

ستز پودر نانو کامپوزیتی پایه فلزی مس-آلومینا از پودرهای اکسید مس و آلومینیوم با استفاده از آسیاب سیارهای پرانرژی

اشکان مؤمن^{*} و اسماعیل صلاحی

پژوهشگاه مواد و انرژی

تاریخ ثبت اولیه: ۱۳۸۷/۴/۱۹، تاریخ دریافت نسخه اصلاح شده: ۱۳۸۷/۱۱/۲۳، تاریخ پذیرش قطعی: ۱۳۸۸/۳/۵

چکیده در این پژوهش پودر نانو کامپوزیتی پایه فلزی مس- (۲۰٪ حجمی) آلومینا با استفاده از آسیاب سیارهای پرانرژی، سنتز شد. تولید این پودر نانو کامپوزیتی در آسیاب مکانیکی مستقیم پودرهای اکسید مس و آلومینیوم ممکن نیست؛ زیرا واکنش بین پودرها بسیار گرمایاست و احتمال انفجار در محفظه آسیاب وجود دارد. برای حل این مشکل، از محلول جامد مس-آلومینیوم استفاده شد. آسیاب مکانیکی پودرهای مس و آلومینیوم با نسبت اتمی ۶ به ۱، منجر به تشکیل محلول جامد مس-آلومینیوم می‌شود. پس از تشکیل پودر محلول جامد مس-آلومینیوم، این پودر به همراه پودر اکسید مس برای تولید پودر نانو کامپوزیت مس-آلومینا، آسیاب مکانیکی شد. درین آسیاب مکانیکی پودرهای اکسید مس و محلول جامد مس-آلومینیوم، آلومینیوم حبس شده در ساختار مس، خارج می‌شود و با اکسیژن اکسید مس، ذرات آلومینا را تشکیل می‌دهد. از طرف دیگر، اکسید مس با ازدست دادن اکسیژن خود، به مس خالص تبدیل می‌شود. تصاویر TEM نمونه، نشانگر زمینه نانوکریستالی مسی است که نانوذرات آلومینا با اندازه‌ای بین ۵ تا ۵۰ نانومتر، درون زمینه مسی پخش شده‌اند.

کلمات کلیدی نانو کامپوزیت پایه فلزی مس-آلومینا، آسیاب مکانیکی، محلول جامد، آسیاب سیارهای پرانرژی.

Synthesys of Cu-Al₂O₃ Metal Matrix Nano Composite From CuO and Al Powders by Using High Energy Planetary Fast Milling

A. Motaman^{*} and E. Salahi

Materials and Energy Research Center

Abstract Cu-20%Vol Al₂O₃ matal matrix nano composite powder has been synthesized by using of high energy planetary fast milling. Due to high exothermic reaction between CuO and Al powders, direct mixing of powders could not be done therefore, to solve this problem, Cu(Al) solid solution powder has been prepared to prevent against explosion in the milling chamber. It has to be mentioned that the mechanical alloying of Cu and Al (14% At.) with atomic ratio of 6:1 for 50 hours, cause to formation of Cu(Al) solid solution powder. After that CuO powder will be added to the powder mixture and milling will be continued to produce relevant composite after 100 hours. During this process, Al will be extracted from the Cu structure and with reaction by oxygen, will produce Alumina. In the other hand, Cu. (Al) solid solution turns back to the pure Cu. Presence of alumina particles (5~30 nm) have been demonstrated by TEM micrographs.

Keywords Cu-Alumina Metal Matrix Nano Composite, Mechanical Milling, Solid Solution, High Energy Planetary Milling.

* عهده‌دار مکاتبات

نشانی: کرج، پژوهشگاه مواد و انرژی.

تلفن: ۰۲۶۱-۶۲۰۴۱۳۱، دورنگار: ۰۲۱-۸۵۱۸۲۱۷۸، پیمانگار: Ashkan.Motaman@siemens.com

۱_ مقدمه

در مقیاس نانو، که خواص کامپوزیت‌ها را ارتقاء داده‌اند. از آنچاکه تقویت‌کننده‌های کوچک‌تر، اثر تقویت‌کننده‌گی بهتری نسبت به اندازه بزرگ‌تر خود دارند، استفاده‌از تکنیک آسیاب گلوله‌ای، این مزایا را دارد:

۱. چون عمل آسیاب در این آسیاب‌ها در دمای اتاق انجام می‌شود، کاستی‌های روش ریخته‌گری مذاب را به همراه نخواهد داشت [۳].
۲. فرایندی که در این آسیاب‌ها انجام می‌شود در مقایسه با روش‌های مرسوم و سنتی ساخت کامپوزیت‌ها، پودرهای کامپوزیتی یا نانوکامپوزیتی همگنی تولید می‌کند.

۲_ نحوه انجام آزمایش

موضوع این مقاله، تهیه نانوکامپوزیت مس به همراه٪ ۲۰ حجمی آلومینا به روش ستز پودر نانو کامپوزیت مس-آلومینا، از مواد اولیه اکسید مس و آلومینیوم، به همراه واکنش احیایی هنگام انجام آسیاب مخلوط پودرها درون آسیاب سیاره‌ای است. بنابراین با توجه به محصول نهایی، پودرهای مس، آلومینیوم و اکسید مس دو ظرفیتی با مشخصات زیر تهیه شد:

۱. پودر مس با خلوص بیش از٪ ۹۹/۷، اندازه ذرات کوچک‌تر از ۶۳ میکرومتر (Merck, Art. No. 2715).
۲. پودر اکسید مس دو ظرفیتی (CuO) با خلوص بیش از٪ ۹۶، اندازه ذرات کوچک‌تر از ۱۶۰ میکرومتر (Merck, Art. No. 2761).
۳. پودر آلومینیوم با خلوص بیش از٪ ۹۹/۹، اندازه ذرات کوچک‌تر از ۵۰ میکرومتر (Merck Art.No.1056).

