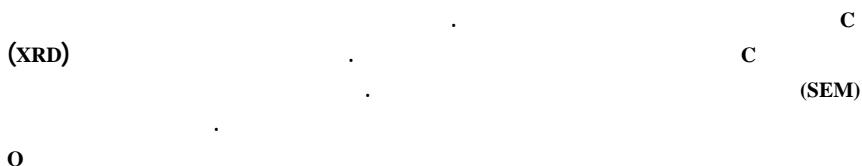


بررسی تغییرات فازی سیلیس و سیلیسیوم به هنگام آسیاب کاری

مریم بابا شاهی^{*}، محمدحسین عنایتی^{**}، مهدی صالحی^{***} و احمد منشی^{**}
دانشکده مهندسی مواد، دانشگاه صنعتی اصفهان

(دریافت مقاله: ۱۳۸۹/۵/۲۱ - دریافت نسخه نهایی: ۱۳۸۹/۱/۳۱)

- چکیده



واژگان کلیدی :

Phase Transformation of Silicon and Silica During Ball Milling

M. Babashahi, M.H. Enayati, M. Salehi and A. Monshi

Department of Materials Engineering, Isfahan University of Technology

Abstract: In the present study phase transformation of silicon and silica during milling in different atmospheres was investigated. The silicon powder was subjected to high energy ball milling in ammonia (25%) atmosphere. The milled powder was subsequently annealed at 1200 °C for 1 hour. In another test a mixture of AlN and amorphous silica (micro silica) was subjected to high energy ball milling. The milled powder mixture was subsequently annealed at 1200 °C for 2 hours. Phase analysis of the as milled and annealed powders was performed by X-ray diffractometry (XRD). Powder morphology was also examined using a scanning electron microscope (SEM). Results showed that ball milling of silicon in ammonia formed an amorphous phase which transformed to quartz on further milling. After annealing quartz, cristobalite and another oxide phase called O phases were developed on XRD patterns. Ball milling of AlN and amorphous silica led to the transformation of amorphous silica to stishovite phase. This process was completed after annealing.

Keywords: Mechanical milling, Stishovite, Silica, Silicon.

*** - استاد

** - دانشیار

* - کارشناس ارشد

۱- مقدمه

دیگر پلیمورفهای سیلیس را به راحتی حل می‌کند، حل نشود^[۹]. همان‌طور که گفته شد فازهای پایدار اکسید سیلیسیوم در فشارهای بالا و پایین متفاوت است و انجام عملیات مکانیکی می‌تواند منجر به تغییرات فازی سیلیسیوم حین آسیاب‌کاری شود. تغییرات فازی سیلیسیوم حین آسیاب‌کاری توسط تسیر و همکارانش^[۴] نیز گزارش شده است. مقاله حاضر بخشنی از نتایج حاصل از پژوهشی است که هدف از آن سنتز سیالیون با فرایند آسیاب‌کاری پر انرژی بوده است. در این مقاله تنها نتایج مربوط به تغییرهای فازی سیلیس و سیلیسیوم به هنگام آسیاب‌کاری آورده شده است.

۲- مواد و روش انجام آزمایشها

در این پژوهش پودرهای سیلیسیوم، میکروسیلیس و نیترید آلومینیوم به عنوان مواد اولیه به کار رفت. پودر سیلیسیوم خلوص ۹۹/۹۹٪، اندازه ذرات کمتر از $50\text{ }\mu\text{m}$ داشت و ساخت شرکت MERCK بود. شکل ذرات پودر سیلیسیوم به شکل گوشه‌دار بود. نیترید آلومینیم مصرفی ساخت شرکت Aldrich با خلوص ۹۸٪ بود. ذرات نسبتاً کروی با اندازه ذرات زیر $10\text{ }\mu\text{m}$ میکرون بود. سیلیس به صورت میکروسیلیس آمورف با اندازه ذراتی بین $100\text{ - }200\text{ }\text{nm}$ ، خلوص ۹۷٪ و کروی شکل بود.

