

بِسْمِ اللّٰهِ الرَّحْمٰنِ الرَّحِيْمِ



پژوهشگاه مواد و انرژی

سنتز همزمان نانوکامپوزیتهاي TiB_2-TiC به روش MASHS و بررسی تأثیر فعال سازی مواد اولیه براین فرآیند

بهزاد امینی کیا

پایان نامه کارشناسی ارشد

مهندسی مواد / سرامیک

استاد راهنما:

دکتر سید علی طبیبی فرد

دکتر امیر علی یوزباشی

استاد مشاور: دکتر سید محمد موسوی خوئی

تأییدیه هیات داوران

(برای پایان نامه)

اعضای هیئت داوران، نسخه نهائی پایان نامه آقای: **بهراد امینی کیا**

را با عنوان: **سنتر همزمان نانوکامپوزیتهای TiB₂-TiC به روش MASHS و بررسی تأثیر فعال سازی مواد اولیه براین فرآیند**

از نظر فرم و محتوا بررسی نموده و پذیرش آن را برای تکمیل درجه کارشناسی ارشد تأیید می‌کند.

| اعضای هیئت داوران | نام و نام خانوادگی | رتبه علمی | امضاء |
|---------------------------|--------------------|-----------|-------|
| ۱- استاد راهنما | | | |
| ۲- استاد راهنما | | | |
| ۳- استاد مشاور | | | |
| ۴- استاد ممتحن داخلی | | | |
| ۵- استاد ممتحن خارجی | | | |
| ۶- نماینده تحصیلات تکمیلی | | | |

حق تالیف/گردآوری و تحقیق

این پژوهه تحقیقاتی به شماره شناسه ۳۷۸۸۶۵ در پژوهشگاه مواد و انرژی به ثبت رسیده است و کلیه دستاوردهای تحقیقاتی شامل نتایج نظری، نتایج علمی و عملی، دانش فنی و سایر موارد مربوط به این پژوهه متعلق به پژوهشگاه مواد و انرژی می باشد. بهره برداری از نتایج پژوهه برای موسسات دولتی و غیر دولتی با مجوز پژوهشگاه مواد و انرژی و درج نام پژوهشگاه مواد و انرژی امکان پذیر است.

تقدیم به

پدر و مادر

دلسوز و فداکارم

تقدیر و تشکر

حمد و سپاس خداوند سبحان را که سپاس و ستایش تنها شایسته اöst و نکو داشت اساتید به حکم عبارت من لم يَشْكُرِ الْمَخْلوقَ لَمْ يَشْكُرِ الْخَالِقَ بر ما واجب. اینک شاهد به ثمر نشستن تلاشی هستیم که اگر عنایات الهی و همراهی این گرامیان نبود، بی شک این حرکت در اولین گامهای خود باز می ایستاد. می دانم قلم این حقیر ناتوان تراز آنست که پاسخگوی این همه محبت و بزرگواری باشد ولیکن چاره چیست، بارگران و ما ناتوان.

در ابتدا برخود لازم می دانم از جناب آقای دکتر سید علی طیبی فرد که از اولین گامهای این پروژه همچون چراغی فروزان فرا روی گام های من در زوایای تاریک این تحقیق بودند، نهایت تشکر و امتنان را داشته باشم.

استاد گرامی آقای دکتر امیرعلی یوزباشی که همواره با راهنمایی ها و مساعدتهای مشفقاته خویش مسیری روشن در جهت اجرای تحقیقات پویا فرا روی ما قرار می دادند، کمال امتنان را از ایشان دارم.

آقای دکتر سید محمد موسوی خوئی، استاد مشاور بنده همواره با رهنمود های گران سنگ خویش مشوق من بود، امیدوارم بیش از پیش در تمامی مراحل زندگی موفق و پیروز باشند.

اساتید گرامی آقایان دکتر کیوان اسدیان، صادق فیروزی و فریدون حصاری نیازهای بی شمار تحقیقاتی ما را به نحو احسن پاسخگو بودند، بدین وسیله مراتب سپاس خود از این عزیزان را اعلام می دارم.

