

استفاده از روش‌های تجزیه گرمایی در مطالعه تخریب گرمایی پلی‌اتیلن و آثار منیزیم هیدروکسید بر آن به عنوان بازدارنده اشتعال*

Application of Thermal Analysis Methods on the Study of PE Thermal Degradation and the Influence of Mg(OH)₂ as Fire Retardant

عبدالصمد زرین قلم مقدم^{۱**}، نوشین قلی پور^۲

۱- تهران، دانشگاه فنی و مهندسی، متدوق پستی ۴۸۳۸۰۰۵۲۰۱۶۵- کرج، مؤسسه استاندارد و تحقیقات صنعتی ایران، متدوق پستی ۳۱۵۸۵۱۶۳ دریافت: ۸۰/۱۱/۲۰، پذیرش: ۸۰/۴/۲۰

چکیده

برای مطالعه اثر بازدارنده اشتعال Mg(OH)₂ روی تخریب گرمایی نمونه‌های پلی‌اتیلن ابتدا منیزیم هیدروکسید و ترکیبات آن تهیه و با استفاده از روش تجزیه گرمایی میران اشتعال پذیری نمونه‌های پر شده با این ترکیبات بررسی شد در این روش دستگاه تجزیه گرمایی همزمان (STA) که در آن تجزیه گرمایی ورنی و گرمائستجی بیوپتی تفاضلی بطور همراهان انجام می‌شود بکار گرفته شد. در گرمانگاشتهای حاصل کاهش سطح پیکهای مربوط به واکنش‌های گرماده، افزایش دمای شروع اولین پیک گرماده در DSC، افزایش دمای آغاز تکلفات نمونه‌ها و کاهش سرعت تغییر جرم هستگی کاهش اشتعال پذیری نمونه‌های پر شده را نشان می‌دهد. از دستگاه گرمائسنج مخروطی برای ارزیابی یافته‌های حاصل از تجزیه گرمایی استفاده شد. آزمایش‌های گرمائسنج مخروطی نتایج تجزیه گرمایی پلی‌اتیلن کندسوز شده (دارای بازدارنده اشتعال) را تأیید کرد و نتیجه‌گیری شد که Mg(OH)₂ در همه درصدها برای PE به عنوان بازدارنده اشتعال مناسب عمل می‌کند و استفاده از دستگاه تجزیه گرمایی روشی سریع و مناسب برای این نوع پژوهشهاست.

واژه‌های کلیدی: تخریب پلیمر، بازدارنده اشتعال، تجزیه گرمایی، سرعت تخریب، گرمائسنج مخروطی

Key Words: polymer degradation, fire retardant, thermal analysis, rate of degradation, cone calorimeter

موجود در حین احتراق (موختن) به صورت رادیکال آزاد شده و با رادیکالهای لازم برای احتراق واکنش می‌دهد و باعث شکست زنجیره واکنش‌های احتراق می‌شود [۲]. گروه دوم بازدارنده‌های اشتعال افروزنده‌ای اند که در مرحله اختلاط به پلیمر اضافه شده و بطور فیزیکی با آن مخلوط می‌شود. نمونه‌هایی از این نوع بازدارنده اشتعال آلومینیم هیدروکسید، منیزیم هیدروکسید و آنتیموان اکسیدند. این نوع بازدارنده‌های اشتعال خود نمی‌سوزند و پایداری

کاربرد بازدارنده اشتعال سابقه نسبتاً طولانی در صنعت پلیمر دارد و اساساً یکی از دو گروه بازدارنده اشتعال بکار گرفته می‌شود. گروه اول بازدارنده‌های اشتعال واکنش پذیرند، که بطور مستقیم به عنوان یک مونومر، در مرحله پلیمر شدن به مناختر شبیه‌سازی پلیمر اضافه می‌شوند [۱]، الواقع ترکیبات هالوژن‌دار از این گروه‌اند. این ترکیبات بدین ذلیل واکنش پذیر نامیده می‌شوند که هالوژن

* بخشنی از این مقاله به صورت سخنرانی در ششمین کنگره ملی مهندسی شبیه ایران، اردیبهشت ۸۰، دانشگاه صنعتی اصفهان ارائه شده است.

