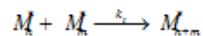
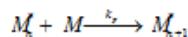
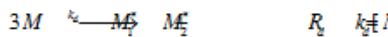


۳

مدل ساز پی لمیریزاسیون‌های زنجیره‌ای

۱-۳- با استفاده از روابط زیر زمان و قوی عمدیه شیشه‌ای شدن را در واکنش لمیریزاسیون رادیکالی استایرن در حالت توده‌ای و در درجه حرارت 25°C ، که در آن واکنش شروع حرارتی خودبه خود است، بر حسب بارامترهای موجود در مسئله، به دست آورید



$$P = 1 - \frac{1}{1 + \left\{ k_p \left(\frac{k_d}{k_t} \right)^{1/2} + k_d \right\} [M]_0 t}, \quad \frac{1}{Tg} = \frac{w_1}{Tg_1} + \frac{w_2}{Tg_2}$$

$$k_d = 3.2 \times 10^{-6} \text{ sec}^{-1}, \quad k_p = 176 \frac{\text{lit}}{\text{mol} \cdot \text{sec}}, \quad k_{1,1} = 3.6 \times 10^7 \frac{\text{lit}}{\text{mol} \cdot \text{sec}}$$

$$[M]_0 = 10 \frac{\text{mol}}{\text{lit}}$$

w_1 و w_2 جزء وزنی مونومر پولیمر و $T_{g,1}$ و $T_{g,2}$ به ترتیب دمای انتقال شیشه‌ای مونومر و پلیمراند.

حل:

با استفاده از اطلاعات داده شده در مسئله می‌توان نوشت:

$$P = 1 - \frac{1}{\left\{ 1 + \left[176 \times \left(\frac{3.2 \times 10^{-6}}{3.6 \times 10^7} \right)^{1/2} + 3.2 \times 10^{-6} \right] \times 10r \right\}}$$

$$\Rightarrow P = 1 - \frac{1}{(1 + 7.624 \times 10^4 r)}$$

اجزاء وزنی مونومر و پلیمر در سیستم به روش زیر محاسبه می‌شوند:

$$w_1 = \frac{m_{\text{monomer}}}{m_{\text{monomer}} + m_{\text{polymer}}}$$

$$m_{\text{monomer}} = \frac{W_0}{\text{initial weight}} (1 - P) \Rightarrow w_1 = \frac{W_0 (1 - P)}{W_0} \Rightarrow w_1 = 1 - P$$

$$w_2 = 1 - w_1 \Rightarrow w_2 = P$$

گار فرض شود دمای انتقال شیشه‌ای مونومر همان دمای ذوب یا انجماد آن است می‌توان نوشت:

$$Tg_1 = T_{\text{melting}} \Rightarrow Tg_1 = -30^\circ C$$

دمای انتقال شیشه‌ای پلیمر با استفاده از رابطه زیر به دست می‌آید:

$$Tg_2 = Tg_\infty - \frac{Q}{M_n} , \quad Q = 1.485 \times 10^4 \frac{\text{gr} \cdot ^\circ C}{\text{grmol}} , \quad Tg_\infty = 105^\circ C \quad T_{f_n} = 105^\circ C$$

از طرفی چون به هجده گونه واکشن انتقالی اشاره نشده است می‌توان نوشت:

$$\overline{M} = M_f \overline{X} \Rightarrow \overline{M} = \frac{2M_0}{1 - P} \Rightarrow Tg = Tg - \frac{Q(1 - P)}{2M_0}$$

با توجه به اینکه وکاش در دمای $25^\circ C$ انجاگ مرفته است، دمای انتقال شیشه‌ای سیستم نیز همین دما می‌باشد؛ بنابراین:

$$\frac{1}{(25 + 273.15)} = \frac{(1 - P)}{(-30 + 273.15)} + \frac{P}{\left[273.15 + 105 - \frac{1.485 \times 10^4 (1 - P)}{2 \times 110} \right]}$$

$$\Rightarrow 3.354 \times 10^{-3} = 4.113 \times 10^{-3} (1 - P) + \frac{P}{[378.15 - 67.5(1 - P)]}$$

$$\Rightarrow 1.268 - 0.226 + 0.226P = 1.555 - 1.555P - 0.278 + 0.556P - 0.78P^2 + P$$

$$\Rightarrow .278P^2 + 0.225P - 0.235 = 0 \Rightarrow P = 0.6$$

$$\Rightarrow 0.6 = 1 - \frac{1}{(1 + 7.624 \times 10^4 t)} \Rightarrow t = 1967.471 \text{ sec} \Rightarrow t = 32.791 \text{ min}$$

۴-۳- در پلیمریزاسیون رادیکالی با اختتام از نوع ترکیب، اطلاعات زیر موجوداند:

$$[I]_0 = 1 \times 10^{-2} \frac{\text{mol}}{\text{lit}}, \quad [M]_0 = 1 \frac{\text{mol}}{\text{lit}}$$

$$R_{\text{b}} = 4 \times 10^{-11} \frac{\text{mol}}{\text{lit} \cdot \text{sec}}, \quad R_{\text{p}} = 1.5 \times 10^{-7} \frac{\text{mol}}{\text{lit} \cdot \text{sec}}$$

الف- طول زنجیره سیستیکی، متوسط عددی وزن مولکولی و شاخص صرکنگی را در ابتدای واکنش محاسبه نماید؟

ب- در صورت وجود واکنش های انتقال، بر اساس ارامتر های زیر، احتمال آن که یک ماکرورادیکال در حال رشد تحت تأثیر واکنش انتشار فراگرید را پیدا کند.

$$[S]_0 = 11.5 \frac{\text{mol}}{\text{lit}}, \quad C = 32 \times 10, \quad C_p = 2.3 \times 10^{-6}, \quad C_{\text{f}} = 8 \times 10^{-5}$$

حل:

(الف)

در صورت عدم وجود واکنش های انتقال می توان نوشت:

$$v_0 = R_b$$

با استفاده از فرضیه حالت شباهیا می توان نوشت:

$$R_b = R_p \Rightarrow R_{t_0} = R_p \Rightarrow v_0 = \frac{R_p}{R_b} \Rightarrow v_0 = \frac{1.5 \times 10^{-7}}{4 \times 10^{-11}} \Rightarrow t_0 = 3750$$

$$X = 2v_0 \Rightarrow X = 2 \times 3750 \Rightarrow X = 7500$$

برای محاسبه شاخص صرکنگی ابتدا با استفاده از مدل هامیکله متوسط وزنی وزن مولکولی محاسبه می شود:

$$\bar{X}_{\infty} = \frac{2\tau + 3\beta}{(\tau + \beta)^2}$$

$$\tau = \frac{R_{st} + R_{tr}}{R_p} \Rightarrow \tau = 0$$

$$\beta = \frac{R_{tr}}{R_p} \Rightarrow \beta = \frac{1}{v_0}$$

$$\Rightarrow \bar{X}_{\infty} = \frac{\cancel{3/v_0}}{\left(\cancel{1/v_0}\right)^2} \Rightarrow \bar{X}_{\infty} = 3v_0$$

$$PDI_0 = \frac{\bar{X}_{\infty}}{\bar{X}_0} \Rightarrow PDI_0 = \frac{3v_0}{2v_0} \Rightarrow PDI_0 = 1.5$$

(ب)

در این مسئله در واقع هدف بررسی احتمال وقوع وکنش انتشار در حضور وکنش‌های انتقال است. طبق تعاریف ارائه شده در کتاب درسی، این احتمال برابر با نسبت سرعت انتشار به جمکان سرعت‌های وکاشن‌های موجود در سیستم است. بنابراین نتیجه گیری می‌شود:

$$\frac{1}{p} = 1 + C_M + C_S \frac{[S]}{[M]} + C_I \frac{[I]}{[M]} + \frac{R_{tr}}{R_p}$$

$$\Rightarrow \frac{1}{p} = 1 + 8 \times 10^{-5} + 2.3 \times 10^{-6} \frac{11.5}{1} + 3.2 \times 10^{-3} \frac{0.01}{1} + \frac{1}{3750}$$

$$\Rightarrow \frac{1}{p} = 1.00041 \quad p = 0.9996$$

۳-۳- برای یک سیستم لیمیریزاسیون رادیکال آزاد با اختتام از نوع تسهیم نامتناسب، اطلاعات زیر موجوداند:

$$[I_0] = 3 \times 10^{-2} \frac{mol}{lit}, \quad [M] = 1 \frac{mol}{lit}, \quad f = 0.6$$

$$k_d = 6.5 \times 10^{-3} \text{ min}^{-1}, \quad k_p = 5.9 \times 10^4 \frac{lit}{mol \cdot min}, \quad k_{in} = 2.2 \times 10^9 \frac{lit}{mol \cdot min}$$

الف- نیمه عمر شروع کننده را محاسبه کنید؟

ب- برای رسیدن به درجه تبدیل ۹۰٪ چه مدت زمان لازم است؟

ج- با توجه به شرایط فوق، حداقل بچه هر درجه تبدیلی می توان رسید؟

حل:

(الف)

$$t_{\frac{1}{2}} = \frac{\ln 2}{k_d} \Rightarrow t_{\frac{1}{2}} = \frac{\ln 2}{6.5 \times 10^{-3}} \Rightarrow t_{\frac{1}{2}} = 106.638 \text{ min} \Rightarrow t_{\frac{1}{2}} = 1.777 \text{ hr} < 10 \text{ hr}$$

(ب)

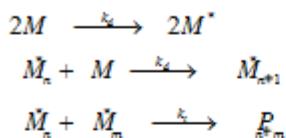
با توجه به زمان نیمه عمر به دست آمده در قسمت الف، غلظت شروع کننده در طول وکاش متغیر خواهد بود و بنابراین از رابطه زیر برای حل استفاده می شود:

$$\begin{aligned} P &= 1 - \exp \left\{ -2k_p \left(\frac{2f[I]_0}{k_i k_d} \right)^{\frac{1}{2}} \left[1 - \exp \left(-\frac{1}{2} k_d t \right) \right] \right\} \\ &\Rightarrow 0.6 = 1 - \exp \left\{ -2 \times 5.9 \times 10^4 \left(\frac{2 \times 0.6 \times 0.03}{2.2 \times 6.5 \times 10^9} \right)^{\frac{1}{2}} \times \left[1 - \exp \left(-\frac{1}{2} \times 6.5 \times 10^{-3} t \right) \right] \right\} \\ &\Rightarrow t = 51.735 \text{ min} \end{aligned}$$

(ج)

$$P_{max} = 1 - \exp \left\{ -2k_p \left(\frac{2f[I]_0}{k_i k_d} \right)^{\frac{1}{2}} \right\} \Rightarrow P_{max} = 0.9973$$

۴-۳- در یک سیستم پلیمرپریزاسیون تردهای، مونومر متیل آکریلات بر اثر اعمال حرارت به رادیکال فعال تبدیل می‌شود و واکنش پلیمرپریزاسیون را آغاز می‌کند. مکانیسم واکنش به صورت زیر در نظرگیرفته می‌شود:



سرعت تجزیه مونومر به صورت رابطه تجربی زیر در اختیار است:

$$R_d = k_d [M]^a$$

برای کنترل خواص پلیمر، هر رنج دقیقه، غلظت مونومر اندازه‌گیری می‌شود. گاسر در دمای 80°C ، برای این واکنش پلیمرپریزاسیون $a = 2.5$ در نظرگیرفته شود، با استفاده از اطلاعات موجود، درجه تبدیل واکنش رپاس آگزدشت ۱۵ دقیقه از لحظه شروع واکنش به دست آورید.

$$\begin{aligned} k_d &= 8.5 \times 10^{-6} \frac{\text{lit}^{15}}{\text{mol}^{15} \cdot \text{min}} , \quad k_i = 18 \times 10^6 \frac{\text{lit}}{\text{mol} \cdot \text{min}} \\ k_p &= 2 \times 10^3 \frac{\text{lit}}{\text{mol} \cdot \text{min}} , \quad d_M = 0.95 \frac{\text{gr}}{\text{cm}^3} \end{aligned}$$

حل:

