

بررسی ریز ساختار و مقاومت فرسایشی کامپوزیت‌های زمینه Al-Ti تقویت شده بوسیله ذرات SiC و Al₂O₃

مهدی صیادی، محمدرضا طرقي نژاد و محمد محسن مشکسار

چکیده: در تحقیق حاضر، شرایط ساخت و خواص فیزیکی و مکانیکی کامپوزیت‌های زمینه آلومینیومی تولید شده به روش اکستروژن گرم پودر مورد مطالعه قرار گرفته است. زمینه کامپوزیت‌ها با استفاده از پودر آلومینیوم به همراه ۱۰ درصد وزنی پودر تیتانیوم تهیه شد. فاز تقویت‌کننده از جنس ذرات کاربید سیلیسیوم و یا اکسید آلومینیوم با اندازه متوسط ۵ میکرون به مقدار ۵، ۱۰، ۱۵ و ۲۰ درصد حجمی انتخاب گردید. پودرهای تشکیل دهنده ماده مرکب پس از مخلوط سازی، در محفظه‌هایی از جنس آلومینیوم ریخته شد، سپس لقمه‌های حاصل تحت فرایند اکستروژن گرم پودر قرار گرفت. بررسی ریزساختار کامپوزیت‌های تولید شده نشان داد که ذرات تقویت‌کننده سرامیکی، به صورت یکنواخت در زمینه توزیع شده‌اند. همچنین آنالیز XRD نمونه‌های کامپوزیتی پس از انجام فرایند اکستروژن گرم پودر نشان داد ترکیبات بین‌فلزی از نوع Al₃Ti در زمینه تشکیل گردیده است. حضور ذرات سرامیکی و ترکیبات بین‌فلزی موجب کاهش انعطاف‌پذیری زمینه آلومینیومی گردید. ضمن اینکه مواد مرکب حاوی ترکیبات بین‌فلزی و یا ذرات تقویت‌کننده سرامیکی، خواص فرسایشی و ریزسختی بهتری از خود نشان دادند.

واژه‌های کلیدی: اکستروژن گرم پودر، کامپوزیت‌های زمینه Al-Ti، مقاومت سایشی، ترکیبات بین فلزی

۱. مقدمه

تاکنون تحقیقات بی‌شماری در جهت ساخت و بهبود خواص کامپوزیت‌های زمینه آلومینیومی، صورت گرفته است. این دسته از مواد با تکیه بر روشهای ذوبی و یا روشهای حالت جامد، تولید شده و آنچه بدست می‌آید یک ماده با خواص مهندسی مطلوب مانند استحکام بالا، صلبیت مناسب، چگالی پایین و سختی و مقاومت به سایش عالی خواهد بود [۱-۴].

تیتانیوم از جمله عناصری است که در سیستم‌های آلیاژی آلومینیوم مورد توجه زیادی قرار گرفته است [۵-۷]. از Ti بیشتر برای اصلاح دانه‌بندی آلیاژهای آلومینیوم استفاده می‌شود. اما به دلیل اینکه آلیاژهای Al-Ti خواص مکانیکی مطلوبی از خود نشان می‌دهند

(مدول الاستیک و استحکام ویژه بالا)، در کاربردهای ویژه از جمله صنایع هوافضا به شدت مورد توجه قرار گرفته‌اند [۸-۱۰]. حالیت تیتانیوم در آلومینیوم جامد و در شرایط تعادلی برابر با ۱ درصد وزنی است. در صورتی که مقدار تیتانیوم حل شده در آلومینیوم با تکیه بر روشهای خاص تولید از جمله آلیاژسازی مکانیکی از مقدار تعادلی آن بیشتر شود یک محلول جامد فوق اشباع تشکیل می‌گردد. همین امر موجب به وجود آمدن ذرات بسیار ریز ترکیبات بین‌فلزی مانند Al₃Ti، TiAl و Ti₃Al خواهد شد. از میان این فازها، Al₃Ti یک ترکیب بین‌فلزی با چگالی اندک (۳/۳ mg/m³) و نقطه ذوب بالا (۱۳۵۰°C) به حساب می‌آید که قادر است خواص مطلوبی در سیستم‌های آلیاژی آلومینیوم ایجاد نماید [۱۱ و ۱۲].

۲. روش تحقیق

پودر آلومینیوم خالص تجاری (اندازه متوسط ۴۵ μm، خلوص ۹۹/۵ درصد) تولید شده در شرکت متالورژی پودر خراسان و تیتانیوم (اندازه دانه زیر ۱۰۰ μm، خلوص ۹۸ درصد) تولیدی شرکت MERK، به همراه یکی از پودرهای Al₂O₃ ژاپنی (اندازه

