TEHRAN - IRAN OCTOBER 7-8, 2019

INTERNATIONAL CONFERENCE on MATERIALS ENGINEERING and METALLURGY

th



تهران - ایران ۱۵ و ۱۶ مهرماه ۱۳۹۸

هشتمین کنفرانس بینالمللی مهندسی مواد و متالورژی

و سیزدهمین کنفرانس مشترک

انجمن مهندسی متالورژی و مواد ایران و انجمن علمی ریختهگری ایران بیست و سومین کنگره سالانه انجمن مهندسین متالورژی ایران



۱



سنتز اکسیدهای آنتروپی بالا 3O4 (CoCrFeMnNi) با ساختار اسپینلی تولید شده به روش سنتزاحتراقی در محلول تک مرحله ای

th

آذر اسمعیل زایی' ، سیدعبدالکریم سجادی' ، جلیل وحدتی خاکی''، سحر ملازاده بیدختی ٔ

(.a.esmaeilzaei70@yahoo.com)

جكيده

اکسیدهای آنتروپی بالا گونه ای از مواد می باشند که در سالهای اخیر به دلیل خواص شیمیایی-فیزیکی عالی توجه بسیاری از محققان را به خود جلب کرده اند . یکی از روش های مورد توجه برای تولید اکسیدهای آنتروپی بالا ، روش سنتزاحتراقی درمحلول می باشد. هدف از این تحقیق سنتز اکسیدهای آنترویی بالا CoCrFeMnNi)₃O4) با ساختار اسپینلی به روش سنتزاحتراقی در محلول تک مرحله ای می باشد ترکیب شیمیایی اکسیدهای آنتروپی بالا CoCrFeMnNi)₃O4) با استفاده از XRD ارزیابی شده است. همچنین خواص مغناطیسی نمونه های با استفاده از (VSM) مورد بررسی قرار گرفته است . نتایج نشان داده اند که اکسیدهای آنتروپی بالا CoCrFeMnNi)₃O4) با ساختار اسپینلی به طور موفقیت آمیزی به روش سنتزاحتراقی در محلول تک مرحله ای تولید شده است و همچنین مشاهده شده است که این اکسیدها فری مغناطیس می باشند.

کلمات کلیدی :اکسیدهای آنتروپی بالا 3O4 (CoCrFeMnNi)، روش اسنتز احتراقی در محلول، ساختار اسپینلی، فری

مغناطيس.

۱- دانشجو دکتری مهندسی متالورژی و مواد دانشگاه فردوسی مشهد

۲ - استاد مهندسی متالورژی و مواد دانشگاه فردوسی مشهد

۳- استاد مهندسی متالورژی و مواد دانشگاه فردوسی مشهد

۴-استادیار مهندسی متالورژی و مواد دانشگاه فردوسی مشهد



TEHRAN - IRAN

OCTOBER 7-8, 2019

th

تهران - ايران

۱۵ و ۱۶ مهر ماه ۱۳۹۸

هشتمين كنفرانس بينالمللي مهندسی مواد و متالورژی

و سیزدهمین کنفرانس مشترک

انجمن مهندسی متالورژی و مواد ایران و انجمن علمی ریختهگری ایران بیست و سومین کنگره سالانه انجمن مهندسین متالورژی ایران

INTERNATIONAL CONFERENCE on MATERIALS ENGINEERING ◍ and METALLURGY ۱– مقدمه اکسیدهای آنترویی بالا در حقیقت اکسیدهای محلول جامدی هستند که حداقل ینج اکسید با نسبت های مولی (اتمی) برابر یا تقریبا برابر با هم مخلوط شده اند[۱] این اکسیدهای سرامیکی در سالهای اخیر به دلیل ویژگی های ساختاری و خواص منحصر به فرد آن مورد توجه بسیاری از محققان قرارگرفته اند. . از انجایی که انتروپی ترکیب شدن این اکسیدها، بیشینه است موجب شده است که آن ها را اکسیدهای انترویی بالا (HEO) نام گذاری کنند. به طور کلی عوامل مختلفی وجود دارد که بر خواص و ریزساختار این اکسیدها تاثیر گذار است و باعث متمایز شدن این دسته از اکسیدها با اکسیدهای معمول شده است. طبق تحقیقاتی که تا به حال صورت گرفته است این سه ویژگی عبارتند از اثرات انتروپی بالا، اعوجاج شدید شبکه و ویژگی های ساختاری منحصربه فرد[۳–۵].اکسیدهای انتروپی بالا به روش های زیادی همچون - پیرولیز اسپری ذرات، پیرولیز اسپری شعلهای با خوراک مایع، روش همرسوب شیمیایی معکوس، هیدروترمال، متالورژی پودر و سنتزاحتراقی در محلول تولید شده است[۶–۱۰].در مقایسه با سایر روش های تولید، سنتز احتراقی در محلول دارای مزیت هایی همچون کنترل یکنواختی محصول، ترکیب شیمیایی و ساختار، خلوص بالای محصولات، پایداری فازهای کم ثبات، سادگی فرایند و عدم نیاز به تجهیزات گران قیمت، تشکیل محصولات در هر اندازه و هر شکلی، توزیع یکنواخت اجزا به دلیل مخلوط شدن مواد اولیه در حد مولکولی و اتمی، سریع بودن فرایند و درنتیجه صرفه جویی در زمان می باشد[۱۱].