آقایان مهدی حبیبی، ابراهیم جباری، طاهر دین محمد پور، غلامرضا سلیمانی و خانم ها نقوی، مرادی، اخوان و قره داغی با تلاش پی گیر خود ما را به هدف نزدیکتر می ساختند، از این دوستان متشرکم.

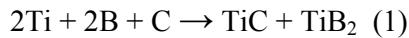
در انتها از دیگر عزیزانی که در این فرصت مجالی برای یاد از ایشان نبود نهایت تشکر و قدرانی را دارم.

بهزاد امینی کیا

۱۳۸۹

چکیده

در این پژوهش سنتز همزمان نانو کامپوزیتهای TiB_2-TiC به روش MASHS انجام و تأثیر فعال سازی مواد اولیه بر ریزساختار نهایی مورد بررسی قرار گرفت. بدین منظور از ۳ واکنش زیر جهت دستیابی به ساختار نانو کامپوزیتی فوق استفاده شد:



ابتدا با استفاده از روش آسیاب مکانیکی، مخلوط پودری اولیه فعال شد تا انرژی اولیه لازم جهت شروع واکنش SHS فراهم و دستیابی به ابعاد نانو در محصول نهایی امکان پذیر شود. جهت مشاهده تغییرات فازی در پودرهای آسیاب شده، از آنالیز XRD و SEM استفاده شد. مشاهده شد که در مورد مخلوط واکنشی (۲) و (۳) فرآیند آسیاب نمی‌تواند به تنها بی و حتی با زمان بالا در سنتز کامل TiC و TiB_2 موفق باشد و لزوم انجام واکنش احتراقی در ادامه ضروری است. در حالی که در مورد مخلوط واکنشی (۱)، مدت زمان ۶ ساعت آسیا کاری حتی بدون عبور از مرحله SHS، جهت سنتز محصولات کفایت می‌کند. در ادامه از پودرهای حاصل از زمانهای مختلف آسیاب، جهت انجام واکنش احتراقی، قرص‌هایی توسط پرس تک محور، تهیه و در یک کوره اتمسفر کنترل قرار گرفت. در این مسیر پارامترهای زمان آسیاب، دمای رآکتور و نوع واکنش استفاده شده، مد نظر قرار گرفت. از نمونه‌های سنتز شده، آنالیز XRD و SEM و از بهترین نمونه ترکیب (۲)، آنالیز TEM نیز گرفته شد. نتایج حاصل از آنالیزهای فوق نشان داد که مخلوط واکنشی (۱) پس از ۶ ساعت آسیاب حتی بدون انجام فرآیند SHS، حاوی فازهای مورد نظر بود. مخلوط واکنشی (۲) به مدت ۹ ساعت آسیاب و در 100°C در رآکتور احتراق سنتز شود، به بهترین نتایج خواهیم رسید. این مقادیر برای واکنش (۳) مدت زمان ۵/۰ ساعت آسیاب و سنتز در 900°C بود.

کلید واژه: نانو کامپوزیت، کاربید تیتانیوم، فعال سازی مکانیکی، MASHS، سنتز احتراقی خودگستر دما بالا

فهرست مطالب

| عنوان | صفحه |
|-----------------------|------|
| تقدیر و تشکر..... | (ت) |
| چکیده..... | (ج) |
| فهرست مطالب | ۶ |
| فهرست جداول..... | ۱۱ |
| فهرست شکل ها | ۱۲ |
| فصل اول : مقدمه | ۱۷ |

