بررسی فعالیت کاتالیستی نانو پوشش اگزالات مس بر روی پارامترهای ترمودینامیکی تجزیه حرارتی آمونیم پر کلرات

مرجان تحریری*'، محمد مهدوی'، حسین فرخ یور"

۱-دانشجوی دکتری، گروه شیمی معدنی، دانشگاه صنعتی مالک اشتر، شاهین شهر، اصفهان، ایران ۲- استادیار، گروه شیمی معدنی، دانشگاه صنعتی مالک اشتر، شاهین شهر، اصفهان، ایران ۳- دانشیار، گروه شیمی فیزیک، دانشگاه صنعتی اصفهان، اصفهان، ایران m.tahriri@mut-es.ac.ir ، تاریخ پذیرش:۱۳۹۵/۰۶/۰۹)

چکیدہ

برای بهبود فرایند تجزیه حرارتی آمونیوم پر کلرات (جهت اصلاح و بهبود سرعت سوزش پیشرانهها)، نانو اگزالات مس بر روی آمونیوم پر کلرات به روش سل- ژل پوشش داده شد. برای بررسی فرایند پوشش دهی اگزالات مس بر روی آمونیوم پر کلرات و تغییرات رفتار تجزیه حرارتی آمونیوم پر کلرات در حضور نانو ذرات اگزالات مس به ترتیب از تصاویر میکروسکوپ الکترونی روبشی (SEM) و آنالیز حرارتی (TG/DSC) استفاده شد. نتایج بدست آمده از آنالیزهای حرارتی نشان داد که، پوشش دادن نانو ذرات اگزالات مس بر روی آمونیوم پر کلرات علاوه بر حرارتی از ²⁰ ۴۲۲ به ²⁰ ۲۹۳، سبب ادغام پیکهای تجزیه آمونیوم پر کلرات(در مقایسه با آمونیوم پر کلرات خالص) شده است. همچنین برای بررسی اثر نانو کاتالیست بر روی پارامترهای سینتیکی و ترمودینامیکی تجزیه حرارتی آمونیم پر کلرات، از روش مستقل از مدل به نام اوزاوا-فلاین-وال (OFW) استفاده شد. از اینرو، مشاهده شد این نانو کاتالیست سبب کاهش مقادیر انرژی فعالسازی، عامل فاکتور فر کانس و پارامترهای ترمودینامیکی در درجات تبدیل مختلف به ترتیب ۲/۰، ۴/۰، ۶/۰ و ۸/۰شده است، همچنین موجب کاهش پارامترهای ترمودینامیکی در فرایتی مودینامیکی در ارتی آمونیوم پر کلرات میت می فاکند و نانو کاتالیست سبب کاهش مقادیر انرژی فعالسازی، عامل فاکتور فر کانس و پارامترهای ترمودینامیکی در درجات تبدیل مختلف به ترتیب ۲/۰، ۴/۰، ۶/۰ و ۸/۰شده است، همچنین موجب کاهش پارامترهای ترمودینامیکی در فرایند تجزیه حرارتی آمونیوم پر کلرات می شود.

واژههای کلیدی:

اگزالات مس، آمونیم پر کلرات، پوشش دهی.

۱- مقدمه

پیشرانههای جامد، مخلوط یکنواختی از مواد شیمیایی هستند که تحت شرایط کنترل شدهای، انرژی مورد نیاز برای حرکت قابلیت احتراق و تولید گاز به مقدار فراوان را داشته و سپس موشکها را فراهم میکنند. پیشرانههای جامد کامپوزیتی

ترکیبی از سوخت، اکسید کننده و برخی مواد افزودنیها هستند. . عمدهترین اکسندههایی که در فرمولاسیون پیشرانههای جامد کامپوزیتی مورد استفاده قرار میگیرند شامل آمونیوم پرکلرات (AP)، آمونيوم نيترات (AN)، نيترو گوانيدين (NG)، پتاسيم پرکلرات و ... هستند. علاوه بر اکسیدکننده، افزودنیهای مختلف دیگری در فرمولاسیون پیشرانهها برای بهبود خواص مکانیکی و بالستیک گنجاده میشود. یکی از انواع اصلاح کنندههای سرعت سوزش، استفاده از مواد افزودنی است [۱]. همچنین عوامل دیگری مانند دما و فشار بر سرعت سوزش موثر هستند [۲]. AP بدلیل خواص ویژه نظیر عملکرد خوب، سازگاری با سایر اجزاء پیشرانه و در دسترس بودن، بطور گستردهای به عنوان یک اکسید کننده ممتاز در پیشرانههای جامد مورد استفاده قرار می گیرد [۳]. علیرغم مزایای ذکر شده، محدوده دماى تجزيه شدن آمونيم پركلرات وسيع مىباشد (آمونیم پرکلرات قبل از تجزیه تغییر فاز میدهد و سپس در دو مرحله تجزيه مي شود):

۱- در مرحله اول تجزیه آمونیم پرکلرات به صورت ناقص انجام میشود، بنابراین تنها ۳۰٪ از آن تجزیه میشود.

