

بررسی عوامل مؤثر بر سنتز و خواص کامپوزیت‌های آلمینیا-آلومینیم

نعمت‌الله صحرانزاد^۱، حسین سرپولکی^۱، حمیدرضا رضایی^۱، سعید کاویانی^۲

^۱ دانشکده مواد و متالورژی، دانشگاه علم و صنعت ایران

^۲ دانشکده فنی و مهندسی، دانشگاه امام حسین (ع)

hsarpoolaki@gmail.com

چکیده: در این تحقیق اثر دما و زمان عملیات حرارتی بر روی خواص کامپوزیت‌های آلمینیا-آلومینیوم، ریزساختار تشکیل شده و مزr مشترک آلمینیا با آلومینیوم مورد بررسی قرار گرفته است. برای این منظور ابتدا پودر آلمینیا همراه با مقادیر مختلفی پودر آلومینیوم در درصدهای ۱۰، ۲۰ و ۳۰ درصد و ۵ درصد رطوبت مخلوط شده و توسط پرس شکل داده شد. برای بررسی اثر دما بدنده‌های شکل داده شده در دمای‌های ۱۰۰۰، ۱۱۰۰، ۱۲۰۰، ۱۳۰۰ و ۱۴۵۰ درجه سانتیگراد تحت عملیات حرارتی قرار گرفتند. همچنین به منظور بررسی اثر زمان در دمای ۱۳۰۰ درجه سانتیگراد نمونه‌ها در زمان‌های ۱، ۱.۵، ۳، ۴.۵ و ۶ ساعت پخت شدند. بررسی ریزساختاری توسط میکروسکوپ الکترونی رویشی (SEM) در مزr مشترک و همچنین میزان اکسیداسیون آلمینیوم مورد بررسی قرار گرفت. اثر دما و زمان بر خواص فیزیکی، مکانیکی و آنالیز فازی توسط پراش اشعه ایکس (XRD) نیز بررسی شد.

۱- مقدمه

امروزه کامپوزیت‌ها در تمام دنیا به عنوان مواد مهندسی کاربرد سازه‌ای پیدا کرده‌اند^[۱]. کامپوزیت‌ها در نوعی تقسیم‌بندی از نظر زمینه به سه گونه زمینه فلزی، پلیمری و سرامیکی تقسیم‌بندی می‌شوند^[۲]. کامپوزیت‌های زمینه فلزی دارای پتانسیل زیادی برای استفاده در کاربردهای سازه‌ای می‌باشند^[۳]. اما به دلیل هزینه بالاتر در مقایسه با آلیاژهای فلزی، استفاده از آنها به کاربردهای با هزینه مناسب و موثر محدود شده است^[۴]. از کامپوزیت‌های زمینه پلیمری هم در صنایع هوایی، اتومبیل سازی، پزشکی و الکترونیک استفاده می‌شود^[۵].

اما در مورد کامپوزیت‌های زمینه سرامیکی باید اشاره کرد، نقطه ذوب بالا، استحکام فشاری فوق العاده، حفظ ویژگی‌های رفتاری و ذاتی در دمای‌های بالا و همچنین مقاومت به خوردگی عالی، از خصوصیات برجسته مواد سرامیکی می‌باشند. اما چنانچه مشخص شده است امروزه موادی در صنعت استفاده می‌شوند که خصوصیاتی چون استحکام کششی، مقاومت به ضربه، مقاومت به ارتعاش و شوک حرارتی آنها نیز بالا می‌باشد که عدم وجود اینگونه خواص از نقاط ضعف آنها است که می‌باشد در صورت امکان اصلاح گرددند^[۶]. لذا برای رسیدن به این خواص کامپوزیت‌های زمینه سرامیکی که از مواد مختلف با پایه سرامیک شکل گرفته‌اند، از جمله آلمینیا-سیلیکون کارباید، آلمینیا-پیرکس، آلمینیا و انواع فلزات، مو لایت-سیلیکون کارباید و غیره ساخته شده و مورد استفاده قرار می‌گیرند. از کاربردهای این نوع کامپوزیت‌ها می‌توان به صنایع هوا فضا، قطعاتی چون مشعل‌ها، عایق‌ها و سپرهای حرارتی، صنایع پزشکی در ساخت اعضای مصنوعی بدن و تولید ابزار آلات، در عایق‌های حرارتی ابزار برش و قالب‌های کشش سیم اشاره نمود^[۷،۸].

روش‌های مختلف ساخت کامپوزیت‌های زمینه سرامیکی عبارتند از: ساخت بدن سرامیکی و تزریق به درون آن، روش اکسیداسیون مستقیم، روش اکسیداسیون درجا (In-situ) و...^[۹]. در این تحقیق از روش

اکسیداسیون درجا با اختلاط پودر آلمینیا و آلومینیوم استفاده شد و اثر دما و زمان بر روی خواص کامپوزیت ساخته شده بررسی گردید.

۲- فعالیت‌های تجربی

مواد اولیه مصرفی و خواص آنها در جدول ۱ آورده شده است.