فصل دوم : مرواری بر منابع مطالعاتی

| | |
|--|----|
| ۱-۲. معرفی کامپوزیت های TiB_2-TiC | ۱۹ |
| ۲-۲. کامپوزیت های زمینه سرامیکی (CMC) | ۲۰ |
| ۳-۲. ویژگی های اصلی کامپوزیت های TiB_2-TiC | ۲۱ |
| ۳-۲-۱. دیاگرام فاز تعادلی $Ti-C$ و ساختار کریستالی کاربید تیتانیوم (TiC) | ۲۲ |
| ۳-۲-۲. خواص و کاربردهای TiC | ۲۵ |
| ۳-۲-۳. دیاگرام فازی تعادلی (Ti-B) و ساختار کریستالی (TiB_2) | ۲۶ |
| ۳-۲-۴. خواص و کاربردهای TiB_2 | ۲۸ |
| ۳-۲-۵. سیستم سه تایی $Ti-B-C$ تعادلی | ۲۸ |
| ۴-۲. هندووسی کامپوزیت های TiB_2-TiC | ۳۱ |
| ۴-۲. جنبه های میکروساختاری | ۳۲ |
| ۵-۲. خواص و کاربردهای کامپوزیت های TiB_2-TiC | ۳۴ |

| | |
|----|---|
| ۳۵ | خواص مکانیکی کامپوزیتهای TiB_2-TiC ۲-۵-۱. |
| ۳۷ | زمینه های کاربردی TiB_2-TiC ۲-۶-۱. |
| ۳۷ | جمع بندی خواص ۲-۶-۱. |
| ۳۸ | SHS ۲-۷-۱. |
| ۳۹ | مدهای احتراق ۲-۷-۱. |
| ۴۰ | ملاحظات ترمودینامیکی ۲-۷-۲. |
| ۴۱ | مزایای روش SHS نسبت به سایر روش های سنتز ۲-۷-۳. |
| ۴۱ | معایب روش SHS ۲-۷-۴. |
| ۴۲ | آلیاژسازی مکانیکی (Mechanical Alloying) ۲-۸-۱. |
| ۴۲ | معرفی ۲-۸-۱. |
| ۴۲ | مکانیزم فرایند آلیاژسازی مکانیکی ۲-۸-۲. |
| ۴۳ | آسیاب ۲-۸-۳. |
| ۴۲ | پارامترهای مهم در آسیاب کاری ۲-۸-۳-۱. |
| ۴۲ | پودر مواد اولیه ۲-۸-۳-۱-۱. |
| ۴۳ | متغیر های فرآیند ۲-۸-۳-۱-۲. |
| ۴۳ | محفظه آسیاب ۲-۸-۳-۱-۳. |
| ۴۴ | سرعت آسیاب ۲-۸-۳-۱-۴. |
| ۴۵ | زمان آسیاب کردن ۲-۸-۳-۱-۵. |
| ۴۵ | گلوله های آسیاب ۲-۸-۳-۱-۶. |
| ۴۵ | نسبت وزنی گلوله به پودر ۲-۸-۳-۱-۷. |
| ۴۶ | حجم فضای خالی محفظه ۲-۸-۳-۱-۸. |

| | |
|----|--|
| ۴۶ | ۹-۱-۳-۸-۲ . اتمسفر آسیاب |
| ۴۶ | ۱۰-۱-۳-۸-۲ . عوامل کنترل کننده فرآیند |
| ۴۷ | ۱۱-۱-۳-۸-۲ . دمای آسیاب |
| ۴۷ | ۲-۳-۸-۲ . آسیاب های ماهواره ای |
| ۴۸ | ۴-۸-۲ . فرایند تولید پودر |
| ۴۸ | ۲-۸-۲ . معايب روش آلیاژسازی مکانیکی |
| ۴۸ | ۲-۸-۲ . احتراق در حین آسیاب |
| ۴۹ | ۲-۲ . سنتز احتراقی خودگستر فعال شده مکانیکی (MASHS) |
| ۴۹ | ۲-۹-۲ . معرفی |
| ۴۹ | ۲-۹-۲ . تفاوت های روش MASHS و روش آلیاژسازی مکانیکی |
| ۵۱ | ۲-۹-۲ . مقایسه فرایند SHS و MASHS |
| ۵۳ | ۱۰-۲ . مروری بر کارهای دیگران و مقایسه ای با اهداف این پژوهش |
| ۵۳ | ۱-۱۰-۲ . سنتز TiB_2-TiC و فرآیند تولید |
| ۵۵ | ۲-۱۰-۲ . تولید کامپوزیت TiB_2-TiC به روش SHS |
| ۵۸ | ۲-۱۰-۲ . نتایج مورد انتظار |