۲- در مرحله دوم تجزیه آمونیم پر کلرات به صورت کامل انجام می شود بنابراین ۷۰٪ باقی مانده آمونیم پر کلرات از مرحله اول، تجزیه می شود. این محدوده وسیع دمایی برای تجزیه آمونیم پر کلرات منجر به کاهش کارائی پیشرانهها شده است [۴-۷]. ساده ترین راه برای اصلاح سرعت سوزش پیشرانههای کامپوزیت، استفاده از کاتالیستها یا اصلاح گرهای بالستیک است. که از بین آنها اثر نانو کاتالیستها به دلیل افزایش سطح واکنش دهنده در برابر میکروکاتالیستها بیشتر می باشد [۸]. اما یک مشکل اساسی، یعنی تجمع نانو ذرات در محیط واکنش وجود دارد [۹-۷]. بیه یک مشکل اساسی، یعنی تجمع نانو ذرات در محیط واکنش وجود دارد [۹-۱]. تنها راه برای رفع مشکل تجمع نانو ذرات و برای رفع مشکل تجمع نانو ذرات و بهبود رفتار تجزیهای آمونیم پرکلرات، پوشش دهی نانو کاتالیست کا بهبود رفتار تجزیهای آمونیم پرکلرات، پوشش دهی نانو کاتالیست کا بهبود رفتار تجزیهای آمونیم پرکلرات، پوشش دهی نانو کاتالیست کا بهبود رفتار تجزیهای آمونیم پرکلرات، پوشش دهی نانو کاتالیست کا بهبود رفتار تجزیهای آمونیم پرکلرات می باشد [۱].

تحقیقات اخیر نشان داده است که با استفاده از مواد افزودنی از قبیل اکسید فلزات و اسپینل فلزات میتوان سرعت احتراق آمونیم پرکلرات را بهبود داد، به طور گسترده ای اثر کاتالیستی بسیاری از اکسیدهای فلزی واسطه بر تجزیه گرمایی AP مورد بررسی قرار گرفته است. در میان این افزودنی ها نانو کاتالیست های CuO در تجزیه AP به عنوان یک کاتالیست بسیار موثر گزارش شده است، به علت اینکه عملکرد کاتالیزوری عمدتاً یک پدیده سطحی میباشد، بنابراین عملکرد کاتالیستی نانو کاتالیست های CuO نسبت به میکرو کاتالیست های CuO بهتر است. از اینرو کاهش اندازه ذرات کاتالیست منجر به افزایش سطح ویژه واکنش و بهبود عملکرد کاتالیزوری میشود [۲۰–۱۴].

همچنین، در کارهای قبلی، اثر نانو کاتالیست Fe₂O₃، ZnO و NiO بر روی اصلاح تجزیه حرارتی آمونیم پرکلرات [۱۵–۱۶] مورد بررسی قرار گرفت. ابتدا این نانو کاتالیستها توسط روش مکانیکی با ذرات آمونیم پرکلرات مخلوط شدند و سپس با تکنیکهای DSC و TG اثر نانو کاتالیستهای فلزی بر روی سرعت سوزش سوختن آمونيم پركلرات مورد بررسي قرار گرفت. در این فرایند اختلاط مکانیکی، به دلیل آلگومره شدن ذرات اکسیدهای فلزی یا عدم توزیع یکنواخت کاتالیست بر روی سطح AP، فعالیت کاتالیست کاهش یافت. بنابراین، برای رفع این مشکل باید از مقادیر زیادتری کاتالیست استفاده شود. که این امر منجر به کاهش درصد AP در سوخت و در آخر کاهش عملکرد موتور می گردد. گروه تانگ و همکارانش [۱۱] برای جلوگیری از تجمع نانو ذرات کاتالیست فلزی بر روی سطح ذرات آمونیم پرکلرات از روش حلال– غیرحلال برای پوششدهی نانو اکسیدهای NiO، ZnO و Fe₂O₃ استفاده کردند. بنابراین، نتایج خوبی در تجزیه حرارتی آمونیم پرکلرات مشاهده شد، زیرا نانو اکسیدهای فلزی مورد نظر به طور یکنواخت بر روی سطح ذرات آمونیم پرکلرات قرارگرفتند. اما به دلیل حل شدن آمونیم پرکلرات در حلال و تغییر مورفولوژی آمونیم پرکلرات، در این پروژه از روش سل-ژل برای پوشش دهی نانو

کاتالیست فلزی بر روی سطح آمونیم پرکلرات بدون تغییر مورفولوژی ذرات آمونیم پرکلرات استفاده شد.

از آنجایی که اثر فعالیت کاتالیستی اکسید فلزات از فلزات بالاتر میباشد، گروه سینگ و همکارانش اثر نانو کاتالیزورهای CdO و Cd بر روی تجزیه حرارتی AP مورد بررسی قرار دادند. به طوری که تجزیه حرارتی آمونیم پر کلرات با اضافه کردن ۱٪ وزنی نانو کاتالیزور CdO با اندازه ۲۰nm به شدت تحت تاثیر قرار گرفت. به علت اینکه یون کادمیم (⁺²Cd) دارای اوربیتال نقرار گرفت. به علت اینکه یون کادمیم (⁺²cd) دارای اوربیتال نجزیه حرارتی آمونیم پر کلرات سریع تر صورت می گیرد، و دو پیک گرمازا به شدت تحت تاثیر قرار می گیرند. دو پیک گرمازا به یک پیک گرمازا تبدیل می شود. اما زمانی که از Cd استفاده شود، چون اوربیتالهای الکترونی فلز کادمیم (Cd) پر و پایدار شود، چون اوربیتالهای الکترونی فلز کادمیم (Cd) در و پایدار شود، چون اوربیتالهای الکترونی فلز کادمیم (Cd) در و پایدار قله گرمازا تغییر زیادی نمی کنند [۷].

بنابراین می توان با استفاده از اکسید فلزی، که از تخریب نانو پوشش اگزالات فلزی بدست می آید. اثر خوبی در کاهش بیشتر انرژی فعالسازی و پارامترهای ترمودینامیکی، افزایش بیشتر سرعت احتراق و بهبود کارائی پیشرانههای حاوی آمونیم پر کلرات ایجاد کرد، با این حال، هیچ گزارشی از رفتار نانو کاتالیستی CuC₂O4 در تجزیه حرارتی AP از طریق روش پوشش دهی ارائه نشده است.

