

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

Archive of SID

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

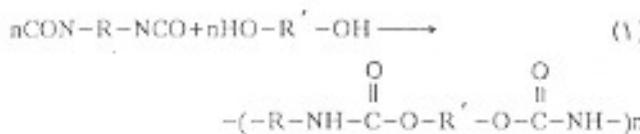
چکیده

ستز الاستومر 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 سینتیکی حاصل از روش آماری مدلسازی شد. نتایج درجه پلیمرشدن عددی و وزنی، وزن مولکولی متوسط عددی و وزنی و شاخص پراکندگی بازمان 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 PDI و نسبت \bar{M}_w/\bar{M}_n ارزان شد، است.

واژه‌های 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 برگشت تاپذیر الکلها با ایزو سیاناتها بدست می‌آیند، که نمونه‌ای 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 ک روشهای مختلف فیزیکی قابل اندازه‌گیری اعمت، امروزه به آسانی با استفاده از روش کرومواتوگرافی ژل تراوایی (GPC) معین می‌شود. داده‌های حاصل از این روش تجربی برای مقایسه در مدلسازی سینتیک پلیمرشدن که با استفاده از روشهای مختلف ریاضی انجام شده است بکار برده می‌شود [۱، ۲].

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

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

ماده	مشخصات	مقدار
TDI	درصد خلوص اکی والان	۸۷/۳۵±/۰۵
	وزن مولکولی (g/mol)	۱۷۴
PPG	عدد هیدروکسیل عدد اسیدی	۵۴/۹ ۰/۰۴۱
	مقدار پروکبید (ppm)	۱/۴
CH _۲ H(OCH _۲ CH _۲) _n OH	میزان سیر شدگی (mg/g)	۰/۰۴۹۲
۰=۳۳	عدد یدی	۱±۰/۰۱
	وزن مولکولی (g/mol)	۱۹۲۴
$\text{PU}[\text{NHCO}(\text{CHCH}_2\text{O})_p\text{CNHAr}]_n$		
$\begin{array}{c} \text{H} \\ \\ \text{O} \end{array}$		

Archive of SID

روشها

روش ستر پلی بورتان قبل از تراش شده است [۶،۷]. در این پژوهش الاستومر پلی بورتان با استفاده از TDI و PPG در حضور کاتالیزور فریک اسیل استواتات در شرایط مختلف تهیه شده است. برای تهیه نمونه‌ها از راکتور شیشه‌ای صحیح به معنی با سرعت rpm ۱۴۰ استفاده شده است. دمای پلیمرشدن با حمام آب ۴۰°C تنظیم گردیده و از بوش نیتروژن برای حذف اثر رطوبت در راکتور استفاده شده است.

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:

- نوع متون: $10^{-۳}$ و $10^{-۴}$ Å
- دمای متون: ۴۰°C
- قار متحرک (حلال): نولوشن
- شدت جریان: ۱ mL/min
- غلظت نمونه: ۰.۰۰۰ ppm
- حجم تزریقی: ۰.۰۱ mL
- آشکارسازی: فربب شکست
- درجه بندی: استانداردهای پلی اسپرین

نتایج و بحث

تعیین نسبیرات پارامترهای فریکی با میزان تبدیل و زمان در پلیمرشدن بورتان ابتدا PPG با کاتالیزور محلول و سپس TDI به گونه‌ای اضافه می‌شود که نسبت مولی $8/85$ به $1/1$ حاصل شود. غلظت کاتالیزور در محلول واکنش معادل 5 mmol/L به ازای هر گرم محصول PU است. با نمونه گیری از واکنش در زمانهای مختلف به کمک دستگاه GPC درجه پلیمرشدن متوسط عددی (M_w)، وزن مولکولی متوسط عددی (M_n) و وزنی (M_w/M_n) و تقریباً مشخص پراکندگی (PDI) معین شده است. همچنین، میزان پیشرفت واکنش (p) در هر لحظه از طریق اندازه گیری شدت یک NCO از طیف FTIR حاصل معین شده است که قبل از همراه با مطالعات سینتیکی پلیمرشدن تراش شده است [۶،۹].