جدول ۱- مواد اولیه مصرفی و خواص آنها

ردیف	مواد اولیه	خلوص (درصد)	دانه بندی
۱	پودر ریز آلومینیای راکتیو Alcan Ra36	۹۹	زیر ۳۰ میکرون
۲	پودر ریز آلومینیوم	۹۹	زیر ۵۰ میکرون
۳	پودر چسب CMC	-	-

به منظور ساخت کامپوزیت $\text{Al}_2\text{O}_3/\text{Al}$ در ابتدا پودر آلمینیا و آلومینیوم به صورت خشک با سه ترکیب مختلف ۱۰، ۲۰ و ۳۰ درصد Al مخلوط شدند. پس از اختلاط پودرهای آلمینیا و آلومینیوم، محلول حاوی چسب CMC ۱۰ درصد، به میزان ۵ درصد در هر ترکیب اضافه شد. برای جلوگیری از گرانول شدن نا منظم ذرات، بعد از پخش کردن دستی پودرهای، الک در چند مرتبه متوالی انجام شد. در غیر این صورت ذرات پودر در اطراف قطره‌های چسب جمع شده و پخش ذرات به صورت غیر همگن در هنگام پرس مشکل ساز خواهد شد. ترکیب حاصل شده، به مدت ۲۴ ساعت جهت عمل aging نگهداری گردید. پس از این مرحله پودر حاصل در اندازه‌های یکسان (حدود ۱ یا ۲ گرمی) وزن شده و در داخل قالب استوانه‌ای شکل به قطر ۱ سانتی‌متر ریخته و پرس با فشار ۱۰۰ bar انجام شد. نمونه‌های قرصی شکل تهیه شده از ترکیبات مختلف جهت بررسی اثر دما در دماهای مختلف ۱۰۰۰، ۱۱۰۰، ۱۲۰۰، ۱۳۰۰، ۱۴۰۰ و ۱۴۵۰ درجه سانتیگراد در کوره پخت شدند. سرعت پخت ۱۰ درجه سانتیگراد بر دقيقه و زمان ماندن در بالاترین دما ۳ ساعت بود. همچنان به منظور بررسی اثر زمان بر روی خواص کامپوزیت چند نمونه در دمای ۱۳۰۰ درجه سانتیگراد در زمان‌های مختلف ۱/۵، ۲/۵، ۳، ۴/۵ و ۶ ساعت با همان سرعت پخت ۱۰ درجه سانتیگراد بر دقيقه پخت شدند. برای بررسی استحکام کامپوزیت هم مقداری پودر بچ اولیه آماده شده در داخل قالب مکعبی با ابعاد داخلی $8 \times 8 \times 8$ سانتی‌متر ریخته شد و بعد از پرس با فشار ۱۰۰ مانند سیکل‌های ذکر شده برای نمونه‌های قرصی شکل پخت شدند. بعد از پخت، چند نمونه قرصی شکل تهیه شده از ترکیب‌های مختلف، مانند سرد شده و آنالیز ریز ساختاری توسط (SEM) با دستگاه مدل Cambridge 360 انجام گردید. همچنان به منظور بررسی آنالیز فازی از ترکیبات مختلف پخت شده در دماها و زمان‌های مختلف پودر ریز تهیه شده و مطالعه فازی توسط دستگاه XRD مدل JEOL-JDX-8030 انجام گردید.

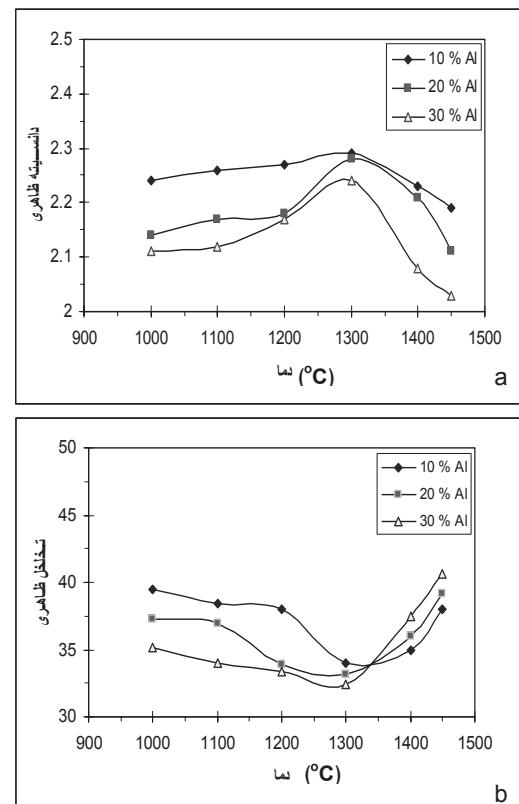
۳- نتایج و بحث

۳-۱- اثر دما و زمان بر چگالی و تخلخل

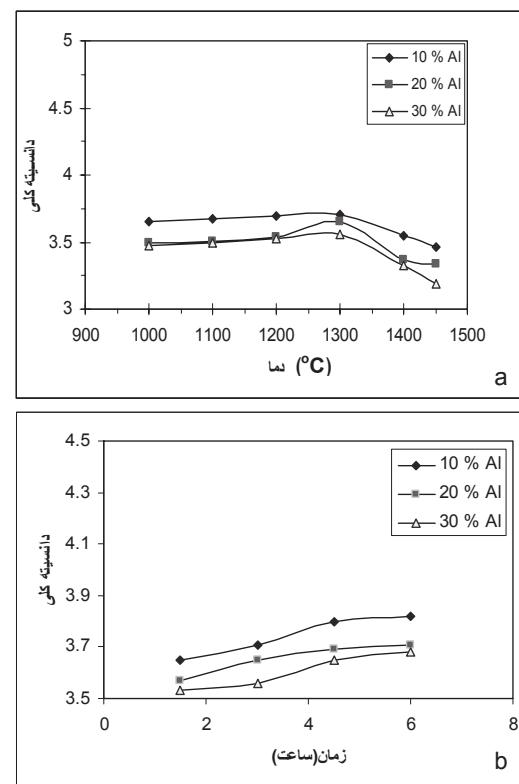
به منظور بررسی اثر دما بر روی چگالی ظاهری، چگالی کلی و تخلخل ظاهری، نتایج حاصل برای نمونه‌های با درصد‌های مختلف Al و زیتر شده در دماهای ۱۰۰۰، ۱۱۰۰، ۱۲۰۰، ۱۳۰۰، ۱۴۰۰ و ۱۴۵۰ درجه سانتیگراد در شکل‌های ۱، ۲ و ۳ (a) نشان داده شده است.