کامپوزیت‌های زمینه‌فلزی از ادغام دو یا چند ماده با خواص سازگار با یکدیگر تشکیل می‌شوند که مزایای هر دو فاز زمینه فلزی و تقویت‌کننده دارند. کامپوزیت‌های زمینه مسی، در صنایع دفاعی، هوافضا، حمل و نقل (نظیر بخش‌هایی از سیم‌پیچ‌های موتورهای اتومبیل)، الکترودها، ترمینال‌های تماسی و بسته‌بندی الکترونیکی به کار می‌روند. نانوکامپوزیت‌های مس-آلومینا شامل ویژگی‌های هر دو فاز مس و آلومینا هستند؛ بدین معنی که هدایت الکتریکی و حرارتی بالا از فاز مس، و استحکام زیاد و پایداری شیمیایی و حرارتی بالا از فاز آلومینا تأمین می‌شود. هدایت حرارتی و الکتریکی بالا، مقاومت سایشی مناسب، پایداری دربرابر گرما، رفتار خستگی پرچرخه بهتر نسبت به مس تقویت‌نشده و سوپرپلاستیسیته در سرعت‌های کرنشی بالا مهم‌ترین دلایل برای این کاربردهاست. کامپوزیت‌های زمینه مس تقویت‌شده با ذرات آلومینا چقرمگی شکست بالایی دارند که این چقرمگی شکست با کوچک‌تر شدن اندازه ذرات آلومینا در ساختار مس افزایش می‌یابد. گزارش شده است که این خواص به دلیل قفل شدن مرزدانه‌های زمینه مسی با ذرات آلومیناست. برخلاف روش‌های مذاب، تکنیک آلیازسازی/آسیاب مکانیکی، روش مطلوبی برای پخش یکنواخت ذرات در زمینه فلزی است [۲،۱]. برخی واکنش‌ها که در شرایط عادی به سختی انجام می‌شوند، به کمک این تکنیک رخ می‌دهند. طبیعت فرآیند آلیازسازی مکانیکی (MA) اجازه می‌دهد که مقدار زیادی فاز تقویت‌کننده در داخل هر ذره فلزی، در حالت جامد آمیخته شود و ذرات کامپوزیتی تشکیل شوند. جنبه اصلی این فرآیند، شکست و جوش ذرات است؛ بدین معنی که فاز ذرات تقویت‌کننده در داخل هر ذره قرار می‌گیرد. بنابراین ساختار به دست آمده در مقابل آنلیل دمای بالا برای زمان‌های طولانی پایدار است. به خصوص بحث بهره‌گیری از تقویت‌کننده‌های پایدار است.



اگر عدد ۱۲ جایگزین متغیر x شود، فرمول به این صورت درمی‌آید:



که نشان دهنده نسبت اتمی ۶ به ۱ مس به آلمینیوم است. بنابراین با حضور ۲۰٪ حجمی آلمینیا در پودر نهایی و همچنین فرمول بالا، نسبت وزنی اجزای تشکیل‌دهنده باتوجه به مشخصات شیمیایی مواد به دست آمد.

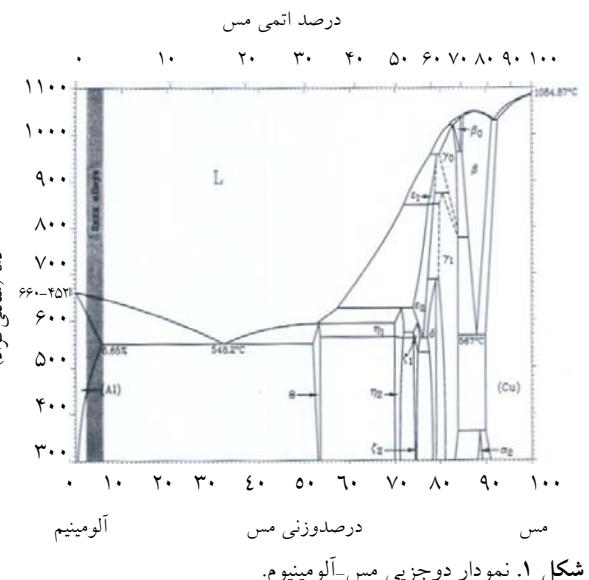
باتوجه به محدودیت محفظه آسیاب، وزن کل پودرهای مخلوطی ۱۰ گرم بود. از طرفی با مشخص بودن درصد وزنی مواد اولیه، به راحتی وزن هریک‌از مواد اولیه در مخلوط ۱۰ گرمی به دست آمد. برای به دست آوردن محلول جامد مس-آلومینیوم، پودرهای مس و آلمینیوم باتوجه به ترکیب استوکیومتری فرمول بالا (برای مقدار ۱۰ گرم پودر از مواد واکنش‌کننده با یکدیگر) برای زمان‌های ۱۰، ۲۰، ۳۰، ۴۰ و ۵۰ ساعت به وسیله آسیاب سیاره ای، آسیاب شدند. آسیاب سیاره‌ای مدل 6 Fritsch و محفظه آسیاب، دو فنجان از جنس فولاد ضدزنگ با حجم ۲۵۰ سانتی‌متر مکعب و شش گلوله فولادی با قطر ۲۰ میلی‌متر و سرعت چرخش آسیاب ۲۷۵ دور بر دقیقه، برای آسیاب مخلوط پودرها استفاده شد. نسبت وزنی گلوله به پودر در عمل آسیاب مخلوط پودرهای ۲۳/۲۶ بود.

