



سنتز پلی پروپیلن بسیار تک نظم و با جریان پذیری زیاد در پروپیلن مایع

Synthesis of High Isotactic and High Melt Flow Polypropylene in Liquid Propylene

مهرسا امامی^{۱*}، رضا مهترانی^۱، منیرالسادات ساداتی^۲، فرزین هرمزی^۱

۱- تهران، پژوهشگاه پلیمر و پتروشیمی ایران، پژوهشکده مهندسی پلیمریزاسیون، صندوق پستی ۱۴۹۶۵/۱۱۵

۲- تهران، شرکت پژوهش و فناوری پتروشیمی، پخش مشتری محوری، کدپستی ۱۴۳۵۸۸۴۷۱۱

دریافت: ۸۴/۱۲/۲۱، پذیرش: ۸۵/۱۱/۱۷

چکیده

با استفاده از کاتالیزور نسل پنجم زیگلر- ناتا هموپلیمر پلی پروپیلن با نظم فضایی و جریان پذیری زیاد در مونومر مایع سنتز شد. واکنش کاتالیزور به هیدروژن، در حد اکثر محصول دهی کاتالیزور، بررسی گردید. با تغییر مقدار هیدروژن از صفر تا ۱۴۰۰ ppm، شاخص جریان مذاب هموپلیمر از ۰/۴ تا ۳۰۰ g/min افزایش یافت. نتایج حاکی از تغییرات خطی شاخص جریان مذاب هموپلیمر با مقدار هیدروژن است. اثر الکترون دهنده خارجی بر نحوه عملکرد کاتالیزور نیز بررسی شد. نتایج نشان می دهد که برای کاتالیزورهای نسل پنجم زیگلر- ناتا الکترون دهنده خارجی باعث افزایش نظم فضایی محصول می شود، اما پاسخ کاتالیزور به هیدروژن و نیز محصول دهی آن را کاهش می دهد. افزون براین، با استفاده از این کاتالیزورها می توان محصولاتی با وزن مولکولی کم به همراه توزیع باریک وزن مولکولی تولید کرد که نسبت به انواع با رئولوژی کنترل شده پلی پروپیلن از لحاظ هزینه تولید و فرایند پذیری برتری دارد. کاربرد عده این پلیمرها به عنوان ماتریس هموپلیمر در پلیمرشنن متوالی برای سنتز کوپلیمرهای ضربه پذیر است.

واژه های کلیدی

پلیمرشنن توده، پلی پروپیلن،
کاتالیزور زیگلر- ناتا، بسیار تک نظم،
جریان پذیری زیاد

مقدمه

خواص مشابه شوند [۱]. هم زمان با توسعه فرایندهای صنعتی، کشف کاتالیزورهای زیگلر- ناتای بسیار فعال موجب تولید انواع پلی پروپیلن با قیمت قابل قبول شد که این محصولات توanstند بازار سایر گرمانرم ها را از آن خود کنند [۲].

طی سالهای اخیر، پلی پروپیلن با رشدی حدود ۷ درصد در سال بیشترین رشد مصرف را در بین گرمانرم ها به خود اختصاص داده است. افزایش چشمگیر مصرف پلی پروپیلن مدیون قابلیت آن در عرضه محصولات جدیدی است که می توانند جانشین مواد رایج گران قیمت با

Key Words

bulk polymerization, polypropylene, Ziegler-Natta catalyst, high isotactic, high melt flow

مولکولی برای جذب رطوبت عبور داده شد. هیدروژن محصول شرکت رهام گاز بدون فراوری بعدی مورد استفاده قرار گرفت. کاتالیزور کروی نسل پنجم زیگلر - ناتا ساخت شرکت بازل (Basell) با نگهدارنده منیزیم کلرید به مقدار ۱۴/۷ درصد وزنی، حاوی ۳/۶ درصد وزنی تیتانیم و الکترون دهنده داخلی دی اتری مورد استفاده قرار گرفت. از تری اتیل آلومینیم تولید شرکت فلوکا به عنوان کمک کاتالیزور و الکترون دهنده خارجی دی سیکلولوپنتیل دی متوكسی سیلان محصول شرکت فلوکا استفاده شد. حالل هگزان از مجتمع پتروشیمی ارک تهیه و پس از تقطیر با جاذب کلسیم هیدرید، برش ۶۰-۶۴°C آن جمع آوری و تا زمان استفاده در ظروف حاوی غربال مولکولی و نوار سدیم نگهداری شد.