فصل سوم : مواد و روش ها

| | |
|----|--------------------------|
| ۵۹ | ۱-۳ . مواد اولیه |
| ۶۱ | ۲-۳ . مشخصات آسیاب |
| ۶۲ | ۳-۳ . فرایند آسیاب |
| ۶۳ | ۴-۳ . پرس پودر |
| ۶۳ | ۵-۳ . کوره سنتز |

| | |
|----|-------------------------|
| ۶۴ | ۶-۳. رویه تجربی |
| ۶۴ | ۶-۳. ۱. دمای سنتز |
| ۶۵ | ۷-۳. آنالیز فازی |
| ۶۶ | ۸-۳. ریخت شناسی |

فصل چهارم : نتایج و بحث

| | |
|----|---|
| ۶۷ | ۴-۱. فرمولاسیون و نوع مواد اولیه |
| ۶۸ | ۴-۲. مباحث ترمودینامیکی |
| ۶۸ | ۴-۲-۱. محاسبه دمای آدیاباتیک |
| ۶۹ | ۴-۲-۲. ترسیم نمودارهای (H-T) |
| ۷۲ | ۴-۲-۳. ساز و کار انجام واکنش |
| ۷۴ | ۴-۳. مباحث فازی |
| ۷۵ | ۴-۳-۱. بررسی فازی فرمولاسیون (2Ti/2B/C) |
| ۷۸ | ۴-۳-۲. بررسی فازی فرمولاسیون (3Ti/B ₄ C) |
| ۸۶ | ۴-۳-۳. بررسی فازی فرمولاسیون (2TiO ₂ /2H ₃ BO ₃ /Mg/C) |
| ۹۲ | ۴-۴. مباحث ریزساختاری |
| ۹۲ | ۴-۴-۱. آنالیز (SEM) |
| ۹۸ | ۴-۴-۲. بررسی ساختار متخلخل محصولات با استفاده از میکروسکوپ نوری |
| ۹۹ | ۴-۴-۳. آنالیز (TEM) |

