

# Coordination Polymerization of $\alpha$ -Olefins by Phillips Catalysts

Polymerization  
Quarterly, 2015  
Volume 5, Number 1  
Pages 43-57  
ISSN: 2252-0449

Majid Karimi<sup>1</sup>, Ameneh Rahbar<sup>1</sup>, Marzieh Haghverdi<sup>2</sup>, Mehdi Nekoomanesh Haghghi<sup>1</sup>, Naeimeh Bahri-Laleh<sup>1\*</sup>

1. Polymerization Engineering Department, Iran Polymer and Petrochemical Institute (IPPI), P.O. Box: 14975/112, Tehran, Iran
2. Department of Chemistry, Iran University of Science and Technology, P.O. Box: 16846/13114, Tehran, Iran

Received: 27 January 2014, Accepted: 9 June 2014

## Abstract

From the first discovery of Phillips catalysts, extensive investigations have been conducted to explore the effect of catalyst textural properties on the kinetic control of polymerization and the obtained polymer properties. The findings have confirmed that both catalyst chemical structure and support porosity have great influence on the catalyst activity and the obtained polymer properties. Based on catalyst activity, control of molecular weight and its distribution, the degree of branching and its type, different commercial Phillips catalysts have been introduced until now. Furthermore, high sensitivity of polymer properties towards the process, especially activation methods and polymerization reaction conditions, has led to many variations of catalytic system and polymer grade diversity. This diversity is the main reason for credibility of the Phillips catalyst, CrO<sub>x</sub>/SiO<sub>2</sub>, in 40–50% of current world production of high-density polyethylene (HDPE). The largest fraction of HDPE is used for manufacturing bottles, drums, fuel tanks and other containers, film and pipe extrusion, cable and so on. Because of special importance of Phillips catalyst in polyethylene production, history, chemistry of this important catalyst, type and structure of catalytic system, different polymerization methods and produced polymer properties are reviewed here.

## Key Words

phillips catalyst,  
 $\alpha$ -olefins,  
silica/Cr catalyst,  
HDPE,  
coordination polymerization

(\*) To whom correspondence should be addressed.  
E-mail: n.bahri@ippi.ac.ir

# پلیمر شدن کوئور دیناسیونی $\alpha$ -اولفین‌ها با کاتالیزورهای فیلیپس

مجید کریمی<sup>۱</sup>، آمنه رهبر<sup>۲</sup>، مرضیه حق‌وردي<sup>۱</sup>، مهدی نکومنش حقیقی<sup>۱</sup>، نعیمه بحری‌لاله<sup>۱\*</sup>

۱- تهران، پژوهشگاه پلیمر و پتروشیمی ایران، پژوهشکده مهندسی پلیمریزاسیون،

صندوق پستی ۱۴۹۷۵-۱۱۲

۲- تهران، دانشگاه علم و صنعت ایران، دانشکده شیمی، صندوق پستی ۱۳۱۱۴-۱۶۸۴۶

دریافت: ۱۳۹۲/۱۱/۱۹، پذیرش: ۱۳۹۳/۳/۱۹

بسپارش  
فصلنامه علمی- ترویجی  
سال پنجم، شماره ۱،  
صفحه ۵۷-۴۳، ۱۳۹۴  
ISSN: 2252-0449

## چکیده

از زمان آغاز ساخت کاتالیزورهای فیلیپس، مطالعات گسترده‌ای در باره رفتار دقیق اجزای تشکیل دهنده کاتالیزور در کنترل سینتیکی پلیمر شدن و همچنین ساختار پلیمر حاصل از آن انجام گرفته است. این مطالعات نشان می‌دهند، ترکیب شیمیایی کاتالیزور و ساختار متخلخل پایه آن اثر زیادی بر فعالیت کاتالیزور و خواص ساختاری پلیمر حاصل دارد. بر مبنای فعالیت کاتالیزور، نحوه کنترل وزن مولکولی و توزیع آن و کنترل شاخه‌های جانبی در پلیمر، کاتالیزورهای تجاری متنوعی بر اساس کاتالیزور فیلیپس ساخته شده است. البته حساسیت ساختار پلیمر به نوع فرایند، به ویژه روش‌های فعال‌سازی و شرایط واکنش، نیز موجب گسترده‌تر شدن تنوع سامانه‌های کاتالیزوری و پلیمرهای حاصل شده است. این تنوع باعث شده است تا امروزه در حدود ۴۰-۵۰ درصد از کل ظرفیت پلی‌اتیلن سنگین جهان با کاتالیزورهای فیلیپس ( $\text{CrO}_x/\text{SiO}_2$ ) تهیه شود. پلیمرهای تهیه شده با این کاتالیزور در ساختن ظروف غذاهای مایع، بطری‌های نگهداری مواد شیمیایی، تانکرهای گاز، فیلم، ورقه، لوله، سیم، کابل و غیره استفاده می‌شوند. با توجه به اهمیت ویژه کاتالیزورهای فیلیپس در تولید پلیمرهای اتیلنی، در این مقاله، تاریخچه، ساختار، انواع، روش‌های تهیه و نحوه عملکرد کاتالیزورهای فیلیپس، نحوه فعال کردن کاتالیزور، گونه‌های فعال در پلیمر شدن به روش فیلیپس، شاخه‌ای شدن و همچنین روش‌های پلیمر شدن در راکتورهای صنعتی و خواص پلیمر نهایی به طور اجمال بررسی می‌شود.



مجید کریمی



آمنه رهبر



مرضیه حق‌وردي



مهدی نکومنش حقیقی



نعیمه بحری‌لاله

## وازگان کلیدی

کاتالیزور فیلیپس،  
 $\alpha$ -اولفین‌ها،  
کاتالیزور کروم-سیلیکا،  
پلی‌اتیلن سنتگین،  
پلیمر شدن کوئور دیناسیونی

## مقدمه

بود که در فشارهای زیاد، در حدود ۴۰۰۰۰-۱۰۰۰۰ psig، ۷۰-۲۷۵ MPa، انجام می‌شد. به دلیل شرایط ویژه فرایند مزبور، پلیمری که تهیه می‌شد دارای شاخه‌های بلند و کوتاه بود که بعداً پلی‌اتیلن با چگالی کم یا پلی‌اتیلن سبک (LDPE) نامیده شد.

در اوایل سال ۱۹۵۰، پلی‌اتیلن خطی یا پلی‌اتیلن با چگالی زیاد (HDPE) در نتیجه پژوهش‌های سه گروه مختلف با استفاده از سه نوع متفاوت کاتالیزور فلز واسطه سنتر شد. برخی از جزئیات کاتالیزورهای کشف شده در جدول ۲ به طور خلاصه آمده است.

مقایسه مسیرهایی که مخترعان و شرکت‌های مربوط در پیش گرفته بودند، جالب به نظر می‌رسد، از این رو در این قسمت بدان پرداخته می‌شود.

پس از کشف کاتالیزورهای کروم در سال ۱۹۵۱ توسط هوگان و بانکس در شرکت فیلیپس، این شرکت بلافضلله آغاز به تجاری شدن آنها کرد و توانست در عرض چهار سال دانش فنی این کاتالیزورها را به مرحله‌ای برساند که آماده واگذاری باشد [۱]. در دانش فنی فیلیپس، تمام اطلاعات و راهنمایی‌های فنی لازم مانند طراحی واحد و ظرفیت آن که ۵۰۰ kg بود، گنجانده شده بود.

کارل زیگلر در سال ۱۹۵۳ کاتالیزوری را بر پایه تیتانیم کشف و

پلی‌اتیلن، پرمصرف‌ترین پلاستیک موجود در دنیاست. برطبق معماری مولکولی، پلی‌اتیلن‌ها در سه شکل LLDPE و LDPE و HDPE یافت می‌شوند. برخی از مهم‌ترین ویژگی‌های این پلیمرها در جدول ۱ آورده شده است. عمدۀ تفاوت این سه ساختار در خواص فیزیکی و ویژگی‌های قالب‌گیری است. آنها به‌ویژه در نوع و تعداد شاخه‌ها، توزیع شاخه‌ها و معماری مولکولی باهم فرق دارند.

پلی‌اتیلن ماده‌ای نیمه‌بلوری است که در آن بخش‌های بلوری و بی‌شکل در کنار هم قرار گرفته‌اند. شاخه‌های موجود روی پلی‌اتیلن باعث برهم زدن بلورینگی آن می‌شود و بیشتر پلیمر را به بخش بی‌شکل می‌برد [۱]. مقدار بلورینگی پلیمر با روش بسیار ساده چگالی تخمین زده می‌شود. چگالی فاز بلوری برابر  $1 \text{ g/cm}^3$  و چگالی فاز بی‌شکل برابر  $0.87 \text{ g/cm}^3$  است که در پلی‌اتیلن‌های مختلف با تلفیق مقادیر مختلف از فاز بلوری و فاز بی‌شکل پلیمرهایی با چگالی نهایی متفاوت به‌دست می‌آید.

در سال ۱۹۳۸، اولین پلی‌اتیلن تجاری توسط صنایع شیمیایی سلطنتی (Imperial Chemical Industries, ICI) به بازار عرضه شد. سازوکار تولید پلی‌اتیلن تولید شده با فرایند ICI، رادیکالی

جدول ۱- ویژگی‌های سه شکل متدائل پلی‌اتیلن [۱].

نوع پلی‌اتیلن			ویژگی‌ها
پلی‌اتیلن سبک خطی	پلی‌اتیلن سنگین	پلی‌اتیلن سبک	
			ساختار مولکولی
زیاد	کم یا هیچ	زیاد	مقدار
کوتاه	کوتاه	کوتاه و بلند	نوع
۰/۹۱۵-۰/۹۳۵	۰/۹۳۵-۰/۹۷۵	۰/۹۱۵-۰/۹۳۵	چگالی ( $\text{g/cm}^3$ )
۰/۵-۶۰	۰-۱۰۰	۰/۵-۲۰	شاخص مذاب ( $\text{g}/10\text{min}$ )
فیلم	قالب‌گیری تزریقی و دمشی	فیلم	کاربرد اصلی
۷/۶	۱۰	۴/۵	آمریکا
۱۹	۳۰	۱۸	جهان
دوغابی، فاز گازی، در محلول ۲-۵	دوغابی، فاز گازی، در محلول ۲-۵	رادیکال آزاد ۶۹-۲۷۶	فرایند ساخت (MPa)

(Soltex Celanese) ، پولمن (Pullman) و سولتکس سلانز (Allied) از ایالات متحده، بریتیش پترولیوم (British Petroleum) از انگلستان رون پولنک (Rhone Poulenec) از فرانسه، سلوی (Solvay) از ایتالیا، التروتونو (Eletroteno) از بربزیل، BASF از آلمان و شوانکو (Showa Denko) از ژاپن بودند.

