

بررسی پارامترهای مؤثر در تهیه آزمایشگاهی رزول مورد استفاده در اسفنج فنولی

Studing the Effective Parameters on Preparation of Resole Used in Phenolic Foam

مهدی باریکانی^{*}، مژگان میرزا طاهری، احمد توکای

تهران، پژوهشگاه پلیمر و پتروشیمی ایران، پژوهشکده علوم، گروه پلی یورتان و مواد پیزه، صندوق پستی ۱۴۹۶۵/۱۱۵

دریافت: ۸۲/۵/۱۸، پذیرش: ۸۲/۱۰/۱۴

چکیده

رزولها با افزودن مقادیر مختلفی از اسیدهای آلی و معدنی در دمای محیط پخت می‌شوند. پخت اسیدی رزول در ساخت اسفنج فنولی از اهمیت تجاری زیادی برخوردار است. زیرا به دلایل اقتصادی باصره است. در این پژوهش، ابتدا رزول سنتز شد و سپس با بررسی عوامل و شرایط واکنش تهیه رزین مانند کاتالیزور، pH، دما، نسبت مولی مونومرها و زمان انجام واکنش رزولی تهیه شد که بحد کافی برای انجام واکنش با عامل پخت فعال بود و گرمای مناسب تهیه اسفنج را فراهم کرد.

واژه‌های کلیدی

رزول، فنول، فرمالدهید،
اسفنج، اثر پارامتر

مقدمه

محیط پایدارند، اما در اثر گرمای اسیدها تبدیل به پلیمر شبکه‌ای غیرقابل ذوب و نامحلول می‌شوند. بنابراین، رزولها را رزینهای تک مرحله‌ای می‌نامند. رزولها می‌توانند به شکل جامد یا مایع، قلیابی یا خشی و محلول یا نامحلول در آب باشند. این رزینها محدوده وسیعی از محصولات

رزینهای رزول از واکنش فنول و فرمالدهید در محیط قلیابی تولید می‌شوند. در تهیه رزول از مقدار بیشتری آلدھید نسبت به فنول استفاده شده و نسبت مولی فرمالدهید به فنول معمولاً بین ۱ تا ۳ حفظ می‌شود. رزولها هیدروکسی فنولهای یک یا چند هسته‌ای هستند که در دمای

Key Words

resole, phenol, formaldehyde, foam, effect of parameter

* مسئول مکاتبات، پیام نگار: M.Barakani@ippi.ac.ir

دادند که با افزایش نسبت مولی F/P مقدار گروههای متیولول آزاد و الیگومرهاي پلی اکسی متیلن و پلهای اتری بیشتر می شود. این گروههای واکنشهای پخت اثرمی گذارند. مطالعات دیگری نیز توسط کینگ، هوپت، هالوپیان و همکاران در خصوص آثار F/P انجام گرفته است [۱۳، ۱۰، ۸].

برای تهیه رزین مناسب اسفنج شدن گزارشهای زیادی اغلب به شکل اختراع ثبت شده ارائه شده است که با یکدیگر مطابقت چندانی ندارند. دلیل این موضوع مربوط به تنوع محصولات و روشهای تهیه اسفنج و نیز انحصاری بودن فرمولیندی دقیق تهیه رزین برای تولیدکنندگان است [۱۵، ۱۴]. بطور کلی، بررسی و مطالعه کارهای انجام شده نشان می دهد که پارامترهای مختلفی بر تهیه رزینهای رزول مؤثرند که درنظر گرفتن این پارامترها موجب تهیه رزول مناسب برای کاربردهای خاص می شود [۱۶].

هدف از انجام این کار پژوهشی، مطالعه و بررسی برخی از پارامترهای مؤثر بر تهیه رزول مناسب اسفنج مانند کاتالیزور، pH، دما، نسبت مولی مونومرها و زمان انجام واکنش بر کارایی نهایی رزین تهیه شده است.

تجربی

مواد

مشخصات مواد مصرف شده در تهیه رزول در جدول ۱ آورده شده است.

روشها

تهیه رزین رزول

در یک راکتور شیشه‌ای با حجم ۵۰۰ mL، مجهز به مبرد رفلکس، همزن مکانیکی و حمام روغن دارای همزن مغناطیسی که در موارد لازم امکان خنک کردن آن به وسیله مخلوط آب و یخ وجود داشت، ۹۱ g فنول، ۱۳۱ g پارافرمالدھید (با نسبت مولی ۱/۷ از فرمالدھید به فنول) و ۱۰۲ g آب مقطر اضافه شد. مقدار آب مقطر باید به قدری باشد که با فرض انحلال کامل پارافرمالدھید در آب، محلول ۵۰ درصد وزنی فرمالین حاصل شود. سپس ۶/۸۶ g کاتالیزور باریم هیدروکسید (۰/۰۲ g) مول به ازای هر مول فنول) به محیط واکنش اضافه و به کمک همزن مکانیکی با دور حدود ۴۵۰ rpm محتوا راکتور در دمای محیط مخلوط شد. آنگاه، به وسیله محلول سود ۹ نرمال (تقریباً ۲۷ درصد وزنی) و کاغذ pH دقیق، pH محیط واکنش برابر ۱۰ تنظیم شد. پس از انحلال کامل پارافرمالدھید و شفاف شدن سیستم و تنظیم pH، گرمادهی سیستم در

واکنش فنول و فرمالدھید را در برمی گیرند و مولکولهایی بشدت شاخه دار هستند. پلیمرشدن رزول می تواند تا مرحله شبکه ای شدن و ژل شدن پیش برود. پلیمرشدن در محیط آبی و در دمای بین ۶۰-۱۰۰°C در مجاورت کاتالیزور قلیایی مثل هیدروکسید فلزات قلیایی یا قلیایی خاکی یا انواع آمینه انجام می شود [۳-۱].

تولید رزین رزول معمولاً سه مرحله را طی می کند. رزین در مرحله A در آب و حللاهای متداول محلول است. اگر پلیمرشدن ادامه پیدا کند، رزینی با وزن مولکولی بیشتر بdest می آید که رزیتوول یا رزین مرحله B نام دارد و در آب یا محلولهای قلیایی حل نمی شود، اما هنوز قابل ذوب است و در حللاهای آلی نظری استون حل می شود. پلیمرشدن بیشتر رزین، آن را به مرحله C می رساند که به رزین حاصل رزیت گفته می شود. این رزین کاملاً شبکه ای، پخت شده، نامحلول و غیرقابل ذوب است [۴].

سرعت تشکیل فنولها در محیط قلیایی تابعی از pH و غلظت کاتالیزور است. در مورد دی فنیل متانها نیز گزارش شده است که در مقادیر کم کاتالیزور قلیایی، ثابت سرعت واکنش افزایش فرمالدھید به حلقه های فنولی با ثابت سرعت واکنش تراکمی هم مرتبه است. ولی، در مقادیر بیشتر کاتالیزور، ثابت سرعت واکنش افزایشی زیاد می شود، در حالی که ثابت سرعت واکنش تراکمی کاهش می یابد [۱]. کیم و همکاران گزارش کردند که با افزایش کاتالیزور استخلافهای بیشتری صورت می گیرد [۵] و کاهش کاتالیزور موجب افزایش شاخه ها می شود [۶]. یوفروف و همکاران [۷] نیز طی انجام تحقیقاتی روی ثابت سرعت واکنشهای استخلاف فرمالدھید بر فنول و نیز واکنش تراکمی مولکول فنولها و الیگومرها به این نتیجه رسیده اند که افزایش مقدار کاتالیزور باعث از دیاد سرعت استخلاف بر حلقه های فنول و کاهش سرعت واکنش تراکمی مولکول فنولها و الیگومرهای دیگر می شود. به تأخیر انداختن واکنش تراکمی باعث افزایش زمان و کامل شدن واکنش هیدروکسی متیل دار شدن حلقه های فنول قبل از پیشرفت واکنش تراکمی شده و توزیع وزن مولکولی نیز باریکتر می شود.

