



فصلنامه علمی - تحقیقی
پلیمر ایران
سال دوم شماره ۴، زمستان ۱۳۹۶
Vol. 2, No. 4, Issue No. 8, Quarterly
Winter 2018, سفیده ۱۲ - ۱۳

Iran Polymer Technology;
Research and Development

واژه‌های کلیدی:

HTPB پرانرژی
سترنز HTPB پرانرژی
آرید
فروسن و خواص پیشرانه
جامد مرکب

پلیمرهای پرانرژی در پیشرانه‌ها: رزین پلی‌بوتادی‌ان با انتهای هیدروکسیل پرانرژی (EHTPB) آزیدی و متصل به فلز

عباس کبریت‌چی^{*}، میلاد قانع قره‌باغ

۱ تهران، دانشگاه جامع امام حسین (ع)، دانشکده و پژوهشکده فنی و مهندسی،
گروه مهندسی شیمی

چکیده . . .

پیونددنه‌نده مناسب باید بتواند علاوه بر تأمین الزامات مکانیکی و ایمنی ترکیب نهایی پیشرانه، تأثیر به سزاوی در افزایش محتوای انرژی آن نیز داشته باشد. پلی‌بوتادی‌ان با انتهای هیدروکسیل (HTPB) با وجود برخورداری از خواص فیزیکی و مکانیکی مناسب، به دلیل پرانرژی نبودن (خشی بودن) در بسیاری از موارد، جرم مرده محسوب می‌شود که تأثیری در انرژی کل خروجی ندارد و کارایی ترکیب نهایی پیشرانه را محدود می‌کند. عامل دار کردن HTPB با افزودن گروه‌های عاملی پرانرژی، توجه بسیاری از محققان را برای فعالیت در زمینه مواد پرانرژی به خود جلب کرده است. علت این امر افزایش آنتالپی تشکیل فرمول بندی و بهبود موازنۀ کل اکسیژن است. در این پژوهش ابتدا روش ستنز و خواص رزین HTPB پرانرژی شده توسط اتصال به گروه‌های آزیدی و فروسنی بیان می‌شود و سپس خواص پیشرانه بر پایه آن مورد بررسی قرار می‌گیرد. بررسی‌های انجام شده در این پژوهش نشان داد که اتصال گروه‌های پرانرژی آزیدی به HTPB علاوه بر افزایش محتوای انرژی، منجر به بهبود خواص مکانیکی نیز می‌شود. اتصال شیمیایی گروه‌های پرانرژی فلزی مانند فروسن به HTPB (به جای اختلاط فیزیکی) سبب افزایش نرخ سوزش پیشرانه می‌شود؛ چرا که بازده کاتالیزوری بالاتری دارد، در حالی که خواص مکانیکی در آن کم و بیش بدون تغییر باقی می‌ماند.

*پست الکترونیکی مسئول مکاتبات:
a.kebritchi@ippi.ac.ir

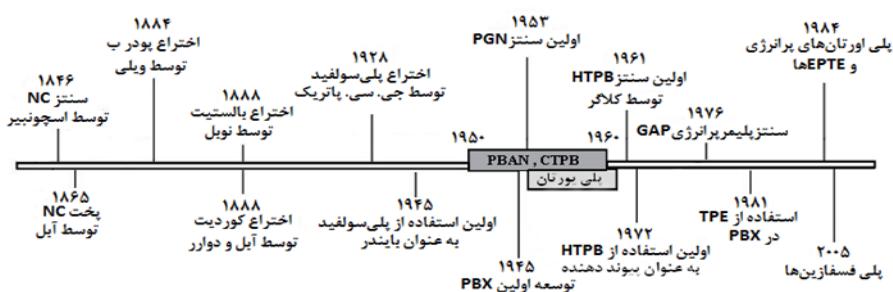
۱ مقدمه

پیشرانه‌های جامد مرکب، پلی‌یورتان‌های دارای اتصالات عرضی هستند که از مخلوطی از پیش‌پلیمر با وزن مولکولی پایین (پیونددهنده)، مواد پرانرژی جامد و نرم کننده تهیه شده‌اند [۱]. فرمول بندی‌های این ترکیبات که منبع بزرگی برای استفاده در فضایپامها و به شمار می‌روند، عموماً شامل پیونددهنده، نرم کننده، پرکننده پرانرژی، عامل پیوندی، عامل پخت، اصلاح گرنرخ سوزش و سایر موارد است. این افزودنی‌ها عموماً به منظور تأمین الزامات مکانیکی، پرتابی و ویژگی‌های مربوط به فراوری پیشرانه‌ها مورد استفاده قرار می‌گیرند [۲].

۱-۱ پیشرفت‌ها

ابتدا محصولات طبیعی همچون واکس‌ها به عنوان پیونددهنده مورد استفاده قرار گرفتند اما اغلب پیونددهنده‌های کنونی مواد پلیمری هستند که در آن ذرات مواد پرانرژی در زمینه لاستیک جای می‌گیرد. بنابراین آن را قادر به جذب شوک‌های مکانیکی می‌کند [۳]. Hydroxyl Terminated Polybutadiene)HTPB در سطح جهانی مورد استفاده قرار می‌گیرد و موقفيت آن از لحاظ مکانیکی و ايمى به خوبی شناخته شده است [۴]. HTPB به دليل ماهیت کشسانی خود می‌تواند خواص مکانیکی و فیزیکی مطلوب پیشرانه از قبیل دمای انتقال شیشه‌ای (Tg) (پایین، کشش بالا، استحکام خوب در برابر پارگی) (Tear Strength)، گرانسروی پایین و مقاومت شیمیایی خوب داشته باشد، بنابراین به منظور ایجاد تکانه ویژه بالاتر در پیشرانه‌ها مورد استفاده قرار می‌گیرد [۵].