** مسئول مکاتبات، پام نگار: Zarrin@modares.ac.ir

جدول ۱- ترکیب درصد نمونه های تهیه شده.

مواد	نمونه				
	E	E ₁	E ₂	E ₃	E ₄
منزیم هیدروکسید (%) پلی اتیلن (%)	— 100	10 90	20 80	40 60	60 40

افت جرم که جزو پارامترهای تعریف شده در مهندسی اینمی آتش جهت تعیین خصوصیت احتراق مواد است معین شد. مقایسه اطلاعات حاصل از تجزیه گرمایی با روش استاندارد آزمون حریق مواد یک ارزیابی مفید از کارایی روش تجزیه گرمایی برای بررسی بازدارندگی اشتعال مواد پلیمری و دستیابی سریع به فرمولیندی بهینه ارائه می دهد و در مواردی که به سیستمهای آزمون رفتار حریق مواد دسترسی وجود ندارد می توان از روش تجزیه گرمایی به جای آنها استفاده کرد.

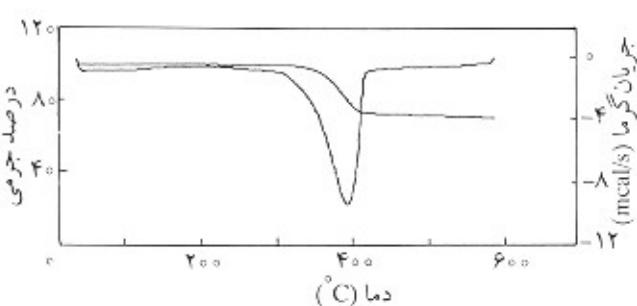
تجربی

مواد

مشخصات مواد بکار رفته در این نمونه ها به قرار زیر است: پلی اتیلن LDPE، LF_{0.75} و منزیم هیدروکسید صنعتی محصول شرکت مرک، به صورت پودر با دانه بندی کمتر از 60 μm.

دستگاه ها

از دستگاه های STA1500 و STA8625 برای مطالعه نمونه های PE خالص و مخلوط آن با $Mg(OH)_2$ استفاده گردید. دستگاه STA8625 مجهر به سیستمهای تجزیه گرمایی وزنی (TGA) و گرماسنج پویشی تفاضلی (DSC) است. دستگاه STA1500 مجهر به سیستم تجزیه گرمایی وزنی (TGA) و تجزیه گرمایی تفاضلی (DTA) است. نمونه ها با وزن حدود 10 mg تا 15 mg در اتمسفر هوای ساکن و سرعت گرمادهی $10^{\circ}C/min$ در محدوده دمایی 25 تا $600^{\circ}C$ آزمایش شده اند. تغییرات جرم و تغییرات انرژی بطور همزمان برای هر یک از نمونه ها ثبت شده است. حساسیت زیاد دستگاه این امکان را می دهد که تغییرات جزئی جرم شناسایی و نیز ماکسیمم سرعت کاهش جرم معین شود.



شکل ۱- نمودار TGA و DSC منزیم هیدروکسید.

پلیمر را در مقابل گرمایی بالا می برنند [۵]. از بین این دو گروه، بازدارنده های اشتعال هالوژن دار دقت عمل و کارایی بیشتری دارند. اما به دلیل تولید گازهای سمی در حین احتراق و همچنین خاصیت خورندگی این گازهای اخیرا تعاایل زیادی در جایگزینی آنها با بازدارنده های اشتعال افزودنی بوجود آمده است [۶,۷]. در بین بازدارنده های اشتعال افزودنی منزیم هیدروکسید به دلیل پایدار بودن در دمای فراورش پلیمرها بیشتر مورد توجه قرار گرفته است. منزیم هیدروکسید در دمای بالاتر از $300^{\circ}C$ بطور گرماگیر طبق معادله (۱) تجزیه می شود و آب آزاد می کند [۸].