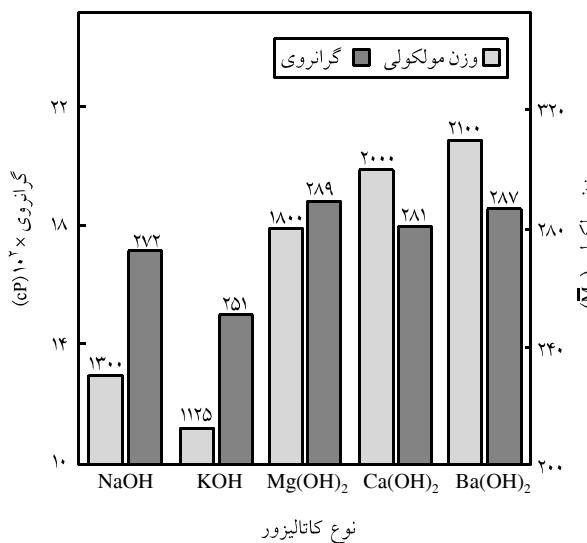
هوپت و همکاران [۸] یک نمونه رزین را با دو مقدار مختلف از کاتالیزور سدیم هیدروکسید تهیه کردند و نشان دادند که در همه نسبتها مولی با افزایش مقدار کاتالیزور سرعت واکنش تراکمی کم می شود و علت این کاهش را به رقیق شدن سیستم و کاهش غلظت اجزا نسبت دادند. اثر کاتالیزور توسعه پژوهشگران دیگری نیز مورد مطالعه و بررسی قرار گرفته است [۹-۱۲].

سو و همکاران [۱۱] اثر نسبت مولی P/F/R روی گروههای مختلف در ساختار رزین با استفاده از روش NMR ¹³C بررسی کرده و نشان

نتایج و بحث

بررسی نقش عوامل مؤثر بر تهیه رزول اثر کاتالیزور

از پنج کاتالیزور سدیم، پتاسیم، منیزیم، کلسیم و باریم هیدروکسید برای تهیه رزینهای مطابق با روش یاد شده در مبحث روش تهیه رزول در دمای 70°C با نسبت مولی فنول به فرمالدھید (F/P) برابر ۷/۷ و در pH ۱۰ برای تنظیم pH محلول ۹N سود و در بعضی موارد آمونیاک بکاربرده شد و زمان ۹۰ min استفاده شد. در شکل ۱ مقادیر گرانروی دینامیکی رزینهای دارای ۱۰ درصد آب تهیه شده از این کاتالیزورها نشان داده شده است. رزینهایی که با کاتالیزورهای فلزات قلیایی خاکی تهیه شده اند، وزنهای مولکولی بیشتری دارند، زیرا هیدروکسیدهای فلزات قلیایی خاکی دارای کاتیونهایی با بار الکتریکی بیشتر هستند که با افزایش بار کاتیون کی لیت حاصل پایدارتر و استخلافهای بیشتری انجام می‌گیرد و با سرعت بخشیدن به واکنشهای تراکمی، وزن مولکولی افزایش می‌یابد. در این حالت با بزرگتر شدن طول زنجیرهای پلیمری و گره خوردگی بیشتر آنها درهم، گرانروی این رزینهای نیز افزایش می‌یابد. در این بین رزینهای تهیه شده از منیزیم هیدروکسید از وزن مولکولی نسبتاً بیشتری برخوردار بودند. زیرا، کاتیون مثبت منیزیم حجم کمتری دارد و کی لیت پایداری تشکیل می‌دهد که سرعت مصرف فرمالدھید در آن بیشتر خواهد بود. در بین هیدروکسیدهای فلزات قلیایی خاکی، بیشترین گرانروی متعلق به رزین تهیه شده به وسیله باریم هیدروکسید است. باید توجه کرد که گرانروی رزین با متوسط وزنی وزن مولکولی (\overline{M}_w)

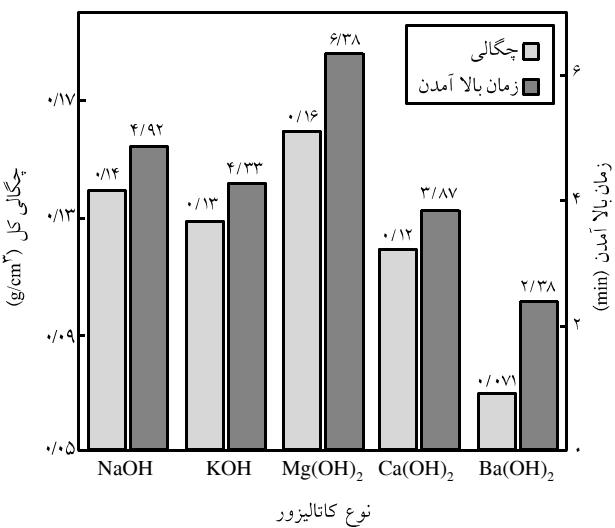


شکل ۱ - گرانروی دینامیکی و متوسط عددی وزن مولکولی رزینهای تهیه شده با کاتالیزورهای مختلف.

جدول ۱ - مواد استفاده شده در تهیه رزول.

مواد	درصد خلوص	روش اندازه گیری	کشور - شرکت سازنده
فنول صنعتی	۹۸۵	ASTM D ۱۳۱۲	کره
پارافرمالدهید	۷۸	ASTM D ۲۱۹۴	سینتیت
سدیم هیدروکسید	۹۹	-	مرک
پتاسیم هیدروکسید	۸۵	-	مرک
باریم هیدروکسید	۹۸	-	فلوکا
منیزیم هیدروکسید	۹۵	-	فلوکا
کلسیم هیدروکسید	۹۶	-	فلوکا
آمونیاک	۲۵	-	مرک
هیدرولکلریک اسید	۳۲	-	مرک
متیلن کلرید	-	-	مرک
توبین	-	-	مرک

دمای 70°C آغاز شد. زمان مورد نظر برای انجام واکنش ۹۰ min در نظر گرفته شد. بعد از سپری شدن این مدت، سیستم در دمای حدود $50\text{--}60^{\circ}\text{C}$ خنک شده و سپس با افزودن اکسالیک اسید جامد، کاتالیزور و سود، محیط واکنش خنثی شد تا جایی که pH محیط برابر ۶/۵ تنظیم شد. خنثی سازی کاتالیزور و افزودن اسید باید به آرامی و بادقت انجام گیرد تا در حین کار دما افزایش نیابد. افزایش دما به مقدار کم می‌تواند حاصل واکنش اسید و باز باشد. اما، اگر مقدار اسید بقدری زیاد باشد که در یک نقطه از سیستم واکنش، بطور موضعی مقدار pH افت کند و به کمتر از ۳ برسد، امکان واکنش گروههای هیدروکسی متیل با یکدیگر وجود دارد که در آن حالت افزایش دما منجر به افزایش وزن مولکولی می‌شود. در اثر واکنش کاتالیزور قلیایی با اکسالیک اسید، نمکهای اکسالات تشکیل می‌شود که در محیط واکنش کم محلول اند. با جداسازی نهایی، نمکهای اکسالات نامحلول از سیستم جدا می‌شوند. از آنجا که محلول حاصل از واکنش مقدار زیادی آب دارد، بنابراین مقداری از نمکها به شکل محلول باقی می‌مانند. مرحله بعدی جدا کردن آب اضافی رزین به وسیله دستگاه تبخیر کن چرخان در دمای 50°C و خلاء ۹۰۰-۹۵۰ mbar بمدت ۱ h بود. بعد از پایان آبگیری رزین، به دلیل کم شدن میزان آب مقدار دیگری از نمکهای اکسالات به شکل نامحلول و کاملاً پراکنده در رزین ظاهر شد که باعث مات شدن رنگ رزین شد. رزین گرانرو نهایی تا انجام آزمایشها بعدی در دمای 4°C -نگهداری شد.



شکل ۲ - چگالی و زمان بالا آمدن اسفنج برای رزینهای تهیه شده با کاتالیزورهای مختلف.