همانطوریکه در این شکل‌ها ملاحظه می‌شود در درصد ثابت Al با افزایش دما چگالی ظاهری و کلی تا 1300°C افزایش یافته و سپس شروع به کاهش می‌نماید. از طرفی در شکل ۱(b) با افزایش دمای پخت تخلخل ظاهری تا دمای ۱۳۰۰ درجه سانتیگراد کم شده و سپس شروع به افزایش می‌نماید. همچنان از شکل‌های ۱، ۲ و ۳ ملاحظه می‌شود در دماهای ثابت پخت با افزایش درصد آلومینیوم چگالی و تخلخل کاهش می‌یابند.



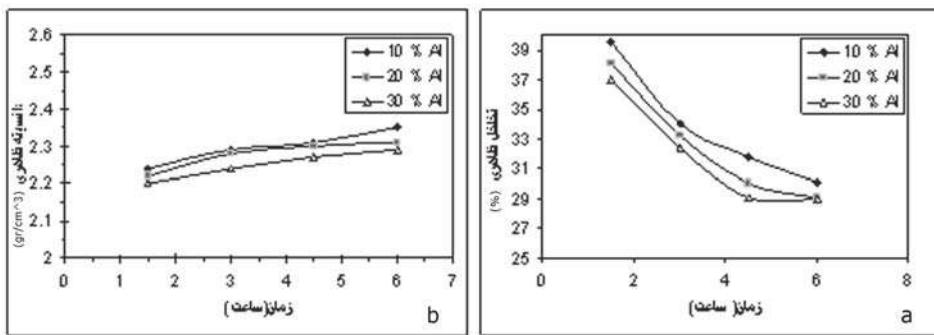


شکل ۱ - اثر دما بر روی (a) چگالی ظاهری و (b) تخلخل ظاهری در کامپوزیت $\text{Al}_2\text{O}_3/\text{Al}$ با ترکیب ۱۰، ۲۰ و ۳۰ درصد Al



شکل ۲ - (a) اثر دما و (b) اثر زمان بر روی چگالی کلی در کامپوزیت $\text{Al}_2\text{O}_3/\text{Al}$ با ترکیب ۱۰، ۲۰ و ۳۰ درصد Al
برای بررسی اثر زمان نتایج حاصل مربوط به نمونه‌های پخته شده در دمای ۱۳۰۰ درجه سانتیگراد با زمان‌های پخت ۱/۵، ۳، ۴/۵ و ۶ ساعت در این دما در شکل‌های ۲(a) و ۲(b) آورده شده است.

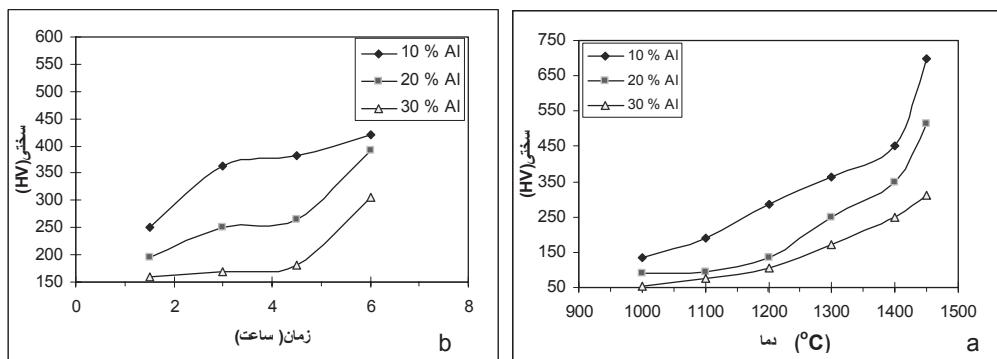
در این شکل‌ها ملاحظه می‌شود که با افزایش زمان پخت در درصدهای ثابت آلومینیوم چگالی ظاهری و کلی افزایش یافته و تخلخل کاهش می‌یابد.



