

بررسی تاثیر الیاف بر مقاومت فشاری و کششی بتن های خودتراکم الیافی (کد E-ردیف ۱۵۷-کد ۲۴۳) حمیدرضا توکلی^۱، مسعود فلاح تبار شیاده^{۲*}

^۱ - استادیار دانشکده مهندسی عمران، دانشکده مهندسی عمران، دانشگاه صنعتی بابل

^۲ - دانشجوی کارشناسی ارشد مهندسی زلزله، دانشگاه صنعتی بابل

1- Email:Tavakoli@nit.ac.ir

2- Email:m_falah_tsh@yahoo.com

چکیده:

مقاومت فشاری به عنوان یکی از مهمترین ویژگیهای بتن سخت شده بطور کلی برای طبقه بندی بتن در آیین نامه های بین المللی می باشد. در محاسبات بتن آرمه از ظرفیت کششی بتن به دلیل ناچیزبودن آن صرف نظر شده اما در بعضی از محاسبات مانند محاسبه خیز یا محاسبه ترک خوردگی یا تغییر مکان تیرهای بتن آرمه این مسأله را دخالت می دهند. بنابراین دانستن میزان آن حائز اهمیت می باشد. بتن از نظر حجم مصالح سازه ای با تولید سالانه بیش از دو هزار و پانصد میلیون مترمکعب در سطح جهانی در رتبه اول قرار دارد. به دلایل مختلف، مقدار قابل توجهی از این بتن ترک می خورد. دلیل ترک خوردگی می تواند سازه ای یا غیرسازه ای باشد، لیکن عمده ترکها ناشی از ضعف ذاتی این ماده در کشش است. شایان ذکر است که در موارد متعددی جهت این نیروهای کششی بطور دقیق معلوم نیست. در چند دهه اخیر استفاده از الیاف نازک و نسبتاً طویل که در تمام حجم بتن پراکنده می شود، متداول شده است. خواص مکانیکی بتن الیافی تحت تأثیر نوع، درصد، نسبت طول به قطر معادل، مقاومت زمینه، اندازه، شکل و نحوه تهیه نمونه ها و اندازه و شکل مصالح سنگدانه ای قرار دارد. الیاف مقاومت کششی و شکل پذیری بتن را به نحو قابل توجهی افزایش داده و رفتار بتن را از حالت ترد به حالت نرم و شکل پذیر تغییر می دهد. بتن خود تراکم به عنوان یک پیشرفت در ساخت بتن در دو دهه اخیر معرفی شده است. بدین منظور ۹ طرح اختلاط شامل ۲ نوع الیاف (فلزی: ۰/۱، ۰/۲، ۰/۳ و ۰/۴ درصد حجمی و PPS: ۰/۱، ۰/۲، ۰/۳ و ۰/۴ درصد حجمی) و طرح بدون الیاف به عنوان بتن مرجع مورد آزمایش و مقایسه قرار گرفته است. نتایج حاصل از این تحقیق نشان می دهد تاثیر حضور الیاف روی مقاومت فشاری نامحسوس بوده ولی موجب بهبود مقاومت کششی بتن خودتراکم می شود.

واژه های کلیدی: بتن خودتراکم، خصوصیات مکانیکی، مقاومت کششی، مقاومت فشاری، بتن الیافی

*Corresponding author

Effect of fiber on compressive and tensile strength of fiber reinforced self- compacting concretes

H.R. Tavakoli¹ and M. Falahtabar shiade²¹

1-Assistant professor; Department of Civil Engineering,
Babol University of Technology, Babol, Iran

2-Student of E.Q Engineering; Department of Civil Engineering,
Babol University of Technology, Babol, Iran

1- Email:Tavakoli@nit.ac.ir [Tel:01113231703](tel:01113231703)

2- Email:m_falah_tsh@yahoo.com [Tel:09119150499](tel:09119150499)

Abstract

Self-compacting concrete (SCC) is a new class of high performance concrete that can spread readily into place under its own weight and fill restricted sections as well as congested reinforcement structures without the need of mechanical consolidation and without under going any significant separation of material constituents. The use of SCC can improve productivity in structural applications such as repair, and facilitate the filling of restricted sections. Such concrete has been widely used to facilitate construction operations, especially in sections presenting special difficulties to casting and vibration, such as bottom sides of beams, girders, and slabs. Workability requirements for successful casting of SCC include high deformability, passing ability, and proper resistance to segregation.

Generally, compressive strength is as one of the most important properties of hardened concrete for classification of concrete in bylaws of the International. In the calculations of reinforced concrete ignored tensile capacity due to insignificance tensile, but this issue intervene in some calculations such as estimating leap or calculating cracking or reinforced concrete beams displacement. Therefore it is important to know its amount. To reduce brittleness of the concrete and to increase the residual post cracking resistance, reinforcement in terms of randomly distributed fibers have been successfully used and resulting composite is known as fiber reinforced concrete (FRC). In this research, the effect fibers type (steel, PPS) on compressive strength and tensile strength, rheological behavior (L-box, slump flow and T50) of Self-Compacting concrete were evaluated. For this propose, 9 mixture designs containing 2 types of fibers (steel: 0.1, 0.2, 0.3 , 0.4% by volume and PPS: 0.1, 0.2, 0.3 , 0.4% by volume) and design without fibers as reference concrete have been tested and compared. The results of this study show that the presence effect of fibers on compressive strength were intangible but the tensile strength of self-compacting concretes is improved.