تشکیل نیز در مجاورت اسید قوی تخریب می‌شوند و با آزادکردن فرمالدهید دوباره پل متیلنی تشکیل می‌دهند. هر چه محصولات جانبی حاصل از واکنش تراکمی کمتر باشد، انبساط اسفنج بهتر انجام می‌شود. زیرا گرمای کمتری برای تبخیر آنها و تولید گاز لازم است. تشکیل پلهای متیلنی که همراه با آزاد شدن مولکول آب است، یعنی واکنش گروه هیدروکسی متیل با هیدروژن فعل حلقه فنولی برای تهیه اسفنج مناسبتر از واکنش تشکیل پل متیلنی است که همراه با آزادشدن مولکولهای آب و فرمالدهید است (واکنش دو گروه هیدروکسی متیل). در این بین، واکنش هیدروژن فعل موقعیت پارا با گروه متیلول آزاد به حالتها دیگر ترجیح داده می‌شود، زیرا این هیدرژن فعلیت بیشتری

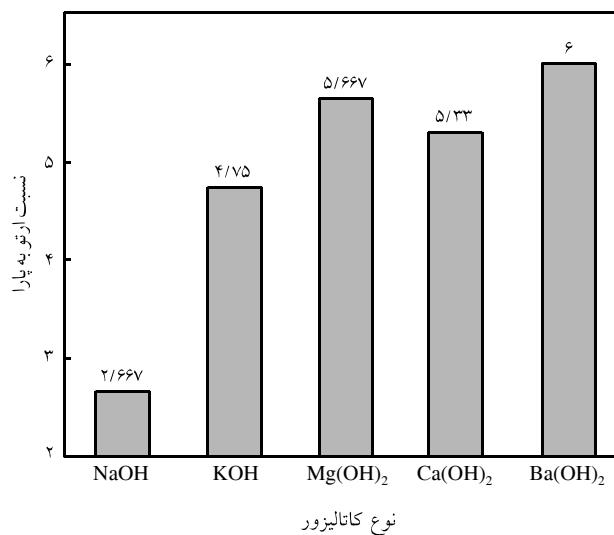
جدول ۲ - مشخصات چند نمونه رزین و اسفنج حاصل از آنها به همراه اطلاعات مربوط به روش تهیه (از کاتالیزور $\text{Ba}(\text{OH})_2$) برای تهیه همه رزینها استفاده شده است).

شماره	شرایط تهیه رزین												
	مول کاتالیزور به ازای یک مول فنول	pH	دما (°C)	نسبت F/P مولی	زمان واکنش (h)	گرانزوی رزین آب (%)	Mn	درصد فرمالدهید آزاد	درصد فنول آزاد	چگالی اسفنج (g/cm³)	زمان بالا آمدن (min)	مشخصات اسفنج	مشخصات رزین
۱	۰/۰۲	۱۰	۶۰	۷/۷	۱/۵	۱۷۰۰	۲۳۶	۲/۱	۸/۴	۰/۰۵۴	۳/۰۸	چگالی اسفنج	مشخصات اسفنج
۲	۰/۰۲	۱۰	۷۰	۱/۵	۱/۵	۲۰۰۰	۲۳۰	۷/۲	۰/۰۳۷	۰/۹۵	۰/۹۵	چگالی اسفنج	مشخصات رزین
۳	۰/۰۲	۸	۷۰	۱/۷	۱/۵	۲۲۰۰	۲۸۰	۳/۲	۸/۴	۰/۰۳۲	۰/۹۵	چگالی اسفنج	مشخصات رزین
۴	۰/۰۶	۹	۷۰	۱/۵	۲/۰	۱۸۰۰	۲۲۰	۰/۷	۵/۰	۰/۱۱۰	۲/۰۰	چگالی اسفنج	مشخصات اسفنج

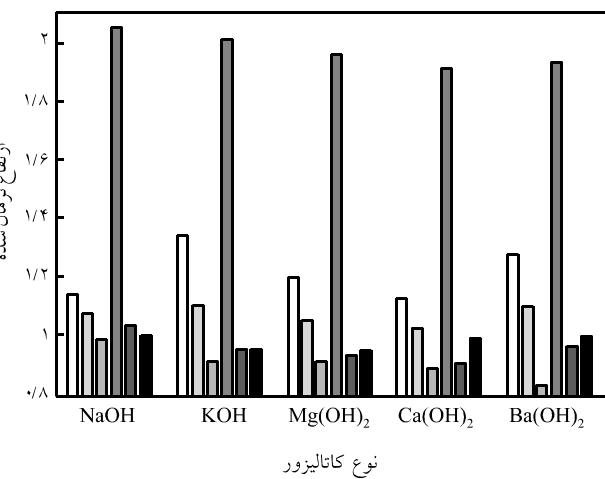
هیدروکسید بیشتر است. این ساختار، فعالیت زیاد رزین تهیه شده با باریم هیدروکسید را در تهیه اسفنج نشان می دهد که از بیشترین مقدار موقعیت پارای آزاد و کمترین مقدار موقعیت ارتوی آزاد برخوردار است، ضمن اینکه گروههای متیلول آزاد آن در حد قابل قبول است. در شکل ۴ نسبت استخلافهای ارتو به پارا محاسبه شده از طیف ^1H NMR^۱ ارائه شده است[۲۱]. در این روش، از پلهای متیلنی به دلیل کم بودن تعداد آنها و نیز قدرت کم دستگاه ^1H NMR^۱ در تفکیک پیکها صرف نظر شده است. مشاهده می گردد که هیدروکسیدهای فلزات قلیایی خاکی قابلیت جهت دهنی بیشتری در موقعیت ارتو دارند. در این بین، باریم هیدروکسید بیشترین جهت دهنی در موقعیت ارتو را دارد و موقعیت پارای خالی در رزین تهیه شده از آن نسبت به رزینهای دیگر بیشتر است و نیز موقعیتهای ارتوی آزاد آن به کمترین مقدار رسیده است.

اثر زمان واکنش

با استفاده از کاتالیزور باریم هیدروکسید در دمای 70°C pH ۱۰ برابر ۱۰ و نسبت مولی F/P برابر ۱/۷ در زمانهای مختلف رزینهای رزول ساخته شده است. منحنیهای تغییرات گرانزوی دینامیکی و متوسط عددی وزن مولکولی رزین به شکل تابعی از زمان واکنش ساخت رزین در شکل ۵ ارائه گردیده است. مقادیر گرانزوی رزینها با وجود ده درصد آب اندازه گیری شده است. با افزایش زمان انجام واکنش، پلیمرشدن بیشتر پیش می رود و وزن مولکولی افزایش می یابد. با گذشت زمان، سرعت پیشرفت واکنش و افزایش وزن مولکولی کندتر می شود. با افزایش وزن مولکولی طول زنجیرها بیشتر و گره خوردنگی زنجیرها و درگیری آنها با

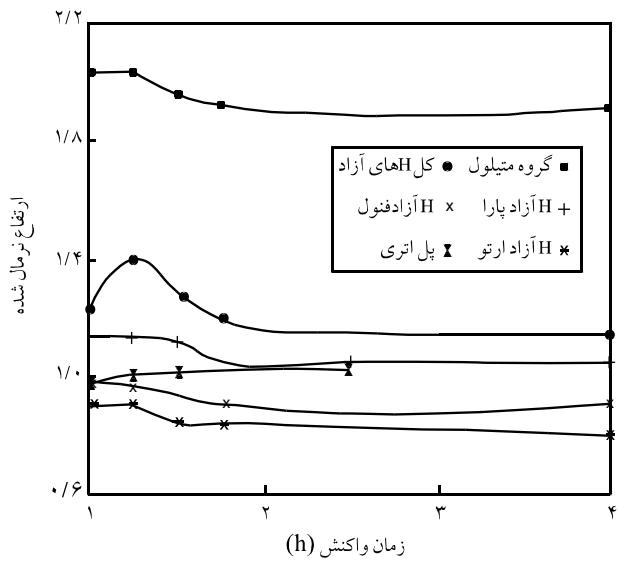


شکل ۴ - نسبت استخلافهای ارتو به پارا در رزینهای تهیه شده با کاتالیزورهای مختلف.



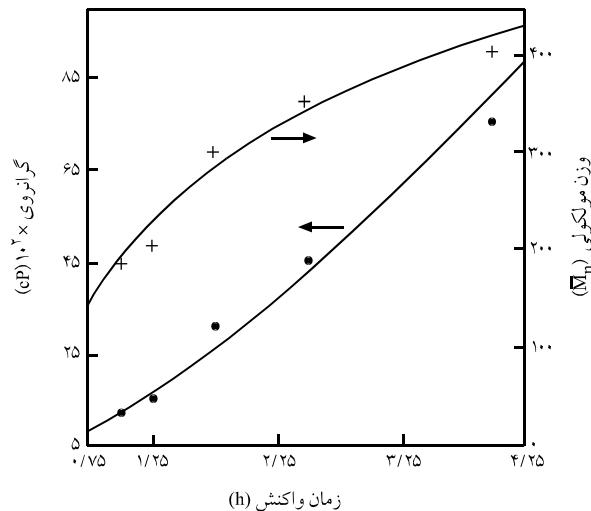
شکل ۳ - مقادیر گروههای شیمیایی مختلف در رزینهای تهیه شده با کاتالیزورهای متفاوت: (□) متیلول، (□) H آزاد پارا، (□) H آزاد آزاد، (□) H آزاد فنول و (□) پل اتری.