شکل ۳- (a) اثر زمان بر روی کلی افزایش یافته و (b) اثر زمان بر روی تخلخل ظاهری در کامپوزیت $\text{Al}_2\text{O}_3/\text{Al}$ با ترکیب ۱۰، ۲۰ و ۳۰ درصد Al

۳-۲-۱- اثر دما و زمان بر سختی

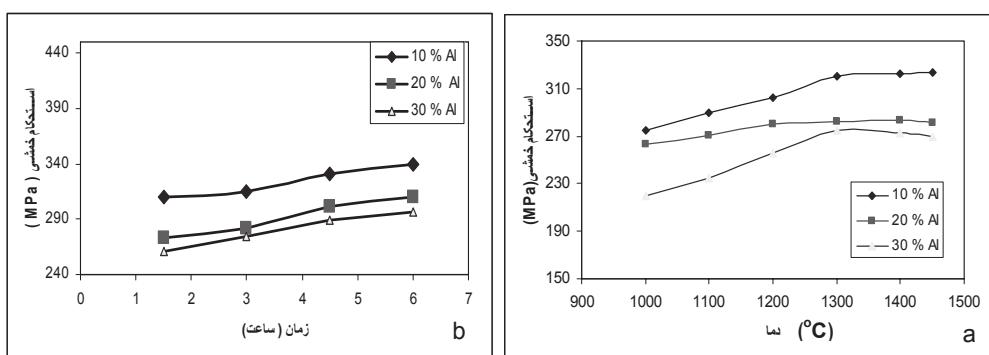
در ادامه نتایج مربوط به نمونه‌های با ترکیب‌های مختلف پخته شده در دمایا و زمان‌های مختلف آورده شده است. در شکل ۴ ملاحظه می‌شود با افزایش دما و زمان در ترکیب‌های یکسان سختی افزایش یافته است. از طرفی در دما و زمان پخت یکسان با افزایش درصد آلومینیوم سختی کاهش یافته است.



شکل ۴- (a) اثر دما و (b) اثر زمان بر روی سختی در کامپوزیت $\text{Al}_2\text{O}_3/\text{Al}$ با ترکیب ۱۰، ۲۰ و ۳۰ درصد Al

۳-۲-۲- اثر دما و زمان بر استحکام خمشی

نتایج مربوط به استحکام خمشی نمونه‌های با ترکیب‌های مختلف و اثر دما و زمان پخت بر روی استحکام خمشی آنها در شکل ۵ آورده شده است. ملاحظه می‌شود با افزایش دما و زمان پخت در درصدهای ثابت آلومینیوم استحکام افزایش یافته است. همچنین در دما و زمان پخت یکسان با افزایش درصد آلومینیوم استحکام خمشی کامپوزیت کاهش یافته است.



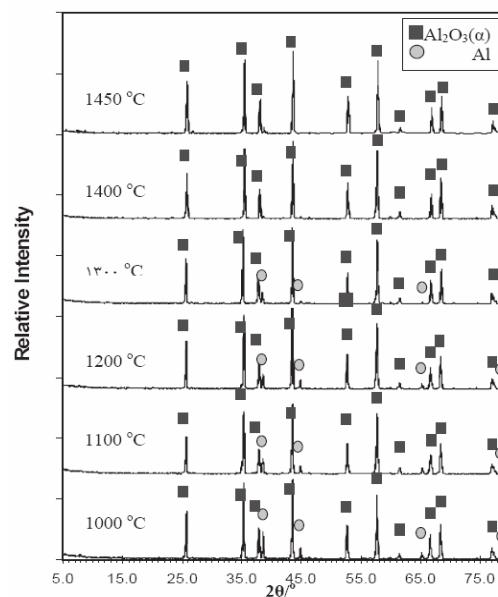
شکل ۵- (a) اثر دما و (b) اثر زمان بر استحکام خمشی در کامپوزیت $\text{Al}_2\text{O}_3/\text{Al}$ با ترکیب ۱۰، ۲۰ و ۳۰ درصد Al



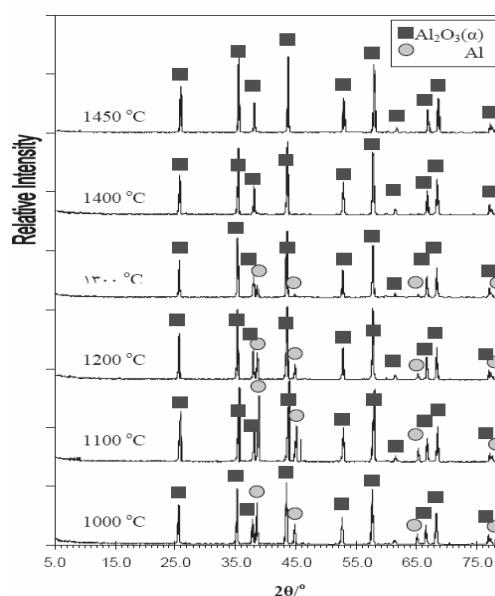
۴-۴-بررسی‌های فازی

مطالعه ترکیب کامپوزیت $\text{Al}_2\text{O}_3/\text{Al}$ توسط الگوی پراش اشعه ایکس انجام گرفت. همانگونه که در شکل‌های ۷ و ۸ ملاحظه می‌گردد، فازهای نهایی موجود در بدنه Al و Al_2O_3 می‌باشند. که البته با بررسی شدت این پیک‌ها ملاحظه می‌شود، نوع فاز آلومنیا در دماهای ۱۰۰۰ تا ۱۴۵۰ درجه سانتیگراد (α) بوده و Al_2O_3 در این دماها تعییرات فازی نداشته است که این مورد در ادامه بحث در شکل ۱۲ هم ملاحظه می‌شود. همچنین در اشکال ۶ و ۸ ملاحظه می‌شود که در هر سه ترکیب ۱۰، ۲۰ و ۳۰ درصد Al با افزایش دما شدت پیک‌های Al کم شده و شدت پیک‌های Al_2O_3 افزایش می‌یابند.

