

## تاثیر دما و فشار بر گرانروی روان‌سازهای پلی‌آل‌استری آلیفاتیک

سارا گلابوند<sup>۱</sup> و مرتضی زارع<sup>۲\*</sup>

۱. دانشجوی کارشناسی ارشد شیمی فیزیک، گروه شیمی، دانشکده علوم، دانشگاه شهید چمران اهواز، اهواز، ایران.

۲. استادیار شیمی فیزیک، گروه شیمی، دانشکده علوم، دانشگاه شهید چمران اهواز، اهواز، ایران.

دریافت: مرداد ۹۹ بازنگری: بهمن ۹۹ پذیرش: بهمن ۹۹

### چکیده

یکی از مهم‌ترین ویژگی‌های روان‌سازها که نقش مهمی در فرایندهای گرما و انتقال جرم دارد، گرانروی است. بررسی وابستگی فشاری و دمایی گرانروی روان‌سازها برای بسیاری از کاربردهای صنعتی لازم است. در این پژوهش، برای بررسی وابستگی فشاری و دمایی گرانروی روان‌سازهای تهیه‌شده شامل پلی‌آل‌استرهای آلیفاتیک، داده‌های گرانروی قابل‌دسترس در گزارش‌های علمی در گستره وسیعی از فشار و دما مورد استفاده قرار گرفت. مقادیر تجربی با دو معادله خطی به‌صورت تابعی از فشار و دما توصیف شده‌اند. این معادله‌های خطی، ساده و دقیق امکان برون‌یابی قابل اعتماد داده‌های گرانروی برای روان‌سازهای مورد مطالعه را فراهم می‌کنند. افزون‌براین‌ها، معادله‌ای که در سال‌های اخیر برای نشان‌دادن وابستگی همزمان گرانروی به دما و فشار برای مایع‌های یونی پیشنهاد شده بود، برای روان‌سازها به‌کارگرفته و نشان داده شد که همبستگی مناسبی با داده‌های تجربی دارند.

**واژه‌های کلیدی:** پلی‌آل‌استرهای آلیفاتیک، روان‌سازها، گرانروی، وابستگی فشار و دما

### مقدمه

در برابر اکسایش و خوردگی از ویژگی‌های دیگر آن‌ها است [۳].

در اوایل دهه ۱۹۸۰ میلادی استرهای بسپاری نخستین فرآورده‌ها تجاری بازار بودند. روان‌سازهای پلی‌آل‌استری از نظر زیست‌محیطی مطلوب است و می‌توان آن‌ها را از منابع تجدیدپذیر تهیه کرد. از طرفی این ترکیب‌ها زیست‌تخریب‌پذیر هستند و به‌طور عمده در سامانه‌های خنک‌کننده استفاده می‌شوند. پنتاریتريتول استرها مولکول‌های پیچیده و قطبی دارند. پنتاریتريتول تتراآلکیل استرها چهارشاخه و نسبت به سایر استرها بسیار محکم و سخت هستند. این ویژگی مربوط

روان‌سازها موادی هستند که یک لایه نازک روغنی بین سطح‌های در حال تماس ایجاد می‌کنند و با کاهش اصطکاک و سایش، موجب تسهیل حرکت نسبی سطح‌ها می‌شوند [۱]. افزون‌براین هدف اصلی، روان‌سازها موجب جلوگیری از خوردگی، انتقال گرما، انتقال قدرت و حذف ذره‌های به‌دست آمده از سایش می‌شوند [۲]. یک روان‌ساز مناسب بایستی نقطه انجماد پایین و نقطه جوش زیاد داشته باشد تا در گستره دمایی زیاد، به صورت مایع باشد. همچنین، پایداری هیدرولیکی بالا، پایداری گرمایی بالا و مقاومت بالا

$$(1/\eta)^\phi = a + bT \quad (1)$$

که در معادله ۱،  $a$  و  $b$  ثابت‌های وابسته به مواد و  $\phi$  توان مشخصه است. این معادله سه عاملی وابستگی گران‌روی به دما را برای گستره وسیعی از مایع‌های یونی با صحت بالا توصیف می‌کند. معادله ۱ به‌طور موفقیت‌آمیزی به‌عنوان یک معادله دو عاملی با یک توان جهانی ( $\phi = 0.3$ ) = استفاده شده است [۸ تا ۱۲]. در این‌جا، برای نخستین بار، امکان استفاده از معادله ۱ برای توصیف وابستگی دمایی گران‌روی روان‌سازهای تهیه‌شده، در فشار ثابت، بررسی می‌شود.