دارد. بنابراین، بالاتر بودن میزان گروههای متیلول آزاد دلیل بر فعال تر بودن رزین نیست، زیرا افزایش گروههای متیلول آزاد بمنزله کاهش هیدروژنهای فعال آزاد است و باید تعداد گروههای متیلول آزاد و هیدروژنهای آزاد روی حلقه های فنولی به مقدار بهینه و متناسب برسد. قبل از ملاحظه شده است که رزین تهیه شده با پتانسیم هیدروکسید، با وجود گرانزوی کمتر، بهتر از رزینهای تهیه شده با سدیم هیدروکسید و منیزیم هیدروکسید است. با توجه به شکل ۳ دیده می شود که رزین تهیه شده با پتانسیم هیدروکسید هم گروههای متیلول آزاد و هم هیدروژنهای آزاد بیشتری در موقعیت پارا دارد. هر چند که هیدروژنهای آزاد ارتو و کل هیدروژنهای آزاد آن از همه بیشتر نیست. در رزین تهیه شده با پتانسیم هیدروکسید تناسب بهتری بین گروههای متیلول آزاد و هیدروژنهای آزاد (بویژه موقعیت پارای آزاد) وجود دارد و به حالت بهینه نزدیکتر است که این امر باعث فعالیت بهتر رزین و قابلیت اسفنج شدن آن می شود. ملاحظه شده است که رزین تهیه شده از پتانسیم هیدروکسید وزن مولکولی کمتری دارد و این مؤید بیشتر بودن گروههای متیلول آزاد و هیدروژنهای آزاد حلقه فنول است. زیرا، برای افزایش وزن مولکولی باید گروههای متیلول آزاد و هیدروژنهای آزاد حلقه فنول مصرف و به پلهای اتری و متیلنی تبدیل شوند. در مقایسه رزینهای تهیه شده از باریم هیدروکسید و کلسیم هیدروکسید، دیده می شود که رزین باریم هیدروکسید با وجود داشتن وزن مولکولی بیشتر دارای گروههای متیلول آزاد بیشتری است و نیز هیدروژنهای آزاد موقعیت پارای آن بیشتر است، بطوری که با وجود کمتر شدن موقعیت ارتوی آزاد باز هم کل هیدروژنهای آزاد این رزین از رزین تهیه شده به وسیله کلسیم



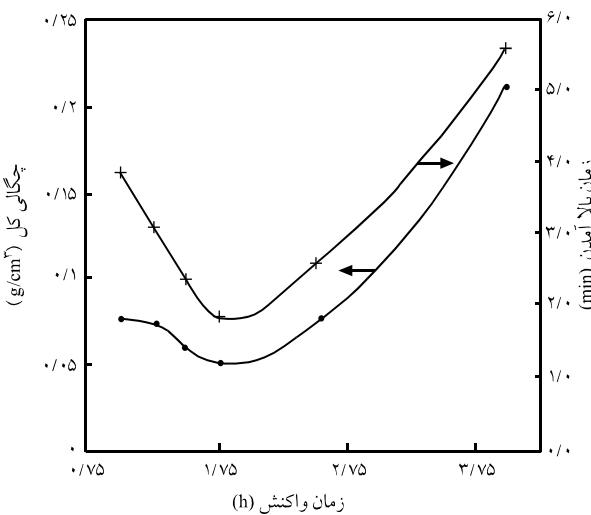
شکل ۷ - تغییرات گروههای شیمیایی مختلف رزین با زمان انجام واکنش.

ساختار رزین ارائه شده است. این اطلاعات از طیف IR بدست آمده است. ملاحظه می‌گردد که با افزایش زمان انجام واکنش تا یک ساعت و ۱۵ دقیقه، استخال فرمالدهید همچنان روی حلقه فنول ادامه دارد و مقدار گروههای متیلول آزاد بسرعت افزایش و بطور همزمان موقعیتهای ارتو و پارای آزاد کاهش می‌یابد. با افزایش زمان انجام واکنش در مقادیر بیش از یک ساعت و ۱۵ دقیقه تا یک ساعت و ۴۵ دقیقه گروههای متیلول آزاد و موقعیتهای ارتو و پارای آزاد و نیز مجموع هیدروژنهای آزاد بسرعت کاهش می‌یابد و پس از آن سرعت کاهش این گروهها کم می‌شود. کاهش گروههای متیلول آزاد و موقعیتهای ارتو و پارای آزاد با افزایش زمان انجام واکنش، ناشی از مصرف این گروهها در تشکیل پلهای متیلنی و اتری است. افزایش مقدار پلهای اتری با زمان انجام واکنش در شکل ۷ ملاحظه می‌شود. بنابراین، پیش‌بینی می‌گردد رزینی که در زمان یک ساعت و ۲۵ دقیقه تهیه شده است بیشترین مقدار گروههای متیلول آزاد باشد. همچنین، رزینی که در زمان یک ساعت تهیه شده است، بیشترین مقادیر ارتو و پارای آزاد را داشته و بیشترین قابلیت اسفنج شدن را داشته باشد که در عمل این چنین نبوده است. در اینجا، گرانزوی رزین اثری بر مراتب قویتر از گروههای شیمیایی و فعالیت رزین بر قابلیت اسفنج شدن رزین دارد. رزینهایی که در زمانهای یک ساعت و یک ساعت و ۱۵ دقیقه تهیه شده‌اند، فعالیت زیادی در پخت اسیدی نشان می‌دهند که بدلیل کم بودن گرانزوی این رزینها، قابلیت اسفنج شدن آنها مناسب نبوده و چگالی اسفنج حاصل کاهش چندانی نمی‌یابد. به دلیل کم بودن گرانزوی احتمال ریزش رزین در دیواره



شکل ۵ - نمودارهای تغییرات گرانزوی و وزن مولکولی رزین به شکل تابعی از زمان انجام واکنش.

یکدیگر بیشتر می‌شود و در نتیجه گرانزوی نیز افزایش می‌یابد. از رزینهایی که در زمانهای مختلف ساخته شده بودند اسفنج تهیه و زمان بالا آمدن و چگالی اسفنج حاصل اندازه‌گیری شده است. تغییرات چگالی و زمان بالا آمدن اسفنج به شکل تابعی از زمان انجام واکنش تهیه رزین در شکل ۶ ارائه گردیده است. مشاهده می‌شود رزینی که در زمان یک ساعت و ۴۵ دقیقه تهیه شده بود، بیشترین قابلیت اسفنج شدن را دارد و چگالی اسفنج حاصل از آن و زمان بالا آمدن اسفنج برای آن کمترین مقدار است. در شکل ۷ تغییرات گروههای شیمیایی مختلف در

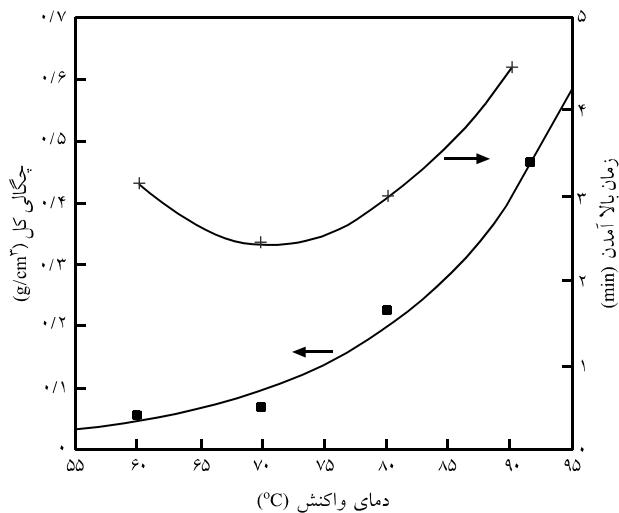


شکل ۶ - نمودارهای تغییرات چگالی و زمان بالا آمدن اسفنج به شکل تابعی از زمان واکنش.

