

بررسی نقش نانولوله‌های کربنی بر روی رفتار کششی نانوکامپوزیت زمینه وینیل استر

دروسا دهقان بانیانی^{۱*}، سید احمد جنابعلی جهرمی^۲، سید مجتبی زبرجد^۲

۱- کارشناس ارشد مهندسی مواد دانشکده مهندسی دانشگاه شیراز، شیراز، ایران

۲- استاد بخش مهندسی مواد، دانشکده مهندسی، دانشگاه شیراز، شیراز، ایران

*Dorsa_dehghaan@yahoo.com

(تاریخ دریافت: ۱۳۹۲/۰۶/۲۳، تاریخ پذیرش: ۱۳۹۲/۰۶/۲۳)

چکیده

رزین‌های وینیل استر، از معروف‌ترین پلیمرهای گرماسخت محسوب می‌شوند. این رزین‌ها از واکنش یک نوع اسید کربوکسیلیک غیراشباع نظیر آکریلیک یا متاکریلیک و یک واحد رزین اپوکسی تولید می‌گردند. به‌منظور بهبود خواص و نیز بهینه‌سازی آن‌ها برای شرایط بارگذاری مختلف، این مواد را با عوامل تقویت‌کننده‌ای از جمله الیاف کوتاه (مانند شیشه یا کربن) و یا ذرات سرامیکی تقویت می‌کنند. در تحقیق حاضر از نانولوله کربنی چند دیواره به‌عنوان عامل تقویت‌کننده جهت بهبود رفتار کششی رزین وینیل استر استفاده شده‌است. نقش نانولوله‌های کربنی بر رفتار تغیر شکل و شکست نانوکامپوزیت با استفاده از نمونه‌های کششی تقویت‌شده با 0.1% ، 0.2% ، 0.3% و 0.75% و 1% درصد وزنی نانولوله‌های کربنی طبق استاندارد ASTM D638 بررسی شده‌است. جهت تعیین نقش نانولوله‌های کربنی بر روی مکانیزم تغیر شکل و شکست وینیل استر، سطح شکست نمونه‌ها مورد ارزیابی میکروسکوپی بوسیله میکروسکوپ الکترونی روبشی قرار گرفت. نتایج حاصل از آزمون کشش نشان می‌دهد که مدول یانگ، استحکام تسلیم و چفرمگی شکست وینیل استر وابسته به درصد نانولوله کربنی می‌باشد. بطوریکه با افزودن 1% وزنی نانولوله کربنی به رزین وینیل استر، حدود 28% کاهش استحکام کششی، $53\% / 16\%$ افزایش مدول یانگ و 30% کاهش تافنس شکست ایجاد شد. ارزیابی میکروسکوپی بیانگر وابستگی رفتار شکست نانوکامپوزیت ساخته شده به حضور و میزان این نانولوله‌ها بوده و همچنین به رابطه‌ی منطقی بین خواص و آرایش سطح شکست نانوکامپوزیت اشاره دارد. علاوه بر تشکیل حفرات و پدیده‌ی بهم پیوستن حفرات، مکانیزم‌های پل زدن، شکست، جداش و بیرون آمدن نانولوله‌ها و فیبری شدن رزین وینیل استر در سطوح شکست این نانوکامپوزیت‌ها بوضوح مشاهده شد.

واژه‌های کلیدی:

نانوکامپوزیت، وینیل استر، نانولوله کربنی، مکانیزم شکست.

۱- مقدمه

رزین‌های وینیل استر، از معروف‌ترین پلیمرهای گرماسخت به اپوکسی ییسفنول A، تولید می‌شوند. هنگامی که در مونومر استایرن حل می‌شوند، یک رزین گرماسخت با مقاومت گرمایی خوب و مقاومت شیمیایی برجسته در برابر اسیدها، بازها،

حساب می‌آیند. وینیل استرها اساساً اپوکسی‌های متاکریلات^۱ شده‌ای هستند که از واکنش اسید متاکریلیک^۲ با یک رزین

مکانیکی وینیل استر با استفاده از افروden تقویت کننده‌های فلزی، غیر فلزی و الیاف شده است. به طور مثال ژانهو^۴ و همکارانش رزین وینیل استر را با نانو ذرات اکسید مس تقویت کرده و خواص نانو کامپوزیت‌های بدست آمده را بررسی کردند. در این تحقیق نشان داده شد که هرچه توزیع نانو ذرات و پیوند شیمیایی بین رزین وینیل استر و تقویت‌کننده‌ها همگن‌تر باشد خواصی از جمله پایداری حرارتی و استحکام کششی افزایش خواهد یافت [۳]. توستنسون^۵ و همکارانش به ساخت نانو کامپوزیت وینیل استر/نانو لوله‌های کربنی پرداخت و خواص الکتریکی کامپوزیت‌های ساخته شده را بررسی کردند [۴]. در سال ۲۰۱۱، آولیز^۶ و همکارانش به بررسی فرآیندهای اکسیداسیون و سیلانیزه کردن نانو لوله‌های کربنی چند دیواره برای کامپوزیت‌های نانو لوله کربنی چند دیواره/وینیل استر پرداختند. کامپوزیت‌های پلیمری از نانو لوله‌های کربنی چند دیواره‌ی عامل دار و رزین وینیل استر ساخته شدند و آزمون فشار روی آن‌ها انجام شد و به این نتیجه رسیدند که بهبود خواص مکانیکی در فشار به دلیل کاهش طول نانو لوله‌های کربنی بعد از اکسیداسیون آن‌ها و فرآیندهای ساخت کامپوزیت، محدود خواهد شد و این امر با استفاده از تصاویر میکروسکوپ الکترونی عبوری مورد بررسی قرار گرفت [۵].