همچنین در شکل ۹ هم ملاحظه می‌شود در دمای ثابت، با افزایش زمان زینتری به عنوان پارامتر متغیر میزان اکسیداسیون افزایش یافته و با کاهش شدت پیک‌های Al بر شدت پیک‌های Al_2O_3 افزوده می‌شود.

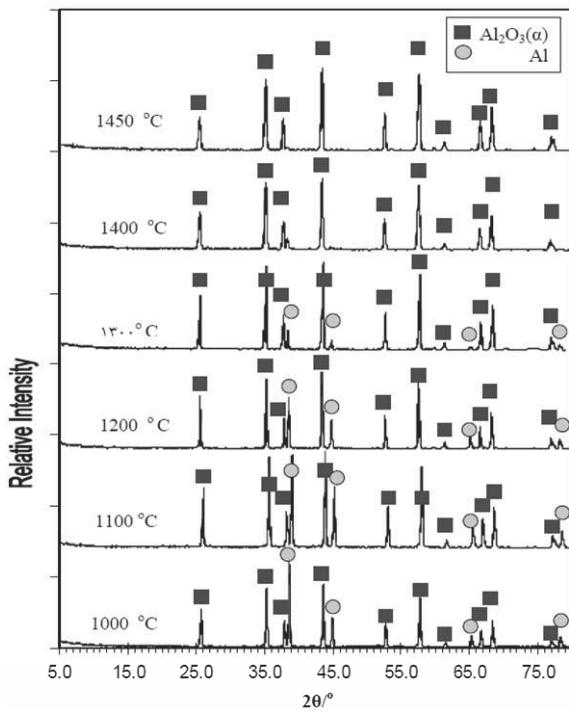


شکل ۶- الگوی پراش اشعه ایکس کامپوزیت $\text{Al}_2\text{O}_3/\text{Al}$ با ترکیب ۱۰٪ $\text{Al}/\text{Al}_2\text{O}_3$ زینتر شده در دماهای ۱۰۰۰، ۱۱۰۰، ۱۲۰۰، ۱۳۰۰، ۱۴۰۰ و ۱۴۵۰ درجه سانتیگراد و زمان ماندن ۳ ساعت در دمای ماکزیمم

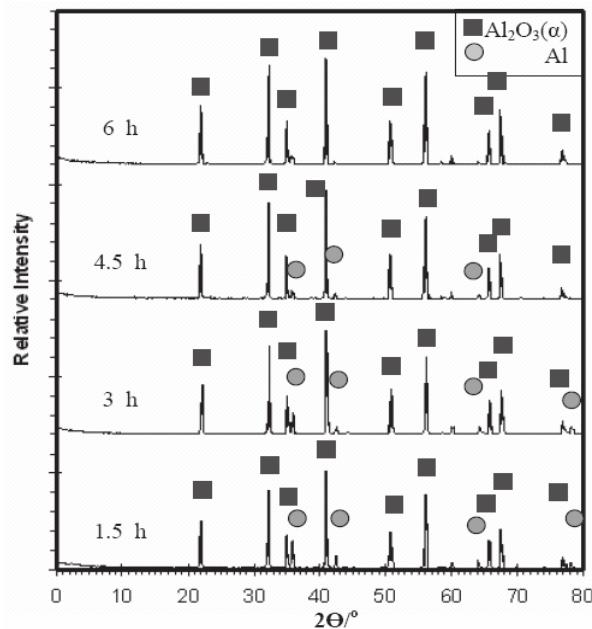


شکل ۷- الگوی پراش اشعه ایکس کامپوزیت $\text{Al}_2\text{O}_3/\text{Al}$ با ترکیب ۲۰٪ $\text{Al}/\text{Al}_2\text{O}_3$ زینتر شده در دماهای ۱۰۰۰، ۱۱۰۰، ۱۲۰۰، ۱۳۰۰، ۱۴۰۰ و ۱۴۵۰ درجه سانتیگراد و زمان ماندن ۳ ساعت در دمای ماکزیمم





شکل ۸- الگوی پراش اشعه ایکس کامپوزیت $\text{Al}_2\text{O}_3/\text{Al}$ با ترکیب ۳۰٪ Al_2O_3 زینتر شده در دماهای ۱۰۰۰، ۱۱۰۰، ۱۲۰۰، ۱۳۰۰، ۱۴۰۰ و ۱۴۵۰ درجه سانتیگراد و زمان ماندن ۳ ساعت در دمای ماکزیمم

