فرآیندهای نوین در مهندس مواد سال ۱۱، شماره ۲، تابستان ۹۶

پوشش دهی فولاد با رزین آلکیدی بلند تقویت شده با نانوذرات سیلیکون کاربید به منظور ارتقای مقاومت به خوردگی

حمیده اسماعیلی^۱، **ساناز نقیبی^۲*، شیرین کردزنگنه^۱** ۱- دانش آموخته کارشناسی ارشد، دانشکده فنی و مهندسی، واحد شهرضا، دانشگاه آزاد اسلامی، شهرضا، اصفهان، ایران ۲- استادیار، دانشکده فنی و مهندسی، واحد شهرضا، دانشگاه آزاد اسلامی، شهرضا، اصفهان، ایران ۲ مaghibi@iaush.ac.ir (تاریخ دریافت: ۱۳۹۵/۱۲/۱۱، تاریخ پذیرش: ۱۳۹۶/۰۱/۱۹)

چکیدہ

برای بهبود خواص پوشش های آلی می توان با اضافه کردن پر کننده هایی مانند نانو ذرات سرامیکی، پوشش را تقویت کرد. در تحقیق حاضر پوشش نانو کامپوزیتی آلی- معدنی شامل نانو ذرات سیلیکون کاربید در زمینه آلکیدی بر روی زیرلایه فولاد زنگ نزن ۱۹۶L اعمال شده است. در این راستا از مقادیر ۱، ۲ و ۳ درصد وزنی نانو ذرات سیلیکون کاربید در زمینه رزین آلکیدی و به منظور تهیه نانو کامپوزیت استفاده گردید. به منظور پخش مناسب نانو ذرات در زمینه پلیمری از همزن مغناطیسی و دستگاه اولتر اسونیک بهره گرفته شد. فرآیند غوطه وری نیز به عنوان روش پوشش دهی انتخاب گردید. برای بررسی مورفولوژی و توپو گرافی سطح پوشش از میکروسکوپ الکترونی روبشی (SEM) و میکروسکوپ نیروی اتمی (AFM) استفاده شد. مقاومت به خوردگی پوشش با آزمون پلاریز اسیون تافل، طیف سنجی امپدانس الکتروشیمیایی (EIS) و آزمون مه نمکی مورد مطالعه قرار گرفت. نتایج آزمونهای خوردگی پوشش با آزمون پلاریز اسیون تافل، طیف سنجی امپدانس الکتروشیمیایی (EIS) و آزمون مه نمکی مورد مطالعه قرار گرفت. نتایج آزمونهای خوردگی نشان داد که افزودن نانو ذرات سیلیکون کاربید در زمینه آلکیدی باعث افزایش مقاومت به خوردگی و کاهش جریان خوردگی شد و نمونه حاوی ۳ درصد وزنی نانو ذرات با کاهش دانسیته جریان از ⁹ ۲۰۰× ۹/۰ به ۲۰۰× ۲/۰ نسبت به فولاد زنگ نزن به عنوان نمونه ی با بالاترین مقاومت به خوردگی انتخاب شد. نتایج آزمون چسبندگی پوشش با استفاده از روش کراس کات کاهش میزان جدا شدن پوشش زیرلایه را از ۹٪ به ۴٪ نشان داد. همچنین ضخامت پوشش در حدود ۲۰ میکرومتر تعیین گردید.

کلمات کلیدی:

رزين آلكيدي بلند، سيليكون كاربيد، فولاد، پوشش دهي، خوردگي.

۱ – مقدمه

انحلال در حلالهای آلیفاتیک که تقریباً ارزان هستند و قابلیت امتزاج خوب با اغلب رزینها، یکی از رزینهای عمده مصرف شده در پوششهای آلی هستند [۳]. پوششهای آلی به دلیل جلوگیری از نفوذ الکترولیت به سطح مشترک فلز و پوشش می توانند نقش ضدخوردگی ایفا کنند. البته مقاومت پوشش در معرض محیط خورنده در طول زمان کاهش می یابد که می توان یکی از راه های جلو گیری از خورد گی استفاده از پوشش های آلی است [1]. پوشش های آلی از یک فاز پیوسته تشکیل شده که سطح فلز را از محیط جدا میکنند. این مواد رزینی پس از پلیمریزاسیون تبدیل به پلیمر می شوند، از این رو می توان پوشش -های آلی را پوشش های پلیمری نیز نامید [۲]. رزین های آلکید به دلیل قیمت پایین، فرآیند تهیه نسبتاً آسان، قابلیت

آن را با استفاده از پرکننده های ضد خوردگی تقویت کرد [۴–۵]. تحقیقات نشان می دهد که افزودن نانو ذرات به زمینه پوشش پلیمری باعث تغییرات چشمگیری در رفتار پوشش و ارتقاء خصوصیات مکانیکی و شیمیایی زمینه پلیمری می شود. ذرات مختلفی نظیر مواد معدنی، الیاف طبیعی، گرافیت و نانو ذرات رس به عنوان افزودنی برای افزایش خواص مکانیکی، حفاظتی و سدکنندگی پلیمرها استفاده شده اند [۶]. شی و ممکاران [۷]، وانگ و همکاران [۸] و باکزونی و همکاران [۹] به بررسی اثر ذرات و نانو ذرات بر خواص پوشش های پلیمری پرداختند و نشان داده اند استفاده از ذرات معدنی پرکننده باعث افزایش خواص مکانیکی و کاهش نرخ خوردگی پوشش می گردد.