با توجه به اینکه اندازه‌گیری غلظت هر رنج دقیقه کیبار صورت می‌گیرد، بنابراین اندازه‌گیری‌های انجام شده منفصل می‌باشند و مسئله باید از روش‌های عددی حل شود.
در ضمن به دلیل اینکه $a = 2.5$ است، واکنش ابتدايی نیست و می‌توان نوشت:

$$-\frac{d[M]}{dt} = k_d [M]^{2.5} + k_p [M][M^*]$$

با استفاده از فرضیه حالت شبه‌پایدار می‌توان نوشت:

$$\Rightarrow R_d = R_i \Rightarrow k_d [M]^{2.5} = k_i [M^*]^2 \Rightarrow [M^*] = \left(\frac{k_d}{k_i} \right)^{1/2} [M]^{1.25}$$

$$\Rightarrow \frac{d[M]}{dt} = -k_d [M]^{2.5} - k_p \left(\frac{k_d}{k_i} \right)^{1/2} [M]^{2.25}$$

$$\Rightarrow \frac{d[M]}{dt} = -8.5 \times 10^{-7} [M]^{2.5} - 1.374 \times 10^{-3} [M]^{2.25}$$

با بهره گیری از روش اول می توان نوشت:

$$[M]_{5\text{min}} = [M_0] - 4.25 \times 10^{-7} [M_0^{2.5}] - 6.87 \times 10^{-3} [M_0^{2.25}]$$

برای راحتکار غلظت اولیه برابر $10 \frac{\text{mol}}{\text{lit}}$ در نظر گرفته می شود؛ بنابراین:

$$\Rightarrow [M]_{5\text{min}} = 10 - 4.25 \times 10^{-7} - 6.87 \times 10^{-3} \Rightarrow [M]_{5\text{min}} = 8.765 \frac{\text{mol}}{\text{lit}}$$

$$[M]_{10\text{min}} = [M]_{5\text{min}} - 4.25 \times 10^{-7} [M_{5\text{min}}^{2.5}] - 6.87 \times 10^{-3} [M_{5\text{min}}^{2.25}]$$

$$\Rightarrow [M]_{10\text{min}} = 7.838 \frac{\text{mol}}{\text{lit}}$$

$$[M]_{15\text{min}} = [M]_{10\text{min}} - 4.25 \times 10^{-7} [M_{10\text{min}}^{2.5}] - 6.87 \times 10^{-3} [M_{10\text{min}}^{2.25}]$$

$$\Rightarrow [M]_{15\text{min}} = 7.107 \frac{\text{mol}}{\text{lit}}$$

پس برای محاسبه درجه تبدیل می توان نوشت:

$$P = \frac{[M]_0 - [M]}{[M]_0} \Rightarrow P = \frac{(10 - 7.107)}{10} \Rightarrow P = .2893$$

-۵-۳- در یک لیسمریزاسیون رادیکالی بر اساس اطلاعات زیر بررسی کنید گار R_i به نصف

مقدار اولیه خود برسد، وزن مولکولی لیسمر در ابتدای واکنش شه تغییری خواهد کرد؟

$$[M]_0 = 20 \frac{\text{mol}}{\text{lit}}, \quad R = 6 \times 10^{-7} \frac{\text{mol}}{\text{lit} \cdot \text{min}}, \quad M = 0.001$$

$$k_p = 1 \times 10^4 \frac{\text{lit}}{\text{mol} \cdot \text{min}}, \quad k_t = 1 \times 10^7 \frac{\text{lit}}{\text{mol} \cdot \text{min}}$$

حل:

$$\frac{1}{X_n} = \frac{k_t [M^n]_0}{k_p [M]_0} + C_M$$

با استفاده از فرضیه حالت شباهدار می توان نوشت:

$$R_i = R_f \Rightarrow [M']_0 = \left(\frac{k_t}{k_p} \right)^{1/2} (2 \pi f A_0)^{1/2}$$

$$\Rightarrow \frac{1}{X_{n_0}} = \left(\frac{k_t}{k_p^2} \right)^{1/2} \frac{\overbrace{(2k_d f [I]_0)^{1/2}}^{R_b^{1/2}}}{[M]_0} + C_M \quad \Rightarrow \quad \frac{1}{X_{n_0}} = \left(\frac{k_t}{k_p^2} \right)^{1/2} \frac{R_b^{1/2}}{[M]_0} + C_M$$

برای حالت اول می توان نوشت:

$$\Rightarrow \frac{1}{X_{n_0}} = \left(\frac{1 \times 10^7}{1 \times 10^3} \right)^{1/2} \frac{(6 \times 10^{-7})^{1/2}}{20} + 0.001 \quad \Rightarrow \quad \frac{1}{X_{n_0}} = 1.01225 \times 10^{-3}$$

$$\Rightarrow \overline{X}_{n_0} = 987.898 \cong 988$$

برای حالت دوم می توان نوشت:

$$\begin{aligned} & \text{اگر } R = \frac{1}{2} \quad \text{باشد} \Rightarrow \quad \frac{1}{X_{n_0}} = \left(\frac{k_t}{2k_p^2} \right)^{1/2} \frac{R_b^{1/2}}{[M]_0} + C_M \\ & \Rightarrow \frac{1}{X_{n_0}} = \left(\frac{1 \times 10^7}{2 \times 10^3} \right)^{1/2} \frac{(6 \times 10^{-7})^{1/2}}{20} + 0.001 \\ & \Rightarrow \frac{1}{X_{n_0}} = 1.00866 \times 10^{-3} \quad \Rightarrow \quad \overline{X}_{n_0} = 991.414 \cong 991 \end{aligned}$$

۴-۳-۶- در سال ۱۹۵۹ برخی از محققان پلیمریزاسیون اتیلن را در بنزن در حضور آزوایزبوریوان به عنوان شروع کننده انجام دادند و ملاحظه کردند که حتی در دمای 83°C شروع کننده مذکور تخریب نمی شود ولی در مقابل نور به راحتی فعال می شود. این پلیمریزاسیون در فشار را بین رفتار خاص خود را بروز می دهد. به عنوان مثال، میزان واکنش های تسهیم نامناسب بسیار بیشتر از واکنش های ترکیب است و واکنش های انتقال به مونومر (اتیلن) و حلال (بنزن) به نظر کاملاً متوقف می شوند. در این شرایط بر اساس پارامترهای زیر، منحنی های تغییرات درجه پلیمریزاسیون را با غلظت مونومر و شروع کننده رسکم نمید.

$$k_p = 4.7 \times 10^2 \frac{\text{lit}}{\text{mol} \cdot \text{sec}} \quad , \quad k_t = 1.05 \times 10^{-9} \frac{\text{lit}}{\text{mol} \cdot \text{sec}} \quad , \quad f = 0.6$$

$$k_{k_e} = 185 \frac{\text{lit}}{\text{mol} \cdot \text{sec}} \quad , \quad k_d = 1.14 \times 10^{-6} \frac{1}{\text{sec}}$$

حل:

با استفاده از زارامترهای بی بعد تعریف شده توسط هامیکا می توان نوشت:

$$\delta = C_m + C \frac{[I]}{[M]} + C \frac{[S]}{[M]} \Rightarrow \delta = 1$$

$$\tau = \frac{k_e [M^*]}{k_p [M]} + \delta$$

با استفاده از فرضیه حالت شبه پایدار می توان نوشت:

$$R = R_e + R_d \Rightarrow [M^*] = \left(\frac{k_d}{k_e + k_d} \right)^{\frac{1}{2}} (2 f I)^{\frac{1}{2}}$$

$$\Rightarrow \tau = \frac{k_e k_d^{\frac{1}{2}} (2 f I)^{\frac{1}{2}}}{(k_e + k_d)^{\frac{1}{2}} k_p [M]} + \delta \Rightarrow \tau = \frac{185 \times (1.14 \times 10^{-6})^{\frac{1}{2}} (2 \times 0.6 [I])^{\frac{1}{2}}}{(1.05 \times 10^{-9} + 185)^{\frac{1}{2}} \times 470 [M]}$$

$$\Rightarrow \tau = 3.385 \times 10^{-5} \frac{[I]^{\frac{1}{2}}}{[M]}$$

$$\beta = \frac{k_e [M^*]}{k_p [M]} \Rightarrow \beta = \frac{k_e k_d^{\frac{1}{2}} (2 f I)^{\frac{1}{2}}}{(k_e + k_d)^{\frac{1}{2}} k_p [M]}$$

$$\Rightarrow \beta = \frac{1.05 \times 10^{-9} (1.14 \times 10^{-6})^{\frac{1}{2}} (2 \times 0.6 [I])^{\frac{1}{2}}}{(1.05 \times 10^{-9} + 185)^{\frac{1}{2}} \times 470 [M]} \Rightarrow \beta = 1.921 \times 10^{-16} \frac{[I]^{\frac{1}{2}}}{[M]}$$

$$\bar{X}_n = \frac{1}{\left(\tau + \frac{\beta}{2} \right)} \Rightarrow \bar{X}_n = 2.954 \frac{[M]}{[I]^{\frac{1}{2}}}$$

با استفاده از نرم افزار MATLAB نمودارهای زیر به دست می آید:

۷-۳-د پرلیمیریزاسیون محلوله بی‌ملی‌آکریل‌آمید در حضور ایزوپوتیریل پراکسید، گار نیمه عمر شروع کننده ۲۰ ساعت باشد و از تخریب هر مولکول شروع کننده دو رادیکال تولید شود، براساس اطلاعات داده شده:

الف- سرعت پرلیمیریزاسیون را در زمان شروع واکنش ($t = 0$) محاسبه کنید؛

ب- متوسط عددی درجه پرلیمیریزاسیون را در درجه تبدیل ۹۰ درصد به دست آورید فرضیات به کار رفته را کاملاً توضیح دهد.

$$k_p = 1.8 \times 10^4 \frac{\text{lit}}{\text{mol} \cdot \text{sec}}, \quad k_t = 1.45 \times 10^7 \frac{\text{lit}}{\text{mol} \cdot \text{sec}}$$

$$[M]_0 = 1 \frac{\text{grmol}}{\text{lit}}, \quad [I]_0 = 1 \times 10^{-4} \frac{\text{grmol}}{\text{lit}}$$

حل:

(الف)

$$1_2 \quad 20\text{hr} > 10\text{hr} \Rightarrow [I] = cte \quad or \quad [I] = [I]_0$$

$$t_{1/2} = \frac{\ln 2}{k_d} \Rightarrow k_d = \frac{\ln 2}{0 \times 3600} \Rightarrow k_d = 9.627 \times 10^{-6} \frac{1}{\text{sec}}$$

$$R_p = k_p [M]_0 [M']$$

با استفاده از فرضیه حالت شبه‌پایدار می‌توان نوشت:

$$\Rightarrow R_p = R_i \Rightarrow [M]_0 = \left(\frac{k_d}{k_t} \right)^{1/2} (2 f I_0)^{1/2}$$

گار $f = 0.6$ باشد، با جاگذاری مقادیر می‌توان نوشت:

$$\Rightarrow [M']_0 = \left(\frac{9.627 \times 10^{-6} \times 2 \times 0.6 \times 10^{-4}}{1.45 \times 10^7} \right)^{1/2} \Rightarrow [M']_0 = 8.926 \times 10^{-9}$$

$$\Rightarrow R_p = 1.8 \times 10^4 \times 1 \times 8.926 \times 10^{-9} \Rightarrow R_p = 1.607 \times 10^{-4} \frac{\text{mol}}{\text{lit} \cdot \text{sec}}$$

(ب)

گار اختتام از نوع تسهیم نامتناسب باشد می توان نوشت:

$$X_n = \frac{k_p[M]}{k_{d2}[M^*]}$$

$$[M] = [M]_0 (1 - P) \Rightarrow X_n = \frac{k_p[M]_0 (1 - P)}{k_{d2}[M^*]} \Rightarrow X_n = X_{n0} (1 - P)$$

$$X_{n0} = \frac{1.8 \times 10^4 \times 1}{1.45 \times 10^7 \times 8.926 \times 10^{-9}} \Rightarrow X_{n0} = 139080$$

$$\Rightarrow X_n = 139080(1 - 0.9) \Rightarrow X_n = 13908$$

۸-۳- پلیمرپریزاسیون توده‌ای مونومر متیل‌متاکریلات با وقوع اثر رل قابل توجهی همراه است و اکشن اختتام در این سیستم از نوع تسهیم نامتناسب است و در اثر به وجود آمد؛ زدیدر ذل در درجه تبدیل 10% درصد ثابت سرعت اختتام با تغییرات درجه تبدیل به صورت رابطه زیر تغییر می‌کند:

$$\frac{k_{d2}}{k_{d1}} = \left\{ \frac{1}{(1 - P)} \exp(a + bP + cP^2) \right\}^2 ; \quad P \geq 0.1$$