دستگاه‌ها

از راکتور یک لیتری بوچی مجهز به دورسنج، سامانه کنترل دما و نمایشگر فشار استفاده شد. کنترل دمای راکتور به وسیله دو دستگاه گرمایش - سرمایش موازی انجام شد. برای انتقال مونومر پروپیلن مایع به راکتور پلیمرشدن از سیلندر تحت فشار میلاپ دار با اعمال فشار نیتروژن استفاده گردید. به این ترتیب، درحالی که فشار داخل راکتور اتمسفری است (با توجه به این که فشار تقریبی مونومر مایع در دمای محیط حدود ۱۲ bar است) فشاری حدود ۱۴ bar به کمک نیتروژن بر سیلندر میلاپ دار اعمال می‌گردد. سپس، شیر خروجی سیلندر، که به ورودی راکتور متصل است، باز و مونومر با فشار وارد راکتور می‌شود. پس از انتقال مونومر به راکتور، فشار راکتور حدود ۱۴ bar می‌شود. برای تزریق سیستم کاتالیزوری به راکتور پس از ورود مونومر، سیلندر انتقال تحت فشار طراحی و ساخته شد. این سیلندر مجهز به ۲ شیر ورودی و یک شیر خروجی است که از یک سو به نیتروژن و از سوی دیگر به راکتور متصل است. بدین ترتیب، می‌توان مواد را ابتدا در جو نیتروژن وارد سیلندر کرده و سپس به کمک فشار نیتروژن به داخل راکتور تزریق کرد. برای کنترل دقیق وزن مولکولی پلیمر، دستگاه کنترل کننده جریان جرمی با دقت ۰/۰۱ مول برای تزریق هیدروژن به راکتور پلیمرشدن به کار گرفته شد.

روش‌ها

پلیمرشدن

پلیمرشدن به حالت ناپوسته شامل مراحل آماده‌سازی راکتور، تزریق هیدروژن، مونومر مایع، سامانه کاتالیزور، پیش پلیمرشدن، پلیمرشدن واختنام واکنش است که در این بخش هریک از مراحل توضیح داده می‌شوند:

در هموپلیمرهای پلی پروپیلن، وزن مولکولی و توزیع آن و نیز نظم فضایی زنجیر بزرگ مولکول پارامترهای اصلی هستند که در کنترل کاتالیزور است. نظم فضایی در پلی پروپیلن عامل اصلی تعیین بلورینگی و به تبع آن استحکام است، در حالی که وزن مولکولی و توزیع آن عوامل اصلی در کنترل رئولوژی (سیالیت و فرایند پذیری مذاب) محصول اند. وزن مولکولی کم و نیز توزیع باریک آن ویژگی‌های فرایندی خاصی در پلیمر ایجاد می‌کنند که آن را برای کاربردهایی نظیر تولید قطعات قالبگیری تزیینی لایه نازک و نیز اکستروژن فیلم‌های نازک مناسب می‌کند [۳, ۴].

سنتر رزین‌های پلیمری که شاخص جریان مذاب زیادی دارند، نسبت به انواعی که وزن مولکولی آنها پس از پلیمرشدن به وسیله پروکسید کاهش داده می‌شود، به لحاظ کاهش هزینه‌های تولید و نیز عدم وجود پروکسید باقیمانده در محصول، برتری دارد [۵]. سامانه‌های بر پایه الکترون دهنده داخلی دی اتری، کاتالیزورهای خاصی هستند که به کمک آنها می‌توان سیالیت زیاد و کاربردهایی از انواع رئولوژی کنترل شده (controlled rheology) که نیاز به توزیع وزن مولکولی باریک دارند، پوشش داد. علاوه بر این، فعالیت بسیار زیاد این کاتالیزورها، آنها را برای تولید پلی پروپیلن با خلوص زیاد (کمینه بودن مقدار کاتالیزور باقیمانده در محصول) مناسب ساخته است [۶].