تاریخ وصول: ۸۵/۶/۱۶

تاریخ تصویب: ۸۷/۶/۵

دکتر مهدی صیادی، دانشکده مواد، دانشگاه شیراز، me_sayyadi@yahoo.com

محمدرضا طرقي نژاد، دانشکده مواد، دانشگاه صنعتی اصفهان،

toroghi@cc.iut.ac.ir

محمد محسن مشکسار، دانشکده مواد، دانشگاه شیراز،

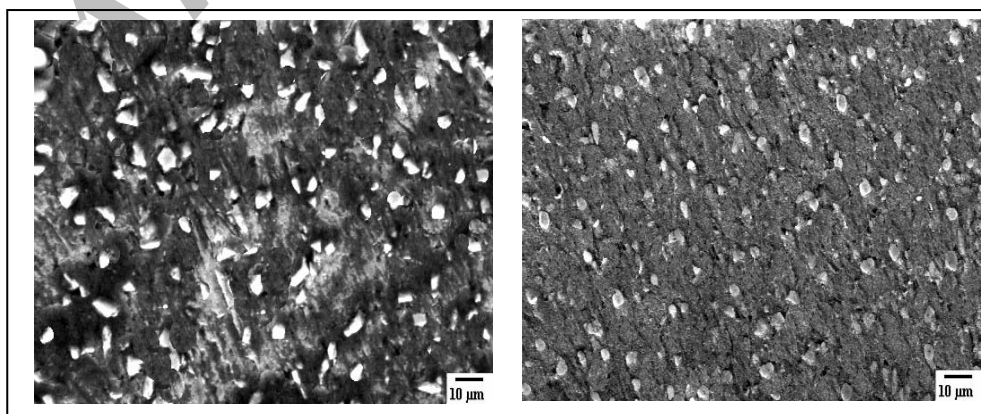
moshksar@succ.shirazu.ac.ir

۳. نتايج و بحث

شكل (۱) تصاوير ميكروسكوپ الكتروني (SEM) از ريزساختار ماده مركب زمينه آلومينيومي تقويت شده با ۵ درصد حجمي ذرات Al_2O_3 و SiC را نشان مي‌دهد. ديده مي‌شود در اين نمونه ها، ذرات تقويت كننده در اثر فرايند اكستروژن گرم پودر به صورت كاملا يكنواخت توزيع شده‌اند. مقداري تخلخل نيز در فصل مشترك زمينه و ذرات آلومينا به چشم مي‌خورد، شكل (۱ الف). نحوه توزيع ذرات Al_2O_3 و SiC با كسر حجمي بالاتر در زمينه آلومينيومي در شكل (۲ الف و ب) نشان داده شده است. ذرات سراميكي نسبتاً به صورت يكنواخت در زمينه ماده مركب توزيع شده‌اند. اما افزايش كسر حجمي فازهاي تقويت كننده موجب شده است تا مقداري تمايل به خوشه‌اي شدن ذرات سراميكي به ويژه در نمونه حاوي ۲۰ درصد آلومينا ايجاد گردد. با مشاهده اين تصاوير ميكروسكوپي مي‌توان نتيجه گرفت فرايند مخلوط‌سازي پودرهاي زمينه و ذرات سراميكي تقويت كننده و نيز استفاده از فرايند اكستروژن گرم پودر جهت دستيابي به مواد مركب با ريز ساختار همگن و يكنواخت تا حدود زيادي موفقيت‌آميز بوده است. ميزان اين يكنواختي در كامپوزيت‌هاي حاوي كسر حجمي اندك ذرات آلومينا يا كاربيد سيليسيوم واضح‌تر مي‌باشد.

براي بررسي امکان نفوذ تيتانيوم در آلومينيوم به هنگام پيشگرم و اكستروژن نمونه‌ها، آناليز EDS در زمينه آلومينيومي انجام گرديد. شكل (۳)، نمودار حاصل از آناليز EDS نمونه Al-Ti را بلافاصله پس از اكستروژن نشان مي‌دهد. همانطور كه مشاهده مي‌شود با انجام فرايند اكستروژن گرم پودر، اتمهاي تيتانيوم در زمينه آلومينيومي نفوذ کرده و در آن حل شده‌اند. در حقيقت با پيش گرم نمودن و انجام تغيير شكل موم‌سان پيوسته ناشي از فرايند اكستروژن گرم، نفوذ اتمي تيتانيوم در آلومينيوم در فواصل كوتاهي از ذرات پودر تيتانيوم آغاز خواهد شد.