کاربرد اصلی منزیم هیدروکسید به عنوان بازدارنده اشتعال در پلیمرهای PP، PE و پلی آمیده است که به عنوان پوشش کابلها بر قریب از آنها استفاده می شود. مقدار مصرف جهانی $Mg(OH)_2$ به عنوان بازدارنده اشتعال بدون درنظر گرفتن مصرف کشور ژاپن ۱۰۴ تن در سال است [۹]. کاربرد این ماده به دلیل کم هزینه بودن، سعی نبودن و بازده بالا در کاهش اشتعال پذیری روز به روز در حال افزایش است [۱۰]. در این بررسی نمونه های خالص پلی اتیلن و ترکیبات آن با $10\text{--}60$ درصد منزیم هیدروکسید بررسی شده است. عمل تفکافت (پرولیز) و احتراق نمونه ها با استفاده از دو روش کاملاً متفاوت انجام گرفته است. در روش اول از دستگاه تجزیه گرمایی استفاده شد. در این روش تغییر جرم و تغییر انرژی وقتی که نمونه ها در معرض رژیم گرمایی معینی فرار می گیرند مطالعه می شود. کاهش سرعت تغییر جرم و تغییر انرژی در اثر افزودن $Mg(OH)_2$ در واقع یک نشانه از کندسور شدن نمونه پلی اتیلن محسوب می شود. در استفاده از این روش این امتیاز وجود دارد که نمونه ها در حد میلی گرم آزمایش شده و در مدت زمان کوتاهی اطلاعات لازم در مورد تغییرات سرعت تفکافت ماده دارای بازدارنده اشتعال حاصل می شود. در روش دوم از دستگاه گرماسنج مخروطی مطابق با استاندارد ASTME 1354 استفاده شده است [۱۱]. در این روش نمونه ها در معرض شار گرمایی $50\text{--}kW/m^2$ فرار داده شده و رفتار گرمایی آنها بررسی شده است. با این آزمون زمان اشتعال، سرعت آزاد شدن گرمایی، سرعت

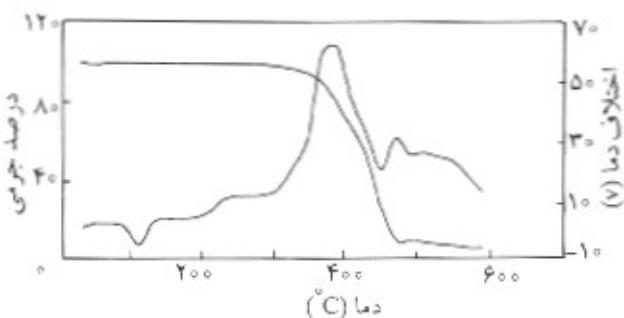
بررسی شد (شکل ۱). همان‌طور که مشاهده می‌شود، تغییرات جرم و تغییرات انرژی در حدود دمای 300°C آغاز شده‌اند. این تغییرات یانگر آن است که در نمونه یک تغییر شیمیایی روی می‌دهد که باعث تغییر همزمان جرم و انرژی ماده می‌گردد [۷]، در صورتی که اگر تغییرات فقط فیزیکی مثل ذوب یا تغییر ساختار بلوری ماده بود، فقط تغییر انرژی پذیردار می‌گشت. در نتیجه، Mg(OH)_2 تا دمای 300°C پایدار است و وقتی با PE مخلوط شود در دمای فراورش PE که حدود 200°C است پایدار باقی می‌ماند. تغییر جرم و انرژی در دمای 400°C به ماکریم رسیده و در حدود 430°C به پایان می‌رسد. برای تشخیص واکنش انجام شده ابتدا واکنش تفکیک Mg(OH)_2 طبق معادله زیر مورد بررسی قرار گرفت:



منیزیم هیدروکسید در صورتی بطور کامل بر طبق معادله بالا تجزیه می‌شود که حدود 29 درصد از جرم آن به صورت آب آزاد گردد. تحلیل منحنی TGA نیز نشان می‌دهد که افت جرمی نمونه‌ها در پایان آزمون 29 درصد است. تغییر انرژی مشاهده شده در منحنی DSC نیز حدود 1490 J/g است که با در نظر گرفتن معادله (۱) برای محاسبه انرژی جذب یا آزاد شده و با احتساب آنتالپی تشکیل منیزیم هیدروکسید و محصولات واکنش، همان کمیت 1490 J/g حاصل می‌شود. در نتیجه منحنیهای DSC و TGA بدست آمده نشان‌دهنده تجزیه گرمابی و آزاد شدن آب است. آزاد شدن آب و گرمابی بودن واکنش جزء پارامترهای مؤثر در بازدارندگی اشتعال مواد پلیمری است [۱۲].