اولین واحد فیلیپس در سال ۱۹۵۶ به جریان انداخته شد. اولین انواع HDPE که با فرایند فیلیپس تولید می‌شد، هوموپلیمرهای با شاخص مذاب کمتر از یک بود. در سال ۱۹۵۸ کوپلیمرهای اتیلن/۱-بوتن ارائه شدند و اندکی بعد پارامترهای دیگری از پلیمرها در نظر گرفته شد تا دامنه محصولات گسترش یابد.

در ۴ سال اول کشف کاتالیزور فیلیپس، تولید پلیمرها به روش در محلول انجام می‌گرفت. در این روش برای انحلال پلیمر، از یک حلال خوب استفاده می‌شد. در حالت نیاز از سیکلوهگزان به همراه اتیلن و ۱-بوتن در دمای ۱۷۵°C و فشار ۲/۸-۳/۶ MPa استفاده می‌شد. بعدها کشف‌های آزمایشگاهی در شرکت فیلیپس منجر به توسعه فرایند موثرتری شد. به گونه‌ای که دیگر از فرایند در محلول استفاده نمی‌شد، بلکه دوغاب ذرات در حلال هیدروکربنی به کار می‌رفت. فرایند دوغابی در سال ۱۹۶۱ تجاری و به سرعت با دانش‌های فنی ارائه شده هم راستا شد. به دلیل سطوح سردکننده بزرگ، راکتورهای لوله‌ای حلقوی شکل ژاکت دار شدن، زیرا فضای مرده در آنها کمتر است. به زودی فرایند دوغابی در راکتورهای حلقوی به دلیل سادگی فرایند و قابلیت اطمینان بیشتر جایگزین فرایند در محلول شد. ریق کننده‌ای با دمای جوش کم مانند پتان، ایزوپتان و ایزوبوتان در دمای ۱۱۰°C و فشار ۴/۳ MPa استفاده شد. از آنجا که کاتالیزور در فرایند دوغابی فعال

در عرض یک سال شروع به ارائه دانش فنی آن کرد. اما در دانش فنی یاد شده، تنها نحوه تهیه آزمایشگاهی کاتالیزور کشف شده ذکر شده بود و هر شرکتی که آن را خریداری می‌کرد، ناچار به افزایش مقیاس بود.

شرکت نفت استاندارد ایندیانا (Standard Oil of Indiana) در اوخر ۱۹۵۰ کاتالیزور دیگری را بر پایه مولیبدن کشف کرد. سپس، این شرکت مشاورانی را از خارج آن استخدام کرد تا مقدار خطی بودن پلی‌اتیلن تولیدی با این کاتالیزور را بررسی کنند. اما نتیجه بررسی‌ها منفی بود. این دلسردی مانع از تجارتی شدن زودهنگام کاتالیزور مزبور شد. تا اینکه در سال ۱۹۶۱ کاتالیزور تهیه شده توسط شرکت نفت ایندیانا در ژاپن به جریان انداخته شد [۲]. اما پس از زمان اندکی فرایند مزبور کاملاً کنار رفت.

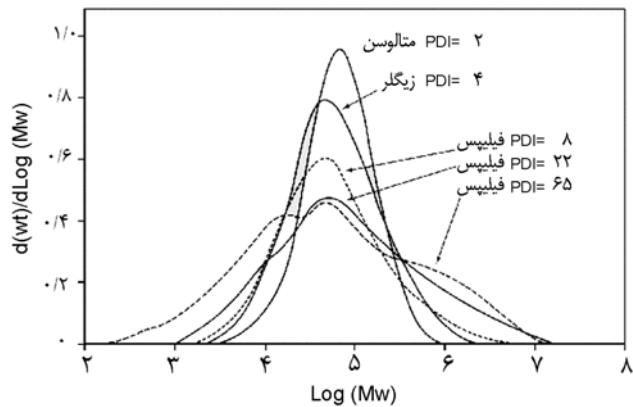
همان طور که گفته شد، در شرکت فیلیپس در سال ۱۹۵۱ کاتالیزور کروم-سیلیکا کشف و تا سال ۱۹۵۴ واحد نیمه صنعتی طراحی شد که با این کاتالیزور به طور پیوسته کار می‌کرد. در سال ۱۹۵۵ مدیر شرکت فیلیپس موافقت کرد تا تمام تجهیزات مربوط به ساخت ۱۸۰/۰۰۰ lb ۷۵/۰۰۰ پلی‌اتیلن سنگین در سال به همراه ۱b اتیلن در سال ساخته شود. آنها به این نتیجه رسیدند که توانایی انجام کلیه کارهای مربوط به تهیه HDPE به روش فیلیپس و فروش آن را به تنهایی ندارند، از این رو فیلیپس شروع به واگذاری دانش فنی کرد. بین سال‌های ۱۹۵۵ و ۱۹۵۶، نه شرکت در هفت کشور مختلف آغاز به کار کردند. این شرکت‌ها با اطلاعات فنی، طراحی واحد و نمونه‌های HDPE که شرکت فیلیپس در اختیار آنان قرار داده بود، مجهز شدند تا امکان استفاده از این پلیمر را در کاربردهای مختلف و همچنین بازار فروش آن را بررسی کنند. اولین دانش‌های فنی مربوط به شرکت‌های یونیون کارباید (Union Carbide)، الاید

جدول ۲- کشف HDPE در اوایل ۱۹۵۰ [۱].

محل کشف	استاندارد اویل هند	فیلیپس	پژوهشگاه ماکس پلانک
مخترعان	الکس زلتز	هوگان، بنکس	کارل زیگلر
کاتالیزور	مولیبدن-آلومینا	کروم-سیلیکا	تیتانیم تری‌کلرید + تری‌آلکیل آلومینیم
تاریخ کشف آزمایشگاهی	نیمه دوم ۱۹۵۰	۱۹۵۱	۱۹۵۳ اکتبر
تاریخ انتشار اولین ثبت اختراع	۱۹۵۱ آوریل ۲۸	۱۹۵۳ ۲۷ زانویه	۱۹۵۳ نوامبر ۱۷
چگالی پلیمر گزارش شده (g/cm <sup>3</sup> )	۰/۹۶	۰/۹۵-۰/۹۷	۰/۹۴

عوض با کاتالیزورهای متالوسن، که به کاتالیزورهای تکموضعی نیز معروف هستند، پلیمرهایی با باریکترین گستره وزن مولکولی تولید می‌شوند و شاخص چندتوزیعی در آنها برابر ۲ است [۵]. این مقدار از لحاظ نظری کمترین مقداری است که می‌توان از یک سامانه پلیمرشدن غیرزنده انتظار داشت. کاتالیزورهای زیگلر-ناتا در بین دو گروه یاد شده قرار دارند. این کاتالیزورها پلیمرهایی را تولید می‌کنند که شاخص چندتوزیعی در آنها برابر ۴ است. این تفاوت در پهنه‌ی وزن مولکولی پلیمرها، منعکس کننده تعداد مواضع فعال در آنهاست. شکل ۱ تفاوت در توزیع وزن مولکولی را برای یک پلیمر متالوسنی، یک پلیمر برمنبای زیگلر و سه پلیمر تهیه شده با کاتالیزور فیلیپس با شاخص‌های چندتوزیعی متفاوت را نشان می‌دهد. چندتوزیعی برای پلیمر متالوسنی برابر ۲، برای پلیمر زیگلری برابر ۴ و برای پلیمر فیلیپسی بین ۴-۶۵ متغیر است. توزیع‌های وزن مولکولی مختلف، باعث تفاوت بودن خواص جریان رزین‌های مزبور در حالت مذاب می‌شود. این مسئله، متفاوت بودن روش قالب‌گیری را به دنبال دارد. خواص جریان سه نوع پلیمر مورد بحث در شکل ۲ نشان داده شده است.

پلیمری که با کاتالیزور فیلیپس تهیه می‌شود، به دلیل گستردگی بودن وزن مولکولی بیشتر از بقیه خاصیت رقیق شدن برشی را نشان می‌دهد. این ویژگی نمایانگر این است که نشان می‌دهد، پلیمر مزبور زمانی که تحت فشار قرار گیرد، راحت‌تر جریان می‌یابد. اما زمانی که زیر برش نیست، در برابر جریان یافتن مقاومت می‌کند. بنابراین، در تنش‌های برشی زیاد راحت‌تر اکستروه می‌شود. اما پس از آن، بخش‌های اکستروه شده در تنش‌های برشی کم در برابر تغییرشکل ناشی از جاذبه مقاومت می‌کنند. این خاصیت دوم، استحکام مذاب نامیده می‌شود. تلفیق این دو خاصیت باعث می‌شود



شکل ۱- نمودارهای کروماتوگرافی اندازه طردی برای پلیمرهای ساخته شده با سامانه‌های کاتالیزوری متداول (زیگلر-ناتا، فیلیپس و متالوسن) [۶].

بود، دیگر نیازی به شستت و شوی پلیمر تولیدی نبود. کوپلیمرهای جدید شامل ۱-هگزن با خواص بهبود یافته در سال ۱۹۶۸ عرضه شدند. در سال ۱۹۶۹ فیلیپس فرایند جدیدی را برای تهیه پلی‌اتیلن سبک خطی (LLDE) ارائه کرد. گرچه در اوایل ۱۹۶۹، با فرایند دوغابی و استفاده از کاتالیزورهای کرومی پلیمرهایی با چگالی کم (حدود  $0.925 \text{ g/cm}^3$ ) نیز تولید شدند. اما، در بیشتر مواقع در میان لیسانس‌های فیلیپس، استفاده از پلیمرهای با چگالی زیر  $0.93 \text{ g/cm}^3$  به دلیل تمایل پلیمر دارای چگالی کم به تورم رایج نبود، زیرا بازده راکتور را کاهش می‌داد. ارائه فناوری فاز گازی توسط Union Carbide در سال ۱۹۷۰ این مشکل را مرتفع ساخت. توسعه‌های بیشتر در اواخر سال ۱۹۸۰ تولید HDPE یا LLDPE را در راکتورهای حلقه‌ای میسر ساخت، به طوری که امروزه تغییر محصول از HDPE به LLDPE و برعکس در راکتورهای تجاری در کمتر از چند ساعت امکان‌پذیر است.

