

Available online: www.jnmr.ir/papers مجله تحقیقات مواد نانوکامپوزیتی: ۶:۲ (۱۳۸۹-۱۳۹



سنتز دما پایین نانوذرات پروسکایتی CaTiO₃ با استفاده از آلیاژسازی مکانیکی

صاحبعلی منافی*، مجتبی جعفریان و عاطفه سلطانمرادی

دانشگاه آزاد اسلامی، واحد شاهرود، گروه مهندسی مواد، شاهرود، ایران

تاريخ ثبت اوليه: ١٣٩٠/٠۶/١٢، تاريخ دريافت نسخه اصلاح شده: ١٣٩٠/٠٧/٠٩، تاريخ پذيرش قطعي: ١٣٩٠/٠٩/٠٨

چکیدہ

در این پژوهش، نانوذرات کلسیم تیتانات (CaTiO₃: CTO) به روش آلیاژسازی مکانیکی بدون استفاده از عملیات حرارتی سنتز شد. بررسی فازی و مورفولوژی پودر کلسیم تیتانات حاصل، به ترتیب بوسیله آنالیز پراش پرتو ایکس (XRD) و میکروسکوپ الکترونی روبشی (SEM) مورد ارزیابی قرار گرفت. آگلومره شدن مقداری از پودر در تصاویر SEM به خوبی قابل مشاهده است. نتایج نشان داده که حداقل زمان برای تشکیل نانوذرات کلسیم تیتانات به روش آلیاژسازی مکانیکی بدون عملیات حرارتی ۲۰ ساعت و محدوده اندازه دانه با استفاده از رابطه ویلیامسون- هال برابر ۸۹ mm.

واژههای کلیدی: کلسیم تیتانات، نانوذرات، آلیاژسازی مکانیکی، پروسکایت.

۱– مقدمه

اخیرا اکسیدهایی که با ساختار پروسکایت کریستالی میشوند، به دلیل دارا بودن خواص منحصر به فرد و غیرعادی، از جمله خاصیت فروالکتریسیته، فعالیتهای کاتالیستی و رسانایی دما بالا در بسیاری از کاربردهای

صنعتی مورد استفاده قرار می گیرند [۴–۱]. در این بین برخی از مواد با ساختار پروسکایت به دلیل دارا بودن رسانایی یونی بالا، در کاربردهای متنوعی از جمله در سلولهای سوختی اکسیدی جامد مورد استفاده قرار می گیرند و ساختار کریستالی آنها به طور گسترده مورد مطالعه و بررسی قرار گرفته است [۵]. کلسیم تیتانات

نشانی: شاهرود، بلوار دانشگاه، دانشگاه آزاد اسلامی واحد شاهرود ۲۰۰۰ عنفی: ۲۳۹۴۲۵-۲۷۳۰، دورنگار: ۲۳۹۴۲۸۳-۲۷۲۰، پستالکترونیکی: ali_manafi2005@yahoo.com ali_

^{*} **عهدەدار مكاتبات:** صاحب**ى**لى منافى

(CaTiO₃: CTO) از جمله ترکیباتی است که با ساختار پروسکایت کریستالی میشود. این ترکیب دارای چهار فاز پلیمورفیک: مکعبی، تتراگونال، ارترومبیک و رومبوهدرال میباشد، در دمایی پایین تر از دمای ۲۵ ° ۱۳۸۰ به صورت ارترومبیک با گروه فضایی Pbnm بوده، در محدوده دمایی ۲۵ ° ۱۵۰۰ - ۱۳۸۰ رومبوهدرال با گروه فضایی R3 و در حالت پیدا می کند. کلسیم تیتانات در بالاتر از دمای حالت پیدا می کند. کلسیم تیتانات در بالاتر از دمای میشود [۸-۶]. در شکل ۱، چهار فاز پلیمورفیک کلسیم تیتانات نشان داده شده است [۹].



شکل ۱: ساختارهای کریستالی فازهای پلیمورفیک کلسیم تیتانات a) ار ترومبیک، b) تتراگونال، c) رومبوهدرال و d) مکعبی [۹].

