

مدلسازی آماری پلیمرشدن تولوئن دی ایزو سیانات و پلی پروپیلن گلیکول با استفاده از کاتالیزور فریک استیل استونات

Statistical Modeling for Toluene Diisocyanate and Polypropylene Glycol Polymerization with Ferrie Acetylacetone as Catalyst

محمدعلی سمسارزاده^{۱*}، حامد صالحی^۲

۱- تهران، دانشگاه تربیت مدرس، دانشکده فنی و مهندسی، گروه پلیمر، ۲- تهران، پژوهشکده مهندسی جهاد سازندگی، صندوق پستی ۱۳۴۴۵/۷۵۴
دریافت: ۰۹/۰۶/۱۴، پذیرش: ۰۹/۰۶/۲۹

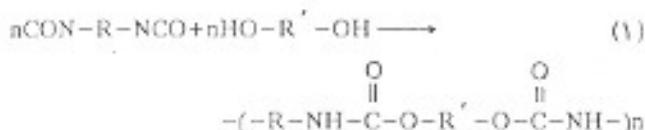
چکیده

ستر استونر پلی بورتان در شرایط مختلف با استفاده از پلی پروپیلن گلیکول و تولوئن دی ایزو سیانات و در محاورت کاتالیزور فریک استیل استونات اتحام گرفت و این پلیمرشدن با استفاده از معادلات سینیکی حاصل از روش آماری مدلسازی شد. نتایج درجه پلیمرشدن عددی و وزنی، وزن مولکولی متوسط عددی و وزنی و شاخص پراکندگی با زمان یا درصد تبدیل، با تابع آزمایشگاهی که از طریق دستگاه GPC بدست آمده است مقایسه شد. همچنین، اثر غلظت کاتالیزور و ترتیب افزودن مواد اولیه و کاتالیزور بر مقادیر \bar{M}_n و \bar{M}_w و نسبت \bar{M}_w/\bar{M}_n ارزان شد، است.

واژه‌ای کلیدی: مدلسازی آماری، پلی بورتان، دی ایزو سیانات، پلی پروپیلن گلیکول، وزن مولکولی متوسط عددی و وزنی

Key Words: statistical modeling, polyurethane, diisocyanate, polypropylene glycol, wieght and number average molecular weight

مقدمه
طریق معادلات حاصل از روش آماری بررسی می‌شود. پلی بورتانها از واکنش غیر تعادلی و برگشت‌ناپذیر الکلها با ایزو سیاناتها بدست می‌آیند، که توجه‌ای از واکنش‌های رشد مرحله‌ای آنهاست. مثلاً از واکنش یک دی‌ال با یک دی ایزو سیانات خواهیم داشت:



این واکنش گرماده است و برای کاهش گرمادهی آن می‌توان از انکل چند عاملی یا پلی‌الی با وزن مولکولی تسبیت زیاد مثل پلی پروپیلن گلیکول

درجه پلیمرشدن، وزن مولکولی و توزیع آن از مهمترین پارامترها بشمار می‌رود که در فرایند پلیمرشدن مورد توجه قرار می‌گیرد. این پارامترها که به سه کمک روشهای مختلف تجزیکی قابل اندازه‌گیری اعمت، امروزه به آسانی با استفاده از روش کروماتوگرافی ژل تراوایی (GPC) معین می‌شود. داده‌های حاصل از این روش تجربی برای مقایسه در مدلسازی سینیک پلیمرشدن که با استفاده از روشهای مختلف ریاضی انجام شده است بکار برده می‌شود [۱، ۲].