مطابق با مرور بر پژوهش‌های انجام شده توسط نویسنده‌گان تحقیق حاضر، به نظر می‌رسد که پژوهش قابل توجه در زمینه نقش نانو لوله‌های کربنی چند دیواره در خواص کششی و ساز و کار شکست رزین وینیل استر انجام نشده است. لذا در این تحقیق از نانو لوله‌های کربنی چند دیواره بمنظور تقویت رزین وینیل استر و بهبود خواص مکانیکی این رزین مانند مدول کششی، استفاده شده و سطوح شکست نانو کامپوزیت‌های ساخته شده در آزمون کشش مورد بررسی قرار گرفته است.

۲- تجربی

۱-۲- مواد

در این پژوهش، از رزین وینیل استر بر پایه‌ی بیسفنول A

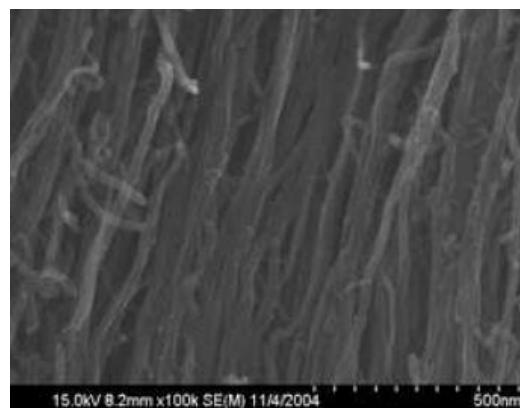
هیپوکلریت‌ها و بسیاری حلال‌ها را فراهم می‌آورند [۱]. دلیل مقاومت شیمیایی خوب وینیل استرها را می‌توان به عدم حضور پیوندهای استری در زنجیره‌ی اپوکسی نسبت داد. در حقیقت پیوندهای فیل استری منجر به اتصال اجزاء پلیمر می‌شوند و این اتصالات در مقایسه با اتصالات استری در برابر اکثر محیط‌های شیمیایی مانند شرایط قلایی به شدت مقاومت می‌کنند. از آن جا که اتصال استری تنها در انتهای زنجیر وینیل استر وجود دارد، این امر حملات عوامل شیمیایی را محدود می‌کند [۲]. این رزین‌ها دارای چسبندگی خوبی با الیاف شیشه و دیگر تقویت‌کننده‌ها می‌باشند. درواقع از ویژگی‌های بی‌نظیر وینیل استر را می‌توان قابلیت برقراری پیوند این رزین‌ها با سایر سطوح نام برد. لوله‌های انتقال آب، گاز و مواد شیمیایی و نیز قطعات کامپوزیتی مورد استفاده در ساخت سکوهای نفتی از جمله کاربردهای این رزین‌ها محسوب می‌شوند [۱]. دیگر کاربردهای تجاری مهم برای وینیل استرها شامل کاربردهای ساختاری خودرو، قطعات الکتریکی، مخازن بتن-پلیمر به‌منظور معدن کاوی و کاربردهای شیمیایی، کاربردهای دریابی با عملکرد بالا، دریچه‌های مشبك و نیز کالاهای ورزشی می‌باشد [۱]. وینیل استرها مانند پلی استرهای کلرندیک^۷ و پلی استرهای بیسفنول A از مواد گران‌قیمت ساخته شده و زمان فرآیند آن‌ها طولانی می‌باشد که این امر افزایش قیمت تمام‌شده‌ی محصول را به دنبال دارد. بنابراین، گرایش تولید کنندگان به سمت کاربردهای تجاری است که بهینه‌سازی عملکرد وینیل استرها می‌تواند دلیلی بر قیمت فوق العاده کامپوزیت نهایی باشد [۱]. می‌توان با افروden عوامل تقویت‌کننده از جمله نانو ذرات آلی و غیر آلی مانند نانو لوله‌های کربنی تک جداره و چند جداره، فیبرهای کربنی، نانو ذرات سیلیکا، نانو ذرات اکسید مس، نانو ذرات اکسید آلمینیوم و همچنین نانو ذرات اکسید آهن، عملکرد رزین‌های وینیل استر را بهینه‌سازی کرد. با تقویت رزین‌های وینیل استر توسط نانو مواد ذکر شده، خواص مکانیکی این رزین‌ها مانند چفرمگی شکست، مدول کشش و مدول خمش بهبود می‌یابد. تاکنون تحقیقات زیادی در زمینه بهبود خواص فیزیکی و