Keywords: Self-compacting concrete, Fibers, mechanical properties, compressive strength, tensile strength.

¹Corresponding author

۱. مقدمه

بتن به عنوان محصولی شناخته می شود که از اجزای مختلف جهت رسیدن به خصوصیات نهایی طراحی می شود. بتن پرمصرفترین مصالح شناخته شده در مهندسی عمران است که روز به روز بر استفاده از آن افزوده می شود. در این میان از یک سو، با پیشرفت علم و تکنولوژی و پیدایش سیستم های پیچیده تر ساختمانی و از سوی دیگر با روند رو به گسترش ساخت و سازهای عمرانی در سطح کلان، نیاز به بکارگیری مصالح ساختمانی جدیدتر با کارایی بیشتر، بسیار محسوس می باشد [۱].

بتن خود تراکم اولین بار برای دستیابی به ساختار بتن پایدار در سال ۱۹۸۸ مطرح گردید و مطالعات اولیه پیرامون کارایی بتن خود تراکم، توسط ozawa (۱۹۸۹) و okamura (۱۹۹۳) در دانشگاه توکیو انجام گرفت [۲، ۳، ۴] طبق نظریه ای، بتن خود تراکم بتنی است که دارای سیالیتی باشد که تراکم، بدون نیاز به انرژی خارجی انجام شود و علاوه بر آن در حین و پس از اتمام بتن ریزی بصورت یکپارچه باقی بماند و به راحتی در خلال آرماتورهای متراکم حرکت کند [۵الی۸]. بتن خود تراکم به عنوان یک پیشرفت در ساخت بتن در دو دهه اخیر معرفی شد. ژاپنی ها از سال ۱۹۹۰ به بعد از بتن خود تراکم که نیاز به هیچ و بیره ای نداشت و به تراکم کامل می رسید در ساخت پل ها، تونل ها و ساختمان ها استفاده کرده اند [۹ و ۱۰].

انهدام و زوال بتن به شدت به تشکیل ترک ها و ریزترک ها در اثر بارگذاری و با تأثیرات محیطی وابسته است. تغییرات گرمایی و رطوبتی در خمیر سیمان باعث ایجاد ریزترک ها می شوند و چنین ریزترک هایی در سطح دانه های درشت متمرکز می شوند. با تأثیر بیشتر بارگذاری و نیز سایر مسائل محیطی، ریزترکها در جسم بتن منتشر می شود [۱۱]. استفاده از الیاف مختلف در بتن و ساخت بتن الیافی به عنوان یک گام موثر در جلوگیری از انتشار ریزترکها و ترکها و جبران ضعف مقاومت کششی بتن محسوب می شود [۱۲].

الیاف برای کنترل ترک در اثر تغییرات حجمی ناشی از انقباض و انبساط و تنش های حرارتی و نیز جهت افزایش مقاومت کششی، نرمی و قابلیت جذب انرژی و فراهم آوری یک سیستم یکپارچه استفاده می شود. در حال حاضر صدها نوع الیاف تولید می شوند که فقط تعدادی از آنها برای استفاده در بتن مناسب می باشند [۱۳]. خواص مکانیکی بتن الیافی تحت تأثیر نوع، درصد، نسبت طول به قطر معادل، مقاومت زمینه، اندازه، شکل و نحوه تهیه نمونه ها و اندازه و شکل مصالح سنگدانه ای قرار دارد [۱۴]. مقاومت فشاری بطور کلی به عنوان یکی از مهمترین ویژگی های بتن سخت شده برای طبقه بندی بتن در آیین نامه های بین المللی می باشد [۱۵]. مقاومت در حقیقت بوسیله نوع و نسبت پودر به علاوه نسبت آب به پودر، تعیین می شود. از طرف دیگر شکل نمونه آزمایش (استوانه ای یا مکعبی) و نوع سنگدانه ها (شکسته یا غیرشکسته) بر روی مقاومت فشاری بتن های خود تراکم تأثیر گذار می باشد [۱۶].

الیاف، در نسبت های کم استفاده می شوند و تأثیر قابل توجهی روی مقاومت فشاری ماتریس بتن ندارند [۱۷]. مقاومت فشاری نهایی با اضافه کردن الیاف فلزی در محدوده ۰ تا ۱۵ درصد برای ۱،۵ درصد حجمی الیاف افزایش می یابد [۱۸]. اضافه کردن الیاف نه تنها بر مقاومت فشاری نهایی بلکه بر رفتار بعد از اوج بتن نیز تأثیرگذار است. الیاف، مصالح را محبوس کرده و انتشار ترک را به تأخیر می اندازد. در نتیجه یک افزایش در کرنش اوج و شکل پذیری بعد از اوج تولید می کند [۱۹].

