تحقیقات بتن سال سیزدهم، شمارهٔ چهارم زمستان ۹۹ ص ۱۶ – ۵ تاریخ دریافت: ۹۹/۳/۵ تاریخ پذیرش: ۹۹/۶/۱۷

# اثر میدان مغناطیسی بر مقاومت پیوستگی میلگرد در بتن حاوی الیاف فولادی با استفاده از آزمون بیرون کشیدن میلگرد

محمد حجفروش دانشجوی دکتری سازه، دانشکده مهندسی عمران، دانشگاه سمنان، سمنان، ایران. علی خیرالدین \* استاد ممتاز گروه سازه، دانشکده مهندسی عمران، دانشگاه سمنان، سمنان، ایران. امید رضاییفر دانشیار گروه سازه، دانشکده مهندسی عمران، دانشگاه سمنان، سمنان، ایران.

### چکیدہ

در این پژوهش با بهره گیری از آزمون بیرون کشیدن میلگرد از داخل نمونه استوانهای بتن حاوی ۱/۵ درصد حجمی الیاف فولادی، مقاومت پیوستگی بین میلگرد و بتن در شرایطی مورد ارزیابی قرار می گیرد که نمونه های بتن در حالت تازه به مدت ۲ دقیقه در معرض مستقیم میدان مغناطیسی قرار گرفتند. بدین منظور، یک دستگاه الکترومغناطیس با توانایی تولید میدان مغناطیسی یکنواخت با شدت ۵۰۰۰ گوس طراحی و ساخته شد. در این پژوهش، نمونه استوانهای استاندارد بتن با ابعاد ۲۰۰۰ میلی متر و میلگرد با دو قطر مختلف شامل ۲۰ میلی متر مورد بررسی قرار گرفت. به منظور بررسی اثر خواص مکانیکی و ریز ساختاری بتن بر مقاومت پیوستگی، آزمایش های مقاومت های فشاری، کششی شکافت، خمشی و تصویر برداری میکروسکوپ الکترونی روی نمونه های مغناطیسی و غیرمغناطیسی انجام نتایج آزمون بیرون کشید گی میلگرد نشان داد که گسیختگی همه نمونه ها از نوع لغزش میلگرد بود. اعمال میدان مغناطیسی به بتن تازه موجب افزایش مقاومت پیوستگی تا بیش از ۸۳ و ۵۱ درصد متناظر با میلگردهای با قطر ۱۶ و ۲۰ میلی متر گردید. همچنین میزان طاقت نمونه های بتن تحت میدان مغناطیسی تا حدود ۸۲ و ۵۵ درصد متناظر با میلگردهای با قطر ۱۶ و ۲۰ میلی متر آفزایش یافت. در بهبود خواص مکانیکی بتن نیز موثر است. بر این اساس مقاومت فشاری بتی تحت میدان مغناطیسی به بین تازه که این میزان در خصوص مقاومتهای کششی و خمشی بتن به ترتیب تا حدود ۹ درصد و ۱۳ درصد تعیین گردید. همچنین تصاویر میکروسکوپ الکترونی مشخص کرد که اعمال میدان مغناطیسی به بتن تازه موجب متراکم تر شدن ریز ساختار بتن از طریق اثر گذاری بر فرایند هیدراتاسیون سیمان می گرد.

واژدهای کلیدی: مقاومت پیوستگی، آزمایش بیرون کشیدگی میلگرد، میدان مغناطیسی یکنواخت، بتن الیافی، ریزساختار بتن.

<sup>\*</sup> نويسنده مسئول: kheyroddin@semnan.ac.ir

#### ۱ – مقدمه

اليافهاي فولادي بهدليل دارا بودن نسبت مقاومت كششي به وزن بالا بهعنوان یکی از راهحلهای مناسب جهت افزایش مقاومت کششی و شکل پذیری بتن مورد استفاده قرار می گیرند [۱]. بسیاری سیمان را افزایش دهد که نتیجه چنین امری افزایش مقاومت از محققان به این نتایج رسیدند که استفاده از الیاف فولادی در ساخت بتن موجب افزایش جذب انرژی، افزایش مقاومت در برابر بارهای ضربهای، افزایش مقاومت خستگی و همچنین ایجاد قابلیت باربری پس از ترخوردگی بتن میشود[۷–۲]. از طرفی اضافه کردن الیاف فولادی به بتن میتواند موجب افزایش مقاومت يیوستگی میلگرد به بتن نیز شود که پیوستگی کافی از گسترش ترکیها جلوگیری میکند [۱۰–۸]. بر اساس دستورالعمل ACI 408R-03 [۱۱] گسيختگي پيوستگي بتن در دو حالت عمده رخ مىدهد: بيرون كشيدگى ميلگرد و شكافت بتن که اين مدلهاي گسیختگی به شرایط محصورشدگی و نسبت پوشش بتن به قطر میلگرد بستگی دارند. بر اساس مطالعات پیشین با افزایش قطر میلگرد، مقاومت پیوستگی بین میلگرد و بتن افزایش می یابد [۱۴– ۱۲]. این نتیجه با مطالب ارائه شده در ACI 408R-03 [۱۱] که اشاره دارد با افزایش قطر میلگرد باید طول مهاری" بیشتری برای آن تأمین نمود، در تعامل است. این موضوع همچنین در معادله ارائه شده توسط آییننامه ACI 318-14 [۱۵] در خصوص افزایش طول مهاری میلگرد تحت کشش در بتن با افزایش قطر آن نیز اشاره و همکاران [۲۵] در پژوهش خود در سال ۲۰۱۸ به بررسی مقاومت شده است.