گران‌روی مایع‌های یونی با افزایش فشار به‌صورت غیرخطی افزایش می‌یابد. بر مبنای این رفتار، در سال‌های اخیر معادله‌ای برای توصیف وابستگی گران‌روی مایع‌های یونی به فشار ارایه شد [۱۳].

$$\eta^\phi = A + BP \quad (2)$$

که در آن  $A$  و  $B$  ثابت‌های برازش و  $\phi$  توان مشخصه است. این معادله سه عاملی وابستگی گران‌روی به فشار را برای گستره وسیعی از مایع‌های یونی با درستی بالا توصیف می‌کند. معادله ۲ به‌طور موفقیت‌آمیزی به‌عنوان یک معادله دو عاملی با یک توان جهانی ( $\phi = 0.3$ ) استفاده شده است. در این پژوهش، برای نخستین بار، امکان استفاده از معادله ۲ برای توصیف وابستگی فشاری گران‌روی روان‌سازهای تهیه‌شده، در دمای ثابت، بررسی شد. برای ارزیابی توانایی معادله‌های به‌کار گرفته شده در بازتولید داده‌های تجربی، انحراف مطلق میانگین (AAD %) مورد استفاده قرار گرفت (معادله ۳).

$$AAD\% = 100 \times \frac{1}{N} \sum_N |\eta_{\text{expt.}} - \eta_{\text{calc.}} / \eta_{\text{expt.}}| \quad (3)$$

به ساختار مولکولی و ویژگی فیزیکی (چگالی، گران‌روی و دمای انتقال شیشه‌ای) آن‌ها است [۴].

گران‌روی یک فاکتور قابل‌توجه در تعیین عملکرد و عمر فرسودگی باتاقلان و چرخ‌دنده است. انرژی مورد نیاز یک دستگاه کمپرسور را می‌توان با کاهش گران‌روی روان‌ساز کاهش داد. برای محاسبه‌های بازده انرژی به‌دست آمده با روان‌سازهای جدید، آگاهی از تابعیت دمایی و فشاری گران‌روی لازم است، بنابراین، اندازه‌گیری‌های تجربی گران‌روی و تحلیل توانایی مدل‌های مهندسی برای توصیف رفتار گران‌روی روان‌سازها بسیار اهمیت دارد [۴ تا ۷].

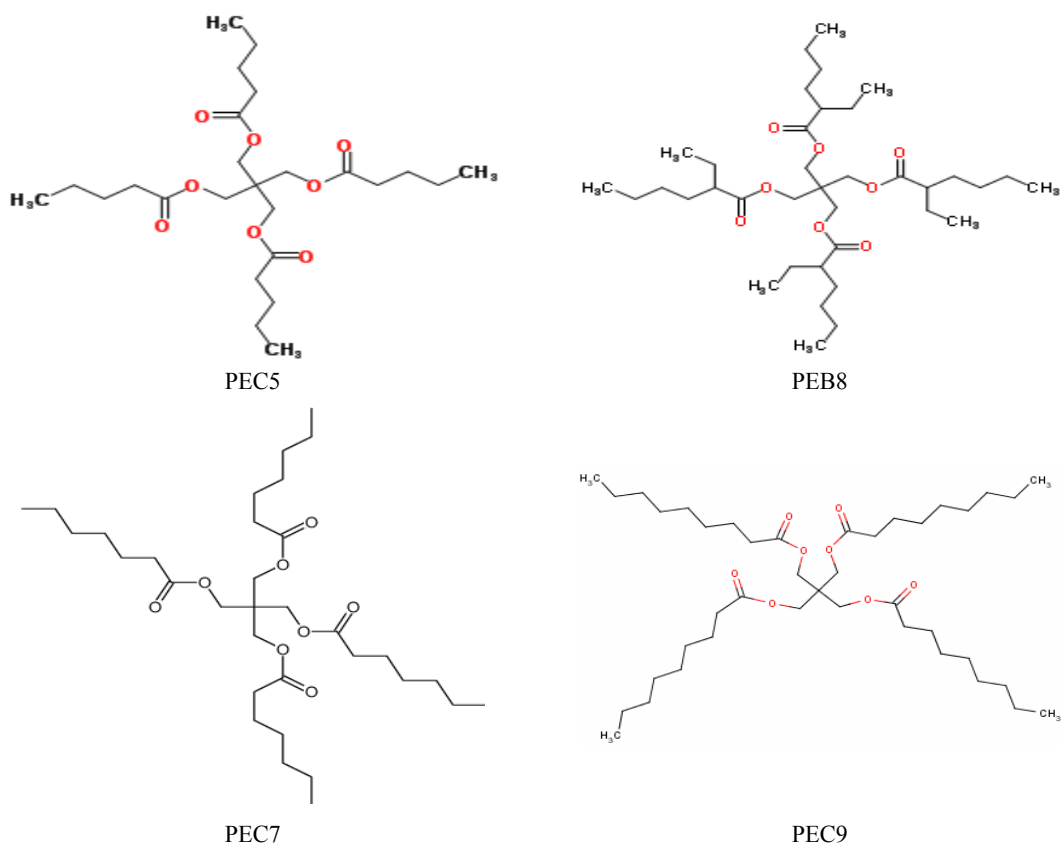
در کار حاضر، گران‌روی به‌عنوان یک ویژگی انتقالی مهم در روان‌سازهای تهیه‌شده پلی‌آل‌استر مطالعه شد. برای توصیف وابستگی گران‌روی به دما در فشار ثابت، معادله سبک‌روی بررسی شد. سپس داده‌های گران‌روی در فشار بالا، برای توصیف وابستگی فشاری گران‌روی در شرایط هم‌دما به‌کار گرفته شد. همچنین، از معادله‌ای، که در سال‌های اخیر با گروه پژوهشی ما برای مایع‌های یونی پیشنهاد شد، برای نخستین‌بار به منظور توصیف وابستگی همزمان گران‌روی روان‌سازها به دما و فشار استفاده شد.

