

سترن دما پایین کاربید سیلیسیم نانو سایز به روش منیزیوترمال با استفاده از پیش‌سازه‌های نانو لوله کربنی و نانو لوله کربنی عامل دار شده

دانیال دانایی^۱، امیرعباس نوربخش^{۱*}، پروانه عسگریان^۲

^۱ گروه مهندسی مواد، واحد شهرضا، دانشگاه آزاد اسلامی، شهرضا، ایران
^۲ شرکت آروین دیرگداز ویژه سپانو، بلوار دانشگاه صنعتی اصفهان، شهرک علمی و تحقیقاتی اصفهان، ایران

* Anourbakhs@yahoo.com

چکیده:

در تحقیق حاضر، سترن کاربید سیلیسیم به روش منیزیوترمال با استفاده از سیلیکات مزوحفه MCM-48 به عنوان منبع تامین کننده سیلیس و انواع مختلف کربن از جمله CNT^۱ و نانوکامپوزیت MCM-48/CNTF^۲ به روش تهیه درجا^۳ مورد بررسی قرار گرفت. آزمایش‌ها در نسبت‌های مولی مختلف MCM-48، کربن و منیزیم در انتسфер آرگون در محدوده دمایی ۷۰۰-۶۵۰ درجه سانتی‌گراد انجام گرفت. در فرآیند سترن به روش منیزیوترمال، خواص MCM-48، نانولوله‌های کربنی و نمونه‌های سترن شده، توسط تکنیک‌های جذب و واجدب (BET)، پراش پتوایکس XRD طیف سنجی مادون قرمز فوریه (FTIR)، تصویر میکروسکوپ الکترونی گسیل میدان (FESEM)، آنالیز تفکیک انرژی پتوایکس (EDX) و تصویر میکروسکوپ عبوری (TEM) شناسایی شد. همچنین پس از تهیه و شناسایی MCM-48 و نانو لوله کربنی، تأثیر میزان و نوع کربن نیز بر انجام واکنش در سترن کاربید سیلیسیم بررسی گردید. مقایسه آنالیز فازی XRD از نمونه‌هایی با منابع کربنی متفاوت در جهت سترن کاربید سیلیسیم نشان داد نوع و مورفوولوژی کربن و همچنین نحوه قرارگیری اجزاء واکنش در کنار یکدیگر عامل‌های مهمی در سترن کاربید سیلیسیم می‌باشند. با توجه به بررسی‌های انجام گرفته مشخص گردید که ساختار کاربید سیلیسیم سترن شده به صورت شبه‌الیافی و الگو گرفته از پیش سازنده نانو تیوب کربنی است. همچنین عامل دار کردن نانو لوله کربنی سبب تماس مناسب تر پیش سازنده سیلیسی (MCM-48) و عامل کربنی (CNT) در فرآیند منیزیوترمال بوده و لذا راندمان سترن کاربید سیلیسیم افزایش یافته است.

اطلاعات مقاله:

دريافت: ۱۱ دي ۱۳۹۶

پذيرش: ۱۳ اسفند ۱۳۹۶

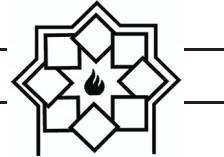
كلید واژه:

کاربید سیلیسیم، منیزیوترمال، نانو لوله‌های کربنی، نانو لوله‌های کربنی عامل دار شده، MCM-48

¹ Carbon Nano Tube

² Carbon Nano Tube Functionalized

³ Insitu



۱- مقدمه

(Furfuryl alcohol) و فورفوریل الکل (Sucrose) ساختند [۳ و ۴].

روش دیگر سنتز SiC فرآیند منیزیوترمال می‌باشد، در فرآیند منیزیوترمال، تولید پودر نانو ساختار SiC از سیلیسیک و کربن، (به عنوان عامل واکنش کننده) و منیزیم به عنوان عامل احیا مدنظر است. در این ارتباط و با استفاده از مطالعه‌ی دیاگرام اینگاهام مشاهده می‌گردد که منیزیم، نسبت به کربن می‌تواند سیلیسیک را در دماهای پایین‌تری احیا کند، بنابراین نیاز به صرف انرژی زیاد و هزینه برای تامین کوره‌های دما بالا نیست [۵].

جهت سنتز SiC متخلخل تا کنون تلاش‌هایی با استفاده از سیلیکاتی مزوحفه به عنوان پیش‌سازنده و تبدیل مستقیم نانوساختارهای کامپوزیت SiO_2/C به SiC به انجام شده است. در سال ۲۰۱۱، ژائو و همکاران کاربید سیلیسیم دارای مزوحفه را از طریق احیای منیزیوترمال کامپوزیت SBA-15/SiO₂/C با ساختارهای ساکارز در دمای ۶۵۰ درجه سانتی‌گراد سنتز کردند [۶].

برای تهییه نانوکامپوزیت مزوحفه سیلیکاتی/پلیمر حاوی مزوحفه روش‌های مختلفی از جمله فرآیند سل-ژل، مخلوط سازی و پلیمریزاسیون درجا وجود دارد [۷ و ۸]. پلیمریزاسیون درجا مونومر در حفرات مزوحفه سیلیکا روش بسیار مناسبی برای افزایش سطح تماس سیلیکا و کربن است. از طرف دیگر به دلیل توزیع یکنواخت کربن در حفرات مزو سیلیکا در طی فرآیند سنتز SiC ساختار بهتر حفظ می‌شود. کلیاسی و مصدق در سال ۲۰۱۱ سنتز نانو کامپوزیت MCM-48 / MCM-48 / پلی(۴-وینیل پریدین) را با استفاده از پلیمریزاسیون درجای MCM-48 مونومرهای ۴-وینیل پریدیندر داخل حفرات انجام داده‌اند [۹].

کاربید سیلیسیم (SiC) یکی از سرامیک‌های مهندسی پرکاربرد است. کاربید سیلیسیم دارای مزیت‌های برجسته بسیاری، نظیر پایداری حرارتی خوب در دمای بالا، مقاومت نسبت به سایش، پایداری شیمیابی نسبت به عوامل شیمیابی نفلیر اسیدها یا بازها و به ویژه رسانایی حرارتی بالا است. با توجه به مطالب فوق، نانو SiC متخلخل با سطح ویژه‌ی بالا می‌تواند به عنوان پایه کاتالیست و همچنین به عنوان افزودنی زیترینگ در بدنه‌های SiC به کار گرفته شود [۱]. استفاده از مزوحفه‌های سیلیکاتی متخلخل منظم با حفرات با اندازه‌ی (۲ تا ۵۰ نانومتر)، مساحت سطح و حجم بالا به عنوان پیش‌سازه، مسیری برای تولید SiC متخلخل با مساحت سطح ویژه‌ی بالا می‌باشد [۲].