> الیاف فولادی می تواند بر خواص بتن تازه و سخت شده تأثیرات فراوانی داشته باشد. توزیع پراکنده الیافها در بتن قابلیت آنها را در برابر افزایش مقاومت کششی بتن کاهش میدهد [۱۶]. این در حالی است که با جهت گیری الیاف،ا به موازات نیروی کششی و یا عمود بر صفحه ترکخوردگی میتوان جذب انرژی بتن را نسبت به توزیع تصادفی افزایش داد [۱۷]. به عبارت دیگر الیافهای فولادی این قابلیت را دارند که با جهت گیری، رفتار بتن را در دو راستای مختلف تغییر دهند. بر این اساس تعدادی از مطالعات پیشین نشان دادند که میدان مغناطیسی میتواند برای جهتدهی الیافهای فولادی در فراوردههای سیمانی گزینه مناسبي باشد [1۹–۱۸]. ميدان مغناطيسي همچنين مي تواند بر آب

مصرفي در مخلوط بتن اثر نمايد [٢١-٢٠]. اعمال ميدان مغناطيسي به آب موجب کاهش کشش سطحی آن می شود که در صورت به کار گیری در اختلاط بتن می تواند فعالیت شیمیایی هیدراتاسیون مكانيكي بتن مي باشد [٢٢].

تعداد محدودی از مطالعات پیشین نشان دادند که اعمال مستقیم ميدان مغناطيسي به بتن خواص مكانيكي آن را بهبود مي بخشد [۲۹-۲۳]. حجفروش و همکاران [۲۳] در سال ۲۰۲۰ اثر میدان مغناطیسی یکنواخت را بر مقاومتهای فشاری و خمشی بتن حاوی الياف فولادي مورد ارزيابي قرار دادند. آنها به اين نتيجه رسيدند که اعمال میدان مغناطیسی به بتن مقاومت های فشاری و خمشی آن را به ترتيب تا حدود ۱۸ و ۱۶ درصد افزايش مي دهد. آن ها دريافتند که میدان مغناطیسی می تواند بر ساختار ژل کلسیم سیلیکات هیدراته شده ٔ تأثیر داشته باشد. همچنین جهت گیری الیافهای فولادی در راستای تنش کششی موجب شد تا بتن بتواند رفتار شکل یذیر تری نسبت به نمونه غیرمغناطیسی از خود نشان دهد. اثر ميدان مغناطيسي بر مقاومت خمشي ملات بازيافتي حاوى الياف فولادی توسط فراندز و همکاران در سال ۲۰۱۹ بررسی شد [۲۴]. آن ها به این نتیجه رسیدند که اعمال میدان مغناطیسی به ملات تازه مي تواند مقاومت خمشي آن را تا ١٠ درصد افزايش دهد. ابويساني فشاری بتن ریزدانه حاوی برادههای آهن تحت میدان مغناطیسی متناوب ير داختند. آنها گزارش کر دند که اعمال ميدان مغناطيسي به نمونه های بتن تازه موجب افزایش مقاومت فشاری آن تا ۱۷ درصد می گردد. سو توبرنال و همکاران [۲۷] در سال ۲۰۱۵ رفتار مکانیکی خمیر سیمان در معرض میدان های مغناطیسی ضعیف را مورد بر رسی قرار دادند. آنها گزارش کردند که اعمال میدان مغناطیسی به خمیر مقاومت فشاری آن را تا ۱۳ درصد افزایش می دهد.

تعداد محدودی از مطالعات در خصوص امکانسنجی استفاده از میدان مغناطیسی در بهبود رفتار سازهای اعضای تیر و ستون بتن مسلح انجام گردید.

بر این اساس ابویسانی و همکاران [۲۸] در سال ۲۰۱۷ اثر اعمال میدان مغناطیسی را بر رفتار خمشی تیرهای مسلح با مقیاس کوچک

<sup>1</sup> Pull out <sup>2</sup> Splitting

<sup>&</sup>lt;sup>3</sup> Development length

سنگدانههای مصرفی بر اساس استاندارد ASTM C33 [۳۰] دانهبندی شدند. ماسه طبیعی رودخانهای با حداکثر اندازه ۶ میلی متر و شن گوشهدار با حداکثر اندازه ۱۵ میلیمتر به ترتیب بهعنوان ریزدانه و درشتدانه مصرف شدند. فوق روان کننده مطابق با استاندارد ASTM C494 [۳۱] و بر یا یه کربو کسیلات استفاده شد که چگالی و PH آن به ترتیب ۱/۱۵ گرم بر سانتیمتر مکعب و ۷/۰۵ بود. فوق روان کننده مصرفی فاقد یونهای کلراید بود تا خواص نهایی بتن الیافی را تغییر ندهد. الیافهای فولادی از نوع دو انتها قلابدار بوده که مشخصات آنها در جدول ۱ ارائه گردیده است. مقدار الیاف مصرفی در مخلوط بتن بر اساس حجم آن و به میزان ۱/۵ درصد می باشد که این میزان بر اساس مطالعات پیشین [۳۲] انتخاب گردید. میلگردهای مصرفی برای آزمایش در مطالعات پیشین تحقیقات زیادی در رابطه با استفاده از آب بیرونکشیدگی بر اساس استاندارد ASTM A615 [۳۳] و با مقاومت تسلیم ۴۰۰ مگاپاسکال استفاده شدند. در این پژوهش از میلگردهای آجدار با دو قطر مختلف شامل ۱۴ و ۲۰ میلیمتر