سیلیکون کاربید (SiC) یک سرامیک غیر اکسیدی و از مواد پيشرفته است كه به خاطر خواص قابل توجه آن از جمله مقاومت به خوردگی بالا به عنوان ماده اصلی یا تقویت کننده دارای کاربردهای صنعتی وسیع می باشد [۱۰]. با توجه به این موضوع افزودن نانوذرات سیلیکون کاربید در پوششهای پلیمری (در صورت پراکندگی مناسب و ایجاد برهم کنش با پلیمر) می تواند تاثیر مثبتی بر خواص مکانیکی، فیزیکی وشیمیایی آنها داشته باشد. جی و همکارانش نشان دادند حضور نانوذرات سیلیکون کاربید در پوشش های اپوکسی خواص سایشی این پوشش ها را بهبود میدهد [۱۱]. رئیسی و همکارانش نشان دادند حضور نانو ذرات سیلیکون کاربید در پوشش های پلی یورتان خواص مکانیکی این پوششها را بهبود میدهد ولی تغییر چندانی در رفتار ضد خوردگی آنها ایجاد نمیکند [۱۲]. ماویناکولی و همکارانش، نشان دادند افزودن نانوذرات سیلیکون کاربید در پوششهای پلیپیرول هدایت الکتریکی این پوششها را در دماهای متفاوت، به مقادیر مختلف افزایش می دهد [۱۳]. ولى تا كنون خواص حفاظتى پوشش هاى نانوكامپوزيت پايه آلكيدى تقويت شده با نانو ذرات سيليكون كاربيد مورد بررسي قرار نگرفته است لذا در این تحقیق سعی بر آن بوده است که پوشش نانوکامپوزیت آلکید-سیلیکون کاربید بر روی فولاد

زنگ نزن ۳۱۶L به روش غوطه وری اعمال گردد و سپس میزان بهبود خواص حفاظتی آن بررسی شود.

۲- مواد و روش انجام تحقيق

در این تحقیق از رزین آلکیدی بلند^۱ پایه حلال محصول شرکت مهیا فام^۲ اصفهان، به عنوان زمینه نانو کامپوزیت و زایلن ساخت شرکت Merck به عنوان حلال در رزین استفاده گردید. نانو ذرات سیلیکون کاربید با مورفولوژی مکعبی و اندازه ذرات ۶۵-47 نانومتر به عنوان فاز تقویت کننده استفاده شدند. پودر نانو ابعاد سیلیکون کاربید مورد استفاده با درصد خلوص ۹۹٪، میزان چگالی 8/cm³ مارد و چگال واقعی 8/cm³ از شرکت پیشگامان نانو مواد ایران تهیه شد. زیر لایه های مورد استفاده از نوع فولاد زنگ نزن ۲۰۱۲ ساخت شرکت فولاد مبار که اصفهان و با ابعاد ۱۰×۱۰×۲ میلیمتر انتخاب شد.

نمونه های فولادی مرحله به مرحله با سنباده های ۴۰۰، ۸۰۰ ۱۰۰۰ سنباده زنی شدند تا صافی سطح یکسان و مناسب برای فرایند پوشش دهی حاصل شود. سپس به منظور رفع آلودگی های سطحی و چربی زدایی از سطح زیرلایه ها، نمونه ها در سه محیط استون، اتانول و آب مقطر هر کدام به مدت ۲۰ دقیقه در حمام اولتر اسونیک شستشو داده شدند و در نهایت در دمای محیط خشک و آماده ی عملیات پوشش دهی شدند.

آماده سازی ترکیب کامپوزیتی جهت پوشش دهی زیرلایه به شرح زیر انجام شد. رزین آلکیدی و حلال با نسبت ۵۶ به ۴۴ مخلوط و به مدت ۱۰ دقیقه تحت همزن مغناطیسی قرار گرفتند. سپس نانو ذرات سیلیکون کاربید به میزان ۱، ۲ و ۳ درصد وزنی به آن اضافه شد. به منظور توزیع یکنواخت نانو ذرات و جلوگیری از تجمع آنها در رزین، از دستگاه اولتراسونیک (مدل S60H ساخت شرکت الما آلمان)، تحت قدرت ۲۰۰ وات، فرکانس KHZ و همزن مغناطیسی (ساخت شرکت هایدولف^۳) با سرعت Tron به صورت همزمان به مدت ۲ ساعت استفاده شد. 180

در مرحله بعد، پوشش دهی زیرلایه ها به روش غوطه وری با استفاده از دستگاه لایه نشان انجام شد. در این روش زیرلایه ها با سرعت ۱۰۰ میلی متر بر ثانیه درون ترکیب پوشش دهی فروبرده شد و پس از ۳ دقیقه توقف با همان سرعت از آن خارج شد. پوشش دهی بر روی زیرلایه ها طی یک مرحله انجام شد.