مناسب، با سرعت ۶۰۰۰ دور بر دقیقه نانو لوله‌های کربنی در رزین توزیع شدند. جهت توزیع مناسب‌تر، نانو لوله‌ها به مدت ۱۰ دقیقه تحت فرآیند فراصوت^{۱۲} با استفاده از دستگاه آروان^{۱۳} قرار گرفتند. سپس به منظور حذف جباب‌های ایجاد شده در حین فرآیندهای همگنسازی، مخلوط بدست آمده وارد دستگاه گاززاده شده و به مدت ۳۰ دقیقه فرآیند گاززادایی روی آن انجام شد. در ادامه ۲/۲ درصد وزنی کبالت (٪۱) و ۰/۵ درصد وزنی دی‌متیل آمین و ۱/۱ درصد وزنی متیل‌اتیل‌کتون پراکساید را به عنوان عامل عمل آوری به سیستم اضافه کرده و به روش دستی مخلوط شد. جهت حذف جباب‌های ایجاد شده در رزین در اثر واکنش‌های صورت گرفته بین عوامل پخت با رزین وینیل استر و مخلوط سازی انجام شده، فرآیند گاززادایی مجدداً به مدت ۵ دقیقه صورت گرفت. برای تولید نمونه‌های استاندارد کششی، نانو کامپوزیت‌های نهایی در قالب سیلیکونی ساخته شده مطابق با استاندارد ASTM D638 ریخته شده و بعد از گذشت مدت زمان ۲۴ ساعت، عملیات بازپخت با قرار دادن نمونه‌ها در کوره با دمای ۸۰ درجه سانتی گراد به مدت ۳ ساعت انجام شد. آزمون کشش در دمای محیط توسط دستگاه کشش مدل سانتام-۱۵۰ با سرعت کرنش ۲ میلیمتر بر دقیقه روی نمونه‌ها انجام شد. بمنظور اطمینان از نتایج بدست آمده، هر یک از نانو کامپوزیت‌ها ۵ مرتبه مورد آزمایش قرار گرفتند. در نهایت سطح مقطع نمونه‌های شکسته شده با استفاده از میکروسکوپ الکترونی روبشی مدل کمپریج استریو اسکن مطالعه قرار گرفت.

۳-نتایج و بحث

اثر نانو لوله‌های کربنی بر استحکام کشش و مدول یانگ نمونه‌های وینیل استر تقویت شده با ۰/۱٪، ۰/۲٪، ۰/۳٪، ۰/۷۵٪ و ۱٪ وزنی نانو لوله‌های کربنی چند دیواره در شکل (۲) ارائه شده است.

خریداری شده از شرکت سونکو^۷ مدل ۹۰۱ به عنوان پلیمر زمینه در ساخت نانو کامپوزیت استفاده شد. همچنین نانو لوله‌های کربنی چند دیواره تولید شده توسط روش رسوب شیمیایی فاز بخار^۸، دارای قطر داخلی ۳ تا ۵ نانومتر و قطر خارجی ۸ تا ۱۵ نانومتر و طول ۵۰ میکرومتر، به عنوان عامل تقویت‌کننده در ساخت این نانو کامپوزیت‌ها مورد استفاده قرار گرفت. شکل (۱) تصویر تهیه شده توسط میکروسکوپ الکترونی روبشی از نانو لوله‌های استفاده شده را نشان می‌دهد.



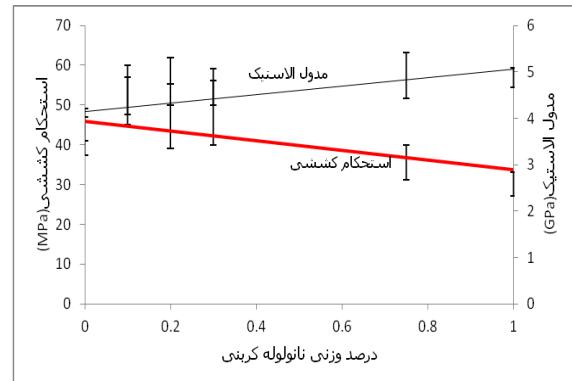
شکل (۱): تصویر میکروسکوپ الکترونی روبشی نانو لوله‌های کربنی چند دیواره مورد استفاده در این پژوهش.

متیل‌اتیل‌کتون پراکساید^۹ به عنوان کاتالیست و کبالت^{۱۰}٪ و دی‌متیل آمین^{۱۱} به عنوان شتاب‌دهنده خریداری شده از شرکت اکزا نوبل و همچنین ماده BYK-C8000 تهیه شده از شرکت آلانا به عنوان عامل پیوند‌ساز در ساخت نانو کامپوزیت‌های مذکور مورد استفاده قرار گرفت.