در این رابطه a (ثابت سرعت اختتام قبل از بروز زدیدر ذل) مقداری ثابت است. b و c نیز به صورت زیر تعریف می‌شوند:

$$k_{d1} = 2.5 \times 10^9 \frac{\text{lit}}{\text{mol} \cdot \text{in}}$$

$$a = 0.4 , \quad b = -41.54 + 0.1082T \text{ K} , \quad c = 23.46 - 0.0785T \text{ K}$$

با استفاده از اطلاعات موجود:

الف- در دمای 77°C زمان لازم برای رسیدن به درجه تبدیل 60% درصد را محاسبه کنید؛

ب- مقادیر لحظه‌ای و جمعی متوسط عددی درجه پلیمرپریزاسیون را در شرایط درجه تبدیل و دمای حالت الف محاسبه کنید.

$$[]_0 = 0.0258 \frac{\text{mol}}{\text{lit}} , \quad []M = 4.5 \frac{\text{mol}}{\text{lit}} , \quad = 0.58$$

$$k_d = 6.32 \times 10^{16} \exp\left(\frac{-15430}{T}\right) \frac{1}{\text{min}} , \quad k_p = 2.95 \times 10^7 \exp\left(\frac{-2190}{T}\right) \frac{\text{lit}}{\text{mol} \cdot \text{min}}$$

حل:
(الف)

$$T = 77^\circ C \Rightarrow T = 77 + 273.15 \Rightarrow T = 350.15 K$$

$$k_d = 6.32 \times 10^{16} \exp\left(-\frac{15430}{350.15}\right) \Rightarrow k_d = 4.6 \times 10^{-3} \frac{1}{\text{min}}$$

$$\Rightarrow k_p = 2.95 \times 10^7 \exp\left(-\frac{2190}{350.15}\right) \Rightarrow k_p = 5.669 \times 10^4 \frac{\text{lit}}{\text{mol} \cdot \text{min}}$$

$$t_{\frac{1}{2}} = \frac{\ln 2}{k_d} \Rightarrow t_{\frac{1}{2}} = \frac{\ln 2}{4.6 \times 10^{-3}} \Rightarrow t_{\frac{1}{2}} = 150.692 \text{ min} \Rightarrow t_{\frac{1}{2}} = 2.512 \text{ hr} < 10 \text{ hr}$$

به دلیل ایکن و کلنش در درجه تبدیل ۱۰٪ به نقطعه می رسد، بنابراین زمان و کلنش در دو مرحله محاسبه می شود:

در مرحله اول با توجه به ایکن همچندیده خاصی در وکلنش دخالت ندارد، از رابطه زیر استفاده می شود و زمان و کلنش در درجه تبدیل ۱۰٪ به دست می آید:

$$P = 1 - \exp\left\{-2k_p \left(\frac{2f[I]_0}{k_{d_1} k_d}\right)^{\frac{1}{2}} \left[1 - \exp\left(-\frac{1}{2} k_d t_1\right)\right]\right\}$$

$$0.1 = 1 - \exp\left\{-2 \times 5.669 \times 10^4 \left(\frac{2 \times 0.58 \times 0.0258}{2.5 \times 10^7 \times 4.6 \times 10^{-3}}\right)^{\frac{1}{2}} \times \left[1 - \exp\left(-\frac{1}{2} \times 4.6 \times 10^{-3} t_1\right)\right]\right\}$$

$$\Rightarrow \ln 0.9 = -5.784 + 5.784 \exp(-2.3 \times 10^{-3} t_1)$$

$$\Rightarrow \exp(-2.3 \times 10^{-3} t_1) = 0.982 \Rightarrow t_1 = 7.897 \text{ min}$$

در مرحله دوم، با استفاده از معادله سرعت انتشار می توان نوشت:

$$-\frac{d[M]}{[M]} = k_p \left(\frac{2 f k_d [I]}{k_{d_1}}\right)^{\frac{1}{2}} dt$$

از طرفی:

$$P = 1 - \frac{[M]}{[M]_0} \Rightarrow [M] = [M]_0 (1 - P) \quad \& \quad dP = -\frac{1}{[M]_0} d[M]$$

$$\Rightarrow -\frac{d[M]}{[M]} = -\frac{-[M]_0}{[M]_0 (1 - P)} dP \Rightarrow -\frac{d[M]}{[M]} = \frac{dP}{(1 - P)}$$

$$[I] = [I]_0 \exp(-k_p t) \Rightarrow [I] = 0.0258 \exp(-4.6 \times 10^{-3} t)$$

هچمنین برای به دست آوردن مقدار k_p باید مقادیر a و b نیز محاسبه شوند. بنابراین:

$$a = .4$$

$$b = -1.54 + 0.1082 \times 350.15 \Rightarrow b = -3.654$$

$$c = 3.46 - 0.0785 \times 350.15 \Rightarrow c = -4.027$$

$$\Rightarrow \omega_1 = \frac{2.5 \times 10^9}{(1-P)^2} \exp(0.8 - 7.308P - 8.054P^2)$$

با جاگذاری روابط و مقادیر بالا در رابطه اولیه، رابطه به صورت زیر درمی‌آید:

$$\Rightarrow \frac{dP}{(1-P)} = 5.669 \times 10^4 \times \left[\frac{2 \times 0.58 \times 4.6 \times 10^{-3} \times 0.0258 \exp(-4.6 \times 10^{-3}t)}{\frac{2.5 \times 10^9}{(1-P)^2} \exp(0.8 - 7.308P - 8.054P^2)} \right] dt$$

$$\Rightarrow \frac{\exp(0.4 - 3.654P - 4.027P^2)}{(1-P)^2} dP = 0.0133 \exp(-2.3 \times 10^{-3}t) dt$$

$$\Rightarrow \int_{0.1}^{0.6} \frac{\exp(0.4 - 3.654P - 4.027P^2)}{(1-P)^2} dP = 0.0133 \int_{7.397}^t \exp(-2.3 \times 10^{-3}t) dt$$

$$\Rightarrow 0.324 = \frac{0.0133}{2.3 \times 10^{-3}} [0.982 - \exp(-2.3 \times 10^{-3}t)]$$

$$\Rightarrow 0.056 = 0.982 - \exp(-2.3 \times 10^{-3}t)$$

$$\Rightarrow \ln 0.926 = -2.3 \times 10^{-3}t \Rightarrow t = 33.4265 \text{ min}$$

(ب)

با استفاده اپزارامترهای بی بعد تعریف شده توسط هامیکلا می‌توان نوشت:

$$\delta = C_M + C_r \frac{[I]}{[M]} + C_s \frac{[S]}{[M]} \Rightarrow \delta =$$

$$\tau = \frac{k_d [M']}{k_p [M]} + \delta$$

با استفاده از فرضیه حالت شبه‌پایدار می‌توان نوشت:

$$R = R_c \Rightarrow [M] = \left(\frac{f k_d [I]}{k_p} \right)^{1/2}$$

با توجه به این که $P = 0.6$ و $t = 32.953 \text{ min}$ هستند می‌توان نوشت:

$$k_{w_1} = \frac{2.5 \times 10^9}{(1-0.6)^2} \exp(0.8 - 7.308 \times 0.6 - 8.054 \times 0.6^2) \Rightarrow k_{w_1} = 2.386 \times 10^7$$

$$[I] = 0.0258 \exp(-4.6 \times 10^{-3} \times 32.953) \Rightarrow [I] = 0.0222$$

$$\Rightarrow [M^*] = \left(\frac{2 \times 0.58 \times 4.6 \times 10^{-3} \times 0.0222}{2.386 \times 10^7} \right)^{\frac{1}{2}} \Rightarrow [M^*] = 2.228 \times 10^{-6}$$

$$\Rightarrow \tau = \frac{2.386 \times 10^7 \times 2.228 \times 10^{-6}}{5.669 \times 10^4 \times 4.5 \times (1-0.6)} \Rightarrow \tau = 5.21 \times 10^{-4}$$

$$\beta = \frac{k_s [M^*]}{k_p [M]} \Rightarrow \beta = 0$$

$$-\bar{X} = \frac{1}{\left(\tau + \frac{\beta}{2}\right)} \Rightarrow -\bar{X} = \frac{1}{\tau} \Rightarrow -\bar{X} = \frac{1}{5.21 \times 10^{-4}} \Rightarrow -\bar{X} = 1919$$

$$\langle \bar{X}_n \rangle = \frac{P}{\int_0^P \frac{1}{\bar{X}_n} dP} \Rightarrow \langle \bar{X}_n \rangle = \frac{0.6}{\int_0^{0.1} \tau dP + \int_{0.1}^{0.6} \tau dP}$$

$$\tau = \frac{(2k_d k_w f[I])^{\frac{1}{2}}}{k_p [M]} + \delta \Rightarrow \tau = \begin{cases} \frac{(2k_d k_w f[I])^{\frac{1}{2}}}{k_p [M]_0 (1-P)} & 0 \leq P \leq 0.1 \\ \frac{(2k_d k_w f[I])^{\frac{1}{2}}}{k_p [M]_0 (1-P)} & 0.1 \leq P \leq 0.6 \end{cases}$$

$$\Rightarrow \tau = \begin{cases} \frac{\exp(-2.3 \times 10^{-3} t)}{434.783(1-P)} & 0 \leq P \leq 0.1 \\ \frac{\exp(0.4 - 3.654P - 4.027P^2 - 2.3 \times 10^{-3} t)}{434.783(1-P)^2} & 0.1 \leq P \leq 0.6 \end{cases}$$

با جاگذاری مقادیر τ حاصل و انگشتال گیری مقدار زیر به دست می آید:

$$\Rightarrow \langle \bar{X}_n \rangle = \frac{0.6}{(2.423 \times 10^{-4} + 7.449 \times 10^{-4})} \Rightarrow \langle \bar{X}_n \rangle = 607.779 \cong 608$$

۹-۳-د) رلیمریزاسیون‌های محلولی متیل‌متاکریلات، حداکثر درجه تبدیل قابل حصول ۰/۶ است. گر در این واکنش‌ها، انتقال به حلال قابل نظر باشد، براساس ارامترهای زیر زمان واکنش را در ۶۰°C محاسبه کنید (فرضیات خود را کاملاً توضیح دهید).

$$\frac{k_p^2}{k_t} = 0.01 \frac{lit}{mol \cdot sec}, \quad t_{\frac{1}{2}} = 100 hr, \quad [M]_0 = 3 \frac{mol}{lit}, \quad [I]_0 = 0.1 \frac{mol}{lit}$$

حل:

$$t_{\frac{1}{2}} = 100 \times 3600 = 3.6 \times 10^5 \text{ sec}$$

$$k_d = \frac{\ln 2}{t_{\frac{1}{2}}} \Rightarrow k_d = 1.925 \times 10^{-6} \frac{1}{sec}$$

$$t_{\frac{1}{2}} = 100 hr \gg 10 hr \Rightarrow [I] = [I]_0$$

$$P_{max} = 1 - \exp \left[-2k_p \left(\frac{2 [f]_0}{k_t k_d} \right)^{1/2} \right] \Rightarrow P_{max} = 1 - \exp \left[-2 \left(\frac{2k_p^2}{k_t} \frac{[f]_0}{k_d} \right)^{1/2} \right]$$

$$\Rightarrow 0.6 = 1 - \exp \left[-2 \left(\frac{2 \times 0.01 \times 0.1}{1.925 \times 10^{-6}} f \right)^{1/2} \right]$$

$$\Rightarrow 0.4 = \exp(-64.466 \frac{f}{f}) \Rightarrow \sqrt{0.0142} \Rightarrow 0.2016 \times 10^{-4}$$

از مقدار f به دست آمد که ماملاً مشخص اسکته کارآئی شروع عتنده بسیار رایزن است.

$$\Rightarrow P = 1 - \exp \left[- \left(\frac{2k_p^2 f k_d [I]_0}{k_t} \right)^{1/2} t \right]$$

$$\Rightarrow 0.6 = 1 - \exp \left[- \left(2 \times 0.01 \times 2.016 \times 10^{-4} \times 1.925 \times 10^{-6} \times 0.1 \right)^{1/2} t \right]$$

$$\Rightarrow 0.4 = \exp(-8.81 \times 10^{-7} t) \Rightarrow t = 1.04 \times 10^6 \text{ sec} \Rightarrow t = 12.038 \text{ days}$$