پر ای بر روی ویرد یا ای یا او روجود و یا عدم وجود تعداد ۴ نمونه به منظور بررسی اثر وجود و یا عدم وجود نانوذرات سیلیکون کاربید اماده سازی شدند. برای هر نمونه ۱۵ گرم رزین و ۱۲ گرم حلال مخلوط شدند. در نمونه A پوشش فاقد نانوذرات اعمال شد. در نمونه های B، C و D به ترتیب ۱۲۷، ۴۵/۰ و ۱۸/۰ گرم نانوذرات سیلیکون کاربید به مخلوط

رزین و حلال اضافه شده و بر سطح زیرلایه ها اعمال گردید. به منظور بررسی چسبندگی پوشش ها بر روی زیرلایه فولادی از آزمون چسبندگی به روش کراس-کات^۴ طبق استاندارد معتق بر روی اعتفاده شد. برای انجام این آزمون ابتدا با استفاده خراش انداز، خراش های عمود بر هم و عمیق بر روی پوشش ایجاد گردید، سپس چسب نواری شفاف مخصوص (پرماسل ۹۹^۵) و طبق استاندارد بر روی ناحیه خراش داده شده چسبانده شد و با استفاده از یک مداد پاک کن لاستیکی بر روی چسب فشار وارد شد تا به طور کامل و یکنواخت بر روی سطح پوشش بچسبد. پس از گذشت ۹۰ ثانیه چسب با سرعت زیاد برداشته شد [۱۴]. سپس ناحیه خراش داده شده پوشش و همچنین خود نوار چسب به دقت بررسی گردیدند.

جهت بررسی مورفولوژی سطح و میزان پراکندگی نانو ذرات در زمینه پلیمر و همچنین تعیین ضخامت پوشش، از تصاویر میکروسکوپی الکترونی روبشی گسیل میدانی، با استفاده از دستگاه مدل Mira3-xum استفاده شد.

جهت بررسی توپوگرافی سطح از میکروسکوپ نیروی اتمی مدل SPM ساخت شرکت FemtoScan کشور روسیه استفاده شد. نرم افزار مورد استفاده جهت بررسی و تحلیل تصاویر ImagePlus بود.

آزمون مه نمکی یک روش آزمون استاندار برای ارزیابی میزان خوردگی فلزات رنگ خورده یا پوشش داده شده است. این

آزمون بر اساس استاندارد ASTM B117 توسط دستگاه سالت اسپری و تحت پاشش محلول کلرید سدیم به مدت ۷۲ ساعت انجام شد. برای انجام این آزمون خراشهایی به صورت ضربدر روی سطح نمونه ها ایجاد و در محفظه دستگاه قرار داده شد. پس از اتمام زمان مورد نظر نمونهها از محفظه دستگاه خارج و به مدت یک ساعت در هوای آزاد جهت خشک شدن قرار داده شدند و سپس جهت بررسی سطح نمونهها به دقت با آب شستشو و بلافاصله توسط جریان هوا خشک شد. برای ارزیابی عملکرد پوشش های نانوکامپوزیتی در آزمون مەنمکی، وضع ظاهری پوشش، میزان زنگ زدگی خراش، تاول زدگی و آثار زنگ در سایر نقاط پوشش مورد بررسی قرار گرفت. از آنجا که مشاهدات انجام شده بصری و کیفی است و ممکن است قضاوت در افراد مختلف متفاوت باشد برای مقایسه کمی تصاویر از نرم افزار فتوشاپ^۶ استفاده شد، به گونهای که تعداد پیکسل های تصاویر مبنای محاسبهی درصد کندگی پوشش قرار گرفت. نسبت تعداد پیکسل های نواحی جدا شده به تعداد کل پیکسل های پوشش، درصد خوردگی نمونه ها را میدهد و به این ترتیب درصد کندگی پوشش نمونهها در اثر مه نمکی به صورت کمی محاسبه گردید [۱۵].

جهت بررسی مقاومت به خوردگی پوششها، آزمون های الکتروشیمیایی پلاریزاسیون و امپدانس پس از ۳۰ دقیقه غوطهوری نمونه ها در محلول ۳/۵ درصد وزنی نمک طعام در دمای ۲۵۵۲±۱ انجام شدند. آزمون پلاریزاسیون با استفاده از دستگاه پتانسیواستات/گالوانواستات (61326 IVIUM-IEC) ساخت کشور هلند مجهز به نرم افزار خوردگی انجام شد. ساخت کشور هلند مجهز به نرم افزار خوردگی انجام شد. نمونه در معرض قرارگرفته (یک سانتیمترمربع) در نقش الکترود کار، به عنوان سه الکترود آزمون پلاریزاسیون استفاده گردید. آزمون پلاریزاسیون با سرعت اسکن ۱۳۷۶ و در محدوده ولتاژ mV ±۰۵۲ نسبت به پتانسیل مدار باز (ocp) انجام و پتانسیل و جریان خوردگی نمونهها با استفاده از روش برونیابی تافل ۳- نتایج و بحث
۳- بررسی مورفولوژی سطح با استفاده از میکروسکوپ
الکترونی رویشی
شکل (۱) تصاویر میکروسکوپ الکترونی رویشی از سطح فولاد
زنگ نزن ۲۱۶L و پوشش های نانو کامپوزیتی ایجاد شده بر روی
آن را نشان میدهد.