متوسط $5 \mu m$ و يا SiC آلماني (اندازه متوسط $5 \mu m$)، در اتمسفر گاز آرگون مخلوط شدند. توزيع پودرها به گونه‌اي بود كه مقدار تيتانيوم در كامپوزيت برابر با ۱۰ درصد وزني و مقدار ذرات سراميكي برابر با ۵، ۱۰، ۱۵ يا ۲۰ درصد حجمي كل باشد. سپس پودرهاي مخلوط شده، به درون محفظه‌هاي آلومينيومي استوانه‌اي شكل ريخته شد و با استفاده از فك‌هاي پرس مكانيكي درزبندي گرديد. پيش گرم لقمه‌هاي حاصل در كوره با اتمسفر گاز آرگون صورت پذيرفت. پس از آن نمونه‌ها در دماي ۶۰۰ درجه سانتیگراد اكستروژن شدند. نسبت اكستروژن ۱۰:۱ و سرعت سنبه اكستروژن ۷۲ ميليتر بر دقيقه بوده است. نحوه ساخت نمونه‌ها در جاي ديگر به طور كامل توضيح داده شده است [۱۳]. ريزساختار نمونه‌هاي كامپوزيتي به دست آمده و نحوه توزيع ذرات سراميكي در زمينه به كمك ميكروسكوپ الكتروني روبشي (SEM) مشاهده شد. همچنين چگالي نمونه‌ها طبق استاندارد C373-88 محاسبه گرديد. امکان آلياژسازي عنصر تيتانيوم با زمينه آلومينيومي در حين فرايندهاي پيش گرم و اكستروژن گرم پودر، با استفاده از آناليزهاي EDS و XRD ارزيابي گرديد. نمونه‌هاي كشي طبق استاندارد B557M-84^{E1} ساخته شد. طول سنبه در نمونه‌هاي كشي ۳۶ ميليتر و قطر نمونه در طول سنبه ۶ ميليتر بوده است. آزمايش كشي به كمك دستگاه Instron با ظرفيت ۵ تن انجام گرديد تا خواص كشي مواد مركب ساخته شده بررسي گردد. ميزان سختي با استفاده از روش ريزسختي سنجي ويكرز و با محاسبه مقدار متوسط نتايج حاصل از حداقل ۱۰ سختي سنجي براي هر نمونه تعيين گرديد. آزمايش سايش با استفاده از دستگاه بين روي ديسك و مطابق با روش استاندارد G99-95a انجام گرديد. سرعت چرخش نمونه‌گير در آزمايش‌ها ۷۰ دور بر دقيقه و نيروي عمالي برابر با ۲۰ نيوتن بوده است. در نهايت حجم سايش يافته نمونه‌هاي كامپوزيتي مختلف در مسافت لغزش ۵۰۰ متر محاسبه شد. قطعه ساينده متقابل در اين آزمايشها بين فولادي از جنس DIN 52100 با سختي 64 HRC بوده است.

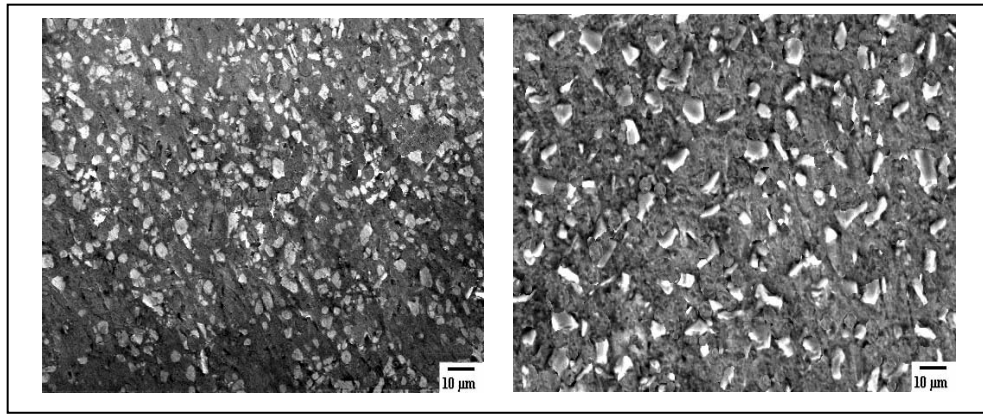


ب

الف

شكل ۱. تصوير SEM كامپوزيت‌هاي زمينه آلومينيومي تقويت شده با:

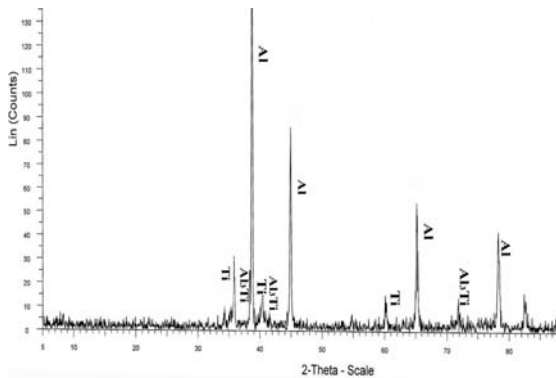
الف) ۵ درصد حجمي ذرات Al_2O_3 ب) ۵ درصد حجمي ذرات SiC



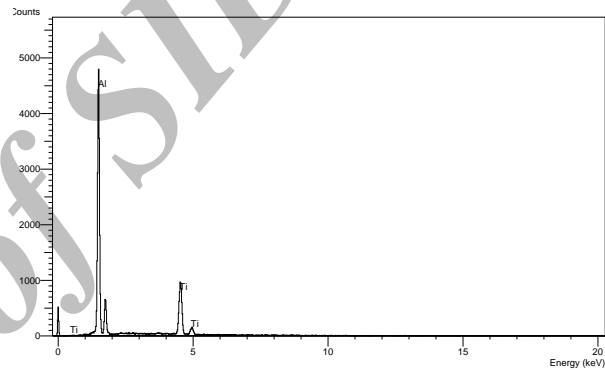
ب

الف

شکل ۲. تصویر SEM کامپوزیت زمینه آلومینیومی تقویت شده با
الف) ۱۵ درصد حجمی ذرات SiC ب) ۲۰ درصد حجمی ذرات Al_2O_3



شکل ۴. نمودار XRD آلیاژ Al-Ti بلا فاصله بعد از اکستروژن
گرم پودر



شکل ۳. آنالیز EDS زمینه آلومینیومی مجاور به ذرات پودر
تیتانیوم

بیشتری نیاز دارد [۱۴ و ۱۵]. ذرات پودر دست نخورده تیتانیومی در شکل (۵) نشان داده شده‌اند. با استفاده از پودرهای تیتانیوم اولیه بسیار ریز، کوپل‌های نفوذی در زمینه افزایش یافته و ریزساختار نهایی مطلوب‌تری حاصل خواهد شد.