پودر سیلیسیوم در محلول آمونیاک ۲۵٪ به مدت زمانهای ۱۰ و ۲۰ ساعت آسیاب‌کاری شد. آسیاب از نوع گلوله‌ای سیارهای با محفظه فولادی و گلوله‌های مصرفی ۴ عدد با قطر 2 cm و از جنس فولاد بلبرینگ بود. این آسیاب دو محفظه از جنس فولاد پرکرین با حجم حدود 100 cc داشت. نسبت وزنی گلوله به پودر ۲۰ و سرعت چرخش دیسک 330 rpm بود. مقدار آمونیاک برابر مقدار استوکیومتری (برای تولید نیترید آلومینیوم) انتخاب شد و برای جلوگیری از نشت آمونیاک واشرهای تفلونی برای آب‌بندی محفظه به کار رفت و آمونیاک نیز به تدریج و در دفعات مکرر به محفظه افزوده شد. پودر سیلیسیوم آسیاب‌کاری شده در دمای 120°C و به مدت ۱ ساعت عملیات حرارتی شد.

در آزمایش دوم پودر میکروسیلیس آمورف، همراه با نیترید

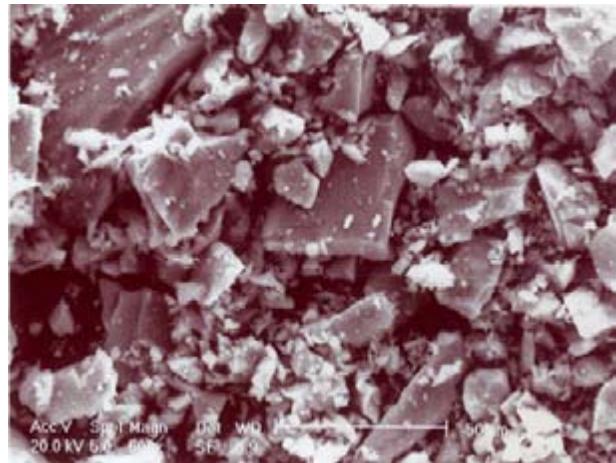
فرایند آسیاب‌کاری مکانیکی اولین بار در دهه هفتم قرن بیستم میلادی، توسط بنجامین و همکارانش^[۱] و برای تولید ابرآلیاژهای ODS (آلیاژهای سخت شده با ذرات پراکنده اکسیدی) به کار رفت. به هنگام فرایند آسیاب‌کاری مکانیکی، ذرات پودر مواد اولیه تغییر شکل زیادی می‌دهند و چگالی نواقص کریستالی به ویژه نابهجه‌ایها در ذرات پودر افزایش می‌یابد^[۲]. پس از آن، این روش برای تولید آلیاژهای آمورف، مواد ابررسانا، مغناطیسیهای دائمی، آلیاژهای ابرپلاستیک و ترکیبیهای بین‌فلزی به کار رفت^[۳].

دو عنصر فراوان در پوسته زمین سیلیسیوم و اکسیژن هستند و طبیعی است که مواد خام محصولات سرامیکی، بیشتر سیلیس و سیلیکات‌ها باشند^[۴]. به خاطر اهمیت بالای این مواد در علم مواد و علوم زمین‌شناسی، ساختار، ویژگیها و رفتار فشار بالای سیلیس به طور گسترده‌ای مورد مطالعه قرار گرفته است^[۵]. در ترکیب‌های سیلیس (SiO_2)، سیلیسیوم با چهار اتم اکسیژن پیوند تشکیل می‌دهند و یک چهار وجهی ایجاد می‌کنند که ساختمان اصلی سیلیس است^[۶]. برخلاف ترکیب شیمیایی ساده سیلیس این ماده پلیمورفهای زیادی دارد. در فشارهای پایین فازهایی مانند کوارتز، کریستوبالیت، تریدیمیت، موگانیت، کیلت و کوئسیت پایدار هستند^[۵] و در فشارهای بالا، 10 GPa تا 8 GPa به شکل استیشووایت بلورین می‌شود. ساختار استیشووایت همانند ساختار اکسید تیتانیوم، روتیل، است که در آن اتمهای اکسیژن یک ساختار شش‌گوش فشرده را تشکیل می‌دهند و اتمهای سیلیسیوم در موقعیت هشت وجهی قرار می‌گیرند^[۵]. این فاز در فشارهای بالا و نه الزاماً دمای بالا، شکل می‌گیرد^[۵ - ۸]. ساختار استیشووایت بسیار فشرده‌تر از کوارتز ($2/65\text{ g/cm}^3$) است و چگالی آن در حدود $4/3\text{ g/cm}^3$ است (۲ مولکول در هر یکای شبکه^(۱)). در استیشووایت عدددهای هم آرایی برای اتم سیلیسیوم برابر ۶ و برای اتم اکسیژن برابر ۳ است در حالی که این مقدارها در کوارتز به ترتیب برابر ۴ و ۲ است^[۹]. این اختلاف در عدددهای هم آرایی منجر به یک ویژگی سطحی جالب می‌شود که استیشووایت در محلول HF که