### بخش تجربی

در سال ۲۰۱۰ قتی و همکارانش [۸ و ۹] وابستگی دمایی گران‌روی مایع‌های یونی بر پایه ایمیدازولیم، پیریدینیم، پیرولیدینیم، آمونیم چهارتایی و نیکوتینیم را مورد بررسی قرار دادند. آن‌ها نشان دادند که مایع‌های یونی رفتار غیر آرنیوسی از خود نشان می‌دهند. آن‌ها سبک‌روی<sup>۱</sup> (عکس گران‌روی) را به‌عنوان تابعی از دما بررسی کردند و معادله ۱ را برای توصیف وابستگی دمایی گران‌روی پیشنهاد کردند.

اندازه‌گیری گرانروی برای این ترکیبها در دامنه‌های متفاوت دمایی و فشاری انجام شده است. نام شیمیایی، نام اختصاری، فرمول شیمیایی، نام آیوپاک، و منابع مورد استفاده ترکیبهای مورد بررسی در جدول ۱ فهرست شده و طرحواره ساختار شیمیایی آنها نیز در شکل ۱ آمده است.

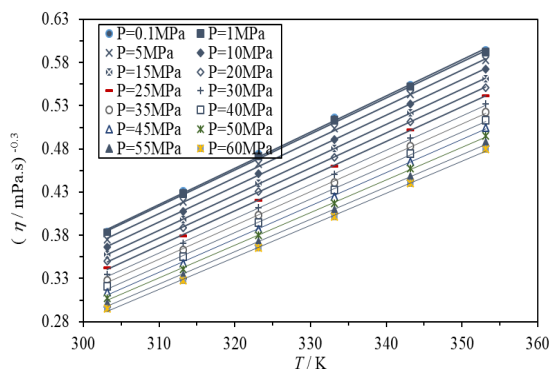
که در این جا  $\eta_{\text{expt}}$  گرانروی تجربی و  $\eta_{\text{calc}}$  گرانروی به‌دست آمده از معادله‌های ۱ و ۲ است. برای دستیابی به داده‌های تجربی گرانروی T روان سازهای تهیه‌شده پلی‌آل استرها آلایفاتیک، در دماها و فشارهای متفاوت، جست‌وجوی کامل در پژوهش‌های معتبر صورت گرفت.



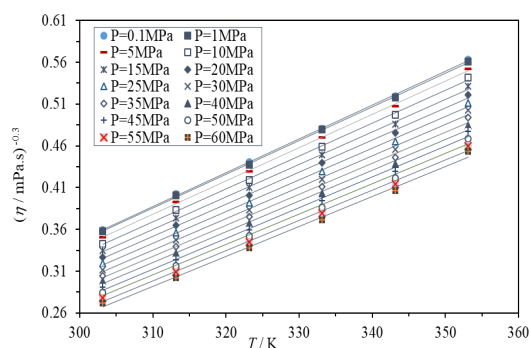
شکل ۱ طرحواره ساختار شیمیایی روان سازهای تهیه‌شده مورد مطالعه

جدول ۱ نام شیمیایی، نام اختصاری و آیوپاک به همراه فرمول شیمیایی روان سازهای تهیه‌شده مورد مطالعه

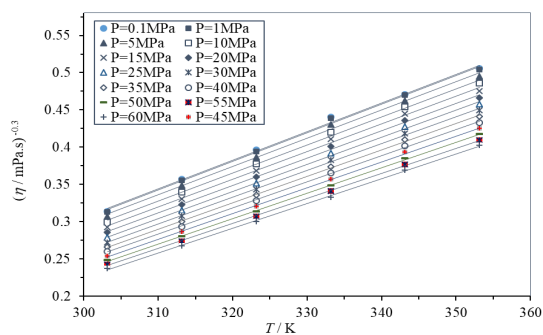
مرجع	نام اختصاری	نام ترکیب	فرمول	نام آیوپاک
[۵]	PEB8	pentaerythritol tetra-2-ethylhexanoate	$C_{37}H_{68}O_8$	[3-(2-ethylhexanoyloxy)-2,2-bis(2-ethylhexanoyloxymethyl)propyl] 2-ethylhexanoate
[۴]	PEC5	pentaerythritol tetrapentanoate	$C_{25}H_{44}O_8$	3-(Pentanoyloxy)-2,2bis[(pentanoyloxy)methyl]propyl valerate
[۴]	PEC7	pentaerythritol tetraheptanoate	$C_{33}H_{60}O_8$	[3-heptanoyloxy-2,2-bis(heptanoyloxymethyl)propyl] heptanoate
[۵]	PEC9	pentaerythritol tetranonanoate	$C_{41}H_{76}O_8$	[3-nonanoyloxy-2,2-bis(nonanoyloxymethyl)propyl] nonanoate



شکل ۳ نمودار  $\eta^{0.3}$  بر حسب  $T$  برای PEC5 در فشارهای متفاوت



شکل ۴ نمودار  $\eta^{0.3}$  بر حسب  $T$  برای PEC7 در فشارهای متفاوت



شکل ۵ نمودار  $\eta^{0.3}$  بر حسب  $T$  برای PEC9 در فشارهای متفاوت

### مطالعه وابستگی گرانروی به فشار

وابستگی به فشار گرانروی روان‌سازهای تهیه‌شده پلی‌آل‌استری آلیفاتیک در دمای ثابت بررسی شد. تغییرهای گرانروی این ترکیب‌ها با فشار، مطابق با انتظار به صورت