جدول ١- مشخصات الياف فولادي

چگالی	مقاومت	مدول	نسب	قطر	طول
$(kg/m^3)$	كششى	الاستيسيته	ابعادى	(mm)	(mm)
	(MPa)	(GPa)	(l/d)		
۷۸۵۰	٩٥٠	۲.,	۶۲/۵	•/٨	۵۰

**-1-7 طرح اختلاط بتن و آماده سازی نمونه ها** 

در این تحقیق مخلوط های بتن الیافی برای مقاومت فشاری هدف ۳۰ مگاپاسکال طرح شدند که جزئیات طرح اختلاط آنها در جدول ۲ ارائه شده است. نسبت آب به سیمان موثر برای مخلوط های بتن الیافی برابر با ۴۵/۰ انتخاب گردید. روش ساخت و عمل آوری نمونه ها بر اساس استاندارد ASTM C192 [۳۴] انجام شد. بر این اساس در ابتدا یک سوم ریزدانه و درشتدانه با یک سوم آب اختلاط به مخلوط کن اضافه شدند. سیمان و آب باقیمانده به تدریج به مخلوط بتن اضافه شد. در انتها فوق روان کننده و الیاف فولادی به تدریج و در طی مدت ۱ تا ۲ دقیقه به مخلوط بتن اضافه شد و سیس فرایند مخلوط کردن بتن به مدت ۳ دقیقه ادامه یافت. به منظور جلوگیری از جذب میدان مغناطیسی

بررسی کردند. آنها از یک دستگاه مولد میدان استفاده کردند که میدان مغناطیسی متناوب را بهطور مستقیم به نمونههای بتن اعمال می کرد. آنها گزارش کردند که اعمال میدان مغناطیسی به نمونههای تیر ظرفیت باربری آنها را در نقطه تسلیم تا ۷ درصد افزایش میدهد. همچنین اعمال میدان مغناطیسی به نمونههای تازه بتن موجب افزایش شاخص شکل پذیری آن ها تا ۱۵ درصد گردید. رضائی فر و همکاران [۲۹] در سال ۲۰۱۷ رفتار فشاری ستون های مسلح را تحت تأثير ميدان مغناطيسي ارزيابي كردند. آنها به اين نتیجه رسیدند که اعمال میدان مغناطیسی به نمونههای بتن ظرفیت باربری آنها را تا ۱۱ درصد افزایش میدهد.

### ۲- اهمیت تحقیق

مغناطیسی در اختلاط بتن گزارش شده است، لیکن تعداد پژوهش های انجام شده در خصوص اعمال مستقیم میدان مغناطیسی به بتن بسيار محدود است. به علاوه قسمت عمده اين مطالعات نيز استفاده گرديد. به بررسی خواص مکانیکی فراورده های سیمانی در معرض میدان مغناطیسی پرداختهاند. بر این اساس هیچ گونه پژوهشی در خصوص عملکرد پیوستگی بین میلگرد و بتن تحت میدان مغناطیسی انجام نپذیرفته است. پژوهش حاضر تلاشی است جهت بررسی اثر میدان مغناطیسی یکنواخت با شدت ۵۰۰۰ گوس بر مقاومت پیوستگی بین میلگرد و بتن حاوی ۱/۵ درصد حجمی الیاف فولادی با درنظر گرفتن میلگرد در دو قطر مختلف شامل ۱۴ و ۲۰ میلیمتر. در ادامه این پژوهش، به منظور نتیجه گیری بهتر در مورد اثر میدان مغناطیسی یکنواخت بر مقاومت پیوستگی بتن، مقاومتهای فشاری، کششی شکافت و خمشی نمونه های بتن الیافی در سن ۲۸ روز مورد ارزیابی قرار گرفت. همچنین ریزساختار بتن تحت میدان مغناطیسی با کمک تصویر برداری میکر وسکوپ الکترونی بررسی گر دید.

> ۳- برنامه آزمایشگاهی ۳-۱- مصالح مصرفي

در اين پژوهش براي ساخت مخلوط هاي بتن اليافي از سيمان پر تلند تیپ ۲ با وزن مخصوص ۳۱۵۰ کیلوگرم بر متر مکعب و سطح مخصوص بلین ۳۰۵۵ سانتیمتر مربع بر گرم استفاده شد. توسط قالب بتن، نمونه های بتن الیافی در قالب های پلاستیکی نمونه گیری شدند. نمونه های بتن در دمای ۲۲-۲۰ درجه ۳-٤- روند انجام آزمایش ها آزمایش (۲۸ روز) نگهداری شدند.

جدول ۲- جزئيات طرح اختلاط بتن اليافي(kg)							
فوق	ماسه	شن	آب	سيمان			
روان							
کننده							
4/0	۸۰۱	٨٩٠	2.2/0	40.			
	تن اليافى(g فوق روان كننده ۴/۰۵	ح اختلاط بتن الیافی(g ماسه فوق روان کننده ۲/۰۵ ۸۰۱	نزئیات طرح اختلاط بتن الیافی(g شن ماسه فوق روان کننده ۲/۰۵ ۸۰۱ ۸۹۰	یدول ۲– جزئیات طرح اختلاط بتن الیافی(z آب شن ماسه فوق روان کننده کننده ۴/۰۵ ۸۰۱ ۸۹۰			