تا به حال دو مقاله در ارتباط با تولید اکسیدهای انتروپی بالا به روش سنتز احتراقی در محلول گزارش شده است. در سال ۲۰۱۹ اکین مااو و همکارانش در ژاپن توانستند سرامیک اکسید Co0.2Cr0.2Fe0.2Mn0.2Ni0.2) به روش سنتز احتراقی اصلاح شده تولید نمایند به این صورت که در ابتدا پودرهای نیترات به همراه گلایسین را با نسبت سوخت به اکسیدکننده ۲ با یکدیگر در آب مخلوط کرده و به مدت ۳۰ min بر روی استیرر مغناطیسی قرار داده تا محلول همگن بدست آمده است سپس محلول را به مدت ۲ ساعت در دمای ۳۴۳ جهت بدست آوردن ژل حرارت داده است در نهایت ژل بدست آمده را در کوره تیوبی در دمای K ۵۲۳ K تا ۱۱۲۳ تحت اتمسفر هوا حرارت داده است سپس به مدت ۳۰min در هوا در دمای اتاق آن را کوئینچ کرده است تا اینکه فوم مشکی رنگ حاصل شده است. نتایج XRD نشان داد که در دمای بالای ۶۲۳K به ساختار تک فاز اسپینلی دست یافتند همچنین نشان دادند که سایز کریستالیته، ثابت شبکه و اعوجاج شبکه با کنترل دمای سنتز قابل تغییر هستند. همچنین نتایج VSM نشان داد که این اکسیدها خاصیت فری مغناطیسی دارند[۱۲]. در مقاله دیگری نیز در سال ۲۰۱۹، اکین مااو و همکارانش توانستند به طور موفقیت آمیزی اکسید Co0.2Cu0.2Mg0.2Ni0.2Zn0.2) نیز با روش سنتز احتراقی در



TEHRAN - IRAN

INTERNATIONAL CONFERENCE

on MATERIALS ENGINEERING

and METALLURGY

OCTOBER 7-8, 2019

th

هشتمین کنفرانس بین المللی او ۱۶ مرماه ۱۳۹۸

مهندسی مواد و متالورژی و سیزدهمین کنفرانس مشترک

انجمن مهندسی متالورژی و مواد ایران و انجمن علمی ریختهگری ایران بیست و سومین کنگره سالانه انجمن مهندسین متالورژی ایران

محلول در دمای بالای ۱۱۲۳K تولید کنند نتایج تحقیقات نشان داد که در زیردمای ۱۰۷۳K ناخالصی Co3O4 ، محلول در دمای بالای با افزایش دما از ۱۰۷۳K به ۱۱۲۳ این ناخالصی ها حذف wurtzite ، فرد ناید همچنین نتایج VSM نشان داد که زیر دمای کوری(۱۰۶K=۲۰) این اکسیدها ساختار آنتی فرومغناطیس می باشند و در دمای اتاق رفتار پارامغناطیسی از خود نشان می دهند[۱۳]. با این حال مقاله ای در ارتباط با سنتز تک مرحله ای اکسیدهای انتروپی بالا گزارش نشده است. هدف از انجام این پژوهش، تولید در ارتباط با سنتز تک مرحله ای اکسیدهای انتروپی بالا گزارش نشده است. هدف از انجام این پژوهش، تولید در ارتباط با سنتز تک مرحله ای اکسیدهای انتروپی بالا گزارش نشده است. هدف از انجام این پژوهش، تولید اکسیدهای انتروپی بالا محال می در محلول تک مرحله ای با دو نوع موضح متفاوت گلایسین و اوره، همچنین بررسی خواص مغناطیسی آنها می باشد.