۴-روش ساخت نانو کامپوزیت

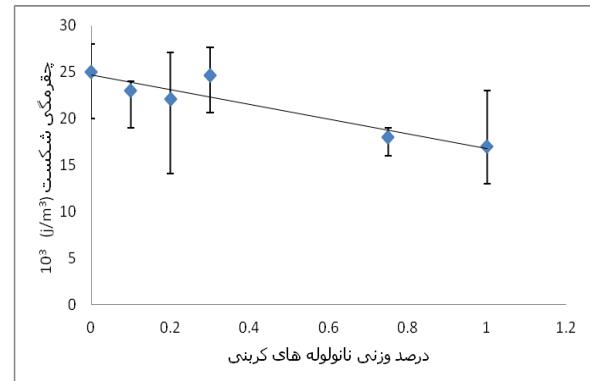
بسته به درصد وزنی عامل تقویت‌کننده در هریک از نانو کامپوزیت‌ها، مقادیر مشخص از این نانومواد (۰/۲٪، ۰/۳٪، ۰/۷۵٪ و ۱٪ درصد وزنی) توزین شد و به همراه یک درصد وزنی عامل پیوند‌ساز به مقدار مناسب رزین وینیل استر اضافه شده و بصورت دستی مخلوط گردید. سپس به مدت ۲۰ دقیقه با بهره‌گیری از نیروهای برشی قوی ایجاد شده توسط همزن

که مساحت سطح ویژه^{۱۴} نانولوله‌های کربنی چندین برابر بیشتر از عوامل تقویت‌کننده‌ی دیگر می‌باشد، این امر منجر به تمایل بیشتر نانولوله‌ها در چسبیدن به یکدیگر خواهد شد. در اثر تجمع و تشکیل آگلومره، سطوح ویژه آن‌ها کم می‌شود. از آنجا که انتقال نیرو از طریق فصل مشترک نانولوله‌ها و رزین انجام می‌شود، با کاهش این سطوح، انتقال تنفس افت پیدا کرده و منجر به کاهش استحکام کششی می‌شود. از طرفی این آگلومره‌ها بصورت مرکز تمرکز تنفس در نمونه عمل کرده و منجر به کاهش چقرمگی شکست نانو کامپوزیت می‌شوند[۶-۱۲]. از آنجا که نانولوله‌های کربنی، مدول الاستیکی برابر با ۹۱۰ GPa می‌باشد، با جایگیری این مواد در رزین وینیل استر، مدول الاستیک نانو کامپوزیت به شدت افزایش می‌یابد. از آنجا که تعیین مدول الاستیک در تغییرشکل‌هایی در حد الاستیک انجام می‌گیرد، لذا بحث جدایش عوامل تقویت‌کننده از رزین که خود منجر به کاهش عملکرد نانولوله‌ها بعنوان عوامل تقویت‌کننده و همچنین کاهش استحکام و انرژی شکست می‌شود، مطرح نیست. زیرا در تغییر شکل الاستیک، تنفس‌های اعمالی به نمونه در حدی نیستند که بتوانند جدایش نانولوله‌ها از رزین وینیل استر را موجب شوند. بنابراین طبق قانون مخلوط‌ها، دلیل افزایش مدول یانگ نانو کامپوزیت را می‌توان مدلول یانگ بسیار بالای نانولوله‌های کربنی نام برد. توزیع مناسب نانولوله‌ها نیازمند نیروی برشی بسیار قوی می‌باشد که باید دقت شود به اندازه‌ی کافی و مناسب بوده تا در طول نانولوله تخریب ایجاد نشود. در اثر استفاده از همزن آلتراسونیک و همزن برشی قوی، سطح نانولوله‌ها دچار تخریب شده و از عیوب ایجاد شده در سطح، ترک‌ها شروع و انتشار می‌یابند. یک نمونه از این عیوب، عیوب استونوالز^{۱۵} می‌باشد که حین اعمال نیرو به نانولوله‌ها، دو پیوند کربن-کربن در جداره‌ی نانولوله کربنی شکسته و دو پیوند جدید کربن-کربن تشکیل می‌شود. در نتیجه یک جفت ساختار پنج ضلعی و یک جفت ساختار هفت ضلعی مطابق شکل (۴) بوجود خواهد آمد. در صورتیکه چگالی این عیوب در دیواره‌ی نانولوله‌ها زیاد شود منجر به تخریب بیش از حد نانولوله‌ها شده و نانو کامپوزیت



شکل (۲): اثر نانولوله‌های کربنی بر خواص مکانیکی نانوکامپوزیت‌های پایه وینیل استر تقویت‌شده با نانولوله‌های کربنی چنددیواره

به منظور بررسی تأثیر حضور نانولوله‌های کربنی چنددیواره بعنوان تقویت‌کننده در انرژی شکست رزین وینیل استر، سطوح زیر منحنی‌های تنفس - کرنش بدست آمده از آزمون کشش هر یک از نمونه‌ها محاسبه شد. شکل (۳) بیانگر تأثیر نانولوله‌های کربنی بر چقرمگی شکست نانو کامپوزیت‌های ساخته شده می‌باشد.