۲- مواد و روش انجام تحقیق ۲-۱- مواد و تجهیزات مورد استفاده

همه مواد شامل نیترات مس سه آبه Cu(NO₃)₂.3H₂O (۸۹۹/۸) (Cu(NO₃)₂.3H₂O (۸۹۹/۸) اگزالیک اسید(H₂C₂O₄) (۹۹/۸۹)، اتانول (C₂H₅OH) (۸۹۹/۸) از شرکت مرک آلمان خریداری شدند و آمونیم پرکلرات (AP) از صنایع شیمیایی پارچین خریداری شد. همه مواد بدون خالص-سازی مورد استفاده قرار گرفتند.

به منظور مطالعه ساختار نانوذرات 4.CuC2O4، ابتدا برای بدست آوردن نانو پوشش 4.CuC2O4، نانوکامپوزیتCuC2O4/AP جندین بار با آب مقطر شسته شد تا AP به طور کامل حل شد. سپس ساختار کریستال نانو پوشش 4.OuC2O4 توسط دستگاه پراش اشعه X'PertPro X در محدوده ۲۵ از ۱۰ تا ۸۰ مورد بررسی قرار گرفت. همچنین، برای بررسی چگونگی پوشش دهی در نانوکامپوزیت هسته/پوسته CuC2O4/AP، تصاویری از آمونیم پرکلرات خالص و نانو کامپوزیت به ترتیب توسط میکروسکوپهای الکترونی روبشی MIRA3 TESCAN ثبت شد.

برای بررسی عملکرد کاتالیستی نانوپوشش 40C2O4 در تجزیه حرارتی AP از دستگاه DSC و TG با مشخصات Pekin Elmer Ar استفاده شد و آزمونهای DSC و TG تحت گاز Ar در محدوده دمای ۵۲۰۵–۳۰ با سرعت حرارت دهی C/min° ۵، ۱۰، ۱۵ و ۲۰ گرفته شد.

۲-۲- تهیه نانو کامپوزیت ٪۴ وزنی CuC2O4/AP با روش سل-ژل

برای سنتز CuC₂O4، ابتدا یک محلول آبی از اگزالیک اسید (۱/۲۵ میلیمول) تهیه شد (محلول ۱) و سپس، ۱/۲۵ میلیمول از [Cu(NO₃)₂·3H₂O] در آب مقطر حل شد (محلول ۲) و به محلول ۱ اضافه شد. مخلوط حاصل به مدت ۳۰ دقیقه در دمای ۵۰ ۲۵ توسط یک همزن مغناطیسی به آرامی هم زده شد و سپس رسوب حاصله توسط سانتریفوژ جداسازی و برای خارج نمودن آب موجود در رسوب چندین بار توسط اتانول شستشو داده شد، آب موجود در رسوب چندین بار توسط اتانول شستشو داده شد، محلو نهایت ژل همگن از نانو کاتالیست 204 به ۹/۶ گرم پودر AP اضافه گردید و به مدت ۱۵ دقیقه برای بدست آوردن نانو کامپوزیت با ساختار هسته/پوسته ۲۵°C کر خشک شد [۸].

> ۳- نتایج و بحث ۲-۱- ساختار نانو کاتالیست CuC2O4

در شکل ۱ خلوص و اندازه کریستالهای CuC₂O4 در ناحیه ۲۵ از ۱۰° تا ۸۰۰ توسط الگوی XRD بررسی شده است. تمام پیکها، نشاندهنده تبلور خوب نانو پوشش CuC₂O4 میباشند پیکها، نشاندهنده تبلور خوب نانو پوشش CuC₂O4 میباشند (JCPDS No. 21-0297) استفاده از معادله ۱ شرر محاسبه شده است.

$$d = \frac{K\lambda}{\beta\cos\theta} \tag{1}$$

در معادله ی i: d اندازه ذرات برحسب نانومتر، λ طول موج استفاده شده در آنالیز XRD (Å /۱/۵۴۰۶)، θ زاویه براگ و β عرض پیک برحسب رادیان در نصف حداکثر شدت است. با توجه به معادله i و طیف XRD در شکل i اندازه نانو ذرات حدوداm ri تخمین زده شد.



۲-۳- مورفولوژی آمونیم پر کلرات خالص و نانو کامپوزیت CuC₂O₄/AP

در شکل ۲ تصاویر SEM کریستالهای کروی AP خالص و نانو کامپوزیت CuC₂O₄/AP نشان داده شده است، همانطور که مشاهده می شود، سطح نانوکامپوزیت CuC₂O₄/AP نسبت به AP خالص به طور یک دست بسیار زبر و ناهموار می باشد و این نشاندهنده این است که نانوذرات CuC₂O₄ بر روی سطح AP

قرار گرفتهاند و منجر به تولید ساختار هسته/پوسته AP/ AP/ CuC2O4 مسته/پوسته شده است.



(بعث) شکل (۲): تصاویر SEM: (الف): AP خالص و (ب): نانو کامپوزیت هسته/یو سته (CuC₂O₄/AP)

۳-۳- اثر فعالیت کاتالیستی CuC₂O₄ بر روی تجزیه حرارتی آمونیوم پرکلرات ۳-۳-۱- تجزیه حرارتی CuC₂O₄ به نانو اکسید مس (CuO) اگزالات مس یک مرحله کاهش وزن در محدوده دمایی ۲۶۰۰۳-۲۶۰ دارد، که این کاهش وزن نشاندهنده تجزیه اگزالات مس به نانو ذرات اکسید مس (CuO) می باشد [۲۰].

۳-۳-۲- مقایسه و بررسی تجزیه حرارتی آمونیوم پرکلرات خالص و نانو کامپوزیت CuC2O4/AP

در شکل ۳ منحنی DSC و در شکل ۴ منحنی TG آمونیم پرکلرات خالص از دمای ۲۰۰۵ تا C^o ۵۰۰ در نرخ حرارتدهی ۱۰°C/min آورده شده است، منحنی کالری سنجی روبشی دیفرانسیلی(DSC) سه پدیده را نشان داده است.