فصل پنجم : نتیجه گیری

| | |
|-----|-----------------|
| ۱۰۳ | نتایج |
| ۱۰۶ | پیشنهادات |

مراجع و مراجع

١٠٧

فهرست جداول ها

جدول ۲-۱. سختی و یکرز در دمای اتاق و دمای بالا برای کامپوزیت های TiB_2 - TiC و

مواد یکپارچه TiC و TiB_2 ۲۲

جدول ۲-۲. خواص توده ای (TiC) را در دمای اتاق با ساختار (fcc) و ترکیب نزدیک به

۵۰٪ کربن ۲۴

جدول ۲-۳. خواص TiB_2 ۲۸

جدول ۲-۴. نتایج آنالیز حرارتی برای شرایط مختلف آسیاب ۵۰

جدول ۲-۵. تاخیر افزونش t_{ig} و دمای افزونش برای شرایط مختلف فعال سازی

مکانیکی ۵۲

جدول ۴-۱. مقادیر ΔG و ΔH برای سه واکنش مورد استفاده در پژوهش حاضر ۶۸

جدول ۴-۲. مقادیر دمای آدیباتیک متناظر با سه فرمولاسیون استفاده شده ۶۹

فهرست شکل ها

- شکل ۲-۱. دسته بندی کلی انواع کامپوزیت ها.....
۲۰
- شکل ۲-۲. دیاگرام فاز تعادلی محاسبه شده توسط Frisk
۲۲
- شکل ۲-۳. ساختار کریستالی مکعبی کاربید تیتانیوم (از نوع NaCl
۲۳
- شکل ۲-۴. دیاگرام فاز دوتایی (Ti-B) اخذ شده از ASM
۲۶
- شکل ۲-۵. ساختار نوع AlB₂
۲۷
- شکل ۲-۶. چیدمان اتم های تیتانیوم در یک پیوند ماتریس - رسوب.
۲۷
- شکل ۲-۷. دیاگرام فازی TiB₂-TiC اخذ شده از ASM
۲۹
- شکل ۲-۸. برش دوگانه کاذب چند دمایی محاسبه شده توسط Gusev برای TiB₂-TiC
۳۰
- شکل ۲-۹. دیاگرام TiB₂-TiC محاسبه شده توسط Duschanek (x≈0.203)
۳۱
- شکل ۲-۱۰. دیاگرام شماتیک واکنش ۳Ti + B₄C = 2TiB₂ + TiC در (a) دمای پایین و (b) در دمای
بالا.
۳۳
- شکل ۲-۱۱. میکروساختار TiB₂-TiC تهیه شده توسط (FZ) و مستقیم: (a) در ترکیب
۳۴(%60 mol TiB₂, %40 mol TiC) و (b) در (%20 mol TiB₂, %80 mol TiC)
شکل ۲-۱۲. میکروساختار کامپوزیت با ترکیب TiB₂-TiC (%28 mol TiB₂, %72 mol TiC) تهیه
شدۀ توسط (FZ) و مستقیم برای: (a) سطح مقطع عمودی و (b) موازی با جهت رشد.....
۳۴
- شکل ۲-۱۳. وابستگی بار به میکروسختی ویکرز کامپوزیت TiB₂-TiC ساخته شده با
مستقیم منطقه شناور.....
۳۶
- شکل ۲-۱۴. وابستگی دانسیته نسبی و سختی ویکرز به زمان آسیاکاری نانوساختار
۳۶TiB₂-TiC
- شکل ۲-۱۵. رابطه بین میکروسختی و متوسط اندازه بلوری در نانوکامپوزیتهاي
چگالTiB₂-TiC
۳۷
- شکل ۲-۱۶. منحنی دما- زمان نمایشگر تصویری مراحل مختلف واکنش SHS
۳۹

- شکل ۲-۱۷. نحوه حرکت در آسیاب گلوله‌ای سیاره‌ای ۴۴
- شکل ۲-۱۸. شماتیک فرایندهای انجام شده حین برخورد دو گلوله ۴۷
- شکل ۲-۱۹. تصویر یک آسیاب ماهواره‌ای در مقیاس آزمایشگاهی ۴۷
- شکل ۲-۲۰. نمودار و ریزساختار اندازه ذره بر حسب زمان آسیاب ۴۸
- شکل ۲-۲۱. نمایش شماتیک مراحل مختلف فرایند MSR در سیستم $\text{Fe}_2\text{O}_3\text{-Zr}$ ۴۹
- شکل ۲-۲۲. مقایسه سرعت جبهه احتراق در حین انتشار در دو فرایند SHS و MASHS ۵۰
- شکل ۲-۲۳. روند تغییر دمای سطح درون منطقه افزایش ۵۱
- شکل ۲-۲۴. وابستگی سرعت احتراق $(\text{Ti}+2\text{B})$ و مخلوط $(\text{Ti}+\text{C})$ جهت SHS نسبت به اندازه ذرات Ti برای دماهای اولیه مختلف (20°C , 400°C , 200°C) ۵۵
- شکل ۲-۲۵. تصویر پودرهایی که نشانگر تبلور مجدد بعد از آنیل کردن در 1200°C برای یک ساعت ۵۶
- شکل ۳-۱. تصویر SEM پودرهای: (a) TiO_2 (b) H_3BO_3 (c) Mg (d) B_4C در دو بزرگنمائی (۲۰۰ و ۵۰۰۰ برابر) ۵۹
- شکل ۳-۲. تصویر SEM مربوط به پودرهای: (a) C (b) B_4C (c) B در دو بزرگنمائی مختلف (۲۰۰ و ۵۰۰۰ برابر) ۶۰
- شکل ۳-۳. قسمت‌های مختلف آسیاب گلوله‌ای سیاره‌ای ۶۱
- شکل ۳-۴. محفظه آسیاب بهمراه گلوله‌های مورد استفاده ۶۲
- شکل ۳-۵. کوره تیوبی با قابلیت گرمایش 1200°C با تیوب کوارتزی، اتمسفر کنترل ۶۳
- شکل ۴-۱. نمودار (H-T) برای فرمولاسیون اول ($2\text{Ti}/2\text{B}/\text{C}$) ۶۹
- شکل ۴-۲. نمودار (H-T) برای فرمولاسیون دوم ($3\text{Ti}/\text{B}_4\text{C}$) ۷۱
- شکل ۴-۳. نمودار (H-T) برای فرمولاسیون سوم ($2\text{TiO}_2/2\text{H}_3\text{BO}_3/\text{Mg}/\text{C}$) ۷۲
- شکل ۴-۴. طرح شماتیک مدل هندسی و توالی تشکیل محصولات واکنش در مخلوط ($3\text{Ti}+\text{B}_4\text{C}$) ۷۳
- شکل ۴-۵. طرح شماتیک از مراحل تشکیل مدل هسته-پوسته در سیستم ($\text{H}_3\text{BO}_3/\text{TiO}_2/\text{Mg}/\text{C}$) ۷۴
- شکل ۴-۶. نمودار (DTA) مخلوط پودری ($2\text{TiO}_2/2\text{H}_3\text{BO}_3/\text{Mg}/\text{C}$) ۷۴