تجزیه گرمابی پلی‌اتیلن خالص

مطالعات انجام شده به وسیله فایر [۱] نشان می‌دهد که PE خالص در دمای حدود 348°C مشتعل شده و با دود آبی و شعله زرد رنگ می‌سوزد. دمای ذوب آن بسته به وزن مولکولی بین 106 تا 140°C است و در نتیجه در حین اشتعال ذوب و جاری می‌گردد. محصولات نهایی سوختن پلی‌اتیلن شامل کربن، کربن مونوکسید، کربن دی‌کسید و آب است. فراورده‌های تفکاف PE، شامل هیدروکربنهای بلند زنجیر و آلدهیدهای کوتاه زنجیر است. تجزیه PE در دمای اشتعال منجر به واپیلم شدن آن نمی‌شود، به عبارتی در گازهای سوختن مونومر اتیلن وجود ندارد [۱]. در شکل ۲ منحنی تغییرات جرم و انرژی مربوط به پلی‌اتیلن خالص تحت آزمایش و شرایط مشابه با آزمون Mg(OH)_2 نشان داده شده است. همان‌طور که مشاهده می‌شود، تخریب گرمابی پلی‌اتیلن در دمای



شکل ۲- نمودار تجزیه گرمابی وزنی و تجزیه گرمابی تفاضلی پلی‌اتیلن خالص.

از دستگاه گرماسنج مخروطی (cone calorimeter) و از آزمون استاندارد ISO 5660 و ASTME1304 برای بررسی احتراف مواد استفاده شد. نمونه‌ها برای آزمون تحت تابش گرمابی با قدرت 50 kW/m^2 به مدت متوسط 10 دقیقه قرار گرفتند. این شدت تابش نمایانگر یک آتش معتدل تا قوی است.

نمونه‌ها به شکل مریخ و با ابعاد $10 \times 10 \text{ cm}^2$ و ضخامت $1/8 \text{ cm}$ انتخاب شدند و به صورت افقی فقط سطح آنها در معرض تابش قرار گرفت. این روش آزمایش، گرماسنجی براساس تغییر مقدار اکسیژن است. مهمترین اطلاعات حاصل از این آزمون سرعت آزاد شدن انرژی گرمابی است که به صورت پیوسته در طول زمان آزمایش اندازه‌گیری می‌شود. علاوه بر آن، کاهش جرم نمونه و غلظت دود حاصل نیز کنترل می‌گردد.

روشها

مخلوطهای PE و منیزیم هیدروکسید با استفاده از دستگاه هکه مدل ۹۰ تهیه شدند. این مواد در دمای 10°C و سرعت 60 rpm به مدت 5 دقیقه در دستگاه هکه مخلوط شده و سپس در قالبی به ابعاد $7 \times 100 \times 100 \text{ mm}^3$ در دمای 10°C پرس شدند. زمان پرس 5 دقیقه و فشار آن 100 kg/cm^2 بوده است. مشخصات نمونه‌های تهیه شده در جدول ۱ ارائه شده است.

نتایج و بحث

تجزیه گرمابی منیزیم هیدروکسید ابتدا، نمونه خالص منیزیم هیدروکسید در دستگاه STA آزمایش شده و تغییرات جرم و تغییرات انرژی مربوط همزمان روی هر یک از نمونه‌ها در سرعت گرمادهی 10°C/min و زیر انسفر هوای ساکن

جدول ۲- نتایج آزمونهای DTA و TG در دستگاه STA1500.