دماهای واکنش، وزن مولکولی و گرانزوی رزین بطور نمایی افزایش می‌یابد. در واقع، با افزایش دماهای واکنش، سرعت واکنش تراکمی حلقه‌های استخلاف شده فنول زیاد شده و وزن مولکولی بسرعت افزایش می‌یابد، در حالی که سرعت واکنش استخلاف فرمالدیده روی حلقه فنول کاهش پیدا می‌کند. بنابراین، حلقه‌های استخلاف شده بسرعت به یکدیگر متصل و استخلاف روی حلقه‌های فنول آزاد به کندي انجام می‌پذيرد. با افزایش دما، وزن مولکولی و توزيع آن بسرعت افزایش یافته و گرانزوی رزین بيشتر می‌شود. به دنبال آن از اين رزينها اسفنج تهيه شده و چگالي و زمان بالا آمدن اسفنجها در اندازه گيري شده است. تغييرات چگالي و زمان بالا آمدن اسفنجها در شكل ۹ ارائه شده است.

ملاحظه می‌شود که با کاهش دماهای واکنش ساخت رزین، چگالی و زمان بالا آمدن اسفنج حاصل کاهش و در واقع رزین فعالتر شده است. البته، زمان بالا آمدن اسفنج برای رزینهایی که در دماهای خيلي پایین تهیه شده بودند مجدداً افزایش یافته بود. زیرا، گرانزوی این رزینها کمتر است و زمان سخت شدن رزین و بالا آمدن اسفنج زياد شده بود. در اين منحنی زمان بالا آمدن اسفنج از يك حداقل برخوردار است. در شكل ۱۰ تغييرات گروههای شيميايي مختلف در ساختار رزين ارائه شده که از طيف IR بدست آمده است [۲۱].

با افزایش دماهای واکنش، واکنشهای تراكمی بيشتر و واکنشهای استخلاف روی حلقة فنول کاهش یافته‌اند. در شكل ۱۰ نيز مشاهده می‌شود که تعداد گروههای متيلول آزاد با افزایش دما کاهش می‌یابد که هم به دليل کاهش سرعت واکنشهای استخلافی و هم افزایش سرعت

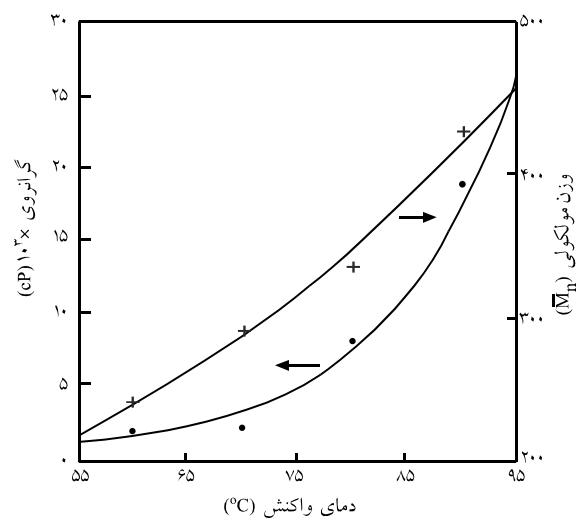


شکل ۹- تغييرات چگالي و زمان بالا آمدن اسفنج به صورت تابعی از دماهای واکنش تهيه رزين.

سلولها و ناپايدارشدن اسفنج و ازدياد چگالي وجود دارد. همچنين، گرانزوی کم رزین باعث طولاني ترشدن زمان ژل شدن و زمان بالا آمدن اسفنج می‌شود و نيز قبل از رسيدن گرانزوی به حد لازم بخش اعظم عامل پف زا، که تبخير شده است، از سистем خارج می‌گردد و رزین قدرت محبوس کردن گازهای ايجاد شده را بطور كامل ندارد. بنابراین، چگالي اسفنج حاصل بالا می‌رود. هنگامی که وزن مولکولی و گرانزوی بيش از حد زياد باشد، رزین بخوبی منبسط نمي‌شود و چگالي اسفنج حاصل افزایش می‌يابد. از اين رو، باید مقدار بهينه‌اي برای گرانزوی رزين وجود داشته باشد که در آن رزين بهترین قابليت اسفنج شدن را دارد. با افزایش وزن مولکولی و گرانزوی، به دليل کاهش گروههای متيلول آزاد و نيز کاهش موقعیتهاي آزاد ارتو و پارا، از فعاليت شيميايي رزين کاسته می‌شود که اين علت افزایش مجدد زمان بالا آمدن اسفنج است. کاهش فعاليت رزين و افزایش بيش از حد گرانزوی بطور مشترك باعث کاهش قابليت اسفنج شدن رزين می‌گردد. در اين شرایط بهترین رزين برای اسفنج شدن، رزينی با متوسط عددی وزن مولکولی ۳۰۰ و گرانزوی (ده درصد آب) حدود ۳۰۰۰ cP است [۲۱].

اثر دما

با استفاده از کاتالیزور باریم هیدروکسید در نسبت مولی F/P برابر ۱/۷، pH ۱۰ و زمان ۱/۵ h در دماهای مختلف رزینهایی ساخته شده است. نمودار تغييرات گرانزوی رزين دارای ده درصد آب و نيز نمودار تغييرات متوسط عددی وزن مولکولی رزين به شكل تابعی از دماهای واکنش در شكل ۸ ارائه شده است. ملاحظه می‌شود که با افزایش

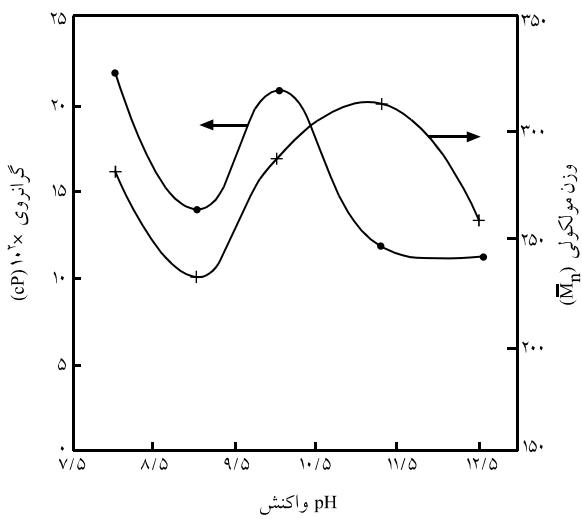


شکل ۸- تغييرات گرانزوی و وزن مولکولی رزين به صورت تابعی از دماهای واکنش.

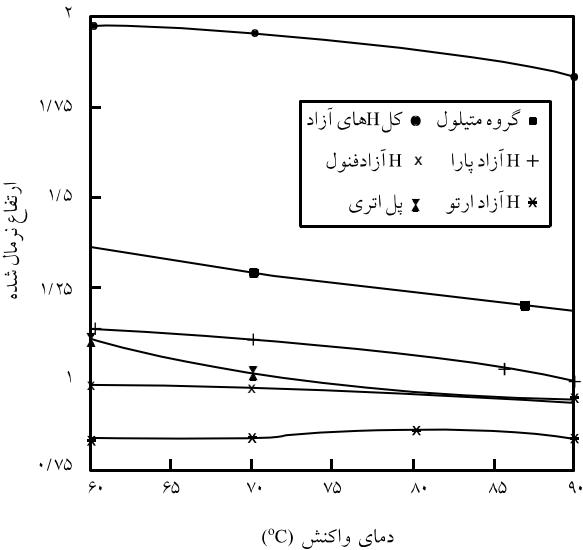
متیلول آزاد و موقعیت‌های پارای آزاد (که فعالترند) بر اثر قویتری بر فعالیت رزین دارد و در نهایت از فعالیت رزین می‌کاهد و چگالی و زمان بالاً‌مدن اسنجها افزایش یافته است که کاهش گروههای متیلول آزاد علت اصلی کاهش فعالیت رزین است. در شکل ۱۰ ملاحظه شد که با افزایش دمای واکنش ساخت رزین رزول، پلهای اتری و میزان فنول آزاد در رزین کاهش یافته است.