به منظور استفاده از محصول واکنش سیلیسیوم و آمونیاک جهت سنتز سیالون در مراحل بعدی پودر سیلیسیوم در محلول آمونیاک آسیاب کاری شد. الگوهای پراش پرتو ایکس از ذرات پودر سیلیسیوم پس از زمانهای گوناگون آسیاب کاری در محلول آمونیاک در شکل (۲) نشان داده است. پس از ۱۰ ساعت آسیاب کاری، پودر سیلیسیوم کاملاً آمورف شده و با افزایش زمان آسیاب کاری تا ۲۰ ساعت پیکهای فاز کوارتز ظاهر شده است. بلوری شدن فازهای آمورف به هنگام آسیاب کاری کمتر گزارش شده است. علت بلوری شدن فاز سیلیس را می‌توان به افزایش دمای موضعی و آنی، ناشی از برخورد گلوله‌ها بهم و به بدن محفظه، نسبت داد [۱۱].

به منظور بررسی تاثیر آسیابکاری بر روی بلوری شدن فاز آمورف تشکیل شده، هر دو نمونه پودر عملیات حرارتی شد. عملیات حرارتی در دمای 1200°C و به مدت زمان یک ساعت انجام شد. شکل (۳) الگوهای پراش پرتو ایکس از ذرات پودر سیلیسیوم پس از ۱۰ ساعت آسیاب کاری در محلول آمونیاک و پس از عملیات حرارتی را نشان می‌دهد. عملیات حرارتی در هوا انجام شد. همان‌گونه که دیده می‌شود سیلیس هم به صورت کریستوبالیت و هم به صورت کوارتز بلوری شده است. الگوهای پراش پرتو ایکس ذرات پودر پس از ۲۰ ساعت آسیاب کاری در محلول آمونیاک و پس از عملیات حرارتی در شکل (۴) نشان داده شده است. دیده می‌شود که سیلیس به صورت کریستوبالیت و یک فاز اکسیدی دیگر به شماره کارت ASTM ۳۵۰۰۶۳ اورترومبیک دارد و به علت ترکیب نامشخص و رابطه ضعیف بین پراشها و واحد شبکه به فاز O موسوم است [۱۲].

در نمونه دوم پودر سیلیس آمورف به صورت میکرو سیلیس، همراه با نیترید آلمینیوم در یک آسیاب گلوله‌ای سیاره‌ای با محفظه زیرکونیایی به مدت زمانهای ۱۰ و ۲۰ ساعت آسیاب کاری شد. شکل (۵) شکل ذرات پودر میکروسیلیس پیش از آسیاب کاری را نشان می‌دهد. همان‌گونه که دیده می‌شود ذرات کروی شکل و با اندازه ذرات $100-200$ نانومتر هستند.