از متدائل‌ترین روش‌های سنتز SiC احیای کربوترمال پیش‌سازنده نانو کامپوزیت سیلیکاتی مزوحفه/کربن است. در این روش سیلیکاتی مزوحفه هم به عنوان قالب وهم به عنوان واکنشگر در طول فرآیند سنتز عمل می‌کند که احتمال فروریختن بخشی از اسکلت مزوحفه‌ی سیلیسی وجود دارد [۳]. پارمیتر و همکارانش در سال ۲۰۰۲، حفرات مزوحفه‌ی MCM-48 را با استفاده از نفوذ بخار شیمیابی پروپیلن (Propylene) به عنوان عامل کربن پلیمری تلقیح نموده و کاربید سیلیسیم با سطح ویژه‌ی بالا سنتز کردند [۱]. یانگ و لو و همکارانشان در سال‌های ۲۰۰۴ و ۲۰۰۵، مزوحفه‌های SiC را با استفاده از روشی مشابه، اما با منابع مختلف کربن (Carbon)، یعنی ساکاروز

^۴ Mesopore



۲-۲- عامل دار کردن کربنی

نانو لوله کربنی با خلوص ۱۰۰ از شرکت آلدربیج تهیه گردید و عامل دار کردن آن با روش ذکر شده در منبع [۱۲] و به شرح زیر انجام شد.

ابتدا ۱ گرم CNT وزن گردید و به داخل بالون منتقل شد. سپس به آن، ۳۰ میلی لیتر اسیدنیتریک ۵ مولار اضافه شد. محلول سیاه رنگ حاصل به مدت ۸ ساعت در شرایط رفلaks تحت دمای ۹۵-۹۰ درجه سانتیگراد قرار گرفت. سپس مخلوط توسط قیف بوخرن صاف گردید و جامد باقی مانده با مقدار زیادی آب دوبار تقطیر شستشو داده شد تا PH برابر ۷ شود. نهایتا CNT در آون خلاء در دمای ۱۰۰ درجه سانتیگراد به مدت ۱۵ ساعت خشک شد.

۳-۲- تهییه نانوکامپوزیت- MCM-48/CNTF

ابتدا ۲/۴ گرم (۶/۶ میلی مول) ستیل تری متیل آمونیوم برミد (CTAB) در ۵۰ میلی لیتر آب دو بار تقطیر حل شد. سپس ۵۰ میلی لیتر اتانول (۸/۰ مول) و ۱۵/۳۶ میلی لیتر آمونیوم هیدروکسید (۲۵ درصد وزنی)، به محلول اضافه گردید. محلول بدست آمده، به مدت ۱۰ دقیقه بر روی همزن مغناطیسی به هم زده شد. برای تهییه کامپوزیت با نسبت استوکیومتری و ۱/۵ برابر استوکیومتری به محلول در حال همزن به ترتیب ۰/۲ گرم و ۰/۳ گرم نانو لوله کربنی و سپس ۳/۴ گرم (۱۶ میلی مول) تترا اتیل ارتو سیلیکات اضافه گردید. سپس مخلوط به مدت ۲ ساعت در دمای اتاق به هم زده شد. رسوب تشکیل شده فیلتر و با آب شستشو داده شد و سپس به هم زده شد. رسوب تشکیل شده فیلتر و با آب شستشو داده شد و سپس در دمای محیط خشک شد. به منظور حذف مولکول‌های آلی قالب دهنده (CTAB) کلسیناسیون در دمای ۵۵۰ درجه سانتی گراد به مدت ۶ ساعت انجام گردید. ستیل تری متیل آمونیوم برミد، هیدروکسید آمونیوم و تتراتیل ارتو سیلیکات از شرکت مرک تهییه شد و در تمام مراحل تحقیق از آب دوبار تقطیر استفاده شد.

۲- فعالیت‌های تجربی

در فعالیت تحقیقاتی حاضر، سنتز کاربید سیلیسیم به روش منیزیوترمال با استفاده از MCM-48 به عنوان منبع تامین کننده سیلیس و منبع کربنی CNT و نانوکامپوزیت MCM-48/CNTF به روش تهییه درجا تحت اتسفر آرگون در نسبت‌های مختلف استوکیومتری مورد بررسی قرار گرفت. بدین منظور مراحل زیر به ترتیب انجام پذیرفت:

۲-۱- سنتز MCM-48

سیلیکای مزوحفره MCM-48 با ساختار سه بعدی مکعبی طبق روش ذکر شده در منبع [۱۰] و طبق مراحل زیر سنتز شد:

میزان مواد برای رسیدن به ۱/۵ گرم سیلیکای مزوحفره محاسبه شده است. ابتدا ۲/۴ گرم (۶/۶ میلی مول) ستیل تری متیل آمونیوم برミد (CTAB) در ۵۰ میلی لیتر آب حل شد. سپس ۵۰ میلی لیتر اتانول (۸/۰ مول) و ۱۵/۳۶ میلی لیتر آمونیوم هیدروکسید (۲۵ درصد وزنی) به محلول اضافه گردید. محلول بدست آمده، به مدت ۱۰ دقیقه روی همزن مغناطیسی هم زده شد. به محلول در حال همزن ۳/۴ گرم (۱۶ میلی مول) تترا اتیل ارتو سیلیکات اضافه گردید. سپس مخلوط به مدت ۲ ساعت در دمای اتاق به هم زده شد. رسوب تشکیل شده فیلتر و با آب شستشو داده شد و سپس در دمای محیط خشک شد. به منظور حذف مولکول‌های آلی قالب دهنده (CTAB) کلسیناسیون در دمای ۵۵۰ درجه سانتی گراد به مدت ۶ ساعت انجام گردید. ستیل تری متیل آمونیوم برミد، هیدروکسید آمونیوم و تتراتیل ارتو سیلیکات از شرکت مرک تهییه شد و در تمام مراحل تحقیق از آب دوبار تقطیر استفاده شد.



دماه ۵۵۰ درجه سانتي گراد به مدت ۶ ساعت تحت خلاء انجام شد.

نمونه‌ها پس از مخلوط کردن به صورت دستی در قایق‌ک آلمینایی قرار گرفت. نمونه‌ها در کوره تیپی تحت اتمسفر آرگون و در محدوده‌ی دماهی (۶۵۰-۷۰۰) درجه سانتي گراد با نرخ گرمایش ۵ °C/min و زمان نگهداری در درجه حرارت بیشینه پنج ساعت به منظور سنتز SiC قرار گرفتند. پودر حاصل به منظور حذف فاز MgO و فازهای ناخالص دیگر در اسید کلریدیک ۱۸٪ به مدت ۲۴ ساعت در دماه ۴۰ درجه سانتي گراد تحت عملیات اسیدشویی قرار گرفتند و پس از شستشو با آب به مدت ۲۴ ساعت در دماه اتاق خشک گردیدند.