طیف سنجی امپدانس الکتروشیمیایی، جهت به دست آوردن منحنیهای نایکوئیست و باد توسط دستگاه پتانسیواستات مدل Parstat 2273A ساخت کشور آمریکا و یک سل تخت سه الکترودی که شامل الکترود کمکی پلاتین الکترود مرجع از جنس کالومل اشباع شده و الکترود کاری میباشد در محدوده فرکانس ۱۰۰ KHz تا ۱۰۰ KHz در دمای C ۲۵ کا±۱ انجام گرفت. دادهها در این آزمون توسط نرم افزار Zview تحلیل و بررسی شد.



(ث)

شكل(۱): تصاوير SEM از سطح نمونه هاي: (الف): فولاد بدون پوشش، (ب): نمونه A، (پ): نمونه B، (ت): نمونه C و (ث): نمونه D

با توجه به تصاویر SEM از سطح فولاد و پوشش آلکیدی خالص (شکل ۱-الف و ۱-ب) مشاهده می شود پوشش پلیمری آلکیدی یکنواخت و عاری از میکرو ترک که مانند سدی از تماس محلول خورنده به سطح زیرلایه جلوگیری میکند و باعث افزایش مقاومت به خوردگی میشود بر روی زیرلایهی فولادي اعمال شده است. شکل (۱-پ و ۱-ت) تصاویر مربوط به سطح نانوکامپوزیتهای حاوی ۱، ۲ و ۳ درصد وزنی نانو ذرات سیلیکون کاربید می باشد که بر روی فولاد زنگ نزن ۳۱۶L اعمال شده است و تایید کننده همگن و یکنواخت بودن پوشش ایجاد شده به روش غوطه وری میباشد. در این تصاویر نقاط روشن نانو ذرات سیلیکون کاربید پراکنده شده در زمینه تیره رزین آلکید را نشان میدهد. همان طور که مشخص است نانو ذرات به شکل یکنواخت و مناسبی در بستر پلیمری توزیع شدهاند که این موضوع حاکی از اختلاط خوب با ترکیب همزن مغناطیسی و امواج فراصوت میباشد. همچنین افزودن نانو ذرات سیلیکون کاربید در زمینه آلکید باعث افزایش ناحیهی بین سطحی و در نتیجه افزایش فشردگی و پیچیدگی زنجیره پلیمری شده است که این افزایش فشردگی پلیمر می تواند تاثیر مثبتی بر خواص خوردگی نیز داشته باشد [۱۲].

همچنین ضخامت این پوششها به وسیلهی میکروسکوپ الکترونی روبشی اندازه گیری شد. همان طور که در شکل (۲) مشاهده میشود این ضخامت در حدود ۲۰ میکرو متر تخمین زده می شود.





شکل(۲):تصاویر SEM از ضخامت پوشش با دو بزر گنمایی: (الف): ۵۰۰۰ برابر و (ب): ۱۰۰۰ برابر

۳–۲– بررسی نتایج آزمون چسبندگی چسبندگی پوشش نقش بسیار مهمی در خواص حفاظتی آن دارد، به همین دلیل آزمون چسبندگی جهت بررسی میزان چسبندگی پوشش ها بر روی زیرلایه فولادی انجام شد. جدول (۱) نتایج آزمون چسبندگی بر روی نمونه های مورد نظر را نشان می دهد.

جدول(۱): نتایج حاصل از آزمون چسبندگی

درجه بندی	درصد جدا شدن پوشش از زیر لایه	كد نمونه
۳B	٩	А
۴B	۵	В
۴B	۵	С
۴B	۴	D

همانطور که نتایج نشان میدهد در کل پوشش ها از چسبندگی خوبی بر روی زیرلایه برخوردار هستند، اما میزان چسبندگی پوشش های آلکیدی حاوی درصدهای مختلف نانو ذرات سیلیکون کاربید نسبت به پوشش آلکید بدون نانو ذره بیشتر است و همچنین با افزایش درصد وزنی نانو ذرات در زمینه آلکید میزان چسبندگی تغییر چشمگیری نداشته است. از آنجایی

۱۲۷



شکل(۳):تصاویر AFM از سطح نمونههای: (الف): فولاد بدون پوشش، (ب): نمونه A، (پ): نمونه B، (پ): نمونه C

که تجمع نانو ذرات در زمینه پلیمری میتواند باعث کاهش چسبندگی پوشش شود میتوان نتیجه گرفت که نانو ذرات سیلیکون کاربید توزیع یکنواخت و پراکندهای در زمینه آلکید داشته و حضور این نانو ذرات نه تنها کیفیت چسبندگی پوشش آلکیدی را حفظ کرده بلکه میزان چسبندگی را هم تا حدودی افزایش داده است [۱۶]. دلیل افزایش چسبندگی پوششها میتواند افزایش اتصالات عرضی پلیمر در حضور نانو ذرات باشد. یا به بیانی دیگر به دلیل پیچیدگی و گره خوردن زنجیرههای پلیمری در میان سطح بالای نانو ذرات چسبندگی افزایش یافته است [۱۷].

۳-۳- بررسی توپوگرافی سطح توسط میکروسکوپ نیروی اتمی

تصاویر توپوگرافی سطح فولاد زنگ نزن ۳۱۶L، سطح پوششهای آلکیدی خالص و حاوی نانو ذرات سیلیکون کاربید با درصد وزنیهای مختلف در شکل (۳) مشاهده می شوند. با توجه به تصاویر AFM مشاهده می شود که پوشش آلکیدی باعث ایجاد یک سطح صاف و یکنواخت بر روی فولاد شده است و با افزودن نانو ذرات سیلیکون کاربید در زمینه آلکید تغییر چشمگیری در سطح پوششها ایجاد نشده است. است.