سال پانزدهم، شماره ۲، تابستان ۱۴۰۰

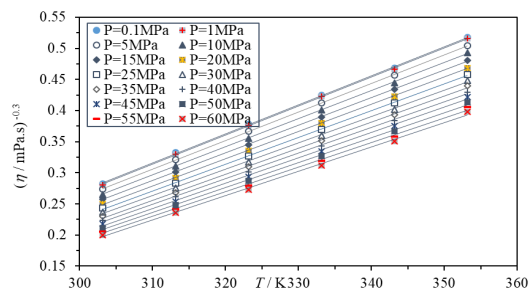
### نتیجه‌ها و بحث

#### مطالعه وابستگی گرانروی به دما

وابستگی به دما گرانروی پلی‌آل‌استرهای آلیفاتیک شامل پنتاریتیتول تترا-۲-اتیل‌هگزانوات (PEB8)، پنتاریتیتول تتراپنتانوات (PEC5)، پنتاریتیتول تتراهپتانوات (PEC7)، و پنتاریتیتول تترانونانوات (PEC9) مورد مطالعه قرار گرفت. رابطه گرانروی پلی‌آل‌استرهای آلیفاتیک با دما به صورت غیرخطی بوده و در یک فشار ثابت مطابق با انتظار، با افزایش دما گرانروی کاهش می‌یابد. بررسی‌ها نشان می‌دهد که روند زیر بین گرانروی کاهش می‌یابد. بررسی‌ها نشان می‌دهد که روند زیر بین گرانروی روان‌سازهای پنتاریتیتول استری مورد مطالعه برقرار است.

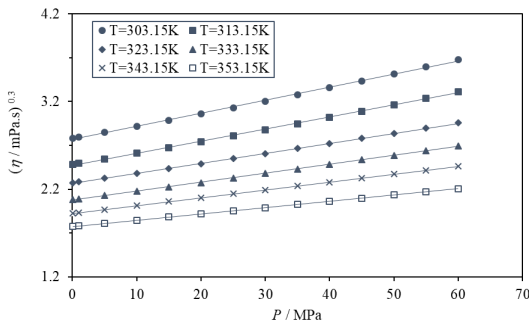
$\eta(PEB8) > \eta(PEC9) > \eta(PEC7) > \eta(PEC5)$   
 که با افزایش اندازه مولکول و درجه شاخه‌دارشدن آن گرانروی افزایش می‌یابد. با افزایش طول زنجیره، مولکول‌ها آزادی حرکت کمتری دارند و در نتیجه اصطکاک بیشتر شده و گرانروی زیاد می‌شود.

داده‌های مربوط به گرانروی تجربی در دماهای متفاوت با معادله ۱ با مقدار ثابت  $\phi = 0.3$  برازش شده است. نمودار مقادیر  $\eta^{0.3}$  بر حسب دما برای PEB8، PEC5، PEC7 و PEC9 به ترتیب در شکل‌های ۲ تا ۵ رسم شده است. همان‌گونه که مشخص است، در هر چهار مورد  $\eta^{0.3}$  تابعی خطی از دما است.

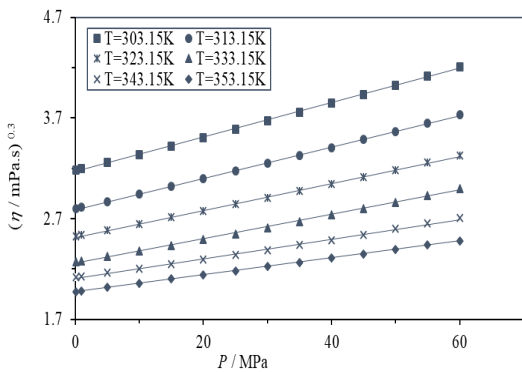


شکل ۲ نمودار  $\eta^{0.3}$  بر حسب  $T$  برای PEB8 در فشارهای متفاوت

نشریه پژوهش‌های کاربردی در شیمی (JARC)



شکل ۸ نمودار تغییر  $\eta^{0.3}$  بر حسب  $P$  برای PEC7 در دماهای متفاوت



شکل ۹ نمودار تغییر  $\eta^{0.3}$  بر حسب  $P$  برای PEC9 در دماهای متفاوت

#### مطالعه وابستگی هم‌زمان گرانروی به دما و فشار

در این بخش، هدف بررسی رفتار گرانروی روان سازه‌های تهیه شده به‌عنوان تابع هم‌زمانی از دما و فشار است. در شرایط هم‌دما ضرایب معادله ۲ یعنی  $\eta^\phi = A + BP$  و  $A$  و  $B$  تابعی از دما خواهند بود. در سال‌های اخیر نشان داده‌ایم [۱۳] که برای مایع‌های یونی،  $A$  و  $B$  تابع مرتبه دومی از دما هستند.

$$A = A_0 + A_1.T + A_2.T^2 \quad (۴)$$

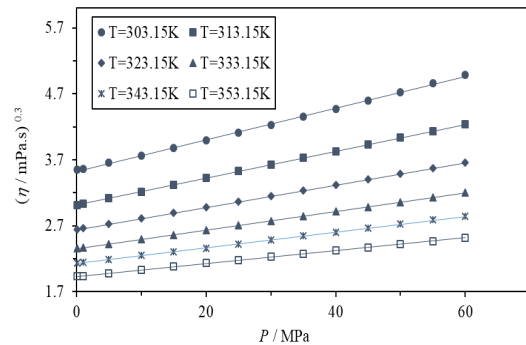
$$B = B_0 + B_1.T + B_2.T^2 \quad (۵)$$

با جایگذاری  $A$  و  $B$  در معادله ۲، معادله ۶ به دست می‌آید.