سیر زمانی توسعه پلیمرهای مختلف به کار رفته به عنوان پیونددهنده در پیشرانه‌ها در شکل ۱ نشان داده



شکل ۱ سیر زمانی توسعه پلیمرهای مختلف به کار رفته به عنوان پیونددهنده در پیشرانه‌ها [۶].

در این پژوهش از میان انواع HTPB پرانرژی نمایش داده شده در شکل ۲ به بررسی انواع مختلف HTPB پرانرژی شده آزیده شده و متصل به فلز پرداخته می‌شود. در مورد هریک از HTPB ها، ضمن تعریف کلی، روش سنتز، خواص و کاربرد آنها در پیشانه جامد مرکب مورد بررسی قرار گرفته است.

۱-۲ HTPB پرانرژی آزیده شده

در این بخش انواع HTPB پرانرژی آزیده شده بررسی شده است.

(الف) پلیبوتادیان آزیده شده با انتهای هیدروکسیل (Azide-HTPB) (ب) آزیدواتوکسی اکسی-کربونیل آمین با انتهای پلیبوتادیان (AzTPB) (ج) HTPB غنی از نیتروژن پلیآزیدو

۱-۳-الف پلیبوتادیان آزیده شده با انتهای هیدروکسیل (Azide-HTPB)

تعریف کلی و روش سنتز

گروههای آزیدی را به روش‌های مختلفی می‌توان از آلكن‌ها تولید کرد. رایج ترین این روش‌ها، افزودن هالوژن به آلكن از طریق جانشینی نوکلئوفیلی هالید با استفاده از گروه آزیدی است. دو روش سنتز زیر برای سنتز Azide-HTPB شناسایی شده است [۱۱].

۱- سنتز دو مرحله‌ای: این روش شامل برمدار کردن

پرانرژی بر اساس گروههای پرانرژی که دارند به هشت دسته تقسیم‌بندی شده‌اند. هر کدام از این گروه‌ها اصطلاحاً اکسپلوزوفور (Explosophore) نامیده می‌شود که عبارتند از:

- N=N-ONO₂ و -N=N-O-N=O-
- N=N=N- در آزیدهای آلی و غیرآلی و ترکیبات دی‌آزو؛
- NX₂- که X، هالوژن است؛
- C=C-N- در فولمینات‌ها؛
- OCIO₃- و -O-CIO₃- به ترتیب در کلرات‌ها و پرکلرات‌های آلی و غیرآلی؛
- O-O-O- و -O-O-O-
- C≡C-C≡C- در استیلن و استیلیدهای فلزی؛
- M-C≡C-C≡C-M-
- Kربن متصل به فلز در برخی ترکیبات آلی-فلزی [۹].

دو روش ممکن برای سنتز پلیمرهای پرانرژی وجود دارد؛ روش اول که شامل پلیمری شدن مونومر پرانرژی است و روش دوم از طریق افزودن گروه پرانرژی به پلیمر ختی که از قبل شکل گرفته است، انجام می‌شود. روش دوم در سنتز HTPB پرانرژی مورد استفاده قرار می‌گیرد [۳].

البته این باید با حفظ تمامی الزامات اصلی پیونددنه‌نده انجام شود. پیونددنه‌نده ایده‌آل باید: ۱. مایعی با فرایند پذیری خوب در دمای اختلاط (۳۰-۶۰°C) باشد؛

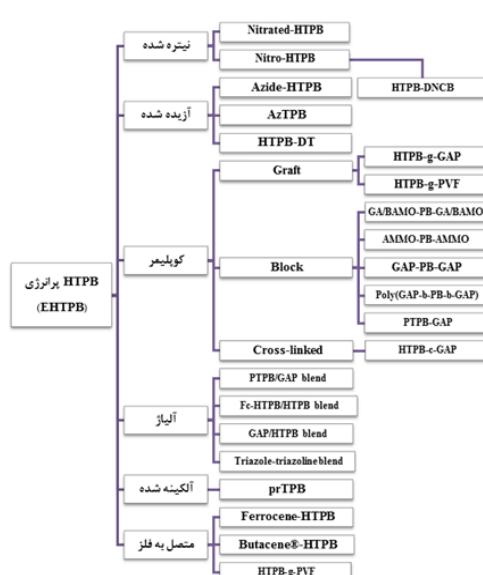
۲. قابل پخت با حداقل سیر تکاملی حرارت در ۴۰-۸۰°C باشد و بتواند شبکه الاستومری با خواص مکانیکی خوب ارائه بدهد؛

۳. دمای انتقال شیشه بالقوه برای آن زیر ۴۰°C باشد؛ ۴. با همه اجزای دیگر فرمول بندی سازگاری لازم داشته باشد [۴].