الیاف در همه حالات گسیختگی^۳ به خصوص آنهایی که مانند کشش مستقیم، خمش، ضربه و برش، موجب خستگی^۴ و کشیدگی می شوند، بر خواص مکانیکی بتن و ملات اثر می گذارد. تقویت بتن توسط الیاف، به شکل انتقال تنش، از زمینه به الیاف توسط برش سطحی است ولی اگر سطح الیاف آجدار باشد روند مزبور به صورت درگیری میان الیاف و زمینه خواهد بود. با ترک خوردن زمینه تنش میان الیاف و زمینه تقسیم می گردد و از آن پس کل تنش به طور افزاینده ای به الیاف انتقال می یابد [۲۰ و ۲۱].

در برخی برنامه های کاربردی، مقاومت کششی کم بتن را می توان با ترکیب بتن با الیاف دارای قطر کم جبران کرد. بعد از ترک خوردن بتن الیاف سبب پل زدن در ترکها می شوند [۲۲]. مطالعه ای که توسط Zongjin [۲۳] انجام شد نشان دهنده این مطلب است که درصدهای بالای الیاف منجر به افزایش بهتر خواص کششی FRC، مخصوصاً برای الیاف فولادی می شود.

^۱Self Compacting Concrete(SCC)

^۲Fiber Reinforced Concrete(FRC)

^۳Failure

^۴Fatigue

مطالعه توسط Bencardino [۲۴] نشان داد بتنی که با مقدار متوسط الیاف (۱٪ V_f) تقویت شده بود، تنها یک بهبود خفیف در شاخه نزولی یا نرم شدگی منحنی تنش- کرنش درمقایسه با بتن معمولی دارد. ازسوی دیگر بتن با مقدار بالاتر الیاف (۳٪ V_f)، شاخه نزولی طولانی تری دارد.

۲. برنامه آزمایشگاهی

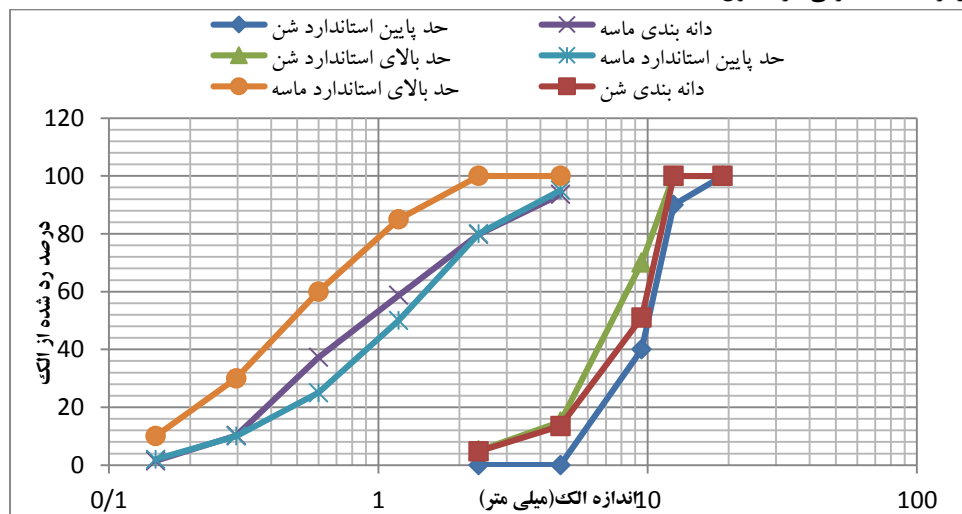
۱,۲ مصالح مصرفی

در این تحقیق از فوق روان کننده (SP) نسل سوم بر پایه پلی کربوکسیلیک اتر با نام تجاری P10-3R، استفاده شده است، این ماده، کدر بوده و در دمای ۲۰ درجه سانتیگراد، وزن مخصوص آن ۱/۱ گرم بر سانتیمتر مکعب می باشد. الیاف های مصرفی شامل دو نوع فولادی و ^۱PPS می باشد که مشخصات آنها را می توان در جدول (۱) مشاهده کرد.

جدول (۱): مشخصات فیزیکی و مکانیکی الیاف های مصرفی

الیاف	شکل	مدول الاستیسیته GPa	طول (mm)	قطر (mm)	نسبت منظر
ST		۱۶۰	۳۶	۰/۷	۵۰
PPS		۳,۵	۵۰	۰/۰۷	۷۰۰

شن مصرفی با حداکثر ابعاد ۱۲/۵ میلیمتر و منحنی دانه بندی آن در محدوده استاندارد ASTM بوده و ماسه مصرف شده زیر الک ۴/۷۵ میلیمتر انتخاب شد که دارای هم ارز ماسه‌ای به میزان ۸۰ درصد بوده است. منحنی دانه بندی سنگدانه ها در شکل (۱) آمده است. از سیمان پرتلند تیپ ۲ و پودر سنگ با وزن مخصوص ۲/۶ گرم بر سانتیمتر مکعب استفاده شده است. خصوصیات سیمان و پودر سنگ مصرفی در جدول (۲) آمده است.