نمونه	پر کشند (%)	دماي پيش ييني شده برای آغاز واکنش *	سرعت کاهش جرم (mg/min)	دماي اوليه پيك مربوط به واکنشهاي (DTA) (°C)
E	۰	۴۰۰	۰/۷	۳۹۱/۵۹
E _۱	۱۰	۴۱۵	۰/۹۹۰۵	۳۹۷/۸۰
E _۲	۲۰	۴۱۱	۰/۹۷	۴۱۰
E _۳	۴۰	۴۰۸	۰/۹۴۴۱	۴۳۱/۴۴
E _۴	۶۰	۴۳۷	۰/۴۲۴۶	۴۵۷/۸۳

Extrapolated Onset *

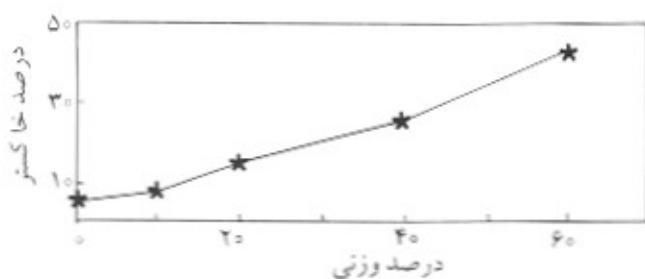
هيدروکسید در كميتهای ۱۰ تا ۶۰ درصد اضافه شده بود انجام شد. نتایج حاصل روی نمونهای کندسور شده PE در جدول ۲ ارائه شده است. در تحلیل منحنیهای تجزیه گرمایی چند پارامتر زیر به عنوان شاخصهای کندسور شدن ماده PE در نظر گرفته شده است:

- یکی از این پارامترها دمای وقوع پیک واکنشهاي تخریب در تجزیه گرمایی است. بدین ترتیب که در اثرافروزدن بازدارنده اشتعال، پلیمر بازدارتر شده و تجزیه آن در دمای بالاتری اتفاق میافتد. به همین ترتیب منحنیهای تخریب نیز به دمای بالاتری انتقال میباید و دمای اولین پیک تخریب گرماده از ۳۹۱/۵۹ به ۴۵۷/۸۰°C افزایش میباید.
- سرعت تخریب و سرعت افت جرم کاهش میباید.
- زمان شروع تخریب پلیمر به تعویق میافتد.

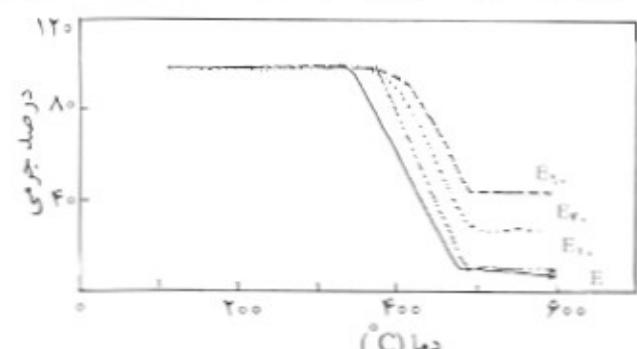
این پارامترها برای نمونهای مختلف بدست آمده در جدول ۲ ارائه شده است.

حدود ۳۰۰°C آغاز میشود که این عمل یک فرایند گرماده است و با یک پیک اصلی گرماده مشخص میشود. این منحنی در دمای حدود ۲۹۰°C شروع و در ۳۹۵°C به یک ماکسیمم میرسد و در نهایت در ۵۰۰°C پایان میباید [۵]. منحنی کاهش جرم در ارتباط با تخریب همین نمونه نیز در همین محدوده دمایی انجام میگیرد و نتایج ناحدود ۹۵ درصد آن به صورت ۳۰۰-۵۰۰°C بطور گرماده تخریب شده و ۹۵ درصد آن به صورت محصولات گازی آزاد میگردد. با مقایسه منحنیهای ۱ و ۲ میتوان پیش‌بینی کرد که هرگاه این دو ماده به صورت مخلوط در کنار هم قرار گیرند، Mg(OH)₂ عامل بازدارنده در مقابل تخریب و اشتعال PE است.

تجزیه گرمایی نمونهای PE پوشده با منیزیم هيدروکسید آزمایشهاي تجزیه گرمایی نمونهای PE که به آن منیزیم پلی ایلن خالص و پر شده.