(استفاده کرد) [۲]. اگرچه واکنش بدون کاتالیزور نیز انجام یافر است، ولی از آمیهای نوع سوم ۴۱ دی آزوی سیکلو [۲،۲،۲] اکتان (DABCO) یا سکهای فلزی مانند دی‌بوتیل قلع دی‌لورات یا فریک اسیل استواتات می‌توان استفاده کرد و سرعت واکنش را تا هزار برابر افزایش داد [۴]. امواج ایزوسالانهای خطی با آروماتیک دو یا چند عاملی را می‌توان در واکنش تشکیل پلی بورتان مورد استفاده قرار داد که معمول ترین آنها نولوشن دی‌ایزوسیات (TDI) است. دو عامل ایزوسیات در این نرگب در موقعیتهای ارنو با پارا نسبت به پکدیگر روی حلقة آروماتیک فرار می‌گیرند. نسبت موقعیتهای ۴ و ۲ به ۶ و ۲ دی‌ایزوسیات معادل $8/8$ به 2 است. فعالیت گروههای ایزوسیات در موقعیتهای ۲ و ۴ از $8/8$ تا $1/1$ برابر به یک در دمای ۴۰°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 می‌شود، در حالی که در حالت دوم ابتدا و TDI و PPG مخلوط و میس کاتالیزور به آن اضافه می‌گردد و در حالت سوم TDI و کاتالیزور در ابتدا با هم محلول می‌شوند و بعد PPG اضافه می‌گردد. در این پژوهش، نسبیرات حاصل در پارامترهای فریکی مهم مانند M_w ، M_n ، \overline{M}_w ، \overline{M}_n و PDI با زمان یا درصد تبدیل، که از طریق نظری مدل‌سازی و محاسبه می‌شود با نتایج آزمایشگاهی حاصل از دستگاه GPC در پلیمرشدن PPG یا TDI مقایسه می‌شود. همچنین، اثر غلظت کاتالیزور روی پیشرفت واکنش و مقادیر پارامترهای فریکی معین می‌گردد؛ سپس ترتیب افزودن کاتالیزور و واکنش آن با مونومرهای اولیه بررسی و اثر آن روی وزنهای مولکولی متوسط عددی و وزنی ارائه می‌شود.

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^{-۶}	PU_۱
۲/۲۶	۱/۶۷	۵۱۶۲۸	۲۴۰۷۱	۲۰۲۲۵	۵×10^{-۷}	PU_۲
۲/۷۴	۱/۷۴	۵۹۸۸۱	۲۸۰۵۳	۲۱۸۳۴	۵×10^{-۸}	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 ۱/۲ یا ۸/۸۵ است، این مدل‌سازی آماری به صورت زیر نوشته می‌شود:

نسبت مولی اولیه مونومرهای ۲ مساوی است با:

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

معادله میان این واکنش یا Q معادل است با:

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

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

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

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

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

در حالی که نسبت مولی گروههای A در زمان ۱ با درنظر نگرفتن میزان پیشرفت واکنش (P) چنین نوشته می‌شود:

اثر 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^{-۸} mmol/gPU تغییر داده شده است. جدول ۲ نتایج حاصل از تغییرات غلظت کاتالیزور را نشان می‌دهد.

البر 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 $[NCO] = ۶ \times ۱0^{-۲}$ mmol/g و نسبت مولی $[OH]/[NCO] = ۱/۰۲$ 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 $5^{\circ}C$ گازرزایی گردید. سرانجام، محصول درون طرف پلاستیکی ریخته شد و به مدت یک شب تحت خلاء و دمای $5^{\circ}C$ و سپس به مدت سه روز در همان دما یاخت گردید (نمونه ۴ PU-۴).