۴-۲ - سنتز SiC

سه فرمول مطابق جدول ۱ بر اساس نسبت‌های مولی مختلف طراحی شد.

در فرمول ۱، واکنش به صورت استوکیومتری آورده شده است (واکنش ۱)[۱]. در فرمول ۱، SiO₂ از MCM-48 کربن از CNT و منیزیم از پودر آن تهیه شد. در فرمول ۲ و ۳ SiO₂ و کربن از کامپوزیت MCM-48 حاوی نانو لوله کربنی عامل دار شده (MCM/CNTF) و منیزیم از پودر منیزیم تهیه گردید. پودر منیزیم مورد استفاده دارای اندازه کمتر از ۰/۱ میلی متر و از شرکت مرک خریداری شده بود.

جدول ۱ - ترکیب نمونه‌های تهیه شده

ردیف	کد نمونه	نوع کربن مورد استفاده	ترکیب شیمیایی	نسبت‌های مولی	درجة حرارت سنتز (درجه سانتي گراد)
۱	CNT _{1.5}	CNT	CNT:MCM-48:Mg	1.5:1:2	650-700
۲	CCNTF ₁	CNTF	Composite (MCM-48 , CNT): Mg	(1,1):2	650-700
۳	CCNTF _{1.5}	CNTF	Composite (MCM-48 , CNT): Mg	(1,1.5):2	650-700

مقایسه زاویه تفرق پیک‌های XRD و میزان شدت مربوطه با مقادیر ارائه شده در کارت‌های ASTM شناسایی شدند. جهت بررسی ریزساختاری از دستگاه میکروسکوپ الکترونی گسیل میدان (FESEM) مدل (Mira3tescan-xmu) و دستگاه میکروسکوپ الکترونی عبوری (TEM) مدل (Philips – CM120) استفاده شد. پارامترهای سطح ویژه (Gemini modele 2365) (BET) با استفاده از دستگاه (Micromeritics) ساخت شرکت Micromeritics اندازه گیری شد.

جهت آنالیز فازی منبع سیلیس (MCM-48) و محصولات تولید شده به ترتیب از دستگاه پراش پرتوایکس (Low BRUKER D8 ADVANCE, Angle XRD) تیپ اندی مس در طول موج ۱/۵۴۰۶ آنگستروم و دستگاه پراش پرتوایکس، مدل (Philips- PW 3040) تحت ولتاژ 40Kv و جریان 30mA استفاده شد. زمان افامت در هر گام یک ثانیه، اندازه گام ۰/۰۲ درجه و بسته به نوع ماده مورد آنالیز محدوده روشن انتخاب گردید. فازهای موجود با



علت مورفلوژی نانو لوله کربنی، کاربید سیلیسیم حاصله در سطح آگلومرهای نانو لوله کربنی تشکیل شده و CNT در بین لایه سطحی SiC به دام افتاده است و سیستم قادر به ادامه انجام واکنش نبوده است (شکل ۴). لذا در تحقیق حاضر چنین پیش بینی گردید که با بوجود آمدن گروههای عاملی کربوکسیل و هیدروکسیل بر سطح نانو لوله کربنی و تشکیل درجای MCM-48/CNTF می‌توان به وضعیت مناسبی جهت اختلاط کربن و پیش سازه‌ی سیلیسی دست یافت که به تبع آن پیشرفت واکنش تهیه‌ی SiC را در برخواهد داشت.

در نمونه‌های CCNTF₁ و CCNTF_{1.5}، کامپوزیت MCM-48/CNTF با منیزیم با نسبت‌های مولی (MCM-48, CNT): Mg = (1,1): 2 (MCM-48, CNT): Mg = (1,1.5) : 2 سپس به مدت شش ساعت در محدوده دمایی (۶۵۰-۷۰۰) درجه سانتی‌گراد در اتمسفر آرگون تحت عملیات حرارتی برای تشکیل فازهای مطلوب قرار گرفت.

شکل (۵) الگوی پراش پرتو ایکس از نمونه‌ی CCNTF₁ را بعد از فرآیند تخلیص نشان می‌دهد. با مقایسه نتایج بدست آمده از نمونه CCNTF_{1.5} و CNT می‌توان گفت با تهیه کامپوزیت MCM-48/CNTF و عامل دار کردن نانو لوله کربنی، سیلیسی (MCM-48) مطمئناً در کنار CNT در شرایط ایده آل قرار دارد و فاصله نفوذی بین اجزاء واکنش دهنده کاهش یافته است. در الگوی پراش پرتو ایکس نمونه‌ی CCNTF₁ اثر فازمربوط به SiC از فاز Si و فاز ناخالص Mg₂SiO₄ قوی تر است. بنابراین می‌توان این گونه نتیجه‌گیری کرد که با عامل دار کردن نانو لوله کربنی با

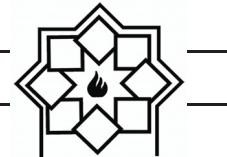
۳- نتایج و بحث

شکل (۱) الگوی پراش پرتو ایکس در زوایای کم^۵ از سیلیکای مزو حفره MCM-48 بعد از کلسیناسیون در دمای ۵۵۰ درجه سانتی‌گراد را نشان می‌دهد. با توجه به الگوی پراش پرتو ایکس مزو حفره MCM-48 در ۲۰°=10° و مقایسه آن با نمونه مرجع [۱۰]، یک پیک قوی در محدوده ۳۲°=2θ مشاهده می‌شود که بیانگر تطابق ساختار با الگوی سه بعدی مکعبی می‌باشد [۱۳].

با توجه آنالیز BET، نانو لوله کربنی مورد استفاده دارای سطح ویژه ۱۳۰ m²/g می‌باشد.