شکل ۲- نمودار تغییرات درصد خاکستر باقیمانده در دمای ۶۰۰°C بر حسب درصد پر کشند منیزیم هيدروکسید.



شکل ۳- نمودار مقایسه‌ای آزمون تجزیه گرمایی منیزیم خالص نمونه‌ای پلی ایلن خالص و پر شده.

جدول ۳- نتایج آزمون گرماسنجی مخروطی.

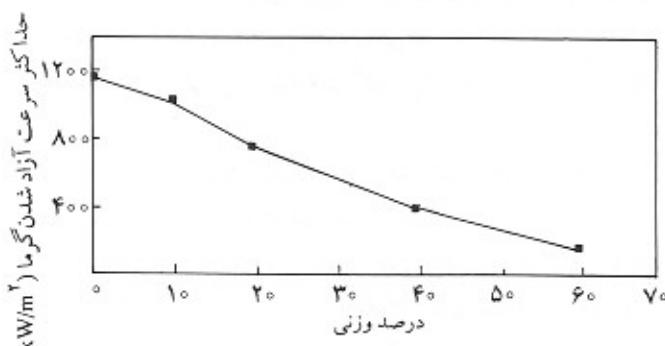
نمونه	پرکننده (%)	زمان اشتعال (s)	حداکثر سرعت آزاد شدن گرمایی (kW/m ²)	TTI/PKHRR (s/kW/m ²)	کربن موتوکسید* (kg)
E	۰	۵۲	۱۱۰۲/۹	۴۰/۱	۰/۰۲۰
E _۱	۱۰	۷۲	۱۰۰۴/۴	۷۱/۶	۰/۰۱۰
E _۲	۲۰	۸۳	۷۳۴/۴	۱۱۳	۰/۰۱۳
E _۴	۴۰	۹۶	۳۸۱/۴	۲۵۱/۶	۰/۰۱۱
E _۷	۶۰	۱۱۹	۱۶۰/۶	۸۱۷/۳	۰/۰۰۹

* متوسط جرم CO تولید شده تا سه دقیقه بعد از اشتعال به ازای واحد جرم نمونه (kg/kg).

احتراق و در نتیجه باعث افزایش سرعت گسترش آتش آزادسازی دود و گازهای سمی می‌گردد [۱۲، ۱۴].

کاهش سرعت تخریب به وسیله بازدارنده اشتعال، یک شاخص مهم در مؤثر بودن منیزیم هیدروکسید در بهینه شدن رفتار گرمایی پلی اتیلن است. مقایسه کمی سرعتهای تخریب PE خالص و ترکیب آن با $Mg(OH)_2$ در جدول ۲ کاهش در حدود ۳۹ درصد حاصل می‌شود.

در شکل ۵ اثر افزودن ۱۰ درصد منیزیم هیدروکسید بر کاهش جرم PE نشان داده شده است. در این شکل علاوه بر منحنی تحریب نمونه E_۱، منحنی تغییرات جرم که با در نظر گرفتن تاثیر وجود ۱۰ درصد $Mg(OH)_2$ ترسیم شده نیز ارائه شده است. مقایسه این دو منحنی اثر برهم کنش دو ماده را نشان می‌توان دید که در منحنی تحریبی، مخلوط در دمای بالاتری تفکیک می‌گردد. مقایسه کمی تغییر جرم نهایی برای نمودار واقعی و فرضی، با احتساب اینکه حدود ۲/۵ درصد از کل کاهش جرم مربوط به آب حاصل از تجزیه منیزیم هیدروکسید است، نشان می‌دهد که افت جرم در