الف– پیک گرماگیر در دمای ۲۴۵°۵ نشان دهنده انتقال فاز آمونیم پرکلرات از اورتورومبیک به مکعبی است.

ب- پیک گرمازای کوچک در دمای ۵۳۷۳ نشان دهنده تجزیه جزئی آمونیم پرکلرات و تشکیل یک حد واسط متناظر است. ج- پیک گرمازای بزرگ در دمای ۵° ۴۲۲ نشان دهنده تجزیه کامل آمونیم پرکلرات و تبدیل محصولات حد واسط به محصولات فرار متناظر میباشد [۲۱–۲۲].



در منحنی TG آمونیم پر کلرات خالص (AP) در نرخ حرارت-دهی C/min[°] ۱۰، تجزیه حرارتی آمونیم پر کلرات خالص از دمای حدود □ ۳۰۰ شروع و تا دمای C[°] ۴۴۰ با یک شیب ملایم به همراه دو پدیده کاهش وزن آمونیم پر کلرات نشان میدهد. الف– درمرحله اول حدود ۳۰ درصد از وزن آمونیم پر کلرات کاهش پیدا کرده که این مرحله مربوط به تجزیه ناقص آمونیم پر کلرات است.

ب- در مرحله دوم حدود ۷۰ درصد از وزن آمونیم پرکلرات کاهش پیدا کرده، یعنی در این مرحله واکنش تا کامل شدن تجزیه آمونیم پرکلرات پیش رفته است.



نمودار DSC آمونیم پر کلرات AP به همراه نانو پوشش اگزالات مس CuC₂O4 در نرخ حرارت دهی ۲۰۱۵° ۱۰ در شکل ۵ آورده شده است، منحنی کالریسنجی روبشی دیفرانسیلی (DSC) دو پدیده را نشان داده است. الف– پیک گرماگیر در دمای ۲۵ ۲۴۵ نشان دهنده انتقال فاز آمونیم پر کلرات از اور تورومبیک به مکعبی است. ب– پیک گرمازای بزرگ در دمای ۲۹۹° نشان دهنده تجزیه کامل آمونیم پر کلرات به محصولات فرار متناظر می باشد.



شكل (۵): منحنى DSC نانو كامپوزيت CuC₂O₄/AP

همچنین، منحنی TG در شکل ۶ برای تجزیه حرارتی نانو کامپوزیت CuC₂O₄/AP یک پدیده کاهش وزن را نشان داده است.



شكل (۴): منحنى هاى TG و DTG نانو كامپوزيت CuC₂O₄/AP

همان طور که مشاهده می شود، نانو کاتالیست هیچ تغییری در پیک گرماگیر ایجاد نکرده بود و این بدان معنی است که کاتالیست بر روی انتقال فاز آمونیم پرکلرات اثری ندارد، اما منجر به کاهش دمای تجزیه از ^C⁰ ۲۲۲ به ^C⁰ ۲۹۹ برای سیستم منجر به کاهش دمای تجزیه از ^C⁰ ۲۲۲ به ^C مدور به کاهش دمای تجزیه از ^C مدور به کاهش دمای تجزیه این تغییرات، نانو پوشش اگزالات مس یک کاتالیست خوبی برای تجزیه حرارتی AP به حساب می آید.

۹–۹– مکانیسم تجزیه حرارتی AP بر اساس مطالعات انجام شده در سالهای اخیر [۲۴–۲۶]، برای تجزیه حرارتی آمونیوم پرکلرات دو مکانیسم مهم پیشنهاد شده است.
۱– مکانیسم انتقال الکترون: انتقال الکترون از یون پرکلرات به یون آمونیوم، که به شرح زیر به ترتیب ۱، ۲، ۳ و ۴ است:

$$ClO_4^- + NH_4^+ \rightarrow ClO_4^\circ + NH_4^\circ \tag{1}$$

$$\mathrm{NH}_{4}^{\circ} \rightarrow \mathrm{NH}_{3} + \mathrm{H}$$
 (Y)

$$\mathrm{ClO}_{4}^{\circ} + \mathrm{ClO}_{4}^{-} = \mathrm{ClO}_{4}^{-} + \mathrm{ClO}_{4}^{\circ} \tag{(7)}$$

$$\mathrm{HClO}_4 + \mathrm{H} \to \mathrm{H}_2\mathrm{O} + \mathrm{ClO}_3 \tag{(f)}$$

$$\begin{split} \mathrm{NH}_{4}\mathrm{ClO}_{4(s)} &\to \mathrm{NH}_{4}^{+} + \mathrm{ClO}_{4}^{-} \\ \mathrm{NH}_{4}^{+} + \mathrm{ClO}_{4}^{-} &\to \mathrm{NH}_{3(s)} + \mathrm{HClO}_{4(s)} \\ \mathrm{NH}_{3(s)} &+ \mathrm{HClO}_{4(s)} \to \mathrm{NH}_{3(g)} + \mathrm{HClO}_{4(g)} \end{split}$$
(a)

از آنجایی که، CuO نیمه هادی نوع P هست و دارای سایتهای موثر یا حفره های مثبت بر روی سطح کاتالیست برای پذیرش الکترون از یون پرکلرات هستند. بنابراین، این کاتالیست به انتقال

(۴) تفکيک گونه
$$Clo_3 + O_2 + O_3 + O_3$$
 (۴)

$$\begin{split} & e^-_{\text{oxide}} + \text{ClO}_4^- \rightarrow 0_{\text{oxide}} + \text{ClO}_3^- \\ & 0_{\text{oxide}} + \text{ClO}_3^- \rightarrow \frac{1}{2} 0_2 + \text{ClO}_3^- + e^-_{\text{oxide}} \end{split} \tag{9}$$

e⁻oxide یک حفره مثبت در باند والانس اکسید فلزی است. Ooxide یک اتم اکسیژن حاصل از تجزیه اکسید فلزی است. در مرحله اول، ابتدا اکسیداسیون آمونیاک توسط اکسید مس صورت می گیرد و در مرحله دوم اکسید مس الکترون اهدا شده از اکسیداسیون آمونیاک را می پذیرند، که باعث تفکیک ⁻Clo

CuO نقش خوبی از نظر کاتالیستی در تجزیه حرارتی AP ایفای کرد و دلیل آن یون مس ^{+ Cu2} که دارای اوربیتال⁹ 3d- است و تمایل دارد با گرفتن الکترون از یون منفی ^{- Clo4} به یک آرایش پر و پایدار برسد، که این امر باعث پیش بردن تجریه حرارتی آمونیم پرکلرات از طریق مکانیسم انتقال الکترون شدهاست.