در ساختارهای کریستالی کلسیم تیتانات، اتمهای کلسیم به صورت کرههای توپر نشان داده شدهاند، اتمهای تیتانیوم در مرکز اکتاهدرال و اتمهای اکسیژن در گوشههای اکتاهدرال قرار می گیرند (شکل ۱). امروزه کلسیم تیتانات به عنوان بیوسرامیکی با خواص مکانیکی مطلوب و خواص زیستی قابل قبول برای کاربردهای ارتوپدی مورد استفاده در بدن معرفی شده است [۱۰،۱۱]. تاکنون مطالعات بسیاری برای تولید بیوسرامیکها بر پایه سیلیکاتها، فسفاتها، تیتاناتها و غیره صورت پذیرفته است خواص مطلوبتر تیتاناتها، نظیر ضریب کشسانی بالاتر و

یایداری شیمیایی بیشتر نسبت به سیلیکاتها و فسفاتها، کلسیم تیتانات به عنوان بیوسرامیکی جدید به ویژه برای کاربردهای تحت بار معرفی شده است [۱۵،۱۶]. در واقع حضور کلسیم تیتانات در لایه مابین پوشش هیدروکسی آیاتیت و زیر لایه تیتانیومی استحکام چسبندگی را افزایش میدهد [۱۷،۱۸]. کلسیم تیتانات در محیط اسیدی پایدار بوده و به همین علت حضور این ماده در لایه مابین باعث کاهش انحلال هیدروکسی آپاتیت در pH اسیدی می شود [۱۹-۲۱]. البته ایده تولید کامپوزیتی متشکل از کلسیم تیتانات و هیدروکسی آپاتیت به منظور ایجاد پوششی با خواص بهتر نیز مطرح گردیده که منجر به اصلاح عیوب پوششهای قبلی، از طریق افزایش خواص زیستی، کاهش میزان انحلال پوشش و بهبود خواص مکانیکی با کاهش ضخامت پوشش و در نتیجه توزیع تنش بهتر می شود. از دیگر زمینه های کاربردی کلسیم تیتانات میتوان به استفاده از آن در زمینههای الکترونیک (ساخت خازن و رزوناتور)، زمین شناسی (قیاسی برای فازهای فورستریت و فایالیت)، هسته ای (ساخت سینراک (synrock)) و غیره اشاره كرد [۲۶-۲۲]. كلسيم تيتانات توسط حرارت دادن مخلوطی از اکسیدکلسیم (CaO) به همراه دی اکسید تیتانیوم (TiO₂) در حدود دمای K ۳۵۰ ۲۵۵۰ تشکیل می شود، اما مشکل این فرآیند آن است که به دلیل آنکه تمامی مواد در حالت پایدار می باشند تولید ترکیب مذکور به این روش با مشکل مواجه مے شود که از جمله این مشكلات مي توان به غيريكنواخت بودن نمونه، آلودگي ناشی از ناخالصیها، انجام فرآیند در دمای بالا، وجود ذرات درشت با اندازههای متفاوت و توزیع غیریکنواخت که منجر به کاهش ثابت دیالکتریک می شود، اشاره کرد [۲۷،۲۸]. آلیاژسازی مکانیکی فرآیندی است که در آن تغییرات ساختاری و شیمیایی در حین ضربات گلولهها بوقوع می پیوندد [۲۹،۳۰]. در هر ضربه مقدار معین ماده تحت تاثیر پدیدههای پیچیدهای در مقیاس میکروسکوپی تحت تنش فشاری و برشی قرار می گیرند. تحت تاثیر این تنشها و تاثیر مستقیم برخورد دو گلوله انواع پدیدهها مانند ریز شدن ساختار، استحالههای فازی، آمورف شدن و مخلوط شدن در مادهای که به آن ضربه وارد شده است، به وقوع می پیوندد. در این فرآیند طبق نظر برخی از

JR)

www.SID.ir

یژوهشگران علت انجام واکنشهای دما بالا در دمای اتاق، بالا رفتن موضعی دما در حین برخورد گلوله ها می باشد [۳۱–۳۳]. در واقع روش آلیاژسازی مکانیکی شامل زنجیرهای از فرآیندهای شکسته شدن ذرات و جوش سرد بین آنهاست. از مزایای این روش آسان بودن پروسه تولید، در دسترس بودن و کم هزینه بودن اکسیدهایی است که به عنوان مواد اولیه مورد استفاده قرار می گیرند [۳۰]. در اکثر پژوهش های انجام شده به منظور سنتز کلسیم تیتانات به روش آلیاژسازی مکانیکی پس از اتمام عملیات آسیاب به منظور تکمیل فرآیند سنتز، نمونه تحت عملیات حرارتی قرار گرفته است. در این پژوهش، با حذف عملیات حرارتی و صرف حداقل انرژی، سنتز نانوذرات کلسیم تیتانات به روش آلیاژسازی مکانیکی صورت گرفت. نتایج نشان میدهد، افزایش در زمان و نسبت وزنی گلوله به پودر، نقش بسزایی را در سنتز این ترکیب با وجود انرژی پایین دستگاه ایفا می کنند.