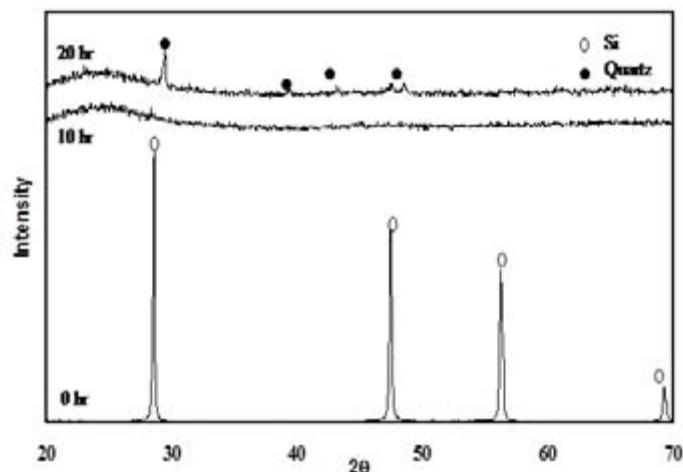
شکل ۱- شکل و اندازه ذرات پودر سیلیسیوم

آلومینیوم در یک آسیاب گلوله‌ای سیاره‌ای با محفظه زیرکونیایی به مدت زمانهای ۱۰ و ۲۰ ساعت آسیاب کاری شد. جنس محفظه و گلوله‌ها در این آسیاب زیرکونیا (ZrO_2) و سرعت چرخش دیسک 250 rpm بود. حجم هر محفظه 500 cc بود. در این حالت نسبت وزنی گلوله به پودر 20 و تعداد گلوله‌ها 12 عدد به قطر 2 cm انتخاب شد. نسبت به کار گرفته شده برای مخلوط پودرهای AlN و SiO_2 نسبت استوکیومتری 2 به 1 بود. پودر سیلیس آسیاب شده در دمای 1200°C به مدت زمان 2 ساعت عملیات حرارتی شد.

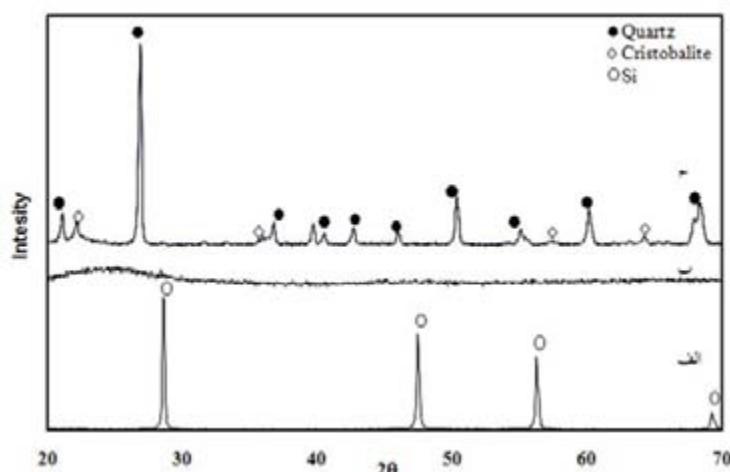
تحلیل فازی پودرها با روش پراش سنجی پرتو ایکس (XRD) و با دستگاه پراش سنج پرتو ایکس Philips مدل XPERT-MPD انجام گرفت. در آزمونهای XRD از پرتو X $\text{Cu K}\alpha$ با طول موج $1/542\text{ \AA}$ انگسترم به کار رفت. از میکروسکوپ الکترونی روبشی (SEM) برای مطالعه شکل و اندازه پودر به کار رفت. برای انجام فرایندهای عملیات حرارتی از یک کوره لوله‌ای آزمایشگاهی مدل HERAEUS با بیشینه دمای 1300°C و دقت 5°C ± استفاده شد.

۳- نتایج و بحث

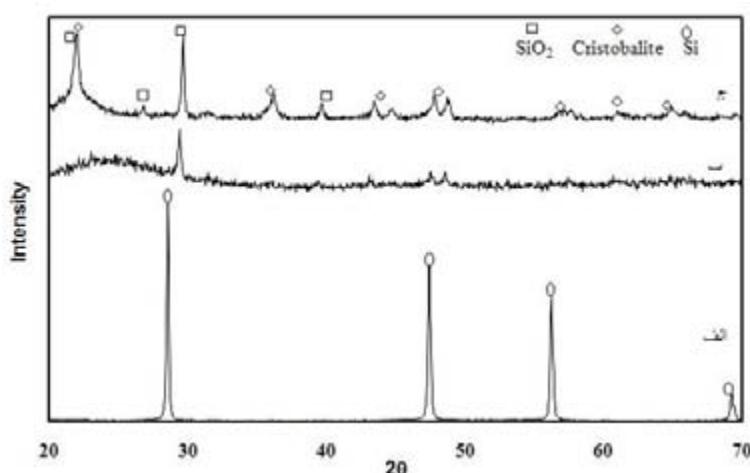
شکل (۱) شکل و اندازه ذرات پودر سیلیسیوم مورد استفاده را نشان می‌دهد. همان‌گونه که دیده می‌شود ذرات پودر سیلیسیوم به شکل گوشیداراند.