در این مقاله، مدلسازی سینیک واکنش برای بدست آوردن وزنهای مولکولی متوسط عددی و وزنی (\bar{M}_w) پلی بورتان، از مسئول مکانات، پیام‌نگار: MAsemsar@ef.modares.ac.ir

جدول ۱ - مشخصات مواد مصرفی در ستر پلی بورتان [۷،۸]

نام	مشخصات	مقدار
مواد اولیه مصرفی در جدول ۱ نشان داده شده است.	درصد خلوص اکنالان	۸۸/۷۲ ۸۷/۳۵±/۰۵ ۱۷۴
روشها	وزن مولکولی (g/mol)	TDI
روش ستر پلی بورتان قبل از تجزیه شده است [۷،۸]. در این پژوهش الاستومر پلی بورتان با استفاده از TDI و PPG در مجاورت کاتالیزور فریک اسیل استواتات در شرایط مختلف تهیه شده است. برای تهیه نمونه ها از راکتور شیشه ای مجهز به همزن با سرعت rpm ۱۴۰ استفاده شده است. دمای پلیمر شدن با حمام آب ۴۰°C تنظیم گردیده و از بوش نیتروژن برای حذف اثر رطوبت در راکتور استفاده شده است.	عدد هیدروکسیل عدد اسیدی مقدار پروکبید (ppm) میزان سیر شدگی (mg/g) عدد یدی وزن مولکولی (g/mol)	
وزن مولکولی متوسط عددی و وزنی پلی بورتان تهیه شده و شاخص پراکندگی آن با استفاده از دستگاه GPC ساخت شیمازو زاین، مدل LC-9A-Ch4A که دارای مشخصات زیر است، معین شده است:	$\text{PU}[\text{NHCO}(\text{CHCH}_2\text{O})_p\text{CNHAr}]_n$	$\text{CH}_2=\text{CH}-$ $n=33$

- نوع متون: 10^{-3} و 10^{-2}
- دمای متون: 40°C
- قار متحرک (حلال): نولوشن
- شدت جریان: ۱ mL/min
- غلظت نمونه: ۴۰۰۰ ppm
- حجم تزریقی: ۰.۱ mL
- آشکارسازی: فربب شکست
- درجه بندی: استانداردهای پلی اسپرین

نتایج و بحث

تعیین نسبیرات پارامترهای فریکی با میزان تبدیل و زمان در پلیمر شدن بورتان ابتدا PPG با کاتالیزور محلول و سپس TDI به گونه ای اضافه می شود که نسبت مولی $[\text{NCO}]/[\text{OH}] = 2$ حاصل شود. غلظت کاتالیزور در محلول و اکتش معادل $5 \times 10^{-3}\text{ mmol/L}$ به ازای هر گرم محصول PU است. با نمونه گیری از واکنش در زمانهای مختلف به کمک دستگاه GPC درجه پلیمر شدن متوسط عددی (\overline{DP}_n)، وزن مولکولی متوسط عددی (\overline{M}_n) و وزنی (\overline{M}_w) و نیز شاخص پراکندگی (PDI) معین شده است. همچنین، میزان پیشرفت واکنش (ρ) در هر لحظه از طریق اندازه گیری شدت یک NCO از طیف FTIR حاصل معین شده است که قبل از همراه با مطالعات سینتیکی پلیمر شدن تجزیه شده است [۶،۹].

(استفاده کرد) [۲]. اگرچه واکنش بدون کاتالیزور نیز انجام یابدیر است، ولی از آمیهای نوع سوم ۴،۱ دی آزویی سیکلو [۲،۲،۲] اکتان (DABCO) یا سکهای فلزی مانند دی بوتیل قلع دی لورات یا فریک اسیل استواتات می توان استفاده کرد و سرعت واکنش را تا هزار برابر افزایش داد [۴]. امواج ایزوسالانهای خطی با آروماتیک دو یا چند عاملی را می توان در واکنش تشکیل پلی بورتان مورد استفاده قرار داد که معمول ترین آنها نولوشن دی ایزوسیانات (TDI) است. دو عامل ایزوسیاناتی در این ترکیب در موقعیتهای ارنو با پارا نسبت به پکدیگر روی حلقة آروماتیک فرار می گیرند. نسبت موقعیتهای ۴ و ۲ به ۶ و ۲ دی ایزوسیانات معادل $8/4/2/6/2$ است. فعالیت گروههای ایزوسیانات در موقعیتهای ۲ و ۴ از $8/4/2/6/2$ برابر به یک در دمای 40°C است [۵]. از طرف دیگر، ترتیب افزودن کاتالیزور در واکنش پلی بورتان موثر است [۶] در حالت اول، ابتدا کاتالیزور در PPG حل شده و سپس TDI اضافه می شود، در حالی که در حالت دوم ابتدا و TDI و PPG مخلوط و میس کاتالیزور به آن اضافه می گردد و در حالت سوم TDI و کاتالیزور در ابتدا با هم محلول می شوند و بعد PPG اضافه می گردد. در این پژوهش، نسبیرات حاصل در پارامترهای فریکی مهم مانند \overline{M}_w ، \overline{M}_n ، \overline{DP}_n و PDI با زمان یا درصد تبدیل، که از طریق نظری مدلزایی و محاسبه می شود با نتایج آزمایشگاهی حاصل از دستگاه GPC در پلیمر شدن PPG یا TDI مقایسه می شود. همچنین، اثر غلظت کاتالیزور روی پیشرفت واکنش و مقادیر پارامترهای فریکی معین می گردد؛ سپس ترتیب افزودن کاتالیزور و واکنش آن با مونومرهای اولیه بررسی و اثر آن روی وزنهای مولکولی متوسط عددی و وزنی ارائه می شود.