۲- فعالیتهای تجربی

در این تحقیق، به منظور سنتز CTO به روش آلیاژسازی مکانیکی، از کربنات کلسیم (CaCO₃) و دی اکسید تیتانیوم- آناتاز (Anatase)، با خلوص ۹۸ درصد، به عنوان مواد اوليه استفاده شد. بعد از توزين مواد اوليه، نسبت مولی ۱:۱ از پودرها را انتخاب و پس از قرارگیری در آسیاب گلولهای سیارهای که حاوی ۲ محفظه فولادی و ۱۲ گلوله از جنس فولاد زنگنزن با میانگین قطر ۱۵/۷۵ mm بود، با سرعت ۲۹۰ ۲۹۰، در زمان های ۴۰، ۵۰ و ۷۰ ساعت آسیاب شدند. نسبت وزنی گلوله به پودر برای زمانهای مختلف مقداری متفاوت و به مقدارهای ۵۰ به ۱ و ۷۰ به ۱ در نظر گرفته شد. برای جلوگیری از حرارت اضافی، پس از ۱ ساعت آسیاب دستگاه به مدت ۳۰ دقیقه خاموش و درب محفظه برای خروج گاز دی اکسید کربن (CO₂) باز شد. مراحل مختلف سنتز کلسیم تیتانات به روش آلیاژسازی مکانیکی در شکل ۲ نشان داده شده است. به منظور بررسی امکان سنتز CTO در دمای اتاق از رابطه انرژی آزاد استفاده شد. به طور کلی

واکنش سنتز CTO به روش آلیاژسازی مکانیکی به صورت رابطه ۱ میباشد.

$$TiO_2 + CaCO_3 \rightarrow CaTiO_3 + CO_2$$
(1)

با توجه به مقدار آنتالیی و آنتروپی مواد اولیه و محصولات (جدول ۱)، مقدار انرژی آزاد با توجه رابطه انرژی آزاد، رابطه ۲ محاسبه شد.

$$\Delta G_{298}^{\circ} = \Delta H_{298}^{\circ} - T \Delta S_{298}^{\circ} = - \text{FVAAA/T } kJ/mol \text{ (T)}$$

طبق محاسبات ترمودینامیکی مقدار انرژی آزاد گیبس مقداری منفی بدست آمد. منفی بودن این مقدار امکانپذیری واکنش از نظر ترمودینامیکی حتی در دماهای پایین را تایید میکند.



شکل ۲: فلوچارت تهیه کلسیم تیتانات به روش آلیاژسازی مکانیکی.

جـدول ۱، مربـوط بـه تغییـرات مقـادیر آنتروپـی (ΔS) و آنتالپی (ΔH) مواد اولیه و محصولات موجـود در رابطـه ۱ میباشد.



مادہ	$\Delta S \left(\frac{J}{mol^{\circ}K} \right)$	$-\Delta H(kJ/mol)$
TiO ₂	۵۰/۶	944
CaCO ₃	٩٢/٧	1708/9
CO ₂	5 I T/V	۳۹۳/۵
CaTiO ₃	٩٣/٧	1880/8

جدول ۱: مقدار آنتالپی و آنتروپی جهت محاسبه انرژی آزاد.

روش آلیاژسازی مکانیکی از جمله روشهای تولید نانومواد کریستالی میباشد که در آن ریز شدن دانهها با ذخیره شدن کرنش در ساختار همراه میباشد، برای کاهش خطا در تعیین اندازه دانه بایستی به طور همزمان سهم ریز شدن دانهها و افزایش کرنش در پهنای پیکها را در نظر گرفت، لذا در این پژوهش به منظور تعیین اندازه بلور کها، از رابطه ویلیامسون – هال (Williamson-Hall) استفاده گردید.

$$B\cos\theta = \frac{0.9\lambda}{D} + 2\eta\sin\theta \tag{(?)}$$

که در آن D اندازه دانه در مقیاس آنگستروم، λ طول موج اشعه ایکس برابر با Δ ۵،۱/۵۴۰۵۶ پهنای پیک در نصف حداکثر برحسب رادیان، ۹ کرنش شبکه و θ زاویه براگ مربوط به پیک ناشی از پراش میباشد. جدول ۲، مربوط به مقادیر x (x=2sinθ) و y=Bcosθ) برای ۵ پیک پراش مربوط به نمونه کلسیم تیتانات سنتز شده در ۷۰ ساعت آسیاب، به منظور محاسبه اندازه دانه از رابطه ویلیامسون- هال میباشد.