جدول (۱) میزان تخلخل و دانسیته اندازه‌گیری شده نمونه‌ها را نشان می‌دهد. همانطور که محاسبات نشان می‌دهد، انجام فرایند اکستروژن گرم پودر موجب خواهد شد تا دانسیته نمونه‌ها به دانسیته تئوری نزدیک گردد. ضمن اینکه دانسیته نمونه‌های Al خالص و Al-5SiC کاملا با دانسیته تئوری برابر شد. افزایش میزان فاز تقویت‌کننده مشترک ذرات و زمینه را بیشتر می‌نماید. بنابراین میزان تخلخل در این نمونه‌ها افزایش خواهد یافت.

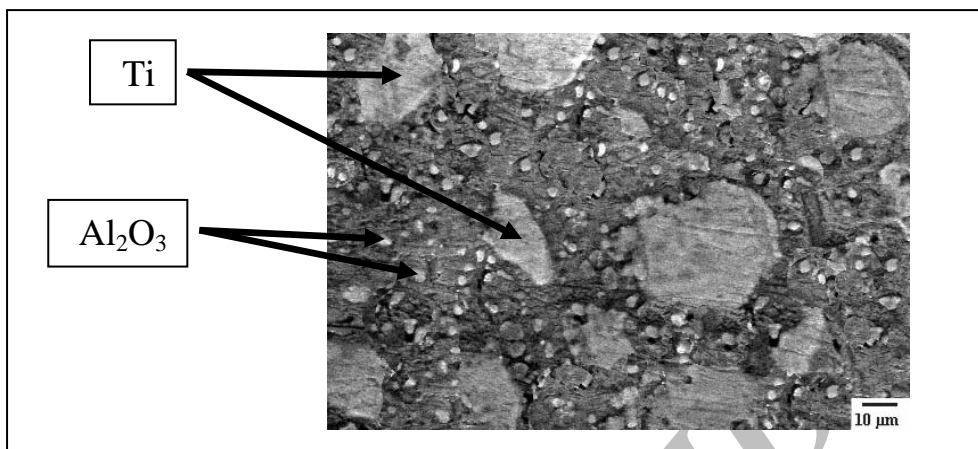
با افزایش میزان فاز تقویت‌کننده در زمینه، انعطاف‌پذیری کامپوزیتهای زمینه آلومینیومی کاهش یافته است، جدول (۱). در حقیقت ذرات سرامیکی سخت پراکنده شده در زمینه، تغییر شکل پلاستیک ماده مرکب را محدود ساخته‌اند. مقدار درصد افزایش طول نمونه Al-Ti

با توجه به حلالیت اندک تیتانیوم در آلومینیوم در شرایط تعادلی و ناپایداری محلول جامد تشکیل شده، انجام فعل و انفعالات بعدی و تشکیل ترکیبات پایدارتر در زمینه پس از انجام فرایند اکستروژن گرم، دور از انتظار نخواهد بود. آنالیز XRD نمونه‌های آلومینیومی حاوی عنصر تیتانیوم پس از اکستروژن گرم پودر، شکل (۴)، نشان داد که در آنها ترکیبات بین‌فلزی به شکل Al_3Ti تشکیل شده است.

در حقیقت می‌توان نتیجه گرفت که انجام فرایند غیر تعادلی اکستروژن گرم پودر منجر به تشکیل محلول جامد Al(Ti) فوق اشباع در نمونه‌ها گردید که ناپایدار می‌باشد. بنابراین در اثر انجام واکنش‌های بعدی ترکیبات بین‌فلزی به صورت Al_3Ti در زمینه به وجود آمده است. اما همچنان که مشاهده می‌شود هنوز مقداری تیتانیوم باقی‌مانده در زمینه وجود دارد. این امر می‌تواند ناشی از درشت بودن ذرات پودر تیتانیوم اولیه و نیز ناکافی بودن شرایط اکستروژن گرم پودر برای نفوذ کامل همه اتمهای تیتانیوم در زمینه آلومینیومی باشد. زیرا ضریب نفوذ تیتانیوم در آلومینیوم در دمای ۶۰۰ درجه سانتیگراد ناچیز است ($10^{-14} \text{ m}^2 \text{ s}^{-1}$) و نفوذ همه اتمهای تیتانیوم در آلومینیوم به زمانهای

ذرات تیتانیوم باقیمانده با اندازه نسبتاً بزرگ موجب کاهش بیشتر چکش خواری شده است.