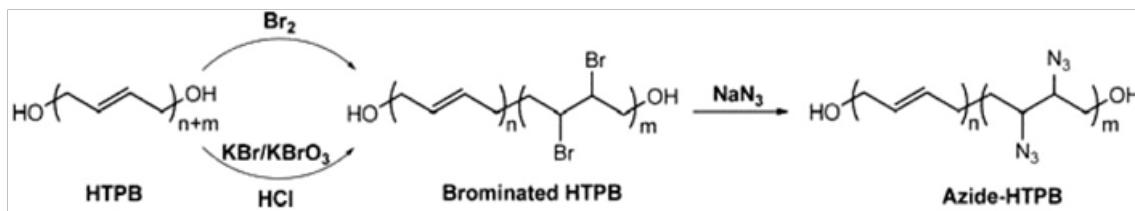
هدف اصلی از این پژوهش، یافتن فرمول بندی است که آسیب‌پذیری، شوک و حساسیت به ضربه را کاهش دهد بدون اینکه موجب کاهش کارایی آن بشود. بدین منظور برخی پلیمرهای پرانرژی مورد توجه قرار گرفته‌اند، چراکه هم به عنوان پیونددنه‌نده عمل می‌کنند و هم در انرژی کل خروجی تأثیر دارند [۴]. بنابراین استفاده از پیونددنه‌های HTPB پرانرژی در فرمول بندی‌های پیشانه جامد مرکب پیشنهاد می‌شود.

۲ انواع HTPB پرانرژی

۱- آزیده شده ۲- کوپلیمری شده ۳- آلیاز ۴- متصل به فلز ۵- آلکینه شده ۶- نیتره شده



شکل ۲ تقسیم‌بندی انواع HTPB پرانرژی [۱۰].



شکل ۳ سنتز دو مرحله‌ای [۱۱].

رطوبت، عوامل محدود کننده‌ای هستند که تأثیر نامطلوبی بر خواص مکانیکی پیشرانه بر پایه HTPB دارند. به منظور رفع این مشکلات، HTPB به طور شیمیایی به پلی بوتادیان با انتهای پروپارژیلوکسی کربونیل آمین (PrTPB) و پلی بوتادیان با انتهای آزیدواتوكسی کربونیل آمین (AzTPB) با اتخاذ روش‌های سنتزی مناسب تبدیل شد.

در این روش از واکنش افزایشی ۱و-۳-دی‌پلار شامل گروه‌های انتهاهای آزید و آلکین برای تشکیل اتصالات عرضی در HTPB استفاده می‌شود. مخلوط این دو پلیمر حین پخت در شرایط دمای ملایم (۶۰°C) از طریق واکنش افزایشی ۱و-۳-دی‌پلار، به صورت شبکه‌های تری‌آزول-تری‌آزولین ظاهر می‌شود [۱۲].

از واکنش ITPB(Isocyanate Terminated Prepolymer) (of HTPB) با گروه‌های آزیدی در حضور ۲-(آزیدو اتوکسی) و AzTPB DBTDL سنتز می‌شود. سپس PrTPB به منظور تشکیل تری‌آزول‌ها، با AzTPB وارد واکنش می‌شود (شکل ۵).

سازگاری پایین میان HTPB با آلکین انتهاهی و پلیمرهای حاوی آزید به علت ماهیت قطبی گروه‌های

HTPB و سپس آزیده کردن آن است. مرحله برمدار کردن از طریق واکنش مستقیم برم مایع با HTPB همانند برم تولید شده در محیط از طریق سامانه KBrO₃/KBr/H⁺ در واکنش واسطه است (شکل ۳).

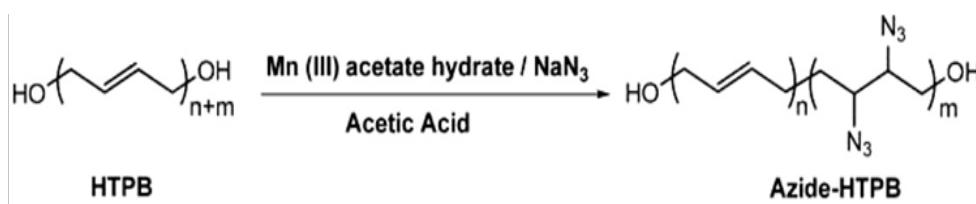
-۲- سنتز تک مرحله‌ای: سنتز تک مرحله‌ای مطلوب مطابق روش گزارش شده برای آزیده کردن HTPB نشان داده شده است (شکل ۴). این واکنش توسط منگنز (III) استات‌هیدرات کاتالیز می‌شود. واکنش فقط چند دقیقه طول می‌کشد که خیلی بهتر از واکنش شامل افزایش برم به پیوندهای دوگانه HTPB و سپس جانشینی برم با یون‌های آزید است [۱۱].

۲-۱-ب آزیدو اتوکسی‌اکسی‌کربونیل آمین با انتهای

پلی بوتادیان (AzTPB)

تعريف کلی و روش سنتز

پخت HTPB معمولاً با استفاده از ایزوسیانات به منظور تشکیل پلی‌یورتان صورت می‌گیرد. با این حال، ناسازگاری ایزوسیانات‌ها با اکسیدکننده‌های پرانرژی مانند آمونیوم دی‌نیترامید(ADN) و هیدرازینیوم نیتروفرمات(HNF)، عمر ریخته‌گری(Pot Life) کوتاه مدت دوغاب پیشرانه و واکنش‌های جانبی نامطلوب با



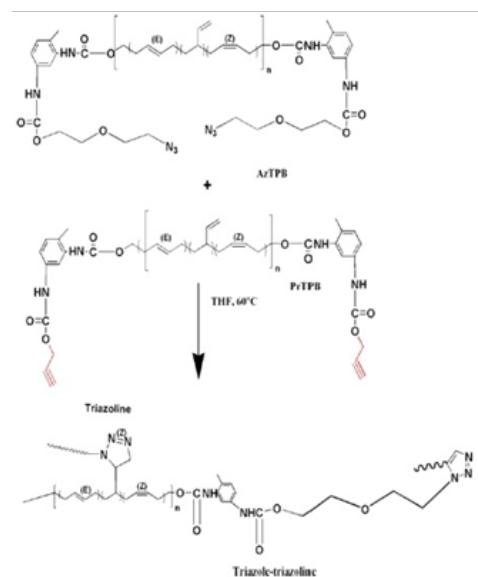
شکل ۴ سنتز تک مرحله‌ای [۱۱].