 $\mathrm{Cu}^{2+} + \mathrm{ClO}_4^- \to \mathrm{Cu}^+ + \mathrm{ClO}_4 \tag{V}$

۳-۵- بررسی پارامترهای سینتیکی و ترمودینامیکی تجزیه حرارتی آمونیم پرکلرات توسط روش اوزاوا- فلاین- وال (OFW)

به منظور بررسی تاثیر کاتالیست مورد نظر بر روی انرژی فعالسازی (Ea) و عامل فاکتور فرکانس (LogA) برای تجزیه حرارتی آمونیم پرکلرات از روش اوزاوا- فلاین- وال استفاده شد، بنابراین از آمونیم پرکلرات خالص (شکل ۷-الف) و نانو کامپوزیت هسته/پوسته CuC₂O₄/AP (شکل ۷-ب) در سرعت-های مختلف حرارتدهیC/min ۵، ۱۰، ۱۵،۲۰ آزمون TG گرفته شد.







(ب)

شکل (۷): منحنی TG: (الف): آمونیم پرکلرات خالص و (ب): نانو کامپوزیت CuC₂O4/AP در سرعتهای مختلف حرارتدهی C/min° ۵، ۱۰ ماه ۱۰

در این روش، مقادیر دما در درجات تبدیل واکنش (α)، در سرعتهای حرارتدهی (β) مختلف اندازه گیری می شوند. بنابراین، درجه تبدیل واکنش α، با توجه به منحنی TG به صورت معادله ۲ بدست می آید:

$$\alpha = \frac{m_0 - m_t}{m_0 - m_f} \tag{Y}$$

که در این رابطه m_f ،m₀ و m_t به ترتیب جرم (وزن) اولیه، نهایی و جرم در هر لحظه است. دمای متناظر مربوط به جرم در هر لحظه در جداول(۱۱تا۴) آورده شده است.

جدول (۱): دماهای متناظر با سرعتهای حرارتدهی مشخص در روش

(OFW) در ۲√•a=			
نانو كامپوزيت	آمونيم پركلرات خالص	$\alpha = \cdot / Y$	
CuC_2O_4/AP			
T(°C)	T(°C)	β	
201/40	272/14	۵	
YAV/YW	24./01	١٠	
۲۹ •/•۸	* /\$V	10	
298/61	511/00	۲.	

جدول (۲): دماهای متناظر با سرعتهای حرارتدهی مشخص در روش

نانو كامپوزيت	آمونيم پر كلرات خالص	α •/۴
CuC_2O_4/AP		=
T(°C)	T(°C)	β
291/98	377/42	۵
299/26	444/00	١٠
۳۰۹/۷۱	340/09	10
411/19	307/V	۲.

در α=۰/۴	(OFW)
----------	-------

مدول (۳): دماهای متناظر با سرعتهای حرارتدهی مشخص در روش
(OFW) در ۶/۱۰

نانو کامپوزیت CuC ₂ O ₄ /AP	آمونيم پركلرات خالص	α •/۶
		=
T(°C)	T(°C)	β
299/04	401/61	۵
8.5/81	***1/***	۱۰
311/22	3.11	10
418/4	4747/2F	۲.

مشخص در روش	حرارتدهي	با سرعتهای	متناظر	(۴): دماهای	جدول
-------------	----------	------------	--------	-------------	------

(OFW) در ۸/۰			
نانو کامپوزیت خالص AP/CuC ₂ O ₄	آمونيم پركلرات	$\alpha = \cdot / \lambda$	
T(°C)	T(°C)	β	
8.6/88	378/11	۵	
314/3	41/11	١٠	
۳۲۸/۳	399/00	10	
378/0	4.4/10	۲.	

منحنی (β) برحسب 1000/۲، بصورت یک خط مستقیم با ضریب زاویه (شیب) (E_a/R-) برای آمونیم پرکلرات (شکل ۸-الف) و نانو کامپوزیت CuC₂O₄/AP (شکل ۸-ب) آمده است، که برای هر درجه تبدیل یک منحنی βا برحسب 1000/T رسم شد. بنابراین، برای هر یک منحنی، بطور مجزا پارامتر سینتیکی بدست می آید.







آمونیم پر کلرات خالص و (ب): نانو کامپوزیت CuC₂O₄/AP

معادله اساسی روش آنالیز سینتیکی اوزاوا- فلاین- وال (OFW) بصورت معادله ۳ است:

$$\ln\beta = \ln\left(\frac{A \cdot E_a}{R \cdot g(\alpha)}\right) + \ln p(x) \tag{(*)}$$

که در معادله ۳، (g(a) فرم انتگرالی مدل واکنش و p(x) انتگرال پیش نمایی است. در روش (OFW) از تقریب انتگرال خطی دویل استفاده می شود که در آن:

$$\ln p(x) = -5.331 - 1.052(x) \tag{(f)}$$

از اینرو، با بکارگیری تقریب دویل معادله ۴ بر اساس معادله (OFW)، معادله مربوطه برای اندازه گیریهای سینتیکی با این روش بصورت معادله ۵ در میآید:

$$x = \frac{E_a}{R.T}$$
 (b)