اکستروژن شده به ۴/۹٪ رسیده است که بسیار کمتر از درصد افزایش طول آلومینیوم خالص می‌باشد. در این آلیاژها، افزایش کسر حجمی فاز ترد به صورت ترکیبات بین‌فلزی پراکنده شده در زمینه و حضور



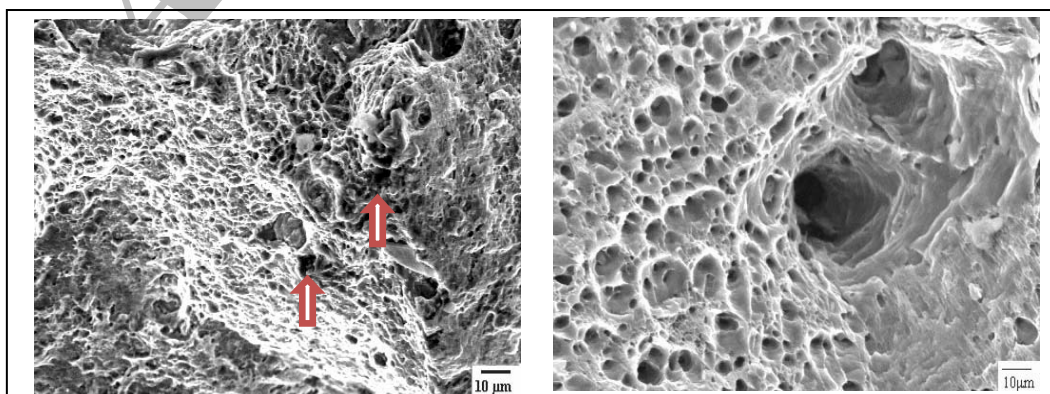
شکل ۵. تصویر SEM کامپوزیت Al-10Ti-10Al₂O₃ بعد از اکستروژن گرم پودر

باید توجه داشت بهبود ریزساختار از طریق توزیع یکنواخت ذرات سرامیکی در کسر حجمی بالای فاز تقویت‌کننده و کاهش تخلخل می‌تواند از افت شدید انعطاف‌پذیری ماده کامپوزیتی جلوگیری نماید. شکل (۶) سطوح شکست نمونه‌های کششی را بعد از فرایند اکستروژن گرم پودر نشان می‌دهد. شکل (۶ الف) مربوط به سطح شکست آلومینیوم خالص است. تخریب در این نمونه به صورت شکست نرم بوده و حضور پستی و بلندی‌های فراوان ناشی از تغییر شکل پلاستیک و حفره‌های ریز به هم پیوسته در آن کاملاً مشهود می‌باشد. شکل (۶ ب) سطح شکست نمونه Al-10Ti-15SiC را نشان می‌دهد. بررسی سطح شکست این ماده مرکب با بزرگ‌نمایی بالا آشکار کرد که تخریب به صورت مخلوطی از شکست نرم و ترد بوده است. این مشخصه از ویژگی‌های مواد مرکب زمینه فلزی می‌باشد. در اینجا تغییر شکل پلاستیک زمینه نرم توسط ذرات الاستیک SiC و Al₃Ti و تنش‌های سه‌بعدی ایجاد شده در اطراف آنها محدود شده است.

جدول ۱. خواص فیزیکی و مکانیکی کامپوزیت‌های زمینه

آلومینیومی

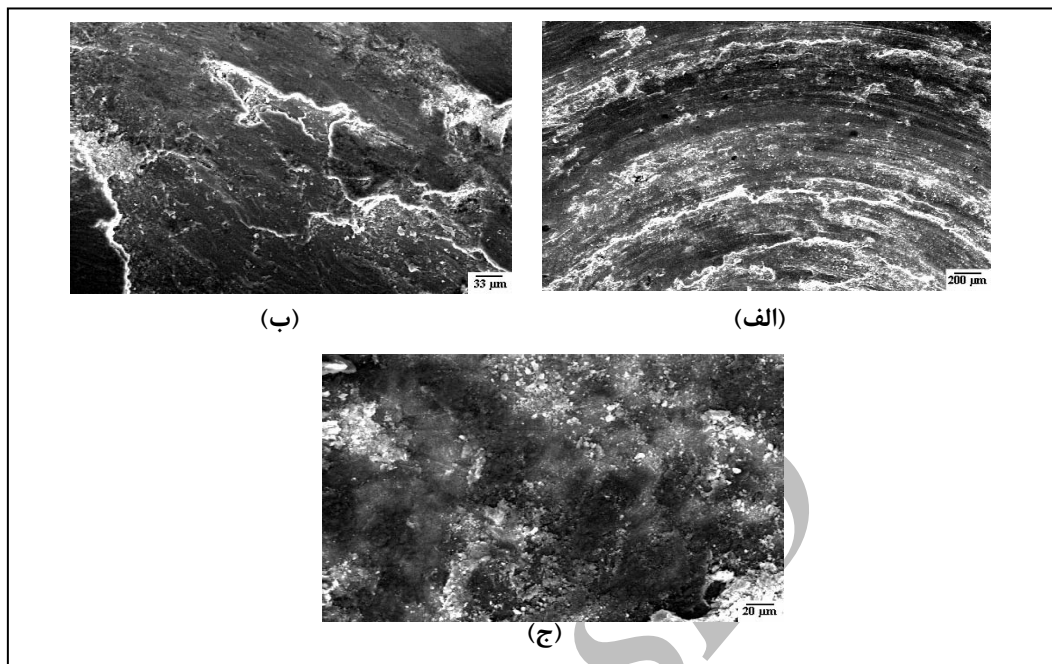
ماده	تخلخل (%)	%E	H _v
Al	۰	۱۶/۱	۵۸ ± ۲
Al-5Al ₂ O ₃	۰/۲	۱۰/۵	۶۸ ± ۶
Al-10Al ₂ O ₃	۰/۹۲	۹/۲	۷۴ ± ۶
Al-15Al ₂ O ₃	۱/۴۵	۷/۸	۷۹ ± ۴
Al-20Al ₂ O ₃	۲/۰۳	۳/۸	۸۴ ± ۴
Al-5SiC	۰	۱۱/۷	۷۱ ± ۴
Al-15SiC	۰/۹۴	۸/۳	۷۶ ± ۴
Al-10Ti	۰/۴۶	۴/۹	۹۴ ± ۱۰
Al-10Ti-5Al ₂ O ₃	۰/۷۷	۴/۱	۱۰۰ ± ۸
Al-10Ti-10Al ₂ O ₃	۰/۹۳	۳/۵	۱۰۲ ± ۸
Al-10Ti-15Al ₂ O ₃	۱/۸۴	۲/۲	۱۰۸ ± ۶
Al-10Ti-5SiC	۰/۸	۴/۱	۱۰۳ ± ۶
Al-10Ti-15SiC	۱/۵	۲/۷	۱۱۳ ± ۶