است. مطالعات DMA انتقال دو فازی و مدولهای خیلی قوی تر را برای شبکه‌های تری‌آزول-تری‌آزولین در مقایسه با سامانه پلی‌بورتان نشان می‌دهد. مطابق جدول ۱ به طور تجربی در پلی‌بوتادیان با الی‌بوتادیان غیر اشباع روی زنجیر اصلی به دلیل بالا بودن چگالی اتصالات عرضی، شبکه‌های تری‌آزول-تری‌آزولین تشکیل می‌شود. در نتیجه اتصالات عرضی هم با تری‌آزول و هم با تری‌آزولین تشکیل شده است [۱۲]. خواص مکانیکی پیشانه، نسبت به مشابه پلی‌بورتانی بهتر است که با بهبودی ۱۴ درصدی در استحکام کششی، ۲۲٪ افزایش در ازدیاد طول در نقطه شکست و ۱۲٪ در مدول، همراه است [۱۲]. پلی‌بوتادیان‌ها با گروه‌های انتهایی آزید و آلکین تحت تأثیر واکنش حلقة افزایی ۱-او-۳-دی‌پلار، اتصالات عرضی تشکیل می‌دهند. پخت-دو سامانه پلیمر به منظور تشکیل شبکه تری‌آزول-تری‌آزولین انجام می‌شود. ویژگی‌های رئولوژیکی PrTPB به دو سامانه نشان می‌دهد که شبکه HTPB-TDI در مقایسه با سامانه پلی‌بورتانی AzTPB در ازدیاد سرعت پخت پایین‌تری است و عمر ریخته‌گری طولانی‌تری دارد. فرایند پذیری، خواص مکانیکی در دمای محیط و نرخ سوزش دو پیشانه در جدول ۲ مورد مقایسه قرار گرفته است.

پیشانه بر پایه پیوند دهنده AzTPB از مزیت بالا بردن عمر ریخته‌گری همراه با خواص مکانیکی بهتر

جدول ۲ خواص پیشانه مربوط [۱۲].

		پیشانه
HTPB-TDI	PrTPB-AzTPB	گوارنزوی (Pa.s) و (۴۰°C)
۳۵۲	۱۶۵	در انتهای اختلاط
۸۶۴	۳۱۲	پس از سه ساعت
۱/۱۰	۱/۲۸	استحکام کششی (MPa)
۶۳	۸۱	درصد ازدیاد طول
۳/۵۰	۴/۰	مدول (MPa)
۱۶/۳۱±۰/۰۱	۱۶/۲۹±۰/۰۳	سرعت سوزش (mm/s) و (در فشار ۱۶/۹۳ atm)



شکل ۵ پخت مخلوطی از AzTPB و PrTPB [۱۲].

آزید و ماهیت غیرقطبی زنجیره اصلی HTPB است.

خواص و کاربردها
گرانروی نهایی مخلوط برای پیشانه تولید شده با استفاده از این پیوندهای ۱۶۵ Pa.s است که در مقایسه با ۳۵۲ Pa.s برای سامانه پلی‌بورتان، از سرعت تشکیل بالاتری برخوردار است و عمر ریخته‌گری در آن بهبود یافته است.

چگالی اتصالات عرضی، خواص مکانیکی و انرژی شکست شبکه‌های تری‌آزول-تری‌آزولین بر پایه AzTPB و PrTPB در مقایسه با مشابه پلی‌بورتانی، بهتر

جدول ۱ چگالی اتصالات عرضی سامانه‌های [۱۲] HTPB-TDI و PrTPB-AzTPB

چگالی اتصالات عرضی (mol/cm³)	نسبت آکی‌والان (آزید:آلکین یا ایزوپیتان:هیدروکسیل)	
	HTPB-TDI پخت شده	PrTPB-AzTPB پخت شده
۰/۶۵×۱۰⁻⁸	۱/۲۰×۱۰⁻⁸	۰/۷:۱
۰/۲۷×۱۰⁻⁹	۲/۴۳×۱۰⁻⁹	۰/۸۵:۱
۰/۶۲×۱۰⁻۴	۲/۸۶×۱۰⁻۴	۱:۱

جدول ۳ داده‌های مربوط به ویژگی‌های مختلف HTPB و ترکیبات HTPB اصلاح شده [۱].