129

جدول(۲): نتایج حاصل از آنالیز AFM				
`` R q (nm)	⁴ R _z (nm)	[^] R _{tm} (nm)	^v R _a (nm)	كد نمونه
19/9	111/9	111/9	۱۰/۱	Bare
٧/٠	۴۸/۳	47/.	۴/۳	А
V/۵	۶۳/۹	۳٩/٢	۴/۱	В
19/9	110/0	۱۰۳/۷	۶/۰	С
V/ð	44/4	30/1	۵/V	D

در این جدول R_a زبری متوسط، R_m میانگین ماکزیمم ارتفاع زبری، R_z ارتفاع پیک زبری ماکزیمم و R_q ریشه مربعات زبری است که معمولا مقایسه زبری و ناهمواریهای سطوح بر اساس زبری متوسط (R_a) انجام می گیرد .همچنین نتایج جدول (۲) نشان می دهد زبری فیلم نانو کامپوزیت بسیار کم (در حد نانومتر) است. با اعمال پوشش، زبری سطح از ۱۰/۱ نانومتر (در نمونه بدون پوشش) به ۴/۳ نانومتر (در نمونه A با پوشش آلکیدی فاقد نانوذرات) کاهش یافته است. اما با افزودن نانو ذرات سیلیکون کاربید در زمینه آلکیدی زبری سطح افزایش کمی داشته است روی زبری سطح پوشش آلکیدی خالص دارد و این به دلیل نانو سایز بودن ذرات سیلیکون کاربید و توزیع همگن و یکنواخت آنها در زمینه آلکید است [۱۴].

اگرچه نتایج مشاهده شده نشان داد میزان نانو ذرات اثر قابل توجهی بر تغییر زبری پوشش ایجاد شده روی فولاد ندارد، اما کاهش میزان زبری معیار بر یکنواختی پوشش اعمالی است. همواره پیشرفت پدیده خوردگی از ضعیف ترین نقطه نمونه است و یکنواختی سطح می تواند منجر به تاخیر در واکنشهای الکتروشیمیایی بین زیرلایه و محیط خورنده شود. این موضوع در خصوص پوششهای الکیدی تقویت شده با نانوذرات الومینا قبلا بررسی و گزارش شده است [۱۸]. در ادامه به بررسی رفتار خوردگی نمونه ها پرداخته خواهد شد.

۳–۴– نتایج آزمون مه نمکی پس از قرار گرفتن نمونهها در دستگاه مه نمکی و خارج ساختن آنها، با آب مقطر شستشو داده شدند. تصویر نمونهها پس از آزمون مه نمکی در شکل (۴) نشان داده شده است.





شکل(۴):تصاویر نمونهها پس از ۷۲ ساعت انجام آزمون مه نمکی (الف) :تصاویر اصلی پس از آزمون و (ب): تصاویر فوتوشاپ شده از میزان تخریب و کندگی پوشش

همان طور که در تصاویر مشخص است هیچ گونه علامتی از زنگ نقطهای یا عمومی و یا حتی رشد زنگ آهن بر روی نمونهها دید نشد، اما بعضی از پوششها در برخی نواحی دچار

www.SID.ir

کندگی شده بودند. همچنین درصد کندگی پوشش نمونهها در اثر مه نمکی به صورت کمی محاسبه گردید که نتایج حاصل از این محاسبات در جدول (۳) ارائه شده است.

جدول(۳): نتایج حاصل از آزمون مه نمکی

میزان کندگی پوشش از سطح نمونه	کد نمونه
7. 11	А
<u>/.</u> ¥/₩	В
/. Y	С
/. 1/9	D

با توجه به نتایج پوشش آلکیدی خالص دارای بیشترین کندگی در اثر آزمون مه نمکی نسبت به پوشش های نانو کامپوزیتی است. همچنین با افزودن نانو ذرات میزان کندگی پوشش کاهش یافته است و همانطور که مشاهده می شود این کندگی ها بیشتر در اطراف خراش هایی است که ایجاد شده بود. کاهش میزان کندگی و بهبود خواص حفاظتی در آزمون مه نمکی در حضور نانوذرات سیلیکون کاربید می تواند به دلیل خاصیت سدکنندگی این نانو ذرات باشد که مانع نفوذ عوامل خورنده و تخریب کمتر پوشش و اتصالات آن و در نتیجه کاهش خوردگی می شود [19].

3-4- نتايج آزمون پلاريزاسيون تافل

منحنیهای آزمون پلاریزاسیون مربوط به فولاد زنگ نزن ۳۱۶L، پوشش آلکید خالص و پوشش های نانوکامپوزیتی آلکید-سیلیکون کاربید با مقادیر مختلف از نانو ذرات کاربید سیلیسیم در محلول خورنده در شکل (۵) نشان داده شده است.