(ب)

(الف)

شکل ۶. تصویر SEM سطح شکست نمونه‌های کششی الف) آلومینیوم خالص ب) Al-10Ti-15SiC حفره‌های ناشی از کنده شدن ذرات SiC در آزما یش کشش با فلش‌ها نشان داده شده است.



شکل ۷. تصویر SEM سطوح سایش یافته

(الف و ب) $Al-10Ti-10Al_2O_3$ با بزرگ‌نمایی‌های مختلف و (ج) پین فولادی

حضور ذرات سرامیکی سخت و ترکیبات بین‌فلزی دچار تغییر شکل پلاستیک و فرسایش شده است. آنالیز EDS سطح پین فولادی لغزش یافته بر روی نمونه آلومینیوم خالص نشان داد که مقدار زیادی آلومینیوم از نمونه به پین انتقال یافته است، شکل (۸).

لازم به ذکر است که اضافه نمودن فازهای سخت به آلومینیوم سیلان پلاستیک زمینه و انتقال فلز به پین را در آزمایش فرسایش تقلیل و مقاومت سایشی ماده مرکب را بهبود می‌بخشد. تصویر براده‌های حاصل از فرسایش در شکل (۹) دیده می‌شود.

براده‌های بزرگ حاصل از فرسایش نشان دهنده حضور همزمان مکانیزم‌های چسبندگی و لایه‌برداری از سطح است [۱۶]. اما وجود براده‌های ورقه‌ای شکل حاکی از آن است که مکانیزم لایه‌برداری در فرایند سایش، غالب بوده است. در حضور مکانیزم سایش چسبنده، به دلیل جوش خوردن سطح پین فولادی و ماده مرکب، پیوندهای موضعی در حالت جامد به وجود می‌آید و سپس ماده با کنده شدن از یک سطح، به سطح دیگر انتقال خواهد یافت. آنالیز EDS براده‌های جدا شده از آلیاژ Al-10Ti، حضور آهن را در براده‌ها نشان می‌دهد که حاکی از فرسایش یافتن پین فولادی است شکل (۱۰).

با انجام محاسبات بر روی داده‌های به‌دست آمده، حجم فرسایش یافته نمونه‌های مختلف کامپوزیتی در مسافت لغزش ۵۰۰m محاسبه گردید، شکل (۱۱). همانطور که مشاهده می‌شود با افزایش درصد حجمی فاز تقویت کننده، مقاومت فرسایشی نمونه‌های کامپوزیتی بهبود یافته است.

در برخی نقاط نیز ذرات SiC از زمینه بیرون کشیده شده و حفره‌هایی در سطح شکست باقی گذاشته‌اند. میزان سختی نمونه‌های اکستروژن شده در جدول (۱) نشان داده شده است. مقادیر سختی از ۵۸ HV برای آلومینیوم خالص تا ۱۱۳ HV برای نمونه Al-10Ti-15SiC تغییر نموده است. دیده می‌شود با زیاد شدن کسر حجمی فاز تقویت کننده، سختی مواد مرکب به میزان قابل ملاحظه‌ای افزایش می‌یابد. این بهبود خواص، بیشتر به دلیل سختی بسیار بالای خود ذرات تقویت کننده می‌باشد. سختی بالاتر ذرات SiC نسبت به ذرات Al_2O_3 موجب شده است تا کامپوزیت‌های تقویت شده با این نوع ذرات خواص بهتری از خود نشان دهند. افزایش شدید سختی در نمونه‌های حاوی عنصر آلیاژی Ti نیز به دلیل تشکیل ترکیبات بین‌فلزی Al_3Ti در کامپوزیت‌های تولید شده با استفاده از فرایند اکستروژن گرم پودر می‌باشد.