٣-٣- دستگاه الکتر ومغناطیس

تجهيزات الكترومغناطيس بكار رفته در اين مطالعه شامل يك مدار مغناطیسی حامل جریان و یک منبع تغذیه جهت تولید جریان الکتریکی است که در شکل ۱ مشاهده می گردد. چگالی شار مغناطیسی در مرکز مدار توسط معادله (۱) محاسبه می گردد [۳۵]:

$$B = \frac{\mu N I}{2R} \tag{1}$$



شكل ۱- دستگاه الكترومغناطيس مورد استفاده

<sup>1</sup> Bonded length

۱

سانتی گراد و به مدت ۲۴ ساعت توسط گونی خیس پوشانده شدند در این مطالعه اثر اعمال میدان مغناطیسی یکنواخت بر مقاومت و سپس از قالبها خارج شده و تحت شرایط مرطوب تا سن پیوستگی میلگرد به بتن حاوی ۱/۵ درصد حجمی الیاف فولادی بر اساس استاندارد RILEM [۳۶] و در سن ۲۸ روز مورد ارزیابی قرار گرفت که مشخصات نمونه بتن در آزمایش بیرون کشیدن میلگرد به صورت شماتیک در شکل ۲ نشان داده شده است.



در این آزمایش بار کششی به طور مستقیم بر انتهای میلگرد وارد می شود تا گسیختگی برشی در ناحیه پیوستگی بتن و میلگرد ایجاد شود. نمونه بتن به صورت استوانه استاندارد با قطر و ارتفاع به ترتيب ۱۵۰ و ۳۰۰ میلیمتر انتخاب شد. در این مطالعه میلگردهای آجدار با قطر ۱۴ و۲۰ میلیمتر و با طول ۶۰۰ میلیمتر برای آزمایش بيرون کشيدگي آماده شدند که در شکل ۳ مشاهده مي گردد.



شکل ۳- تصویر میلگردهای کشش

طول ييوستگي ميلگرد در بتن طبق استاندارد RILEM [۳۶] به میزان ۵ برابر قطر میلگرد درنظر گرفته شد و مابقی طول میلگرد

٨ / تحقيقات بتن، سال سيزدهم، شمارهٔ چهارم

توسط یک غلاف از بتن اطراف جدا گردید. بر این اساس طول پیوستگی- لغزش برای نمونههای آزمایشگاهی ترسیم گردید. مهار شده برای میلگردهای با قطر ۱۴ و ۲۰ میلیمتر به ترتیب ۷۰ و همچنین در این مطالعه اثر اعمال میدان مغناطیسی یکنواخت بر ۱۰۰ میلی متر در نظر گرفته شد. با توجه به ابعاد نمونه بتن و قطر مقاومتهای فشاری، کششی شکافت و خمشی نمونهها در سن ۲۸ میلگردهای تحت کشش، نسبت پوشش بتن به قطر میلگرد برای روز بررسی شد. برای آزمایش مقاومت فشاری از نمونههای مکعبی میلگردهای با قطر ۱۴ و ۲۰ میلیمتر به ترتیب ۶۸ و ۶۵ محاسبه با ابعاد ۱۰۰ میلیمتر استفاده شده است. آزمایش مقاومت کششی می گردد. میلگردها با دقت فراوان در وسط نمونه بتن جای گذاری 🛛 شکافت روی نمونههای استوانهای با ابعاد ۲۰۰×۱۰۰ میلیمتر و شدند. تصویر نمونه های بتن برای آزمایش بیرون کشیدگی میلگرد آزمایش مقاومت خمشی ۳ نقطه ای روی نمونه های منشوری با ابعاد در شکل ۴ نشان داده شده است.



شکل ۴- نمونه های بتن جهت آزمایش بیرون کشیدن میلگرد

در طول آزمایش، لغزش میلگرد در انتهای ناحیه پیوستگی و در طول ۱۰ میلی متری انتهایی میلگرد توسط یک ترانسفورماتور تفاضلی متغیر خطی ٔ اندازه گیری شد که این وسیله قادر است به صورت یکطرفه جابجایی را تا میزان ۱۰۰ میلیمتر محاسبه کند. ترانسفورماتور بر اساس ولتاژ کار کرده که پس از انتقال به یک دستگاه جمع آوری اطلاعات " میزان تغییرمکان را نشان میدهد. در این پژوهش از یک دستگاه کشش با ظرفیت ۴۰۰ کیلونیوتن برای آزمایش بیرون کشیدن میلگرد از داخل استوانه بتن استفاده شد. به منظور ثابت نگه داشتن نمونه بتن داخل دستگاه کشش میلگرد، از دو صفحه فلزی به همراه صفحات لاستیکی استفاده شد تا از توزیع یکنواخت بار به سطح بتن اطمینان حاصل شود. صفحات فلزی توسط چهار بولت با قطر ۲۰ میلیمتر که 🛛 شکل ۶ فرایند مغناطیسی کردن نمونه های بتن الیافی را برای آزمایش در دو انتها رزوه شدهبودند به یکدیگر متصل گردیدند. صفحه زیرین بیرون کشیدگی میلگرد نشان میدهد. لازم به ذکر است که جهت توسط گیره تحتانی دستگاه ثابت نگه داشتهشد و میلگرد کشش توسط متمرکز نمودن چگالی شار مغناطیسی به داخل نمونه بتن از گیره فوقانی کشیده شد. نحوه انجام آزمایش کشش میلگرد در شکل صفحات فولادی در بالا و یائین نمونه استفاده شد. فرایند مغناطیسی ۵ مشاهده می گردد.

میلگرد، بیشینه تنش پیوستگی محاسبه شد و نمودار تنش شاهد که در معرض میدان مغناطیسی نبودند، مقایسه شدند.