شکل (۳): اثر نانولوله‌های کربنی چنددیواره بر روی چقرمگی شکست نانوکامپوزیت‌های پایه وینیل استر.

مشاهده می‌شود با افزایش درصد وزنی نانولوله‌های کربنی، استحکام کششی و چقرمگی شکست کم شده و مدول یانگ افزایش می‌یابد. از جمله دلایلی که می‌توان برای کاهش استحکام و چقرمگی شکست این نانوکامپوزیت‌ها نام برد، توزیع نامناسب نانولوله‌ها و تجمع این تقویت‌کننده‌ها می‌باشد. از آنجا

از آنجا که نانولوله‌های کربنی مدول یانگ بالایی نسبت به رزین وینیل استر دارند، با جایگیری آنها در زمینه مدول یانگ کامپوزیت ساخته شده طبق قانون مخلوط‌ها افزایش می‌یابد [۷-۱۴]. با توجه به شکل (۲) می‌توان اظهار داشت هرچه درصد وزنی تقویت‌کننده بیشتر شود، مدول الاستیک افزایش بیشتری پیدا خواهد کرد و در نهایت افزایش مدول یانگ وینیل استر حاوی ۱٪ وزنی نانولوله‌های کربنی نسبت به رزین خالص برابر ۵۴٪ می‌باشد.

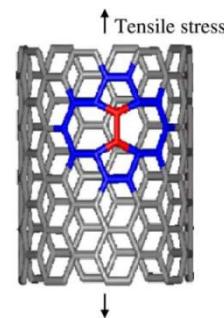
تصاویر میکروسکوپ الکترونی روبیشی از سطح شکست نمونه‌ها یانگر چسبندگی نامناسب نانولوله‌ها و پیوند ضعیف آنها به رزین می‌باشد که خود منجر به کاهش انرژی شکست شده و نانولوله‌ها بعنوان تقویت‌کننده نمی‌توانند نقش خود را بخوبی ایفا کنند. عبارت دیگر به محض اعمال نیرو به نمونه‌های کششی، ترک‌های موجود در نمونه که در اثر حضور عیوب مختلف مانند تجمع نانولوله‌ها و حفرات ایجاد شده‌اند، با دریافت انرژی کمی شروع به پیشروی می‌کنند. بنابراین نمونه‌ها به سرعت دچار شکست خواهند شد [۱۲]. بعضی از حفرات موجود در نمونه در اثر جدایش نانولوله‌ها و پدیده‌ی دی-باندینگ از رزین وینیل استر بوجود می‌آیند و برخی دیگر در اثر حباب‌های به دام افتاده در رزین ایجاد می‌شوند.

شکل (۵) سطح شکست نمونه‌ی وینیل استر تقویت شده با ۰/۳٪ وزنی نانولوله‌های کربنی را ارائه می‌دهد و مشاهده می‌شود که ترک از یک حفره در قطعه شروع شده‌است. در واقع حباب‌های به دام افتاده در رزین حین فرآیند آلتراسونیک به خوبی از سیستم خارج نشده و در نهایت در بارگذاری حین آزمون کشش، این حفرات بهم پیوسته و پدیده‌ی بهم پیوستن حفرات^{۱۷} و در نتیجه‌ی آن تشکیل حفره‌ی بزرگتر رخ داده‌است. این حفره که خود بعنوان مرکز تمرکز تنش در نمونه عمل کرده است، نقطه‌ی شروع و پیشروی ترک محسوب می‌شود.

ساخته شده دچار افت خواص مکانیکی از جمله استحکام و انرژی شکست می‌شود. [۹-۷].

دلیل مهم دیگر کاهش استحکام و انرژی شکست را پیوند ضعیف نانولوله‌ها با زمینه‌ی وینیل استر می‌توان نام برد. با توجه به روشی که برای ساخت کامپوزیت انتخاب شد، ضرورتاً نانولوله‌های کربنی به صورت اتفاقی^{۱۶} کنار یکدیگر قرار گرفته‌اند. بدان علت که نانولوله‌ها در جهات ترجیحی قرار نگرفته‌اند، استحکام افت پیدا می‌کند. در صورتی که عملیات سطحی روی نانولوله‌ها انجام شود، انتظار می‌رود خواص نانوکامپوزیت مانند استحکام و چقرومگی شکست افزایش یابد [۹-۱۰].

در اثر اضافه کردن عامل پخت متیل‌اتیل‌کتون پراکساید به رزین وینیل استر در حین ساخت نانوکامپوزیت، این ماده تجزیه شده و یک سری رادیکال‌های آزاد ایجاد خواهد شد. این رادیکال‌های آزاد به شدت قابل حمل بوده و می‌توانند توسط نانولوله‌های کربنی به دام بیفتد. این امر نیز می‌تواند دلیل دیگری بر کاهش استحکام این نانوکامپوزیت‌ها تلقی شود. در ادامه عملیات پخت رزین که در دمای بالا انجام می‌شود موجب ایجاد تنش‌های حرارتی در کامپوزیت شده و تشکیل حفرات و میکروترک‌ها در نواحی تجمع نانولوله‌های کربنی را بدنبال دارد و در نتیجه‌ی آن، خواص مکانیکی، استحکام و چقرومگی شکست نانوکامپوزیت کاهش می‌یابد [۱۳]. انتهای نانولوله‌ها نیز بعنوان مرکز تمرکز تنش در کامپوزیت‌ها عمل کرده و منجر به افت این خواص می‌شوند [۹-۱۲].