HTPB-DT	HTPB-CYC	HTPB	ویژگی‌های مختلف
۵۴۰۰	۵۶۰۰	۵۲۰۰	وزن مولکولی میانگین
۱/۵۳۳	۱/۵۱۴	۱/۴۳۳	شاخص پراکندگی پلیمر
۲۳۶۰	۱۷۶۵	۱۴۸۰	گرانزوی (cp) در دمای اتاق (۲۷°C)
۳۹/۵	۴۰/۶۱	۴۳	مقدار هیدروکسیل (mg KOH/g)
۲۷۰۶۹،۷	۲۷۰۶۹،۷	۲۷۰۶۹،۴	درصد ریزساختار (cis,trans,vinyl)

خواص و کاربردها

برخی خواص HTPB و ترکیبات HTPB اصلاح شده در جدول ۳ ارائه شده است.

مطالعات نظری نشان می‌دهد که HTPB-DT دارای خاصیت انفجاری محلودی است و نسبت به CDT و TNT حالت میانه دارد. داده‌های مربوط به عملکرد انفجاری در جدول ۴ آورده شده است.

به طور کلی HTPB-DT به دست آمده می‌تواند برای استفاده به عنوان پیونددهنده پرانرژی امیدبخشی در پیشانه جامد مناسب باشد و ویژگی‌های پرانرژی مربوط به پیشانه را بهبود بخشد [۱].

۲-۳ انواع HTPB پرانرژی متصل به فلز

در این بخش انواع HTPB پرانرژی متصل به فلز مورد بررسی قرار می‌گیرد.

جدول ۴ داده‌های مربوط به عملکرد انفجاری [۱].

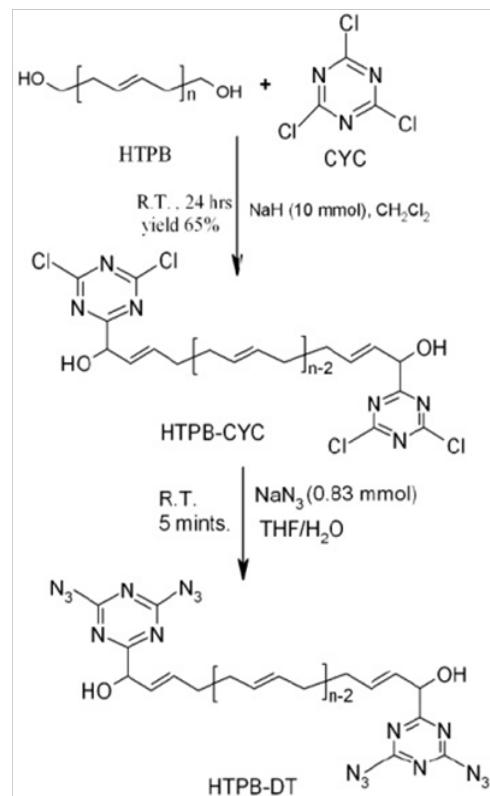
گرمای تشکیل (kJ/mol)	سرعت انفجار (km/s)	فشار انفجار (GPa)	چگالی (g/ml³)	مولکول
۱۰۸۵/۸۲	۷/۲۱	۲۱/۷۵	۱/۶۴	CDT
۱۹۱۶/۳۷	۶/۸۲	۱۸/۱۳	۱/۴۷	HTPB-DT
-	۶/۹۰	۱۹/۷۸	۱/۶۴	TNT

(۱۴–۲۲%) نسبت به پلی‌یورتان‌ها برخوردار است بدون اینکه تأثیر چندانی بر نرخ سوزش داشته باشد [۱۲].

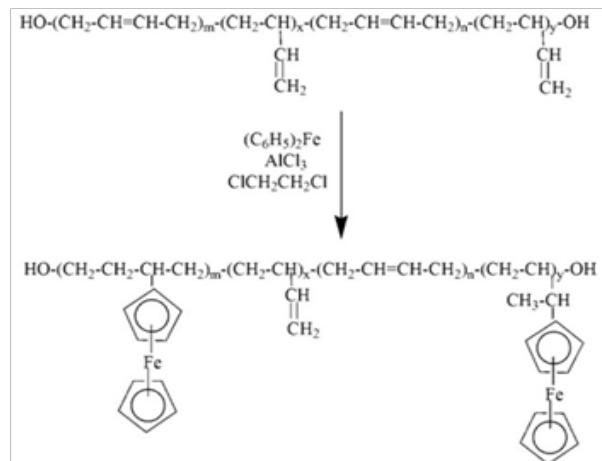
۱-۲-ج HTPB غنی از نیتروژن پلی‌آزیدو (HTPB-DT)

تعريف کلی و روش سنتز

روش ترکیبی جدیدی به منظور افزودن مولکول غنی از نیتروژن پلی‌آزیدو روی زنجیر اصلی پلی‌بوتادی‌ان با انتهای هیدروکسیل گزارش شده است. مطابق شکل ۶، اتم‌های کربن انتهایی HTPB با افزودن کلرید سیانوریک (CYC) روی زنجیر اصلی HTPB به طور کووالنسی عامل‌دار می‌شوند. در پی واکنش بیشتر HTPB اصلاح شده با سدیم آزید، HTPB غنی از نیتروژن پلی‌آزیدو حاصل می‌شود. ریزساختار و خواص فیزیکی و شیمیایی منحصر به فرد HTPB تحت تأثیر اصلاح قرار نمی‌گیرد [۱].



شکل ۶ عامل‌دار کردن انتهای HTPB با مولکول‌های غنی از نیتروژن پلی‌آزیدو [۱].