۲- مواد و روش تحقیق

در این پژوهش جهت تولید اکسیدهای انتروپی بالا 304(CoCrFeMnNi) به روش سنتز احتراقی در محلول از مخلوطی از نیترات نیکل (خلوص بالاتر از ۹۹ درصد)، نیترات آهن(خلوص بالاتر از ۹۹ درصد)، نيترات مس(خلوص بالاتر از ۹۹ درصد), نيترات كبالت(خلوص بالاتر از ۹۹ درصد)، نيترات كروم (خلوص بالاتر از ۹۹ درصد)، به عنوان اکسیدکننده و از اوره و گلایسین بهعنوان سوخت استفاده شده است . سنتز احتراقی در محلول، شامل واکنشهای خودبخودی گرمازایی می باشد که در آن از نیترات فلزات (M(NO3)x). و سوختهای مختلف به عنوان اکسیدکننده و از آب به عنوان محیط انحلالی استفاده می شود. اولین گام در این فرایند محاسبه نسبت سوخت به اکسید کننده و توزیعی دقیق و هموژن از مواد اولیه در آب می باشد سپس از یک منبع گرمایشی به منظور حذف آب و افزایش دمای سیستم به بالاتر از C°۱۰۰ استفاده شد. بعد از پیش حرارتدهی تا دماهای مطلوب $^\circ \cdot ^\circ$ ، انجام واکنش خودبخودی منجر به تشکیل محصولات جامد ریز با ترکیب مناسب و درخور گردید. ماده اکسیدکننده در حین سوختن با آزاد کردن اکسیژن(از دست دادن الکترون) احیا گردید و سوخت با شکستن پیوند(C-H به دست آوردن الکترون)، اکسید شد. شمای کلی واکنش سنتز احتراقی در محلول در شکل ۱ مشاهده می شود. در ادامه توسط آزمون پراش اشعه X (XRD) و مغناطوسنج نمونه ارتعاشی (VSM) مورد بررسی قرار گرفت. برای این منظور از دستگاه XRD با اشعه -Cu لبا طول موج ۱/۵۴ آنگستروم) و در گستره ۲۰–۲۰ – ۲ با ۲۰/۰۰ step size استفاده شد همچنین Ka از دستگاه vsm ساخت شرکت دانش یژوه مغناطیس کاشان مدل: VSMF- دقت v,۰۰۰ استفاده شده است.



شکل۱- شمای کلی نحوه تولید ذرات اکسیدی به روش سنتز احتراقی در محلول.

۳- نتایج و بحث

۱–۳– محاسبه نسبت سوخت به اکسیدکننده:

در نخستین گام واکنش سنتز احتراقی بر اساس تولید مستقیم اکسید انتروپی بالا به صورت تک سوختی موازنه گردید. معادلات موازنه در زیر برای دو سوخت اوره و گلایسین به ترتیب و بهصورت مجزا آورده شده است(معادلات ۱ تا ۲).

 $\label{eq:constraint} \begin{array}{l} Co(NO3)2*6H2O+Cr(NO3)3*9H2O+Fe(NO3)3*9H2O+Mn(NO3)2*4H2O+Ni(NO3)2*6H2\\ O+C2H5NO2=(CoCrFeMnNi)3*O4+H2O+N2+CO2 \\ (\) \end{array}$

 $\label{eq:constraint} \begin{array}{l} Co(NO3)2*6H2O+Cr(NO3)3*9H2O+Fe(NO3)3*9H2O+Mn(NO3)2*4H2O+Ni(NO3)2*6H2\\ O+CH4N2O = (CoCrFeMnNi)3*O4+H2O+N2+CO2 \end{array} \tag{$\eqref{tabular}}$

دو معادله آورده شده نسبت استوکیومتری سوخت به اکسیدکننده را نشان میدهد. به عبارت دیگر همان نسبت سوخت به اکسیدکننده یک. در گام بعد برای هر معادله شرایط تغییر نسبت سوخت به اکسیدکننده در نسبتهای ۹/۰، ۹۵/۰ مورد بررسی قرار گرفت. علت انجام آزمایشها با نسبتهای کمتر سوخت به اکسیدکننده نسبت به استوکیومتری، وجود ناخالصی های بود که به صورت مستقیم از فرآیند سنتز احتراقی حاصل میگردد. کاهش نسبت سوخت به اکسیدکننده میتواند قابلیت اکسیدی محلول واکنشی را افزایش داده و سبب تولید اکسید انتروپی بالا تک فاز گردید.