در این تحقیق، روشی برای پلیمرشدن پروپیلن در مونومر مایع در فاز آزمایشگاهی ارائه گردیده است. از میان فناوری‌های تولید هموپلیمر پلی پروپیلن، فرایند توده (مونومر مایع) به دلیل بیشینه بودن غلاظت مونومر، بازدهی بیشتری نسبت به سایر فرایندها دارد و بنابراین جایگاه ویژه‌ای در صنعت به خود اختصاص داده است [۷, ۸]. از آنجا که در اکثر فرایندهای صنعتی تولید پلی پروپیلن در ایران نیز از فرایند توده استفاده می‌شود، انجام مطالعات آزمایشگاهی پلیمرشدن پروپیلن در مونومر مایع دیدگاه واقعی از پلیمرشدن در شرایط موجود صنعت در اختیار خواهد گذاشت. افزون براین، اطلاعات موجود می‌تواند در صنعتی کردن کاربرد کاتالیزورهای جدید بسیار ارزشمند باشند.

تجربی

مواد

پروپیلن نوع پلیمری تولید شرکت پتروشیمی تبریز با حداقل ۳ ppm رطوبت بدون فراوری بعدی استفاده شد. نیتروژن تولید شرکت رهام گاز پس از دریافت، برای خالص سازی نهایی از ستون‌های خالص سازی حاوی جاذب مونوکسیدکربن، اکسیدگوگرد و غربال

تعیین نظم فضایی هموپلیمر
 نظم مولکولی پلیمر (ایزوایندکس II) از راه اندازه گیری مقدار جزء نامحلول در هپتان جوشان به مدت ۲۴ h در دستگاه سوکسله انجام شد. تفاصل مقدار محلول از هموپلیمر در هپتان جوشان (جزء بی شکل) از عدد ۱۰۰ معادل با درصد وزنی پلیمر تک نظم است.

تعیین شاخص جریان مذاب پلیمر
 شاخص جریان مذاب با دستگاه مدلolar جریان مذاب مدل ۷۰۲۶ شرکت Ceast تحت استاندارد ۱۲۳۸ ASTM در دمای 230°C و بار 236 kg اندازه گیری شد.

تعیین نحوه توزیع وزن مولکولی
 تابع توزیع وزن مولکولی نمونه ها با استفاده از داده های ناحیه کشسان خطی مدول اتلاف ("G") و مدول ذخیره ("G') حاصل از دستگاه طیف سنجی دینامیکی - مکانیکی مدل MCR ۳۰۰ شرکت Physica در محدوده فرکانس 0.1 Hz تا 100 Hz در دمای 200°C معین شد. برای انجام محاسبات تابع توزیع وزن مولکولی از نرم افزار US200 استفاده شد [۹].

نتایج و بحث

بررسی اثر الکترون دهنده خارجی

برای بررسی اثر الکترون دهنده خارجی روی نظم فضایی و نیز محصول دهی کاتالیزور، تعدادی آزمایش با درصد های مختلف از الکترون دهنده خارجی انجام گرفت که نتایج در جدول ۱ آمده است.

جدول ۱- تغییرات محصول دهی کاتالیزور و نظم فضایی هموپلیمر با افزایش مقدار الکترون دهنده خارجی (شرایط واکنش: دمای پلیمر شدن 70°C و زمان پلیمر شدن ۱h).

شاخص نظم فضایی (II) محصول	محصول دهی کاتالیزور (kgpp/g _{cat} .h)	نسبت وزنی کمک کاتالیزور به الکترون دهنده خارجی	شماره آزمایش
۹۶/۸	۲۰	بدون الکترون دهنده	۱
۹۷/۷	۱۲	۲۰	۲
۹۸/۵	۵	۴۰	۳

آماده سازی راکتور: پیش از هر بار پلیمر شدن، شستشوی راکتور با حلال هپتان نرمال تقطیر شده (برش ۹۰ تا 94°C) انجام گرفت. سپس، به دلیل حساسیت زیاد کاتالیزورهای زیگر - ناتا به ناخالصی ها و به ویژه رطوبت، راکتور به کمک عبور نیتروژن و خلاء پاکسازی شد. به این ترتیب که دمای بدنه راکتور به بیش از 90°C (نزدیک به دمای جوش آب) افزایش یافته و به مدت ۱۰ min راکتور در جو نیتروژن و پس از آن به مدت حداقل ۵ min در خلاء قرار گرفت. عبور نیتروژن و اعمال خلاء حداقل پنج نوبت تکرار شد و پس از آن دمای راکتور تا دمای محیط کاهش یافت.