جدول ۲: مقادیر x و y برای محاسبه اندازه دانه.

x=2sin θ	y=Bcos θ
۰/۳۹۹۸	•/••۴•
•/0٦٩•	•/••۴۶
۰/۸۰۵۵	•/••۴٩
•/٩٨٧٧	• / • • Y I
1/1414	•/••۵۵

به منظور محاسبه متوسط اندازه دانه با استفاده از رابطه ویلیامسون- هال تمام دادهها در نمودار (θ) Bcos بر حسب (α) 2sin(ε وارد شده و خطی که از بیشترین دادهها عبور می کند رسم می شود. با توجه به نمودار شکل ۳، مقادیر شیب (η) و عرض از مبدأ (0.9λ/D) به ترتیب برابر با می ۲۰۰۳ و ۲۰۰۲ محاسبه گردید. از طرفی با توجه به ثابت بودن مقدار طول موج اشعه ایکس که برابر با بمدأ، می توان مقدار متوسط اندازه دانه را محاسبه کرد. در نهایت، به منظور ارزیابی و مشخصهیابی ساختار فازی پودر سنتز شده و بررسی تأثیر زمان آلیاژسازی بر ترکیب فازی پودر، از تکنیک پراش پرتوایکس (XRD) و جهت بررسی مورفولوژی پودر از دستگاه میکروسکوپ الکترونی روبشی (SEM) استفاده شد.



شکل ۳: نمودار مربوط به رابطه ویلیامسون- هال به منظور محاسبه کرنش و متوسط اندازه دانه بعد از ۷۰ ساعت آسیاب.

۳- نتايج و بحث

۳-۱- بررسی فازی

شکل ۴، مربوط به الگوی پراش مخلوط پودری مواد اولیه، شامل کربنات کلسیم و آناتاز میباشد. با توجه به عدم انجام عملیات آسیاب روی مخلوط مواد اولیه و در نتیجه تامین نشدن انرژی لازم جهت نفوذ مواد اولیه در یکدیگر، همانگونه که در شکل نیز مشاهده می شود، تمامی پیکها مربوط به فازهای کلسیت و آناتاز میباشد.

R



شکل ۴: طیف پراش اشعه ایکس از مخلوط مواد اولیه.

شکل ۵، مربوط به الگوی پراش نمونه آسیاکاری شده به مدت ۴۰ ساعت و با BPR (۵۰:۱)، می باشد. نتایج پراش اشعه ایکس نشان داد که پس از ۴۰ ساعت آسیاکاری پیکهای مربوط به فاز آناتاز ناپدید شده و پیکهای مربوط به فاز روتایل و کلسیم تیتانات ظاهر گشتهاند. پس میتوان نتيجه گرفت به دليل تشكيل فاز روتايل و كلسيم تيتانات، فازهای کلسیت و آناتاز آمورف نشده و با یکدیگر واکنش کردہاند. قسمتی از فاز آناتاز با کلسیت تشکیل کلسیم تیتانات را منجر شده و فاز آناتاز باقیمانده تحت فشارهای وارده در اثر برخورد گلولهها، ابتدا به فاز سریلانکیت و در نهایت به فاز پایدار روتایل تبدیل شده است. علت اینکه نفوذ اتمها در دمای محیط و در حین آلیاژسازی مکانیکی صورت می گیرد را می توان چنین بیان کرد که در اثر اعمال نیرو از طرف گلولهها به ذرات پودر، ذرات دچار تغییر شکل شده و مرتبا جوش سرد خورده و شکسته می شوند. در اثر جوش سرد و شکست مکرر، به مرور سـاختار ریزتـر شـده و همچنین مساحت فصل مشتر کهای نفوذ شده و سرعت نفوذ افزایش می یابد. از طرفی افزایش موضعی دما، نیـرو، انرژی پتانسیل و انرژی کل سیستم در حین برخورد دو گلوله در ذرات منجر به افزایش سرعت نفوذ در ساختار یکدیگر می شود [۳۰]. همانگونه کـه در شـکل ۵ ملاحظـه می شود، علاوه بر حضور پیکهای مربوط به فاز روتایل، پیکهای مربوط به ترکیب کلسیم تیتانات نیز ظاهر گشته اند. با توجه به این که فواصل نفوذی در سیستمهای دانهای ترد- ترد نسبت به حالت لایهای سیستمهای نرم- نرم بیشتر است و نیز پایین بودن انرژی مورد استفاده در این تحقیق برای تولید CaTiO₃، متغیرهای زمان و نسبت BTP افزایش داده شد.