۳-۱۰-۴: پلیمریزاسیون نتلی متاکریلات با شروع کننده بنزوئیل پراکسید در 60°C اختتام فقط به روش ترکیب انجام می شود. فرض می شود که شروع واکنش در حضور 100 gr/lit متاکریلات و 0.5 gr/lit بنزوئیل پراکسید انجام شود و هچه واکنش شروع حرارتی مونومری اتفاق نیفتاد؛ بازدهی شروع کننده 100 درصد و سرعت واکنش نیز بسیار سریع تر از مصرف شروع کننده باشد؛ براساس اطلاعات زیر متوسط عددی درجه پلیمریزاسیون را در 70°C محاسبه نماید.

$$k_p^2 = .01 \frac{\text{lit}}{\text{mol} \cdot \text{sec}} , \quad t_{1/2, 60^{\circ}\text{C}} = 46 \text{ hr} , \quad M_{\text{ر}} = 100 , \quad M_{\text{پ}} = 242$$

حل:

$$t_{1/2, 60^{\circ}\text{C}} = 100 \text{ hr} \Rightarrow t_{1/2, 60^{\circ}\text{C}} = 100 \times 3600 \Rightarrow t_{1/2, 60^{\circ}\text{C}} = 3.6 \times 10^5 \text{ sec}$$

$$k_{d, 60^{\circ}\text{C}} = \frac{\ln 2}{t_{1/2, 60^{\circ}\text{C}}} \Rightarrow k_{d, 60^{\circ}\text{C}} = \frac{\ln 2}{3.6 \times 10^5} \Rightarrow k_{d, 60^{\circ}\text{C}} = 1.925 \times 10^{-6} \frac{1}{\text{sec}}$$

$$[M]_0 = \frac{100 \text{ gr}}{100 \text{ gr}} \frac{\text{lit}}{\text{gr mol}} \Rightarrow [M]_0 = 1 \frac{\text{rmol}}{\text{lit}}$$

$$[I]_0 = \frac{0.5 \text{ gr}}{242 \text{ gr}} \frac{\text{lit}}{\text{gr mol}} \Rightarrow [I]_0 = 2.066 \times 10^{-3} \frac{\text{rmol}}{\text{lit}}$$

فرض می شود که کارآیی شروع کننده برابر یک باشد؛ بنابراین: $f = 1$.
گر فرض شوک ده اختتام به روش ترکیب انجام می شود و هگچ چونه واکشن انتقالی وجود ندارد، می توان نوشت:

$$\begin{aligned} X_{\text{نئان}} &= 2v \Rightarrow X_{\text{نئان}} = 2 \frac{k_p[M]}{(2fk_d k_c[I]_0)^{1/2}} \\ &\Rightarrow X_{\text{نئان}} = 2 \times 1 \times \frac{0.1}{(2 \times 1 \times 1.925 \times 10^{-6} \times 2.066 \times 10^{-3})^{1/2}} \\ &\Rightarrow X_{\text{نئان}} = 2242.51 \cong 2253 \end{aligned}$$

حال برای به دست آوردن متوسط عددی درجه پلیمریزاسیون در دمای 70°C می توان نوشت:

$$\frac{\overline{X}_{n,T_1}}{\overline{X}_{n,T_2}} = \exp \left[-\frac{E_{\overline{X}_n}}{R} \left(\frac{1}{T_2} - \frac{1}{T_1} \right) \right]$$

با فرض $E_{\overline{X}_n} \approx -60 \frac{kJ}{g/mol}$ می‌توان نوشت:

$$\Rightarrow \overline{X}_{n,T_1} = 2253 \exp \left[\frac{60000}{8.314} \left(\frac{1}{343.15} - \frac{1}{333.15} \right) \right] \Rightarrow \overline{X}_{n,T_1} = 1198.402 \approx 1198$$

۱۱-۳-د: رلهیمریزاسیون محلولی وینیل استات در بنزن که با واکنش‌های اختتام از نوع ترکیب همراه است، گار به دلایل زیست محیطی حلal به سیکلوگهران تغییر داده شود، در غلظت برابر مونومر، غلظت حلal از $N^6 mol/lit$ برای بنزن به $8/2 mol/lit$ برای سیکلوگهران تغییر می‌کند. گار متوسط عددی درجه رلهیمریزاسیون در ابتدا پلیمریزاسیون در سیستم بنزنی ۵۸۰ باشد، بر اساس اطلاعات زیر متوسط عددی درجه رلهیمریزاسیون را در ابتدا پلیمریزاسیون در سیستم سیکلوگهرانی به دست آورید.

$$[\text{M}] = 5 \frac{mol}{lit} , \quad [\text{C}_6\text{H}_6] = 1.2 \times 10^{-4} , \quad [\text{CHCl}_3] = 7.0 \times 10^{-4}$$

حل:

گار فرض شوک ده انتقال به مونومر وجود ندارد و تغییر نوع حلal تأثیری در مقادیر سرعت واکنش نخواهد داشت، می‌توان نوشت:

$$\frac{1}{X_n} = \frac{k_p R_p}{k_p^2 [M]^2_0} + C_s \frac{[S]}{[M]}_0$$

برای سیستم بنزن می‌توان نوشت:

$$\Rightarrow \frac{1}{580} = \frac{k_p R_p}{k_p^2 [M]^2_0} + 1.2 \times 10^{-4} \times \frac{8.6}{5} \Rightarrow \frac{k_p R_p}{k_p^2 [M]^2_0} = 1.518 \times 10^{-3}$$

حال مطابق فرض اولیه مقدار این عبارت برای سیکلوگهران برابر با مقدار به دست آمده برای بنزن می‌باشد؛ بنابراین:

$$\frac{1}{X_n} = 1.518 \times 10^{-3} + 7 \times 10^{-4} \times \frac{8.2}{5} \Rightarrow \overline{X}_n = 375.094 \approx 375$$

۱۲-۳ برای خون ساگزار کرده نلی بورتان، طی یک واکنش یوندی، با اشعه لیزر، مونومر آکریل آمید را به سطوح لی بورتاپ نیوند می زند. سرعت شروع واکنش یوندزی، به اشمه اشعه کنترل می شود که مقدار ثابتی است.

الف- نشان دهید غلظت رادیکال‌ها در هر لحظه با استفاده از رابطه زیر محاسبه می شود:

$$[M] = \left(\frac{R_i}{k_i} \right)^{\frac{1}{2}} \tan \left[h \left(\frac{R_i k_i}{2} \right)^{\frac{1}{2}} t \right]$$

ب- دچره فاصله زمانی، غلظت رادیکال‌ها به ۹۵ درصد مقدار تعادلی غلظت می‌رسد؟

ج- با ارائه تعریفی مناسب، متوسط عمر رادیکال‌ها را در حالت ب به دست آورید؟

د- زمانی که غلظت رادیکال‌ها به مقدار ثابتی می‌رسد، چشمۀ لیزر خاموش می‌شود؛ نیمه عمر رادیکال‌ها را تا این لحظه به دست آورید.

حل:

(الف)

در ابتدا کی ار موازنۀ جرم برای رادیکال‌ها نوشته می‌شود که در این صورت می‌توان نوشت:

$$\frac{d[M^*]}{dt} = R_i - R_t$$

از طرفی با توجه به معادلات سرعت رابطه زیر برقرار می‌باشد:

$$R_t = k_t [M^*]^2$$

$$\Rightarrow \frac{d[M^*]}{dt} = R_i - k_t [M^*]^2 \Rightarrow \frac{d[M^*]}{\left(\frac{R_i}{k_t} \right) - [M^*]^2} = k_t dt$$

با انگر اگلبری از رابطه بالا نتایج زیر به دست می‌آید

$$\Rightarrow \int_0^{[M^*]} \frac{1}{\left(\frac{R_i}{k_t} \right) - [M^*]^2} d[M^*] = \int_0^t k_t dt$$

$$\Rightarrow \frac{1}{\left(\frac{R_i}{k_t} \right)^{\frac{1}{2}}} \tanh^{-1} \left\{ \frac{[M^*]}{\left(\frac{R_i}{k_t} \right)^{\frac{1}{2}}} \right\} = k_t t$$

$$\Rightarrow \tanh^{-1} \left\{ \left(\frac{k_i}{R_i} \right)^{\frac{1}{2}} [M'] \right\} = R_i^{\frac{1}{2}} k_i^{\frac{1}{2}} t$$

$$\Rightarrow \left(\frac{k_i}{R_i} \right)^{\frac{1}{2}} [M'] = \tanh \left(R_i^{\frac{1}{2}} k_i^{\frac{1}{2}} t \right)$$

$$\Rightarrow [M'] = \left(\frac{R_i}{k_i} \right)^{\frac{1}{2}} \tanh \left[(R_i k_i)^{\frac{1}{2}} t \right]$$

(ب)

ابتدا با استی غلظت تعادلی را به دست آورد. برای این نار باید غلظت تولید را در کیال‌ها با سرعت اختتام برابر باشد؛ بنابراین:

$$R_t = R_i \Rightarrow R_t = k_i [M']_e^2 \Rightarrow [M']_e = \left(\frac{R_i}{k_i} \right)^{\frac{1}{2}}$$

$$[\bar{M}] = 0.95 [\bar{M}]_e \Rightarrow [\bar{M}] = 0.95 \left(\frac{R_i}{k_i} \right)^{\frac{1}{2}}$$

$$\Rightarrow 0.95 \left(\frac{R_i}{k_i} \right)^{\frac{1}{2}} = \left(\frac{R_i}{k_i} \right)^{\frac{1}{2}} \tanh \left[(R_i k_i)^{\frac{1}{2}} t \right] \Rightarrow (R_i k_i)^{\frac{1}{2}} t = \tanh^{-1} 0.95$$

$$\Rightarrow (R_i k_i)^{\frac{1}{2}} t = \tanh^{-1} 0.95 \Rightarrow t = \frac{1.832}{(R_i k_i)^{\frac{1}{2}}}$$

(ج)

$$[\bar{M}] = \frac{\int_0^t [M'] dt}{\int_0^t dt} \Rightarrow [\bar{M}] = \frac{1}{t} \int_0^t \left(\frac{R_i}{k_i} \right)^{\frac{1}{2}} \tanh \left[(R_i k_i)^{\frac{1}{2}} t \right] dt$$

$$\Rightarrow [M'] = \frac{1}{t} \left(\frac{R_i}{k_i} \right)^{\frac{1}{2}} \frac{1}{(R_i k_i)^{\frac{1}{2}}} \ln \left(\cosh \left[(R_i k_i)^{\frac{1}{2}} t \right] \right)_0^t$$

$$\Rightarrow [M'] = \frac{1}{k_i t} \ln \left(\cosh \left[(R_i k_i)^{\frac{1}{2}} t \right] \right)$$

از طرفی:

$$[\dot{M}] = 0.95 [\dot{M}_e] \Rightarrow [\dot{M}] = 0.95 \left(\frac{R_i}{k_i} \right)^{1/2}$$

$$\Rightarrow 0.95 \left(\frac{R_i}{k_i} \right)^{1/2} = \frac{1}{t} \ln \left(\cosh \left[\left(\frac{R_i k_i}{t} \right)^{1/2} t \right] \right)$$

با حل این معادله می توان متوسط طول عمر رادیکال ها را به دست آورد.