۲۸۰×۷۰×۷۰ میلیمتر و در یک دهانه ۲۵۰ میلیمتری انجام شد. نمونههای بتن الیافی به دو دسته مغناطیسی شده و غیرمغناطیسی (شاهد) تفکیک شدند که برای نمونه های مغناطیسی، میدان بلافاصله پس از قالب گیری و به مدت ۲ دقیقه به بتن تازه اعمال شد.



شکل ۵- دستگاه آزمایش کشش میلگرد

کردن نمونهها برای آزمایشهای مقاومت مکانیکی در شکل ۷ از تقسیم بیشینه نیروی تحمل شده توسط بتن به سطح جانبی ارائه شده است. در انتها تمامی نمونه های آزمایشگاهی با نمونه های

> <sup>1</sup> PVC tube <sup>2</sup> LVDT

<sup>3</sup> Data logger

تحقيقات بتن، سال سيزدهم، شمارة چهارم / ٩



(الف)



شکل ۶- فرایند مغناطیسی کردن جهت آزمایش کشش میلگرد، (الف) تصویر شماتیک، (ب) تصویر حقیقی





شکل ۷- فرایند مغناطیسی کردن جهت آزمایش خواص مکانیکی، (الف) نمونه مکعبی، (ب) نمونه منشوری

٤- نتایج آزمایشگاهی و تفسیر آنها ٤-1- مقاومت مکانیکی بتن

نتایج مقاومت های فشاری، کششی و خمشی نمونه های بتن الیافی تحت تأثیر میدان مغناطیسی در سن ۲۸ روز در شکل ۸ ارائه شده است. همان گونه که ملاحظه می گردد، مغناطیسه کردن نمونه های بتن تازه موجب بهبود خواص مکانیکی آن ها می شود. بر این اساس، مقاومت فشاری بتن الیافی تحت میدان مغناطیسی به میزان ۲۱ درصد نسبت به نمونه شاهد افزایش یافت. همچنین مقاومت کششی شکافت نمونه ها به میزان ۵/۹ درصد افزایش یافت. اعمال میدان مغناطیسی به مخلوط بتن تازه موجب شد که مقاومت خمشی نمونه های بتن الیافی همکاران [۲۳] نیز گزارش شده بود. میدان مغناطیسی موجب می شود که ساختار ژل کلسیم سیلیکات هیدراته شده متراکم تر گردد که این موضوع سبب می شود تا مقاومت مکانیکی بتن تحت میدان مغناطیسی ارتقا یابد. از طرفی جهت گیری الیاف های فولادی به موازات تنش کششی موجب بهبود عملکرد خمشی بتن می گردد.



شکل ۸- مقاومت های مکانیکی بتن الیافی در سن ۲۸ روز

# ٤-۲- مقاومت پیوستگی بتن

نمودارهای تنش پیوستگی – لغزش نمونههای بتن الیافی تحت میدان مغناطیسی متناظر با میلگردهای کشش با قطر ۱۴ و ۲۰ میلی متر به ترتیب در اشکال ۹ و ۱۰ ارائه شده است که نتایج ارائه شده میانگین ۳ نمونه می باشد. روند این نمودارها به گونهای است که تا حدود ۶۵ درصد نیروی نهایی به صورت تقریباً خطی افزایش می یابد. سپس با یک روند کاهشی به صورت نمایی در نیرو همراه با افزایش قابل توجه در لغزش ادامه می یابد. در آزمایش کشش میلگرد از روش

گارسیا نیز [۸] گزارش شده است. میلگردهای با قطر بالاتر دارای آجهای بزرگ تری هستند که موجب می گردد تا گسیختگی برشی مقاومت پیوستگی نمونه ها به مقاومت فشاری آن ها، مقدار نسبت تنش پیوستگی به مجذور مقاومت فشاری ( $\frac{\tau_{max}}{\sqrt{f_c}}$ ) و همچنین نسبت تنش پیوستگی به مجذور مقاومت فشاری با فرجه چهار (<del>Tmax)</del> به ترتیب در نمودارهای ۱۱ و ۱۲ متناظر با میلگردهای با قطر ۱۴ و ۲۰ میلی متر ارائه شده است. بر این اساس، نمونه های مغناطیسی برای هر دو نسبت ارائه شده دارای مقدار بیشتری نسبت به بتن شاهد بودند. این میزان افزایش برای میلگردهای با قطر ۱۴ و ۲۰ میلی متر به ترتیب حدود ۳۹ و ۲۸ درصد نتیجه شده است.

٤-٢-١- محاسبه مقاومت ييوستكي بتن تحت ميدان مغناطیسی بر اساس مقاومت فشاری و قطر میلگرد

رابطه ۲ میزان مقاومت پیوستگی بتن تحت میدان مغناطیسی را بر اساس دادههای آزمایشگاهی و برازش آنها ارائه میدهد. این رابطه سه متغیره، مقاومت پیوستگی بتن را بر اساس کیفیت بتن (مقاومت فشاری)، تنش کششی میلگرد (قطر میلگرد) و همچنین اثر محصورشوندگی (نسبت یوشش بتن به قطر میلگرد) با یک ضريب همبستگی ۰/۹۳ تخمين ميزند.