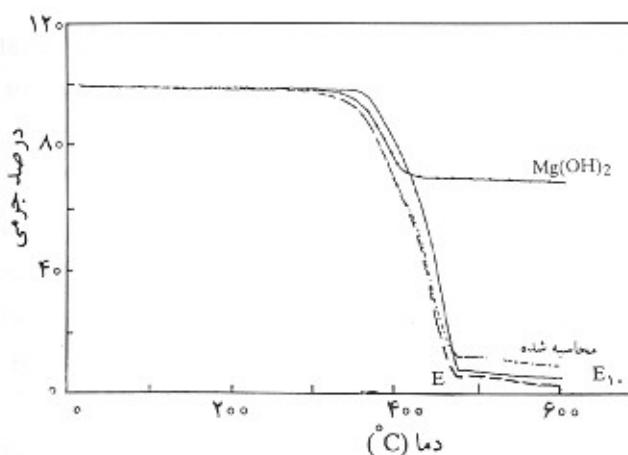


شکل ۶- نمودار تغییرات حداکثر سرعت آزاد شدن گرمایی با تغییر درصد پرکننده منیزیم هیدروکسید.

در شکل ۳ منحنیهای آزمون TG روی پلی اتیلن خالص و کندسوز شده ارائه شده است. مقایسه پارامترهای بالا برای PE خالص و کندسوز شده نشان می‌دهد که دمای شروع تخریب پلیمر از ۴۰°C برای PE خالص بتدريج با افزایش درصد بازدارنده اشتعال بالا می‌رود و در نهایت به ۴۳۷°C برای نمونه دارای ۶۰ درصد $Mg(OH)_2$ رسیده است.

از نقطه نظر مهندسی اینمنی آتش در داخل ساختمانها مهمترین پارامتر در ارزیابی مواد قابل اشتعال سرعت تخریب گرمایی است [۱۱، ۱۲]، به این دلیل که تخریب گرمایی سوختهای جامد مثل پلیمرها، گازهای قابل اشتعال آزاد می‌کند که در واقع شعله‌های آتش را تقدیم می‌کنند. به همین دلیل، سرعت تخریب مناسب با سرعت آزادسازی گرمایی و مناسب با سرعت گسترش آتش است.

سرعت ابانت دود و گازهای سمی نیز وابسته به سرعت آزاد شدن گرماست. گرمای آزاد شده باعث افزایش سرعت واکنشاتی



شکل ۵- مقایسه منحنی تجزیه گرمایی وزنی تحریبی و محاسبه شده برای نمونه E_۱.

مواد را پیش‌بینی می‌کند، در این بررسی نیز همانگی نتایج گرماسنجی مخروطی و STA نشان می‌دهد که تجزیه گرمایی روش مناسبی برای بررسی رفتار احتراق PE است.
۴- $Mg(OH)_2$ در کلیه درصدها به عنوان یک بازدارنده اشتعال مناسب عمل می‌کند.

حالت محاسبه شده کمتر است و این مسئله اثر مولکولی منیزیم هیدروکسید و پلی‌ایتلن را بر یکدیگر نشان می‌دهد. محاسبات و آزمایشها با درصدهای دیگر افزودنی نتایج مشابهی را می‌دهد.
در شکل ۴ درصد خاکستر باقیمانده در $600^{\circ}C$ پس از تخریب کامل بر حسب درصد منیزیم هیدروکسید نشان داده شده است.

مراجع

- Fire, F. L.; *Combustability of Plastics*; Van Nostrand Reinhold, 1991.
- Schnipper A., Hansen L.S. and Thomson E.S., "Reduced Combustion Efficiency of Chlorinated Compounds, Resulting in Higher Yields of Carbon Monoxide" *J. Fire and Mater.*; **19**, 61-4, 1995.
- Zilberman J. T. R., Hull D.P., Milnes G.J and Keen F., "Flame Retardancy of Some Ethylene - Vinyl Acetate Copolymer - Based Formulations" *Fire and Mater.*; **24**, 159 – 64, 2000.
- Yeh J. T., Yang H. M. and Huang S. S., "Combustion of Polyethylene Filled with Metallic Hydroxides and Crosslinkable Polyethylene" *Polym. Degradation and Stab.*; **50**, 229-34, 1995.
- Atkinson P.A., Haines P.J. and Skinner G.A., "Inorganic Tin Compounds as Flame Retardants and Smoke Suppressant for Polyester Thermosets" *Thermochimica Acta.*; **360**, 29-40, 2000.
- Green J., "An Overview of Fire Retardant Chemical Industry, Past-Present-Future" *J. Fire and Mater.*; **19**, 197-204, 1995.
- Hornsby P.R., Wang J., Rothon R., Jackson G., Wilkinson G. and Cossick K., "Thermal Decomposition Behaviour of Polyamide Fire-Retardant Compositions Containing Magnesium Hydroxide Filler" *Polym. Degradation and Stab.*; **51**, 235 – 49, 1996.
- Hornsby P.R. and Mthupha A., "Rheological Characterization of Polypropylene Filled with Magnesium Hydroxide" *J. Mater. Sci.*; **29**, 5293-301,