عمل آسیاب این پودرها در زمان‌های مختلف، بررسی فازی به کمک الگوهای پراش پرتو ایکس (XRD) و انجام آنالیز حرارتی همزمان (STA) بود، تا از تشکیل محلول جامد اطمینان به دست آید. آنالیز فازی به کمک دستگاه پراش پرتو ایکس ساخت شرکت زیمنس^۱ و آنالیز حرارتی همزمان، با دستگاه مدل 1640 STA ساخت شرکت پلیمر لابرatory^۲ کشور انگلیس انجام شد.

۱-۲- تولید محلول جامد مس-آلومینیوم

برای تولید نانوکامپوزیت، باتوجه به این که آسیاب کردن مخلوط پودرهای اکسید مس (دوظرفیتی) با پودر فلزی آلمینیوم بهشدت گرم‌زاست و احتمال انفجار در محفظه آسیاب وجود دارد، از مخلوط کردن و آسیاب مستقیم این دو پودر باید پرهیز کرد. برای رفع این مشکل، چندین روش وجود دارد؛ از جمله تهیه محلول جامد مس-آلومینیوم، تولید ترکیب بین فلزی مس-آلومینیوم یا افزودن مس اضافه بر ترکیب استوکیومتری [۲، ۱]. در این مقاله، از تولید محلول جامد مس-آلومینیوم برای رفع این مشکل استفاده شد. در مقاله‌های گوناگون ذکر شده است که آلیاژسازی مکانیکی پودرهای مس و آلمینیوم با نسبت اتمی مس به آلمینیوم ۶ به ۱، سبب تشکیل محلول جامد مس-آلومینیوم می‌شود [۳]. شکل ۱ نمودار تعادلی فازی دوجزئی مس-آلومینیوم را بر حسب درصد اتمی و درصد وزنی نشان می‌دهد.

برای به دست آوردن نسبت وزنی اجزای تشکیل‌دهنده نانوکامپوزیت مس-آلومینا از این فرمول استفاده شد:



1. XRD-SIEMENS-CuK α .

2. Polymer Labratorys.

۳- نتایج و بحث

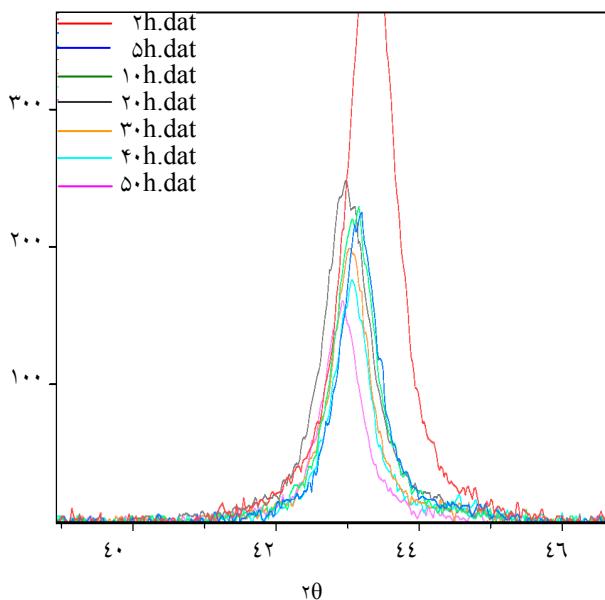
۱-۳- محلول جامد مس-آلومینیوم

مطابق نتایج الگوهای پراش پرتوی ایکس (XRD)، با افزایش زمان آسیاب مخلوط پودرهای مس-آلومینیوم برای تهیه محلول جامد، شیفت پیک‌ها به سمت ۲۰ های کمتر قابل تشخیص است (شکل ۲). این موضوع نشان می‌دهد که هرچه عمل آسیاب‌کردن ادامه می‌یابد، آلومینیوم بیشتری در ساختار مس وارد می‌شود و چون با قرارگرفتن آلومینیوم در ساختار مس، ثابت شبکه مس افزایش می‌یابد، درنتیجه پیک‌های XRD بالافرایش ثابت شبکه به سمت چپ، یعنی ۲۰ های کمتر انتقال می‌یابند. همان‌طور که از الگوی XRD در ۱۰ ساعت مشخص است، نمی‌توان پیک آلومینیوم را تعیین کرد. یعنی در همان

۲-۲- تولید نانو کامپوزیت مس-آلومینا

۱-۲- سنتز پودر نانوکامپوزیت از اکسید مس و آلومینیوم به همراه واکنش احیایی با استفاده از آسیاب سیارهای

پس از به تعادل رسیدن واکنش آسیاب پودرهای مس و آلومینیوم به مدت ۵۰ ساعت، پودر اکسید مس دو ظرفیتی به مقدار استوکیومتری به دست آمده از واکنش ۲ به محلول جامد اضافه شد. سپس مخلوط کل پودر به مدت ۲۰، ۴۰، ۶۰ و ۸۰ و ۱۰۰ ساعت با آسیاب سیارهای آسیاب شدند. مخلوط پودر جدید در شرایط یکسان با قبل، فقط با نسبت گلوله به پودر ۱۸ آسیاب شد. مشابه حالت قبل، علت آسیاب مخلوط کل پودرها در زمان‌های مختلف، بررسی فازی به کمک الگوهای پراش پرتو ایکس (XRD) و آنالیز حرارتی هم‌زمان (STA) بود، تا بتوان از تشکیل کامپوزیت مس-آلومینا اطمینان حاصل کرد.