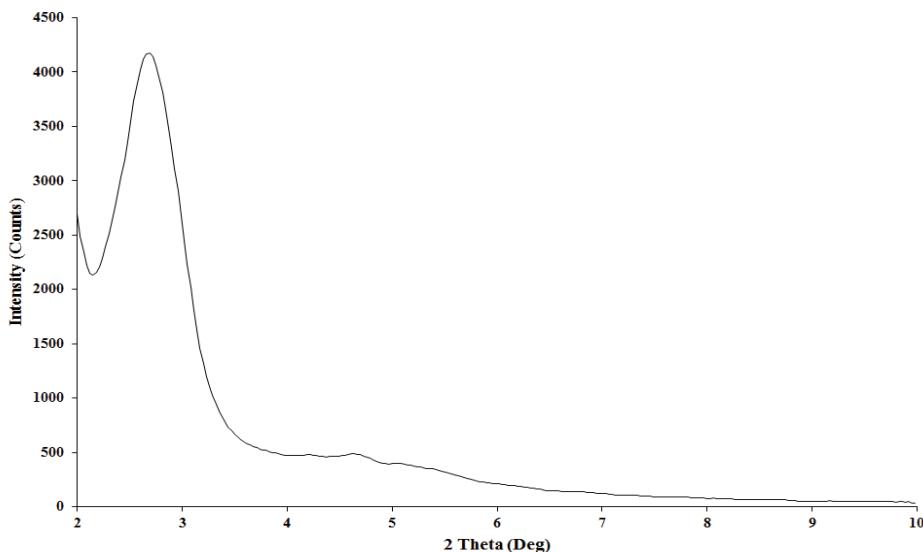
در نمونه‌ی CNT_{1.5}، نانو لوله کربنی، با منیزیم و سیلیسی با نسبت مولی MCM-48:CNT:Mg=1:1.5:2 مخلوط شد و به مدت شش ساعت تحت اتمسفر آرگون در محدوده دمای (۶۵۰-۷۰۰) درجه سانتی‌گراد تحت عملیات حرارتی قرار گرفت. شکل (۲) الگوی پراش پرتو ایکس از نمونه سنتز شده قبل از فرآیند تخلیص را نشان می‌دهد. مقایسه اطلاعات حاصل از الگوی پراش پرتو ایکس نمونه قبل از فرآیند تخلیص با کارت‌های ASTM موجود در نرم افزار X'Pert نشان می‌دهد پیک‌های اصلی موجود در الگوی پراش پرتو ایکس مربوط به فازهای O₂ و MgO و Si و β-SiC به ترتیب با کدهای ۰۰-۰۲۷-۱۴۰۲، ۰۱-۰۸۷-۰۶۵۲ و ۰۱-۰۷۴-۰۰۷۳ می‌باشد. شکل (۳) الگوی پراش پرتو ایکس نمونه‌ی CNT_{1.5} بعد از فرآیند تخلیص را نشان می‌دهد. در الگوی پراش پرتو ایکس این نمونه، با توجه به شدت پیک‌ها، حضور مقداری کربن در کنار کاربید سیلیسیم قابل رویت است. با توجه به نتایج حاصل می‌توان گفت به

^۵ Low Angel XRD

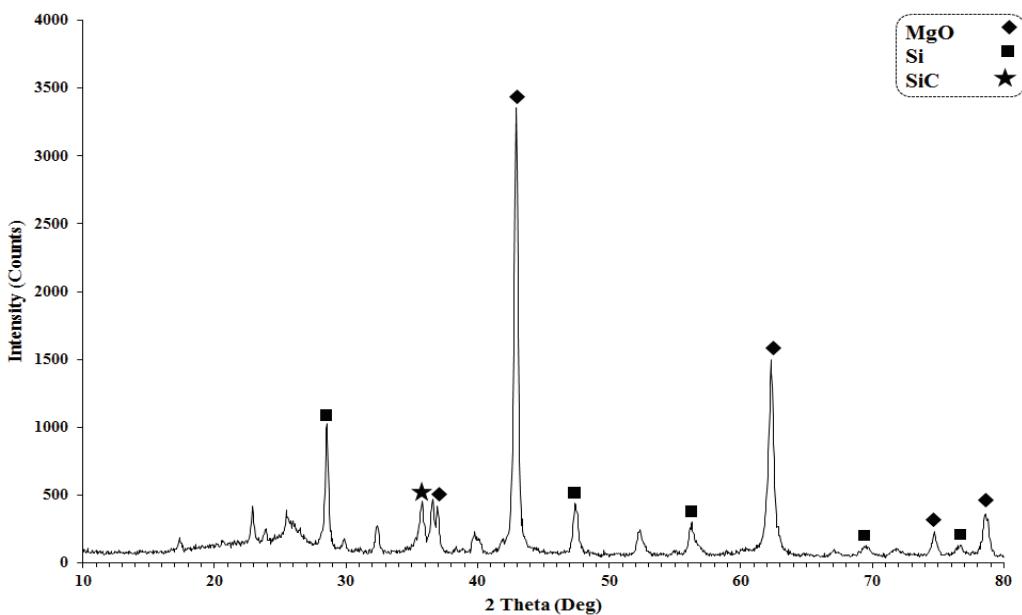


خوب پیش رفته است. در منبع ۱۱ به تشکیل کاربید سیلیسیم از پیش سازنده های MCM-48 همراه با ماده آلی و با روش منیزیوترمال انجام شد، آنها نیز در دمای ۵۵۰-۶۰۰ درجه سانتی گراد قبل از فرآیند تخلیص فازهای Mg_2Si و Mg_2SiO_4 , Si , SiC , MgO را مشاهده کردند.

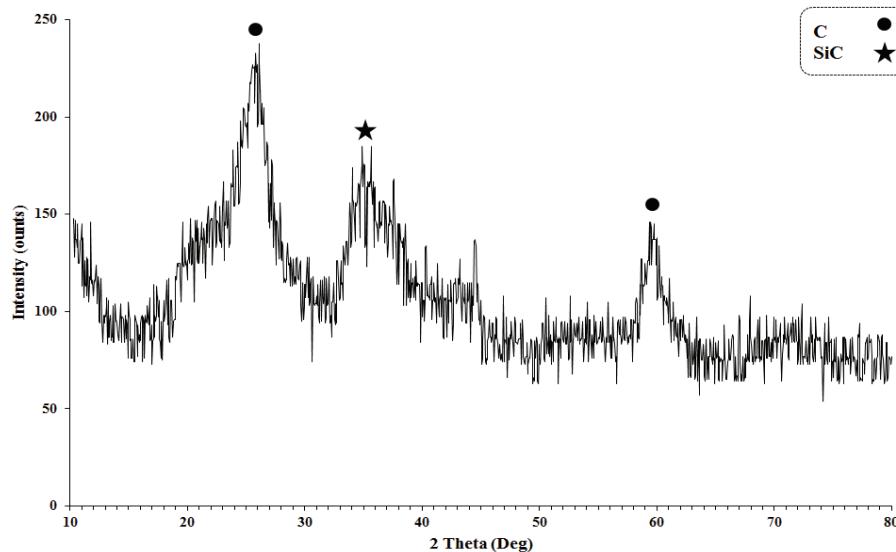
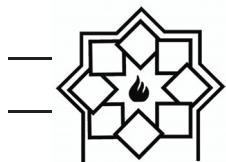
اسید نیتریک و تشکیل گروههای کربوکسیل با خاصیت اسیدی و گروههای هیدروکسیل با خاصیت قلیایی بر روی دیوارهی نانولوله کربنی تمامی آن در تماس با سیلیس (MCM-48) بوده و وارد واکنش شده که منجر به تولید بیشتر فاز SiC شده است و سینتیک واکنش به صورت