شکل ۷ سازوکارستز [۱۳] Fc-HTPB

سرعت سوزش پیشرانه‌های بر پایه Fc-HTPB برای ۰/۲ درصد وزنی آهن در جدول ۵ گردآوری شده است. [۱۳]

مطالعه مقایسه‌ای از IPDI و TDI به عنوان عامل پخت در سامانه HTPB-Fc نشان داد که هر دو الاستورمر به دست آمده خواص مکانیکی نزدیک به هم دارند. وقتی IPDI به عنوان عامل یاخت مورد استفاده قرار

جدول ۵ خواص مکانیکی و سرعت سوزش پیشرانه‌های بر پایه Fc-HTPB (۰/۲ درصد وزنی آهن) [۱۳].

Fc-HTPB:HTPB (دقيق سازی) (۱:۱)	Fc-HTPB (بدون دقيق سازی)	Fc-HTPB:HTPB (دقيق سازی) (۱:۱)	عامل
۰/۷۵	۰/۹۰	۰/۴۵	درصد محتوای فلز در رزین
۰/۰۷۵	۰/۰۹	۰/۰۴۵	درصد محتوای فلز در پیشانه
۷/۶	۱۱/۳	۹/۱	استحکام کشی (Ksc)
۲۳	۲۳	۲۶	درصد ازدیاد طول (%)
۵۵	۹۱	۶۳	مدول (Ksc)
۷۸	۸۵	۷۹	سختی (Shore A)
۸/۳۴ ± ۰/۱۳	۸/۶۶ ± ۰/۱۵	۷/۸۴ ± ۰/۰۹	سرعت سوزش (mm/s)
۶۰	۶۷	۵۰	درصد راندمان
			۴۰°C در گرانوی (Pas)
۱۶/۰۰۰	۱۲/۸۰۰	۹/۹۲۰	صف ساعت
۱۶/۳۲۰	۱۴/۰۸۰	۱۰/۸۸۰	یک ساعت
۱۶/۶۴۰	۱۵/۶۸۰	۱۳/۴۴۰	دو ساعت
۱۷/۹۶۰	۱۶/۹۶۰	۱۵/۰۴۰	سه ساعت

الف) Butacene®/HTPB (ب) Fc-HTPB

۲-۳-الف-HTPB-Fc

تعریف کلی و روش سنتز

چهار نمونه مختلف از فروسن متصل به پلی بوتادیان با هیدروكسیل انتهایی (Fc-HTPB)، حاوی مقادیر ۰/۲، ۰/۵۲ و ۰/۹ و ۱/۵ درصد وزنی آهن، با استفاده از روش آکیل دار کردن فریدل-کرفتس فروسن همراه HTPB در حضور AlCl_3 به عنوان کاتالیزور (اسید لوئیس) سترن شده‌اند. سازوکارسترن Fc-HTPB در شکل ۷ نشان داده شده است [۱۳].

خواص و کاربردها

Fc-HTPB با غلظت‌های مختلف آهن با استفاده از روش آلکیل دار کردن فریدل-کرفتس، به عنوان افزودنی مفید بالقوه در پیشرانه‌های مرکب، سنتز شده است. نخ سوزش پیشرانه‌های مرکب بر پایه آمونیوم پرکلرات (AP) دارای Fc-HTPB (بدون رقیقسازی) به عنوان پیونددهنده، بسیار بالاتر ($8/66 \text{ mm/s}$) از مقادیر به دست آمده در پیشرانه HTPB/AP ($5/4 \text{ mm/s}$) است. استحکام کششی و مقادیر سختی Fc-HTPB پخت شده با افزایش چگالی اتصالات عرضی افزایش و درصد ازدیاد طول کاهش می‌یابد. داده‌های مربوط به خواص مکانیکی و

جدول ۶ ترکیب پیشانه بر پایه ®Butacene [۱۵].

درصد وزنی تخمینی					اجزاء
۷	۵	۳	۱	پایه	
۱۰ (۳۰:۷۰)	۱۰ (۵۰:۵۰)	۱۰ (۷۰:۳۰)	۱۰ (۹۰:۱۰)	۱۰ (۱۰۰:۰)	HTPB + Butacene (HTPB:Butacene)
۴	۴	۴	۴	۴	DOA
۱	۱	۱	۱	۱	IPDI
۱	۱	۱	۱	۱	عامل پیوندی
۶۷	۶۷	۶۷	۶۷	۶۷	AP
۱۷	۱۷	۱۷	۱۷	۱۷	Al

با پیشانه‌های بر پایه HTPB بالاتر است. خواص مکانیکی، کم و بیش بدون تغییر باقی می‌ماند و قابلیت بهره‌برداری متناسب با الزامات عملیاتی را دارد. نتایج ییانگر آن است که پیشانه‌های بر پایه ®Butacene بر پیشانه‌های بر پایه HTPB ترجیح داده می‌شوند، خصوصاً آنجا که نرخ سوزش‌های بالاتر مورد نیاز است. خواص فیزیکی و پرتابی مربوط به پیشانه بر پایه ®Butacene در جدول ۷ نشان داده شده است [۱۵]. مطابق انتظار، در فشارهای پایین با افزایش درصد ®Butacene، افزایش قابل توجهی در نرخ سوزش مشاهده می‌شود. مقادیر پایین تری از n (نمای فشار) برای پیشانه‌های بر پایه ®Butacene در مقایسه با

جدول ۷ خواص فیزیکی و پرتابی مربوط به پیشانه بر پایه ®Butacene [۱۵].