TEHRAN - IRAN

INTERNATIONAL CONFERENCE

on MATERIALS ENGINEERING

and METALLURGY

OCTOBER 7-8, 2019

th

هشتمین کنفرانس بین المللی مدرمه ۱۳۹۱ مرماه ۱۳۹۸

مهندسی مواد و متالورژی

و سیزدهمین کنفرانس مشترک

انجمن مهندسی متالورژی و مواد ایران و انجمن علمی ریختهگری ایران بیست و سومین کنگره سالانه انجمن مهندسین متالورژی ایران

نحوه محاسبه نسبت سوخت به اکسیدکننده در قریب به اتفاق مقالات به روش آقای جین و همکاران ایشان محاسبه می گردد[۱۴]. در زیر نحوه محاسبه این نسبت برای مواد اولیه نیترات نیکل ، نیترات آهن، نیترات مصر, نیترات کرات کروم ، برای داشتن محصول نهایی اکسید انتروپی بالا M₃O4 آورده شده است. در این محاسبه (معادله2) سعی بر محاسبه نسبت سوخت به اکسیدکننده ۹/۰ است، در هنگامی که که مجموع وزن نیتراتها کرای ایشان

نیترات نیکل → Ni (۱*۰/۴۸۲)/۲۹۰/۷۹۵ . H (۱۲*۰/۴۸۲)۲۹۰/۷۹۵ . O (۱۲*۰/۴۸۲)۲۹۰/۷۹۵ = Ni ۰/۰۰۱۶۵ H ۰/۰۱۹۹ O ۰/۰۱۹۹

۲۹۰ /۲۹۰= وزن مولکولی نیترات نیکل شش آبه

e ۰/۴۸۲ =وزن نیترات نیکل مورد استفاده

نیترات آهن → Fe (۱*۰/۶۶۹)/۴۰۳/۹۹۷ .H(۱۸*۰/۶۶۹)/۴۰۳/۹۹۷ .O(۱۸*۰/۶۶۹)/۴۰۳/۹۹۷ = Fe ۰/۰۰۱۶۵ H ۰/۰۲۹۸ O

g ۴۰۳/۹۹۷ وزن مولکولی نیترات آهن نه آبه

g ۰/۶۶۹ وزن نیترات آهن مورد استفاده

سنیترات منگنز Mn (۱*۰/۴۱۶)/۲۵۱/۰۰۹ .H(۸*۰/۴۱۶)/۲۵۱/۰۰۹ .O(۱۰*۰/۴۱۶)/۲۵۱/۰۰۹ = Mn ۰/۰۰۱۶۵ H ۰/۰۱۳۳ O ۰/۰۱۶۶

> ۲۵۱/۰۰۹ g وزن مولکولی منگنز چهار آبه ۰/۴۱۶ وزن نیترات منگنز مورد استفاده

Co (۱*۰/۴۸۲)/۴۰۳/۹۹۷ .H(۱۲*۰/۴۸۲)/۴۰۳/۹۹۷ .O(۱۲*۰/۴۸۲)/۴۰۳/۹۹۷ =
Co (۱*۰/۴۸۲)/۴۰۳/۹۹۷ .H(۱۲*۰/۴۸۲)/۴۰۳/۹۹۷ .O(۱۲*۰/۴۸۲)/۴۰۳/۹۹۷ =

g ۴۰۳/۹۹۷ وزن مولکولی نیترات کبالت شش آبه

e-/۴۸۲ g وزن نیترات کبالت مورد استفاده

دینترات کروم Cr (۱*۰/۶۶۳)/۴۰۳/۹۹۷ .H(۱۸*۰/۶۶۳)/۴۰۳/۹۹۷ .O(۱۸*۰/۶۶۳)/۴۰۳/۹۹۷ = Cr ۰/۰۰۱۶۵ H ۰/۰۲۹۵۳ O ۰/۰۲۹۵۳

g ۴۰۳/۹۹۷ وزن مولکولی نیترات کروم نه آبه



th

مهندسی مواد و متالورژی و سیزدهمین کنفرانس مشترک

انجمن مهندسی متالورژی و مواد ایران و انجمن علمی ریختهگری ایران بیست و سومین کنگره سالانه انجمن مهندسین متالورژی ایران

g /۶۴۳ وزن نیترات کروم مورد استفاده

< اوره $C(1*X)^{\circ} \cdot \cdot \cdot \Delta \Delta = O(1*X)^{\circ} \cdot \cdot \cdot \Delta \Delta = CX^{\circ} \cdot \cdot \cdot \Delta \Delta = O(1*X)^{\circ} \cdot \cdot \cdot \Delta \Delta$ HYX/9./.00