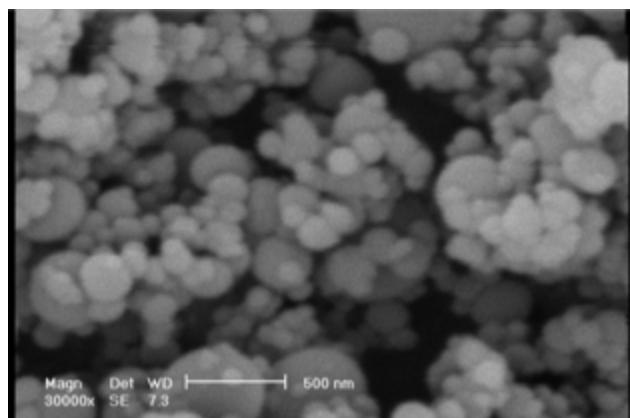
شکل ۲- الگوهای پرتو ایکس از ذرات پودر سیلیسیوم پس از زمانهای گوناگون آسیاب کاری در محلول آمونیاک.



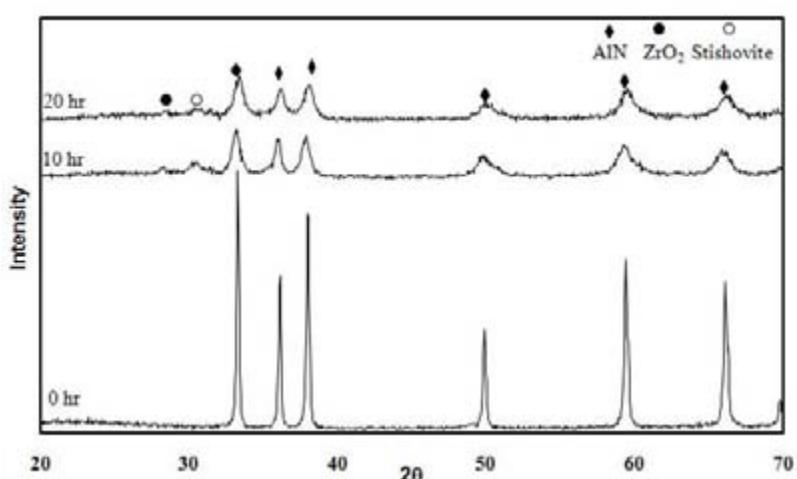
شکل ۳- الگوهای پرتو ایکس از ذرات پودر سیلیسیوم (الف) پیش از آسیاب کاری (ب) پس از ۱۰ ساعت آسیاب کاری در محلول آمونیاک و (ج) پودر آسیاب کاری شده پس از عملیات حرارتی در دمای 1200°C و به مدت یک ساعت.



شکل ۴- الگوهای پرتو ایکس از ذرات پودر سیلیسیوم (الف) قبل از آسیاب کاری (ب) پس از ۲۰ ساعت آسیاب کاری در محلول آمونیاک و (ج) پودر آسیاب کاری شده بعد از عملیات حرارتی در دمای 1200°C و به مدت یک ساعت.



شکل ۵- شکل و اندازه ذرات پودر میکروسیلیس پیش از آسیاب کاری.



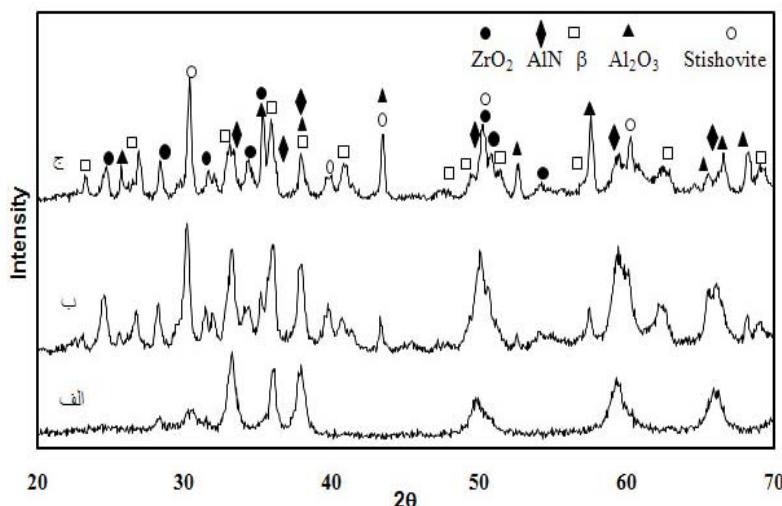
شکل ۶- الگوهای پراش پرتو ایکس از ذرات پودر اولیه پس از زمانهای گوناگون آسیاب کاری.