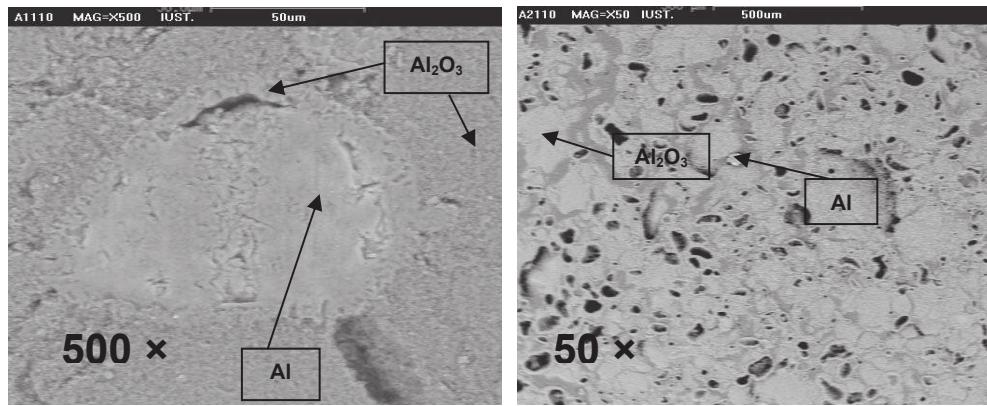


شکل ۹- الگوی پراش اشعه ایکس کامپوزیت $\text{Al}_2\text{O}_3/\text{Al}$ با ترکیب ۲۰٪ Al_2O_3 زینتر شده در دمای ۱۳۰۰ درجه سانتیگراد و زمان های ماندن ۱/۵، ۳، ۴/۵ و ۶ ساعت در دمای ماکزیمم

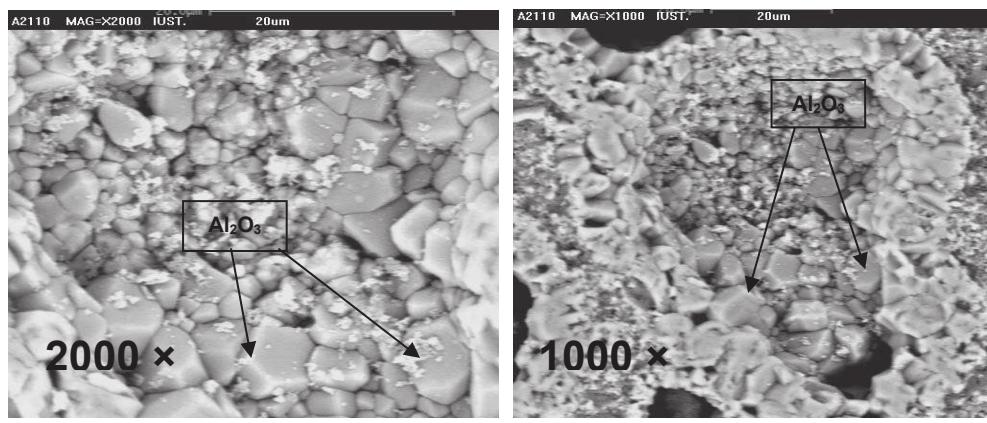
۳-۵- بررسی های ریز ساختاری

جهت بررسی ریز ساختار کامپوزیت $\text{Al}_2\text{O}_3/\text{Al}$ تصاویر SEM چند نمونه در شکل های ۱۰ و ۱۱ مشاهده می گردد. شکل ۱۰ توزیع ذرات آلومنیومی در بین ذرات آلومنیایی، قرار گرفتن ذرات فلزی در زمینه آلومنیایی و اکسیداسیون این ذرات از سطح را نشان می دهد. شکل ۱۱ هم اکسیداسیون ذره فلزی آلومنیوم و ساختار اکسید آلومنیوم تشکیل شده را نشان می دهد.





شکل ۱۰-(a و b) تصویر SEM کامپوزیت ($\% ۱۰ \text{Al}_2\text{O}_3/\text{Al}$), زینتر شده در دمای ۱۴۰۰°C و ۳ ساعت زمان ماندن در دمای ماکریزم



شکل ۱۱-(a و b) تصویر SEM کامپوزیت ($\% ۱۰ \text{Al}_2\text{O}_3/\text{Al}$), زینتر شده در دمای ۱۴۵۰°C و ۳ ساعت زمان ماندن در دمای ماکریزم

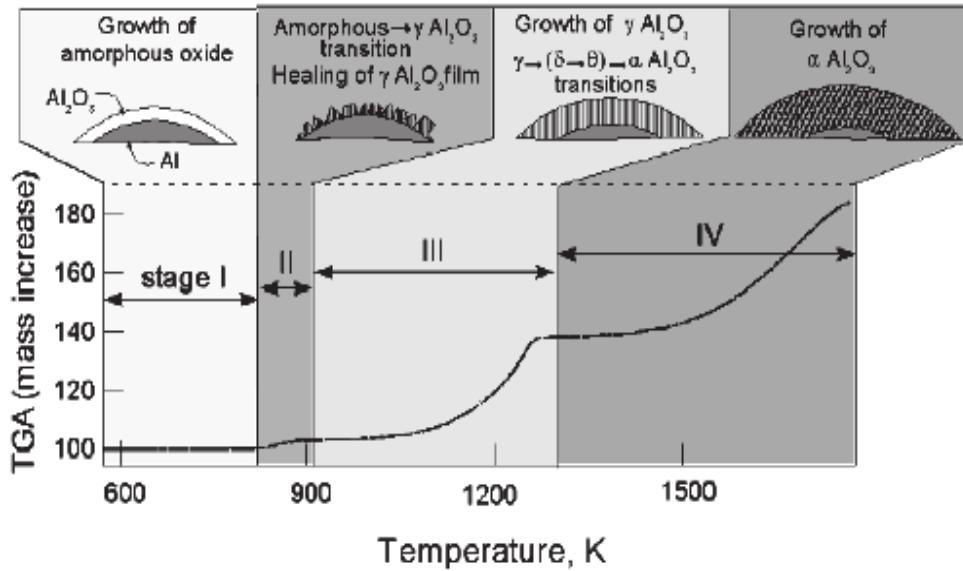
همانطوریکه از نتایج حاصل در شکل‌های بالا ملاحظه می‌شود، دما و زمان تاثیرات متفاوتی بر خواص کامپوزیت دارند. اثر این دو پارامتر را می‌توان از طریق تاثیر بر عوامل مختلف مانند ترشوندگی ذرات جامد توسط مذاب، اکسیداسیون ذرات آلومینیومی موجود در زمینه آلومینیایی، اختلاف ضربی انبساط حرارتی زمینه و تقویت کننده، اختلاف چگالی دو فاز، تغییرات فازی آلومینا در دماهای مختلف و بویژه فصل مشترک دو فاز زمینه و تقویت کننده دانست.