در حال حاضر، HDPE پر مصرف‌ترین نوع پلی‌اتیلن است. کاتالیزور فیلیپس در شکل‌ها و فرایندهای گوناگون حدود ۴۰-۵۰٪ تولید این پلیمر را در کل جهان بر عهده دارد. گرچه کاتالیزور فیلیپس تنها برای تولید تجاری پلی‌اتیلن استفاده می‌شود، اما قابلیت تولید سایر اولفین‌ها مانند پلی‌پروپیلن را نیز دارد. در حقیقت، هوگان و بانکس زمانی که سعی در دیمیر کردن پروپیلن داشتند، موفق به کشف این کاتالیزورها شدند. نظام فضایی پلی‌پروپیلن تولید شده با کاتالیزور فیلیپس به اندازه نظم فضایی پلیمر تولید شده با کاتالیزورهای متداول زیگلر-ناتا نیست، اما پلی‌پروپیلن تولیدی با فیلیپس نیز بلورینگی دارد [۳].

## معرفی انواع کاتالیزورهای مصرفی در صنعت پلی‌اولفین‌ها و بررسی خواص پلیمرهای حاصل

امروزه پلی‌اتیلن‌های خطی مانند HDPE و LLDPE با سه سامانه کاتالیزوری مختلف سنتز می‌شوند:

- الف- کاتالیزورهای اکسیدکروم فیلیپس،
- ب- کاتالیزورهای تیتانیم کلرید زیگلر [۲،۳] و
- ج- کاتالیزورهای متالوسن [۴].

این سه نوع کاتالیزور تفاوت قابل ملاحظه‌ای در ساختار کاتالیزور و به ویژه پلیمرهای تولیدی دارند. با کاتالیزورهای فیلیپس، پلیمری با پهن‌ترین گستره وزن مولکولی تولید می‌شود. چندتوزیعی که به شکل  $Mw/Mn$  نشان داده می‌شود، معیاری از گستره وزن مولکولی است. این شاخص در پلیمرهای تهیه شده با کاتالیزورهای فیلیپس بین ۴ تا بیش از ۱۰۰ متغیر است. در

می سازد [۱].

### بررسی اجزای مختلف کاتالیزور فیلیپس

همان گونه که پیشتر گفته شد، در سال ۱۹۵۰ زمانی که هوگان و بانکس در شرکت نفت فیلیپس مشغول پژوهش بودند، دریافتند که اتیلن می تواند در مجاورت ترکیبی از کروم اکسید، بر پایه ای از سیلیکا-آلومینا به پلیمری جامد تبدیل شود [۶]. این دو در راستای مطالعات انجام شده متوجه شدند، کاتالیزور فیلیپس به عنوان کاتالیزور ناهمگن از دو بخش تشکیل شده است:

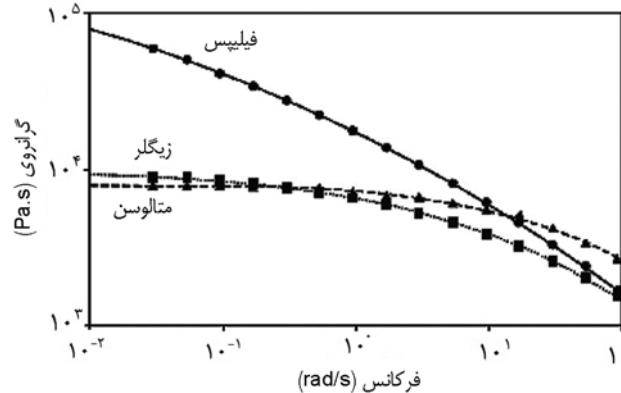
- عنصر کروم در حالت شش ظرفیتی  $[Cr(VI)]$  به عنوان فلز فعال و
- پایه یا به عبارت دیگر ماده نگه دارنده.

ترکیبات کروم که به عنوان ماده فعال در ساختار کاتالیزور فیلیپس استفاده می شوند، اغلب شامل کروم نیترات، کروم اکسید و انواع مشتقات سیلیک کرومات [۷،۸] هستند. کان و همکاران نشان دادند، در مقایسه با ترکیب تری فنیل سیلیک کرومات، از ترکیب کروم اکسید کاتالیزوری با فعالیت بیشتر و کومونومربذیری حاصل می شود. در حالی که کاتالیزور تری فنیل سیلیک کرومات پلیمری با توزیع وزن مولکولی پهن تر می دهد [۸].

اما همان طور که بیان شد، بخش دوم کاتالیزور فیلیپس پایه آن است. پایه های کاتالیزور فیلیپس اغلب از جنس اکسید های معدنی مانند سیلیکا یا آلومینوفسفات سیلیکات ها هستند. البته پایه های دیگری مانند  $Al_2O_3$ ,  $TiO_2$  و  $SiO_2-Al_2O_3$  نیز برای تولید کاتالیزور فیلیپس استفاده می شوند. جنس و ماهیت پایه، مقدار تخلخل، ابعاد، نوع و تعداد گروه های عاملی متصل به پایه اثر بسزایی در فعالیت کاتالیزور نهایی و همچنین خواص محصول دارند. به عنوان مثال، مقدار مساحت سطح و حجم حفره مناسب گزارش شده در مقالات مختلف برای آلومینوفسفات سیلیکات به ترتیب در حدود  $380\text{ m}^2/\text{g}$  و  $1/5-1/6\text{ cm}^3/\text{g}$  و برای سیلیکاژل به ترتیب برابر  $300\text{ m}^2/\text{g}$  و  $1/6\text{ cm}^3/\text{g}$  ذکر شده است [۵].

پایه های سیلیکایی به علت پایداری و مقاومت در دماهای زیاد ( $800-1000^\circ\text{C}$ ) گزینه ای بسیار مناسب برای نگهداری کروم هستند. با توجه به اینکه بیشتر پایه های بررسی شده از جنس سیلیکاژل ها هستند، در اینجا این پایه ها به طور مفصل بررسی می شوند.

**اثر خواص ساختاری سیلیکا بر ویژگی های پلیمرهای نهایی**  
سیلیکاژل جاذبی است که از انباشتگی محلول کلوئیدی سیلیسیک



شکل ۲- گرانزوی مذاب دینامیکی در برابر مقدار برش (فرکانس) در دمای  $190^\circ\text{C}$  برای سه پلیمر تولید شده با کاتالیزورهای فیلیپس، زیگلر و متالوسن [۶].

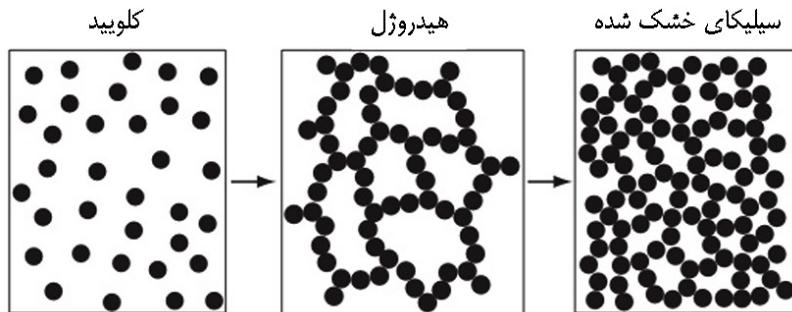
تا پلیمرهای تهیه شده با کاتالیزورهای فیلیپس برای کاربردهای اکستروژنی عالی باشند. به عنوان مثال، این پلیمرها برای کاربرد در ظروف یا بطری های ساخته شده به روش قالب گیری دمშی یا صفحه ها و لوله های تهیه شده با اکستروژن، مناسب اند.

خواص فیزیکی محصول قالب گیری شده نیز از توزیع وزن مولکولی پهن سود می برد. در توزیع پهن وزن مولکولی، زنجیرهای کوتاه مانند روان کننده عمل کرد و جریان یافتن زنجیرهای بلندتر را آسان می کنند. هر چند این زنجیرهای بلند نیز باعث بهبود خواص محصول نهایی می شود.

معمولًا برای تولید پلیمرهایی با توزیع وزن مولکولی پهن با کاتالیزورهای زیگلر، این کاتالیزورها را از چند راکتور (یا نواحی واکنش چند گانه) که در آنها شرایط پلیمرشدن متفاوت است، عبور می دهند تا متفاوت بودن این شرایط منجر به تولید زنجیرهایی با توزیع وزن مولکولی پهن شود. اما این روش، شرایط پلیمرشدن را پیچیده تر می کند. در حالی که ماهیت ویژه کاتالیزور فیلیپس باعث به وجود آمدن پلیمرهایی با توزیع وزن مولکولی پهن می شود و این از مزایای این کاتالیزورهای است.

مقدار شاخه های جانبی بلند (LBC) نیز در پلیمرهای ساخته شده با کاتالیزورهای مختلف متفاوت است. در حالی که پلیمرهای ساخته شده با کاتالیزور زیگلر مقدار LCB کمی دارند یا اصلا ندارند، در پلیمرهای ساخته شده با کاتالیزورهای متالوسن یا فیلیپس مقدار LCB بیشتر است.

ذکر این موضوع لازم به نظر می رسد که بین پلیمرهای ساخته شده با کاتالیزورهای مختلف به منظور ورود به بازار رقابتی وجود ندارد و نمی توان گفت کدام پلیمر بهتر است، بلکه هر یک ویژگی منحصر به فردی دارند که آن را برای کاربرد خاصی مناسب



شکل ۳- مراحل مختلف تشکیل ذرات سیلیکاژل [۶].