پارامترهای استخراج شده از این منحنیها توسط نرم افزار Ivium در جدول (۴) ارائه شده است. همانطور که در شکل مشاهده میشود پوشش آلکید خالص بر روی سطح فولاد باعث افزایش پتانسیل خوردگی و کاهش چگالی جریان خوردگی فولاد میشود. کاهش چگالی جریان خوردگی نیز میتواند به دلیل

كاهش تماس الكتروليت با سطح فولاد در حضور پوشش باشد که این موضوع باعث کاهش جریان ورودی به واحد سطح فولاد می گردد. همچنین افزودن نانو ذرات سیلیکون کاربید با درصد وزنی های مختلف در زمینه آلکید باعث افزایش پتانسیل خوردگی و کاهش چگالی جریان خوردگی نسبت به آلکید خالص شده است. این موضوع نشان میدهد که افزایش نانو ذرات سیلیکون کاربید در زمینه آلکید سبب افزایش مکانیسم مانعی و طولانی تر شدن مسیرهای عبوری می شود که علت آن را می توان به اندازه کوچک ذرات سیلیکون کاربید و سطح ویژه زیاد آن ها نسبت داد که باعث متراکم شدن پوشش و پیچیده شدن مسیر نفوذ محیط خورنده می شود و از عبور مواد خورنده در پوشش جلوگیری به عمل آورده و در نهایت سبب افزایش مقاومت به خوردگی میشود[۲۰]. بیشترین مقاومت به خوردگی در نمونه D با دانستیه جریان ۱۰-۲/۲۰ آمپر بر سانتیمتر مربع مشاهده می شود که به عنوان نمونه با بالاترین مقاومت به خوردگی انتخاب شد.



شکل(۵): منحنی پلاریزاسیون مربوط به فولاد بدون پوشش و نمونه های پوشش دهی شده. به منظور اجتناب از بی نظمی شکل، کلیه منحنی ها در راستای محور عمودی شیفت داده شده اند. مقادیر واقعی پتانسیل خوردگی در جدول (۴) ارائه شده است

۱۳.

131

i _{corr} (A/cm ²)	E _{corr} (V)	β_c (V/dec)	$egin{array}{c} \beta_a \ (V/dec) \end{array}$	نمونه
۹/۲۰× ^{۶-} ۱۰	-•/47•	•/181	•/٣٣٧	Bar e
۲/۲۶×۱۰ ^{-۸}	-•/•۴۴	•/YAV	•/٣٢٥	А
۵/۳۱×۱۰ ^{-۹}	•/•90	•/10٣	•/٣٩٢	В
Y/44×19	•/• 1V	•/100	•/٣۴٢	С
۲/۲·×۱· ^{-۹}	۰/۰۸۳	۰/۱۸۶	۰/۵۰۸	D

جدول(۴): نتایج استخراج شده از آزمون پلاریزاسیون









شکل (۶): (الف): نمودار نایکوئیست و (ب) و (پ): نمودارهای باد، مربوط به فولاد و آلکید حاوی ۳ درصد وزنی نانوذرات کاربید سیلیسیم

همچنین نتایج استخراج شده از آزمون امپدانس الکتروشیمیایی در جدول (۵) ارائه شده است.

D	نمونه بدون پوشش	كد نمونه
٣/٣٩×١٠-^	۲/٧×۱۰ ^{-۵}	C _{coat} (F/cm ²)
4/84×1.°	۲۲/۳۳	$R_{coat} (\Omega.cm^2)$
٩×١٠ ^٧	1/89×1.°	R_{ct} ($\Omega.cm^2$)

همان طور که در شکل (۶-الف) مشاهده می شود نمونه D قطر نیم دایره بزرگتری نسبت به نمونه فولاد بدون پوشش دارد. در حین انجام آزمایش مولکولهای آب با نفوذ در لایه پوشش مسیری برای خوردگی زیرلایه ایجاد می نمایند. به این ترتیب در مجاورت سطح زیرلایه، یونهای ⁺²Fe و ⁻OH تشکیل می شوند. حضور نانوذرات در لایه پوشش باعث کاهش نفوذ آب و در نتیجه تعویق در واکنش های خوردگی در سطح مشترک زیرلایه/پوشش می شود. این نانوذرات می توانند سرعت انتقال الکترون بین زیرلایه و محلول خورنده را کاهش دهند و بدین ترتیب سرعت واکنشهای کاتدیک و بالطبع سرعت تولید یون OH کاهش می یابد. این موضوع باعث تغییر در ظاهر منحنی در شکل (۶) شده است. این تغییر به وضوح بهبود رفتار خوردگی زیرلایه در صورت اعمال پوشش را نشان می دهد.

دو قلهای شدن نمودار مربوط به نمونه D گویای وجود دو ثابت زمانی در فرآیند خوردگی نمونه دارای پوشش است. امپدانس در فرکانس بالا مربوط به مقاومت محلول می باشد. امپدانس در فرکانس پایین شامل مقاومت محلول و همچنین مقاومت انتقال بار الکتریکی است. مقاومت محلول در مقایسه با مقاومت پوشش قابل چشم پوشی است و این مقدار را می توان بطور کامل به پوشش نسبت داد. در این فرکانس خازن در لحاظ ابتدایی شارژ می شود و اجازه انتقال بار در شاخه خازنی را نمی دهد و کل جریان بایستی از محلول عبور نماید و بالطبع مقاومت محلول و مقاومت در انتقال بار در برابر این جریان خواهد بود. بر اساس دیاگرام های الکتروشیمیایی هرچقدر اندازه سطح خازنی در نمودار بیشتر باشد نشان دهنده عملکرد بهتر لایه پوشش در برابر نفوذ الکترولیت است [19].