آزمون پارامترهای سوختن نمونه‌ها به روش گرماسنجی مخروطی کلیه نمونه‌ها در گرماسنج مخروطی تحت شار گرمایی 50 kW/m^2 قرار گرفته‌اند، که نتایج آنها در جدول ۳ ارائه شده است. یکی از پارامترهای اصلی اندازه گیری شده در گرماسنج مخروطی، حد اکثر سرعت آزاد شدن گرما (peak heat rate release, PKHRR) است که نحوه تغییر آن با درصدهای مختلف پرکننده در شکل ۶ نشان داده شده است. جدول ۳ نشان می‌دهد که با افزودن $Mg(OH)_2$ و افزایش درصد آن، زمان اشتعال (time to ignition, TTI) افزایش یافته، سرعت آزاد شدن گرما کاهش می‌یابد. نسبت این دو پارامتر (TTI/PKHRR) نیز افزایش می‌یابد، ضمن اینکه افزودن منیزیم هیدروکسید منجر به کاهش غلظت کربن مونوکسید تشکیل شده و کاهش سرعت کاهش جرم می‌گردد که این نتایج بهبود رفتار احتراق PE را نشان می‌دهد.

نتیجه‌گیری

- نتایج آزمون STA نشان می‌دهد که افزودن منیزیم هیدروکسید به پلی‌ایتلن و افزایش درصد آن عملاً منجر به کاهش اشتعال پذیری پلی‌ایتلن می‌گردد، زیرا:
 - دو پدیده گرماده و گرمگیر مخالف هم، که در نتایج STA مشاهده می‌شود، افت اثری گرمایی تخریب PE را نشان می‌دهد.
 - افزایش دمای پیکهای مربوط به واکنش‌های گرماده در نمودار DSC نسبت به پلیمر خالص مشاهده می‌شود.
 - تخریب گرمایی نمونه‌های کندرسوز شده به دمای بالاتری انتقال می‌یابد.
 - شب نمودارهای تغییر جرم کاهش می‌یابد، که کند شدن تجزیه گرمایی ماده را نشان می‌دهد.
- نتایج گرماسنج مخروطی بهبود رفتار اشتعال پذیری PE را تایید می‌کند. افزایش زمان اشتعال و نسبت زمان اشتعال به حد اکثر سرعت آزاد شدن گرما، کاهش PKHRR و کم شدن سرعت کاهش جرم با افزودن پرکننده منیزیم هیدروکسید مشاهده می‌شود.
- تجزیه گرمایی در برخی شرایط بطور موافقی آمیز رفتار احتراق

1994.

9. Pritchard G.; *Plastic Additives (An A-Z Reference)*; Chapman & Hall, 1998.
10. Stollard P. and Abrahams J.; *Fire From First Principles*; spoon, London, 1995.
11. Redfern J.P., "The Use of Rate of Heat Release in Understanding Fire" *Int. J. Materials and Product Technol.*; 5, 4, 4, 1990.
12. Rothon R. N. and Hornsby P.R., "Flame Retardant

Effects of Magnesium Hydroxide" *Polym. Degradation and Stab.*; 54, 383-85, 1996.

13. Staggs J.E. and Whitelcy R.H., "Modelling the Combustion of Solid-phase Fuels in Cone Calorimeter Experiments" *Fire and Mater.*; 23, 63-9, 1999.
14. Rhodes B.T. and Quintiere J.G. "Burning Rate and Flame Heat Flux for PMMA in a Cone Calorimeter" *Fire Safety J.*; 26, 221, 1996.