براساس معادله ۶، برای مقادیر ثابت α، منحنی lnβ برحسب 1000/T در سرعتهای حرارتدهی مختلف بدست آمده که بصورت خطوط راستی میباشد، که از شیب آنها انرژی فعال-سازی واکنش قابل محاسبه است (جدول ۵) [۲۷].

$$y = b - mx$$

$$\ln\beta = \left(\ln\left(\frac{A.E_{a}}{R.g(\alpha)}\right) - 5.331\right) - 1.052\left(\frac{E_{a}}{R}\right) \cdot \frac{1}{T}$$
(\$)

در این رابطه، α درجه تبدیل واکنش، β سرعت حرارتدهی (°C/min)، A فاکتور فرکانس (I/min)، E_a انرژی فعالسازی (K)، R ثابت جهانی گازها (J/K.mol۸/۳۱۴) و T دما (K) است.

برای بدست آوردن مقدار عامل فاکتور فرکانس، از عرض از مبدا منحنی lnβ برحسب 1000/T، انرژی فعالسازی بدست آمده از معادله ۵ و (g(α) استفاده می شود (جدول ۵) [۲۸].

جدول (۵): مقدار پارامترهای سینتیکی تجزیه حرارتی آمونیم پرکلرات خالص و نانو کامپوزیت CuC₂O₄/AP

نانو كامپوزيت		آمونيم پركلرات خالص		نمونه
CuC ₂ O	4/AP			
Ea	logA	Ea	logA	α
(kJ/mol)	(1/min)	(kJ/mol)	(1/min)	
111/91	17/42	184/84	19/14	• / ٢
119/18	17/88	188/98	10/94	۰/۴
141/24	13/27	176/17	19/08	• /9
11./71	17/77	184/40	14/40	• /٨

Ea و LogA به ترتیب انرژی فعالسازی بر حسب kJ/mol و عامل فاکتور فرکانس بر حسب 1/min می باشند، میزان انرژی فعال-سازی نانو کامپوزیت نسبت به مقادیر گزارش شده برای آمونیم پرکلرات خالص کوچکتر است، بنابراین پوشش AO 204 منجر به کاهش انرژی فعالسازی برای تجزیه حرارتی AP شده است. این امر نیز نشاندهنده فعالیت بالای نانوپوشش و نانوکاتالیست حاصل از آن میباشد. بنابراین، تجزیه حرارتی آمونیم پرکلرات

با استفاده از نتایج برنامه متلب و با استنباطی مبنی بر داشتن ضریب رگرسیون خطی (r) نزدیک تر به عدد یک و انحراف معیار از مربعات استاندارد (q) نزدیک تر به صفر و در نتیجه داشتن فاکتور منطقی (q-1)= نزدیک به صفر، مناسب ترین مکانیسم واکنش تجزیه از میان توابع مختلف براساس نتایج جداول ۶ و ۷، رابطه [Ln(1-α)^{1/n} -]=(α)g انتخاب شد [Δ-۲۹].

چون واکنش سینتیکی تجزیه حرارتی آمونیم پرکلرات از نوع واکنش مرتبه اول میباشد، n مرتبه واکنش (n=۱) در رابطه فوق جایگذاری میشود.

جدول (۶): نتایج حاصل از کد نرم افزار متلب برای تعیین مناسب ترین مدل واکنش مربوط به روش انتگرالی برای داده های نمودار TG (آمونیم پر کلرات

		سايص)		
β	R ²	r	q	d
(°C/min)				
٠/٢	۰/۹۵۰V	•/980.0	•/•03462	•/••1
•/۴	•/9///٣	•/99988	•/•1377	•/••••٩
• / 6	•/9979	•/99931	•/••٨	•/••••٣
• /٨	•/9900	•/٩٩٧٧٢	•/•• 494	•/••••

جدول (۷): نتایج حاصل از کد نرم افزار متلب برای تعیین مناسب ترین مدل واکنش مربوط به روش انتگرالی برای داده های نمودار TG (نانو کامپوزیت CuC₂O₄/AP)

β (°C/min)	R ²	r	q	d
• / ٢	•/94	•/96901	•/•901	۰/۰۰۱
•/۴	•/970٣	•/95198	•/•٨•٩٨	•/••٣
• / ۶	•/9391	•/٩۶٧٨٨	•/•9/04	•/••٢
۰/٨	•/9399	•/9990	•/•9018	•/••1

همچنین پارامترهای ترمودینامیکی از قبیل: #ΔG انرژی آزاد (kJ/mol.K)، #ΔH آنتالپی (kJ/mol) و #ΔS آنتروپی (J/mol.K) از طریق معادلات زیر محاسبه شد [۳۰–۳۴].

$$\operatorname{Aexp}\left(\frac{-E_{a}}{RT_{m}}\right) = \vartheta \exp\left(\frac{\Delta G^{\neq}}{RT_{m}}\right) \tag{V}$$

$$\vartheta = \frac{KT_m}{h} \tag{A}$$

$$\Delta H^{\neq} = E_a - RT_m \tag{9}$$

$$\Delta G^{\neq} = \Delta H^{\neq} - T_{\rm m} \Delta S^{\neq} \tag{(1.)}$$

به ترتیب T_m دمای ماکزیمم برحسب (K)، R ثابت گاز ایده آل بر حسب (^۳-۱۱*۸٬۳۱۴ K ۸/۳۱۴)، Ea انرژی فعالسازی بر حسب (kJ/mol)، A عامل فاکتور فرکانس بر حسب (I/min)، K ثابت بولتزمن برحسب (^۳۲-۱۱*۵/۹۸۶۹)، h ثابت پلانک برحسب (Js ۶/۶۲۶۰۷*۱۰-^{۳۴}) است. سینتیکی اوزاوا- فلاین - وال (OFW) و معادلات ترمودینامیکی نشان داد که انرژی فعالسازی مورد نیاز برای تجزیه آمونیم پرکلرات در حضور نانو ذرات کاتالیست اگزالات مس بسیار کمتر از مقادیر مورد نیاز برای آمونیوم پرکلرات خالص می باشد.