شکل ۲. شیفت پیک‌های پراش پرتو ایکس (XRD) مخلوط آسیاب‌شده پودرهای مس و آلومینیوم به سمت چپ با افزایش زمان آسیاب.

۳-۳- بررسی ریزساختار با میکروسکوپ الکترونی روبشی (SEM)

پودر نانوکامپوزیت تهیه شده برای بررسی ریزساختار به کمک میکروسکوپ الکترونی روبشی (SEM) آماده سازی شد. همچنین برای بررسی مورفولوژی ذرات پودر نانو کامپوزیت، از پودر آسیاب شده، در زمان‌های ۲۰، ۴۰، ۶۰، ۸۰ و ۱۰۰ ساعت تصاویر SEM گرفته شد.

۴-۴- بررسی ریزساختار با میکروسکوپ الکترونی عبوری (TEM)

برای بررسی ابعاد ذرات نانوکامپوزیت، تصاویری با میکروسکوپ الکترونی عبوری (Model PHILIPS-CM200FEG) تهیه شد.

در فصل مشترک بین واکنشگرها تشکیل می‌شود و با پیشرفت آسیاب، سرعت واکنش نیز کاهش می‌یابد [۴]. این موضوع نشان‌دهنده تشکیل محلول جامد است. از طرفی برای اطمینان بیشتر از تشکیل محلول جامد مس-آلومینیوم، آنالیز حرارتی افتراقی (DTA) از نمونه‌های آسیاب شده در زمان‌های مختلف تهیه شد (شکل ۴).

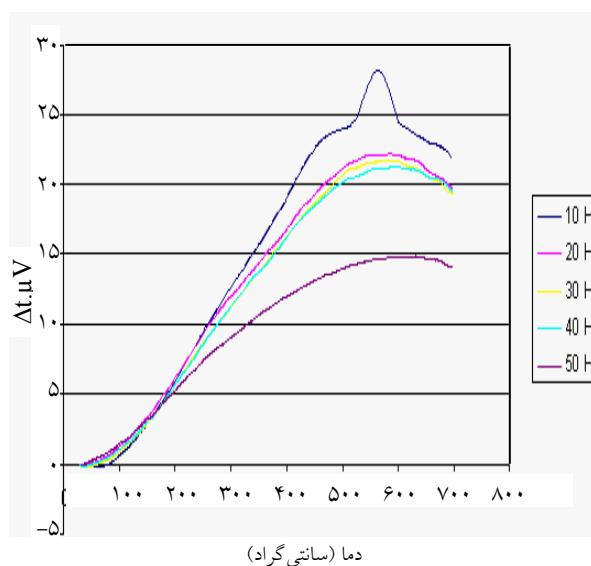
مطابق شکل ۴، در زمان‌های اولیه آسیاب یک پیک گرم‌گیر مشخص است. علت وجود این پیک گرم‌گیر در دمای حدود 550°C به علت انجام واکنش حالت جامد بین پودرهای مس و آلومینیوم است. با افزایش زمان آسیاب بیش از ۱۰ ساعت، پیک گرم‌گیر ازبین می‌رود که نشان می‌دهد تقریباً تمامی آلومینیوم وارد ساختار مس شده است.

۲-۳- نانوکامپوزیت مس-آلومینیوم

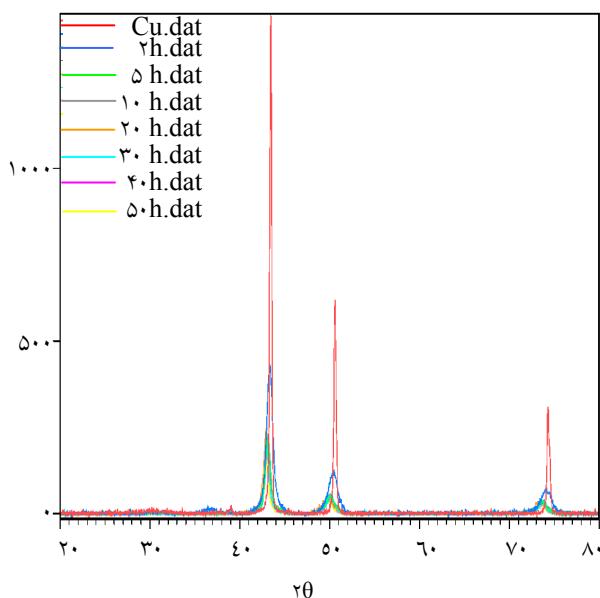
پس از تشکیل محلول جامد مس-آلومینیوم، عمل آسیاب

زمان ۱۰ ساعت اولیه، آلومینیوم با مس وارد واکنش شده است. با مقایسه پیک صفحه (111) مس خالص با پیک صفحه (111) مس آسیاب شده پس از ۵۰ ساعت، مشخص است که ۲θ از $43/391$ درجه به $42/937$ درجه انتقال یافته است (شکل ۳) که تأثیری بر نفوذ آلومینیوم درون ساختار مس است.

این نتایج نشان می‌دهند که آسیاب مکانیکی پودرهای مس و آلومینیوم (۱۴٪ اتمی) به تشکیل محلول جامد Cu(Al) منجر می‌شود. کاهش شدت پیک‌های مس با افزایش زمان آسیاب کمتر می‌شود و نشان می‌دهد که سرعت واکنش با افزایش زمان آسیاب، کاهش می‌یابد. یعنی هرچه زمان آسیاب کردن بیشتر می‌شود، مقدار موادی که هنوز با یکدیگر واکنش نکرده‌اند، کاهش می‌یابد. سرعت واکنش بالاتر در مراحل ابتدایی می‌تواند به مقدار بیشتر واکنش‌گرهای موجود در مراحل اولیه آسیاب و در تماس بودن بیشتر واکنش‌گرهای نسبت داده شود. با ادامه آسیاب و پیشرفت واکنش، فازهای محصول



شکل ۴. نمودارهای آنالیز حرارتی افتراقی (DTA) محلول جامد مس-آلومینیوم در زمان‌های آسیاب مختلف.