(d)

$$\begin{aligned} \frac{d[M^*]}{dt} &= R - R_i \\ R \neq 0 &\Rightarrow \frac{d[M^*]}{dt} = -k[M]^2 \Rightarrow -\frac{d[M^*]}{[M^*]^2} = k dt \\ \Rightarrow -\int_{[M^*]_1}^{[M^*]_2} \frac{1}{[M^*]} d[M^*] &= \int_{t_1}^{t_2} k dt \Rightarrow \left[\frac{1}{[M^*]} \right]_{[M^*]_1}^{[M^*]_2} = k_i t_2 - k_i t_1 \\ \Rightarrow \frac{1}{[M^*]_2} &= k_i t_2 \Rightarrow t_2 = \frac{1}{k_i [M^*]_2} \end{aligned}$$

۱۳-۳- اثری های فعال سازی پلی کلیمریزاسیون رادیکالی در درجه حرارت $50^\circ C$ داده شده اند. در صورتی که درجه حرارت به $1/5$ برابر میزان اولیه خود برسد، چه تأثیری در سرعت و درجه علیمیریزاسیون خواهد گذاشت؟

$$E_{x_s} = -10 \frac{kcal}{mol}, \quad E_R = 25$$

حل:

در ابتدا دمای مورد نظر به دمای کلوین تبدیل می شوند:

$$T_1 = 50 + 273.15 = 323.15 K, \quad T_2 = 1.5 \times 50 + 273.15 = 348.15 K$$

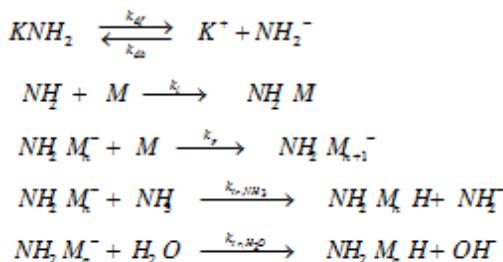
$$\ln \left(\frac{R_{x_s, T_2}}{R_{x_s, T_1}} \right) = - \frac{E_{x_s}}{R} \left(\frac{1}{T_2} - \frac{1}{T_1} \right) \Rightarrow \ln \left(\frac{R_{x_s}}{R_{x_s, T_1}} \right) = - \frac{25 \times 10^3}{1.987} \left(\frac{1}{348.15} - \frac{1}{323.15} \right)$$

$$\Rightarrow \ln \left(\frac{R_{x_s}}{R_{x_s, T_1}} \right) = 2.796 \Rightarrow \frac{R_{x_s}}{R_{x_s, T_1}} = 16.379$$

$$\ln \left(\frac{X_{x_s, T_2}}{X_{x_s, T_1}} \right) = - \frac{E_{x_s}}{R} \left(\frac{1}{T_2} - \frac{1}{T_1} \right) \Rightarrow \ln \left(\frac{X_{x_s, T_2}}{X_{x_s, T_1}} \right) = \frac{1 \times 10^4}{1.987} \left(\frac{1}{348.15} - \frac{1}{323.15} \right)$$

$$\Rightarrow \ln\left(\frac{\overline{X}_{n,T_2}}{\overline{X}_{n,T_1}}\right) = -1.118 \Rightarrow \frac{\overline{X}_{n,T_2}}{\overline{X}_{n,T_1}} = 0.327$$

۱۴-۳-د: پلیمریزاسیون آبیونی استایرن در حضور رتاسیم آمید در محلول آمونیا، مراحل اصلی واکنش به صورت زیر هستند:



در سیستم‌های پلیمریزاسیون زنده طول زنجیره سیتیکی برابر با نسبت سرععد پلیمریزاسیون بر سرعت انتقال زنجیره است. براین اساس معادله متوسط عددی درجه پلیمریزاسیون را برای واکنش فوق، هگنامی که غلط اجزای یونی در سیستم صفر باشد، به دست آورید.

حل:

$$\overline{X}_n = \frac{R_p}{(R_p + R)} \Rightarrow \overline{X}_n = \frac{R_p}{R}$$

$$R_p = k_p [NH_2^- M_n^-] [M]$$

$$R = R_{p,NH_3^-} + R_{p,H_2O}$$

$$R_{p,NH_3^-} = k_{p,NH_3^-} [NH_2^- M_n^-] [NH_3^-]$$

$$R_{p,H_2O} = k_{p,H_2O} [NH_2^- M_n^-] [H_2O]$$

$$\Rightarrow R_p = k_{p,NH_3^-} [NH_2^- M_n^-] [NH_3^-] + k_{p,H_2O} [NH_2^- M_n^-] [H_2O]$$

$$\Rightarrow R_p = [NH_2^- M_n^-] (k_{p,NH_3^-} [NH_3^-] + k_{p,H_2O} [H_2O])$$

$$\Rightarrow \overline{X}_n = \frac{k_p [NH_2^- M_n^-] [M]}{[NH_2^- M_n^-] (k_{p,NH_3^-} [NH_3^-] + k_{p,H_2O} [H_2O])}$$

$$\Rightarrow \overline{X}_n = \frac{k_p [M]}{(k_{p,NH_3^-} [NH_3^-] + k_{p,H_2O} [H_2O])}$$

$$\Rightarrow \frac{1}{X_n} = \frac{k_{tr,H_2O}}{k_p} \frac{[H_2O]}{[M]} + \frac{k_{tr,NH_3}}{k_p} \frac{[NH_3]}{[M]}$$

$$k_{tr,H_2O} = C_{H_2O}, \quad k_{tr,NH_3} = C_{NH_3}$$

$$\Rightarrow \frac{1}{X_n} = C_{H_2O} \frac{[H_2O]}{[M]} + C_{NH_3} \frac{[NH_3]}{[M]}$$

۱۵-۳ - پلیمریزاسیون رادikalی مونومری خاصی در نوبت های مختلف بر اساس جدول زیر انجام شده است. زمان لازم برای رسیدن به ۵۰ درصد تبدیل را در نوبت ۴ محاسبه کنید.

نوبت و کاشش	دما (°C)	درصد تبدیل	زمان (sec)	$\frac{al}{it}$	$[M]_0$	$\frac{mol}{lit}$	$[I]_0$
۱	۶۰	۵۰	۵۰۰	۱		۰/۰۰۷۵	
۲	۸۰	۷۵	۷۰۰	۰/۰۵		۰/۰۰۱	
۳	۶۰	۴۰	۶۰۰	۰/۰۸		۰/۰۰۱	
۴	۶۰	۵۰	۹	۰/۰۲۵		۰/۰۱	

حل:

برای رسیدن به جواب ابتدا از معادله زیر استفاده می شود:

$$P = 1 - \exp \left[-2k_p \left(\frac{2f[I]_0}{k_t k_d} \right)^{1/2} \left\{ 1 - \exp \left(-\frac{1}{2} k_d t \right) \right\} \right]$$

حال با توجه به داده های نوبت اول و سوم، مقدار عبارت $k_p \left(\frac{2f}{k_t k_d} \right)^{1/2}$ در

شرطی داده شده محاسبه می شود:

$$\Rightarrow 0.5 = \exp \left[-2k_p \left(\frac{2f}{k_t k_d} \right)^{1/2} \times 0.05 \left(1 - \exp(-250k_d) \right) \right]$$

$$\Rightarrow 0.6 = \exp \left[-2k_p \left(\frac{2f}{k_t k_d} \right)^{1/2} \times 0.032 \left(1 - \exp(-300k_d) \right) \right]$$

بدین ترتیب که دستگاه دو معادله و دو مجهول حاصل می شود که با تعریف تغییر زیر

به کشل ساده‌تر نوشته می‌شود:

$$y = -2k_p \left(\frac{2f}{k_t k_d} \right)^{1/2}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} -13.863 = y \{ 1 - \exp(-250k_d) \} \\ -15.963 = y \{ 1 - \exp(-300k_d) \} \end{cases}$$

با تقسیم رابطه بالایی به رابطه‌هایی نتیجه زیر حاصل می‌شود:

$$\Rightarrow 1.151 - 1.151 \exp(-250k_d) = 1 - \exp(-300k_d)$$

$$\Rightarrow 0.151 = 1.151 \exp(-250k_d) - \exp(-300k_d)$$

برای حل معادله بالا به ترتیب زیر و روش حدس و خطأ عمل می‌شود:

$$\Rightarrow \frac{-\ln[-0.151 + 1.151 \exp(-250k_d)]}{300} = k_d \Rightarrow k_d = 8 \times 10^{-13}$$

با جالگذاری مقدار به دست آمده در کمی از معادلات بالا مقدار y نیز به دست می‌آید:

$$-13.863 = y \{ 1 - \exp(-250 \times 8 \times 10^{-13}) \} \Rightarrow y = -6.932 \times 10^{10}$$

حال مقادیر به دست آمده را در فرمول اصلی جالگذارکرده و برای به دست آوردن زمان، از داده‌های نوبت ۴ استفاده می‌شود:

$$\Rightarrow .5 = 1 - \exp \left[-6.932 \times 10^{10} \times 0.1 \cdot 1 - \exp -4 \times 10^{-13} t \right] \Rightarrow t = 780 \text{ sec}$$

۱۶-۳- در وکنه شلمیریزاسیون رادکالی در حضور عامل انتقال به زنجیر، گار ثابت انتقال برابر C_T باشد، درصد تبدیل وکاش را بر حسب غلظت عامل انتقال به دست آورید.

حل:

با توجه به اطلاعات مسئله، در محیط وکاش تنها دو وکاش مهم وجود دارند که عبارت‌اند از وکاش‌های رشد و انتقال به زنجیرکره در زیر معادلات سرعت این دو وکاش نوشته شده است:

$$\Rightarrow -\frac{d[M]}{dt} = k_r [M][M^*]$$

$$\Rightarrow \text{وکاش رشد} \quad \Rightarrow -\frac{d[T]}{dt} = k_i [T][M^*]$$

با تقسیم این دو رابطه بر کمینگر رابطه زیر به دست می آید:

$$\frac{d[M]}{d[T]} = \frac{k_r \frac{[M]}{[T]}}{\cancel{k_r} \cancel{[T]}} \Rightarrow C_r \frac{d[M]}{[M]} = \frac{d[T]}{[T]}$$

با انگشتاگلیری از رابطه فوق می توان نوشت:

$$\begin{aligned} C_r \int_{M_0}^{[M]} \frac{d[M]}{[M]} &= \int_{T_0}^{[T]} \frac{d[T]}{[T]} \Rightarrow C_r \ln\left(\frac{[M]}{[M_0]}\right) = \ln\left(\frac{[T]}{[T_0]}\right) \\ \Rightarrow \ln\left(\frac{[M]}{[M_0]}\right)^{C_r} &= \ln\left(\frac{[T]}{[T_0]}\right) \Rightarrow \left(\frac{[M]}{[M_0]}\right)^{C_r} = \left(\frac{[T]}{[T_0]}\right) \\ \Rightarrow \left(\frac{[M]}{[M_0]}\right) &= \left(\frac{[T]}{[T_0]}\right)^{\frac{1}{C_r}} \quad P = 1 - \frac{[M]}{[M_0]} \Rightarrow P = 1 - \left(\frac{[T]}{[T_0]}\right)^{\frac{1}{C_r}} \end{aligned}$$

۱۷-۳ - در صورتی که در یک و کنچ ش لمیریزاسیون با شروع کننده حرارتی، رابطه غلظت رادیکال آزاد با شروع کننده به صورت $[I]^{\frac{1}{2}} = 1.2 \times 10^{-4} [I]^{\frac{1}{2}}$ و نیز $k_r = 10^8 k_e$ باشد، چند درصد از رادیکال‌ها ضمن شروع حرارتی غیرفعال باقی می‌مانند؟

حل:

با استفاده از فرضیه حالت شبه پایدار می توان نوشت:

$$\begin{aligned} R = R_s &\Rightarrow [M] = \left(\frac{2 f k_e [I]}{k_r} \right)^{\frac{1}{2}} \\ \Rightarrow 1.2 \times 10^{-4} [I]^{\frac{1}{2}} &= \sqrt{2} f 10^{-4} [I]^{\frac{1}{2}} \Rightarrow \sqrt{2} f = 1.2 \Rightarrow f = 0.72 \end{aligned}$$

نمایانگر رادیکال‌های فعال در حین شروع و کاشش است؛ بنابراین:

$$\text{درصد رادیکال‌های غیرفعال} = 100(1-f)\% = 100(1-0.72)\% = 28\%$$

۱۸-۳- پلیمریزاسیون استایرن در دمای 60°C با شروع کننده BPO در کیه رکتور نپایوسته انجام می‌شود. غلظت اولیه استایرن $8.35 \frac{\text{grmol}}{\text{lit}}$ است. غلظت شروع کننده با افزایش مداوم همواره در سطح $0.04 \frac{\text{grmol}}{\text{lit}}$ حفظ و وکاش اختتام از نوع تکریب فرض می‌شود. ثابت وکاش در دمای 60°C عبارت‌اند از:

$$k_d = 3.2 \times 10^{-6} (\text{sec}^{-1}) , \quad f = 0.6 , \quad k_p = 176 \frac{\text{lit}}{\text{mol.sec}}$$

$$k_{tr} = 3.6 \times 10^7 \frac{\text{lit}}{\text{mol.sec}} , \quad M_m = 104 \frac{\text{gr}}{\text{grmol}}$$

- (الف) سرعت افزایش شروع کننده به رکتور برای ثابت گننده داشتن غلظت آچ نقدر است؟
 (ب) پس اگر زیست ۱۸۰ دقیقه از شروع وکاش مقادیر درجه تبدیل مونومر، متوسط عددی و وزنی جمعی وزن موکلولایی لیمر را محاسبه کنید.