وزن مولکولی اور ه

X = وزن اور ، مورد استفاده

مجموع (ظرفیت* ضریب عناصر کننده در فرمول**) /**مجموع(ظرفیت* ضریب عناصراحیاکننده در فرمول) = . p (۴-۳)

 $\varphi_{e} = \left[\Upsilon(\Upsilon * \cdot / \cdot \cdot \Upsilon \diamond) + \Upsilon(\Upsilon * \cdot / \cdot \cdot \Upsilon \diamond) + \cdot / \cdot \cdot \Upsilon \diamond \ast (\Upsilon + \Upsilon \diamond + \Upsilon \diamond + \Upsilon \diamond + \Upsilon \diamond) + \cdot (\Upsilon X) + \cdot (\Upsilon X) \right] / \langle \Upsilon X \rangle$ $[(\uparrow * \cdot / \cdot \cdot \uparrow \uparrow \land) * (\uparrow \uparrow + \uparrow \cdot + \uparrow \land + \uparrow \land + \uparrow \uparrow) + (\uparrow X)] = \cdot / \P$

φe در حقیقت نسبت سوخت به اکسیدکننده است. مقدار X بدست آمده از معادله بالا برابر ۰/۰۱۲۳ مول است که برابر با g ۰/۷۴ می باشد. در صورتی که برای نسبت سوخت به اکسیدکننده ۱ تنها استفاده از g ۱/۷۶اوره کافی است.

۲-۳- سنتز اکسیدهای انتروپی بالا CoCrFeMnNi)3O4):

نتایج الگوی تفرق اشعه ایکس حاصل از انجام آزمایشهای اولیه در حضور دو سوخت گلایسین و اوره ودر نسبت سوخت به اکسیدکننده استوکیومتری ،۹۵/۰و ۹/۰در شکل۲ و ۳ نشان داده شده است. همانطور که مشاهده می شود در الگو(a) ۲- سوخت گلایسین با نسبت استوکیومتری، ناخالصی هایی همچون فلز كبالت به همراه محلول جامد M3O4 مشاهده مي شود. كه علت آن نجيب بودن فلز كبالت نسبت به ساير عناصر، طبق دياگرام الينگهام مي باشد. درنتيجه به منظور حذف فلز نجيب كبالت از نمونه، محيط را با كاهش نسبت سوخت به اکسیدکننده، اکسیدی کرده ایم که در نهایت در نسبت سوخت به اکسیدکننده ۰/۹ به محلول جامد تک فاز اسپینلی دست یافته ایم.



سکل ۱-۱ الکو MAC اکسید سرامیگیM304 سنتز سده با سوخت کلایسین. (a- نسبت سوخت به اکسیدکننده استوکیومتری، (b- نسبت سوخت به اکسیدکننده ۵/۹۵ (c- نسبت سوخت به اکسیدکننده ۰/۹.

همچنین شکل ۳ الگوی نمونه سنتز شده با سوخت اوره در سه نسبت سوخت به اکسیدکننده استوکیومتری، ۸۹۵ و ۰/۹ را نشان می دهد. نتایج XRD نشان می دهد که در نسبت استوکیومتری اکسید سرامیکی M₃O4 با ساختار اسپینلی به طور موفقیت آمیزی سنتز شده است. همچنین مشاهده می شود که با کاهش نسبت سوخت به اکسیدکننده به دلیل کاهش دما نمونه از حالت کریستالیته به سمت آمورف می رود.



شکل ۳- الکو XRD اکسید سرامیکی M3O4 سنتز شده با سوخت اوره (a- نسبت سوخت به اکسیدکننده استوکیومتری، (b- نسبت سوخت به اکسیدکننده ۰/۹۵ (c- نسبت سوخت به اکسیدکننده ./۹۰

۳-۳- خواص مغناطیسی

نمودار VSM برای دو سوخت گلایسین و اوره با نسبت های سوخت به اکسیدکننده مختلف را می توان در شکل ۴ و ۵ مشاهده کرد. شکل ۴ نمودار هیسترزیس نمونه سنتز شده با سوخت گلایسی*ن در دو نسبت سوخت به* اکسیدکننده ۲/۱ و ۲/۱۵ را نشان می دهد همانگونه که مشاهده می شود با کاهش نسبت سوخت به اکسید کننده، مغناطش اشباع نمونه افزایش می یابد که علت آن این می باشد که کبالت در اینجا آنتی فرومغناطیس می باشد که با حذف آن میزان مغناطش اشباع افزایش می یابد. همچنین در نمودار هیسترزیس شکل ۵ برای سوخت اوره مشاهده می شود که با کاهش نسبت سوخت به اکسیدکننده میزان مغناطش اشباع افزایش می یابد.