۵- مراجع

- P. N. Kadiresh & B. T. N. Sridhar, "Experimental study on ballistic behaviour of an aluminised AP/HTPB propellant during accelerated aging", Journal Thermal Analysis and Calorimetry, Vol. 100, pp. 331-335, 2010.
- [2] John & J. Christopher, "Chemistry of pyrotechnics basic principles and theory", Chromatographia, Vol. 75, pp. 79-80, 2012.
- [3] J. P. Agrawal, "High Energy Materials: Propellants, Explosives and Pyrotechnics", Wiley-Vch Verlag GmbH & Co. KGaA, Weinheim, Vol. 5, pp. 464-494, 2010.
- [4] V. V. Boldyrev, "Review: Thermal Decomposition of Ammonium Perchlorate", Thermochimica Acta, Vol. 443, pp. 1-36, 2006.
- [5] S. Chaturvedi & P. N. Dave, "A review on the use of nanometals as catalysts for the thermal decomposition of ammonium perchlorate", Journal of Saudi Chemical Society, Vol. 17, pp. 135-149, 2013.
- [6] E. Alizadeh-Gheshlaghi, B. Shaabani, A. Khodayari, Y. Azizian-Kalandaragh & R. Rahimi, "Investigation of the catalytic activity of nanosized CuO, Co₃O₄ and CuCo₂O₄ powders on thermal decomposition of ammonium perchlorate", Powder Technology, Vol. 217, pp. 330-339, 2012.
- [7] Sh. Chaturvedi, P. N. Dave & N. Patel, "Nanoalloys: Potential catalyst for thermaldecomposition of Ammounium Perchlorate, Synthesis and Reactivity in Inorganic", Metal-Organic and Nano-Metal Chemistry, Vol. 10, pp. 1080-1091, 2013.
- [8] M. Zou, X. Jiang, L. Lu & X. Wang, "Nano or micro? A mechanism on thermal decomposition of ammonium perchlorate catalyzed by cobalt oxalate", Journal of Hazardous Materials, Vol. 225, pp. 124-130, 2012.

در نهایت، مقدار پارامترهای ترمودینامیکی ([#]ΔG، [#]ΔH و [#]ΔS) بدست آمده از روش آنالیز سینتیکی اوزاوا– فلاین– وال (OFW) برای تجزیه حرارتی آمونیم پرکلرات خالص و نانو کامپوزیت CuC₂O4/AP در جدول ۸ آمده است.

جدول (۸): مقدار پارامترهای ترمودینامیکی تجزیه حرارتی آمونیم پر کلرات خالص و نانو کامیوز تت CuC₂O/AP

لص			
ΔG [#] (kJ/mol)	ΔH [#] (kJ/mol)	Δ S [#] (kJ/mol)	نمونه
177/VA	199/99	$-\Lambda\Upsilon/\Delta\Lambda$	۰/۲
17./94	181/VD	-VA/YV	•/۴
177/02	۱V۰/VA	-&0/e.	• / 6
137/49	191/14	-46/71	• /٨

۴- نتیجه گیری

در این تحقیق آمونیم پرکلرات توسط نانو پوشش اگزالات مس با روش سل-ژل پوشش داده شد که در واقع بر اثر تخریب حرارتی این نانو پوشش اگزالات مس در اتمسفر آرگون نانو اکسید مس(CuO) گازی شکل بدست میآید و در نتیجه اثر کاتالیستی بسیار فعالی روی تجزیه حرارتی آمونیم پرکلرات و اصلاح خواص احتراقی آن ایجاد کرد.

نتایج TG و DSC آمونیم پرکلرات خالص و نانو کامپوزیت CuC₂O₄/AP نشان داد که تجزیه آمونیم پرکلرات از دو مرحله به یک مرحله کاهش یافته است و کاهش دمایی حدودا ^C⁰ ۲۳ را در پی داشته است. بنابراین نتایج DSC/TG نشان داد که نانواکسید مس (CuO) عملکرد کاتالیستی خوبی در تجزیه حرارتی AP دارد چرا که تجزیه حرارتی آمونیم پرکلرات در یک مرحله صورت گرفته است.

آنالیز TG انجام شده در سرعتهای مختلف (۲۰°۲، ۱۵، ۱۰ و β=۵) مشخص کرد که، با افزایش سرعت حرارتدهی، تجزیه حرارتی آمونیوم پرکلرات در دمای بالاتری صورت می گیرد. پارامترهای سینتیکی و ترمودینامیکی محاسبه شده از روش آنالیز

- [18] N. Christensen, B. Lebech, N. H. Andersenc & J. C. Griveld, "The crystal structure of paramagnetic copper(II) oxalate (CuC₂O₄): formation and thermal decomposition of randomly stacked anisotropic nano-sized crystallites", Dalton Transactions, Vol. 43, pp. 154-167, 2014.
- [19] H. Schmittler, Zentralinstitut F. Phys. Chemie, Dt. Akad. Wiss. Berlin, Germany, Private Communication, 1969.
- [20] S. K. Zaware & S. S. Jadhav, "Kinetics and mechanism of thermal decomposition of binary mixture of barium oxalate and copper oxalate in the (1:2) mole ratio", Research Journal of Pharmaceutical, Biological and Chemical Sciences, Vol. 4, pp. 760-776, 2013.
- [21] Y. Zongxue, C. Lifen, L. Lude, Y. Xujie & W. Xin, "DSC/TG-MS Study on in situ catalytic thermal decomposition of ammonium perchlorate over CoC2O4", Chinese Journal of Catalysis, Vol. 30, pp. 19-23, 2009.