حل:

(الف)

برای ثابت گننده داشتن غلظت شروع کننده باید سرعت افزایش آن برابر با سرعت مصرف آن باشد؛ بنابراین:

$$R_{\text{addition}} = R_{\text{consumption}} \Rightarrow R_{\text{addition}} = k_d [I]_0$$

$$\Rightarrow R_{\text{addition}} = 3.2 \times 10^{-6} \times 0.04 \Rightarrow R_{\text{addition}} = 1.28 \times 10^{-7} \frac{\text{grmol}}{\text{lit} \cdot \text{sec}}$$

(ب)

برای محاسبه درجه تبدیل مونومر به دلیل اینکه غلظت شروع کننده ثابت است از رابطه زیر استفاده می‌شود:

$$P = 1 - \exp \left\{ -k_p \left(\frac{2 f k_d [I]_0}{k_{tr}} \right)^{1/2} t \right\}$$

$$\Rightarrow P = 1 - \exp \left[-176 \left(\frac{2 \times 0.6 \times 3.2 \times 10^{-6} \times 0.04}{3.6 \times 10^7} \right)^{1/2} \times 180 \times 60 \right] \Rightarrow P = 0.117$$

برای محاسبه متوسط عددی و وزنی جمعی وزن موکلولی، ابتدا از اعداد بدون بعد هامیکلا استفاده و روابط متوسط عددی و وزنی لحظه ای وزن موکلولی استخراج می شود. پس از روابط جمعی استفاده می شود:

$$\delta = \frac{R_r}{R_p} \Rightarrow \delta = 0$$

$$\tau = \frac{(R_d + R_r)}{R_p} \Rightarrow \tau = 0$$

$$\beta = \frac{R}{R_p} \Rightarrow \beta = \frac{k[M]}{k[M]}$$

برای محاسبه خلقت رادیکال آزاد با استفاده از فرضیه حالت ایدار می توان نوشت:

$$R = R_k \Rightarrow [M] = \left(\frac{2 f k_b [I]_0}{k_{tr}} \right)^{1/2}$$

$$\Rightarrow [M^+] = \left(\frac{3.2 \times 10^4}{3.6 \times 10^7} \right)^{1/2} (2 \times 0.6 \times 0.04)^{1/2} \Rightarrow [M^+] = 6.532 \times 10^{-8} \frac{\text{g rmol}}{\text{lit}}$$

حال با جایگذاری در رابطه اصلی نتیجه زیر به دست می آید:

$$\Rightarrow \beta = \frac{3.6 \times 10^7 \times 6.532 \times 10^{-8}}{176[M]} \Rightarrow \beta = \frac{1.336 \times 10^{-2}}{[M]}$$

حال با استفاده از روابط زیر می توان نوشت:

$$\bar{X} = \frac{1}{(\tau + \beta/2)} \Rightarrow \bar{X} = \frac{1}{6.68 \times 10^{-3}/[M]} \Rightarrow \bar{X} = 149.701/[M]$$

$$\bar{X}_n = \frac{(2\tau + 3\beta)}{(\tau + \beta)^2} \Rightarrow \bar{X}_n = \frac{3}{\beta} \Rightarrow \bar{X}_n = \frac{3}{1.336 \times 10^{-2}/[M]}$$

$$\Rightarrow \bar{X}_n = 224.551/[M]$$

$$\langle \bar{X}_n \rangle = - \frac{([M]_0 - [M])}{\int_{[M]_0}^{[M]} \frac{d[M]}{X_n}}$$

$$[M] = [M]_0 (1 - P) \Rightarrow [M] = 8.35 \times 0.883$$

$$\langle \bar{X}_n \rangle = - \frac{(8.35 - 7.373)}{\int_{8.35}^{7.373} \frac{d[M]}{149.701/[M]}} \Rightarrow \langle \bar{X}_n \rangle = - \frac{146.258}{\ln \left(\frac{7.373}{8.35} \right)}$$

$$\Rightarrow \langle \overline{X}_n \rangle = 1175.359 \cong 1175$$

$$\langle \overline{M} \rangle = M_c \langle \overline{X} \rangle \Rightarrow \langle \overline{M} \rangle = 104 \times 1175 \Rightarrow \langle \overline{M} \rangle = 1.222 \times 10^5 \frac{gr}{g\text{mol}}$$

$$\langle \overline{X} \rangle = \frac{1}{P} \int_0^P \overline{X} dP \Rightarrow \langle \overline{X} \rangle = \frac{224.551 \times 8.35}{0.117} \int_0^{0.117} (1 -) P dP$$

$$\Rightarrow \langle \overline{X} \rangle = \frac{224.551 \times 8.35}{0.117} \int_0^{0.117} (1 -) P dP \Rightarrow \langle \overline{X} \rangle = 1765.313 \cong 1765$$

$$\langle \overline{M} \rangle = M_c \langle \overline{X} \rangle \Rightarrow \langle \overline{M} \rangle = 104 \times 1765 \Rightarrow \langle \overline{M} \rangle = 1.8356 \times 10^5 \frac{gr}{g\text{mol}}$$

۱۹-۳ - مطابق مدل CCS، برای وکاش‌های اختتام رادکیال آزاد، گر حداقل فاصله مناسب برای برخورد رادکیال‌ها L ؛ غلظت رادکیال‌ها در محیط $[R]$ و ضریب نفوذ مؤثر D_e باشد، چه مدت طول می‌کشد تا دو رادکیال آزاد دستخوش وکاش اختتام شوند؟

حل:

$$\theta_t = \frac{r_m^2}{3D_e}$$

$$D_e = D_0 [M'] \Rightarrow D_0 = \frac{D_e}{[C']}$$

$$\Rightarrow \theta_t = \frac{\frac{\lambda}{3}}{\left(\frac{D_e}{[C']} \right)} \Rightarrow \theta_t = \frac{\lambda}{3D_e}$$

۲۰-۳ - در کار وکافر شیمی پلیمریزاسیون فتوشیمیایی، نیمه عمر رادکیال‌ها 4 ثانیه است. گار با قطع منع نور عمر رادکیال‌ها با سرعت $k_i = 2 \times 10^8 \frac{lit}{sec}$ دستخوش وکاش‌های اختتام شوند. می‌گنجین طول عمر رادکیال‌ها را در محیط محاسبه نماید.

حل:

گار \bar{t} عمر مفید رادکیال ها باشد:

$$\bar{t} = \frac{[M^*]}{R_i} \Rightarrow \bar{t} = \frac{1}{k_i[M^*]}$$

از طرفی:

$$\begin{aligned} \frac{1}{[M_e]} &= k_i t_{y_2} \Rightarrow t_{y_2} = \frac{1}{k_i [M_e]} \\ \Rightarrow \frac{\bar{t}}{t_{y_2}} &= \frac{k_i [M^*]_e}{k_i [M^*]} \Rightarrow \frac{\bar{t}}{t_{y_2}} = \frac{[M^*]_e}{[M^*]} \\ \frac{[M^*]_e}{[M^*]} &= 2 \Rightarrow \frac{\bar{t}}{t_{y_2}} = 2 \Rightarrow \bar{t} = 2 \times 4 \Rightarrow \bar{t} = 8 \text{ sec} \end{aligned}$$

۲۱-۳- بر اساس مدل هامیکله نسبت غلظت رادکیالی با i واحد مونومری را به غلظتمونومر در محیط و کاشن، در صورت کی $\alpha = \frac{1}{v} + \delta$ فرض شود، محاسبه کنند.

حل:

$$\frac{[M^*]_e}{[M]} = \left(\frac{1}{v} + \delta \right) \left(\frac{1}{v} + \delta + 1 \right)^{-i} \Rightarrow \frac{[M^*]_e}{[M]} = \alpha (1+\alpha)^{-i}$$

۴

مدل سازی و کانش ها کی پولیمریزاسیون

- ۱-۴- گاک ریولیمریزاسیون استایرن- متیل متکاربلاست در حضور کد شروع گتنده خارجی در کد رکتور نیمه پیوسته انجام شود،
الف) نوک ریولیمر تولیدچیه خواهد بود؟
- ب) با توجه به احتمال وجود نقطه آزنوتربو در سیستم، رابطه ای برای محاسبه از به صورت تابعی از ۱ و ۲ به دست آورید؟
- ج) با توجه به شرط فرق، مقدار اگر و کشل تقریبی انحراف منحنی f_1-f_2 را ارزان کنید؟
- د) در صورتی که جزء مولی مونومر اول در ابتدای وکاش ۷۰ درصد باشد، پر ایشرفت و کاشن سه کدام مونومر در محصول بیشتر خواهد بود؟
- ه) با توجه به شرایط طفته شده، چند مول از مونومر فعال تر باید به ۴۰ مول از مونومر دگیر افزوده شود تا وکاش پولیمریزاسیون به درجه تبدیل ۵۶/۲۷ درصد برسد؟

حل:

(الف)

با توجه به جداول موجود در کتاب و در نتیجه ررفتن استایرن به عنوان مونومر اول و متیل متاکریلات به عنوان مونومر دوم می‌توان نوشت:

$$r_1 = 0.49 \quad \& \quad r_2 = 0.418 \Rightarrow r_1, r_2 < 1 \Rightarrow \text{کپولیمر تناوبی}$$

(ب)

با در نتیجه ررفتن نقطه آزتوترپ و می‌توان نوشت:

$$\Rightarrow F_1 = f_1 \Rightarrow \frac{d[M_1]}{d[M_2]} = \frac{[M_1]}{[M_2]}$$

از طرفی:

$$\frac{d[M_1]}{d[M_2]} = \frac{[M_1](r_1[M_1] + [M_2])}{[M_2](r_2[M_2] + [M_1])} \Rightarrow \frac{(r_1[M_1] + [M_2])}{(r_2[M_2] + [M_1])} = 1$$

$$\Rightarrow \frac{[M_1]}{[M_2]} = \frac{(1-r_2)}{(1-r_1)r} \Rightarrow [M_2] = [M_1] \frac{(1-r_1)}{(1-r_2)r}$$

$$f_1 = \frac{[M_1]}{([M_1] + [M_2])}$$

با جاگذاری از رابطه بالا نتایج زیر به دست می‌آید:

$$f_1 = \frac{[M_1]}{\left\{ [M_1] + [M_1] \frac{(1-r_1)}{(1-r_2)r} \right\}} \Rightarrow f_1 = \frac{1}{1 + \frac{(1-r_1)}{(1-r_2)r}} \Rightarrow f_1 = \frac{(1-r_2)}{(2-r_1-r_2)r}$$

(ج)

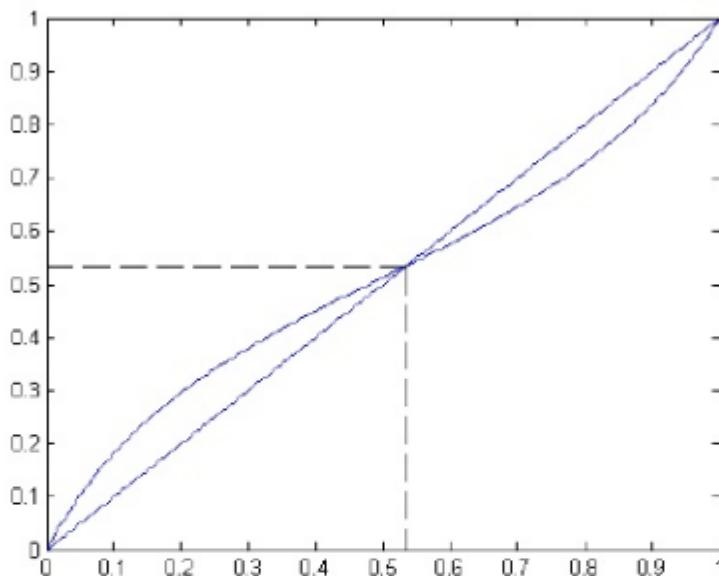
$$r_1 = 0.49, \quad r_2 = 0.418 \Rightarrow f_1 = \frac{(1-0.418)}{(2-0.49-0.418)} \Rightarrow f_1 = 0.533$$

برای رسم منحنی F_1-f_1 از رابطه زیر استفاده می‌شود:

$$F_1 = \frac{[r_1 f_1^2 + f_1(1-f_1)]}{[r_1 f_1^2 + 2f_1(1-f_1) + r_2(1-f_1)^2]}$$

$$\Rightarrow F_1 = \frac{[0.49 f^2 + f(1-f)]}{[0.49 f^2 + 2f(1-f) + 0.418(1-f)^2]}$$

حال با استفاده از نرم افزار MATLAB نمودار زیر به دست می آید:



(۵)

$f_{r_1} = 0.7 > 0.533 \Rightarrow$ سهم M_1 دکرپولیمر بیشتر است

(۶)