تغییرات فازی آلومینا در شکل ۱۲ نشان داده شده است. همانطوریکه مشاهده می‌شود فاز γ تا دمای زیر ۱۰۰۰°C پایدار بوده و پس از این دما به فاز α تبدیل می‌شود. صحت این گفته در نتایج حاصل از الگوی پراش اشعه ایکس کامپوزیتها در شکل‌های ۶، ۷، ۸ و ۹ و منابع مختلف مورد تایید می‌باشد [۹].

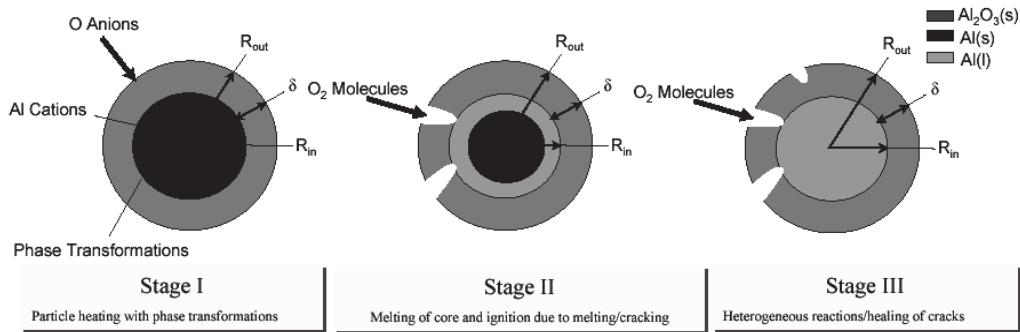
همچنین در شکل ۱۳ نحوه تشکیل لایه اکسیدی، نفوذ مولکول‌های اکسیژن در این لایه و افزایش میزان اکسیداسیون با تغییر دما و زمان نشان داده شده است.

در شکل‌های ۱۰ و ۱۱ لایه اکسیدی در اطراف ذره آلومینیومی طبق شکل شماتیک ۱۳ مشاهده می‌شود. با ایجاد این لایه اکسیدی عامل موثر بر اکسیداسیون میزان نفوذ مولکول‌های اکسیژن در این لایه می‌باشد. دو پارامتر دما و زمان عوامل موثر بر میزان نفوذ و در نتیجه اکسیداسیون می‌باشند.

در شکل‌های ۱۰ و ۱۱ لایه اکسیدی در اطراف ذره آلومینیومی طبق شکل شماتیک ۱۳ مشاهده می‌شود. با ایجاد این لایه اکسیدی عامل موثر بر اکسیداسیون میزان نفوذ مولکول‌های اکسیژن در این لایه می‌باشد. دو پارامتر دما و زمان عوامل موثر بر میزان نفوذ و در نتیجه اکسیداسیون می‌باشند.



شکل ۱۲- تغییرات فازی آلمینیا در اثر افزایش دما [۶]



شکل ۱۳- مراحل اکسیداسیون ذره الومینیومی و نحوه نفوذ اکسیژن در لایه اکسیدی [۶]

در شکل های ۱۰ و ۱۱ لایه اکسیدی در اطراف ذره آلمینیومی طبق شکل شماتیک ۱۳ مشاهده می شود. با ایجاد این لایه اکسیدی عامل موثر بر اکسیداسیون میزان نفوذ مولکول های اکسیژن در این لایه می باشد. دو پارامتر دما و زمان عوامل موثر بر میزان نفوذ و در نتیجه اکسیداسیون می باشند.

در شکل های ۱ و ۲ با افزایش دما تا 1300°C اکسیداسیون افزایش یافته و با افزایش جرم کامپوزیت چگالی افزایش یافته است. از طرفی با افزایش میزان نفوذ و قویتر شدن پیوند میان ذرات تقویت کننده و زمینه تخلخل کاهش می یابد. اما به نظر می آید با بالاتر رفتن دما و پیشرفت اکسیداسیون به علت کاهش فاز مذاب میزان تخلخل ها افزایش یافته و چگالی کاهش می یابد. البته می توان به ترک های حاصل در اثر افزایش دما و ناشی از اختلاف ضریب انبساط حرارتی Al و Al_2O_3 و در همین راستا همانطوری که در شکل ۵ ملاحظه می شود با افزایش جرم کامپوزیت در اثر اکسیداسیون، استحکام با افزایش دما تا 1300°C افزایش یافته و در ادامه با زیاد شدن تخلخل و افزایش ترک های حاصل استحکام کاهش می یابد.