فرایند در شکل ۳ قابل مشاهده است. با توجه به میانگین قطر حفره‌های موجود در ساختار سیلیکا، تقسیم‌بندی استانداردی برای تعیین نوع حفره‌ها وجود دارد:

الف- ریزتخخلخ (microporous)، قطر حفره  $> 2 \text{ nm}$   
ب- میان‌تخخلخ (mesoporous)، قطر حفره  $< 50 \text{ nm} < 2 \text{ nm}$   
ج- درشت‌تخخلخ (macroporous)، قطر حفره  $< 50 \text{ nm}$

بنابراین می‌توان گفت، سیلیکاژل‌ها شبکه‌ای سه‌بعدی از ذرات کلوئیدی هستند که در آنها هر دو گروه سیلوکسان ( $\text{-Si-O-Si-}$ ) و همچنین سیلانول ( $\text{Si-OH}$ ) وجود دارد. سطح غیراشباع سیلیکا از گروه‌های هیدروکسیل مختلف پر شده است. این تنوع یا از تعداد گروه‌های هیدروکسیل به ازای هر اتم Si یا از تفاوت فضایی آنها ناشی می‌شود. به طور کلی، گروه‌های OH در سطح سیلیکا می‌توانند به سه شکل وجود داشته باشند (شکل ۴):

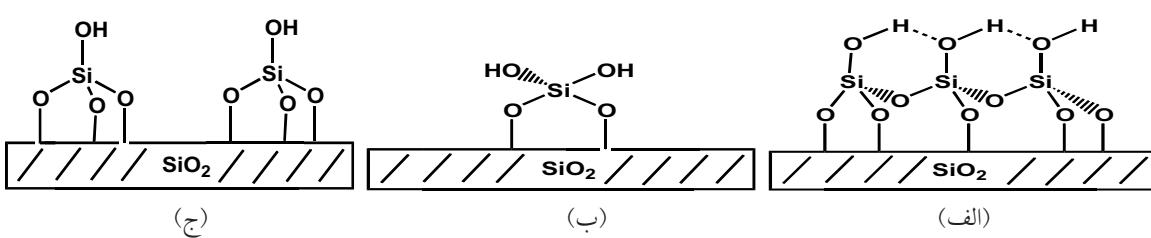
۱- آزاد و مجزا (SiOH): در این حالت هیچ‌گونه پیوند هیدروژنی اتفاق نمی‌افتد و فاصله بین گروه‌های سیلانول تقریباً  $5 \text{ \AA}$  است.

۲- دوقلو (Si(OH)<sub>2</sub>): در این حالت دو گروه سیلانول به یک اتم سیلیسیم متصل می‌شوند.

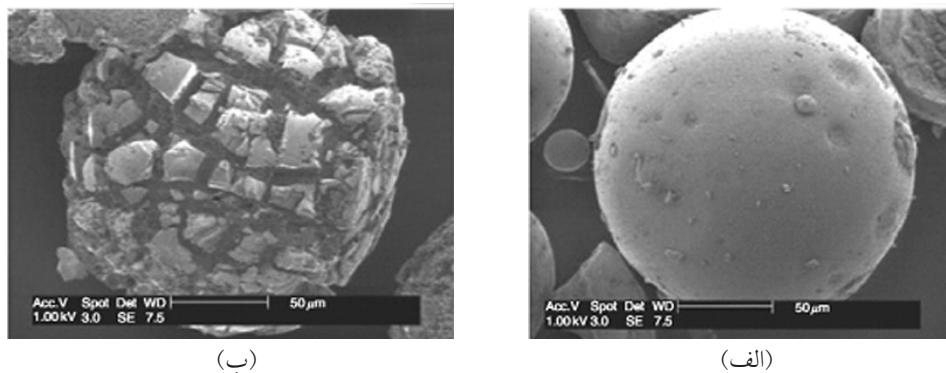
۳- مجاور (vicinal): در این حالت فاصله بین سیلانول‌ها کمتر از  $2.8 \text{ \AA}$  است.

بدین ترتیب، سطح ترکیبات سیلیکاژل از آبی که به طور فیزیکی جذب شده، پیوندهای شیمیایی آب و سیلیکون دی‌اکسید ساخته

اسید تهیه می‌شود. اصطلاح سیلیکا به ترکیبات دی‌اکسید سیلیکونی گفته می‌شود که شامل شکل‌های متنوعی مانند سیلیکای بلوری، شیشه‌ای و بی‌شکل است. سیلیکاژل‌ها ساختاری متشکل دارند و بر اساس چگونگی پراکندگی و اندازه حفره‌ها طبقه‌بندی می‌شوند. مساحت سطح ویژه و حجم حفره‌های موجود در سیلیکاژل‌ها با توجه به چگونگی روش ساخت آنها تغییر می‌کند. روش‌های مختلفی برای سنتز سیلیکاژل وجود دارد که رایج‌ترین آنها اسیدی کردن محلول آبی سیلیکات‌سدیم است. در واقع، برهم‌کنش اسید با محلول سیلیکات‌سدیم، ارتوسیلیسیک اسید را تولید می‌کند. این ترکیب حد واسطه هیدروسل و ماده‌ای ناپایدار است که به آسانی متراکم شده و پلیمر کلوئیدی سیلیکا‌سل را تشکیل می‌دهد. در شروع این واکنش، به علت وجود دافعه الکترونی در H<sup>+</sup>های مشخص و همچنین عدم واکنش کامل میان مواد موجود، ذرات سیلیکا به حالت سل وجود دارند. هنگامی که طی این واکنش pH به خوبی تنظیم شود، در نتیجه دافعه و واکنش‌پذیری بهینه شده و ذرات اولیه با متراکم شدن گروه‌های سیلانول به یکدیگر می‌چسبند. در این حالت، سل تبدیل به هیدروژلی می‌شود که از شبکه‌ای از زنجیرهای تشکیل شده و می‌تواند ذرات آب را در میان حفره‌های خود نگه دارد. البته این شبکه می‌تواند با یک رفتار گرمایی مشخص تقویت شود. در نهایت با خشک کردن هیدروژل، آب از میان خلل و فرج خارج می‌شود و ذرات متشکل سیلیکا شکل می‌گیرد. این



شکل ۴- نمای ساختمانی موضع OH در سطح سیلیکای بی‌شکل هیدروژن‌دار: (الف) مجاور، (ب) دوقلو و (ج) آزاد و مجزا.

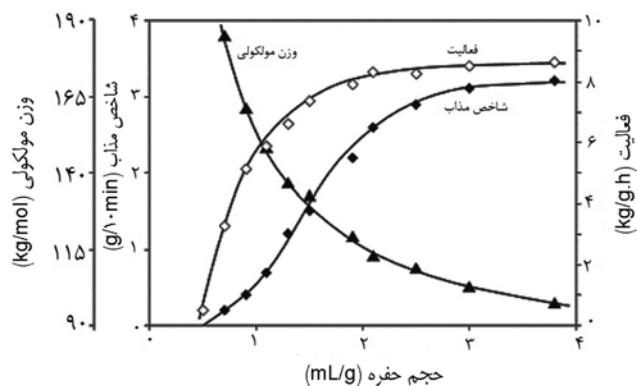


شکل ۵- تکه تکه شدن ذرات کاتالیزور در مراحل اولیه فرایند پلیمرشدن: (الف) پیش از تکه تکه شدن و (ب) پس از آن [۶].

از متخلخل بودن بسیار زیاد پایه سیلیکایی است و عامل معین کننده در مقدار تخلخل پایه ها، مقدار حجم حفره هاست. هرچه مقدار حجم حفره ها بیشتر باشد، مقدار تخلخل بیشتر است و در نتیجه شبکه شکننده تر شده و سریع تر قطعه قطعه می شود. شکل ۶ اثر حجم حفره ها را بر مقدار فعالیت کاتالیزور، وزن مولکولی و شاخص جریان مذاب نشان می دهد [۳].

همان گونه که در این شکل قابل مشاهده است، کاتالیزورهایی با حجم حفره کمتر از  $1 \text{ cm}^3/\text{g}$  فعالیت زیادی از خود نشان نمی دهند. فعالیت کاتالیزور با از دیاد حجم حفره افزایش می باید تا هنگامی که حجم حفره به  $1/6 \text{ cm}^3/\text{g}$  تا  $2 \text{ cm}^3/\text{g}$  برسد. افزایش بیش از این در مقدار حجم حفره اثری بر فعالیت کاتالیزور ندارد. بنابراین، بازه  $1/6 \text{ cm}^3/\text{g}$  -  $2 \text{ cm}^3/\text{g}$  برای حجم حفره مناسب است.

همچنین شکل ۶ نشان می دهد، کروم ثبت شده روی سیلیکا با حجم حفره های زیاد، پلی اتیلنی با جرم مولکولی کم و شاخص مذاب زیاد تولید می کند. بر عکس، سیلیکا با اندازه حفره های کوچکتر، فعالیت کاتالیزوری کمتری دارد که منجر به تولید پلی اتیلن با جرم مولکولی زیاد می شود [۹].



شکل ۶- اثر حجم حفره بر فعالیت کاتالیزور، وزن مولکولی و شاخص جریان مذاب [۶].

شده است. طی عملیات گرمایی، گروههای سیلانولی ممکن است متراکم شده و پل های سیلوکسانی نیز به وجود آورند. برای دستیابی به اطلاعات جامعی از کاتالیزورهای فیلیپس، عواملی مانند زیر باید بررسی شوند:

- ۱- مساحت سطح ویژه،
- ۲- حجم حفره ها،
- ۳- میانگین قطر حفره ها،
- ۴- چگونگی توزیع حفره ها با توجه به اندازه قطر آنها،
- ۵- توزیع اندازه ذرات کاتالیزور و
- ۶- مقدار عنصر کروم روی کاتالیزورها.

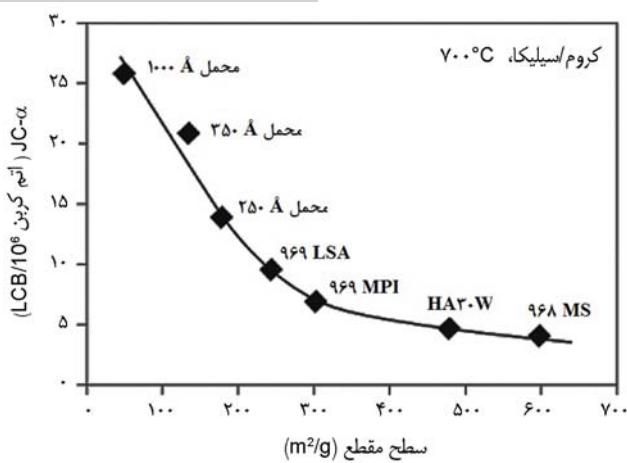
عوامل ۱ تا ۵ به طور مستقیم ناشی از ویژگی های پایه است و بهینه سازی آنها در جریان ساخت پایه انجام می گیرد. در حالی که عامل ۶ در زمان فرایند ساخت کاتالیزور بهینه می شود.