گرانووی در 40°C (Pa.s)	چگالی (kg/m ³)	نمای فشار (۷–۱۱ MPa)	سرعت سوزش در RT			ترکیب
			۱۱/۰ MPa (mm/s)	۹/۰ MPa (mm/s)	۷/۰ MPa (mm/s)	
۲۴۰	۱۷۶۳	۰/۶۰۲	۹/۸۶	۸/۷۳	۷/۵۱	پایه
۲۸۰	۱۷۶۵	۰/۲۴۶	۱۲/۷۹	۱۲/۱۵	۱۱/۴۴	۱
۳۶۰	۱۷۶۷	۰/۳۱۰	۱۵/۵۸	۱۴/۶۵	۱۳/۵۴	۳
۴۲۰	۱۷۷۱	۰/۴۱۹	۲۱/۰۷	۱۹/۰۳	۱۷/۴۱	۵
۷۰۰	۱۷۷۳	۰/۴۲۴	۲۴/۰۳	۲۱/۲۰	۱۹/۶۹	۷

می‌گیرد، فرایند پذیری بهتری به دست می‌آید [۱۳]. از اتصال شیمیایی فروسن به HTPB، کوپلیمر پیوند خورده HTPB-g-PVF حاصل می‌شود. نرخ سوزش‌های HTPB-g-PVF اندازه‌گیری شده برای نمونه‌های پیشانه نشان داد که بازده کاتالیزوری این ترکیب مناسب است؛ به طوری که در مقایسه با مشتقان فروسن محلول در پیونددنه‌های مثل وینیل فروسن و کاتالیزورهای جامد خنثی مانند CuCh⁻Fe₂O₃ که به صورت فیزیکی با پیونددنه مخلوط می‌شوند، برای همان درصد وزنی از آهن نیز بازده کاتالیزوری بهتری دارد [۱۴].

۳-۲-ب-Butacene®/HTPB-

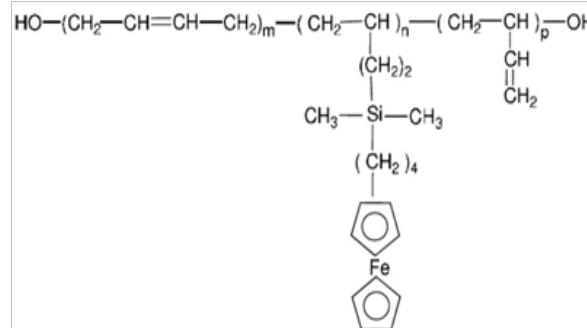
تعريف کلی و روش سنتز

پیوند خورده‌گی گروههای فروسنیل روی پیوندهای دوگانه C=C آویزان در ترکیب وینیل از پلی بوتادیان با انتهای هیدروکسیل انجام می‌شود. این پیش‌پلیمر بوتان (Butacene) نامیده می‌شود. ساختار مربوط به بوتان در شکل ۸ نمایش داده شده است [۱۵].

خواص و کاربردها

پیشانه‌های مرکب بر پایه پیونددنه Butacene®/HTPB و حاوی AP، در مقایسه با سایر کاتالیزورهای نرخ سوزش در سامانه‌های مبتنی بر HTPB، نرخ سوزش‌های بالاتر با نمای فشار پایین‌تری ارائه می‌دهند. افزایش نرخ سوزش تا بالای ۵۰ درصد از جایگزینی Butacene® با HTPB به دست آمده است. اجزای تشکیل دهنده ترکیب پیشانه بر پایه ®Butacene در جدول ۶ نشان داده شده است [۱۵].

بررسی داده‌های تجزیه و تحلیل حرارتی نشان دهنده کاهش دمای اشتعال و دمای تجزیه‌ای است؛ بنابراین، حساسیت دمایی پیشانه بر پایه ®Butacene در مقایسه



شکل ۸ ساختار بوتان [۱۵].

نشان داد که با بهبود ۱۴ درصدی در استحکام کششی، افزایش ۲۲ درصدی در ازدیاد طول در نقطه شکست و ۱۲ درصدی در مدول همراه است.

اتصال شیمیایی گروه‌های پرانرژی فلزی همچون فروسن به HTPB برای افزایش نرخ سوزش پیشانه امری مطلوب است. نرخ سوزش‌های اندازه‌گیری شده برای نمونه‌های پیشانه برپایه HTPB بیوند خورده با پلی‌وینیل فروسن (HTPB-g-PVF) نشان داد که بازده کاتالیستی این ترکیب در مقایسه با مشتقات فروسن محلول در پیونددهنده مثل وینیل فروسن و کاتالیست‌های جامد خشی مانند CuCh, Fe₂O₃ بهتر است. در پیشانه‌های مبتنی بر HTPB متصل به فروسن (Fc-HTPB) با افزایش چگالی اتصالات عرضی، استحکام کششی و مقادیر سختی افزایش و درصد ازدیاد طول کاهش می‌یابد. نرخ سوزش و حساسیت دمایی پیشانه بر پایه ®Butacene در مقایسه با پیشانه‌های بر پایه HTPB بالاتر است. این نوع پیشانه‌ها قابلیت بهره‌برداری مناسب با الزامات عملیاتی را دارند؛ چراکه خواص مکانیکی در مقایسه با HTPB، کم و بیش بدون تغییر باقی می‌ماند.

پیشانه‌های بر پایه HTPB دیده می‌شود. مشخص شده است که حساسیت به ضربه و اصطکاک در ترکیبات بر پایه ®Butacene، با افزایش درصد ®Butacene افزایش می‌یابد [۱۵].