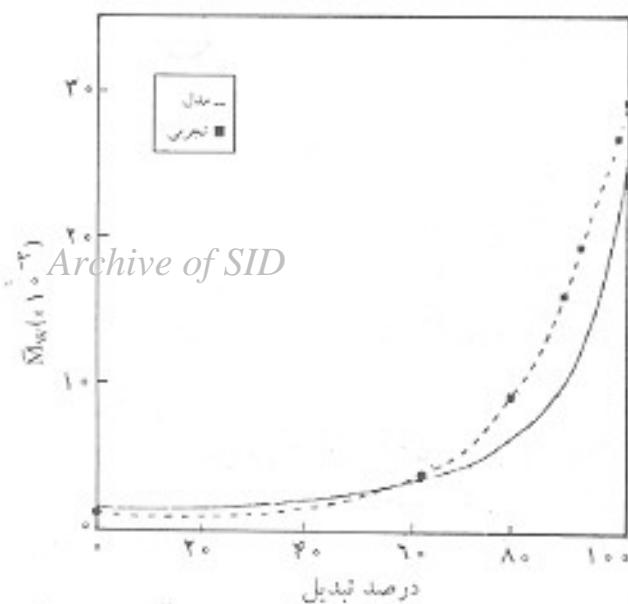
ب - در حالت دوم، ابتدا PPG و TDI با نسبت‌های موردنظر مخلوط و سپس در همان شرایط کاتالیزور اضافه شد. ادامه واکنش مطابق حالت قبل بوده است (نمونه ۵ PU-۵).

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

مدل‌سازی پارامترهای فیزیکی درجه پلیمرشدن و وزنهای مولکولی متوسط عددی

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

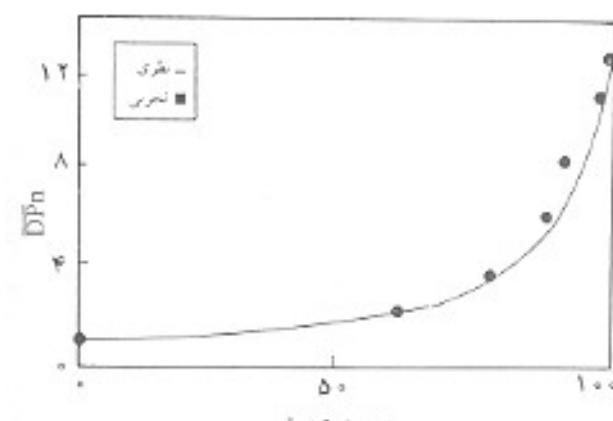
\bar{M}_z/\bar{M}_n	\bar{M}_w/\bar{M}_n	\bar{M}_w	\bar{M}_n	نمونه
۲/۴۵۱۵	۱/۶۲۵	۹۲۶۴۷	۵۷۰۰۱	PU_۴
۲/۹۶۲۲۱	۱/۷۷۲	۱۰۴۶۰۷	۵۸۹۸۱	PU_۵



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 می‌دهد که در درصد های تبدیل زیاد درجه پلیمر شدن حدود ۱۳ است و نتایج حاصل از مدل‌سازی 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 بلی بورلان 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 می‌شود:

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

ازین معادلات درجه پلیمر شدن و اکتشن (\bar{DP}_n) به صورت زیر دست می‌آید:

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

و از روابط میان استفاده می‌شود تا \bar{DP}_w به دست آید:

$$\bar{DP}_w = \frac{(1+rp^2)(1+r) + 4rp}{(1-rp^2)(1+r)} \quad (9)$$

از این دو معادله استفاده شده و روابط مشابهی به منظور محاسبه M_n و PDI به صورت معادلات زیر نوشته می‌شود:

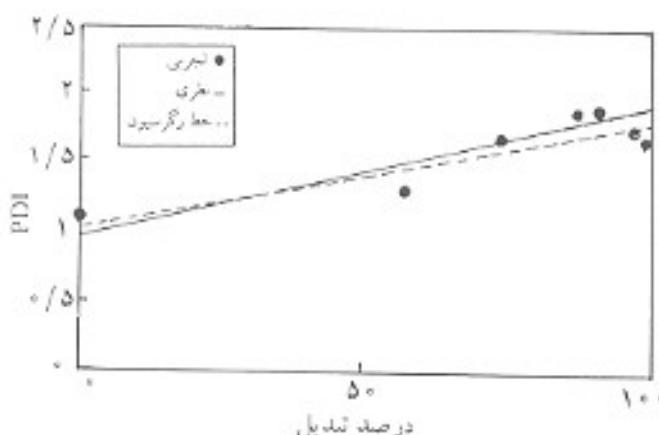
$$M_n = \frac{1+MA/M_B}{1+r-2pr} = \frac{M_B + rM_A}{1+r-2pr} \quad (10)$$

$$M_w = \frac{(rM_A^2 / M_B^2)(1+rp^2) + 4rpMA MB}{(rMA + MB)(1-rp^2)} \quad (11)$$

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

$$PDI = \frac{\bar{DP}_w}{\bar{DP}_n} = \frac{[(1+r)(1+rp^2) + 4rp](1+r-2pr)}{(1+r)^2(1-rp^2)} \quad (12)$$

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

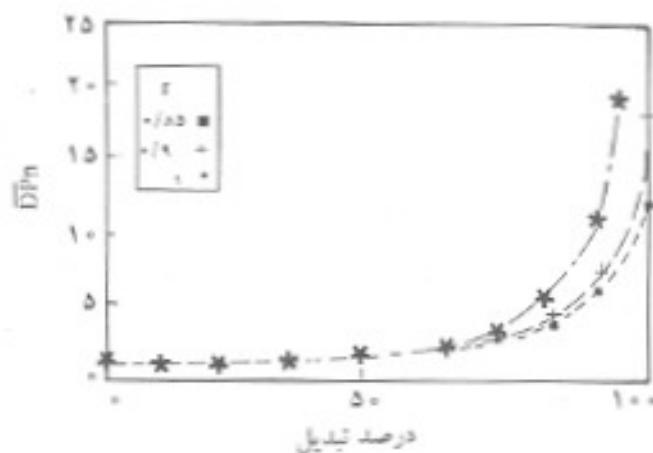


شکل ۳ - مقایسه تغیرات PDI با درصد تبدیل.

گلایکول با استفاده از کاتالیزور فریزیک استیل استونات مدل‌سازی آماری شده است و نتایج حاصل نشان می‌دهد که خواص فریزیکی مربوط به وزن مولکولی متوسط عددی و وزنی و توزیع از مدل آماری پیروری می‌کند و با نتایج سنجابانی 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 پلی‌بورقان، 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 % بر تغییرات DPn با درصد تبدیل.

PDI = $w / (w + 1)$ و $R = 0.998$ محاسبه شده که در این شکل نشان داده شده است. شکل ۴ اثر پارامتر R یا نسبت مولی مونومر را در پلیمر شدن نشان می‌دهد، هنگامی که $R = 0.182$ است، $DP_n = \frac{1}{1-p}$ 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 فریزیکی فقط تابع p است. با وجود این، نتایج جدول ۲ حاکی از آن است که ترتیب افزودن سواد اولیه و کاتالیزور بر پارامترهای فریزیکی بسیار تاثیر نیست. در تولید نمونه ۵ PU که کاتالیزور به مخلوط PPG و TDI اضافه می‌شود، نسبت مولی اولیه کاهش یافته انمی کند و در نتیجه باعث نشد است آمدن وزنهای مولکولی بیشتر و شاخص پراکندگی بزرگتر می‌شود.