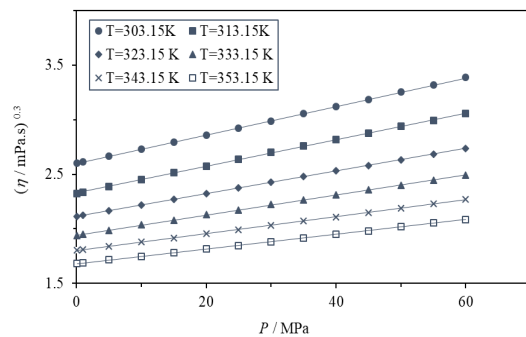
$$\eta^\phi = (A_0 + A_1.T + A_2.T^2) + (B_0 + B_1.T + B_2.T^2)P \quad (۶)$$

( $\phi = 0.3$ )

غیرخطی بود و در یک دمای ثابت با افزایش فشار، گرانروی افزایش می‌یافت. داده‌های مربوط به گرانروی تجربی در دماهای متفاوت با معادله ۲ با مقدار ثابت  $\phi = 0.3$  برازش شد. نمودار مقادیر  $\eta^{0.3}$  بر حسب فشار برای روان سازه‌های پلی‌الاستری آلیفاتیک موردنظر، در شکل‌های ۶ تا ۹ رسم شده است. همان‌گونه که مشخص است،  $\eta^{0.3}$  تابعی خطی از فشار است. دلیل این‌که با افزایش فشار، گرانروی زیاد می‌شود این است که در اثر اعمال فشار بر مایع، حجم آزاد کاهش می‌یابد، برهم‌کنش بین مولکول‌ها بیشتر می‌شود و در نتیجه گرانروی افزایش می‌یابد.



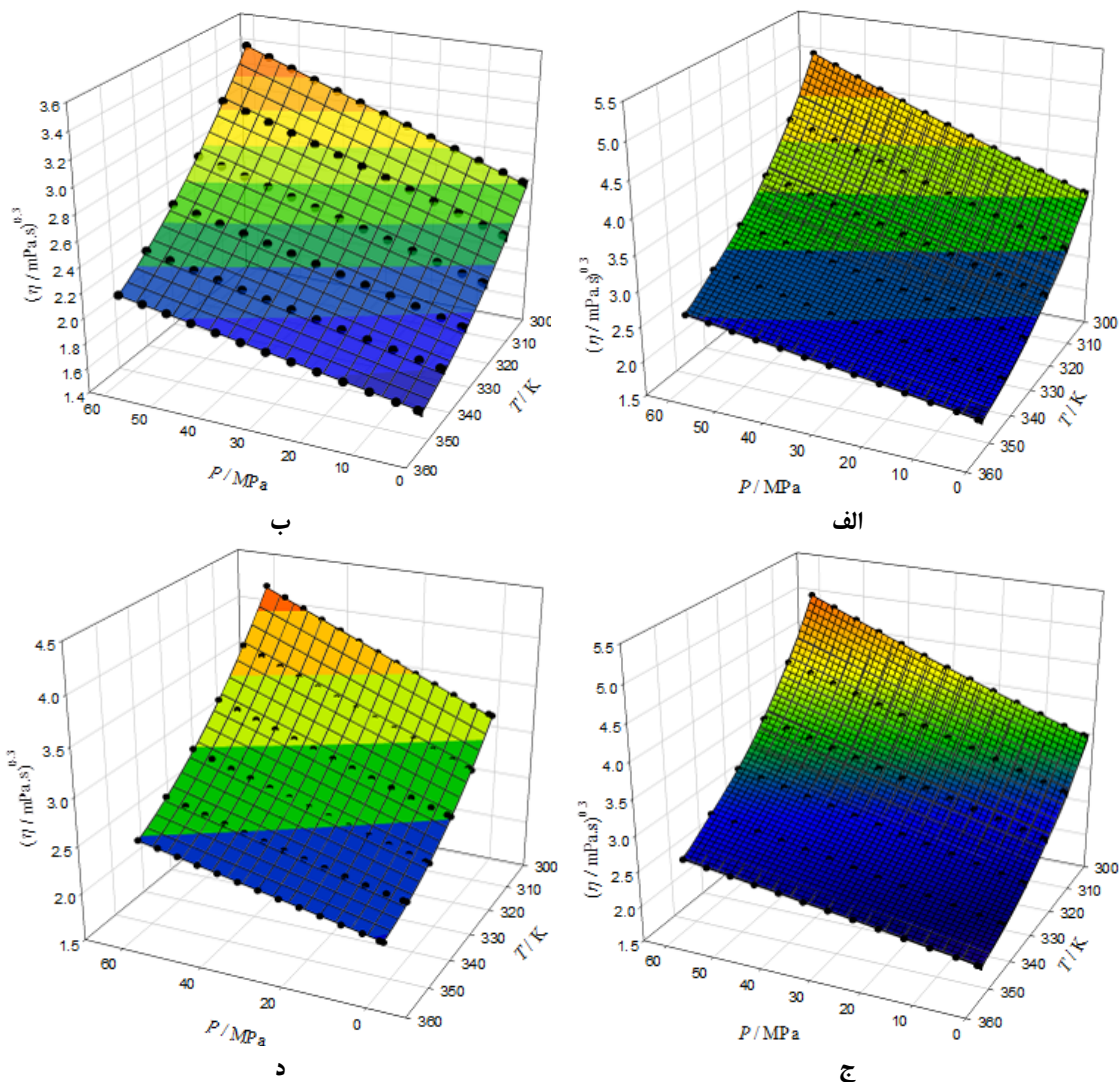
شکل ۶ نمودار تغییر  $\eta^{0.3}$  بر حسب  $P$  برای PEB8 در دماهای متفاوت