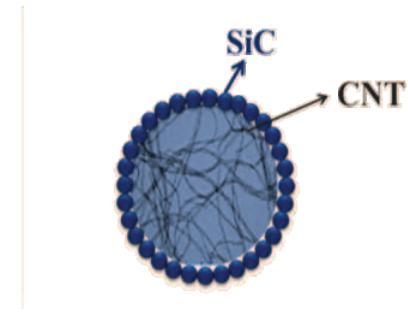
شکل ۱- الگوی پراش پرتو ایکس مزو حفره سیلیکاتی MCM-48



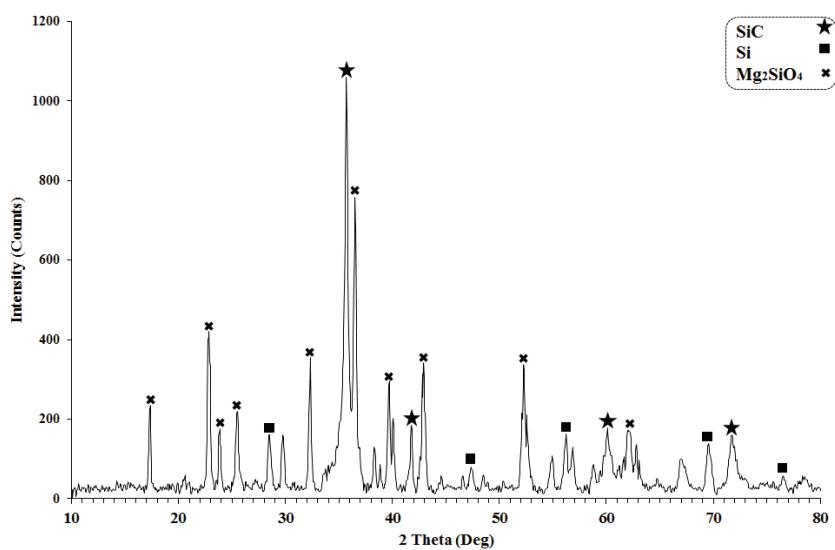
شکل ۲- الگوی پراش پرتو ایکس نمونه $\text{CNT}_{1.5}$ قبل از اسیدشویی



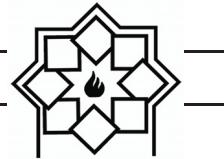
شکل ۳- الگوی پراش پرتو ایکس نمونه $CNT_{1.5}$ بعد از اسیدشویی



شکل ۴- شماتیک مقطع فرضی از سنتز SiC با استفاده از CNT



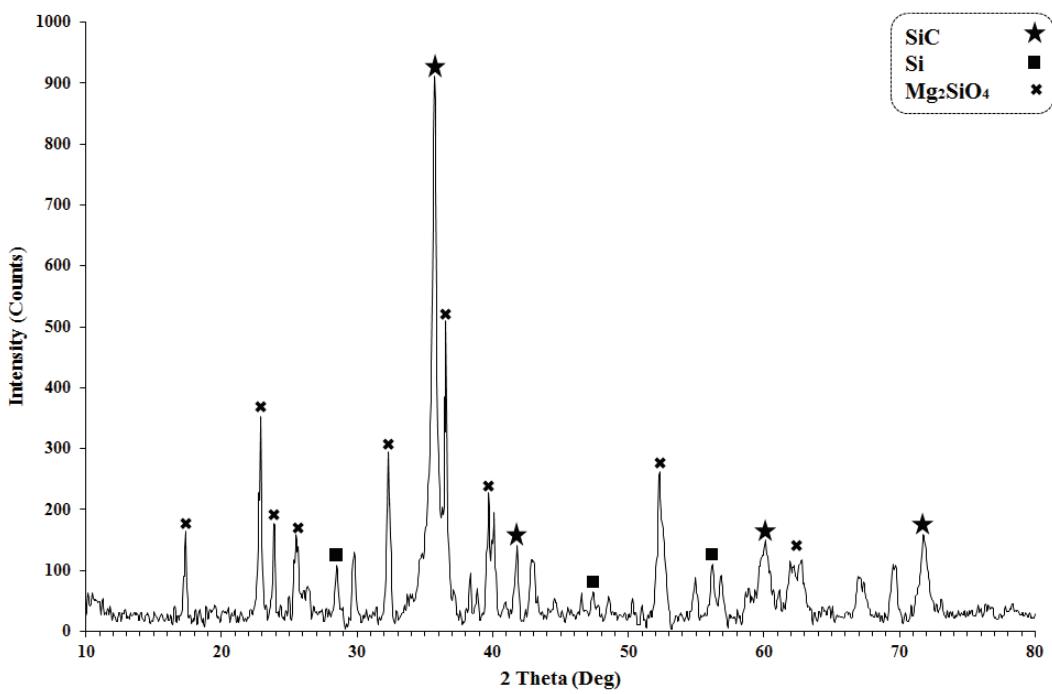
شکل ۵- الگوی پراش پرتو ایکس از نمونه‌ی $CCNTF_1$ بعد از اسیدشویی



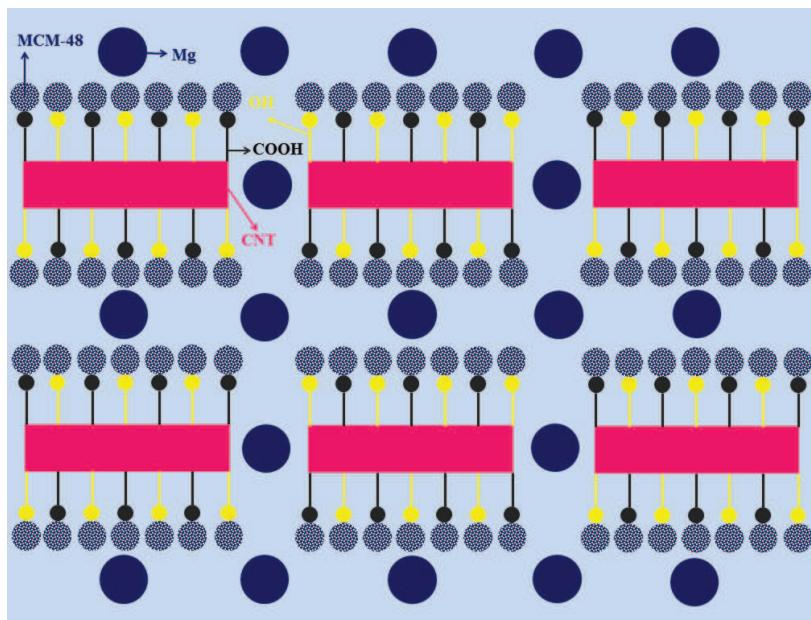
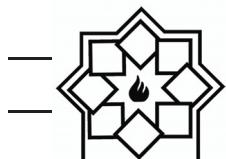
پژوهش حاضر بیشتر مقایسه سنتز کاربید سیلیسیم از پیش سازنده‌های نانو لوله کربنی و نانو لوله کربنی عامل‌دار شده مطرح بود.