نظر می‌رسد افزایش دمای موضعی ناشی از برخورد گلوله‌ها با یکدیگر، انرژی لازم برای بلوری شدن را فراهم کرده است [۱۱]. بلوری شدن اکسید سیلیسیوم آمورف توسط تسیر و همکارانش [۴] نیز گزارش شده است. در الگوهای پراش پرتو ایکس پیک زیرکونیا نیز دیده می‌شود که ناشی از سایش گلوله‌ها و محفظه آسیاب است. زیرکونیای شناسایی شده به شکل فاز بادلایت^۲ است. بادلایت محلول جامد اکسید سیلیسیوم در زیرکونیاست که با توجه به حضور اکسید سیلیسیوم، تشکیل بادلایت قابل انتظار است [۱۵].

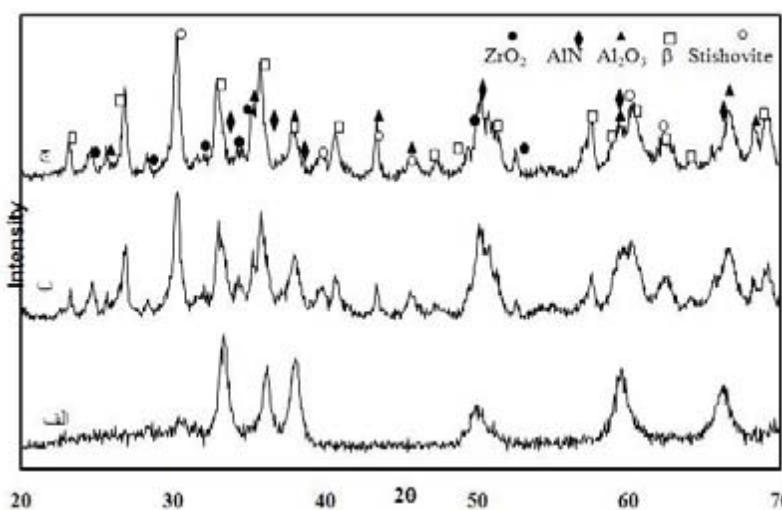
مخلوطهای پودری آسیاب کاری شده، در دمای 1200°C عملیات حرارتی شدند. شکلهای (۷) و (۸) الگوهای پراش

شکل (۶) الگوهای پراش پرتو ایکس مخلوط پودر اکسید سیلیسیوم با نیترید آلمینیوم را پس از زمانهای گوناگون آسیاب کاری نشان می‌دهد. چون اکسید سیلیسیوم مورد استفاده آمورف بوده است، هیچ پیکی از آن در الگوی پراش پرتو ایکس مخلوط پودر اولیه دیده نمی‌شود و پیکهای الگوی پراش پرتو ایکس همگی مربوط به نیترید آلمینیوم است.

پس از آسیاب کاری شدت پیکهای نیترید آلمینیم کاهش و پهنای آن افزایش پیدا کرده است که این تغییرات از بالا رفتن سطح کرش داخلي و ریز شدن دانه‌ها ناشی می‌شود [۱۳-۱۴]. پس از آسیاب کاری ذرات پودر، پیکهای اکسید سیلیسیوم (سیلیس) بلورین در الگوی پراش پرتو ایکس پدیدار شده‌اند. به



شکل ۷. الگوهای پرتو ایکس از مخلوط پودر اکسید سیلیسیوم با نیترید آلمینیوم
الف) پس از ۱۰ ساعت آسیاب کاری و ب) همان پودر بعد از ۲ ساعت عملیات حرارتی در دمای $1200^{\circ}C$.