 $\tau_{max} = 45.51 - 3.62f_c + 0.074f_c^2 + 0.035d^2 + 0.23\frac{c}{d}$ (٢)



کنترل تغییرمکان' استفاده گردید. بر این اساس در شاخه صعودی منحنی نیروی کششی مرتباً افزایش یافت و متناسب با آن میزان لغزش میلگرد اندازه گیری شد. همچنین در شاخه نزولی با افزایش دیرتر رخ دهد. مطابق با دستورالعمل ACI 408R-03 [۱۱] و تغییرمکان میزان نیرو قرائت گردید. پس از انجام آزمایش ها مشخص آیین نامه ACI 318-14 [۱۵] و به منظور حذف وابستگی گردید که تمامی نمونههای بتن تحت نیروی کشش دچار گسیختگی از نوع لغزش میلگرد در بتن بدون شکافت شدند. اعمال میدان مغناطیسی به نمونه های بتن الیافی موجب گردید که مقاومت پیوستگی بین میلگرد و بتن افزایش یابد. بر این اساس، بیشینه نیروی کششی برای نمونه های بتن مغناطیسی به میزان ۸۳/۱ درصد و ۵۰/۹ درصد مرتبط به میلگردهای با قطر ۱۴ و ۲۰ میلیمتر افزایش یافت.



شکل ۹- نمودار تنش پیوستگی- لغزش نمونه های بتن الیافی برای میلگر د با قطر ۱۴ میلی متر



<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> Displacement control



شکل ۱۴- مؤلفههای طاقت نمونههای بتن الیافی برای میلگرد با قطر ۱۴ میلیمتر



شکل ۱۵- مولفههای طاقت نمونههای بتن الیافی برای میلگرد با قطر ۲۰ میلیمتر

## ٤-3- ريزساختار بتن

تصاویر ۱۶ و ۱۷ به ترتیب وضعیت ریزساختار بتن غیرمغناطیسی و مغناطیسی را توسط تصاویر میکروسکوپ الکترونی نشان میدهد. همانگونه که مشاهده می گردد، اعمال میدان مغناطیسی به بتن تازه موجب می گردد تا ساختار ژل کلسیم سیلیکات هیدراته شده متراکم تر گردد. بنحویکه میزان حفرات در ساختار بتن کاهش



بر این اساس، با افزایش قطر میلگرد و نسبت پوشش بتن به قطر میلگرد مقاومت پیوستگی افزایش مییابد. هرچه نسبت پوشش به قطر بیشتر شود، ترکهای عرضی قابلیت گسترش نداشته و در نتیجه مقاومت پیوستگی ارتقا مییابد. از بین سه متغیر فوقالذکر، عامل مقاومت فشاری نمونهها به عنوان اثرگذارترین عامل روی مقاومت پیوستگی بتن معرفی میگردد همانگونه که در مطالعات پیشین نیز ارائه شده است [۸]. در رابطه ۲، مقاومتهای پیوستگی و فشاری بتن بر اساس مگاپاسکال و قطر میلگرد و میزان پوشش بتن بر اساس میلی متر در نظر گرفته می شوند.

**3-۲-۲- طاقت نمونه های بتن تحت نیروی بیرون کشید گی** سطح زیر منحنی تنش پیوستگی – لغزش به عنوان مقدار طاقت سنجیده می شود. در پژوهش حاضر این مقدار توسط سه مولفه (A(Peak)، (80) A و (50) A محاسبه گردید که به ترتیب نمایانگر سطح زیر منحنی از ابتدای بارگذاری تا نیروی نهایی، از ابتدای بارگذاری تا ۸۰ درصد نیروی نهایی در شاخه نزولی منحنی و از ابتدای بارگذاری تا ۵۰ درصد نیروی نهایی در شاخه نزولی منحنی می باشند. این موضوع در شکل ۱۳ نشان داده شده است. میزان طاقت نمونه های بتن الیافی تحت میدان مغناطیسی برای میلگردهای با قطر ۱۴ و ۲۰ میلی متر به ترتیب در اشکال ۱۴ و ۱۵ ارائه شده است. بر این اساس، میزان انرژی های ورودی و خروجی برای نمونه های مغناطیسی بیشتر از نمونه های شاهد می باشد که این برای نمونه های مغناطیسی ایشتر از نمونه های شاهد می باشد که این برای نمونه های مغناطیسی بیشتر از نمونه های شاهد می باشد که این برای نمونه های مغناطیسی ایشتر از نمونه های شاهد می باشد که این

١٢ / تحقيقات بتن، سال سيزدهم، شمارة چهارم

مییابد. نتیجهای که توسط سوتوبرنال و همکاران [۲۷] بر روی –با توجه به قطر میلگرد کشش، مقاومت پیوستگی بتن تحت میدان خمیر سیمان نیز گزارش شده بود. به دنبال این موضوع، مغناطیسی تا حدود ۸۳ و ۵۱ درصد متناظر با میلگردهای با قطر ۱۴ مقاومت های مکانیکی و پیوستگی بتن تحت میدان مغناطیسی ارتقا و ۲۰ میلی متر افزایش یافت. مییابد. میدان مغناطیسی با افزایش فازهای کریستالی موجب – در پژوهش حاضر براساس نتایج آزمایشگاهی و برازش آنها، مه، گر دد که فعالیت شیمیایی هیدراتاسیون سیمان افزایش یابد.



**٦- تقدیر و تشکر** نويسندگان مقاله بر خود لازم ميدانند كه بدين طريق از پارك علم و فناوری دانشگاه سمنان در خصوص همکاریها و حمایتهای انجام گرفته جهت اجرای کار تحقیقاتی حاضر تشکر و قدردانی نمايند.