شکل ۵: طیف پراش اشعه ایکس از مخلوط پودری مواد اولیه، آسیاب شده به مدت ۴۰ ساعت با BPR (۵۰:۱).

شکل ۶٬ مربوط به الگوی پراش نمونه آسیاکاری شده به مدت ۵۰ ساعت و با BPR ((۷۰:۱)، می باشد. همانگونه که مشخص است، با افزایش در زمان و نسبت وزنی گلوله به پودر، پیکهای کلسیت در اثر واکنش کامل فاز کلسیت با فاز روتایل و تبدیل شدن آن به کلسیم تیتانات حذف شده و از شدت پیکهای مربوط به فاز روتایل کاسته شده است. تنها فاز باقیمانده با توجه به الگوی پراش شکل ۶٬ فاز روتایل می باشد. به همین منظور برای حذف کامل نوازیش داده شد. شکل ۷ مربوط به الگوی پراش نمونه افزایش داده شد. شکل ۷ مربوط به الگوی پراش نمونه آسیاکاری شده به مدت ۷۰ ساعت با BPR (۲۰:۱) می باشد. با افزایش زمان آسیاکاری به مدت ۷۰ ساعت، همانگونه که ملاحظه می شود، تنها پیکهای مربوط به ترکیب کلسیم تیتانات وجود دارد و تمامی پیکهای فاز روتایل ناپدید شده است.



با افزایش زمان آسیاکاری پهنای پیکهای کلسیم تیتانات به مقدار اندکی افزایش یافته و در زوایای ([°]۴۴=۴۲) و



(°۵۵=۲۹) دچار همپوشانی شدهاند. این امر به علت ریز شدن دانهها و افزایش کرنش شبکه میباشد. در واقع انجام عملیات مکانیکی روی پودر، باعث تشکیل چگالی بالایی از نابجاییها در ذرات پودر میشود. تشکیل نابجاییها و سایر نواقص کریستالی، اتمها را از وضعیت تصادفی خود در شبکه کریستالی خارج میکند. بنابراین شبکه کریستالی تغییر شکل الاستیک داده و فاصله صفحات اتمی آن تغییرمیکند. بدین ترتیب یک صفحه کریستالی مشخص، با زوایای پراش متفاوت اما نزدیک به هم در رابطه براگ صدق میکند و برای یک صفحه، پیکهای نزدیک به هم گرفته میشود که برآیند آنها به صورت یک پیک پهن و یا



شکل ۷: طیف پراش اشعه ایکس (XRD) از مخلوط پودری مواد اولیه، آسیاب شده به مدت ۷۰ ساعت با BPR (۲۰:۱).

بعد از زمانهای مختلف آسیاکاری اندازه دانههای فاز کلسیم تیتانات و کرنش شبکه محاسبه گردید و نتایج آن در جدول ۳ نشان داده شده است.

همانگونه که مشخص است، با افزایش زمان و نسبت وزنـی گلوله به پودر تغییری در اندازه دانه رخ نداده و تنها منجـر به افزایش کرنش شبکه شده است.

جدول ۳: محاسبه متوسط اندازه دانه و کرنش شبکه در زمانهای ۴۰، ۵۰ و ۷۰ ساعت با استفاده از رابطه ویلیامسون – هال.

زمان آسیاکاری	0.02/D	متوسط اندازه	كرنش شبكه
(ساعت)	0.9N/D	دانەھا (nm)	(/.)
۴.	•/••٢	۶٩	•/••٢
۵۰	•/••٢	۶٩	•/••٢
٧٠	•/••٢	۶٩	۰/۰۰۳



شکل ۸: نمودار مقایسه میزان کرنش شبکه در زمانهای مختلف.