شکل ۷ نمودار تغییر  $\eta^{0.3}$  بر حسب  $P$  برای PEC5 در دماهای متفاوت

این معادله برای توصیف وابستگی همزمان گرانروی به دما و فشار برای روان‌سازهای تهیه‌شده مورد مطالعه قرار گرفت. در این‌جا کل داده‌های  $\eta-T-P$  در برازش به‌کارگرفته شد و با ثابت نگه‌داشتن مقدار  $\phi$  ( $\phi=0.3$ ) مقادیر عامل‌های  $A_0, A_1, A_2, B_0$  به‌دست آمدند. نمودارهای  $\eta(T, P)$  برای روان‌سازهای مورد بررسی در شکل ۱۰ آمده است.

این معادله برای توصیف وابستگی همزمان گرانروی به دما و فشار برای روان‌سازهای تهیه‌شده مورد مطالعه قرار گرفت. در این‌جا کل داده‌های  $\eta-T-P$  در برازش به‌کارگرفته شد و با ثابت نگه‌داشتن مقدار  $\phi$  ( $\phi=0.3$ ) مقادیر عامل‌های  $A_0, A_1, A_2, B_0$  به‌دست آمدند. نمودارهای  $\eta(T, P)$  برای روان‌سازهای مورد بررسی در شکل ۱۰ آمده است.



شکل ۱۰ نمودار  $\eta^{0.3}$  بر حسب دما ( $T$ ) و فشار ( $P$ ) برای روان‌سازهای مورد بررسی در دماها و فشارهای متفاوت: (الف) PEB8، (ب) PEC5، (ج) PEC7 و (د) PEC9

٪ برای PEC5، ۲/۱۲٪ برای PEB8 و مقدار میانگین ۱/۳۴ باز تولید می‌کند. با تحلیل وردایی (ANOVA) کیفیت و قابلیت اطمینان برازش‌ها بررسی شد. نتیجه‌های تحلیل وردایی در جدول ۳ آورده شده است. مقادیر بالای F نشان‌دهنده اهمیت مدل وایزش است. همچنین، در تمام موارد مقدار P بسیار کوچک است، که این نیز نشان‌دهنده کیفیت بالای مدل وایزش است.

همان‌گونه که مشخص است، در یک فشار ثابت، با افزایش دما،  $\eta$  کاهش یافته و در یک دمای ثابت، با افزایش فشار،  $\eta$  افزایش می‌یابد. همخوانی خوبی بین نقاط تجربی و سطوح به‌دست آمده از برازش معادله ۶ مشاهده می‌شود. عامل‌های برازش معادله ۶ و مقادیر  $R^2$  و AAD % در جدول ۲ آورده شده است. مقادیر  $R^2$  برای روان‌سازهای مورد مطالعه بالای ۰/۹۹۹ است. این معادله گران‌روی‌ها را با AAD % بین ۰/۷۵

جدول ۲ عامل‌های مربوط به برازش معادله ۶ ( $A_0, A_1, A_2, B_0, B_1, B_2$ )، مقادیر  $R^2$  و AAD % برای روان‌سازهای تهیه‌شده مورد مطالعه

روان ساز	$A_0$ (mPa s) <sup>0.3</sup>	$-10^2 \cdot A_1$ (mPa s) <sup>0.3</sup> ·K <sup>-1</sup>	$10^5 \cdot A_2$ (mPa s) <sup>0.3</sup> ·K <sup>-2</sup>	$10^2 \cdot B_0$ (mPa s) <sup>0.3</sup> ·MPa <sup>-1</sup>	$-10^4 \cdot B_1$ (mPa s) <sup>0.3</sup> ·MPa <sup>-1</sup> ·K <sup>-1</sup>	$10^7 \cdot B_2$ (mPa s) <sup>0.3</sup> ·MPa <sup>-1</sup> ·K <sup>-2</sup>	$R^2$	AAD %
PEB8	۵۴,۷۶۴	۲۸,۷۴۶	۳۹,۰۵۱	۳۴,۰۷۳	۱۶,۹۷۵	۲۱,۵۳۰	۰/۹۹۹۵۸	۲/۱۲
PEC5	۲۸,۱۰۴	۱۴,۰۸۳	۱۸,۶۹۶	۶,۴۰۲۹	۱,۹۸۵۴	۱,۰۱۸۶	۱/۰۰۰۰۰	۰/۷۵
PEC7	۲۶,۹۱۳	۱۳,۱۳۵	۱۷,۰۴۶	۸,۴۱۴۰	۲,۹۱۳۲	۲,۰۸۶۳	۱/۰۰۰۰۰	۱/۵۷
PEC9	۴۳,۲۲۷	۲۲,۵۳۲	۳۰,۷۳۱	۷,۵۱۱۸	۲,۰۳۳۳	۰/۳۹۹۶	۰/۹۹۹۷۰	۰/۹۴