مونومر دوم دکرپولیمریزاسیون فعال تر است

$$\alpha = \frac{r_2}{(1-r_2)} \Rightarrow \alpha = \frac{0.418}{(1-0.418)} \Rightarrow \alpha = 0.718$$

$$\beta = \frac{r_1}{(1-r_1)} \Rightarrow \beta = \frac{0.49}{(1-0.49)} \Rightarrow \beta = 0.961$$

$$\delta = \frac{(1-r_2)}{(2-r_1-r_2)} \Rightarrow \delta = \frac{(1-0.418)}{(2-0.49-0.418)} \Rightarrow \delta = 0.533$$

حل مسائل مبانی مهندسی پلیمریزاسیون

$$\gamma = \frac{(1-r_1 r_2)}{(1-r_1)(1-r_2)} \Rightarrow \gamma = \frac{(1-0.49 \times 0.418)}{(1-0.49)(1-0.418)} \Rightarrow \gamma = 2.679$$

$$P = 1 - \left(\frac{f_1}{f} \right)^{\alpha} \left(\frac{f_2}{f} \right)^{\beta} \left(\frac{f_3 - \delta}{f - \delta} \right)^{\gamma}$$

$$\Rightarrow 0.5627 = 1 - \left(\frac{1-f_2}{0.3} \right)^{0.718} \left(\frac{f_2}{0.7} \right)^{0.961} \left(\frac{0.3 - 0.533}{1 - f_2 - 0.533} \right)^{2.679}$$

$$\Rightarrow 0.5627 = (1-f_2)^{0.718} f_2^{0.961} \left(\frac{1}{f_2 - 0.467} \right)^{2.679}$$

با استفاده از روش حدس و خطای جواب زیر به دست می‌آید:

$$\Rightarrow f_2 \approx 0.772 \Rightarrow [M_2] = \frac{40 \times 0.772}{(1-0.772)} \Rightarrow [M_2] = 35.436 \text{ grmol}$$

-۴- در صورتکه مقدار انکلی از مونومر استایرن (مونومر اول) به سیستم همپولیمریزاسیون وینیل استات (مونومر دوم) افزوده شود، و کنپشیلمیریزاسیون تقریباً متوقف می‌شود. چنانچه $r_1 = 0.01$ و $r_2 = 0.01$ در نظرگرفته شوند، با استفاده از معادله سرعت کپولیمریزاسیون آینده دیده را توجه کنید.

حل:

معادله سرعت کپولیمریزاسیون به صورت زیر است:

$$R_p = \frac{(r_1[M_1]^2 + 2[M_1][M_2] + r_2[M_2]^2)}{(r_1^2 \delta_1^2 [M_1]^2 + 2\phi r_1 r_2 \delta_1 \delta_2 [M_1][M_2] + r_2^2 \delta_2^2 [M_2]^2)^{1/2}} R_i^{1/2}$$

$$\text{که در آن } \phi = \left(\frac{k_{in}}{k_{in} k_{in}} \right)^{1/2} \text{ می‌باشد.}$$

با توجه به این کنکره $r_1 = r_2 = 0.01$ می‌توان از عباراتکه شامل r_2 هستند صرف نظر کرد. با انجام اینکار معادله به کثیل ساده‌تری درمی‌آید که در زیر نوشته شده است:

$$\Rightarrow R_p = \frac{(r_1[M_1]^2 + 2[M_1][M_2])}{(r_1^2 \delta_1^2 [M_1]^2)^{1/2}} R_i \Rightarrow R_p = \left([M_1] + \frac{2[M_2]}{r_1} \right) \frac{R_i}{\delta_1}$$

با توجه به اینکه $R_i = 2 f k_e [I]$ است و با استفاده از رابطه $\delta_1 = \left(\frac{k_{11}}{k_{11}^2} \right)^{1/2}$ می‌توان رابطه را به صورت نهایی زیر درآورد:

$$\Rightarrow R = \left(\left[M - \frac{2[M_2]}{r_1} \right] \left(\frac{2 f k_e [I]}{k_{11}} \right)^{1/2} \right)$$

رابطه فوق نشان می‌دهکاره گار $[M] = [M_1] + [M_2]$ است، پس سرعت کوپلیمریزاسیون معادل با سرعت همپولیمریزاسیون استایرن خواهد بود. ولی با توجه به داده‌های مسئله r_2 بسیار بزرگتر از ۲ است، بنابراین استایرن تمایلی بکوپلیمریزاسیون از خود نشان نمی‌دهد و سرعت وکاکش پولیمریزاسیون در مقایسه با همپولیمریزاسیون به شدت کاهش می‌یابد در این حالت رادکیال‌های وینیل استات به سرعت خود توسط رادکیال‌های استایرن مورد حمله قرار می‌گیرند و این در حالی اسکته استایرن تمایلی به وینیل استات ندارد. بنابراین زمانکه به دلیل غلطگذاری استایرن، موکلول‌های وینیل استات در انتها زنجیره‌های در حال رشد قرار می‌گیرند، عملاً وکاکش پولیمریزاسیون متوقف می‌شود.

۳-۴- منحنی تغییرات F_1 را برای سیستم پولیمریزاسیون استایرن (M_1) و متاکریلونیتریل (M_2) رسکمند و توضیح دهید در صورتیکه وکاکش با خورکای با $f_{12} = 0.8$ شروع شود سه‌کدام مونومر دکریولیم پایشرفت وکاکش افزایش می‌یابد؟

حل:

با استفاده از جداول کتاب می‌توان مقادیر زیر را به دست آورد:

$$r_1 = 0.65, \quad r_2 = 0.67$$

چون ضرایب فعالیک سیستم مونومرهای اکچوتوتر از ۱ است، محصول این وکاکش کوپلیمر تناوبی است. برای رسم منحنی F_1 ابتدا باید تکریب درصد آنثوتربو محاسبه شود:

$$\begin{aligned} \frac{1}{M} \frac{M}{M} &= \frac{(1-r_2)}{(1-r_1)} \Rightarrow \frac{1}{M} \frac{M}{M} = \frac{(1-0.67)}{(1-0.65)} \Rightarrow \frac{1}{M} \frac{M}{M} = 0.943 \\ \Rightarrow [M_2] &= \frac{[M_1]}{0.943} \end{aligned}$$

بنابراین با استفاده از رابطه زیر f_1 را می‌توان محاسبه نمود:

$$f_1 = \frac{[M_1]}{[M_1] + [M_2]} \Rightarrow f_1 = \frac{[M_1]}{\left([M_1] + [M_1] / 0.943 \right)} \Rightarrow f_1 = \frac{1}{\left(1 + \frac{1}{0.943} \right)}$$

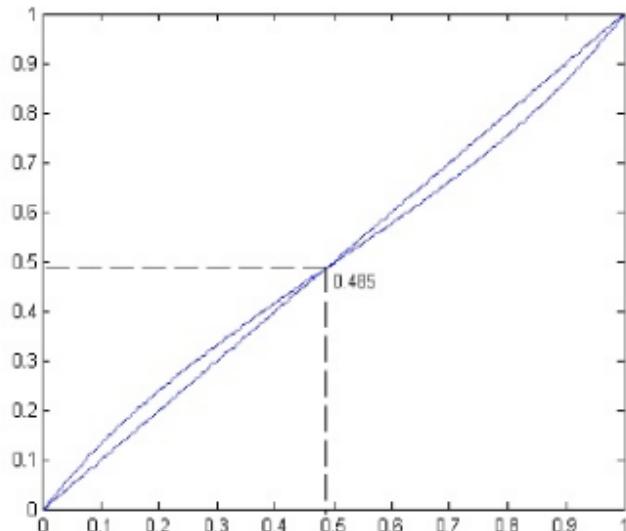
$$\Rightarrow f_1 = 0.485$$

حال بر اساس معادله تکریک بپولیمر می‌توان F_1 را بر حسب مقادیر مختلف f_1 رسم نمود:

$$F_1 = \frac{[r_1 f_1^2 + f_1 (1-f_1)]}{[r_1 f_1^2 + 2f_1 (1-f_1) + r_2 (1-f_1)^2]}$$

$$\Rightarrow F_1 = \frac{[0.65 f + f(1-f)]}{[0.65 f + 2f(1-f) + 0.67(1-f)^2]}$$

حال با استفاده از نرم افزار MATLAB نمودار زیر به دست می‌آید:



در قسمت دوم با توجه به اینکه $f_1 = 0.8$ است، بنابراین نقطه شروع وکاش بالاتر از نقطه آزنوتربو است و به ایشرفت و کاش سهم مونومر استایرن هم در خورکا و هم دک رپولیمر افزایش می‌یابد.

۴-۴- برای مسئله قبل، تغییرات تکریب خورکا کوپولیمر را پاییشرفت و واکنش رسک مینید.

حل:

$$\alpha = \frac{r_2}{(1-r_2)} \Rightarrow \alpha = \frac{0.67}{(1-0.67)} \Rightarrow \alpha = 2.03$$

$$\beta = \frac{r_1}{(1-r_1)} \Rightarrow \beta = \frac{0.65}{(1-0.65)} \Rightarrow \beta = 1.857$$

$$\delta = \frac{(1-r_2)}{(2-r_1-r_2)} \Rightarrow \delta = \frac{(1-0.67)}{(2-0.65-0.67)} \Rightarrow \delta = 0.485$$

$$\gamma = \frac{(1-r_1 r_2)}{(1-r_1)(1-r_2)} \Rightarrow \gamma = \frac{(1-0.65 \times 0.67)}{(1-0.65)(1-0.67)} \Rightarrow \gamma = 4.887$$

با جاگذاری مقادیر به دست آمده در معادله زیر می توان درجه تبدیل را برای $f_1 \leq f_0 \leq f_1$ محاسبه کرد:

$$P = 1 - \left(\frac{f_1}{f} \right)^{\alpha} \left(\frac{f_2}{f} \right)^{\beta} \left(\frac{f_0 - \delta}{f - \delta} \right)^{\gamma}$$

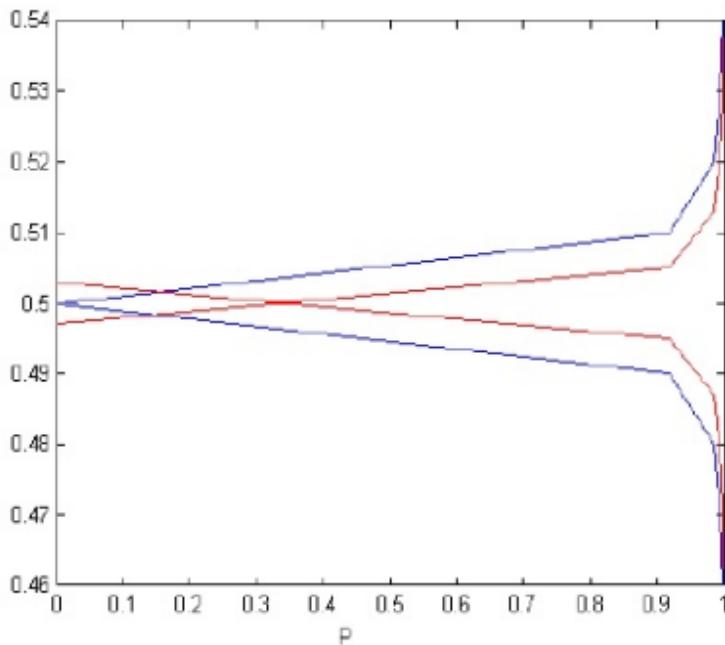
تکریب پولیمر نیز از رابطه زیر به دست می آید:

$$F_1 = \frac{[r_1 f_1^2 + f_1 (1-f_1)]}{[r_1 f_1^2 + 2 f_1 (1-f_1) + r_2 (1-f_1)^2]}$$

$$\Rightarrow F_1 = \frac{[0.65 f^{\beta} + f (1-f)]}{[0.65 f^{\beta} + 2 f (1-f) + 0.67 (1-f)^2]}$$

در رسم معادلات مقدار $f_1 = 5/0$ در نظر گرفته شده است.

با رسم معادلات بالا توسط نرم افزار MATLAB کشل زیر حاصل می شود که در آن انحراف تکریب پولیمر کراملا مشهود است:



۴-۵- منحنی تغییرات $f_1 - F_1$ و نیز تکریب لحظه‌ای و جمعکی پولیمر را به ایشرفت و کاشن دک رپولیمریزاسیون وینیل کلرايد (M_1) و وینیل استات (M_2) با $f_1 = 0.6$ رسکنمند. در این کپولیمریزاسیون $r_1 = 1.4$ و $r_2 = 0.8$ هستند.