یک معادله سه متغیره پیشنهاد شد که مقاومت پیوستگی بتن الیافی

تحت ميدان مغناطيسي را با دقت بالا و بر حسب سه مؤلفه مقاومت

– میزان طاقت نمونه های بتن مغناطیسی در آزمون بیرون کشیدن میلگرد به ترتیب تا حدود ۸۲ و ۵۳ درصد مرتبط با میلگردهای با

- تصویر بر داری میکروسکوپ الکترونی مشخص کرد که اعمال

میدان مغناطیسی به بتن تازه موجب تراکم ساختار ژل کلسیم سیلیکات هیدراته شده می شود و میزان تخلخل بتن را کاهش

فشاري بتن، قطر ميلگرد و يوشش بتن محاسبه مي كند.

قطر ۱۴ و ۲۰ میلی متر افزایش یافت.

مىدھد.

۷- مراجع

[1] Saidani, M., Saraireh, D., Gerges, M. "Behaviour of different types of fibre reinforced concrete without admixture," Eng. Struct. (2016); 113: 328-334.

[2] Karimipour, A., Ghalehnovi, M., de Brito, J., Attari, M. "The effect of polypropylene fibres on the compressive strength, impact and heat resistance of self-compacting concrete," Structures. (2020); 25:72-87.

[3] Madandoust, R., Kazemi, M., Khakpour Talebi, P., de Brito, J. "Effect of the curing type on the mechanical properties of lightweight concrete with polypropylene and steel fibres," Constr. Build. Mater. (2019); 223: 1038-1052.

[4] Ahmadi, M., Kheyroddin, A., Dalvand, A., Kioumarsi, M. "New empirical approach for determining nominal shear capacity of steel fiber reinforced concrete beams," Constr. Build. Mater. (2020); 234: 117293.

شكل 18- تصوير ميكروسكوپ الكتروني بتن غيرمغناطيسي



شكل ١٧- تصوير ميكروسكوب الكتروني بتن مغناطيسي

# ٥- نتيجه گيري

در تحقیق حاضر به بررسی اثر میدان مغناطیسی یکنواخت بر مقاومتهاي مكانيكي و پيوستگي و همچنين ريزساختار بتن اليافي حاوی ۱/۵ درصد الیاف فولادی پرداخته شد که نتایج زیر قابل استنتاج ميباشند:

– اعمال میدان مغناطیسی به بتن تازه الیافی موجب گردید که مقاومتهای فشاری، کششی و خمشی آن در سن ۲۸ روز به ترتیب تا حدود ۲۱، ۹ و ۱۳ درصد افزایش یابد.

Cement-Based Materials: Properties, Modelling and Applications. Elsevier, (2019); 215-239.

[18] Wijffels, M.J.H., Wolfs, R.J.M., Suiker, A.S.J., Salet, T.A.M. "Magnetic orientation of steel fibres in self-compacting concrete beams: Effect on failure behavior," Cem. Concr. Compos. (2017); 80: 342-355.

[19] Mu, R., Li, H., Qing, L., Lin, J., Zhao, Q. "Aligning steel fibers in cement mortar using electro-magnetic field," Constr. Build. Mater. (2017); 131: 309-316.

[20] Gholhaki, M., Kheyroddin, A., Hajforoush, M., Kazemi, M. "An investigation on the fresh and hardened properties of self-compacting concrete incorporating magnetic water with various pozzolanic materials," Constr. Build. Mater. (2018); 158: 173-180.

[21] Ghorbani, S., Sharifi, S., Rokhsarpour, H., Shoja, S., Gholizadeh, M., Rahmatabad, M. A. D., & de Brito, J. "Effect of magnetized mixing water on the fresh and hardened state properties of steel fibre reinforced self-compacting concrete," Constr. Build. Mater. (2020); 248: 118660.

[22] Hajforoush, M., Madandoust, R., Kazemi, M. "Effects of simultaneous utilization of natural zeolite and magnetic water on engineering properties of self-compacting concrete," Asian J. Civ. Eng. (2019); 20: 289–300.

[23] Hajforoush, M., Kheyroddin, A., Rezaifar, O. "Investigation of engineering properties of steel fiber reinforced concrete exposed to homogeneous magnetic field," Constr. Build. Mater. (2020); 252: 119064.

[24] Ferrández, D., Saiz, P., Morón, C., Dorado, M.G., Morón, A. "Inductive method for the orientation of steel fibers in recycled mortars," Constr. Build. Mater. (2019); 222: 243-253.

[25] Abavisani, I., Rezaifar, O., Kheyroddin, A. "Alternating magnetic field effect on fine aggregate steel chip-reinforced concrete properties," J. Mater. Civ. Eng. (2018); 30: 04018087.

[26] Abavisani, I., Rezaifar, O., Kheyroddin, A. "Alternating magnetic field effect on fine aggregate concrete compressive strength," Constr. Build. Mater. (2017); 134: 83-90.

[27] Soto Bernal, J.J., Gonzalez Mota, R., Rosales Candelas, I., Ortiz Lozano, J.A. "Effects of static magnetic fields on the physical, mechanical, and microstructural properties of cement pastes," Adv. Mater. Sci. Eng. (2015); 1-9.

[28] Abavisani, I., Rezaifar, O., Kheyroddin, A. "Magneto-electric control of scaled-down reinforced concrete beams," ACI Struct. J. (2017); 114: 233-244.

[5] Parvez, A., Foster, S.J. "Fatigue behavior of steel-fiber-reinforced concrete beams," J. Struct. Eng. (2015); 141: 04014117.

[6] Kazemi, M., Kafi, M.A., Hajforoush, M., Kheyroddin, A. "Cyclic behaviour of steel ring filled with compressive plastic or concrete, installed in the concentric bracing system," Asian J. Civ. Eng. (2019); 1-11.