جدول ۳ تحلیل وردایی (ANOVA) برای روان‌سازهای تهیه‌شده مورد مطالعه

روان ساز	منشا	درجه آزادی	مجموع مربعات	میانگین مربعات	F	P
PEB8	وایزش	۵	۴۷,۶۶۹۸	۹,۵۳۳۰	۲۱۵۰۸	<۰/۰۰۰۱
	باقیمانده	۷۸	۰/۰۳۴۶	۰/۰۰۰۴		
	کل	۸۳	۴۷,۷۰۴۴	۰/۵۷۴۸		
PEC5	وایزش	۵	۱۵,۱۱۷۵	۳,۰۲۳۵	۷۳۵۱۹	<۰/۰۰۰۱
	باقیمانده	۷۸	۰/۰۰۳۲	۰/۰۰۰۰۴		
	کل	۸۳	۱۵,۱۲۰۷	۰/۱۸۲۲		
PEC7	وایزش	۵	۱۸,۱۷۰۲	۳,۶۳۴۰	۱۸۶۵۲	<۰/۰۰۰۱
	باقیمانده	۷۸	۰/۰۱۵۲	۰/۰۰۰۲		
	کل	۸۳	۱۸,۱۸۵۴	۰/۲۱۹۱		
PEC9	وایزش	۵	۲۵,۹۶۶۶	۵,۱۹۳۳	۵۲۴۳۳	<۰/۰۰۰۱
	باقیمانده	۷۸	۰/۰۰۷۷	۰/۰۰۰۰۹۹		
	کل	۸۳	۲۵,۹۷۴۳	۰/۳۱۲۹		

مشاهده می‌شود، مقدار انحراف نسبی بین ۴- و ۴+ درصد متغیر است. همچنین، نمودار گران روی محاسبه‌شده از معادله

انحراف نسبی بین داده‌های گران روی تجربی و مقادیر به‌دست آمده از معادله ۶ بر حسب فشار برای روان‌سازهای مورد مطالعه در شکل ۱۱ رسم شده است. همان‌گونه که

همان‌طور که در شکل ۱۲ مشاهده می‌شود، نتیجه خوبی بین گران‌روی محاسبه‌شده و گران‌روی تجربی وجود دارد ( $R^2=0.999948$ ). به این ترتیب می‌توان نتیجه گرفت که معادله ۶ می‌تواند به خوبی وابستگی دمایی و فشاری گران‌روی روان‌سازهای تهیه‌شده موردنظر را با دقت بالا توصیف کند. افزون‌برآن، به نظر می‌رسد توان  $\phi=0.3$  افزون بر انواع متفاوت مایع‌های یونی، برای روان‌سازهای تهیه‌شده پلی‌آل‌استری آلیفاتیک نیز معتبر است.

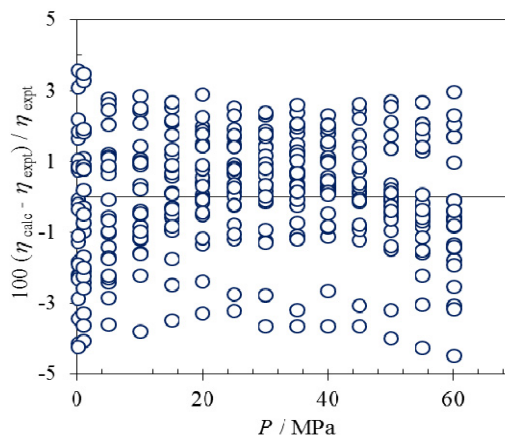
### نتیجه‌گیری

در این کار، وابستگی گران‌روی به دما و فشار برای روان‌سازهای تهیه‌شده پلی‌آل‌استری آلیفاتیک بررسی شد. بررسی‌ها نشان داد که معادله‌های  $a+bT$  و  $(1/\eta)^\phi = A+BP$  که پیش از این در مورد مایع‌های یونی پیشنهاد شده بودند، در مورد این گروه از مایع‌های مولکولی نیز کاربرد دارند و می‌توانند وابستگی گران‌روی به دما و به فشار را توصیف کنند. نکته جالب توجه اینکه مقدار توان  $\phi$  در مورد روان‌سازها با مایع‌های یونی یکسان است ( $\phi=0.3$ ). به نظر می‌رسد  $\phi$  برابر با ۰.۳ یک توان جهانی است. همچنین، وابستگی هم‌زمان گران‌روی به دما و فشار با معادله پیشنهادشده به خوبی توصیف شده است.