از یک مدار الکتریکی همراه دو ثابت زمانی (شکل ۷) برای آنالیز نمودارهای EIS استفاده شد. عناصر معادل شده در این مدار عبارتند از: Rs مقاومت محلول، Rcoat مقاومت پوشش، Rct مقاومت انتقال بار، CPE عنصر فاز ثابت و CPEedl عنصر فاز ثابت لایه دو گانه. پارامترهای امپدانس محاسبه شده در جدول نشان داده شده است. با توجه به نتایج جدول با اعمال پوشش

نانوکامپوزیتی بر روی زیرلایه فولادی مقاومت انتقال بار و مقاومت پوشش افزایش یافته است و ظرفیت خازن کاهش داشته است که منجر به افزایش مقاومت به خوردگی زیرلایه شده است. می توان این طور نتیجه گرفت که حضور پوشش و نانوذرات کاربید سیلسیم بر روی هر دو خاصیت مقاومت اهمی پوشش و ظرفیت خازنی اثر مثبت داشته است. دلیل آن می تواند تاخیر ایجاد شده برای نفوذ اکسیژن و یونهای خورنده از طریق لایه پوشش نانوکامپوزیتی باشد [11].

نمودارهای باد (شکل ۶-ب)که به ترتیب تغییرات لگاریتم امپدانس و فاز را بر حسب لگاریتم فرکانس نشان میدهند، افزایش مقاومت به خوردگی فولاد را با اعمال پوشش نانوکامپوزیتی تایید میکنند. در نمودار باد، امپدانس کل با اعمال پوشش بر روی فولاد افزایش یافته که نشان دهندهی افزایش مقاومت پلاریزاسیون و در نتیجه افزایش مقاومت به خوردگی است. در منحنی باد-فاز هم افزایش زاویه فاز و نزدیک شدن آن به زاویه ۹۰ درجه نشان دهنده نزدیک شدن به رفتار خازنی پوشش و انحراف کمتر از این رفتار است که خواص حفاظتی پوشش رانشان میدهد [۲۲–۲۴].



شکل(۷): مدار معادل استفاده شده جهت پردازش داده های آزمون امپدانس. (الف): نمونه بدون پوشش با یک ثابت زمانی. (ب): نمونه های دارای پوشش با دو ثابت زمانی

- [3] N. Jiratumnukul, S. Pruthipaotoon & T. Pitsaroup, "Nanocomposite alkyd coatings", Applied Polymer Science, Vol. 102, pp. 2639-2641, 2006.
- [4] B. Ramezanzadeh & M. Attar, "An evaluation of the corrosion resistance and adhesion properties of an epoxy-nanocomposite on a hot-dip galvanized steel (HDG) treated by different kinds of conversion coatings", Surface and Coating Technology, Vol. 205, pp. 4649-4657, 2011.
- [5] D. Zaarei, A. Sarabi, F. Sharif, M. Moazzami Gudarzi & S. Kassiriha, "A New approach to using submicron emeraldine-based polyaniline in corrosion-resistant epoxy coatings", Coatings Technology and Research, Vol. 9, pp. 47–57, 2012.
- [6] D. Zaarei, A. Sarabi, F. Sharif, M. Moazzami Gudarzi & S. Kassiriha, "Preparation and evaluation of epoxy-clay nanocomposite coatings for corrosion protection", Vol. 7, pp. 126-136, 2010.
- [7] X. Shi, T. A. Nguyen, Z. Suo, Y. Liu & R. Avci, "Effect of nanoparticles on the anticorrosion and mechanical properties of epoxy coating", Surface and Coatings Technology, Vol. 204, pp. 237-245, 2009.
- [8] Y. Wang, S. Lim, J. Luo & Z. Xu, "Tribological and corrosion behaviors of Al2O3/polymer nanocomposite coatings", Wear, Vol. 260, pp. 976-983, 2006.
- [9] Baczoni & F. Molnár, "Advanced Examination of Zinc Rich Primers with Thermodielectric Spectroscopy", Acta Polytechnica Hungarica, Vol. 8, 2011.
- [10] H. O. Pierson, "Handbook of Refractory Carbides and Ntrides, Properties, Characteristics, Processing and Application", Noyes publication, pp. 120-140, 1996.
- [11] Q. L. Ji, M. Q. Zhang, M. Z. Rong, B. Wetzel & K. Friedrich, "Friction and wear of epoxy composites containing surface modified SiC nanoparticles", Tribology Letters, Vol. 20, pp. 115-123, 2005.
- [12] D. Reisi, R. Shoja razavi & M. Taheran, "Evaluation of the mechanical and anticorrosion properties of PU-SiC nanocomposite coatings", Vol. 9, pp. 239-250, 2015.