شکل (۱): منحنی دانه بندی سنگدانه ها

۲,۲ طرح اختلاط

در این تحقیق، ۹ طرح اختلاط شامل ۲ نوع الیاف (فلزی: ۰/۱، ۰/۲، ۰/۳، ۰/۴ درصد حجمی، PPS: ۰/۱، ۰/۲، ۰/۳، ۰/۴ درصد حجمی) در آزمایشگاه بتن دانشگاه صنعتی بابل مورد بررسی و آزمایش قرار گرفتند. در تمام ۹ طرح اختلاط که در جدول (۳) آمده است به غیر از نوع و مقدار الیاف، تمامی اجزای تشکیل دهنده بتن ثابت در نظر گرفته شدند. نسبت آب به مصالح سیمانی (W/C) برابر است با ۰/۳۹ و طرح cont که بتن خود تراکم فاقد الیاف است به عنوان طرح شاهد در نظر گرفته شد. (V_f ٪) موجود در جدول (۳) همان درصد حجمی الیاف یعنی نسبت حجم الیاف به حجم بتن می باشد.

¹Polyphenylene Sulfide (PPS)

جدول (۲): خصوصیات شیمیایی سیمان و پودر سنگ (wt%)

نام مواد	SiO ₂	Al ₂ O ₃	Fe ₂ O ₃	CaO	MgO	SO ₃	CaCO ₃	L.O.I
سیمان	21.9	4.86	3.3	63.33	1.15	2.1	-	2.4
پودر سنگ	0.45	0.33	0.02	52.35	0.02	52.35	99.3	-

جدول (۳): طرح اختلاط بتن (بر حسب kg/m³)

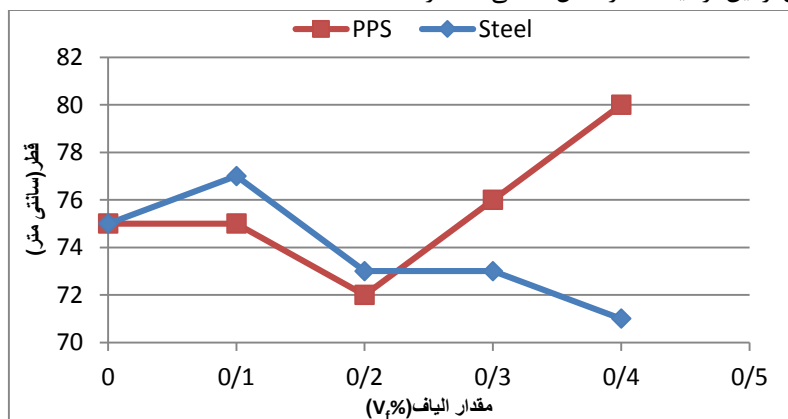
شماره طرح	الیاف V _f (%)	شن	ماسه	پودر سنگ	سیمان	آب	فوق روان کننده	
cont	-	722	826	288.9	413.1	162	7	
ST_10	ST	0.1	722	826	288.9	413.1	162	7
ST 20		0.2	722	826	288.9	413.1	162	7
ST 30		0.3	722	826	288.9	413.1	162	7
ST 40		0.4	722	826	288.9	413.1	162	7
PPS10	PPS	0.1	722	826	288.9	413.1	162	7
PPS20		0.2	722	826	288.9	413.1	162	7
PPS30		0.3	722	826	288.9	413.1	162	7
PPS40		0.4	722	826	288.9	413.1	162	7

3.2. نگهداری و عمل آوری نمونه ها

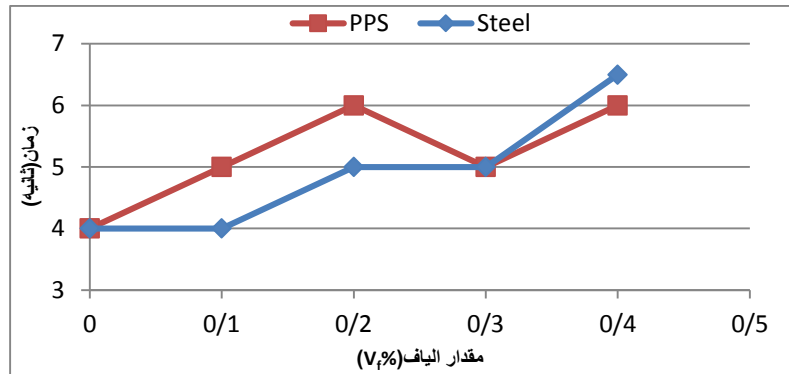
با اتمامپروسه اختلاط ، بتن در داخل قالب ها ریخته شده و تا ۲۴ ساعت در شرایط آزمایشگاهی نگهداری شد. نمونه ها پس از این مدت از قالب ها جدا شده و در استخر آب با دمای ۲۲-۲۵ درجه سانتیگراد قرار داده شد تا زمان آزمایش فرا برسد(نمونه ها در سن ۲۸ روزه مورد آزمایش قرار گرفتند). هر طرح اختلاط شامل ۳ نمونه مکعبی 100x100x100 mm برای آزمایش مقاومت فشاری و ۳ نمونه استوانه ای 150x300 mm برای آزمایش مقاومت کششی بود.در کل ۵۴ نمونه برای ۹ طرح اختلاط وجود داشت.