جدول ۲ - اثر غلظت کاتالیزور بر پارامترهای فیزیکی

\bar{M}_z/\bar{M}_n	\bar{M}_w/\bar{M}_n	\bar{M}_z	\bar{M}_w	\bar{M}_n	(غلظت کاتالیزور) mmol/gPU	نمونه
۲/۲۹	۲/۱۷	۲۶۸۹۴	۱۷۷۰۸	۸۱۷۲	۰	PU_۰
۲/۲۵	۱/۵۹	۴۱۶۳۹	۲۸۱۱۶	۱۷۶۸۷	۵×10^{-۴}	PU_۱
۲/۵۴	۱/۶۷	۵۱۶۲۸	۲۴۰۷۱	۲۰۲۲۵	۵×10^{-۳}	PU_۲
۲/۷۴	۱/۷۴	۵۹۸۸۱	۲۸۰۵۳	۲۱۸۲۴	۵×10^{-۲}	PU_۳

وزنی و نیز شاخص پراکندگی با استفاده از نسبت مولی مونومرهای اولیه (A) و میزان پیشرفت واکنش (P) از طریق مدل‌سازی آماری محاسبه می‌شود [۱۴، ۲۵، ۱۰۰]. از آنجا که پلیمرشدن در مونومر بورتان (A-A) و پلی‌ال (B-B) با نسبت مولی ۱/۱ یا ۸۵/۱۵٪ است، این مدل‌سازی آماری به صورت زیر نوشته می‌شود:

نسبت مولی اولیه مونومرها یا ۲ سماوی است با:

$$r = \frac{[A]}{[B]}, \quad [A]_0 < [B]_0. \quad (2)$$

معادله میان این واکنش یا Q معادل است با:

$$Q_1 = \sum_{n=1}^{\infty} n^1 |P_n| \quad (3)$$

که P_n غلظت زنجیر پلیمری و n درجه پلیمرشدن است. میان صفر این واکنش سماوی است با:

$$Q_2 = \sum_{n=1}^{\infty} |P_n| \quad (4)$$

جزء مولی گروههای از نوع A در زمان t را می‌توان به این صورت نوشت:

$$\frac{|A|_t}{|A|_0 + [B]_0} = \frac{r}{1+r} \quad (5)$$

در حالی که نسبت مولی گروههای A در زمان t با درنظر گرفتن میزان پیشرفت واکنش (P) چنین نوشته می‌شود:

جدول ۳ - نتایج حاصل از GPC برای محصولات PU تهیه شده به روشهای مختلف.

\bar{M}_z/\bar{M}_n	\bar{M}_w/\bar{M}_n	\bar{M}_w	\bar{M}_n	نمونه
۲/۴۵۱۵	۱/۶۲۵	۹۲۶۴۷	۵۷۰۰۱	PU_۴
۲/۹۶۲۲۱	۱/۷۷۲	۱۰۴۶۰۷	۵۸۹۸۱	PU_۵

الو غلظت کاتالیزور با توجه به شرایط پلیمرشدن اثر غلظت کاتالیزور بر وزنهای مولکولی و نسبت آنها بررسی شده است. غلظت کاتالیزور بین صفر تا ۵×10^{-۲} mmol/gPU تغییر داده شده است. جدول ۲ نتایج حاصل از تغییرات غلظت کاتالیزور را نشان می‌دهد.