۱- پوشش های نانو کامپوزیت پایه آلکیدی تقویت شده با ۱، ۲ و
۳ درصد وزنی نانو ذرات سیلیکون کاربید به روش غوطه وری
۳ درصد وزنی نانو ذرات سیلیکون کاربید به روش غوطه وری
۲- نتایج آزمون چسبندگی به روش کراس کات نشان داد که
پوشش آلکیدی خالص چسبندگی بسیار خوبی به زیرلایه داشته
و افزودن نانو ذرات باعث حفظ و تا حدودی بهبود چسبندگی
پوشش آلکیدی شده است که این به دلیل افزایش اتصالات
عرضی پلیمر در حضور نانو ذرات سیلیکون کاربید میباشد.
۳- با توجه به تصاویر MES و MFA افزودن نانو ذرات سیلیکون
کاربید به زمینه آلکید باعث تشکیل یک پوشش متراکم و
یکنواخت بر روی فولاد زنگ نزن شد.

۴- نتیجه گیری

۴- نتیجه گیری کلی آزمون مه نمکی نشان داد که استفاده از نانو ذرات سیلیکون کاربید در زمینه آلکید به دلیل خاصیت حفاظت سدی موجب کاهش نفوذ محلول خورنده به سطح زیرلایه و تاخیر در تخریب پوشش آلکیدی و در نتیجه بهبود مقاومت به خوردگی آن می شود.

۵- نتایج آزمون الکتروشیمیایی خوردگی نشان داد، اعمال پوشش آلکیدی بدون نانو ذره و پوشش های آلکیدی حاوی نانو ذرات سیلیکون کاربید، موجب بهبود چشمگیر خواص حفاظتی پوشش شده و نرخ تخریب زیرلایه را به طور چشمگیری کاهش داده است.

۶- کمترین میزان خوردگی در نمونهی D اتفاق افتاد که به عنوان نمونه با بالاترین مقاومت به خوردگی انتخاب شد.

۵- مراجع

- B. Nikravesh, B. Ramezanzadeh, A. A. Sarabi & S. M. Kasiriha, "Evaluation of the corrosion resistance of an epoxy-polyamide coating containing different ratios of micaceous iron oxide/Al pigments", Corrosion Science, Vol. 53, pp. 1592-1603, 2011.
- [2] M. Schumacher, "Seawater corrosion handbook", William Andrew Publishing/Noyes, 1979.

- [21]Golgoon, M. Aliofkhazraei, M. Toorani, M. H. Moradi & E. Golgoon, "The structure and corrosion properties of polyester-clay nanocomposite coatings and effect of curing on coatings properties", Science and Technology of Composites, Vol. 3, pp. 51-58, 2016.
- [22] M. J. Palimi, M. Peymannia & B. Ramezanzadeh "An evaluation of the anticorrosion properties of the spinel nanopigment-filled epoxy composite coatings applied on the steel surface", Progress in Organic Coatings, Vol. 80, pp. 164–175, 2015.

Ni- ی. ذاکری نیا و ر. بازرگان لاری، "اعمال پوشش نانوکامپوزیتی Ni-B-ZrO2 به روش الکترولس بر روی فولاد CK45 و بررسی خواص تریبولوژیکی آن"، فصلنامه علمی-پژوهشی فرآیندهای نوین در مهندسی مواد، دوره ۱۰، شماره ۴، ۹۹–۸۹، ۱۳۹۵.

[۲۴] س. نقیبی، ا. جمشیدی، م. برزگر و س. رمضانی، "بررسی ریزساختاری لایه نازک تیتانیا بر روی فولاد ۳۱۶ به روش سلژل (بهینهسازی متغیرهای فرآیند با روش آماری تاگوچی"، فصلنامه علمی-پژوهشی فرآیندهای نوین در مهندسی مواد، دوره ۶، شماره ۴، ۸۹–۷۹، ۱۳۹۱.

۶-پی نوشت

- [1] Long alkyd resin
- [2] Mahyafam
- [3] Heidolph
- [4] Cross cut
- [5] Permasel 99
- [6] Photoshop
- [7] Roughness average
- [8] Average maximum height of the roughness
- [9] Maximum roughness peak height
- [10] Root Mean Square Roughness

- [13] P. Mavinakuli, S. Wei, Q. Wang, A. B. Karki, S. Dhage, Z. Wang, D. P. Young & Z. Guo, "Polypyrrole-Silicon Carbide Nanocomposites with Tunable Electrical Conductivity", Physical Chemistry, Vol. 114, pp. 3874-3882, 2010.
- [14] Dehghani, A. Zamani, S. H. mirhossieni & L. Sharifi, "Evaluation of mechanical properties of polyurethane nanocomposite coatings reinforced with silicon carbide and alumina particles", Color Science Technology, Vol. 9, pp. 169-176, 2016.

[16] Y. Zhao, J. Wang, X. Cui & H. Wang, "The use of Photoshop software to estimate the adhesion and rust-resistant properties of coating film", Surface and Interface Analysis, Vol. 43, pp. 913-917, 2011.

- [18] T. A. Vilgis, G. Heinrich & M. Kluppel, "Reinforcement of Polymer nano-composites", Cambridge, New York, 2009.
- [19]S. K. Dhoke & A. S. Khanna, "Electrochemical impedance spectroscopy (EIS) study of nanoalumina modified alkyd based waterborne coatings", Progress in Organic Coatings, Vol. 74, pp. 92–99, 2012.

[۲۰] ع. ر، قاضی زاده، م. مهدویان و ف. نصیرپوری، "اثر نانوذرات نقره بر پخت و خواص حفاظت خوردگی پوشش اپوکسی"، فصلنامه علوم و مهندسی خوردگی، شماره۲، سال چهارم، ۱۳۹۳.