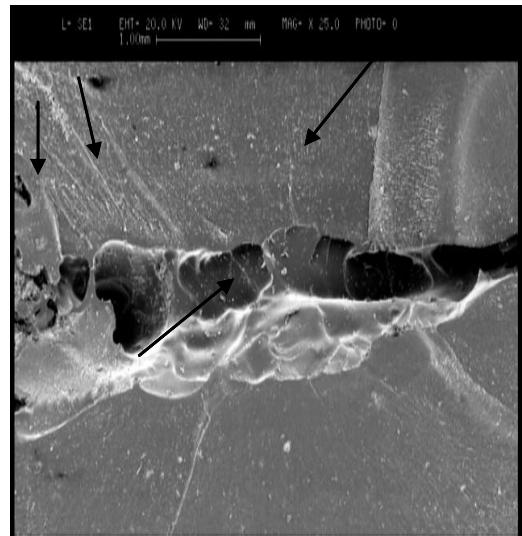
شکل (۴): عیوب استون والز در ساختار گرافیتی نانولوله‌ی کربنی تحت تنش کششی [۹]

شکل (۷) تجمع نانو لوله‌های کربنی و مکانیزم‌های پل زدن و شکست را در نمونه‌ی وینیل استر تقویت شده با ۱٪ وزنی نانو لوله‌های کربنی با بزرگنمایی‌های بالاتر نشان می‌دهد. در حقیقت ممکن است نانولوله‌های کربنی بین دو سطح ایجاد شده در نمونه به صورت یک پل عمل کرده و از باز شدن دو سطح ترک جلوگیری کنند که به آن، مکانیزم پل زدن گفته می‌شود. چنانچه نانو لوله‌های کربنی نتوانند در برابر تنش‌های اعمالی مقاومت کنند و شکست در آن‌ها اتفاق افتاد مکانیزم شکست مکانیزم غالب است. در صورتی که نانو لوله‌ها چسبندگی مناسبی با زمینه نداشته باشند، احتمال جدایش نانو لوله‌ها از زمینه‌ی پلیمری وجود دارد که به آن مکانیزم کشیده شدن و بیرون آمدن می‌گویند.

شکل (۸) بیان‌گر توزیع نامناسب نانو لوله‌ها و عدم چسبندگی آن‌ها به رزین وینیل استر می‌باشد. در این شکل واضح است که تجمع نانو لوله‌های کربنی با افزایش درصد وزنی این تقویت‌کننده افزایش یافته است و بخصوص در نمونه ۰.۷۵٪ وزنی نانو لوله‌ی کربنی - وینیل استر در گیری^{۱۸} نانو لوله‌ها که حاکی از عدم توزیع مناسب آن‌ها می‌باشد، مشاهده می‌شود. افزایش نانو لوله‌های کربنی باعث تجمع بیشتر و در نتیجه کاهش تر شوندگی کامل آن‌ها با رزین می‌شود.

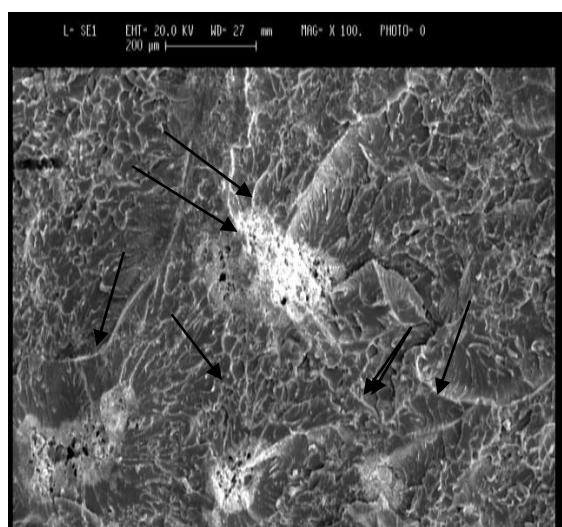
۴-نتیجه‌گیری

در تحقیق حاضر، نانو کامپوزیت‌های پایه پلیمری وینیل استر تقویت شده با نانو لوله‌های کربنی چنددیواره ساخته شد و از استاندارد ASTM D638 آزمون کشش بمنظور بررسی خواص کششی این نانو کامپوزیت‌ها استفاده شد. همچنین سطوح شکست و مکانیزم‌های جذب انرژی نانو لوله‌های کربنی در حین شکست مورد بررسی قرار گرفت. مشاهده شد با افزایش درصد وزنی نانو لوله‌های کربنی چنددیواره، استحکام کششی و چرمگی شکست کاهش و مدول یانگ نانو کامپوزیت‌ها افزایش می‌یابد. همچنین افزایش درصد وزنی نانو لوله‌ها منجر به توزیع نامناسب تر آن‌ها و ایجاد مناطقی با تمرکز تنش بالا شده و از این