ترزیق هیدروژن: پیش از ترزیق مونومر، مقدار معینی از هیدروژن در فشار اتمسفری، با دستگاه کنترل کننده جریان جرمی و با دقت ۰/۱ مول به راکتور ترزیق گردید.

ترزیق مونومر مایع: مونومر مایع با فشار نیتروژن وارد راکتور شد. به این ترتیب، ابتدا فشار نیتروژن معادل 14 bar روی سیلندر پر پلیلن اعمال شد. سپس با باز کردن شیر میلاپ، پر پلیلن با فشار اعمالی نیتروژن وارد راکتور پلیمر شدن گردید. در این مرحله، فشار راکتور به بیش از 14 bar افزایش می یابد.

ترزیق سامانه کاتالیزوری: ابتدا مخلوط کمک کاتالیزور تری اتیل آلمینیم و الکترون دهنده خارجی زیر جو نیتروژن تهیه شده و پس از ۵ min (زمان لازم برای تشکیل کمپلکس کمک کاتالیزور و الکترون دهنده) به سیلندر انتقال کاتالیزور منتقل گردید. پس از آن، مخلوط حاصل با فشار نیتروژن به راکتور ترزیق گردید. کاتالیزور جامد به دقت توزین شده و در جو نیتروژن به همراه مقداری از حلal هگزان (برای ایجاد دوغابی از کاتالیزور که قابلیت جاری شدن به داخل راکتور را داشته باشد) به کمک سیلندر انتقال به راکتور ترزیق گردید.

پیش پلیمر شدن: برای حفظ شکل شناسی کاتالیزور و حصول دانه های کروی از هموپلیمر، پیش پلیمر شدن به مدت ۵ min و در دمای بین 30 تا 70°C انجام گرفت.

پلیمر شدن: واکنش اصلی پلیمر شدن پس از انجام مرحله پیش پلیمر شدن، در دمای 70°C ، در فشاری حدود 40 bar به مدت ۱ h انجام گرفت.

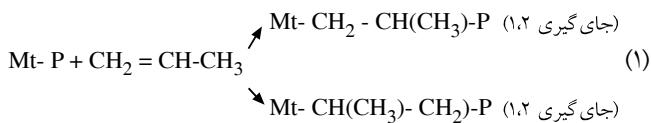
اختتام واکنش: اختتام واکنش با کاهش دمای راکتور و خارج ساختن مونومر از آن انجام شد. سپس، برای اطمینان از عدم وجود مونومر واکنش نکرده، راکتور حداقل به مدت ۵ min زیر جریان نیتروژن قرار گرفت.

تعیین محصول دهی کاتالیزور

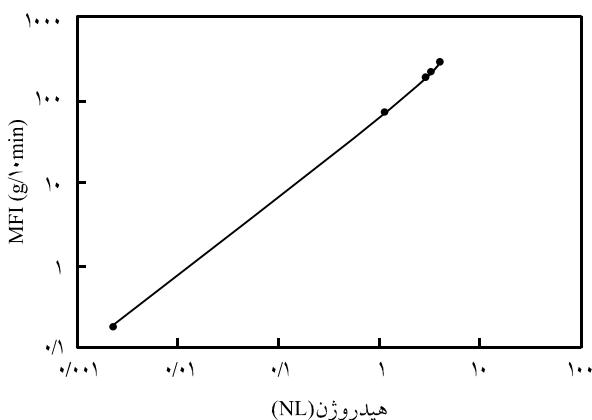
محصول دهی کاتالیزور با محاسبه نسبت وزن محصول نهایی به وزن اولیه کاتالیزور، پس از انجام ۱h پلیمر شدن اصلی در دمای 70°C محاسبه شد.