شکل ۳. شیفت پیک‌های پراش پرتوی ایکس (XRD) ترکیب مس و آلومینیوم به سمت چپ با افزایش زمان آسیاب نسبت به مس خالص.

پراش پرتو ایکس (XRD)، درصد وزنی کم آلومینا در نانوکامپوزیت حاصل است؛ ولی وجود آلومینا در الگوی پراش پرتو ایکس (XRD) تهیه شده از قرص تفجوشی شده به وضوح مشخص است [۵].

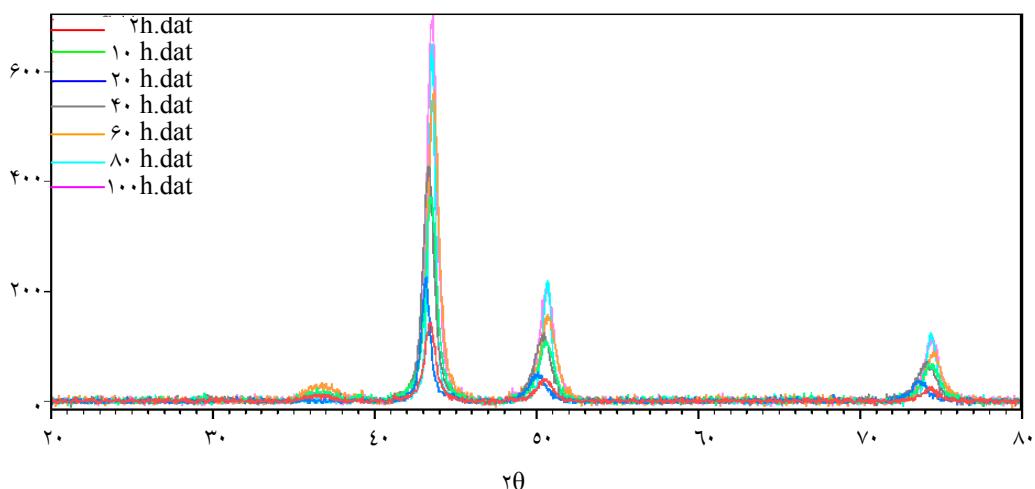
از طرف دیگر، نتایج آنالیز حرارتی افتراقی (DTA) این نانوکامپوزیت (شکل ۶) پایان واکنش را تائید می‌کند. همانطورکه در زمان‌های اولیه آسیاب مشخص است، دو پیک گرمگیر در دماهای مختلف ظاهر شده است که اثری از آنها در زمان ۶۰ ساعت آسیاب و بعداز آن مشاهده نمی‌شود.

باتوجه به واکنش‌های حالت جامد می‌توان پیک دمایی پایین‌تر را به آزادشدن مس از واکنش بین محلول جامد CuO و Cu(Al) و پیک دمایی بالاتر را به تشکیل آلومینا نسبت داد. باید اشاره کرد که علت آسیاب‌کردن تا زمان‌های بالاتر، ریزترشدن پودر نانوکامپوزیت حاصل و اطمینان از انجام واکنش است؛ زیرا در الگوهای پراش پرتو ایکس (XRD) شیفت هرچه بیشتر پیک‌ها به سمت راست با افزایش زمان آسیاب مشاهده شد.

اندازه ذرات مس در نانوکامپوزیت مس-آلومینا

کردن با افزودن پودر اکسید مس ادامه یافت و برای بررسی نتایج، در زمان‌های ۲۰، ۴۰، ۶۰، ۸۰ و ۱۰۰ ساعت نمونه‌گیری انجام شد.

از مقایسه الگوهای پراش پرتو ایکس (XRD) در زمان‌های مختلف آسیاب کردن (شکل ۵)، این موضوع کاملاً مشخص است که ۲۰ صفحه (۱۱۱) مس در محلول جامد Cu(Al) از ۴۲/۹۳۷ درجه به ۴۳/۳۸۰ درجه انتقال یافته است. علت منطبق نبودن زاویه پراش مس در نانوکامپوزیت با مس خالص، خارج نشدن کامل آلومینیوم از ساختار مس است. همان‌گونه که در آزمایشات نیز مشخص شد با ادامه عمل آسیاب نیز مقدار ۲۰ تغییر نکرد. البته باید گفت این اختلاف کم در ۲۰ نشان می‌دهد که قسمت عمده آلومینیوم از ساختار مس خارج شده است. همچنین علت دیگر خارج نشدن کامل آلومینیوم از ساختار مس را می‌توان به کمتر بودن انرژی آسیاب سیارهای پرانرژی نسبت به آسیاب‌های با انرژی بالاتر دانست. دلیل دیگر عدم دقیق دستگاه XRD است. انتقال پیک‌های پراش پرتو ایکس (XRD) به سمت راست به معنی خارج شدن آلومینیوم از ساختار مس است. علت ظاهر نشدن پیک‌های آلومینا در الگوی



شکل ۵. شیفت پیک‌های پراش پرتوی ایکس (XRD) به سمت راست با افزایش زمان آسیاب برای تولید نانوکامپوزیت مس-آلومینا.

تنظيم زمينه در اندازه پهنه‌اي پيك در نصف شدت بيشينه اثرگذار است؛ بنابراین باید زمينه در بهترین حالت تنظيم شود [۶].