۴.۲ بررسی خواص فیزیکی (رئولوژی) بتن خود تراکم تازه

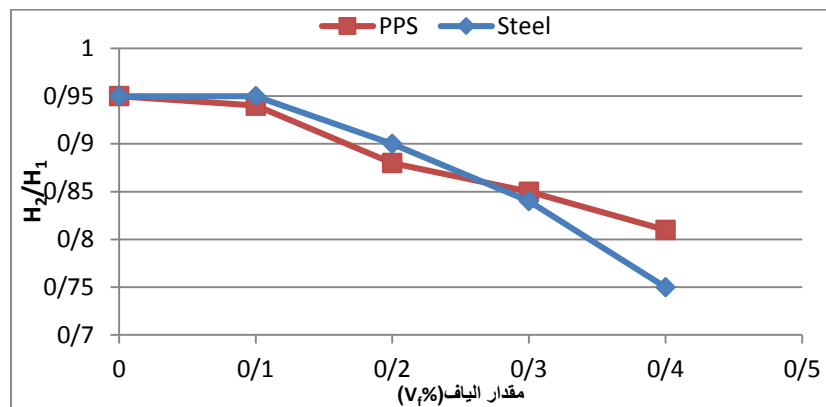
در این تحقیق از طرح اختلاطی استفاده شد که با وجود استفاده از الیاف در بتن، بتن خواص خودتراکمی SCC را داشته باشد، لذا برای سنجش کارایی بتن خودتراکم الیافی از پارامترهای سنجش بتن خودتراکم استفاده نمودیم. جهت بررسی خواص متفاوتی از قبیل قابلیت عبور و پایداری بتن خودتراکم در برابر جداسدگی از آزمایش L-BOX و جهت ارزیابی تغییر شکلپذیری یا روانی بتن خودتراکم از آزمایش اسلامپ استفاده گردید که در این آزمایش پس از جاری شدن بتن بر روی میز اسلامپ دو قطر عمود برهم اندازه گیری می شوند و میانگین آنها بیانگر روانی بتن مذکور می باشد. همچنین زمان رسیدن به قطر ۵۰۰ میلیمتر (بر حسب ثانیه) با توجه به علامت گذاری در داخل صفحه آزمایش اسلامپ ثبت می شود که بیانگر نرخ تغییر شکل با تعریف یک فاصله روانی است. با آزمایش L-BOX ارتفاع SCC تازه را پس از عبور از میان فواصل مشخص شده بین آرماتورهای فلزی و جریان در یک مسیر در نظر گرفته شده، اندازه گیری می گردد و با این مقدار که حداقل ۸/۰ می باشد، قدرت عبور و انسداد آن تخمین زده می شود. نتایج حاصل از این آزمایشات در شکل (۲) الی (۴) ارائه شده است.



شکل (۲): آزمایش جریان اسلامپ



شکل (۳): آزمایش جریان اسلامپ (T50)



شکل (۴): آزمایش L-BOX

۵.۲ آزمایشات بتن سخت شده

آزمایش مقاومت فشاری براساس استاندارد ASTM C 39 با استفاده از دستگاه جک فشاری شرکت ELE (شکل ۵) انجام شده است. نتایج این ارزیابی در جدول (۴) ارائه شده است. آزمایش مقاومت کششی دو نیم شدن براساس استاندارد ASTM C 496 با استفاده از دستگاه جک فشاری شرکت ELE (شکل ۵) در آزمایشگاه بتن دانشگاه صنعتی بابل انجام شده است و نتایج آن در جدول (۴) آمده است.

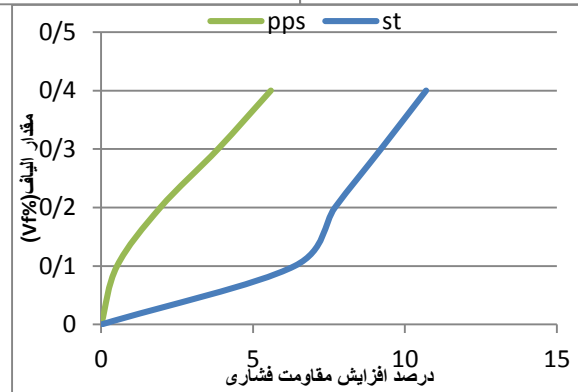
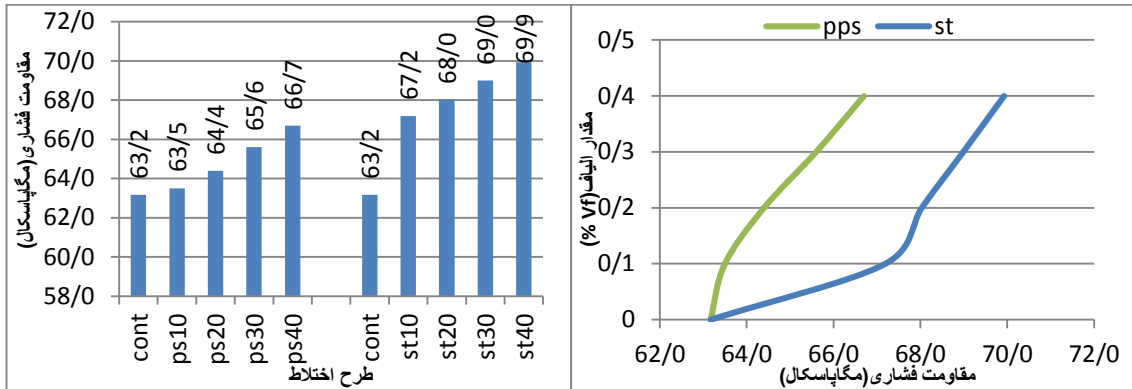