۳ نتیجه‌گیری

ترکیب HTPB خشی و HTPB پرانرژی در کنار هم برای حفظ مزیت‌های هردو ترکیب، به عنوان رویکردی مطلوب گزارش شده است. بررسی‌های انجام شده در این پژوهش نشان داد که اتصال گروه‌های پرانرژی آزیدی به HTPB و به کار بردن آن در سامانه تری‌آزول-تری‌آزولین PrTPB-AzTPB، علاوه بر افزایش محتوای آنرژی، منجر به بهبود خواص مکانیکی نیز شده است. مقایسه ویژگی‌های رئولوژیکی سامانه AzTPB با سامانه پلی‌یورتانی HTPB-TDI نشان داد که سامانه PrTPB-AzTPB سرعت پخت پایین‌تر و عمر ریخته‌گری طولانی‌تری دارد. چگالی اتصالات عرضی و آنرژی شکست شبکه‌های تری‌آزول-تری‌آزولین بر پایه AzTPB و PrTPB نیز در مقایسه با مشابه پلی‌یورتانی بهتر است. همچنین بررسی خواص مکانیکی این نوع پیشانه در مقایسه با مشابه پلی‌یورتانی HTPB-TDI

مراجع

1. Sankar R.M., Roy T.K. Jana T., Functionalization of Terminal Carbon Atoms of Hydroxyl Terminated Polybutadiene by Polyazido Nitrogen Rich Molecules., *Bulletin of Materials Science*, 34, 745-754, **2011**.
2. Zhou Y., Long, X.P., Zeng Q.X., Simulation Studies of the Interfaces of Incompatible Glycidyl Azide Polymer/hydroxyl Terminated Polybutadiene Blends by Dissipative Particle Dynamics. I. The Effect of Block Copolymers and Plasticizers, *Journal of Applied Polymer Science*, 125, 1530-1537, **2012**.
3. Colclough M.E., Paul N.C., 1996, January. Nitrated Hydroxy-terminated Polybutadiene: Synthesis and Properties. In *ACS Symposium Series Washington, DC: American Chemical Society*, 623,. 97-103, **1974**.
4. Cappello M., Lamia P., Mura C., Polacco G., Filippi S., Azidated Ether-Butadiene-Ether Block Copolymers as Binders for Solid Propellants, *Journal of Energetic Materials*, 34, 318-341, **2016**.
5. Toosi., Shaghayeghi F., Shahidzadeh M., Ramezanzadeh B., An Investigation of the Effects of Pre-polymer Functionality on the Curing Behavior and Mechanical Properties of HT-PB-based Polyurethane, *Journal of Industrial and Engineering Chemistry*, 24, 166-173, **2015**.
6. Ang, How Ghee, and Pisharath, S. Energetic Polymers. John Wiley & Sons, United States, **2012**.
7. Mura C., Fruci S., Lamia P., Cappello M., Filippi S., Polacco, G. Synthesis of GAP and PAMMO Homopolymers from Mesylate Polymeric Precursors, *Journal of Energetic Materials*, 34, 216-233, **2016**.
8. Provatas A., Formulation and Performance Studies of Polymer Bonded Explosives (PBX) Containing Energetic Binder Systems. Part I, Defence Science and Technology Organisation, Australia, **2003**.
9. Jai Prakash A.J., Hodgson R., Organic Chemistry of Explosives. John Wiley & Sons, United States, **2007**.
10. قانع قره‌باغ، میلاد و کبریت‌چی، عباس، "بررسی انواع رزین پلی بوتادی‌ان بالتهای هیدروکسیل (HTPB) پرانرژی نیترات دارشده و خواص پیشرانه جامد مرکب برپایه آن". مجله پژوهش و توسعه فناوری پلیمر ایران، سال دوم، شماره ۲، شماره پیاپی ۶، تابستان ۱۳۹۶: ص ۲۵-۱۵.
11. Pant, C.S., Mada, S.S., Mehilal, Banerjee, S. and Khanna, P.K. Synthesis of Azide-Functionalized Hydroxyl-Terminated Polybutadiene., *Journal of Energetic Materials*, 34, 440-449, **2016**.
12. Reshma, S., Arunan, E. and Nair, C.R. Azide and Alkyne Terminated Polybutadiene Binders: Synthesis, Cross-linking, and Propellant Studies., *Industrial & Engineering Chemistry Research*, 53, 16612-16620, **2014**.
13. Saravanakumar D., Sengottuvelan N., Narayanan V., Kandaswamy M., Varghese T.L., Burning Rate Enhancement of a High Energy Rocket Composite Solid Propellant Based on Ferrocene-grafted Hydroxyl-terminated Polybutadiene Binder, *Journal of Applied Polymer Science*, 119, 2517-2524, **2011**.
14. Subramanian, K. Synthesis and Characterization of Poly (vinyl ferrocene) Grafted Hydroxyl-Terminated Poly (butadiene): A Propellant Binder with a Built-in Burn-rate Catalyst, *Journal of Polymer Science Part A Polymer Chemistry*, 37, 4090-4099, **1999**.
15. Ghosh K., Behera S., Kumar A., Padale B.G., Deshpande D.G., Gupta M., Studies on Aluminized, High Burning Rate, Butacene Based, Composite Propellants., *Central European Journal of Energetic Materials*, 11, 323-333, **2014**.