شکل ۴-۷. الگوی XRD نمونه هایی با فرمولاسیون (TBC) با (a) بدون آسیاب (as-received)،

۷۵ (b) ۵ ساعت و (c) ۱ ساعت آسیاب..... (d) ۳ ساعت آسیاب.

شکل ۴-۸. الگوی XRD نمونه هایی با فرمولاسیون (TBC) با (a) بدون آسیاب (as-received)،

۷۶ (b) ۶ ساعت و (c) ۹ ساعت آسیاب..... (d) ۱۲ ساعت آسیاب.

شکل ۴-۹. الگوی XRD نمونه های (TBC) با (a) بدون آسیاب، (b) ۱ و (c) ۶ ساعت آسیاب و سنتز

۷۶ شده در 1100°C

شکل ۴-۱۰. الگوی XRD نمونه های (TBC) با (a) بدون آسیاب، (b) ۱ و (c) ۶ ساعت آسیاب و سنتز

۷۷ شده در 1200°C

شکل ۴-۱۱. الگوی XRD نمونه های (TB) با (a)، (b)، (c)، (d) ۶ ساعت آسیاب.

شکل ۴-۱۲. الگوی XRD نمونه های (TB) با (a) بدون آسیاب، (b)، (c)، (d) ۱۲ و (e) ۲۰ ساعت

۸۰ آسیاب.

شکل ۴-۱۳. الگوی XRD نمونه های (TB) با (a) بدون آسیاب، (b)، (c)، (d)، (e) ۶ و (f) ۹ ساعت

۸۳ آسیاب و سنتز شده در 1100°C

شکل ۴-۱۴. الگوی XRD نمونه های (TB) با (a) بدون آسیاب، (b)، (c) ۳ و (d) ۶ ساعت آسیاب و

۸۵ سنتز شده در 1200°C

شکل ۴-۱۵. الگوی پراش اشعه X نمونه های (HT) با آسیاب مکانیکی به مدت (a) ۰.۵، (b) ۱ و

۸۶ (c) ۳ ساعت.

شکل ۴-۱۶. الگوهای XRD نمونه های: (a) (HTM(0.5)) و (HTM15) (b) (HTM6) (c) (HTM(0.5)) و

۸۷ (d) (HTM20)

شکل ۴-۱۷. الگوی XRD نمونه های (HTM1-900)، (HTM(0.5)-900)، (HT-900) و (HTM1-900)

۸۸ (HTM3-900)

شکل ۴-۱۸. الگوی XRD نمونه های: (a) (HTM1-1000)، (b) (HT-1000)، (c) (HTM(0.5)-1000) و (d) (HTM3-1000)

۸۹ (HTM3-1000)

شکل ۴-۱۹. الگوی XRD نمونه های: (a) (HTM1-1100) (c) ، (HTM(0.5)-1100) (b) ، (HT-1100) و (d) (HTM3-1100)