[7] Kazemi, M., Hajforoush, M., Khakpour Talebi, P., Daneshfar, M., Shokrgozar, A., Jahandari, S., Saberian, M., Li, J. "In-situ strength estimation of polypropylene fibre reinforced recycled aggregate concrete using Schmidt rebound hammer and point load test," J. Sustain. Cem. Based Mater. (2020); 1-18.

[8] Garcia Taengua, E., Martí Vargas, J.R., Serna, P. "Bond of reinforcing bars to steel fiber reinforced concrete," Constr. Build. Mater. 2016; 105: 275-84.
[9] Mazaheripour, H.B., Barros, J.A., Sena Cruz, J.M., Pepe, M., Martinelli E. "Experimental study on bond performance of GFRP bars in self-compacting steel fiber reinforced concrete," Compos. Struct. (2013); 95: 202-12.

[10] Albitar, M., Visintin, P., Ali, M.M., Lavigne, O., Gamboa, E. "Bond slip models for uncorroded and corroded steel reinforcement in class-F fly ash geopolymer concrete," J. Mater. Civil Eng. (2017); 291: 04016186.

[11] American Concrete Institute, ACI 408. Bond and Development of Straight Reinforcing Bars in Tension. (ACI 408R-03) Farmington Hills, MI, USA, (2003).

[12] Arezoumandi, M., Steele, A.R., Volz, J.S. "Evaluation of the bond strengths between concrete and reinforcement as a function of recycled concrete aggregate replacement level," Structures (2018); 16: 73-81.

[13] Alhawat, M., Ashour, A. "Bond strength between corroded steel reinforcement and recycled aggregate concrete," Structures (2019); 19: 369-385.

[14] Saleh, N., Ashour, A., Sheehan, T. "Bond between glass fibre reinforced polymer bars and high-strength concrete," Structures (2019); 22: 139-153.

[15] ACI (American Concrete Institute), Building code requirements for structural concrete and commentary. ACI 318-14, Farmington Hills, MI, USA, (2014).

[16] Du, J., Tang, C., Jia, B., Zhang, D., Miao, Q. "Preparation and long-term stability study of steel fiber/graphite conductive concrete," Key Eng. Mater. (2016); 680: 361–364.

[17] Shahir Liew, M., Nguyen Tri, P., Nguyen, T.A., Kakooei, S. Smart Nanoconcretes and

[29] Rezaifar, O., Abavisiani, I., Kheyroddin, A. "Magneto-electric active control of scaled down reinforced concrete columns," ACI Struct. J. (2017); 114: 1351-1362.

[30] ASTM C33 / C33M-18, Standard Specification for Concrete Aggregates, ASTM International, West Conshohocken, PA, (2018).

[31] ASTM C494, Standard Specification for Chemical Admixtures for Concrete, Annual Book of ASTM Standards, American Society for Testing and Materials, West Conshohocken, PA, USA, (2004).

[32] Song, P.S., Hwang, S. "Mechanical properties of high-strength steel fiber-reinforced concrete," Constr. Build. Mater. (2004); 18(9): 669-673.

[33] ASTM A615. Standard Specification for Deformed and Plain Carbon-Steel Bars for Concrete Reinforcement. (ASTM A615/615M-16), ASTM International, West Conshohocken PA. (2016).

[34] ASTM C192, Standard Practice for Making and Curing Concrete Test Specimens in the Laboratory, ASTM International, West Conshohocken. PA, USA, (2018).

[35] Grant, I.S., Phillips, W.R. Electromagnetism. John Wiley & Sons, (2013).

[36] RILEM 7-II-128. RC6: Bond Test for Reinforcing Steel. 1. Pull-Out Test. RILEM technical recommendations for the testing and use of construction materials, E & FN Spon, U.K., (1994); 102-105.

# The Effect of Magnetic Field on Bond Strength between Reinforcing Steel Bar and Steel Fiber Reinforced Concrete by means of Pull-out Test

Mohammad Hajforoush Ph.D. Student, Department of Civil Engineering, Semnan University, Semnan, Iran. Ali Kheyroddin \* Distinguished Prof., Department of Civil Engineering, Semnan University, Semnan, Iran. Omid Rezaifar Assoc. Prof., Department of Civil Engineering, Semnan University, Semnan, Iran.

### Abstract

In this research, the effect of applying magnetic field directly to steel fiber reinforced concrete specimens containing 1.5% volume of steel fiber on bond strength between reinforcing steel bar and concrete was experimentally investigated using a direct pull-out test. For this purpose, magnetic field was applied externally to the fresh specimens by means of an electromagnetic instrument, capable of causing the flux density of 5000 Gauss. In this study, the pull-out specimens were tested with two different bar diameters: 14 and 20 mm. The study also investigated, mechanical properties of the specimens in the terms of compressive, splitting tensile and flexural strengths at an age of 28 days. In addition, the microstructure of the specimens was analyzed by the SEM images. The experimental results demonstrated that the pull-out failure occurred for all the specimens. Furthermore, the bond strength of the specimens increased by about 83 and 51% correspond to the #14 and #20 rebars, respectively. In addition, thoughness parameter of concrete exposed to magnetic field increased by 82 and 53% correspond to the #14 and #20 rebars, respectively. Applying magnetic field to fresh concrete caused an increase in its compressive strength more than 21%. Following this, splitting tensile and flexural strengths of concrete specimens were inhanced up to 9 and 13%, respectively. Magnetic field also has the ability to compact the microstructure of concrete.

**Keywords:** Bond strength, Pull-out test, Uniform magnetic field, Steel fiber reinforced concrete, Microstructure.

<sup>\*</sup> Corresponding Author: kheyroddin@semnan.ac.ir