اثر pH محیط واکنش

با استفاده از کاتالیزور باریم هیدروکسید در دمای 70°C با نسبت مولی ۷/۷ و زمان واکنش $1/5\text{ h}$ در pHهای مختلف، رزولهایی ساخته شده است. منحنیهای تغییرات گرانروی دینامیکی رزینهای دارای ده درصد آب و متوسط عددی وزن مولکولی آنها به شکل توابعی از pH محیط واکنش در شکل ۱۱ ارائه شده است. برای تنظیم pH محیط از محلول سود 19 N استفاده شده است. در واقع، کاتالیزور اصلی باریم هیدروکسید است. افزودن محلول سود به سیستم می‌تواند دو اثر متفاوت داشته باشد. ابتدا افزایش pH یا افزایش کل مقدار کاتالیزورها باعث افزایش یون OH^- می‌شود. این امر، باعث افزایش واکنش استخلافی روی حلقه فنول و افزایش پیشرفت واکنش تراکمی و وزن مولکولی می‌گردد. شکل ۱۱ نشان می‌دهد که با بالا رفتن pH سیستم تا ۹^۹ ابتدا به دلیل رقیق شدن سیستم و کاهش غلظت مونومرها، واکنشهای استخلافی و تراکمی کندتر پیش می‌روند و در نتیجه وزن مولکولی کاهش می‌یابد. با افزایش بیشتر pH هر چند که سیستم رقیق می‌شود ولی زیاد شدن مقدار کاتالیزور اثر بیشتری بر پیشرفت واکنش دارد و باعث افزایش سرعت واکنش استخلافی و تراکمی در سیستم می‌شود.



شکل ۱۱- تغییرات گرانروی و وزن مولکولی رزین با pH محیط واکنش.



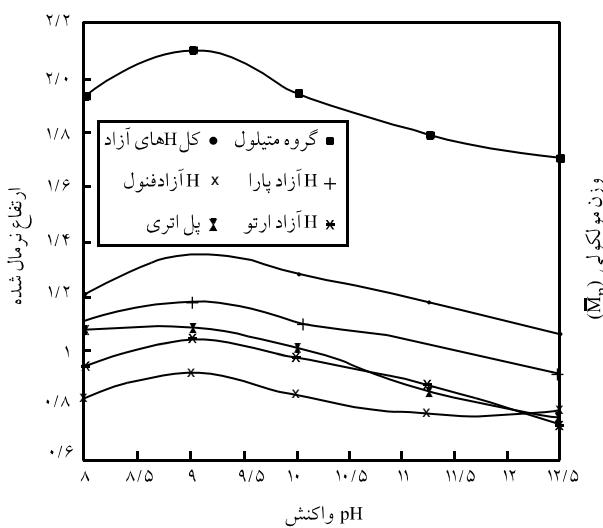
شکل ۱۰- تغییرات گروههای شیمیایی مختلف در ساختار رزین با دمای واکنش تهیه آن.

واکنشهای تراکمی است. چون، با پیشرفت واکنشهای تراکمی و افزایش وزن مولکولی گروههای متیلول آزاد مصرف شده‌اند. در تمام محدوده دمایی با افزایش دما موقعیت‌های پارای آزاد کم می‌شود، زیرا استخلاف در موقعیت پارا در دماهای بالاتر و واکنشهای تراکمی نیز در این موقعیت انجام می‌گیرند. دیده شده است که استخلاف در موقعیت ارتو در دماهای پایین بهتر انجام شده و موقعیت ارتوی آزاد افزایش دما زیاد شده است. در دماهای خیلی بالا (90°C) به دلیل سرعت یافتن بیش از حد واکنش تراکمی و مصرف موقعیت‌های ارتوی آزاد در تشکیل پلهای متیلنی، این موقعیت‌ها کاهش یافته‌اند. در ضمن، تغییرات موقعیت ارتوی آزاد چندان شدید نبوده و منحنی تغییرات کل هیدروژنهای آزاد حلقه‌های فنول همانند منحنی تغییرات موقعیت پارای آزاد سیر نزولی داشته است. بنابراین، با افزایش دما گروههای متیلول آزاد باز هم کل هیدروژنهای آزاد قابل استخلاف کم شده‌اند. از این‌رو، افزایش دما کاهش فعالیت رزین را بهمراه داشته و در نتیجه چگالی اسنج حاصل افزایش یافته است. با افزایش دما، گرانروی دینامیکی رزین نیز افزایش پیدامی کند (شکل ۸)، ولی کاهش فعالیت رزین بحدی است که افزایش گرانروی کمکی به قابلیت اسنج شدن نمی‌کند. هر چند که افزایش گرانروی بیش از حد بوده و اثر نامطلوبی روی قابلیت اسنج شدن رزین دارد. بنظر می‌رسد که در دمای 80°C برای موقعیت ارتوی آزاد مقدار ماسکیم بددست آمده تا حدودی به افزایش فعالیت رزین کمک کرده است، ولی کم شدن گروههای

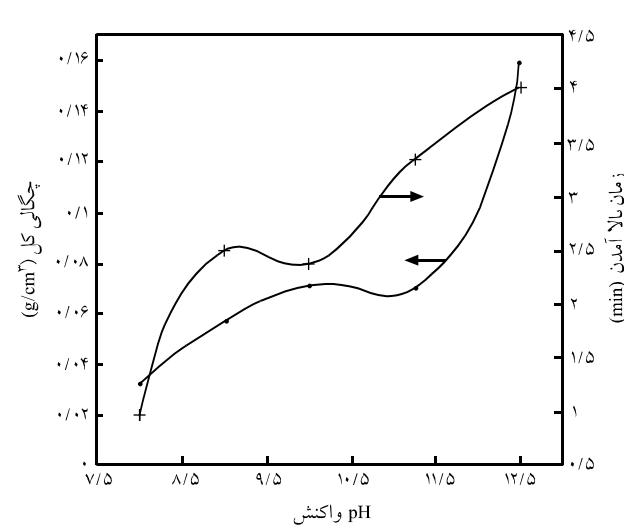
شیمیایی رزین به شکل تابعی از تغییرات pH محیط با استفاده از طیف سنجی IR در شکل ۱۳ را نشان داده است. در رزول ساخته شده در pH برابر ۸ هر چند که تعداد گروههای متیول آزاد و موقعیتهای پارای آزاد بیشترین مقدار نیستند، ولی نسبتاً مقادیر بزرگی بوده‌اند و موقعیت ارتقی آزاد برای این رزین کمترین مقدار بوده است. به عبارتی، رزین استخلاف بیشتر در موقعیت ارتو انجام گرفته است. بنابراین، رزین حاصل فعالیت زیادی داشته و زمان بالاً‌مدن اسفنج برای آن کمترین مقدار بوده است. بیشتر بودن گرانروی این رزین نیز به افزایش قابلیت اسفنج شدن یعنی کاهش چگالی اسفنج و کاهش زمان بالاً‌مدن اسفنج کمک می‌کند. وقتی pH تا حدود ۹ افزایش می‌یابد (شکل ۱۳) مشاهده می‌شود که هم گروههای متیول آزاد و هم موقعیتهای ارتو و پارای آزاد به بیشترین مقدار خود می‌رسد. این پدیده مطابق با کم بودن وزن مولکولی رزین است، چون گروههای متیول آزاد و موقعیتهای آزاد حلقه‌های فنول با افزایش وزن مولکولی و تشکیل پلهای متین‌تر و اتری کاهش می‌یابند و اسفنج حاصل چگالی بیشتری پیدا می‌کند. زمان بالاً‌مدن اسفنج به دلیل کم بودن گرانروی رزین بسیار زیاد است. عامل دیگری هم باعث کم شدن قابلیت اسفنج شدن رزین است. بدین ترتیب که با افزایش pH (در مقادیر خیلی زیاد) و در واقع افزایش مقدار کاتالیزور استخلاف فرمالدهید روی حلقه فنول بیشتر انجام می‌گیرد و حلقه‌های فنولی بیشتر متیول دار شده و پلهای اتری بیشتری تهیه می‌شود. این امر در شکل ۱۳ مشهود است. پلهای اتری در محیط اسیدی شکسته شده و فرمالدهید آزاد می‌کنند. آزادشدن فرمالدهید و تبخیر آن (رسیدن به دمای فرایند اسفنج شدن که در حدود ۵۰°C است) می‌تواند

در نهایت، با بالا رفتن pH تا ۱۷۲۵، افزایش وزن مولکولی مشاهده می‌گردد. در pH بالاتر از ۱۷۲۵ وزن مولکولی به دو دلیل کاهش پیدا می‌کند. اول آنکه با رقیق شدن بیش از حد سیستم و کاهش غلظت مونومرها پیشرفت واکنش کند می‌شود. دوم اینکه با اندازه گیری حجم سود مصرفی، اکی والان کل کاتالیزورها محاسبه و مشاهده می‌گردد که در pH حدود ۱۷۲۵ مقدار کل اکی والان کاتالیزورها تقریباً نصف مولکولهای فنول بوده و در pH بیشتر میزان مولهای یون OH بیشتر از نصف مولهای فنول اولیه می‌شود. بنابراین، سرعت واکنش تراکمی کنتر و وزن مولکولی کاهش یافته است. در شکل ۱۱ ملاحظه می‌شود که تغییرات گرانروی دینامیکی رزین با pH محیط واکنش، مشابه تغییرات وزن مولکولی رزین است و انحرافاتی نیز دارد.