#### اثر حجم حفره

از مهم ترین ویژگی های کاتالیزورها، مقدار فعالیت آنهاست. فعالیت کاتالیزورها به طور عمده ناشی از مقدار تکه تکه شدن آنهاست. در آغاز پلیمرشدن حفره های موجود در پایه کاتالیزور به سرعت با زنجیرهای پلیمری در حال تشکیل پر می شود. در این حالت ادامه واکنش هنگامی روی می دهد که ذرات کاتالیزور متلاشی شده و میلیون ها تکه کوچک از سیلیکاها به وجود آید. شکل ۵ مراحل اولیه این فرایند را نمایش می دهد.

پس می توان گفت، برای تولید هر چه بیشتر پلیمر نیاز است تا ذرات کاتالیزور به ذرات به اندازه کافی کوچک تقسیم شوند. هرچه مقدار تکه تکه شدن ذرات کاتالیزور بیشتر باشد، مراکز فعل بیشتری برای انجام فرایند در دسترس مونومر قرار می گیرند. در نتیجه، مقدار تولید پلیمر با توجه به مقدار کاتالیزور مصرفی بیشتر می شود. شکنندگی و در نتیجه آن تکه تکه شدن کاتالیزورها ناشی

## دیگر میانگین

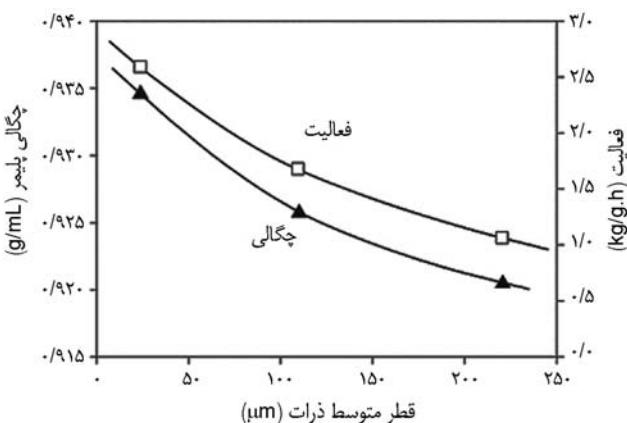


شکل ۸- اثر مساحت سطح بر مقدار تولید LCB [۶].

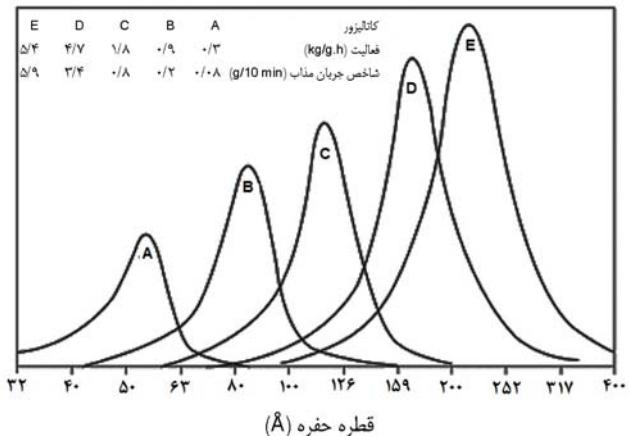
آزمایش در شکل ۹ قابل مشاهده است. این شکل نشان می‌دهد، چگالی پلیمر با افزایش اندازه ذرات کاهش می‌یابد. به بیان دیگر، ذرات بزرگتر کاتالیزور، کومونومرپذیری بهتری داشته و پلیمرهایی با چگالی کمتر تولید می‌کنند. از سوی دیگر این شکل نشان می‌دهد، ذرات بزرگتر فعالیت کمتری نشان می‌دهند و این موضوع باید مدنظر قرار گیرد.

**روش‌های تهیه کاتالیزور فیلیپس و نحوه فعال‌سازی آن**  
کاتالیزور فیلیپس معمولاً حاوی ۱ درصد کروم است که روی سطح سیلیکا یا مواد نگهدارنده حاوی سیلیکا قرار داده می‌شود. بررسی تحولاتی که به هنگام ساخت و فعال‌سازی کاتالیزور اتفاق می‌افتد، جالب به نظر می‌رسد. از این رو، در این قسمت درباره آن بیشتر توضیح داده می‌شود.

ساخت کاتالیزور در دمای کم با ریختن محلول ترکیبات کروم (III) روی سیلیکای پیش‌آمده انجام می‌شود. این عمل، باعث جذب



شکل ۹- تغییرات فعالیت کاتالیزور و چگالی پلیمر با قطر ذرات کاتالیزور [۶].



شکل ۷- مقایسه کاتالیزورهای با توزیع اندازه ذرات مختلف [۶].

## اثر میانگین قطر حفره‌ها

با افزایش حجم حفره‌ها انتظار می‌رود، میانگین قطر حفره‌ها افزایش یابد. بررسی‌ها نشان می‌دهند، ذرات تخلخل بیشترین فعالیت را نشان می‌دهند [۳]. شکل ۷ اثر توزیع اندازه ذرات بر مقدار فعالیت کاتالیزور را نشان می‌دهد. همان‌طور که مشاهده می‌شود، گونه‌های E و D که میانگین قطر حفره بیشتری دارند، فعالیت بیشتری نشان می‌دهند [۳].

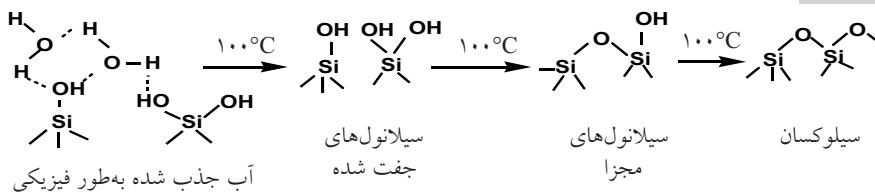
**اثر مساحت سطح ویژه**  
ارتباط میان حجم حفره‌ها، میانگین قطر حفره‌ها و مساحت سطح می‌تواند از معادله زیر به دست آید:

$$(1) \quad \text{مساحت سطح} / (4 \times \text{حجم حفره}) = \text{میانگین قطر حفره‌ها}$$

بنابراین، افزایش مساحت سطح می‌تواند میانگین قطر حفره‌ها را کاهش دهد. کاهش بیش از حد قطر حفره‌ها نیز بر فعالیت کاتالیزور اثرگذار است. با این حال، مهم‌ترین اثر مساحت سطح، ایجاد تغییر در مقدار تولید LCB (پلیمرهای با شاخه بلند) است. بدین ترتیب که کاتالیزورهایی با مساحت سطح زیاد، تمایل کمتری به تولید LCB دارند. این موضوع به وضوح در شکل ۸ قابل مشاهده است [۳].

## اثر توزیع اندازه ذرات کاتالیزور

آزمایش‌های مختلف نشان می‌دهد، هنگامی که پلیمر در حال رشد است، اندازه ذرات کاتالیزور می‌تواند کومونومرپذیری را تحت تاثیر قرار دهد [۳]. این موضوع بدین ترتیب بررسی شد که نمونه‌هایی با اندازه ذرات مختلف و توزیع اندازه ذرات باریک از یک کاتالیزور تهیه و سپس در پلیمرشدن اتیلن/۱-هگزن استفاده شدند. نتایج این



طرح ۱- نحوه بروجود آمدن گروههای سیلانول و سیلوکسان طی مرحله گرمایش محمل سیلیکا [۱۲].

ثابت شده است که فعالیت کاتالیزور در دمای بیش از  $500^\circ\text{C}$  اتفاق می‌افتد. با افزایش دمای فعالسازی، فعالیت کاتالیزور بیشتر می‌شود. اما، توزیع وزن مولکولی پلیمر حاصل با افزایش دما کاهش می‌یابد که نشان‌دهنده رابطه معکوس بین توزیع گروههای هیدروکسیل سطح سیلیکا، سرعت انتشار و سرعت پایانی واکنش است. اثر گروههای هیدروکسیل ممکن است به دلیل کوئوردینانس شدن با مواضع فعال باشد [۱۰].

### گونه فعال در پلیمرشدن به روش فیلیپس

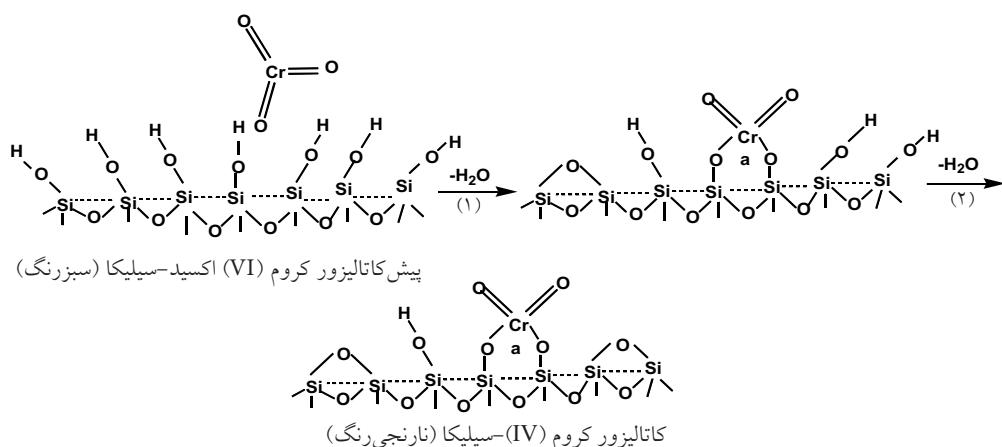
پس از عمل پیش‌فعالسازی، کاتالیزور شامل گونه‌های Cr(VI) است [۱۱]. این گونه‌ها در راکتور پلیمرشدن به وسیله اتیلن یا کمک کاتالیزور تری‌آلکیل‌آلومینیم به حالت‌های اکسایش پایین تر کاهش می‌یابند (طرح ۳). Cr(VI) به شکل چهاروججه است که به محض کاهش به Cr(III) یا Cr(II) به شکل هشت وججه منبسط می‌شود. ماهیت مواضع فعال در کاتالیزور فیلیپس موضوع بحث برانگیزی بوده و در این باره به حالت‌های ظرفیتی کروم، از Cr(II) تا Cr(VI) توجه زیادی شده است. پژوهشگران احتمال زیاد می‌دهند که گونه‌های فعال در کاتالیزورهای تجاری، پس از کاهش با اتیلن، Cr(II) باشند. با این وجود در مقالات متعددی نشان داده شده است، Cr(II) و Cr(III) مواضع فعال در پلیمرشدن اتیلن

فیزیکی ترکیب کروم روی سطح سیلیکا می‌شود. هنگام فعالسازی کاتالیزور که دما به طور پیوسته و آرام بالا برده می‌شود، گروههای OH سطح سیلیکا با هم ادغام شده و به شکل مولکولهای آب خارج می‌شوند. این عمل باعث به وجود آمدن گروههای سیلانول و سیلوکسان در سطح سیلیکا می‌شود (طرح ۱).