در شکل های اشاره شده ملاحظه می شود در دماها و زمان های یکسان پخت، با افزایش درصد فاز آلمینیوم با اینکه در اثر افزایش فاز مذاب تخلخل کاهش می یابد، اما به علت افزایش نسبت فاز با چگالی پایین تر (آلومینیوم) به فاز با چگالی بالاتر (آلومینیا) چگالی هم کاهش می یابد.

در شکل ۳ ملاحظه می شود با افزایش زمان، چگالی افزایش یافته و تخلخل کاهش می یابد. در حقیقت گام کنترل کننده نفوذ و میزان واکنش اکسیداسیون، زمان می باشد. در بررسی اثر زمان هم مشاهده می شود با این افزایش چگالی و کاهش تخلخل استحکام افزایش یافته است.



در بررسی اثر دما و زمان بر روی سختی در شکل ۴ ملاحظه می‌شود که با افزایش دما و زمان و پیشرفت واکنش اکسیداسیون، میزان فاز سخت اکسید آلومینیوم در کامپوزیت افزایش یافته و دما و زمان به عنوان عوامل موثر بر اکسیداسیون سختی را افزایش می‌دهند. در شکل‌های فوق ملاحظه می‌شود در دماها و زمان‌های یکسان، با افزایش میزان فاز نرم آلومینیوم سختی کاهش یافته است.

در تمامی خواص فوق تاثیر فصل مشترک و واکنش اکسیداسیون کاملاً مشهود می‌باشد. البته می‌توان در الگوی پراش اشعه ایکس کامپوزیت تولید شده سیکل واکنش اکسیداسیون و اثر دما و زمان را در شکل‌های ۶، ۷، ۸ و ۹ مشاهده نمود که با توضیحات داده شده مطابقت می‌نماید.

لازم به ذکر است نتایج بدست آمده در تحقیقات مشابه دیگر مقادیر بدست آمده برای چگالی، تخلخل، سختی و استحکام کششی در تحقیق حاضر را تایید می‌کند [۱۰، ۱۱ و ۱۲].

۴- نتیجه‌گیری

با بررسی نتایج مربوط به الگوی پراش اشعه ایکس (XRD) نمونه‌های گرفته شده در دماهای ۱۰۰۰ تا ۱۴۵۰°C درجه سانتیگراد، مشاهده می‌شود که با افزایش دما عمل اکسیداسیون افزایش یافته و در دمای ۱۳۰۰ به بالا تقریباً همه Al ها به Al_2O_3 تبدیل شده و پیکی از Al در دمای ۱۴۰۰°C مشاهده نمی‌شود. همچنین طی عمل زینتر در دماهای ۱۰۰۰ تا ۱۴۵۰ درجه سانتیگراد همه پیک‌ها نشان دهنده فار (α) بوده و پایداری فاز فوق را در این دماها نشان می‌دهد.

همچنین توزیع ذرات Al در زمینه Al_2O_3 و تخلخل‌های حاصل از اختلاف ضریب انبساط حرارتی این دو ماده در تصاویر SEM کاملاً قابل مشاهده می‌باشند.

نتایج حاصل از بررسی چگالی و تخلخل نشان می‌دهد به علت تاثیر پارامترهای مختلف، اختلاف چگالی Al و Al_2O_3 ، تفاوت ضریب انبساط حرارتی این دو ماده، دما، ترکیب و وابستگی آنها به هم نمی‌توان ترکیب و دمای خاصی را به عنوان بهینه انتخاب نمود. اما نتیجه‌ای که از این تحقیق حاصل شده است نشان می‌دهد که در دمای ۱۳۰۰°C پایین‌ترین میزان تخلخل حاصل می‌شود.

منابع

1. Derek hull, "An Introduction to Composite Materials", Cambridge University, (1981).
2. Tongxiang Fan and Di Zhang, "Fabrication of in situ $\text{Al}_2\text{O}_3/\text{Al}$ composite via remelting", Journal of Materials Processing Technology, Volume 142, Issue 2, PP 556-561(2003).
3. J. Fridlyander, "Metal matrix composites", London, Chapman & Hall, (1995).
4. Minoru taya, "Metal matrix composites", Oxford pergamom, (1989).
5. M.O. Richardson, "Polymer engineering composite", (1997).
6. S. Banerjee, S. K. Roy, "Net-shape forming of bi-continuous $\text{Al}_2\text{O}_3/\text{Al}$ composite by displacement reaction", (2001).
7. K. Engi. K. Cha Wia, "Ceramic matrix composite", Chapman & Hall, (1993).
8. Dickon H. L. Ng, Qing Zhao, "Formation of aluminum/alumina ceramic matrix composite by oxidizing an Al-Si-Mg alloy", Journal of the European Ceramic Society, Volume 21, Issue 8, PP 1049-1053 (2001).
9. P. Puri and V. Yang, "Multi-Scale Modeling of Nano Aluminum Particle Ignition and Combustion, The Pennsylvanian State University, (2006).
10. J. Zhang, "Wear behavior of Lanxide $\text{Al}_2\text{O}_3/\text{Al}$ composite", Wear, Volume 215, Issues 1-2, PP 34-39(1998).
11. A. Muntiz, M. Metzger and R. Mehrabian, "The Interface Phase in Al-Mg/ Al_2O_3 Composites", Metal Trans. A, Vol.10A, p.1491(1979).
12. T. Das & P. Munroe, "Interfacial Behavior of 6061/ Al_2O_3 Metal Matrix Composites", Material Science and Technology, Vol.13, PP.778-784(1997).