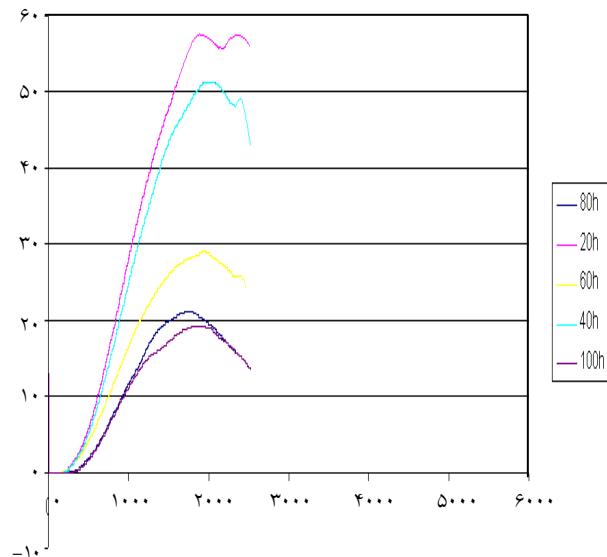
چون، در حین آسياب مکانيكى پودرها، تنش زيادي در اثر برخورد گلوله‌ها به ذرات پودر انتقال مي‌يابد، كرنش زيادي در ذرات پودر باقى مي‌ماند. كرنش ذرات پودر در نانوکامپوزيت، ۱/۸٪ است.

۳-۳ بررسی ریزساختار با میکروسکوپ الکترونی روشنی (SEM)

چون زمينه نانوکامپوزيت، فلزی و از جنس مس (كه فلز نرمی است) می‌باشد، درنتیجه به هنگام آسياب، دانه‌های مس به يكديگر مي‌چسبند (جوش خورده) و ذرات مس^۳ را تشکيل می‌دهند، نه دانه‌های مس^۴. از طرف ديگر دليل استفاده نکردن از عامل کتربل فرایند، جلوگیری از ورود آلودگی در پودر حاصل است. بنابراین مطابق تصاویر SEM امكان یافتن ذرات نانوی مس وجود ندارد. از طرف ديگر به علت درصد وزنی پايان آلومينا در پودر نانوکامپوزيت به دست آمده و همچنین ريزبودن بيش از حد اندازه ذرات آلومينا و با توجه به اينکه میکروسکوپ الکترونی روشنی قابلیت نمایش تصاویر از لاهه‌های سطحی را دارد، امكان تشخيص اين ذرات به کمک SEM فراهم نشد.

مورفولوژی پودر نانوکامپوزيت در زمان‌های مختلف آسياب (۲۰، ۴۰، ۶۰، ۸۰ و ۱۰۰ ساعت) بررسی شد.

در بررسی مورفولوژی ذرات پودر نانوکامپوزيت در زمان‌های مختلف آسياب (شکل ۷)، مشخص است که پس از ۲۰ ساعت آسياب، ذرات پودر تاحدی جوش سرد خورده‌اند. با ادامه آسياب تا ۴۰ ساعت، ذراتی که جوش سرد خورده‌اند، در اثر برخورد با گلوله‌ها ورقه‌ای می‌شوند. پس از ۶۰ ساعت



شکل ۶. نتایج آنالیز حرارتی افتراقی (DTA) از پودر نانوکامپوزيت در زمان‌های مختلف.

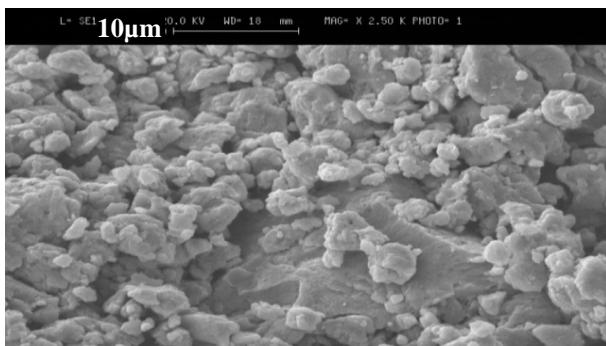
با استفاده از فرمول ویلیامسون-هال به صورت زیر محاسبه شد:

$$B \cos\theta = K\lambda / d + 2\eta \sin\theta \quad (3)$$

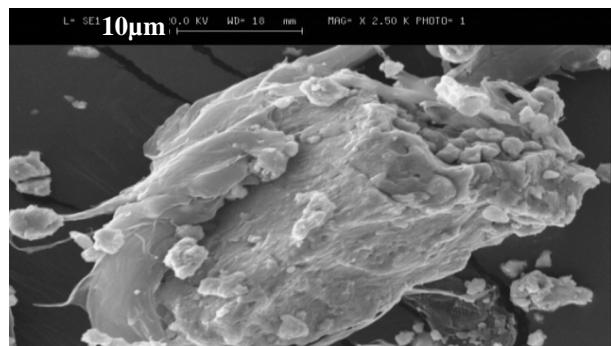
در این رابطه λ طول موج اشعه ایکس (۰/۱۵۴۰nm)، K ثابت شکل (که با فرض کروی بودن ذرات، ۰/۸۹ است)، d اندازه کریستالیت، θ زاویه برآگ، η کرنش داخلی و B پهنه‌اي پيك در نصف شدت بيشينه (FWHM) است. طبق اين رابطه اندازه کریستالیت مس، ۲۱ نانومتر به دست آمد.