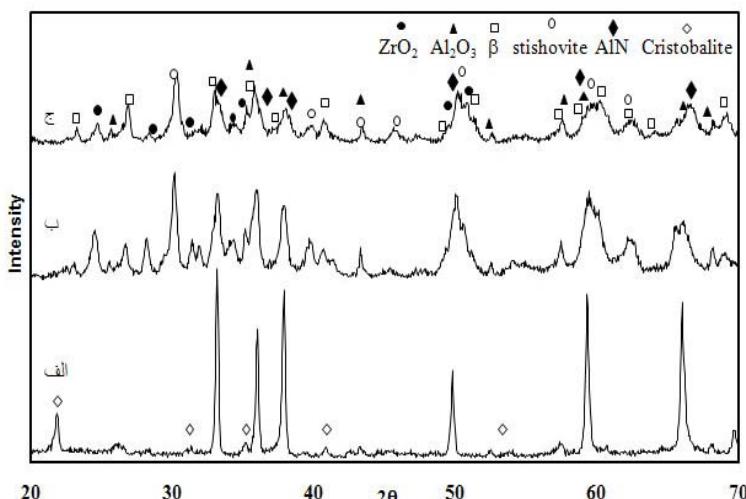


شکل ۸ - الگوهای پرتو ایکس از مخلوط پودر اکسید سیلیسیوم با نیترید آلمینیوم
الف) پس از ۲۰ ساعت آسیاب کاری و ب) همان پودر بعد از ۲ ساعت عملیات حرارتی در دمای $1200^{\circ}C$.

بلوری شدن استیشووایت شده است.

شکل (۹) الگوهای پرتو ایکس مخلوط پودر اکسید سیلیسیوم با نیترید آلمینیوم آسیاب کاری شده و نشده را پس از ۲ ساعت عملیات حرارتی در دمای $1200^{\circ}C$ نشان می‌دهد. نکته قابل توجه این است که در هر دو نمونه ۱۰ و ۲۰ ساعت آسیاب کاری شده، سیلیسیوم تشکیل شده پس از عملیات حرارتی به صورت فاز استیشووایت است در حالی که در نمونه

پرتو ایکس از مخلوط پودر اکسید سیلیسیوم با نیترید آلمینیوم به ترتیب پس از ۱۰ و ۲۰ ساعت آسیاب کاری و پس از ۲ ساعت عملیات حرارتی در دمای $1200^{\circ}C$ را نشان می‌دهد. در الگوی مربوط به پودر عملیات حرارتی نشده پیکهای ضعیف استیشووایت و زیرکونیا دیده می‌شود، از هر فاز فقط یک پیک پدیدار شده است که پس از عملیات حرارتی، سایر پیکها نیز پدیدار شده‌اند. عملیات حرارتی مخلوط پودر منجر به افزایش



شکل ۹. الگوهای پراش پرتو ایکس از مخلوط پودر اکسید سیلیسیوم با نیترید آلمینیوم پس از عملیات حرارتی در دمای 1200°C به مدت ۲ ساعت، (الف) بدون آسیاب کاری، (ب) پس از ۱۰ ساعت آسیاب کاری و (ج) پس از ۲۰ ساعت آسیاب کاری.

۴- نتیجه گیری

آسیاب کاری سیلیسیوم در محلول آمونیاک ابتدا منجر به آمورف شدن پودر شد که پس از افزایش زمان آسیاب کاری پودر آمورف به شکل کوارتز بلوری شده است. پس از عملیات کوارتز، پیکهای کریستالیت نیز دیده می شود. آسیاب کاری میکروسیلیس آمورف با پودر نیترید آلمینیوم نیز منجر به بلوری شدن سیلیس آمورف به شکل فاز استیشووایت شد. همان طور که مشاهده می شود افزایش موضعی دما، ناشی از برخورد گلوله ها بهم و به بدن محفظه، منجر به بلوری شدن فاز سیلیس حین عملیات آسیاب کاری شده است. علاوه بر این، عملیات مکانیکی شدید بر روی پودر منجر به بلوری شدن سیلیس به شکل یک فاز با ساختار نامنظم و فشرده شده است.