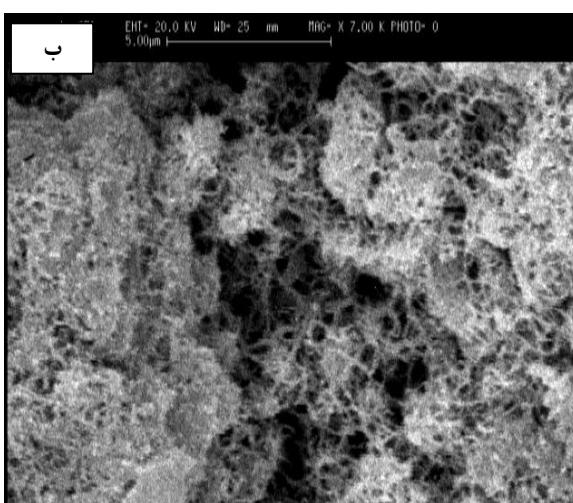
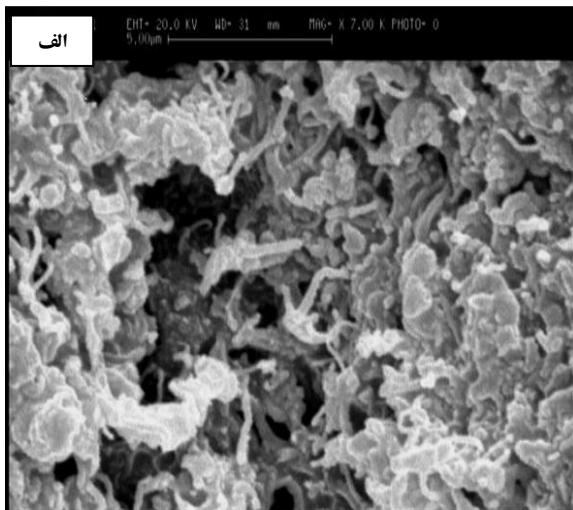
شکل(۵): سطح شکست نمونه‌ی وینیل استر تقویت شده با ۱/۰٪ وزنی نانو لوله‌های کربنی

اما شکل (۶) سطح مقطع شکست نمونه‌ی وینیل استر تقویت شده با ۱٪ وزنی نانو لوله‌های کربنی را نمایش می‌دهد. از آن جا که درصد وزنی نانولوله‌ها در این نمونه افزایش یافته است، احتمال تجمع این نانو مواد افزایش پیدا کرده و این آگلomerه‌ها منجر به افزایش تمرکز تنش در قطعه شده و ترک از همین نواحی شروع و انتشار یافته است.



شکل(۶): سطح مقطع شکست نمونه‌ی وینیل استر تقویت شده با ۱٪ وزنی نانو لوله‌های کربنی

نواحی ترک شروع شده و انتشار می‌یابد و در نهایت منجر به شکست زود هنگام قطعه خواهد شد.