شکل (۵): دستگاه اندازه گیری مقاومت فشاری و کششی

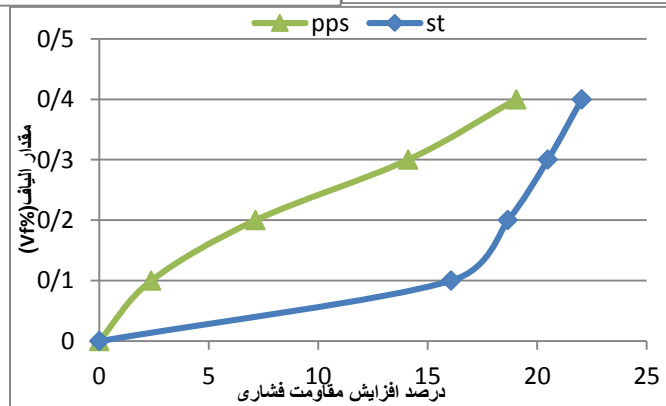
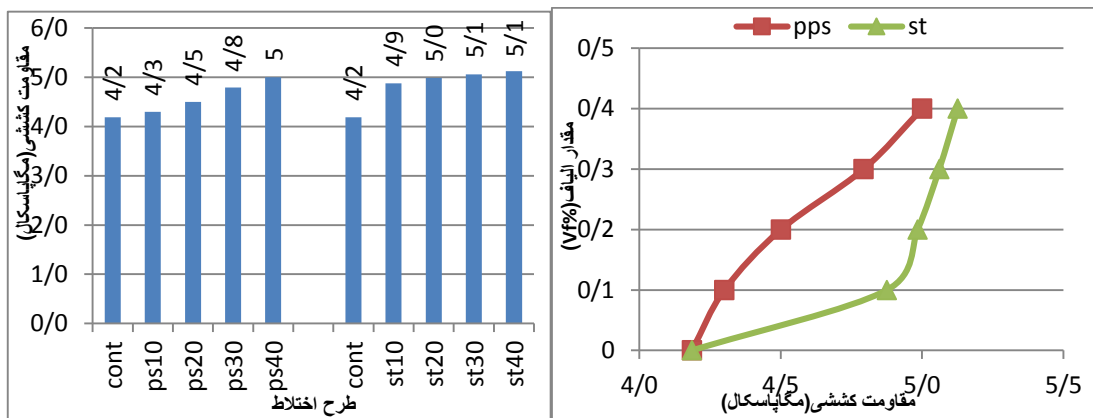
۳. بررسی نتایج

با بررسی نتایج شکل (۶) می توان دریافت که با افزایش درصد الیاف با افزایش مقاومت فشاری مواجه هستیم و در این شکل شاهد روند صعودی مقاومت فشاری با افزایش درصد الیاف برای هردو الیاف هستیم البته این افزایش برای الیاف فلزی بیشتر از

الیاف PPS است. در این شکل همچنین درصد افزایش مقاومت فشاری نسبت به بتن شاهد در برابر مقدار الیاف نیز نشان داده شده است که حداکثر مقدار برای الیاف فلزی برابر ۱۰/۷ درصد و برای الیاف PPS برابر ۵/۶ بوده است.