الو ترتیب افزودن مواد اولیه و کاتالیزور بر یکدیگر برای بررسی اثر میسر واکنش، دو آزمایش با ترتیب متناوب افزایش مواد بر یکدیگر انجام گرفته است. در این حالات غلظت کاتالیزور $[NCO]/[OH]$ mmol/g ۶۰٪ و نسبت مولی ۱/۰۲ انتخاب شد.

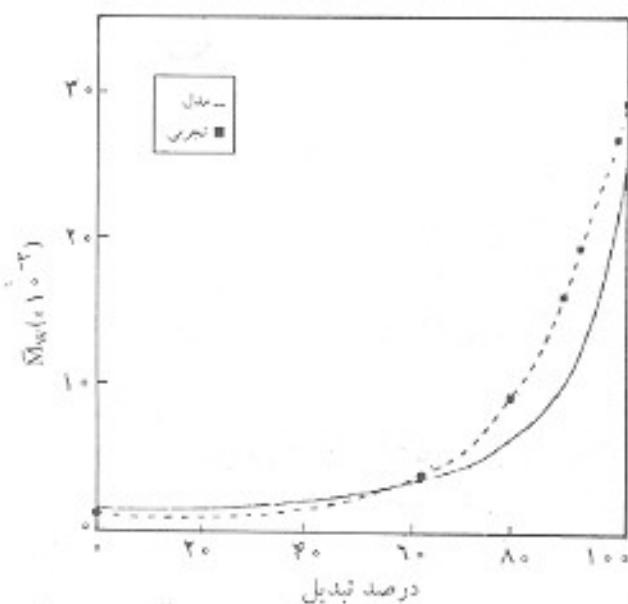
الف - ابتدا PPG با مقدار لازم کاتالیزور به مدت ۱۰ دقیقه درون طرف واکنش مخلوط شد. سپس، TDI لازم به کمک قیف به آرامی به مخلوط افزوده شد و همزدن به مدت ۱۰ دقیقه دیگر ادامه یافت. در مرحله بعد، مخلوط واکنش به مدت ۲۰ دقیقه تحت خلاء و دمای ۵۰°C گازرزایی گردید. سرانجام، محصول درون طرف پلاستیکی ریخته شد و به مدت یک شب تحت خلاء و دمای ۵۰°C و سپس به مدت سه روز در همان دما بخت گردید (نمونه PU_۴).

ب - در حالت دوم، ابتدا PPG و TDI با نسبت‌های موردنظر مخلوط و سپس در همان شرایط کاتالیزور اضافه شد. ادامه واکنش مطابق حالت قبل بوده است (نمونه PU_۵).

جدول ۳ نتایج حاصل از GPC را برای دو محصول بدست آمده نشان می‌دهد.

مدل‌سازی

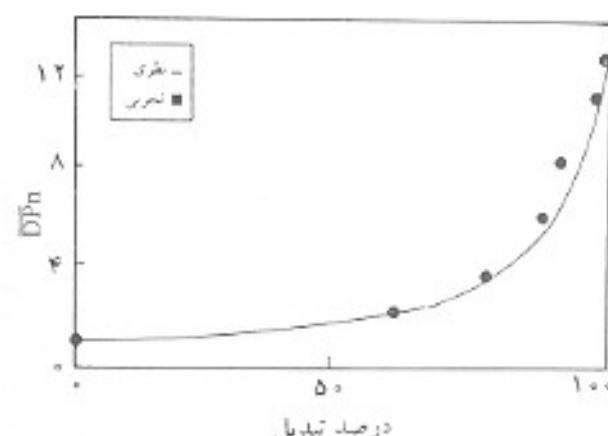
پارامترهای فیزیکی درجه پلیمرشدن و وزنهای مولکولی متوسط عددی



شکل ۲ - تغیرات وزن مولکولی متوسط وزنی نسبت به درصد تبدیل.