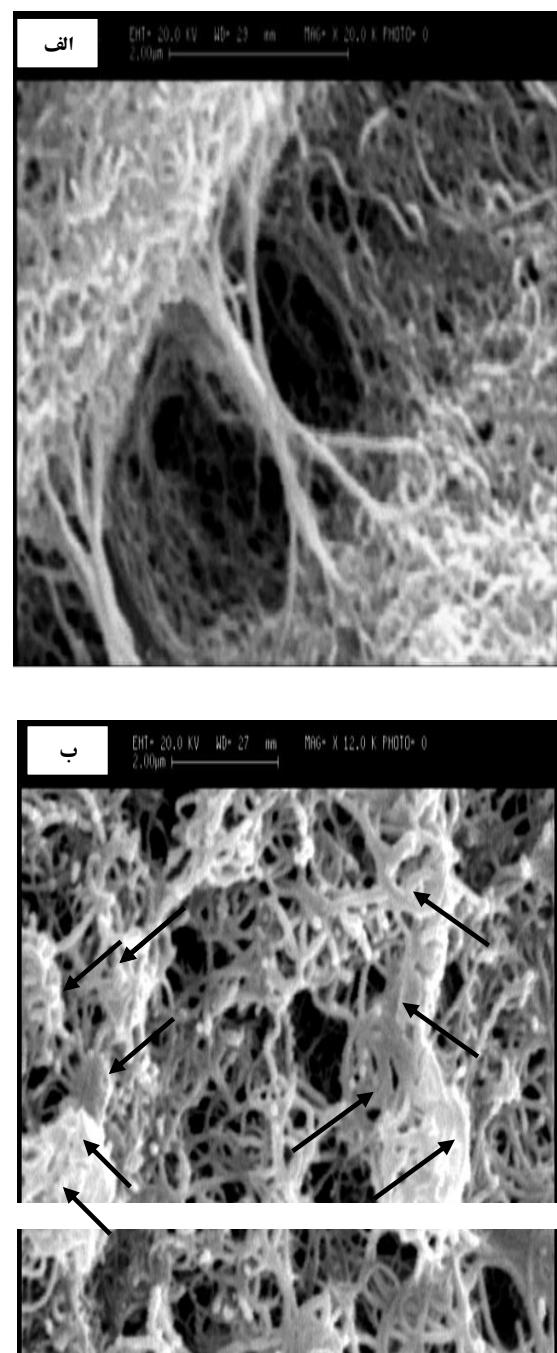


شکل(۸): تجمع نانولوله‌ها و مکانیزم شکست و کشیده شدن آن‌ها در سطح شکست دو نمونه (الف) ۰/۳٪ وزنی نانولوله کربنی - وینیل استر (ب) ۰/۷۵٪ وزنی نانولوله کربنی - وینیل استر

۵-منابع

- [1] S.T. Peters, "Handbook of composites", 2rd ed., Chapman and Hall, London, Weinheim, New York, Tokyo, Melbourne, Madras, 1998.

/۲/ م. ح. بهشتی ، ا.م. رضادوست، "پلاستیک‌های تقویت شده



شکل(۷): تجمع نانولوله‌های کربنی و مکانیزم‌های پل زدن و شکست در نمونه‌ی وینیل استر تقویت شده با ۱٪ وزنی نانولوله‌های کربنی با بزرگنمایی - های متفاوت

- [12] S.H. Park, P.R. Bandaru, "Improved mechanical properties of carbon nanotube/polymer composite through the use of carboxyl-epoxide functional group linkages", *Journal of Polymer*, vol. 51, pp. 5071-5077, 2010.
- [13] A.T. Seyhan, "Development of multi and double walled carbon nanotubes (cnts)/vinylester nanocomposites", Ph. D. Thesis Izmir Institute, 2008.
- [14] H.G Cebeci, H. de Villoria, A.J. Hart and B.L. Wardle, "Multifunctional properties of high volume fraction aligned carbon nanotube polymer composites with controlled morphology", *Journal of Composites Science and Technology*, vol. 69, pp. 2649–2656, 2009.
- [15] Z. Guo, X. Liang, T. Pereria, R. Scalfaro and H. Hahn, "CuO nanoparticle filled vinyl-ester resin nano composites: Fabrication, Characterization and Property analysis", *Journal of Composites Science and Technology*, vol. 67, pp. 2036-2044, 2007.
- [16] E.T. Thostenson, S. Ziae and T. Chou, "Processing and electrical properties of carbon nanotube/vinyl-ester nanocomposites", *Journal of Composite Science and Technology*, vol. 69, pp. 801-804, 2009.
- [17] F. Aviles, "oxidation and silanization of MWCNTs for MWCNT/vinyl ester composites", *Express polymer letters*, vol. 5, pp. 766-776, 2011.
- [18] S. Kanagaraj, F. Varanda, T. Zhil'tsova, M. Oliveira and A. Simões, "Mechanical properties of high density polyethylene/carbon nanotube composites", *Journal of Composites Science and Technology*, vol. 67, pp. 3071–3077, 2007.
- [19] E. Thostenson and T. Chou, "Processing-structure-multi-functional property relationship in carbon nanotube/epoxy composites", *Journal of Carbon*, vol. 44, pp. 3022–3029, 2006.
- [20] B. Fiedler, F. Gojny, M. Wichmann, M. Nolte and K. Schulte, "Fundamental aspects of nano-reinforced composites", *Journal of Composites Science and Technology*, vol. 66, pp. 3115–3125, 2006.
- [21] R. Andrews , M.C. Weisenberger, "Carbon nanotube polymer composites", *Journal of Current Opinion in Solid State and Materials Science*, vol. 8, pp. 31–37, 2004.
- [22] M. Wong, M. Paramsothy, X.J. Xu Ren, S. Y. Li and K. Liao, "Physical interactions at carbon nanotube-polymer interface", *Journal of Polymer*, vol. 44, pp. 7757–7764, 2003.
- [23] J. Coleman, U. Khan, W.J. Blau and Y.K. Gun'ko, "Small but strong: A review of the mechanical properties of carbon nanotube–polymer composites", *Journal of Carbon*, vol. 44, pp. 1624–1652, 2006.

۶- پی نوشت ها

- [1] Methacrylate
- [2] Methacrylic Acid
- [3] Chlorendic
- [4] Zhanhu
- [5] Thostenson
- [6] Aviles
- [7] Swancor
- [8] CVD
- [9] MEKP
- [10] Cobalt
- [11] DMA
- [12] Ultrasonic process
- [13] AROAN
- [14] Specific surface area
- [15] Stone Wales
- [16] Random
- [17] Void coalescence
- [18] entanglement

(کامپوزیت ها)", پژوهشگاه پلیمر و پتروشیمی ایران.