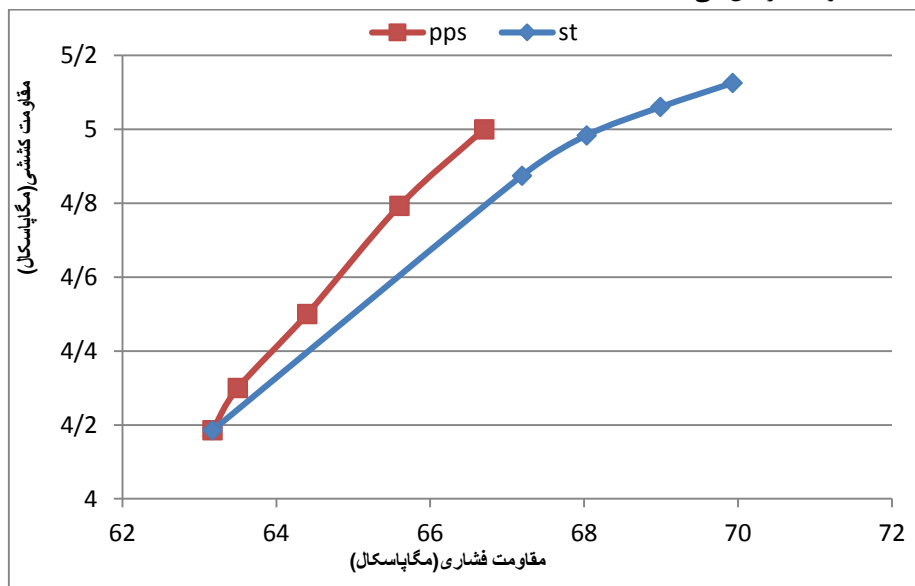
شکل (۶): نتایج مربوط به مقاومت فشاری



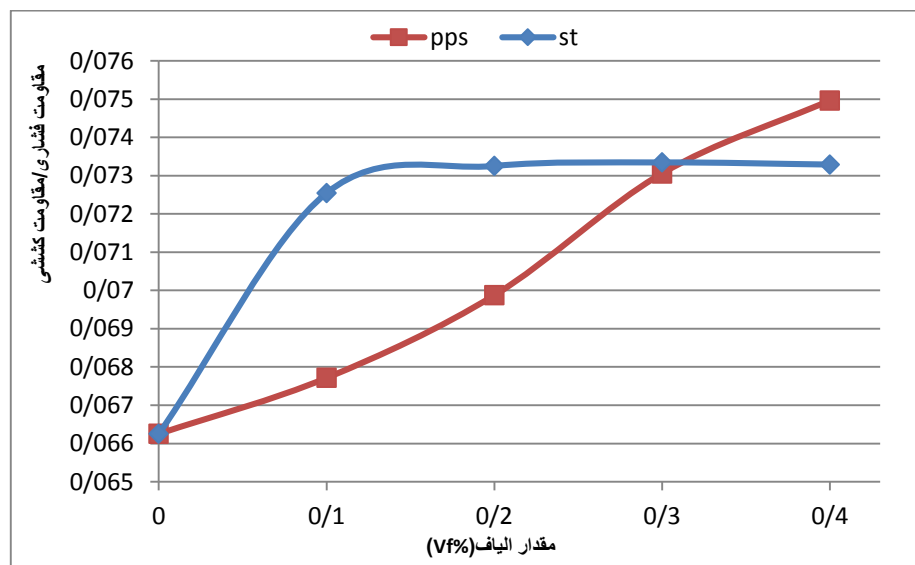
شکل (۷): نتایج مربوط به مقاومت کششی

در طرح اختلاط‌های بتن خود تراکم حاوی الیاف، افزایش مقاومت فشاری ناشی از افزایش درصد الیاف را می‌توان به علتجای‌گیری مناسب الیاف ها و توزیع یکنواخت آنها در ماتریس سیمان یا به عبارتی میزان بهینه الیاف مورد نظر در بتن خود تراکم دانست. منحنی های ارائه شده در شکل (۷) روند مطلوبی از تأثیر افزایش درصد الیاف بر مقاومت کششی را نشان می‌دهد. همانطور که در شکل(۷) مشخص است با افزایش درصد الیاف فلزی ۰ تا ۰/۴ درصد، با روند صعودی مقاومت کششی مواجه بوده به طوری که در ۰/۴ درصد الیاف فلزی، مقاومت کششی حدود ۲۲ درصد نسبت به مقاومت کششی نمونه شاهد افزایش می‌یابد و این افزایش برای الیاف PPS برابر ۱۹ درصد است .

ارتباط بین مقاومت کششی غیر مستقیم و فشاری برای بتن های خود تراکم حاوی الیاف های فلزی و PPS در شکل (۸) ارائه شده و همچنین می توان نسبت مقاومت کششی به فشاری برای بتن های خود تراکم حاوی را می توان به ترتیب در شکل (۹) مشاهده نمود.می توان مشاهده کرد که این نسبت برای بتن های حاوی الیاف فلزی تقریباً یک عدد ثابت است در حالیکه برای الیاف PPS با شیب صعودی افزایش می یابد.



شکل(۸):منحنی مقاومت فشاری در مقابل مقاومت کششی



شکل(۹):منحنی نسبت مقاومت کششی به مقاومت فشاری در برابر مقدار الیاف

جدول(۴): مقاومت فشاری و کششی بتن سخت شده(۲۸روزه)

نام طرح	الیاف Vf(%)	مقاومت فشاری (Mpa)	مقاومت کششی (Mpa)
cont	-	63	4
St10	steel	0.1	4.8
St20		0.2	5
St30		0.3	5.1
St40		0.4	5.2
PPS10	PPS	0.1	4.3
PPS20		0.2	4.5
PPS30		0.3	4.8
PPS40		0.4	5

۴. نتیجه گیری

- با توجه به نتایج آزمایشات کارایی بتن خود تراکم، مشاهده گردید که استفاده از انواع الیاف، اثرات منفی بر خواص رئولوژی بتن خود تراکم تازه دارند.
- در طرح اختلاط‌های بتن خود تراکم حاوی الیاف، افزایش مقدار الیاف باعث افزایش مقاومت فشاری گردید، افزایش مقاومت فشاری ناشی از افزایش درصد الیاف را می‌توان به علت جایگیری مناسب الیاف ها و توزیع یکنواخت آنها در ماتریس سیمان یا به عبارتی میزان بهینه الیاف مورد نظر در بتن خود تراکم دانست.
- با در نظر گرفتن این حقیقت که الیاف‌ها به طور ذاتی تحت کشش، عملکرد قابل قبولی از خود نشان می‌دهند، نتایج آزمایش نیز مشخص می‌کند که با افزایش مقدار الیاف این مقاومت افزایش می‌یابد و به تبع آن شکل‌پذیری بیشتری قبل از شکست در نمونه‌ها رخ می‌دهد.
- در این تحقیق آزمایشگاهی بتن با الیاف مختلف، خصوصیات مکانیکی مختلف از خود نشان داد. نسبت مقاومت کششی به مقاومت فشاری برای بتن‌های حاوی الیاف فلزی تقریباً یک عدد ثابت است در حالیکه برای الیاف PPS با شیب صعودی افزایش می‌یابد.