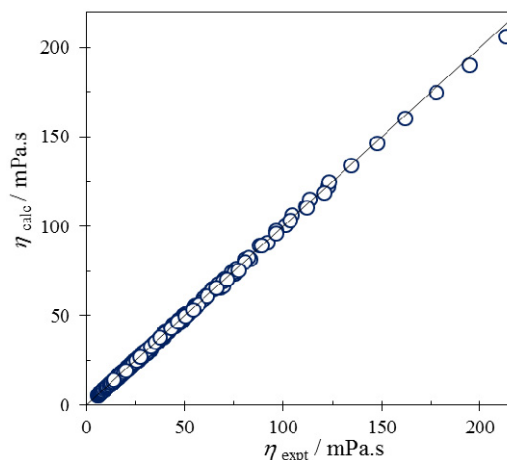
### سپاسگزاری

بدین‌وسیله از حمایت مالی معاونت پژوهش و فناوری دانشگاه شهید چمران اهواز در قالب پژوهانه (SCU.SC98.202) در انجام این پژوهش تشکر و قدردانی می‌شود.

۶ بر حسب گران‌روی تجربی در شکل ۱۲ نشان داده شده است.



شکل ۱۱ انحراف نسبی  $\eta_{\text{calc}}$  از  $\eta_{\text{expt}}$  به دست آمده از معادله ۶ با  $\phi=0.3$  با به کارگیری ضرایب جدول ۲ به عنوان تابعی از فشار برای همه داده‌های تجربی روان‌سازهای تهیه‌شده مورد مطالعه



شکل ۱۲ همخوانی بین  $\eta_{\text{calc}}$  و  $\eta_{\text{expt}}$  به دست آمده از معادله ۶ با  $\phi=0.3$  برای همه داده‌های تجربی روان‌سازهای تهیه‌شده مورد مطالعه (نتیجه برازش خطی منجر به معادله  $\eta_{\text{calc}} = 0.99318 \eta_{\text{expt}} + 0.21306$  با  $R^2$  برابر با ۰.۹۹۹۹۴۸ شد.)



## مراجع

- [1] Paredes, X.; Fandino, O.; Pensado, A.S.; Comunas, M.J.P.; Fernandez, J.; Tribol Lett. 45(1), 89–100, 2012.
- [2] Paredes, X.; Pensado, A.S.; Comunas, M.J.P.; Fernandez, J.; J. Chem. Eng. Data 55(9), 3216–3223, 2010.
- [3] Pensado, A.S.; Comunas, M.J.P.; Fernandez, J.; Tribol Lett. 31(2), 107–118, 2008.
- [4] Pensado, A.S.; Comunas, M.J.P.; Fernandez, J.; Ind. Eng. Chem. Res. 45(26), 9171–9183, 2006.
- [5] Pensado, A.S.; Comunas, M.J.P.; Lugo, L.; Fernandez, J.; Ind. Eng. Chem. Res. 45(7), 2394–2404, 2006.
- [6] Moosavi, M.; Zangi, F.; Iran. J. Chem. Chem. Eng. 38(2), 127–144, 2019.
- [7] Yousefi, F.; Iran. J. Chem. Chem. Eng. 2019, Accepted.
- [8] Ghatee, M.H.; Zare, M.; Moosavi, F.; Zolghadr, A.R.; J. Chem. Eng. Data 55(9), 3084–3088, 2010.
- [9] Ghatee, M.H.; Zare, M.; Zolghadr, A.R.; Moosavi, F.; Fluid Phase Equilib. 291, 188–194, 2010.
- [10] Ghatee, M.H.; Zare, M.; Fluid Phase Equilib. 311, 76–82, 2011.
- [11] Ghatee, M.H.; Zare, M.; Pakdel, L.; Fluid Phase Equilib. 336, 98–103, 2012.
- [12] Zare, M.; Ghatee, M.H.; Sami, R.; Fluid Phase Equilib. 488, 27–39, 2019.
- [13] Darabi, L.; Zare, M.; Chem. Phys. 539, 110933, 2020.

## The Effect of temperature and pressure on the viscosity of aliphatic polyol esters lubricants

Sara Golabvand<sup>1</sup>, Morteza Zare<sup>2,\*</sup>

1. M.Sc. student of Physical Chemistry, Department of Chemistry, Faculty of Science, Shahid Chamran University of Ahvaz, Ahvaz, Iran.
2. Assistant Prof., Department of Chemistry, Faculty of Science, Shahid Chamran University of Ahvaz, Ahvaz, Iran.

**Abstract:** Viscosity is one of the most important properties of lubricants, which affects the processes of heat and mass transfer. The temperature and pressure dependence of the viscosity of lubricants are crucial for most industrial applications. In this work, available literature viscosity data of synthetic lubricants including aliphatic polyol esters on a wide pressure and temperature range used to study the pressure and temperature dependence of the viscosity. The experimental values were correlated with two linear equations, as a function of temperature and pressure. These simple and accurate linear equations provide reliable extrapolation of viscosity data for studied lubricants. In addition, our recent proposed equation is used to represent both the temperature and pressure dependence of the viscosity and demonstrates good correlation with the experimental data.

**Keywords:** Aliphatic polyol esters, Lubricants, Viscosity, Pressure and temperature dependence.