کنترل متوسط وزن مولکولی هموپلیمر

در تولید پلیپرولیمیر با استفاده از کاتالیزورهای ناهمگن، وزن مولکولی پلیمر به کمک هیدروژن به عنوان عامل انتقال زنجیر کنترل می شود [۱۷]. در این قسمت از آزمایش ها وزن مولکولی هموپلیمر با تغییر مقدار هیدروژن کنترل شد. برای به دست آوردن تخمینی از متوسط وزن مولکولی، شاخص جریان مذاب هموپلیمر اندازه گیری شد. در شکل ۱ تغییرات شاخص جریان مذاب هموپلیمر با تغییر مقدار هیدروژن ارائه شده است. نتایج به دست آمده حاکی از تغییرات خطی شاخص جریان مذاب هموپلیمر با افزایش مقدار هیدروژن است که با نتایج به دست آمده توسط چکین و همکارانش مطابقت خوبی دارد [۶]. حساسیت زیاد کاتالیزورهای دی اتری به هیدروژن، بنا بر نوع گونه های مراکز فعال موجود در آنها قابل توجیه است. در حضور هیدروژن، جای گیری مولکول پرولیمیر در پیوند کربن - فلز می تواند با کربن نوع اول یا دوم مونومر انجام گیرد. بنابراین، دو گونه جای گیری نوع اول (۲،۱) و نیز جای گیری نوع دوم (۱،۲) از مولکول پرولیمیر به وقوع می پیوندد [۱۸]. در معادله (۱) گونه های مختلف جای گیری مونومر روی زنجیر در حال رشد نمایش داده شده است [۱۹]:



در مرکز فعال با آخرین جای گیری پرولیمیر از نوع نامنظم ناحیه ای (۲،۱)، به دلیل ممانعت های فضایی موجود، تمایل جای گیری مولکول بعدی پرولیمیر (تمایل به واکنش انتشار) از بین رفته و مرکز فعال تا زمان واکنش



شکل ۱- تغییرات شاخص جریان مذاب هموپلیمر با تغییر مقدار هیدروژن (شرط و اکنش: دما 70°C ، زمان پلیمر شدن اصلی 1 h ، نسبت وزنی TEAl/Donor برابر ۲۰).

همان طور که از جدول ۱ پیداست، افزایش مقدار الکترون دهنده خارجی نظم فضایی هموپلیمر را افزایش می دهد، اما در عوض باعث کاهش محصول دهی کاتالیزور می گردد. مشاهدات چادویک نیز در مورد کاتالیزورهای دی اتری، حاکی از کاهش محصول دهی کاتالیزور و نیز پاسخ به هیدروژن هنگام افزایش مقدار الکترون دهنده خارجی است [۶]. کاتالیزورهای زیگلر - ناتا با الکترون دهنده داخلی دی اتری حتی در نبود الکترون دهنده خارجی نیز نظم فضایی زیادی نشان می دهند [۱۰]. محققان معتقدند دی اتر موجود در کاتالیزورهای نسل پنجم زیگلر - ناتا به دلیل عدم تمایل به واکنش با آلومینیم الکلیل، نمی تواند به کمک کاتالیزور از آن خارج شود [۱۱]. عدم استفاده از کاتالیزور دی اتری، در اکثر مراجع می تواند تاییدی براین موضوع باشد [۱۲، ۱۳]. در جدول ۲ مقادیر شاخص جریان مذاب هموپلیمر در حضور و نبود الکترون دهنده خارجی با یکدیگر مقایسه شده است. از جدول ۲ می توان دریافت که الکترون دهنده خارجی باعث کاهش پاسخ به هیدروژن کاتالیزور به کار رفته گردیده که این مطلب تأییدی است بر اثر الکترون دهنده خارجی روی تبدیل مراکز فعال با نظم فضایی کمتر به مراکز فعال بسیار فضاویزه است که به طور طبیعی پاسخ آنها به هیدروژن انداز است [۱۴]. نتایج حاصل با نتایج گزارش شده توسط چکین مطابقت خوبی نشان می دهد [۶].

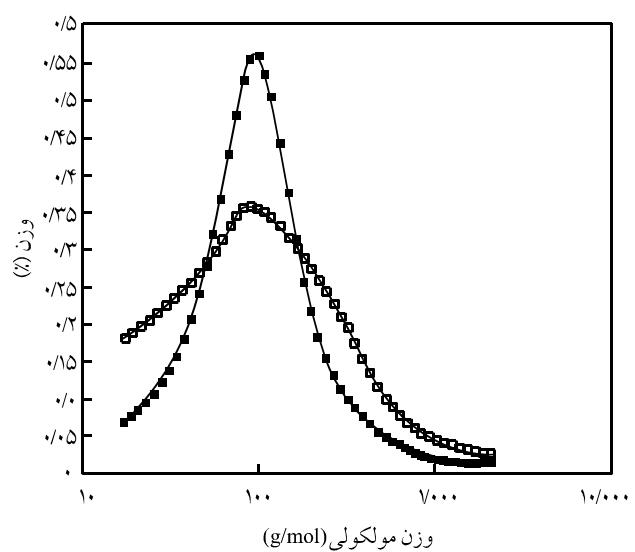
به عقیده محققان مهمترین اثر الکترون دهنده ها، افزایش سهم مراکز فضا ویژه است. در واقع ثابت واکنش انتشار (K_p) برای این مراکز و سایر مراکز ثابت بوده و الکترون دهنده خارجی می تواند تعداد مراکز فعال فضا ویژه را افزایش دهد. سامانه کاتالیزوری حاوی دی اتر، باریک ترین توزیع گونه های مراکز فعال را دارد. در کاتالیزور دی اتری، سهم نسبی جزء تک نظم بیش از سایرین بوده و در واقع فعالیت زیاد این کاتالیزورها به دلیل بیشتر بودن سهم مراکز تک نظم است [۱۵، ۱۶].