باید گفت به دست آوردن اندازه کریستالیت از روی پهنه‌اي پيك دقت زيادي ندارد؛ زيرا عوامل بسياري بر آن اثرگذار است؛ از جمله:

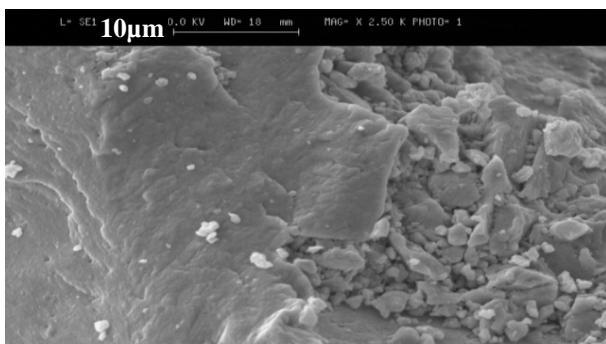
- تنش‌های داخلی در مرور پودرهای آسياب شده سبب پهن شدن پيك می‌شود [۶].



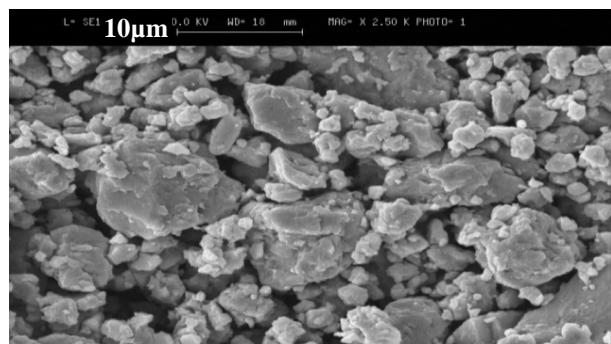
(ب)



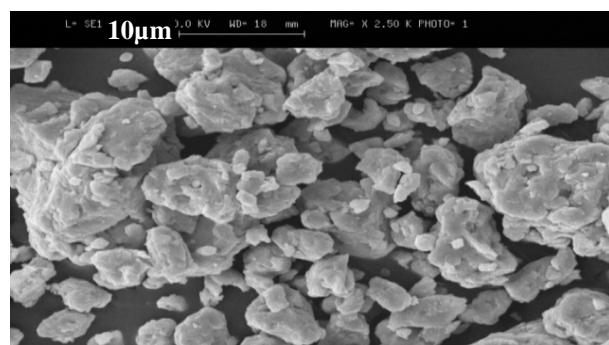
(الف)



(د)



(ج)



(ه)

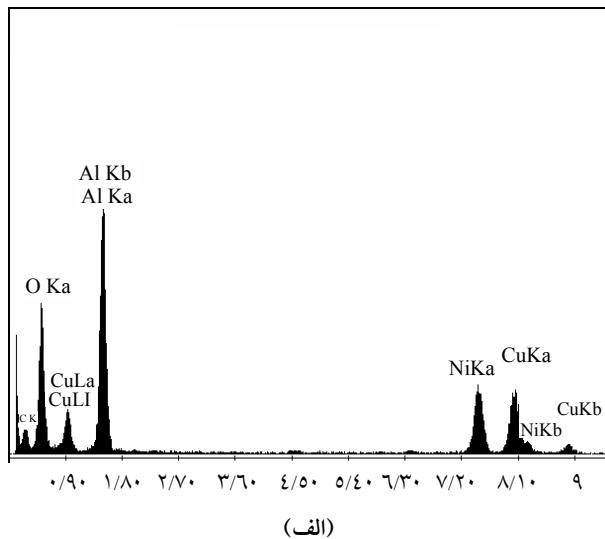
شکل ۷. تصاویر میکروسکوپ الکترونی روبشی (SEM) از پودر نانوکامپوزیت در ساعت‌های مختلف آسیاب کردن. الف. پس از ۲۰ ساعت، ب. پس از ۴۰ ساعت، ج. پس از ۶۰ ساعت، د. پس از ۸۰ ساعت و ه. پس از ۱۰۰ ساعت.

پس از ۱۰۰ ساعت آسیاب، جدایش و تاحدودی کروی شدن در عمدۀ ذرات پودر حاصل شده است؛ ولی برای رسیدن به جدایش و کروی شدن کامل باید عمل آسیاب ادامه یابد.

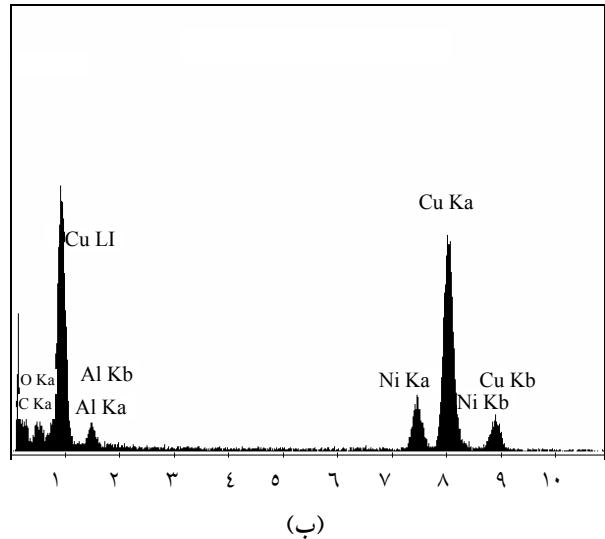
آسیاب، (مطابق تصاویر SEM)، تمامی ذرات پودر ورقه‌ای شده‌اند. پس از ۸۰ ساعت آسیاب، ذرات پودر شروع به خردشدن و جدایش می‌کنند؛ ولی همچنان تعدادی از ذرات به صورت ورقه‌ای وجود دارند.