شکل ۴-۲۰. الگوی XRD نمونه های: (a) (HTM(0.5)-900)+Leaching (b) ، (HTM(0.5)-900) و (HTM1-1100) (e) ، (HTM1-1000)+Leaching (d) ، (HTM1-1000) (c) و (HTM3-1100) (f)

شکل ۴-۲۱. الگوی XRD نمونه های: (a) (HTM(0.5)-900)+Leaching (b) ، (HTM1-1100)+Leaching (c) و (HTM1-1000)+Leaching (d)

شکل ۴-۲۲. تصویر SEM دو مخلوط پودری (TBC) و (TBCM(0.5)) با دو بزرگنمایی مختلف.....

شکل ۴-۲۳. تصاویر SEM نمونه های (TBCM1) و (TBCM3) با دو بزرگنمایی مختلف.....

شکل ۴-۲۴. تصویر SEM نمونه های (TBCM1-1100) و (TBCM1-1200) در دو بزرگنمایی مختلف.....

شکل ۴-۲۵. تصاویر SEM نمونه های (TBCM6-1200)،(TBCM6-1100) و (TBCM6-900) در دو بزرگنمایی مختلف.....

شکل ۴-۲۶. تصاویر SEM نمونه های (TBM6-1100)،(TBM3-1100) و (TBM9-1100) در دو بزرگنمایی مختلف.....

شکل ۴-۲۷. تصویر SEM نمونه (TBM3-1200) و در دو بزرگنمایی مختلف.....

شکل ۴-۲۸. تصویر SEM نمونه های (HTM1-1000) و (HTM(0.5)-900) در دو بزرگنمایی.....

شکل ۴-۲۹. تصویری از ریزاساختار متخلخل نمونه (TBM6-1100) گرفته شده به کمک میکروسکوپ نوری.....

شکل ۴-۳۰. تصویر TEM نمونه (TBM9-1100).....

شکل ۴-۳۱. تصویر TEM (شامل تصاویر Bright field و Dark field) مریبوط به نمونه (TBM9-1100).....

شکل ۴-۳۲. تصویر TEM (شامل تصاویر Bright field و Dark field) مریبوط به نمونه

١٠٠ (TBM6-1200)

شکل ٤-٣٣. تصویر TEM (شامل تصاویر Bright field و Dark field) مربوط به نمونه

١٠٠ (TBCM6-1200)

شکل ٤-٣٤. تصویر TEM (شامل تصاویر Bright field و Dark field) مربوط به نمونه

١٠١ (HTM(0.5)-1000-Leached)

شکل ٤-٣٥. تصویر TEM نمونه (TBM9-1100) به همراه الگوی پراش (SAED) متناظر شد.

شکل ٤-٣٦. تصویر TEM نمونه (HTM(0.5)-1000-Leached) به همراه الگوی پراش (SAED)

متناظر شد.

فصل اول

مقدمه

امروزه کامپوزیتهای زمینه سرامیکی (CMCs¹) بواسطه بهبود قابل توجه مقاومت در برابر شکست به نسبت سرامیکهای تک ترکیب توجه زیادی را به خود جلب کرده است. کاربیدها و بوریدهای فلزات انتقالی می‌تواند به عنوان نمونه‌ای از این سیستم‌های سرامیکی مطرح شود. از ویژگیهای بارز این سیستم‌ها می‌توان به خواص مکانیکی، مقاومت خوب در برابر شوک پذیری و اکسیداسیون و خواص حرارتی و الکتریکی عالی اشاره داشت. با در نظر داشتن این نکته که دی‌برايد تیتانیم (TiB₂) و کاربید تیتانیم (TiC) هر دو دارای ویژگی‌هایی چون نقطه ذوب بالا، سختی بالا، مقاومت در برابر شوک حرارتی خوب، ثبات حرارتی بالا و سبکی هستند [۱]. بنابراین می‌توان انتظار داشت که کامپوزیت این ترکیبات علاوه بر دارا بودن این خواص، ویژگی‌های مکانیکی قابل توجهی را نیز به همراه داشته باشد. از جمله کاربردهای این کامپوزیت عبارتست از: قطعات سازه‌ای در جاهائیکه خواص حرارتی، مکانیکی، مقاومت به اکسیداسیون و شوک پذیری مهم است، نظیر: موتورهای جت، سپرهای حرارتی سفینه‌های فضایی و مبالغه کننده‌های حرارتی، عنوان قطعات مقاوم به سایش مثل قالبهای شکل دهنده و ابزار برش، به عنوان قطعات غیرسازه ای نظیر کاشی دیوار در راکتورهای هسته ای با مکانیزم همجوشی، به عنوان قطعات هادی الکتریسته و حرارت (می‌توان فرمدهی نهایی این