شکل۵- نمودار هیسترزیس اکسید سرامیکی M3O4 سنتز شده با سوخت اوره. ۱)- نسبت سوخت به اکسیدکننده استوکیومتری، ۲)- نسبت سوخت به اکسیدکننده ۰/۹۵، ۳) نسبت سوخت به اکسیدکننده ۰/۹.



افزایش می یابد.

مراجع

1- S. Jiang, T. Hu 1, J. Gild, N. Zhou, J. Nie, M. Qin, T. Harrington, K. Vecchio, J. Luo,:"A new class of high-entropy perovskite oxides", Scripta Materialia, 142, 116–120.

2- C. M. Rost, R. Schaet, T. Borman, A. Moballegh, E. C. Dickey, D. Hou, J. L. Jones, S. Curtarolo and J. P. Maria, "Entropy-stabilized oxides". Nature Communications, 6-8485.

3- A. Sarkar, Dr. Q. Wang, A. Schiele, Dr. M. R. Chellali, Dr. D. Wang, Dr. T. Brezesinski, Prof. H. Hahn, Dr. L. Velasco, Dr. B. Breitung, High-Entropy Oxides,:"Fundamental Aspects and Electrochemical Properties", Advanced Materials 31,26-35.

4- G. Anand, A.P. Wynn, C.M. Handley, C.L. Freeman,:"Phase stability and distortion in high-entropy oxides", Acta Materialia, 146, 119-125.

5- D. Berardan, A. K. Meena., S. Franger., C. Herrero. D. N,:"Controlled Jahn-Teller distortion in (MgCoNiCuZn)O-based high entropy oxides". Journal of Alloys and Compounds ,404 , 693-700.

6-M. Biesuz, L. Spiridigliozzi, G. Dell'Agli, M. Bortolotti and V. M. Sglavo,:"Synthesis and sintering of (Mg, Co, Ni, Cu, Zn)O entropy-stabilized oxides obtained by wet chemical methods".journal of matterials science 2018.

7-M. Biesuz, L Spiridigliozzi , G. Dell'Agli3 , M Bortolotti1 , and V. M. Sglavo,:"Synthesis and sintering of (Mg, Co, Ni, Cu, Zn)O entropy-stabilized oxides obtained by wet chemical methods", Journal of Materials Science 53, 8074-8085.

8-A.Sarkar R Djenadic, N. J.Usharani, K P.Sanghvi ,S.K.Chakravadhanula, S.Gandhi,Subramshu ,S.Bhattacharya,:" Nanocrystalline multicomponent entropy stabilised transition metal oxides". Journal

of the European Ceramic Society.37, 747-754.

9- J. Gilda, M. Samieeb, L. Braunc, T Harringtona, H Vegab, E. Hopkinsc, K Vecchioa, b, J Luoa,: "Highentropy fluorite oxides", Journal of the European Ceramic Society, 38, 3578–3584

10- D. Dupuy, Xin Wang & Julie M. Schoenung.:" Entropic phase transformation in nanocrystalline high entropy oxides", Materials Research Letters, 7, 60-67.

۱۱-هادی نصیری، پایان نامه دکتری، دانشگاه فردوسی مشهد، ۱۳۹۵.



12- J. Dąbrowa, M. Stygar, A. Mikuła, A. Knapik, K. Mroczka, W. Tejchman, M. Danielewski, M. Martin,: "Synthesis and microstructure of the (Co,Cr,Fe,Mn,Ni)3O4 high entropy oxide characterized by spinel, structure", Materials Letters 2017.

13- A. Mao, H-Z. Xiang, Z-G. Zhang, K. Kuramoto, H. Yu, S. Ran,:"Solution combustion synthesis and magnetic property of rock-salt (Co0.2Cu0.2Mg0.2Ni0.2Zn0.2)O high-entropy oxide nanocrystalline powder", Journal of Magnetism and Magnetic Materials,484, 245-252.

14- S.R. Jain, K.C. Adiga,:"A New Approach to Thermochemical Calculations of Condensed Fuel-Oxidizer Mixtures", Combustion and Flame 40,71-79.