تصویر و نتیجه‌گیری اشتباه وجود دارد؛ بنابراین تصویر زمینه تاریک که نشانگر حضور دو فاز مختلف در نانوکامپوزیت بود، نیز تهیه شد.

از فازهای مختلف تصاویر زمینه تاریک TEM، آنالیز



(الف)



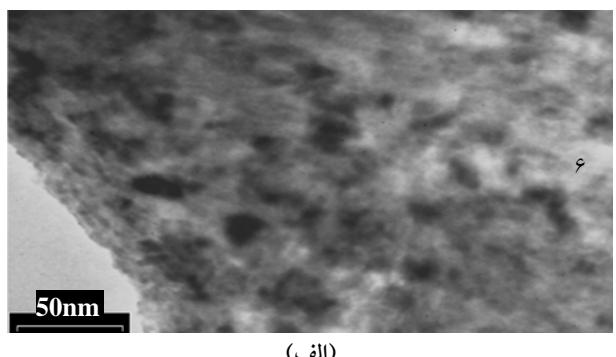
(ب)

شکل ۹. آنالیز EDAX از دو نقطه مشخص شده در تصویر TEM بالا در نانوکامپوزیت.

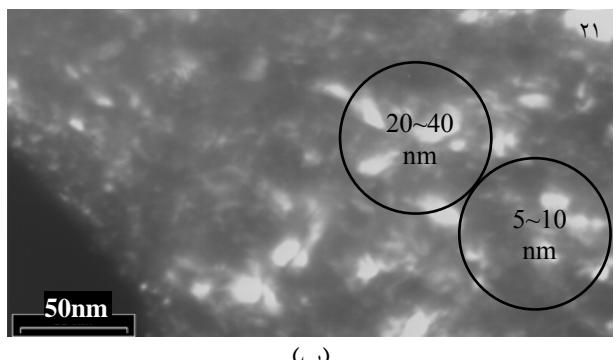
۳-۴. بررسی ریزساختار به کمک میکروسکوپ الکترونی عبوری (TEM)

بررسی ریزساختار برروی دانه‌های مس و همچنین برروی ذرات آلومینی پخش شده در زمینه مس انجام شد. اندازه کریستالیت حاصل به روش ویلیامسون - هال، کوچکتر از اندازه کریستالیت تصاویر TEM است که این موضوع طبیعی است.

حضور و اندازه ذرات آلومینا در ساختار نانوکامپوزیت توسط TEM (شکل ۸) به روشنی دیده می‌شود به علت اختلاف در ضخامت قسمت‌های مختلف پودر در تصویربرداری با زمینه روشن^۹، امکان تیره و روشن شدن



(الف)



(ب)

شکل ۸. الف و ب، تصاویر TEM از نانوکامپوزیت در دو زمینه الف. روشن و ب. تیره.

مراجع

1. Schaffer, G.B. and McCormick, P.G., "Anomalous Combustion Effects During Mechanical Alloying", *Metallurgical and Materials Transactions A*, Vol. 22 No. 12 (1991) 3019-3024.
2. Zhang, D.L. and Richmond, J.R., "Microstructural Evolution During Combustion Reaction between Cu and Al Induced by High Energy Ball Milling", *J. of Materials Science*, Vol. 34 No. 4 (1999) 701-706.
3. Cao, G., Nanostructures and Nanomaterials, Imperial College Press, London, ISBN-10: 1860944809 (2004) 74-78.
4. Venugopal, T., Prasad Rao, K. and Murty, B.S., "Synthesis of Copper-Alumina Nanocomposite by Reactive Milling", *Materials Science and Engineering A*, Vol. 393 Issues 1-2 (2005) 382-386
5. Ying, D.Y. and Zhang, D.L., "Processing of Cu-Al₂O₃ Metal Matrix Nanocomposite Materials by Using High Energy Ball Milling", *Materials Science and Engineering A*, Vol. 286 Issue 1 (2000) 152-156.
6. Hwang, J. and Lee, J.H., "Mechanochemical Synthesis of Cu-Al₂O₃ Nanocomposites Seung", *Materials Science and Engineering A*, Vol. 405 Issues 1-2 (2005) 140-146.
7. Hwang, S.J., Ph.D. Thesis, The Microstructure and Mechanical Properties of Mechanically Alloyed NiAl Based Alloys, Illinois Institute of Technology, Chicago, IL, USA, May (1992) 114-118.

EDAX (شکل ۹) انجام شد، که نشان‌دهنده حضور ذرات آلومینا در زمینه مس بودند. علاوه بر پیک‌های مس، آلومینیوم و اکسیژن، پیک‌های کربن و نیکل نیز دیده می‌شود. وجود پیک‌های کربن و نیکل به علت استفاده از توری نگهدارنده پودر، (شامل کربن و نیکل) است.

مطابق تصاویر TEM دو اندازه مختلف (۱۰-۵ و ۴۰-۲۰ نانومتر) از ذرات آلومینا وجود دارد. توزیع دو اندازه‌ای از ذرات آلومینا را می‌توان به‌این دلیل دانست که ذرات درشت در مراحل اولیه سنتز، به‌کمک آسیاب مکانیکی و دماهای بالا و در برخوردات شدید گلوله‌ها با محلوت پودر به وجود آمدند؛ در حالی که ذرات ریز در مراحل بعدی و دماهای کمتر و در سرعت‌های کنترل شده تولید می‌شوند [۷، ۶]. وجود تمامی ذرات ریز را نمی‌توان به علت شکسته شدن از ذرات درشت دانست؛ زیرا اگر چنین بود، توزیع یکنواخت و پهن‌تری از اندازه ذرات پخش شده دیده می‌شد [۶].