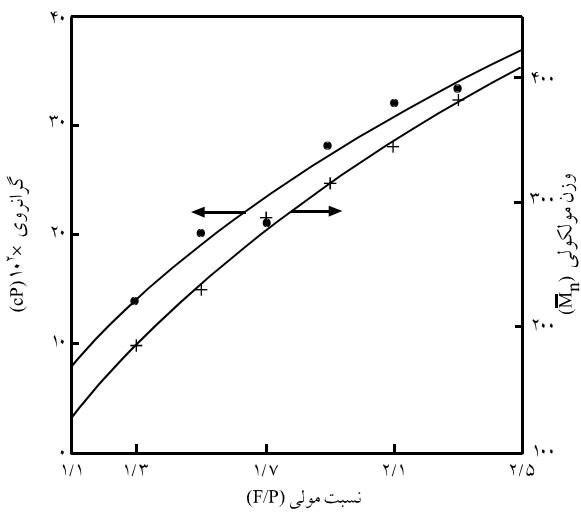
مشاهده می‌شود که در pH برابر ۱۰ با وجود زیاد بودن متوسط عددی وزن مولکولی، گرانروی رزین نسبت به pH برابر ۸ کمتر است. دلیل این است که با افزایش مقدار کل کاتالیزور، توزیع وزن مولکولی \bar{M}_w باریکتر شده و \bar{M}_n کاهش می‌یابد و چون گرانروی رزین تابع است، بنابراین گرانروی رزین کاهش پیدا می‌کند. در شکل ۱۵ دیده می‌شود که ماکسیمم نسبی در منحنی وزن مولکولی در pH برابر ۱۷۲۵ ظاهر می‌گردد، ولی ماکسیمم نسبی منحنی گرانروی در pH برابر ۱۰ دیده می‌شود. در این حالت می‌توان گفت، هر چند که در pH برابر ۱۷۲۵ نسبت به pH برابر ۱۰ مقدار \bar{M}_n بیشتر است، ولی توزیع وزن مولکولی باریکتر است و احتمالاً گرانروی \bar{M}_w در pH برابر ۱۰ بیشتر است. از رزینهای تهیه شده با pH های مختلف، اسفنج ساخته شده و چگالی و زمان بالاً‌مدن آن اندازه گیری شده است (شکل ۱۲). تغییرات گروههای



شکل ۱۳ - نمودار تغییرات گروههای شیمیایی مختلف رزین با pH واکنش.

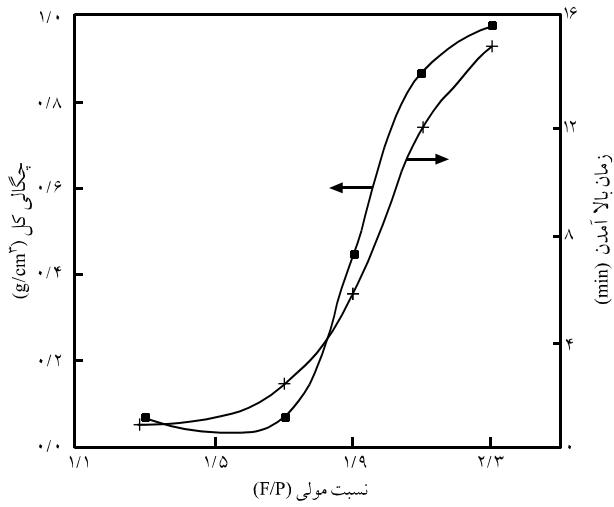


شکل ۱۲ - نمودار چگالی و زمان بالاً‌مدن اسفنج به شکل تابعی از pH محیط واکنش.



شکل ۱۴ - نمودار تغییرات گرانزوی و وزن مولکولی رزین به شکل تابعی از نسبت مولی فرمالدھید به فنول در واکنش.

آمدن اسفنجها به شکل تابعی از نسبت مولی ارائه شده است. مشاهده می‌گردد که با افزایش نسبت مولی، چگالی و زمان بالا آمدن اسفنج بیشتر شده و در نسبتهای F/P بسیار کم چگالی آن دوباره افزایش یافته است. در شکل ۱۶ نمودارهای تغییرات گروههای شیمیایی به شکل توابعی از نسبت مولی مونومرها ارائه شده است. همان‌طور که در این شکل ملاحظه می‌گردد، با افزایش نسبت مولی فرمالدھید به فنول مقدار گروههای متیلول آزاد افزایش و همزمان با آن تعداد موقعیتهای آزاد ارتو و پارا کاهش می‌یابند. در نسبت مولی F/P برابر ۷/۵ بهترین تناسب بین گروههای متیلول آزاد و موقعیتهای آزاد حلقه وجود دارد و چگالی و



شکل ۱۵ - تغییرات چگالی و زمان بالا آمدن اسفنج با نسبت مولی F/P در واکنش.

گرماگیر باشد که برای فرایند اسفنج شدن مناسب نیست و عاملی در کاهش فعالیت و قابلیت اسفنج شدن رزین است. با افزایش pH تا حدود ۱۰ (شکل ۱۳) ملاحظه شد که گروههای متیلول آزاد و موقعیتهای پارا و ارتو آزاد کم شده‌اند. همه این موارد با افزایش وزن مولکولی (شکل ۱۱) مطابقت دارد و به این معنی است که با وجود متیلول دار شدن بیشتر حلقه‌های فنولی در اثر پیشرفت واکنش تراکمی مقدار گروههای متیلول آزاد کم شده است. این امر، باعث کاهش فعالیت رزین و قابلیت اسفنج شدن آن و افزایش چگالی اسفنج می‌شود (شکل ۱۲). بیشتر بودن گرانزوی رزین باعث کم شدن زمان بالاًمدن اسفنج است، زیرا رزین سریعتر سفت می‌شود. هنگامی که pH از ۱۰ به ۱۷/۲۵ افزایش می‌یابد، گروههای متیلول آزاد و موقعیتهای ارتو و پارای آزاد به مقدار کمی کاهش پیدا می‌کند و این مؤید افزایش وزن مولکولی است. با افزایش pH از ۱۷/۲۵ به ۱۲/۵، به دلیل زیاد بودن بیش از حد pH، متیلول دار شدن کمتر انجام می‌گیرد و گروههای متیلول دار آزاد کم و موقعیتهای پارای آزاد مصرف می‌شود، در حالی که موقعیتهای ارتو کمتر استخلاف می‌شوند و در مجموع کل هیدروژنهای فعال آزاد کاهش می‌یابد. این در شرایطی است که وزن مولکولی کم بوده و در این شرایط فعالیت رزین کم و قابلیت اسفنج شدن رزین کاهش یافته است.

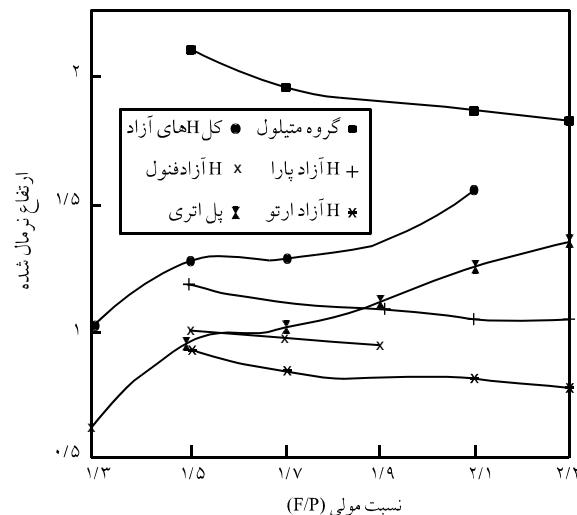
اثر نسبت مولی فرمالدھید به فنول

با استفاده از کاتالیزور باریم هیدروکسید در دمای 70°C ، pH برابر ۱۰ با استفاده از نسبتهای مولی متفاوت فرمالدھید به فنول (F/P) رزینهای ساخته شده است. سپس، گرانزوی دینامیکی رزینهای دارای دهدرصد آب و همچنین متوسط عددی وزن مولکولی آنها اندازه گیری شده است (شکل ۱۴). ملاحظه می‌شود که با افزایش نسبت مولی F/P، متوسط عددی وزن مولکولی افزایش یافته است. با ازدیاد این نسبت متیلول دار شدن حلقه‌های فنول بیشتر انجام می‌گیرد و این استخلاف هیدروکسی متیل باعث افزایش سرعت واکنش تراکمی و وزن مولکولی شده است. در مقادیر بالاتر F/P با افزایش نسبت مولی F/P و تشکیل گروههای همی فرمال گرانزوی و در نتیجه وزن مولکولی یا بعارتی طول زنجیرها بلندتر شده و افزایش می‌یابد. نتایج در شکل ۱۴ ارائه شده است. مشاهده می‌شود که در نسبتهای مولی کاهش گرانزوی با افزایش نسبت مولی باریکتر شده و باعث می‌گردد که \bar{M}_W با سرعت کمتری نسبت به \bar{M}_n افزایش یابد، در نتیجه سرعت افزایش گرانزوی کاهش پیدا می‌کند [۲۰]. از رزینهای تهیه شده با نسبتهای مولی مختلف F/P اسنج تهیه شده و چگالی و زمان بالا آمدن اسفنجها بررسی شده است. در شکل ۱۵ تغییرات چگالی و زمان بالا