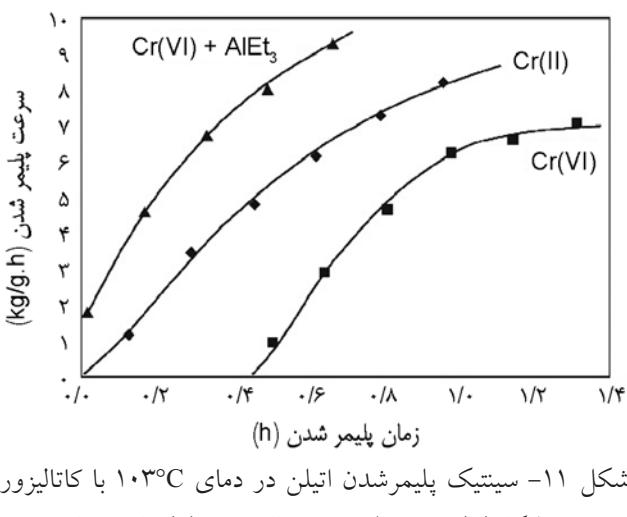
با جدا شدن آب از سطح سیلیکا، کروم با گروههای هیدروکسیل سطح سیلیکا به طور شیمیایی پیوند می‌یابد. این موضوع، باعث چسبیدن ترکیب کروم به شکل کروم (VI) اکسید به سطح آن می‌شود. این مسئله در حالتی که از کروم (III) اکسید در ساخت کاتالیزور استفاده شده باشد، در طرح ۲ نشان داده شده است.

طی فرایند گرمادهی، که برای فعالسازی کاتالیزور انجام می‌شود، ترکیب سبزرنگ حاوی کروم (III) با افزایش دما در مجاورت اکسیژن محیط، اکسید شده و به اکسید کروم (VI) نارنجی‌رنگ، تبدیل می‌شود. تغییر رنگ کاتالیزور با تغییر عدد اکسایش کروم در شکل ۱۰ نشان داده شده است. پس از عمل پیش‌فعالسازی، گونه‌های حاوی کروم (VI) در مجاورت اتیلن در داخل راکتور احیا شده و گونه‌هایی را تولید می‌کنند که مواضع فعال برای کاتالیزور کردن فرایند پلیمرشدن را داشته باشند.

گرچه مطالعات فوبینی و همکاران نشان می‌دهند، گونه‌های Cr(VI) در دمای  $300^\circ\text{C}$  استری می‌شوند [۱۰]، با این وجود



طرح ۲- پیش‌فعالسازی کاتالیزور فیلیپس در حالتی که از پیش‌ماده کروم (VI) اکسید استفاده شود [۱۶].



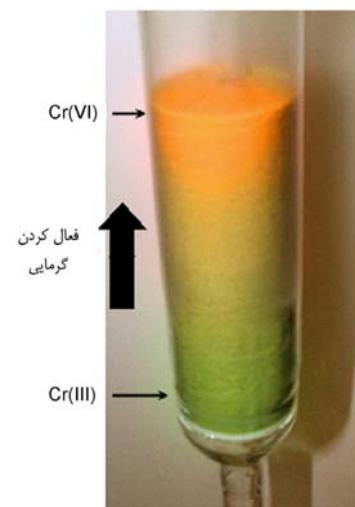
شکل ۱۱- سیستمیک پلیمرشدن اتیلن در دمای  $10^{\circ}\text{C}$  با کاتالیزور کروم-سیلیکا: (■) پیش فعال شده در  $85^{\circ}\text{C}$  (◆) کاهش یافته پیش از پلیمرشدن با CO به کروم (II) و (▲) فعال شده حین پلیمرشدن با  $\text{AlEt}_3$  [۱].

زمان القا در پلیمرشدن اتیلن با کاتالیزور فیلیپس نشان می‌دهد. مطابق با این شکل، حتی فعالیت کاتالیزورهای پیش کاهش یافته نیز در طول واکنش‌های افزایش تدریجی نشان می‌دهد. این افزایش ممکن است به واکنش‌های شروع از مراکر فعال مربوط باشد که با اتیلن آکیل دار شده‌اند. گرچه هنوز چگونگی جایگیری اولین مونومر اتیلن به درستی درک نشده، اما مشخص است که آهسته‌تر و متفاوت‌تر از جایگیری مونومرهای بعدی است.

### سازوکار پلیمرشدن

همچون سایر پلیمرشدن‌های کوئوردیناسیونی، واکنش پلیمرشدن با کاتالیزور فیلیپس نیز شامل سه مرحله شروع، انتشار و پایان است که در طرح ۴ نشان داده شده است. با وجود اهمیت بسیار زیاد کاتالیزور فیلیپس در تولید تجاری پلی‌اتیلن و تلاش‌های طولانی مدت پژوهشگران، سازوکار آغاز پلیمرشدن هنوز نامشخص است. با این حال، آغاز پلیمرشدن احتمالاً شامل این مراحل است: کاهش بهوسیله مونومر، واجذب محصولات کاهش و خودآalkylation شدن (self-alkylation) بدون وجود یک آکیل فلزی به عنوان کمک کاتالیزور. در واقع، این مرحله سوم است که اطلاعات کمی راجع به آن وجود دارد و به طور کامل شفاف نیست، حتی ممکن است در کاتالیزورهای مختلف متفاوت باشد [۱۰، ۱۱].

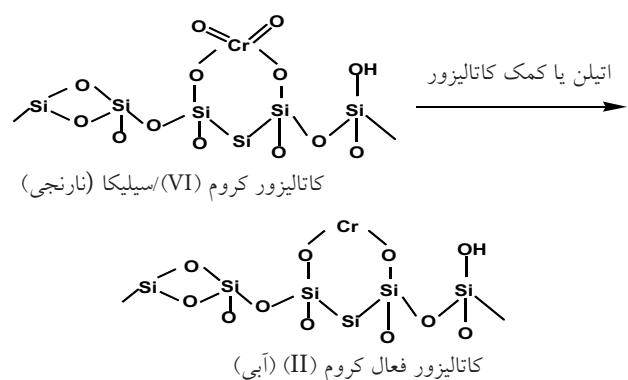
نماهای بسیاری برای واکنش خودآalkيل دار شدن متصور است و مدارک کمی نیز برای برتری دادن یکی بر دیگری وجود دارد. با این وجود یک واکنش شروع محتمل، همان طورکه در قسمت بالای طرح ۴ نشان داده شده است، شامل تشکیل گونه‌های آلی است.



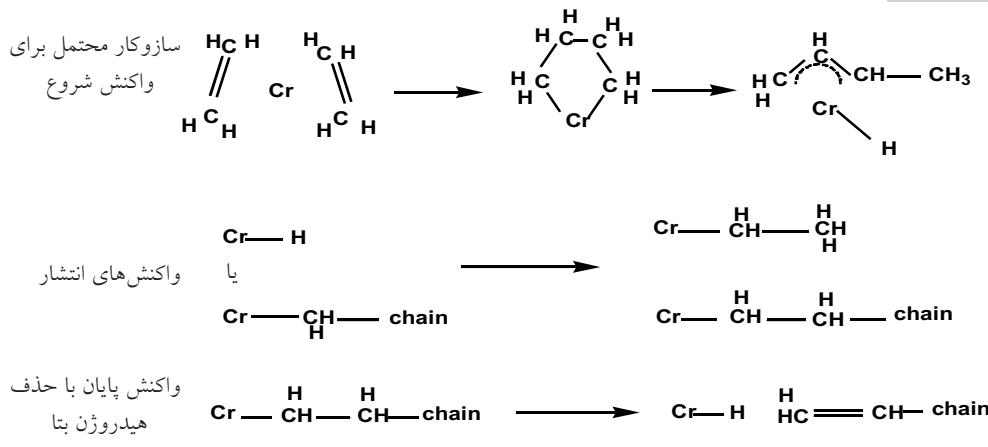
شکل ۱۰- تغییر رنگ کاتالیزور با تغییر عدد اکسایش کروم.

هستند [۱۱].

بررسی فرایند کاهش  $\text{Cr(VI)}$  با اتیلن نشان داد، بازده تبدیل آن به گونه  $\text{Cr(II)}$ ,  $\text{Cr(VI)}=85\text{-}96$  درصدی است. ضمن این که بیشترین (و شاید تنها) محصول جانبی این فرایند کاهش، فرمالدھید است [۱۰]. ذکر این نکته ضروری است که کاتالیزور بلا فاصله پس از تزریق به راکتور فعال نمی‌شود و ابتدا متحمل دوره خوابیده (dormant period) یا زمان القا می‌شود. پس از سپری شدن زمان القا، سرعت واکنش در بقیه زمان واکنش سیر صعودی دارد. این مسئله، به کاهش آهسته  $\text{Cr(VI)}$  با اتیلن به  $\text{Cr(II)}$  (مرکز فعال) و واجذب محصولات جانبی این فرایند کاهش، مانند فرمالدھید، نسبت داده می‌شود. غلظت مراکر فعال ثابت نیست و با گذشت زمان افزایش می‌یابد [۹، ۱۰]. افزایش دمای پلیمرشدن، استفاده از فرایند پیش کاهش با CO و استفاده از عوامل کاهنده مانند تری‌اتیل‌آلومینیم در حین واکنش پلیمرشدن، باعث کاهش زمان القا و حتی از بین رفتن آن می‌شوند. شکل ۱۱ اثر عوامل کاهنده را بر این رفتان



طرح ۳- نحوه فعال شدن کاتالیزور در تماس با مونومر یا کمک کاتالیزور.