¹ Ceramic Matrix Composite

نمونه ها را با ماشین تخلیه الکتریکی (EDM^۱) انجام داد) [۲]. تهیه کامپوزیت از این دو ترکیب به روش معمول متالورژی پودر با توجه به اینکه نقطه ذوب این ترکیبات بسیار بالاست (نقطه ذوب TiC برابر 3140°C و نقطه ذوب TiB_2 برابر 2900°C ^۲] و شامل پیوندهای کوالان بسیار مستحکم هستند، مستلزم اعمال دماهای بسیار بالا به همراه اعمال فشار بر نمونه ها حین زینترینگ (پرس گرم) و زمان زیادی است که علاوه بر اتلاف انرژی و زمان زیاد، در نهایت قطعات کامپوزیتی با ریز ساختار نامناسب در نتیجه رشد افراطی دانه ها به دست می دهد. از طرف دیگر روش SHS با قابلیتهای بی بدیل خود توانایی سنتز همزمان این دو ترکیب را با حداقل مصرف انرژی، زمان کوتاه واکنش، بازدهی بالای فرآیند و خلوص بالای محصول، دارد. به طوریکه محصول نهایی هموزنتر و ریز دانه تر نسبت به روش متالورژی بدست می آید [۴,۵]. از طرف دیگر امروزه بهره گیری حداکثری از خواص مواد که به نوعی سنگ بنای نیازهای مبرم فناوری امروزی است بدون بهره جستن از مزایای فناوری نانو ممکن نیست. لیکن محصول روش SHS^۳ علی رغم ریزدانه بودن فرا تر از نانوساختارهاست و می بایست با تمهیداتی این فرآیند در جهت سنتز نانوساختارها بهینه شود. روش مرسومی که برای رسیدن به نانوساختارها و منجمله تهیه نانو کامپوزیت $\text{TiB}_2\text{-TiC}$ اجرا می شود، روش آلیاژسازی مکانیکی (MA^۴) است. این روش در عین حال که تواناییهای خود را در رسیدن به ترکیبات فرآپایدار با ساختار نانو اثبات کرده است ولیکن مشکلاتی را نیز پیش روی محققین قرار داده است. برای مثال سنتز طیف وسیعی از فازهای واسطه به همراه فاز اصلی، ورود ناخالصی های ناشی از گلوله ها و کاپ، انرژی بر بودن و طولانی بودن فرآیند. برای جبران این نقایص اخیراً فناوری که در حقیقت تلفیقی از آلیاژسازی مکانیکی و SHS است امتحان شده است. اتفاقاً در عین حال که مزایای MA در نیل به نانو ساختارها را به همراه دارد از ویژگیهای مثبت SHS از جمله زمان کوتاه واکنش و مصرف انرژی پایین نیز استفاده می کند. این روش با عبارت MASHS^۵ یا Mechanically Activated Self Propagating High Temperature معرفی می شود.

هدف از اجرای این پژوهه بهینه یابی شرایط سنتز همزمان نانوکامپوزیت $\text{TiB}_2\text{-TiC}$ به روش MASHS به کمک بررسی های فازی و ریزساختاری است. در این راستا تأثیر زمان فعال سازی مکانیکی مواداولیه بر ویژگی های فرآیند بررسی می شود.

¹ Electrical Discharge Machine

² Self Propagating High Temperature

³ Mechanical Alloying

⁴ Mechanically Activated Self Propagating High Temperature