قابلیت اسنج شوندگی آن می‌شوند. همچنین، افزایش بیش از حد گرانروی در اثر افزایش نسبت مولی نیز می‌تواند اثر منفی روی قابلیت اسنج شدن رزین داشته باشد. با افزایش نسبت مولی فرمالدهید به فنول مقدار فنول آزاد در رزین کمتر می‌گردد (شکل ۱۶).

نتیجه‌گیری

در این پژوهش، رزولی تهیه شد که به روش پخت اسیدی قابل اسنج شدن است. اثر شرایط واکنش مانند نوع کاتالیزور، pH محیط، نسبت مولی مونومرهای زمان و دمای واکنش در تهیه رزول فعال نیز بررسی شد. مطالعات انجام شده نشان می‌دهد که کاتالیزورهایی از نوع فلزات قلایی خاکی نتایج بهتری ارائه می‌دهند و رزینهای فعالتری را تولید می‌کنند که در این میان بهترین نتیجه از باریم هیدروکسید بدست می‌آید. زمان انجام واکنش مقدار بهینه‌ای دارد که منجر به تولید رزینی با وزن مولکولی و گرانروی دینامیکی بهینه می‌شود. در دماهای پایین واکنش، رزینهای فعالتری تولید می‌شود، ولی وزن مولکولی و گرانروی این رزینها کم است. pH های کمتر برای تهیه رزین فعالتر مناسبتر است. ضمن اینکه وزن مولکولی و گرانروی نسبتاً زیادی نیز برای رزین نهایی بدست می‌آید. pH و مقدار کاتالیزورها نقش مهمی در کنترل فعالیت رزین، وزن مولکولی و گرانروی دینامیکی رزین نهایی دارد. با کاهش نسبت مولی فرمالدهید به فنول، فعالیت رزین نهایی افزایش می‌یابد، ولی در نسبتها مولی خیلی کم گرانروی دینامیکی و وزن مولکولی رزین کم می‌شود و به دلیل گرماده بودن واکنش نتایج خوبی بدست نمی‌آید.



شکل ۱۶- تغییرات گروههای شیمیایی مختلف رزین با نسبت مولی در واکنش.

زمان بالا آمدن اسنج کم و رزین مربوط فعالیت بیشتری برای اسنج شدن دارد. در نسبتها مولی خیلی کم (۷۳٪) رزول فعالیت بیشتری دارد و با وجود داشتن گرانروی کمتر بسیار سریعتر سخت می‌شود و زمان بالا آمدن اسنج برای این رزین کمترین مقدار است. ولی، سخت شدن سریع رزین مانع از انسباط کامل آن شده و چگالی اسنج مجدد افزایش می‌یابد. با توجه به شکل ۱۶ ملاحظه می‌شود که با افزایش نسبت مولی فرمالدهید به فنول، تعداد پلهای اتری و گروههای همی فرمال بشدت افزایش می‌یابند. پلهای اتری و گروههای همی فرمال در مجاورت اسید تخریب پذیرند (پدیده گرمگیر) و باعث کاهش فعالیت رزین و کاهش

مراجع

- Knop A. and Pilato L.A., *Phenolic Resins: Chemistry Applications and Performance*, Springer Verlag, Germany, 288-307, 1985.
- Gum W.F., Riese W. and Ulrich H., *Reaction Polymers: Chemistry, Technology, Applications, Markets*, Carl Hanser Verlag, Germany, 202-217, 1992.
- Bikales M. and Menges O., *Encyclopedia of Polymer Science and Engineering*, 11, 2nd ed., John Wiley & Sons, New York, 45-95, 1988.
- Sandler S.R. and Karo W., *Polymer Synthesis*, 2, Academic, New York, USA, 49-81, 1977.
- Kim M.G., Amos L.W. and Barnes E.E., Study of the Reaction Rates and Structures of a Phenol-Formaldehyde Resol Resin by ¹³C-NMR and Gel Permeation Chromatography, *Ind. Eng. Chem. Res.*, 29, 2032-2037, 1990.
- Kim M.G., Nieh W.L., Sellers T., Wilson W.W. and Mays J.W., Polymer Solution Properties of a Phenol-Formaldehyde Resol Resin by Gel- Permeation Chromatography, Intrinsic Viscosity, Static Light Scattering and Vapor Pressure Osmometric Methods, *Ind. Eng. Chem. Res.*, 31, 973-979, 1992.
- Yufevov A.M., Yufevov E.A. and Negodova L.A., Production of Phenol-Formaldehyde Oligomers with a Low Monomer Content, *Int. Polym. Sci. Technol.*, 15, 38-40, 1988.
- Haupt R.A. and Sellers T., Characterization of Phenol-Formalde-

- hyde Resol Resins, *Ind. Eng. Chem. Res.*, **33**, 693-697, 1994.
9. Grenier-Loustalot M.F., Larroque S.L., Grande D. and Grenier P., Phenolic Resins:2. Influence of Catalyst Type on Reaction Mechanisms and Kinetics, *Polymer*, **37**, 1363-1369, 1996.
 10. King P.W., Mitchell R.H. and Westwood A.R., Structural Analysis of Phenolic Resol Resins, *J. Appl. Polym. Sci.*, **18**, 1117-1130, 1974.
 11. So S. and Rudin A., Analysis of Formation and Curing Reactions of Resol Phenolics, *J. Appl. Polym. Sci.*, **41**, 205-232, 1990.
 12. Wagner E.R. and Greff R.J., Analysis of Resols by Gel-Permeation Chromatography, *J. Polym. Sci., Polym. Chem. Ed.*, **9**, 2193-2207, 1971.
 13. Holpainen T., Alvila L., Rainio J. and Pakkanen T.T., Phenol-Formaldehyde Resol Resins, Studied by ^{13}C -NMR Spectroscopy, Gel-Permeation Chromatography and Differential Scanning Calorimetry, *J. Appl. Polym. Sci.*, **66**, 1183-1193, 1997.
 14. Ryan B.W., Phenol Formaldehyde Resins, *US Pat.*, **5**, 470, 924, 1995.
 15. Wernik S., Dern H.J., Kerkaidov A. and Schroeter S., Resols, Process for their Production and Use, *US Pat.*, **6**, 372, 878, 2002.
 16. Roll W., Bottcher A., Napp W. and Ficke P., *US Pat.*, **6**, 410, 776, 2002.
 17. Vongdara B., Abhyankar C.R., Hamed R., Eszhanova P. and Shutov F., The Effect of Shellac on Structure and Properties of Phenolic Foams, *Cell. Polym.*, **10**, 132-136, 1991.
 18. Gupta M.K. and Hindersinn R.R., Shelf Life of Phenolic Resins, *Polym. Eng. Sci.*, **27**, 976-978, 1987.
 19. Rickle G.K. and Denslow K.R., The Effect of Water on Phenolic Foam Cell Structure, *J. Cell. Plast.*, **24**, 70-78, 1988.
 20. Moore S.E. and Williams S.J., Significantly Reduced Catalyst Consumption in Rigid Foams, *J. Cell. Plast.*, **36**, 57-59, 2000.
 21. Barikani M. and Mirzataheri M. and Tavakkoli A., Synthesis & Characterization of Suitable Resol for Preparation of Phenolic Foam, *Iran. J. Polym. Sci. Technol. (Persian ed.)*, **16**, 319-325, 2003.