جدول ۲- مقدار هیدروژن مورد نیاز برای دست یابی به شاخص جریان مذاب یکسان در حضور و نبود الکترون دهنده خارجی (شرط و اکنش: دما 70°C ، زمان پلیمر شدن اصلی 1 h ، نسبت وزنی TEAl/Donor برابر ۲۰).

شاخص جریان مذاب	الکترون دهنده خارجی*	مول هیدروژن
بدون الکترون دهنده	۰/۱۲	۱۷۰
با الکترون دهنده	۰/۱۳۰	
بدون الکترون دهنده	۰/۰۱۲	۲۵
با الکترون دهنده	۰/۰۲۸	

* مقدار مول هیدروژن تزریق شده به راکتور در شرایط متعارفی.

فضاویژگی همسان، که در گزینش پذیری ناحیه‌ای ضعیف عمل می‌کنند، اکثریت را به خود اختصاص داده‌اند. این مراکز قابلیت آن را دارند که زنجیرهای پلیمری با وزن مولکولی نسبتاً مشابه تولید کنند و بنابراین منحنی توزیع وزن مولکولی را باریک کنند [۲۱، ۲۲]. در کاتالیزورهای دی‌استری، پاسخ اندک کاتالیزور به هیدروژن بیانگر حضور مراکز فعال با گزینش پذیری زیاد در نظم فضایی و نظم ناحیه‌ای (جای‌گیری نوع اول) است، این مراکز هنگام پلیمرشدن زنجیرهایی را ایجاد می‌کنند که بیشترین وزن مولکولی را دارند. اما، در غلظت‌های زیاد هیدروژن، حضور مراکز فعالی که پاسخ به هیدروژن خوبی دارند سبب می‌شود تا کسری از پلیمرها وزن مولکولی کمی داشته باشند و در منحنی توزیع وزن مولکولی سهم مولکول‌های کوچک را افزایش دهند و منحنی توزیع را گسترد کنند [۲۲].



شکل ۲- توابع توزیع وزن مولکولی نمونه‌ها با شاخص جریان پذیری: (□) متوسط و (■) بسیار زیاد.

نتیجه‌گیری

کاتالیزورهای زیگلر - ناتای ناهمگن که حاوی الکترون‌دهنده داخلی دی‌اتری است، علاوه بر فعالیت و محصول دهی بسیار زیاد، حتی در نبود الکترون‌دهنده خارجی نیز از لحاظ فضاویژگی عملکرد بسیار مناسبی دارند. استفاده از الکترون‌دهنده خارجی گرچه باعث افزایش فضاویژگی کاتالیزور شد، اما در عوض حساسیت کاتالیزور به هیدروژن و محصول دهی آن را کاهش داد. افزون بر فعالیت و فضاویژگی بسیار زیاد، کاتالیزورهای دی‌اتری تمایل زیادی به واکنش‌های انتقال زنجیر با هیدروژن (پاسخ به هیدروژن) نشان می‌دهند. به علاوه، قابلیت این گونه کاتالیزورهای زیگلر - ناتا در تولید محصولاتی با وزن مولکولی کم و توزیع وزن مولکولی باریک منحصر به فرد است.

قدرتانی

مؤلفان مراتب تشکر وقدرتانی خود را از آقایان دکتر عباس طائب، دکتر مهدی نکومنش حقیقی و دکتر مرتضی ابراهیمی ابراز می‌دارند، که در ترسیع انجام طرح ما را یاری کردند.