شکل‌های (الف و ب) تصاویر میکروسکوپی سطوح فرسایش (Wear) یافته نمونه‌های کامپوزیتی را با بزرگ‌نمایی‌های مختلف نشان می‌دهند. آثار تغییر شکل پلاستیک در این سطوح مشهود است. حضور شیارهای موازی در شکل (الف) و گود شدن مسیر سایش (Friction)، ناشی از لایه‌برداری از سطح می‌باشد. مکانیزم لایه‌ای شدن در آزمایش فرسایش، شامل جوانه‌زنی ترک‌های ریز در زیر سطح سایش است که به هم پیوسته و به موازات سطح رشد می‌نمایند و باعث کنده شدن براده‌های ورقه‌ای شکل می‌شوند [۱۵ و ۱۶]. شکل (ج) نشان می‌دهد که سطح پین فولادی مورد استفاده در آزمایش فرسایش نیز به دلیل

اعمال شده به ماده مرکب را متحمل می‌شوند. همین امر موجب مقاومت بیشتر ماده در شرایط اعمال نیروهای ساینده می‌گردد. با توجه به شکل (۱۱) می‌توان نتیجه گرفت کامپوزیت‌های زمینه آلومینیومی تقویت‌شده با ذرات SiC که سختی بالاتری نسبت به کامپوزیت‌های تقویت‌شده با ذرات Al_2O_3 دارند، رفتار فرسایشی مناسب‌تری از خود نشان می‌دهند. همچنین در مواد مرکب حاوی عنصر آلیاژی Ti، به دلیل استحکام بخشی زمینه در اثر تشکیل ترکیب بین‌فلزی Al_3Ti ، و افزایش قابل ملاحظه سختی، مقاومت فرسایشی بهبود یافته است.

۴. نتیجه گیری

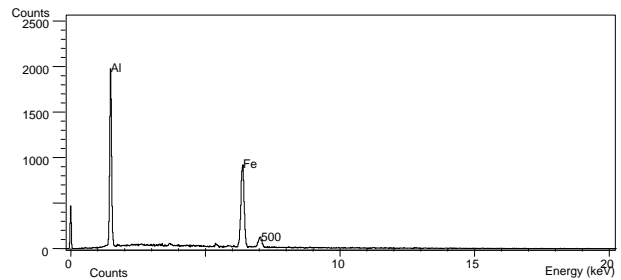
۱- با استفاده از فرایند اکستروژن گرم پودر می‌توان به توزیع یکنواختی از ذرات تقویت‌کننده در زمینه آلومینیومی دست یافت. ضمن اینکه دانسیته و میزان تخلخل محصولات تولید شده با این روش در محدوده بسیار خوب قرار دارد.

۲- آلیاژی سازی و تشکیل ترکیبات بین‌فلزی نظیر Al_3Ti به صورت درجا (in-situ)، با استفاده از فرایند اکستروژن گرم مخلوط پودرهای عنصری آلومینیوم و تیتانیوم ایجاد شد. با تشکیل ترکیب بین‌فلزی از محلول جامد فوق اشباع Al-Ti، زمینه کامپوزیت به حالت پایدار می‌رسد.

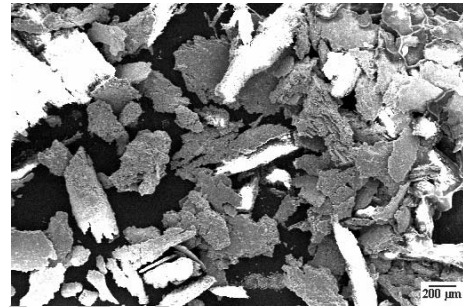
۳- افزایش کسر حجمی ذرات سرامیکی آلومینا و کاربرد سیلیسیوم و تشکیل Al_3Ti در زمینه، سختی و مقاومت به فرسایش زمینه آلومینیومی را افزایش می‌دهد. در حالی که میزان ازدیاد طول کششی نمونه‌ها با کسر حجمی فاز تقویت‌کننده رابطه معکوس دارد. تاثیر نامطلوب فازهای سرامیکی بر تردی محصول و کاهش انعطاف‌پذیری مواد مرکب، با توجه به تصاویر میکروسکوپی سطوح شکست نیز قابل مشاهده است.

مراجع

- [1] Uthayakumar, M., Prabhakaran, G., Aravindan, S., Sivaprasad, J.V., "Study on Aluminum Alloy Piston Reinforced with Cast Iron Insert", International Journal of Material Science, Vol. 3, No. 1, 2008, PP. 1-10.
- [2] Ganguly, P., Poole, W.J., "In situ measurement of reinforcement stress in an aluminium-alumina metal matrix composite under compressive loading", Materials Science and Engineering, Vol. A352, 2003, pp. 46-54.
- [3] Tsujikawa, M., Azuma, D., Hino, M., Kimura, H., Yubuta, K., Inoue, A., "Friction and Wear of Laser Irradiated Amorphous Metals", Materials Science Forum, Vols. 539-543, 2007, PP. 3844-3849.
- [4] Mahmoud, T.S., "Tribological Behavior of A390/ Gr_p Metal-Matrix Composites Fabricated Using a Combination of Rheocasting and Squeeze Casting Techniques", Journal of Mechanical Engineering Science, Vol. 222, No. 2, 2008, PP. 257-265.