مرحله نهایی پلیمرشدن با کاتالیزور فیلیپس، مرحله اختتام است. نحوه انجام این مرحله با سازوکار کوزی و گرین-رونی در طرح ۶ نشان داده شده است. همان طور که دیده می‌شود، در سازوکار متالاسیکل، اختتام زنجیر با جابه‌جایی هیدروژن  $\beta$  از یک سر حلقه در حال رشد به انتهای مخالف آن رخ می‌دهد. در نتیجه، هیچ‌اتم هیدروژنی بین دو زنجیر یا اولیگومرهای مختلف، جایه‌جا نمی‌شود. دو مین سازوکار اختتام، شامل انتقال هیدروژن  $\beta$  به مونومر در حال ورود به مرکز فعلی است. این سازوکار اختتام برای هر دو سازوکار ارائه شده توسط کوزی یا گرین-رونی قابل انجام است. در این حالت جابه‌جایی هیدروژن (hydrogen scrambling) بین دو زنجیر متفاوت اتفاق افتاده است.

برای بررسی صحت سازوکارهای پیشنهاد شده، آزمایش‌های زیادی انجام شده است. در یکی از آنها، مونومر اتیلن دوتریم دار شده و مخلوط  $CD_2CH_2$  و  $CD_2$  در واکنش تریمر شدن استفاده شده است. عدم وجود جابه‌جایی H-D طی واکنش تریمرشدن، قویاً

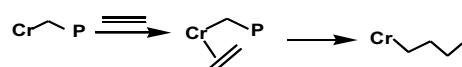
ثابت شده است، هیدروکسیل‌های روی سطح سیلیکا برای شروع مورد نیاز نیستند. زیرا کاتالیزورهای تهیه شده از سیلیکای کاملاً هیدروکسیل‌زدایی شده، همچنان کاتالیزورهای خوبی به شمار می‌روند [۹].

پس از مرحله آغاز، مرحله انتشار فرا می‌رسد. سازوکارهای متنوعی برای مرحله انتشار در پلیمرشدن اتیلن با کاتالیزور فیلیپس ارائه شده است که می‌توان آنها را به سه گروه زیر تقسیم بندی کرد (طرح ۵):

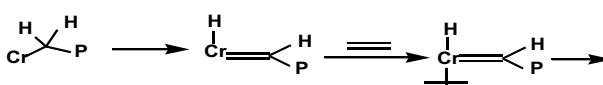
۱- سازوکار کوزی (Cossee) که در آن پیوند غیرحلقوی Cr-C یا Cr-H تشکیل می‌شود،

۲- سازوکار گرین-رونی (Green-Rooney)، که در آن پیوند Cr=C تشکیل می‌شود و

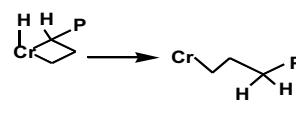
۳- سازوکار متالاسیکل، که در آن پیوند حلقوی Cr-C تشکیل می‌شود، به طوری که هر دو انتهای گروه آلکیل به یک کروم متصل یا بین دو کروم همسایه، پل شده است.



الف- سازوکار کوزی- آلمان



ب- سازوکار گرین- رونی



ج- سازوکار حلقه فلز

طرح ۵- سه سازوکار پیشنهادی برای انتشار پلیمرشدن اتیلن روی کاتالیزور کروم- سیلیکا: (الف) کوزی- آلمان، (ب) گرین- رونی و (ج) متالاسیکل [۱۷].

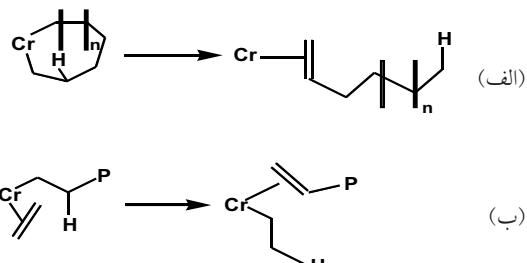
پلی اتیلن های تولیدی دارای شاخه های کوتاه، SCB (مانند متیل،  $n$ -بوتیل و غیره) و شاخه های بلند LCB (شامل ۳۵۰-۴۰۰ کربن) هستند. درباره تشکیل شاخه های کوتاه از نوع متیل دو سازوکار ذکر شده است:

- ایزومری شدن زنجیر در حال رشد و
- کوپلیمر شدن با پروپیلن تولید شده با سازوکار جانشینی متقابل (metathesis) اولفین.

شاخه های متیل به طور معمول در مقادیر بسیار اندک در اکثر پلیمرها دیده می شوند که روی خواص پلیمر نهایی اثرگذارند و با  $^{13}\text{C-NMR}$  بسیار حساس قابل شناسایی هستند. سازوکار تشکیل شاخه های متیل در پلیمر شدن با کاتالیزور فیلیپس در طرح ۷ نشان داده شده است. اگر پلیمر شدن در فشارهای اتمسفری یا کمتر رخ دهد، مقدار شاخه های متیل بیشتر می شود. افزایش شاخه های متیل با کاهش فشار پلیمر شدن، به علت ایزومری شدن در مراکز فعال است. در فشار کم، سرعت کم رشد زنجیر اجازه می دهد تا هر زنجیر زمان بیشتری حول مرکز فعال صرف کند. بنابراین، احتمال انجام این گونه واکنش های جانبی زیاد می شود [۱۱، ۹]. غیر اشبع اعی درونی، که گاهی در مقادیر بسیار اندک یافت می شود، می تواند برخاسته از این سازوکار باشد.

پذیرفتی ترین سازوکار برای تشکیل SCB های بلندتر، بر مبنای کوپلیمر شدن اتیلن با  $\alpha$ -اولفین هایی است که به طور درجا تشکیل می شوند و شامل ۱-بوتن، ۱-هگزن و ۱-اکتن هستند. چگالی شاخه ها به شدت به بازده پلیمر شدن وابسته است و با هم رابطه مستقیم دارند. در مراحل ابتدایی واکنش، غاظت  $\alpha$ -اولفین هایی که درجا تشکیل می شوند، کم بوده و تعداد کمتری زنجیر شاخه دار تولید می شود. در مراحل بعدی واکنش، به واسطه افزایش غلظت  $\alpha$ -اولفین ها، زنجیرهای شاخه دار بیشتری تولید می شود (شکل ۱۲) [۱۳].

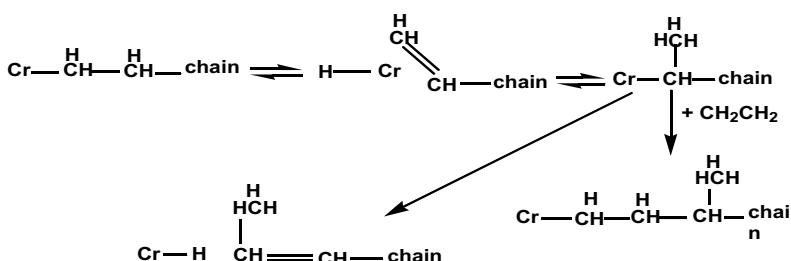
راه حل دیگر برای ایجاد شاخه های کوتاه روی پلی اتیلن خطی،



طرح ۶- سازوکارهای انتقال زنجیر: (الف) متالاسیکل و (ب) رشد خطی (کوزی و گرین-رونی) [۱۷].

سازوکار متالاسیکل را تایید می کند که در تناقض با دو سازوکار کوزی و گرین-رونی است. در آزمایش دیگری، هومواولیگومر شدن ۱-اکتن یا ۱-دکن که منجر به تشکیل دیمر، تریمر و تترامر می شود، بررسی شد. در تجزیه جزء دیمر ۱-دکن، یعنی  $\text{C}_2$ ، جایه جایی  $\text{H-D}$  بین اولیگومرها مشاهده شد که دلیلی بر رشد سازوکار متالاسیکل است. با انجام بررسی های بیشتر به نظر می رسد، این سازوکار برای واکنش پلیمر شدن، به دلیل پایدار نماندن حلقة با افزایش طول زنجیر اتیلن، مناسب نباشد [۱۲].

سازوکارهای کوزی و گرین-رونی واکنش های اختتام مشابهی دارند و با راهبردهای مزبور نمی توان بین آنها یکی را برگزید. تفاوت اصلی بین این دو سازوکار  $\alpha$ -هیدروژن متصل به کربن انتهایی زنجیر در حال رشد است. در آزمایشی، با نشان دار کردن مونومر با دوتریم و اندازه گیری سیتیک اثر ایزوتوب (kinetic isotope effect, KIE) سازوکار کوزی تایید و گرین-رونی رد شده است [۱۲]. انجام مطالعات بیشتر با طیف بینی  $^{13}\text{C-NMR}$  نشان می دهد، تعویض هیدروژن در واکنش رشد رخ نمی دهد. همچنین، تحلیل داده های IR و NMR هموپلیمر اتیلن تقریبا همیشه وجود گروه انتهایی وینیلی و یک گروه متیل در هر زنجیر را نشان می دهنند. سازوکاری که در آن گروه وینیلی ابتدا شکل می گیرد، نیز قابل تصور است. اما به نظر می رسد، احتمال اختتام با حذف هیدروژن بتا بیشتر است، حداقل تا زمانی که مدرکی مغایر با آن رایه شود [۹].

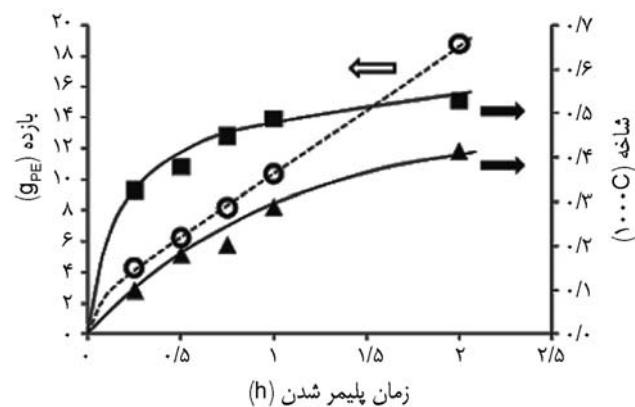


طرح ۷- نحوه ایجاد شاخه های متیل در زنجیر پلی اتیلن با کاتالیزور فیلیپس.