مراجع

1. Galli P., Forty Years of Industrial Developments in the Field of Isotactic Polyolefins, *Macromolecular Symp.*, **89**, 13-26, 1995.
2. Galli P., Vecellio G., Polyolefines: The Most Promising Large-Materials for the 21st Century, *J. Polym. Sci., Part A*, **42**, 396-415, 2004
3. Polypropylene for Thin Wall Packaging, A Downloaded File from Borealis, www.borealis.com/packaging.
4. Moore E.P., *Polypropylene Handbook*, Hanser, New York, Chap. 5, 1996
5. Blackmone K.P., Barthel-Rosa L.P., Malbari S.A., Rauscher D.J.

- and Daumerie M.M., Fina Technology Inc., Production of Ultra High Melt Flow Polypropylene Resins, *US Pat.* 7,022,796, April 4, 2006.
6. Checchin G. and Morrini U., Polypropylene Product Innovation by Reactor Granule Technology, *Macromol. Symp.*, **173**, 195, 2001.
 7. Penzo J., Process Technology: Evolution and Revolution, Polypropylene, Past, Present and Future, *Proceeding of the First Anniversary of the PP Symposium*, Ferrara, 78-79, 1998.
 8. Galli P. and Vecellio G., Technology, Driving Force Behind Innovation, *Prog. Polym. Sci.*, **26**, 1287-1336, 2001.
 9. Sadaati M., Emami M. and Mehtarani R., Synthesis of High Melt Flow Polypropylene Using a Fifth Generation Ziegler-Natta Catalyst, *Proceeding of Fifth International Seminar on Polymer Science and Technology*, 135, ISPST 2005.
 10. Moore E.P., *The Rebirth of Polypropylene, Supported Catalysts*, Hanser, New York, Chap. 9, 1998.
 11. Toto G. and Morini G., Influence of 1,3-Diethers on the Stereospecificity of Propene Polymerization by Supported Z-N, *Macromolecules*, **33**, 1134-1140, 2000.
 12. Chadwick J.C., Advances in Propene Polymerization Using MgCl₂ Supported Catalysts, Fundamental Aspects and Role of Electron Donors, *Macromol. Symp.*, **173**, 21-36, 2001.
 13. Chadwick J.C., Aspects of Hydrogen Activation in Propene Polymerization Using Diether Catalysts, *Macromol. Chem. Phys.*, **197**, 2501-2512, 1996
 14. Zakharov V.A. and Bukatov G.D., Recent Data on the Number of Active Centers and Propagation rate Constants in Olefin Polymerization, *Macromol. Symp.*, **213**, 19-28, 2004.
 15. Shimizu F.M., Pater J.T. and Weickert G., Three Site Mechanism and Molecular Weight: Time Dependency in Liquid Propylene Polymerization, *J. Appl. Polym. Sci.*, **81**, 1035-1047, 2001.
 16. Kissin Y. and Rishina L., Hydrogen Effects in Propylene Polymerization Reactions with Titanium-Based Ziegler-Natta Catalysts. I. Chemical Mechanism of Catalyst Activation, *J. Appl. Polym. Sci., Part A*, **40**, 1353-1365, 2002.
 17. Busico V. and Cipolla R., Microstructure of Polypropylene, *Prog. Polym. Sci.*, **26**, 443-533, 2001
 18. Busico V. and Cipollo R., High Resolution ¹³C-NMR Configuration Analysis of Polypropylene, *Macromolecules*, **32**, 4173-4182, 1999.
 19. Kissin Y.V., Hydrogen Effects in Propylene Polymerization Reactions with Titanium-Based Ziegler-Natta Catalysts. II. Mechanism of the Chain-Transfer Reaction, *J. Appl. Polym. Sci., Part A*, **40**, 1899-1911, 2002.
 20. Chadwick J.C., Factors Influencing Chain Transfer with Hydrogen and Monomer in Propene Polymerization, *Macromol. Chem. Phys.*, **201**, 1846-1852, 2000.
 21. Chadwick J.C., Effects of Internal and External Donors on Region and Stereoselectivity of Active Species, *Macromol. Chem. Phys.*, **202**, 1995-2002, 2001.
 22. Chadwick J.C. and Busico V., Influence of Ziegler-Natta Catalyst Regioselectivity on Polypropylene Molecular Weight Distribution and Rheological and Crystallization Behavior, *Macromolecules*, **37**, 9722-9727, 2004.