۵. مراجع

- [1] M. Rashid HAMEED, 'Contribution of metallic fibers on the performance of reinforced concrete structures for the seismic application', these for P.H.D, University of Toulouse, pp19, 2010.
- [2] Ozawa K, Maekawa K, Okamura H. "Self-Compacting high performance concrete", Collected Papers (University of Tokyo: Department of Civil Engineering), 34, pp135-149, 1996.
- [3] Okamura H. "Self Compacting High-Performance Concrete", Concrete International, PP 50-54,1997.
- [4] Okamura H, Ozawa K. "Self-Compactable high performance concrete in japan", International Workshop on High Performance Concrete, SP 169, American Concrete Institute, Farmington Hills, MI, pp 31-44,1994.
- [5] Ouchi M, Hibino M, Okamura H. "Effect of super plasticizer on self-compact ability of fresh concrete", TRR 1574, pp 37-40, 1996.
- [6] Nehdi M, El-Chabib H, El-Naggar H. "Cost-effective SCC for deep foundations".ConcrInt 2003;25(3):95-103.
- [7] KhayatKH."Workability, testing, and performance of self-consolidating Concrete". ACI Mater J 1999;96(3):346-5.
- [8] Md. Safiuddin, J.S. West, K.A. Soudki. " Flowing ability of the mortars formulated from self-compacting concretes incorporating rice husk ash" . Construction and Building Materials ,25 ,(2011) 973-978.
- [9] یاسر ملاح " بررسی تجربی مشخصات مکانیکی بتن خود تحکیم و رفتار خمشی تیر های بتن آرمه ساخته شده از SCC " ، پایان نامه کارشناسی ارشد ، دانشگاه علم و صنعت ایران ۱۳۸۴.
- [10] skarendahl , A ; petersson , O : self compacting concrete . state of the Arteport of RILEM Technical committee174. RILEM Report No 23 ,2000.
- [11] soroushian p. "Secondary reinforcemrnt adding cellulose fibers", ACI, Concrete International, pp 28-38, 1986.

- [12] Seung Hun Park, Dong Joo Kim, Gum Sung Ryu, Kyung Taek Koh. "Tensile behavior of Ultra High Performance Hybrid Fiber Reinforced Concrete", *Cement & Concrete Composites*, 34, (2012) 172-184.
- [13] *Fiber Reinforced Concrete*, PCA Publication, p47, 1991.
- [14] امید لطفی عمران، بررسی خصوصیات مکانیکی بتن خودتراکم الیافی حاوی ذرات نانوسیلیس، پایان نامه کارشناسی ارشد، دانشگاه صنعتی بابل، صفحه 79، ۱۳۹۰.
- [15] امید لطفی عمران، بررسی خصوصیات مکانیکی بتن خودتراکم الیافی حاوی ذرات نانوسیلیس، پایان نامه کارشناسی ارشد، دانشگاه صنعتی بابل، صفحه 40، ۱۳۹۰.
- [16] Domone .P. L , " A review of the hardened mechanical properties of self compacting concrete " *cem and con composites* vol29 Issue1 Jun 2007 pp 1-12
- [17] Rossi P., Acker P. and Mailer Y., 1987, "Effect of steel fibers at two different stages: the material and structure", *Materials and Structures*, V. 20, pp. 436-439
- [18] ACI Committee 544, 1997, "State-of-the-Art Report on Fiber Reinforced Concrete", ACI 544.1R-96, American Concrete Institute, Farmington Hills, Michigan
- [19] M. Rashid HAMEED, 'Contribution of metallic fibers on the performance of reinforced concrete structures for the seismic application', these for P.H.D, University of Toulouse, pp32, 2010.
- [20] ACI Committee 544, "State-of-the-Art Report on Fiber Reinforced Concrete," *Concrete International*, ACI, V. 4, No. 5, pp 9-30, 1982.
- [21] علیرضا خالو و کامیار بیات ماکو، "خواص بتن مسلح به الیاف فولادی تحت بارگذاری ضربه ای"، کنفرانس بین المللی بتن، صفحات ۱۵-۲۵، ۱۳۶۹.
- [22] S.P. Shah, 1991, "Do fibers increase the tensile strength of cement-based matrixes?" *ACI Material Journal*, V. 88, No. 6, pp 595-602
- [23] Zongjin Li, Faming Li, T.Y. Paul Chang, and Yiu-Wing Mai, 1998, "Uniaxial tensile behaviour of concrete reinforced with randomly distributed short fibers", *ACI Material Journal*, V. 95, No. 5, pp 564-574
- [24] F. Bencardino; L. Rizzuti; G. Spadea and R. Swamy, 2008, "Stress-Strain behaviour of Steel Fiber-Reinforced Concrete in Compression", *Journal of Materials in Civil Engineering*, Vol. 20, No.3, pp 255-263