آسیاب کاری نشده، سیلیس به صورت فاز کریستالیت بلوری شده است. استیشووایت از پلیمورفهای گروه کوارتز است بدین معنی که ترکیب شیمیایی آنها همانند، اما ساختار متفاوت دارند و در فشارهای بالاتر از 9 GPa به وجود می آید. ساختار استیشووایت همانند ساختار اکسید تیتانیوم، روتیل، است. این فاز در فشارهای بالا و نه الزاماً دمای بالا، شکل می گیرد. واحد شبکه استیشووایت یک اکتاہدرال SiO_6 است. این ساختار بسیار فشرده تر از شبکه تترادهدرال SiO_4 است که در کوارتز دیده می شود و چگالی ای حدود $4/3$ دارد (2 مولکول در هر واحد شبکه) [۱۵]. از آنجا که این فاز در فشارهای بالا تشکیل می شود [۱۶]، به نظر می رسد بلوری شدن سیلیس به شکل یک فاز با ساختار نامنظم و فشرده به خاطر کار مکانیکی شدید بر روی پودر باشد.

واژه نامه

1. unit cell 2. baddeleyite

مراجع

1. Benjamin, J. S., "Dispersion Strengthened Superalloys by Mechanical Alloying," *Metals Transactions.*, Vol. 1, pp. 2943-2951, 1970.
2. Tjong, S.C., and Chen, H., "Nanocrystalline Materials and Coatings R," *Materials Science and Engineering*, Vol. 45, pp. 1-88, 2004.

3. Balaza, P., Godocikova, E., Krilova, L., Lobotka, P., and Gock, E., "Preparation of Nanocrystalline Materials by High-Energy Milling," *Materials Science and Engineering A*, Vol. 386, pp. 442–446, 2004.
4. منشی، ا، سرامیک‌ها و مواد نسوز، جهاد دانشگاهی واحد صنعتی اصفهان، اصفهان، ۱۳۷۵.
5. Dubrovinsky, L.S., Dubrovinskaia, N.A., Prakapenka, V., Seifert, F., Langenhorst, F., Dmitriev, V., Weber, H. P., Bihan, and Le, T., "A Class of New High-Pressure Silica Polymorphs," *Physics of the Earth and Planetary Interiors*, Vol. 143–144, pp. 231–240, 2004.
6. Ono, S., Hirose, K., Murakami, M., and Isshiki, M., "Post-Stishovite Phase Boundary in SiO₂ Determined by In Situ X-ray Observations," *Earth and Planetary Science Letters*, Vol. 197, pp. 187-92, 2002.
7. Liu, J., Zhang, J., Flesch, L., Li, B., Donald, J., Weidner, R., and Liebermann, C., "Thermal Equation of State of Stishovite," *Physics of the Earth and Planetary Interiors*, Vol. 112, pp. 257–266, 1999.
8. Muscenti, T., "Density Functional Theory Study of Rutile SiO₂ Stishovite: An Electron Pair Description of Bulk and Surface Properties, MS Thesis, "Virginia Polytechnic Institute, Virginia, 2004.
9. Thomas, M., Muscenti, G.V., Gibbs, D., and Cox, F., "A Simple Chemical View of Relaxations at Stoichiometry (110) Surfaces of Rutile-Structure Type Oxides: A First-Principles Study of Stishovite, SiO₂," *Surface Science*, Vol. 594, pp. 70–82, 2005.
10. Jose, R., Rez, A., and Rez, P., "Electronic Structure of Stishovite," *Solid State Communications*, Vol. 108, No. 1, pp. 37–42, 1998.
11. Murty, B. S., and Ranaganathan, S., "Novel Materials Synthesis by Mechanical Alloying/Milling," *International Materials Reviews*, Vol.43, No.31, pp. 101-141, 1998.
12. JCPDS card, No.350063
13. Williamson, G. K., and Hall, W. H., "X-Ray Line Broadening from Filed Aluminum and Wolfram," *Acta Metallurgy*, Vol. 1, pp. 22, 1953.
14. Cullity, D. B., Ellements of X-Ray Diffraction, 2nd ed., Addison-Wesley Publishing Company, London, 1956.
15. Handbook of Binary Alloy Phases Diagrams, ASTM International Materials Park, OH, 1990.
16. JCPDS card, No.451374.