۲-۳- میکروسکوپ الکترونی روبشی

به منظور بررسی مورفولوژی پودرهای کلسیم تیتانات، از ميكروسكوپ الكتروني روبشي (SEM) استفاده شد. شـكل ۹ تصاویر میکروسکوپ الکترونی روبشی از پودر کلسیم تیتانات تهیه شده به روش آلیاژسازی مکانیکی را در بزرگنماییهای مختلف نشان میدهد. آگلومره شدن پودرها به خوبی در تصاویر A۹ و B۹ مشخص است. این مسئله با توجه به گرم شدن محفظه آسیاب می تواند توجیه شود. همچنین با توجه به افزایش چگالی نابجاییها و نواقص کریستالی در ذرات و در نتیجه افزایش انرژی سطحی و با توجه به این مسئله که نیروی محرکه آگلومره شدن کاهش در انرژی سطحی میباشد، ذرات به منظور کاهش انرژی سطحی میل به آگلومره شدن پیدا کرده و توسط نيروهاي ضعيف واندروالس به يكديگر متصل می شوند. آگلومره های تشکیل شده در نمونه کلسیم تیتانات، از نوع آگلومرہ های نرم می باشند، بنابراین به راحتی میتوانند از یکدیگر جدا شوند. در تصاویر شکلهای ۹C و D نانومتری بودن ابعاد ذرات کلسیم تیتانات تشکیل شدہ به روش آلیاژسازی مکانیکی، قابل مشاهدہ است. در این تصاویر مشاهده می شود که کریستال ها تقريبا به شکل کروی بوده و به اين ترتيب نانوذره بودن کلسے میتانات تشکیل شدہ با توجہ بہ تصاویر ميكروسكوپ الكتروني روبشي قابل اثبات ميباشد، لذا كلسيم تيتانات سنتز شده مى تواند به دليل نانوذرات بودن جهت افزایش بیشتر استحکام چسبندگی پوشش بیوسرامیک هیدروکسی آپاتیت و زیر لایه تیتانیومی شده و همچنین در بسیاری از بدنههای کامپوزیتی جهت تولید خازنها و رزوناتورها و بعلاوه در سرامیکهای دیالکتریک مورد استفاده قرار گیرد.

R

www.SID.ir











شکل ۹: تصاویر میکروسکوپ الکترونی روبشی از پودر کلسیم تیتانات آسیاب شده به مدت ۷۰ ساعت با مقیاس A) ۵ میکرومتر، B) ۲ میکرومتر، C) ۵ میکرومتر و D) ۲ میکرومتر.

۴- نتیجهگیری

در این یژوهش، سنتز نانوذرات کلسیم تیتانات به روش آلیاژسازی مکانیکی بدون استفاده از عملیات حرارتی انجام شد. از جمله مزایای تولید این روش می توان به سادگی پروسه تولید، انجام پروسه تنها در یک مرحله، تولید در مقیاس بالا و همچنین تولید نانوذرات با کاربردهای بسیار گسترده اشاره کرد. طبق نتایج XRD حداقل زمان مورد نیاز برای سنتز نانوذرات کلسیم تیتانات به روش آلیاژسازی مکانیکی، ۷۰ ساعت و نسبت وزنی گلوله به پودر ۷۰ به ۱ می باشد. با توجه به نتایج، افزایش در زمان آسیاکاری به منظور تكميل انجام واكنش، منجر به افزايش كرنش شبكه شده و تاثیری بر اندازه دانه نداشت. نتایج تصاویر SEM نشان میدهد که بخشی از پودرها به صورت آگلومره درآمده است و مورفولوژی یودر سنتز شده به صورت تقریبا کروی شکل میباشد. در نهایت یودری در محدوده انـدازہ دانـه ۳m ۶۹ nm سـنتز شـد کـه ریزدانگـی آن بسـیار مناسب برای کاربرد در بدنههای کامپوزیتی میباشد.