[۲۲] ا. ایومن، م. تحریری و م. تحریری، "بررسی فعالیت کاتالیزوری نانو ذرات اکسید سریم بر تجزیه گرمایی آمونیم پرکلرات"، فرآیندهای نوین در مهندسی مواد، در دست چاپ.

- [23] M. W. Evans, R. B. Beyer & L. Mc Culley, "Initiation of deflagration waves at surfaces of ammonium perchlorate–copper chromite–carbon pellets", Journal of Chemical Physics, Vol. 40, pp. 2431-2438, 1964.
- [24] Sh. Zhao & D. Ma, "Preparation of CoFe₂O₄ nanocrystallites by solvothermal process and its catalytic activity on the thermal decomposition of ammonium perchlorate", Journal of Nuclear Materials, Vol. 3, pp. 5-12, 2010.
- [25] Y. Wang, X. Xia, J. Zhu, Y. Li, X. Wang & X. Hu, "Catalytic activity of nanometer-sized CuO/Fe₂O₃ on thermal decomposition of AP and combustion of AP-based propellant", Combustion Science and Technology, Vol. 183, pp. 154-162, 2011.
- [26] Sh. Chaturvedi & P. N. Dave, "Nano-metal oxide: potential catalyst on thermal decomposition of ammonium perchlorate", Defence science journal, Vol. 11, pp. 1-27, 2011.
- [27] B. Jankovi, "Kinetic analysis of the nonisothermal decomposition of potassium metabisulfite using

- [9] E. Ayoman & S. Gh. Hosseini, "Synthesis of CuO nanopowders by high-energy ball-milling method and investigation of their catalytic activity on thermal decomposition of ammonium perchlorate particles", J Therm Anal Calorim, Vol. 123, pp. 1213–1224, 2016.
- [10] Eslami, S. G. Hosseini & M. Bazrgary, "Improvement of thermal decompositionproperties of ammonium perchlorate particles using some polymer coating agents", Journal Thermal Analysis and Calorimetry, Vol. 113, pp. 721-730, 2013.
- [11]Zh. Zhoua, Sh. Tian, D. Zeng, G. Tang & Ch. Xie, "MOX (M = Zn, Co, Fe)/AP shell-core nanocomposites for self-catalytical decomposition of ammonium perchlorate", Journal of Alloys and Compounds, Vol.513, pp. 213-219, 2012.
- [12] L. J. Chen, G. S. Li & L. P. Li, "CuO Nanocrystals in thermal decomposition of Ammonium Perchorate Stabilization, structural characterization and catalytic activities", Journal Thermal Analysis and Calorimetry, Vol. 2, pp. 581-587, 2008.
- [13] W. Jun, H. Shanshan, L. Zhanshuang, J. Xiaoyan, Z. Milin & J. Zhaohua, "Self-assembled CuO nanoarchitectures and their catalytic activity in the thermal decomposition of ammonium perchlorate", Colloid Polymer Science, Vol. 20, pp. 853-858, 2009.
- [14] N. B. Singh & A. K. Ojha, "Co-precipitation of a mixture of CuO and Cr₂0₃ through NaN0₃-KN0₃ eutectic mixture and its catalytic activity", Indian Journal of Chemistry, Vol. 6, pp. 2475-2479, 2002.
- [15]S. Satyawati, L. Joshi, R. Prajakta, L. Patil & V. N. Krishnamurthy, "Thermal Decomposition of Ammonium Perchlorate in thePresence of Nanosized Ferric Oxide", Defence science journal, Vol. 58, pp. 721-727, 2008.
- [16] Said, M. M. Abd, E. L. Wahab, S. A. Soliman & M. N. Goda, "Synthesis and Characterization of Nano CuO-NiO Mixed Oxides", Nuclear Science and Engineering, Vol. 2, pp. 17-28, 2014.
- [17]G. Singh, I. P. Kapoor, S. Dubey & R. P. Srivastava, "Preparation, characterization and catalytic behavior of CdFe2O4 and Cd nanocrystals on AP, HTPB and composite solid propellants", Thermochimica Acta, Vol. 511, pp. 112-118, 2010.

- [31] P. S. Low, J. L. Bada & G. N. Somero, "Temperature Adaptation of enzymes: roles of the free energy, the enthalpy, and the entropy of activation", Proceedings of the National Academy of Sciences, Vol. 70, pp. 430-432, 1973.
- [32] H. Zarrok, A. Zarrouk, R. Salghi, M. Assouag, B. Hammouti, H. Oudda1, S. Boukhris, S. S. Deyab & I. Warad "Inhibitive properties and thermodynamic characterization of quinoxaline derivative on carbon steel corrosion in acidic medium", Der Pharmacia Lettre, Vol. 5, pp. 43-53, 2013.
- [33] K. J. Laidler, "Chemical Kinetics", 1987.

.

[34] P. W. Atkins & J. D. Paula, Physical Chemistry, 8th Ed., Freeman, New York, 2006. the model-fitting and isoconversional (model-free) methods", Chemical Engineering Journal, Vol. 139, pp. 128-135, 2008.

- [28] N. Sbirrazzuoli, L. Vincent, A. Mija & N. Guigo, "Integral, Differential and Advanced Isoconversional Methods ComplexMechanisms and Isothermal Predicted Conversion–Time Curves", Chemometrics and Intelligent Laboratory, Vol. 96, pp. 219-226, 2009.
- [29]S. Vyazovkin & C. A. Wight, "Isothermal and Nonisothermal Kinetics of Reactions of Solids", Journal Physical Chemistry, Vol. 17, pp. 407-433, 1998.
- [30] Eslami, S. G. Hosseini & V. Asadi, "The effect of microencapsulation with nitrocellulose on thermal properties of sodium azide particles", progress in organic coating, Vol. 65, pp.65, 2009.