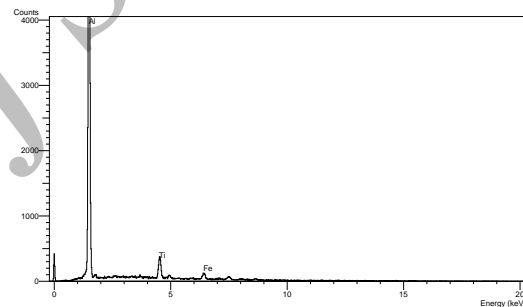


شکل ۸. آنالیز EDS سطح سایش یافته بین فولادی



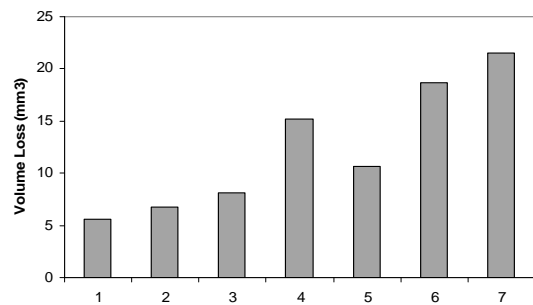
شکل ۹. تصویر براده‌های جمع آوری شده نمونه Al-Ti تحت

بار سایشی ۲۰ N



شکل ۱۰. آنالیز EDS براده‌های فرسایش نشان داده شده در

شکل (۹)



شکل ۱۱. حجم فرسایش یافته در مسافت لغزش ۵۰۰ متر و

بار اعمالی ۲۰ نیوتن

1: Al-10Ti-15SiC 2: Al-10Ti-15Al₂O₃ 3: Al-15SiC

4: Al-5SiC 5: Al-15Al₂O₃ 6: Al-5Al₂O₃ 7: Al

در حقیقت با زیاد شدن کسر حجمی فاز تقویت‌کننده، سختی ماده مرکب نیز افزایش می‌یابد. در نتیجه تغییر شکل پلاستیک و لایه‌برداری از ماده سخت‌تر و چسبندگی سطح کامپوزیت به فولاد کم‌تر خواهد شد. ضمن اینکه ذرات سرامیکی بخش عمده‌ای از بارهای

- [5] Lloyd, D.J., "Particle Reinforced Aluminium and Magnesium Matrix Composites", International Materials Reviews, Vol. 39, No. 1, 1994, PP. 1-23.
- [6] Hayes, R.W., Rodriguez M R., Lavernia, E.J., "The Mechanical Behavior of a Cryomilled Al-10Ti-2Cu Alloy", Acta Mater, Vol. 49, 2001, PP. 4055-4068.
- [7] Ocelik, V., Matthews, D., Th, J., De Hosson, M., "Sliding Wear Resistance of Metal Matrix Composite Layers Prepared by High Power Laser", Surface and Coatings Technology, Vol. 197, 2005, PP. 303-315,
- [8] Cocen, U., Onel, K., "Ductility and Strength of Extruded SiC/ Aluminium - Alloy Composites", Composites Science and Technology, Vol. 62, 2002, PP. 275-282.
- [9] Whitehead, A., J., "The Development of a Commercial Al-3%Ti-0.15%C Grain Refining master Alloy", 126th TMS Annual Meet. Exhibition, Florida, USA, 1997.
- [10] Wu, J.M., S Zheng, L., "Effect of Cold Deformation on the Low Speed Sliding Wear of the RS/PM Al-10Wt%Ti Against Steel", Wear, Vol. 232, 1999, P. 25.
- [11] Moon, K.I., Lee, K.S., "Development of Nanocrystalline Al-Ti Alloy Powders by Reactive Ball Milling", Jour. of Alloys and Compounds, Vol. 264, 1998, P.258.
- [12] Wang, S.H., kao, P.W., "The Strengthening Effect of Al_3Ti in High Temperature Deformation of Al- Al_3Ti Composites", Acta Mater, Vol. 46, No. 8, 1998, P. 2675.
- [13] kum, D. W., kim H. S. and kim W. T. "Deformation Modes of the Superplastic Al-10wt%Ti Alloy at High Strain-Rates", The Johannes Weertman Symposium, 1996.
- [14] Wu N. Q., Wang G-X., Li Z.Z., "Microstructure and Sliding Wear Behavior of PM Alloy Al-10Ti After Thermal Wxposure", Wear, Vol. 203-204, 1997, P. 155.
- [15] Deuis, R.L., Subramanian, C., Yellup, J.M., "Dry Sliding Wear of Aluminium Composites-A Preview", Composites Science and Technology, Vol. 57, 1997, PP. 415-435.

[۱۶] صیادی، مهدی، مشکسار، محمدمحسن، «عیوب ایجاد شده در مواد مرکب زمینه آلومینیومی تولیدی به روش اکستروژن پودر»، مجله علمی و پژوهشی شریف، شماره سی و نه، صفحه. ۱۱۴-۱۰۷، ۱۳۸۶.