با عامل دار کردن نانو لوله کربنی (CNT) و تهیه نانو کامپوزیت این کربن با MCM-48 در واقع واکنش طوری طراحی شده که ذرات سیلیس (MCM-48) توسط گروههای عاملی کربوکسیل و هیدروکسیل به طور کامل در تماس با سطح نانو لوله کربنی (CNT) قرار گرفته و واکنش سیلیس (MCM-48) و کربن (CNT) با سهولت بیشتری انجام گرفته (شکل ۷) و به همین دلیل در الگوی پراش پرتو ایکس نمونه‌های CCNTF₁ و CCNTF_{1.5} با اینکه درصد کربن افزایش پیدا کرده است تغییر چندانی در شدت پیک‌های این دو نمونه مشاهده نمی‌شود.

الگوی پراش پرتو ایکس نمونه CCNTF_{1.5} با نسبت مولی MCM-48; CNT; Mg = 1:1.5:2 در شکل ۶ آورده شده است. همانطور که در فعالیت‌های تجربی بیان شد از اسید کلریدریک ۱۸٪ وزنی جهت فرآیند تخلیص استفاده شد. با توجه به اینکه فاز MgO در محلول اسید کلریدریک به MgCl₂ تبدیل می‌شود و این فاز قابلیت حل شدن در آب را دارد بنابراین فاز MgO در فرآیند تخلیص کاملاً حذف شده ولی فاز Mg₂SiO₄ در محلول اسید کلریدریک تشکیل کلرید نمی‌دهد در نتیجه حذف کامل ناخالصی‌های ایجاد شده در سنتز با استفاده از اسید کلریدریک امکان‌پذیر نیست و به علت اینکه مجموعه‌های مجزا هستند با روش‌های شستشوی دیگر قابل حذف هستند منتها فرآیند شستشو باید مورد بررسی قرار گیرد. البته در



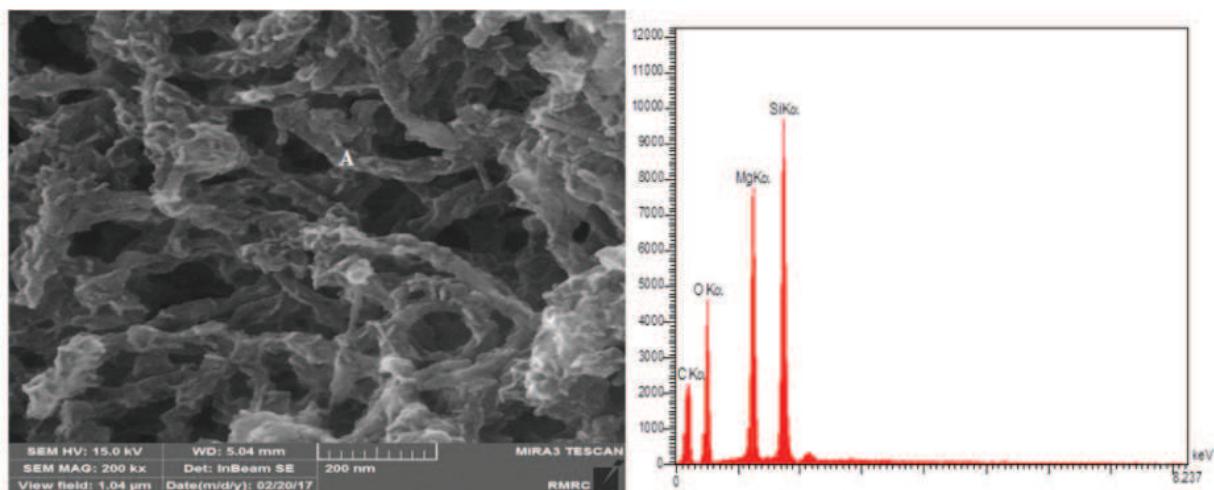
شکل ۶- الگوی پراش پرتو ایکس از نمونه‌ی CCNTF_{1.5} بعد از اسیدشویی



شکل ۷- شماتیکی از نحوه قرار گیری نانو کامپوزیت MCM-48/CNTF و منیزیم قبل از شروع انجام واکنش

می‌دهد. همانطور که مشاهده می‌شود ساختارهای سنتر شده دارای مورفولوژی شبیه الیافی به تبعیت از نانو لوله‌های کربنی بوده و به ندرت ساختارهای کروی قابل رویت است.

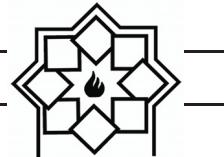
شکل ۸ تصویر میکروسکوپ الکترونی گسیل میدان (FESEM) و آنالیز نقطه‌ای EDX، نمونه CCNTF_{1.5} سنتر شده بعد از فرآیند تخلیص در بزرگنمایی، ۲۰۰KX را نشان



شکل ۸- تصویر FESEM و آنالیز نقطه‌ای نمونه CCNTF_{1.5} بعد از اسیدشویی تصویر FESEM و آنالیز نقطه‌ای نمونه CCNTF_{1.5} بعد از اسیدشویی

می‌توان بیان کرد ساختارهای شبیه الیافی مربوط به فاز کاربید سیلیسیم است که ساختاری مشابه نانو لوله کربنی را