مراجع

- [1] J.S. Gibran, K. Asifullah, M. Abdul, M. Mirza Anwar, J. Bashir, *Computational Materials Science*, **39**, 2007, 627.
- [2] K. Othmer, Encycl. Chem. Technol., 20, 1969, 390.
- [3] Z.Z. Yang, H. Yamada, G.R. Miller, Am. Ceram. Soc. Bull., 64, 1985, 1550.
- [4] U. Balachandran, B. Odekirk, N.G. Eror, J. Solid State Chem., 41, 1982, 185.
- [5] I.A. Kornev, L. Bellaiche, P. Bouvier, P.E. Janolin, B. Dkhil, J. Kreisel, *Phys. Rev. Lett.*, **95**, 2005, 196.
- [6] B.J. Kennedy, C.J. Howard, B.C. Chakoumakos, J. Phys: Condens. Matter., 11, 1999, 1479.
- [7] S.A.T. Redfern, J. Phys.: Condens. Matter, 8, 1996, 8267.
- [8] T. Matsui, H. Shigematsu, Y. Arita, Y. Hanajiri, N. Nakamitsu, T. Nagasaki, J. Nuclation and. Materials, 247, 1997, 72.
- [9] S. Kaciullus, G. Mattagano, A. Napoli, E. Bemporad, F. Ferrai, A. Montenero, G. Gnappi, *Journal of electron spectroscopy and relative phenomena*, **95**, 1998, 61.
- [10] M. Manso, M. Langlet, J.M. Martinez, *Materials Science and Engineering C*, 23, 2003, 447.
- [11] M. Kharaziha, M.H. Fathi, Ceramics International, 35, 2009, 2449.
- [12] A. Montenero, G. Gnappi, F. Ferrari, M. Cesari, E. Salvioli, L. Mattagno, S. Kaciulis, M. Fini, *Journal of Materials Science*, **35**, 2000, 2791.
- [13] T. Kokubo, T. Matsushita, H. Takadama, *Journal of the European Ceramic Society*, **27**, 2007, 1553.
- [14] T. Inadome, K. Hayashi, Y. Nakashima, H. Tsumura, Y. Sugioka, J Biomed Mater Res., 29, 1995, 19.
- [15] M. Manso, M. Langlet, J.M. Martinez, *Materials Science and Engineering C*, 23, 2003, 447.
- [16] K.A. Khor, H. Li, P. Cheang, Biomaterials, 23, 2002, 85.



[25] D. Yuanfu, T. Shidi, W. Songping, Solid State Sciences, 12, 2010, 339.

[26] Z.Z. Yang, H. Yamada, G.R. Miller, Am. Ceram. Soc. Bull., 64, 1985, 1550.

[27] V.S. Marques, L.S. Cavalcante, J.C. Sczancoski, D.P. Volanti, J.W.M. Espinosa, M.R. Joya, M.C. Santos, P.S. Pizani, J.A. Varela, E. Longo, *Solid State Sciences*, **10**, 2008, 1056.

[28] F. Delogu, G. Cocco, *Materials Science & Engineering*, A, **343**, 2003, 314.

[29] C. Suryanarayana, Progress in Materials Science, 46, 2001, 1.

[30] F. Delogu, Scripta Metallurgica et Materialia, 58, 2007, 129.

[31] E. Hellstern, L. Schultz, *Applied Physics Letters*, **48**, 1986,

124.

[32] E. Ma, Scripta Materialia, 49, 2003, 941.

[33] J. Wang, Materials Letters, 61, 2007, 4393.

[17] C. Ergun, R. Doremus, W. Lanford, J. Biomed. Mater Res., 65, 2003, 336.

[18] S. Kaciullus, G. Mattagano, A. Napoli, E. Bemporad, F. Ferrai, A. Montenero, G. Gnappi, *Journal of electron spectroscopy and relative phenomena*, **95**, 1998, 61.

[19] Y. Ohba, T. Watanabe, E. Sakai, M. Daimon, *Journal of ceramic society of Japan*, **107**, 1999, 907.

[20] S. Kaciulis, G. Mattogno, L. Pandolfi, M. Cavalli, G. Gnappi, A. Montenero, Appl. Surf. Sci, 151, 1999, 1.

[21] P. Hu, H. Jiao, C.H. Wang, X.M. Wang, S.X. Jing, F. Zhao, Z.X. Yue, *Materials Science and Engineering B*, 176,

Zhao, Z.X. Yue, *Materials Science and Engineering B*, **176**, 2011, 401.

[22] B.M. Patil, R.S. Srinivasa, S.R. Dharwadkar, *Bull. Mater. Sci.*, **30**, 2007, 225.

[23] L. Wei, W. Chuncheng, C. Jie, M.Z. Yong, Solid State Communications, 149, 2009, 1871.

[24] M. Yashima, R. Ali, Solid State Ionics, 180, 2009, 120.