غلفت کاتالیزور برابر 10^{-2} mmol/g برای بدست آوردن نتایج استفاده شود.

تغیرات درجه پلیمر شدن \bar{DP} بر حسب درصد تبدیل در شکل ۱ آمده است. این نتایج نشان می دهد که در درصد های تبدیل زیاد درجه پلیمر شدن حدود ۱۳ است و نتایج حاصل از مدل سازی آماری (نظری) و تجربی (حاصل از GPC) از همخوانی مناسبی برخوردار است. از معادله ۱۱ استفاده شده است و تغیرات وزن مولکولی متوسط وزنی نسبت به درصد تبدیل محاسبه شده و با نتایج آزمایشگاهی مقایسه گردیده است (شکل ۲). شاخص پراکندگی پلی بورتان نیز با استفاده از معادله ۱۲ محاسبه شده و این نتایج همراه با نتایج آزمایشگاهی در شکل ۳ نشان داده شده است. نمودار رگرسیون این نتایج به صورت



شکل ۱ - تغیرات درجه پلیمر شدن متوسط عددی یا درصد تبدیل.

$$p = \frac{[A]_0 - [A]}{[A]_0} \quad (6)$$

حال نسبت مولی گروههای Δ به صورت کلی زیر نوشته می شود:

$$\frac{[A]}{[A] + [B]} = \frac{(1-p)r}{(1-p)r + (1-pr)} \quad (7)$$

ازین معادلات درجه پلیمر شدن و اکتشاف (\bar{DP}_n) به صورت زیر دست می آید:

$$\bar{DP}_n = \frac{1+r}{1+r-2pr} \quad (8)$$

و از روابط میان استفاده می شود تا \bar{DP}_w به دست آید (۱۱)

$$\bar{DP}_w = \frac{(1+rp^r)(1+r) + rp}{(1-rp^r)(1+r)} \quad (9)$$

از این دو معادله استفاده شده و روابط مشابه به متغیر محاسبه M_n و PDI به صورت معادلات زیر نوشته می شود.

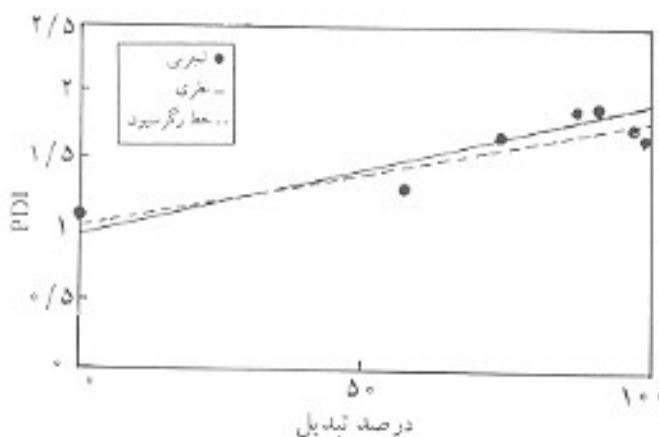
$$M_n = \frac{1+M_A/M_B}{1+r-2pr} = \frac{M_B + rM_A}{1+r-2pr} \quad (10)$$

$$PDI = \frac{(rM_A^r/M_B^r)(1+rp^r) + rp}{(rM_A + M_B)(1-rp^r)} \quad (11)$$

و معادله شاخص پراکندگی نیز طبق تعریف به صورت زیر بیان می شود:

$$PDI = \frac{\bar{DP}_w}{\bar{DP}_n} = \frac{[(1+r)(1+rp^r) + rp](1+r-2pr)}{(1+r)^r(1-rp^r)} \quad (12)$$

مقایسه نتایج آزمایشگاهی و مدل سازی آماری از معادلات آماری ۸ تا ۱۲ استفاده شده است تا از آنها با در نظر گرفتن:

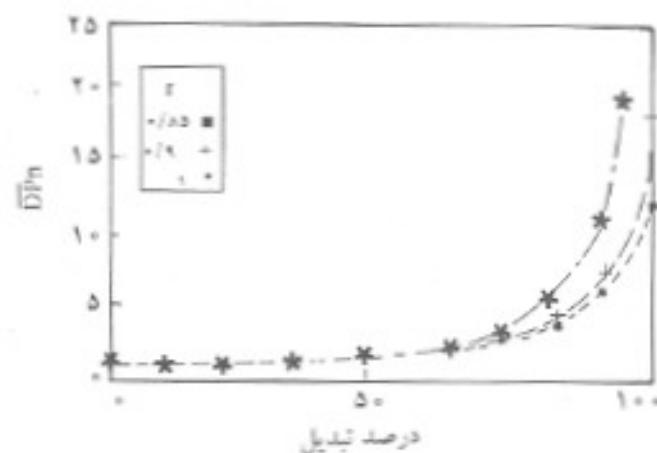


شکل ۳ - مقایسه تغیرات PDI با درصد تبدیل.

گلیکول با استفاده از کاتالیزور فریکت استیل استونات مدل‌سازی آماری شده است و نتایج حاصل نشان می‌دهد که خواص فیزیکی مربوط به وزن مولکولی متوسط عددی و وزنی و توزیع از مدل آماری پیروری می‌کند و با نتایج محاسباتی همخوانی مناسبی دارد.

مراجع

1. McGreavy C.; *Polymer Reactor Engineering*, 1st ed., 87-122, Chapman & Hall, 1994.
2. Lowry G. G.; *Markov Chains and Monte Carlo Calculations in Polymer Science*; 258-316, Marcel Dekker, New York, 1970.
3. Driver W. E.; *Plastics Chemistry and Technology*; 1979.
4. Remp. P. and Merrill E. W.; *Polymer Synthesis*; CIP, 1996.
5. Dotson V. A., *Polymerisation Process Modeling*; VCH, 1996.
6. Wipruszka Z., *Polyurethanes, Chemistry, Technology and Applications*, Ellis Horwood PTR, Prentice Hall, 1993.
7. Semszoradec M. A. and Saitchi H.; *European Polymer J.*; 36, 1001, 2000.
- 8- سمسارزاده محمدعلی، اولین سمینار انجمن پلیمر، خبرنامه انجمن پلیمر ایران، بهار ۱۳۷۸
- 9- سمسارزاده محمدعلی، صالحی حامد، بررسی سینتیکی خود اکسایش پلی‌بوروئان، مجله علوم و تکنولوژی پلیمر، سال دوازدهم، شماره دوم، مجله چهل و چهارم، تابستان ۱۳۷۸
10. H-Tobita and Y. Otsuji; *Polymer*; 4, 810, 1992.



شکل ۴- اثر میزان τ بر تغییرات DPn با درصد تبدیل.

$PDI = \sigma / \bar{M}_w + 1 / \bar{M}_n^2$ است که ضریب رگرسیون آن $R = 0.998$ محاسبه شده که در این شکل نشان داده شده است. شکل ۴ اثر پارامتر τ یا نسبت مولی مونومر را در پلیمر شدن نشان می‌دهد، هنگامی که $\tau = 1$ است، $DPn = \frac{1}{1-p}$ و در درصد تبدیل زیاد، درجه پلیمر شدن بسیار زیاد می‌شود.

با توجه به معادلات ۸ و ۹ مشاهده می‌شود که در این حالت پارامترهای فیزیکی فقط تابع p است. با وجود این، نتایج جدول ۲ حاکی از آن است که ترتیب انزویدن سواد اولیه و کاتالیزور بر پارامترهای فریکتیوی تأثیر نیست. در تولید نمونه ۵ که کاتالیزور به مخلوط PPG و TDI اضافه می‌شود، نسبت مولی اولیه کاهش یافته نمی‌کند و در نتیجه باعث بذست آمدن وزنهای مولکولی پیشتر و شاخص پراکندگی بزرگتر می‌شود.

نتیجه‌گیری

در این پژوهش، پلیمر شدن تولوئن دی‌ایزومتانات و پلی‌بروپیلن