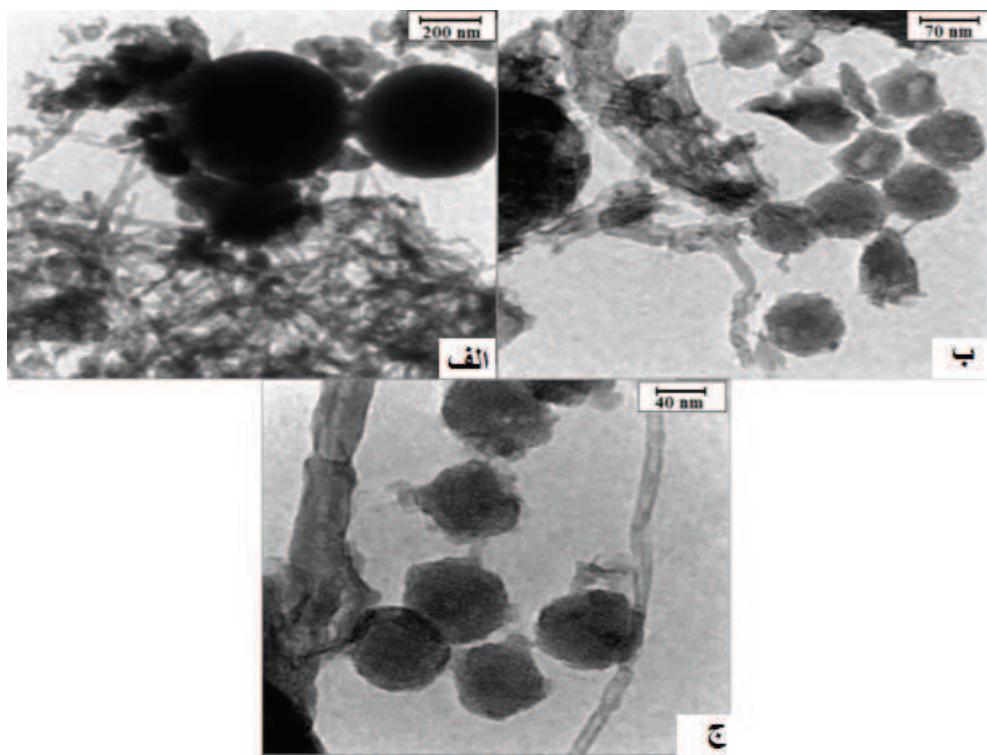
با توجه به نتایج بدست آمده از الگوی پراش پرتو ایکس نمونه CCNTF_{1.5} (شکل ۶) و نتایج EDX (شکل ۸)



اثبات این قضیه، نمونه CCNTF_{1.5} در بزرگنمایی بیشتر مورد بررسی و تحلیل قرار گرفت. با مقایسه نتایج آنالیز پراش پرتو ایکس (XRD) و تصویر میکروسکوپ الکترونی عبوری می‌توان گفت ساختار کاربید سیلیسیم سنتز شده در نمونه CCNTF_{1.5} دارای ساختار شبیه الیافی شبیه منبع کربنی CNT است. در شکل ۹ ب ساختارهای کروی شکل با قطر حدود ۵۰ نانومتر و کمتر مشاهده می‌شود، اندازه این ساختارهای کروی در حدود اندازه سیلیس (MCM-48) مورد استفاده است، از آنجایی که با عامل دار کردن نانو لوله کربنی ذرات سیلیس (MCM-48) از یک طرف در تماس با کربن هستند و از طرف دیگر در تماس با منیزیم قرار دارند احتمالاً ناخالصی‌های فاز منیزیم (Mg₂SiO₄) ساختار کروی منبع سیلیس (MCM-48) را به خود گرفته‌اند. در شکل ۹ ج نیز ساختارهای فیبری و ساختارهای کروی کاملاً قابل مشاهده هستند.

به خود گرفته‌اند. حضور عناصر Mg، O و Si اضافی در نتایج EXD مربوط به حضور فاز Mg₂SiO₄ است. فاز Mg₂SiO₄ باقی مانده در ساختار مشخص می‌کند برای دستیابی به نمونه‌ای با خلوص بالاتر لازم است این فاز اضافی با روش‌های شستشوی دیگری حذف شود، بنابراین باید فرآیند تخلیص مورد بررسی قرار گیرد.

نتایج بررسی‌های ریز ساختاری از نمونه CCNTF_{1.5} توسط میکروسکوپ الکترونی عبوری TEM در شکل ۹ نمایش داده شده است. همان گونه که ملاحظه می‌گردد ساختار الیافی کاربید سیلیسیم قابل مشاهده است. در شکل ۹ الف یک سری از فازهای تشکیل شده دارای مورفولوژی میله‌ای شکل هستند که این مورفولوژی را به غیر از SiC نمی‌توان به فاز دیگری نسبت داد البته ممکن است تا حدودی مربوط به ناخالص‌های ناشی از منیزیم باشد ولی عمدتاً کاربید سیلیسیم هستند. برای



شکل ۹- تصویر TEM نمونه CCNTF_{1.5} بعد از فرآیند



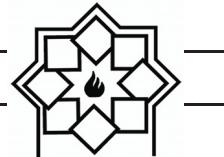
- "High surface area mesoporous SiC synthesized via nanocasting and carbothermal reduction process", Journal Of Materials Science, Vol. 40, pp. 5091-5093, 2005.
- [5] Y. Shi, F. Zhang, Y. S. Hu, X. Sun, Y. Zhang, H. I. Lee, L. D. Chen, G. Stucky, " Low-Temperature Pseudomorphic Transformation of Ordered Hierarchical Macro-mesoporous SiO₂/C Nanocomposite to SiC via Magnesiothermic Reduction", Journal of The American chemical Society, Vol. 132, pp. 5552–5553, 2010.
- [6] Zhao, H. Zhang, H. Tao, Z. Tan, Z. Jiao, Zh. Jiao, M.Wu, " Low temperature synthesis of mesoporous silicon carbide via magnesiothermic reduction", Materials Letters, Vol. 65, pp. 1552–1555, 2011.
- [7] P. Gómez-Romero, C. Sanchez, Functional hybrid materials, Wiley-VCH, Weinheim, pp. 86-121, 2003.
- [8] L. Wei, N. Hu, Y. Zhang, "Synthesis of polymer-mesoporous silica nanocomposites" Materials, Vol. 3, pp. 4066-4079, 2010.
- [9] R. J. Kalbasi, N. Mosaddegh, "Synthesis and characterization of Poly(4-vinylpyridine)/ MCM-48 catalyst for one-pot synthesis of substituted 4H-chromenes", catalysis communications,Vol. 12, pp. 1231-1237, 2011.
- [10] Pham-Huu, N. Keller, G. Ehret, M.J.Ledoux, "The First Preparation of Silicon Carbide Nanotubes by Shape Memory Synthesis and Their Catalytic Potential", Journal of Catalysis, Vol. 200, pp. 400-410, 2001.
- [11] Z. Saeedifar, A.A. Nourbakhsh, R.J. Kalbasi, R. Ebrahimi, " Low-temperature Magnesiothermic Synthesis of Mesoporous Silicon Carbide from an MCM-48/Polyacrylamide Nanocomposite Precursor " J. Mater. Sci. Technol, Vol. 29(3), pp.255-260, 2013.
- [12] K. Balasubramanian, M. Burghard,

۴- نتیجه‌گیری

با توجه به بررسی‌های انجام گرفته مشخص گردید که ساختار کاربید سیلیسیم سنتز شده به صورت شبه الیافی و الگو گرفته از پیش سازنده نانو تیوب کربنی است. همچنین عامل دار کردن نانو لوله کربنی سبب تماس مناسب تر پیش سازنده سیلیسی (MCM-48) و عامل کربنی (CNT) در فرآیند منیزیوتermal بوده و لذا راندمان سنتز کاربید سیلیسیم افزایش یافته است. مقایسه نتایج بین استفاده از نانو لوله کربنی و نانو لوله کربنی عامل دار شده نتایج فوق را تایید نمود. همچنین نانو ساختار بودن کاربید سیلیسیم سنتز شده توسط تصاویر TEM مورد تایید قرار گرفت.