بسیار موثرند. شاخه‌ای شدن احتمالاً زمانی رخ می‌دهد که وینیل انتهایی یک زنجیر به یک زنجیر در حال رشد دیگر متصل می‌شود. مقدار LCB با تغییر درصد کروم کاتالیزور و دمای تکلیس آن، تغییر می‌کند [۹]. احتمالاً هر عاملی که چگالی مرآکز فعال را افزایش دهد، مثلاً کاهش فاصله مرآکز فعال، احتمال LCB را افزایش می‌دهد [۹]. خواص فیزیکی پلی‌اتیلن بهشت به طول و توزیع شاخه‌ها بستگی دارد. شاخه‌ای شدن با عوامل فرایندی مانند دمای تکلیس آن پلیمرشدن یا عوامل موثر در ساخت کاتالیزور و دمای تکلیس آن یا وجود عنصر سومی مانند تیتانیم یا آلکیل آلومینیم تغییر می‌کند [۱۳]. اخیراً مک دانل گزارش کرده است، تشکیل شاخه‌های بلند مربوط به غلظت محلی مرآکز فعال است. ضمن اینکه کاتالیزورهای با حجم حفره‌های بیشتر نیز شاخه‌های جانبی بلند تولید می‌کنند. پلیمرهای تولیدی با این کاتالیزورها وزن مولکولی کم و شاخص جریان مذاب زیادی دارند [۱۴].

### انواع فرایندهای صنعتی تولید پلی‌اتیلن خطی با کاتالیزور فلیپس

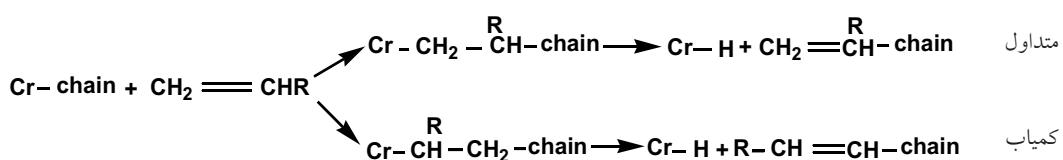
سه فرایندی که در تولید صنعتی پلی‌اتیلن خطی استفاده می‌شوند، دوغابی، فاز گازی و در محلول هستند. این فرایندها با عنوان فرایندهای کم‌شار (کمتر از ۵۰ atm) طبقه‌بندی می‌شوند تا از فرایند پرفشار رادیکالی که منجر به تولید پلی‌اتیلن بسیار شاخه‌ای می‌شود، متمایز شوند. در فرایند در محلول، از یک حلال هیدروکربن در محدوده دمایی  $125-170^{\circ}\text{C}$  استفاده می‌شود تا پلیمر حاصل درون حلال حل شود. واکنش معمولاً آهسته است و به دلیل حل شدن پلیمر در حلال، محلول به حالت گرانزو درمی‌آید. در مقابل، در فرایند دوغابی از یک حلال ضعیف در محدوده دمایی  $60-110^{\circ}\text{C}$  استفاده می‌شود. در این حالت پلیمر تشکیل شده، نه تنها در حلال حل نشده، بلکه حتی متورم هم نمی‌شود. هر ذره کاتالیزور، ذره پلیمری را که چندهزار بار از خودش بزرگ‌تر است، تولید می‌کند. محدودیت گرانزوی در این روش وجود ندارد، زیرا حلال انتقال گرم را انجام می‌دهد. ضمن اینکه این حلال، ذرات کاتالیزور را در تماس با اتیلن و سایر واکنش دهنده‌ها نگه می‌دارد. فرایند سومی که



شکل ۱۲- وابستگی: (○) بازده و فرکانس شاخه‌ای شدن [(■) متیل و (▲) شاخه‌های بزرگتر از n-بوتیل] بر حسب تابعی از زمان پلیمرشدن پلی‌اتیلن با کاتالیزور صنعتی فلیپس [۱۴].

کوپلیمرشدن آن با  $\alpha$ -اولفین‌هاست. اضافه کردن  $\alpha$ -اولفین‌ها گاهی سبب افزایش فعالیت می‌شود، نه به این خاطر که از اتیلن فعال تر هستند، بلکه چون عوامل کاهشی بهتری به شمار می‌روند و کروم (VI) در مجاورت آنها راحت‌تر کاهش می‌یابد. شاخه‌ای شدن تصادفی زنجیرها، بلورینگی را کاهش و انعطاف‌پذیری پلیمر را افزایش می‌دهد. بعلاوه، وینیل غیراشباع انتهای زنجیر پلیمر به شکل وینیلیدین ظاهر می‌شود. این مسئله نشان می‌دهد، زمانی که  $\alpha$ -اولفین کوپلیمر می‌شود، به طور انتخابی آرایش می‌یابد. زیرا، غیراشباعی درونی اغلب به طور کامل وجود ندارد [۹]. این موضوع در طرح ۸ نشان داده شده است.

افزون بر این، با انجام کوپلیمرشدن مقادیر وینیلیدین در کوپلیمر از مقدار مورد انتظار تجاوز می‌کند. این موضوع نشان می‌دهد، کوپلیمرشدن واکنش‌های اختتام را بیشتر می‌کند که با کاهش وزن مولکولی نیز تایید می‌شود. هوگان معتقد است، در فرایند اختتام، هیدروژن نوع سوم راحت‌تر از هیدروژن نوع دوم حرکت می‌کند [۹]. به این دلیل است که واکنش اختتام آمده در بالای طرح ۸ بیشتر اتفاق می‌افتد. ظهور شاخه‌های جانبی بلند (LCB) نیز در پلیمرشدن اتیلن با کاتالیزور کروم-سیلیکا، معمول است. اگرچه مقدار شاخه‌ها بسیار اندک است، اما روی خواص پلیمر نهایی



طرح ۸- اضافه شدن  $\alpha$ -اولفین به زنجیر پلی‌اتیلن [۱۵].

کاتالیزورهای زیگلر-ناتا و متالوسنی، تولید کننده پلیمرهایی با توزیع وزن مولکولی فوق العاده پهن هستند که خواص فیزیکی و رئولوژیکی مطلوب را به طور هم‌زمان تامین می‌کنند. نوع پایه استفاده شده (مقدار خلل و فرج آن)، نحوه فعال‌سازی کاتالیزور، که طی یک برنامه گرمایی انجام می‌گیرد و روش پلیمرشدن اثر بسزایی بر خواص پلیمر نهایی دارد. استفاده از پلی‌اتیلن تولید شده با فرایند فیلیپس برای ساخت قطعات با قالب‌گیری دمشی، مانند بطری‌ها، شایع است. با توجه به اینکه درصد کروم باقی‌مانده در پلیمرهای تولیدی بسیار کم (در حد ppm) و به شکل Cr(III) است، که سمیت کمتری دارد، محصولات تولید شده با استفاده از این کاتالیزور مورد تایید استانداردهای سازمان غذا و داروی آمریکا (FDA) بوده و در زندگی روزمره بسیار استفاده می‌شوند.

برای تهییه پلی‌اتیلن خطی استفاده می‌شود، فرایند فاز گازی است. این فرایند بیشتر شبیه فرایند دوغابی است و ذرات پلیمر در دمای مشابهی تشکیل می‌شوند. به دلیل سادگی فرایند دوغابی، استفاده از آن در مطالعات آزمایشگاهی بسیار معمول است. وجود حلال، اجازه کترول دقیق دما را به پژوهشگران می‌دهد. همچنین تماس کاتالیزور، مونومر اتیلن و سایر واکنش دهنده‌ها را در طول پلیمرشدن فراهم می‌آورد [۹].

## نتیجه‌گیری

بیش از نیم قرن است که کاتالیزورهای فیلیپس برای تولید تجاری انواع پلی‌اتیلن استفاده می‌شوند. این کاتالیزورها در مقایسه با انواع

## مراجع

- McDaniel M.P. and Benham E.A., Methods of Activating Chromium Catalysts, *US Pat. 7,615,510 B2*, 2009.
- Natta G., *Nobel Lectures in Chemistry, 1963-1970*, Elsevier, Amsterdam, 27, 1972.
- Ibid., Ziegler K., 6.
- Kaminsky W. and Luker H., Influence of Hydrogen on the Polymerization of Ethylene with the Homogeneous Ziegler System Bis(cyclopentadienyl)zirconium dichloride/Aluminoxane, *Makromol. Chem. Rapid Commun.*, **5**, 225-230, 1984.
- Kaminsky W. and Ahlers A., Variation of Molecular Weight Distribution of Polyethylenes Obtained with Homogeneous Ziegler-Natta Catalysts, *Makromol. Chem. Rapid Commun.*, **9**, 457-462, 1988.
- Hogan J.P. and Banks R.L., Polymers and Production Thereof, *US Pat. 2825721*, 1958.
- Carrick W.L., Turbett R.J., Karol F.J., Karapinka G.L., Fox A.S., and Johnson R.N., Ethylene Polymerization with Supported Bis(Triphenylsilyl) Chromate Catalysts, *J. Polym. Sci.: A Polym. Chem.*, **1**, 2609-2620, 1972.
- Cann K., Apecetche M., and Zhang M., Comparsion of Silyl Chromate and Chromium Oxide based Olefin Polymerization Catalysts, *Macromol. Symp.*, **213**, 29-36, 2004.
- McDaniel M.P. and Cantor D.M., Hydrogen Transfer During Propagation of the Phillips Catalyst, *J. Polym. Sci: Polym. Chem.*, **21**, 1217-1221, 2012.
- Marsden C.E., *The Polymeric Materials Encyclopedia*, CRC, USA, 1996.
- McDaniel M.P., A Review of the Phillips Supported Chromium Catalyst and Its Commercial Use for Ethylene Polymerization, *Advanced Catalysts*, Bruce C.G. and Helmut K. (Eds.), Academic, USA, 53, 123-606, 2010.
- McGuinness D.S., Davies N.W., Horne J.I., and Vanov I., Unraveling the Mechanism of Polymerization with the Phillips Catalyst, *Organometallics*, **29**, 6111-6116, 2010.
- Tonosaki K., Taniike T., and Terano M., Comprehensive Investigation of Catalyst Structure and Polymerization Conditions for Chain Branching in Ethylene Polymerization with Phillips-Type Catalysts, *Macromol. React. Eng.*, **5**, 332-339, 2011.
- Weckhuysen B.M. and Schoonheydt R.A., Olefin Polymerization Over Supported Chromium Oxide Catalysts, *Catal. Today*, **51**, 215-221, 1999.
- Fang Y., Liu B., and Terano M., Various Activation Procedures of Phillips Catalyst for Ethylene Polymerization, *Kinet. Catal.*, **47**, 295-302, 2006.
- McDaniel M.P., Supported Chromium Catalysts for Ethylene Polymerization, *Advanced Catalysts*, Eley D.D. and Paul H.P. (Eds.), Academic, USA, 47-98, 1985.