند و علاوه بر تخریب ساختار خود به شکل گیری ماتریس محصول آسیب وارد می کنند. الیاف شیشه از نوع A به دلیل حساسیت بیشتر نسبت به محیط های قلیایی در مقایسه با الیاف از نوع E باعث کاهش مقاومت کششی و فشاری بیشتر نمونه ها می شود. استفاده از الیاف در ساخت این بتن فقط برای کارهای ویژه که افزایش مقاومت بسیار حائز اهمیت باشد، توصیه می شود و در تولید انبوه و صنعتی مقرنون به صرفه نیست.

مشاهده می شود که مطابق آن افزودن الیاف کربن و پلی پروپیلن تقریباً تأثیر محتوای مشابه ایجاد کرده است، یعنی افزودن مقادیر ۱٪ / ۳٪ / ۵٪ این دو نوع الیاف همراه با افزایش مقاومت فشاری همراه است، افزودن ۴٪ / از الیاف مذکور، کاهش مقاومت فشاری را به همراه دارد. اما استفاده از هر دو نوع الیاف شیشه ای به کار رفته، باعث کاهش مقاومت فشاری نمونه های بتنی شده است.

۷. نتیجه گیری

بن های هوا دار اتوکلاو شده حاوی ۳٪ / الیاف کربن، حالت بهینه بی جهت افزایش مقاومت کششی و مقاومت فشاری بتن سبک هوا دار اتوکلاو شده است، با افزودن این الیاف به این نوع بتن مقاومت کششی تا ۷۰٪ و مقاومت فشاری آن به میزان ۵۵٪ افزایش می باید. در انتهای آزمایش هیچ یک از الیاف کربن به کار رفته پاره نشده بودند و مددگیری بیرون کشیدگی الیاف از درون بتن سبک است.

پابلوشتها

1. autoclaved aerated concrete
2. aerated concrete

منابع (References)

1. Samsami, F. "Propylene fiber and usage of them in concrete", *Journal of Iranian Concrete Society*, **4**(14), pp. 31-34 (2004).
2. Bagheri, A., Parhizkar, T., Ghodossi, P. and Taheri, A. "The usage of fiber and cement production", BHRC, Report No:300 (1988).
3. Narayanan, N. and Ramamurthy, K. "Structure and properties of aerated concrete: A review", *Cement and Concrete Composites*, **22**(5), pp. 321-329 (2000).
4. Holt, E. and Raivio, P. "Use of gasification residues in aerated autoclaved concrete", *Cement and Concrete Research*, **35**(4), pp. 796-802 (2005).
5. Banthia, N. and Gupta R. "Influence of polypropylene fiber geometry on plastic shrinkage cracking in concrete", *Cem. Concr. Res.*, **36**(7), pp. 1263-1267 (2006).
6. Laukaitis, A., Kerie, J., Mikulskis, D., Sinica, M. and Sezemanas, G. "Influence of fibrous additives on properties of aerated autoclaved concrete forming mixtures and strength characteristics of products", *Construction and Building Materials*, **23**(9), pp. 3034-3042 (2009).
7. Laukaitis, A., Kerie, J., Kligys, M., Donatas Mikulskis, D. and Lekunaite, L. "Influence of mechanically treated carbon fibre additives on structure formation and properties of autoclaved aerated concrete", *Construction and Building Materials*, **26**(1), pp. 362-371 (2012).
8. EN 196-6, "Methods for testing cement-determination of fineness", Brussels, Belgium: European Committee for Standardization (2010).
9. ASTM C496/C496M, "Standard test method for splitting tensile strength of cylindrical concrete specimens", (2011).
10. BS EN 679, "Determination of the compressive strength of autoclaved aerated concrete", (2005).
11. Institute of Standards and Industrial Research of Iran (ISIRI), "Lightweight concrete - Determination of the compressive strength of autoclaved aerated concrete - test method", No:8596 (2004).