مراجع

- [1] J. Parmentier, J. Patarin, J. Dentzer, C. V.Guterl, "Formation of SiC via carbothermal reduction of a carbon-containing mesoporous MCM-48 silica phase: a new route to produce high surface area SiC", Ceramics International, Vol. 28, pp. 1-7, 2002.
- [2] J. S. Beck, J. C. Vartuli, W. J. Roth, M. E. Leonowicz, C. T. Kresge, K. D. Schmitt, C. T. W. Chu, D. H. Olson, E. W. Sheppard, "A new family of mesoporous molecular sieves prepared with liquid crystal templates", Journal Of The American Ceramic Chemical Society, Vol. 114, pp.10834-10843, 1992.
- [3] Z. X. Yang, Y. D. Xia, R. Mokaya, " High surface area silicon carbide whiskers and nanotubes nanocast using mesoporous silica", Chemistry Of Materials , Vol. 16, No. 20, pp. 3877-3884, 2004.
- [4] H. Lu, W. Schmidt, W. Kiefer, F. Schüth,



"Chemically Functionalized Carbon Nanotubes", Nano Small Micro, Vol. 1, pp. 180-192, 2005.

- [13] K. Wang, Y. Lin, M. A. Morris, J.D.Holmes, "Preparation of MCM-48 Materials with Enhanced hydrothermal stability", Journal of materials Chemistry, Vol. 16, pp. 4051-4057, 2006.

بررسی تاثیر دانسیته جریان اعمالی بر روی مورفولوژی و خواص خوردگی پوشش اکسید تیتانیوم ایجاد شده به روش اکسیداسیون الکتروولیتی پلاسمایی

حسن بختیاری زمانی^۱، احسان صائب‌نوری^{۲*}، سید علی حسن‌زاده تبریزی^۳

^۱ دانشجوی کارشناسی ارشد، مرکز تحقیقات مواد پیشرفته، دانشکده مهندسی مواد، واحد نجف‌آباد، دانشگاه آزاد اسلامی، نجف‌آباد، ایران

^۲ استادیار، مرکز تحقیقات مواد پیشرفته، دانشکده مهندسی مواد، واحد نجف‌آباد، دانشگاه آزاد اسلامی، نجف‌آباد، ایران

^۳ دانشیار، مرکز تحقیقات مواد پیشرفته، دانشکده مهندسی مواد، واحد نجف‌آباد، دانشگاه آزاد اسلامی، نجف‌آباد، ایران

* saebnoori@pmt.iaun.ac.ir

چکیده:

در این پژوهش خواص ریزساختاری و خوردگی پوشش سرامیکی اکسید تیتانیوم ایجاد شده در یک الکتروولیت کربناتی تحت تاثیر عامل کلیدی دانسیته جریان فرآیند پوشش دهی مورد بررسی قرار گرفت. عملیات پوشش دهی اکسیداسیون الکتروولیتی پلاسمایی در دانسیته جریان‌های ۵ و ۱۰/۵ mA/cm^2 ، فرکانس ۱۵۰۰ Hz و سیکل کاری ۱۰٪ طی مدت ۱۰ دقیقه بر روی سطح تیتانیوم خالص تجاری انجام گردید. نتایج نشان داد که مورفولوژی سطح و خواص خوردگی پوشش‌ها به تعییرات دانسیته جریان بستگی دارد. افزایش دانسیته جریان اعمالی منجر به تعییراتی در مورفولوژی، از حالت پنکیکی به پنکیکی با دهانه‌های آتشفسانی می‌شود و متوسط قطر حفرات از حدود ۱ میکرومتر به ۴ میکرومتر افزایش می‌یابد که سبب افزایش زبری سطح نیز می‌گردد. تعییرات دانسیته جریان سبب تعییرات ولتاژ و شدت پلاسما اطراف نمونه‌ها می‌شود به طوری که بر روی شدت میکروجردها و گرادیان حرارتی فیلم اکسیدی تاثیر مستقیم می‌گذارد و باعث تبدیل هر چه بیشتر فاز اکسیدی آناتاز به روتیل می‌شود. مقاومت به خوردگی پوشش‌های ایجاد شده با افزایش دانسیته جریان پوشش دهی افزایش می‌یابد به طوری که شدت جریان خوردگی نسبت به نمونه بدون پوشش ۱۰ برابر کاهش یافته است که علت آن به افزایش ۲/۵ برابری خصامت پوشش و فشرده‌تر شدن لایه درونی پوشش، کاهش تخلخل‌های باز سطحی فلز و وجود فاز عمند روتیل نسبت داده شد.

اطلاعات مقاله:

درایافت: ۱۱ دی ۱۳۹۶

پذیرش: ۶ اسفند ۱۳۹۶

کلید واژه:

اکسیداسیون الکتروولیتی پلاسمایی، الکتروولیت کربناتی قلیایی، دانسیته جریان فرآیند پوشش دهی، دهانه‌های آتشفسانی، خصامت پوشش، مقاومت به خوردگی

۱- مقدمه

مقاآمت به خزش و خستگی خوب، خواص مکانیکی مطلوب

و غیر مغناطیسی بودن هستند [۱۰-۱۲]. این فلز مقاآمت خوبی

نسبت به خوردگی یکنواخت در محیط‌هایی مثل آب مقطر،

آب دریا (هوا زدایی شده و اکسیژن‌دار) و آب شور دارد.

افزون بر این، تیتانیوم در محیط‌های حاوی اسیدهای اکسید

تیتانیوم و آلیاژهای آن دارای خواص عالی چون دانسیته و مدول الاستیک کم، دمای ذوب و نسبت استحکام به وزن بالا، مقاآمت به خوردگی خوب، زیست سازگاری بالا،