حل:

کپولیمر تولیدی از نوع اتفاقی خواهد بود. $r_1 > 1$ ، $r_2 < 1 \Rightarrow$

با توجه به نوکع پولیمر تولیدی و مقادیر نسبت فعالیت مونومرهای تکریک ب پولیمر همواره نسبت به خورک از وینیل کلرايد (مونومر فعالتر) غنی تر خواهد بود و درصد این مونومر در خورک ا به تدریج کم شد. با توجه به این کته و محاسبه مقادیر رارامترهای بدون بعد می‌توان به کم روابط زیر منحنی‌های لازم را به رسم نمود:

$$\alpha = \frac{r_2}{(1-r_2)} \Rightarrow \alpha = \frac{0.8}{(1-0.8)} \Rightarrow \alpha = 4$$

$$\beta = \frac{r_1}{(1-r_1)} \Rightarrow \beta = \frac{1.4}{(1-1.4)} \Rightarrow \beta = -3.5$$

$$\delta = \frac{(1-r_2)}{(2-r_1-r_2)} \Rightarrow \delta = \frac{(1-0.8)}{(2-1.4-0.8)} \Rightarrow \delta = -1$$

$$\gamma = \frac{(1-r_1 r_2)}{(1-r_1)(1-r_2)} \Rightarrow \gamma = \frac{(1-1.4 \times 0.8)}{(1-1.4)(1-0.8)} \Rightarrow \gamma = 1.5$$

با جاگذاری مقادیر به دست آمده در معادله زیر می‌توان درجه تبدیل را برای $f_b \leq f_i \leq 1$ محاسبه کرد:

$$P = 1 - \left(\frac{f}{1-f} \right)^{\alpha} \left(\frac{f}{1-f} \right)^{\beta} \left(\frac{f_b - \delta}{1-f\delta} \right) \Rightarrow P = 1 - \left(\frac{f}{0.6} \right)^4 \left(\frac{f}{0.4} \right)^{-3.5} \left(\frac{0.6+1}{1-f1} \right)^{1.5}$$

$$\Rightarrow P = 1 - 0.632 \frac{f^4 (1-f_1)^{-3.5}}{(1+f_1)^{1.5}}$$

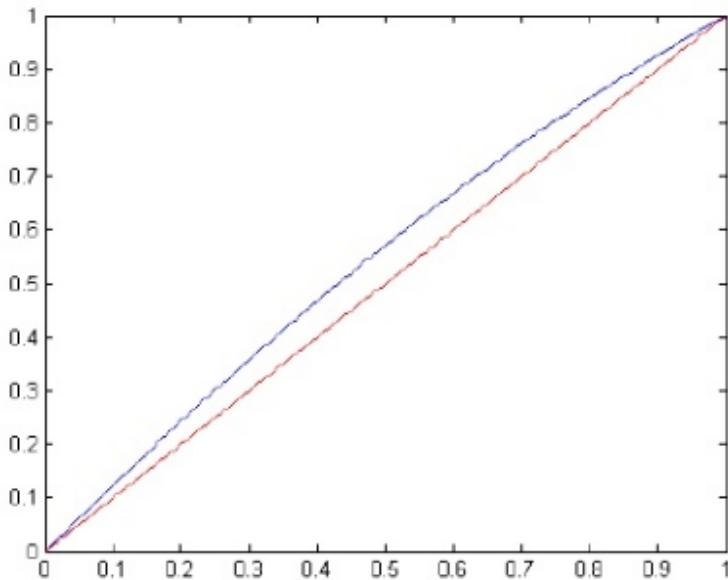
تکریک ب پولیمر نیز از رابطه زیر به دست می‌آید:

$$F_1 = \frac{[r_1 f_1^2 + f_1 (1-f_1)]}{[r_1 f_1^2 + 2f_1 (1-f_1) + r_2 (1-f_1)^2]}$$

$$\Rightarrow F_1 = \frac{[1.4 f^2 + f(1-f)]}{[1.4 f^2 + 2f(1-f) + 0.8(1-f)^2]}$$

$$\langle F_1 \rangle = \frac{[f_1 - f(1-P)]}{P} \Rightarrow \langle F_1 \rangle = \frac{[0.6 - f_1 (1-P)]}{P}$$

در رابطه تکریب جمعکی پولیمر، مقادیر P به دست آمده از رابطه بالا جاگذاری می‌شود.
با رسم معادلات بالا توسط نرم افزار MATLAB کشل زیر حاصل می‌شود که در آن انحراف تکریک ب پولیمر کاملاً مشهود است:



۴-۶- کپولیمرپریزاسیون استایرین (M_1) و بوتادیان (M_2) در شرایطکی خورکا اولیه حاوی ۸۵ درصد مولی استایرین است انجام می‌شود. ابتدا نشان دهیکده در این سیستم تا درجه تبدیل حدود ۵۰ درصد می‌توان از انحراف تکریب صرف نظر کرد. پس زمان لازم برای رسیدن به این میزان تبدیل را محاسبه که نماید.

$$T = 70^\circ C, \quad r_1 = 0.75, \quad r_2 = 1.3, \quad \phi = 1, \quad [I]_0 = 0.05 \frac{grmol}{lit}$$

$$k_{11} = 176 \frac{lit}{grmol \cdot sec}, \quad k_{22} = 100 \frac{lit}{grmol \cdot sec}$$

$$k_m = 3.6 \times 10^2 \frac{lit}{grmol \cdot sec}, \quad 2fk_d = 1 \times 10^{-4} \frac{1}{sec}$$

حل:

کپولیمر حاصل، کپولیمر اتفاقی خواهد بود. $\Rightarrow r_1 < 1, \quad r_2 > 1$

در این سیستم پاییزرفت و کاش، درصد مونومر استایرین در خورکا کوپولیمر افزایش می‌پابد. با توجه به این کته و با استفاده از روابط زیر می‌توان نوشت:

$$\alpha = \frac{r_2}{(1-r_2)} \Rightarrow \alpha = \frac{1.3}{(1-1.3)} \Rightarrow \alpha = -4.333$$

$$\beta = \frac{r_1}{(1-r_1)} \Rightarrow \beta = \frac{0.75}{(1-0.75)} \Rightarrow \beta = 3$$

$$\delta = \frac{(1-r_1)}{(2-r_1-r_2)} \Rightarrow \delta = \frac{(1-1.3)}{(2-0.75-1.3)} \Rightarrow \delta = 6$$

$$\gamma = \frac{(1-r_1 r_2)}{(1-r_1)(1-r_2)} \Rightarrow \gamma = \frac{(1-0.75 \times 1.3)}{(1-0.75)(1-1.3)} \Rightarrow \gamma = -0.333$$

با جاگذاری مقادیر به دست آمده در معادله زیر می‌توان درجه تبدیل را برای $f_0 \leq f_1 \leq 1$

محاسبه کرد:

$$P = 1 - \left(\frac{1-f}{1+f} \right)^{\alpha} \left(\frac{1-f}{1+f} \right)^{\beta} \left(\frac{f_0 - \delta}{1+f \delta} \right)^{\gamma} \Rightarrow P = 1 - \left(\frac{1-f}{0.85} \right)^{-4.333} \left(\frac{1-f}{0.15} \right)^3 \left(\frac{0.85 - 6}{1+f \cdot 6} \right)^{-0.333}$$

$$\Rightarrow P = 1 + 84.846 \frac{f_1^{-4.333} (1-f_1)^3}{(f_1 - 6)^{-0.333}}$$

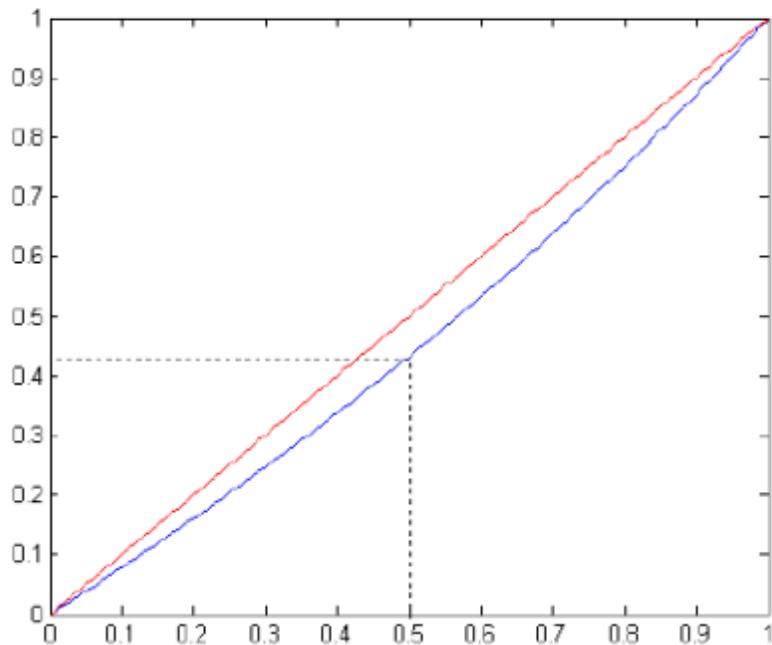
تکریب پولیمر نیز از رابطه زیر به دست می‌آید:

$$F_1 = \frac{[r_1 f_1^2 + f_1 (1-f_1)]}{[r_1 f_1^2 + 2 f_1 (1-f_1) + r_2 (1-f_1)^2]}$$

$$\Rightarrow F_1 = \frac{[0.75 f^2 + f (1-f)]}{[0.75 f^2 + 2 f (1-f) + 1.3 (1-f)^2]}$$

منحنی تغییرات تکریب خورکا کوبالپیمر در طی واکنش مطابق با کشل زیر به دست می‌آید.

همانطورکه مشاهده می‌شود، تا درجه تبدیل ۰/۵۰٪ تکریب پولیمر تغییچه‌رندانی نمی‌کند.



بنابراین با تقریب قابل قبولی می‌توان از انحراف تکریک پلیمر در این محدوده صرف نظر کرد و معادله سرعکت پلیمریزاسیون را به صورت تحلیلی حل نمود. در صورتی که فرض فوق صحیح نباشد، باید از روش‌های عملی استفاده کرد. با توجه به این توضیحات می‌توان نوشت:

$$R_p = \frac{(r_1[M_1]^2 + 2[M_1][M_2] + r_2[M_2]^2)}{(r_1^2\delta_1^2[M_1]^2 + 2\phi r_1 r_2 \delta_1 \delta_2 [M_1][M_2] + r_2^2\delta_2^2[M_2]^2)^{1/2}} R_i^{1/2}$$

$$\delta_1 = \left(\frac{k_{11}}{k_{11}^2} \right)^{1/2} \Rightarrow \delta_1 = \left(\frac{3.6 \times 10^{-7}}{176^2} \right)^{1/2} \Rightarrow \delta_1 = 34.091$$

$$\delta_2 = \left(\frac{k_{22}}{k_{22}^2} \right)^{1/2} \Rightarrow \delta_2 = \left(\frac{3.6 \times 10^{-7}}{100^2} \right)^{1/2} \Rightarrow \delta_2 = 0.19$$

با فرض ایک نه نیمه عمر شروع کننده طولانی باشد (غلظت شروع کننده ثابت باشد)، نتیجه می‌شود:

$$R = 2 \text{ } fJ \text{ } I \Rightarrow R = 1 \times 10^{-5} \times 0.05 \Rightarrow R = 5 \times 10^{-6}$$

$$\Rightarrow -\frac{d[M]}{dt} = \frac{(0.75[M]^2 + 2[M][M_2] + 1.3[M_2]^2) \times 2.236 \times 10^{-3}}{(653.735[M]^2 + 12.631[M][M_2] + 0.061[M_2]^2)^{1/2}}$$

با توجه به اینکه $[M_1] + [M_2] = [M]$ و $f_1 = \frac{[M_1]}{([M_1] + [M_2])}$ است، صورت و مخرج عبارت فوق بر $([M_1] + [M_2])^2$ ضرب می‌شود. بنابراین:

$$\Rightarrow -\frac{1}{[M]} \frac{d[M]}{dt} = \frac{(0.75 f_1^2 + 2 f_1 f_2 + 1.3 f_2^2) \times 2.236 \times 10^{-3}}{(653.735 f_1^2 + 12.631 f_1 f_2 + 0.061 f_2^2)^{1/2}}$$

$$\Rightarrow \int_{[M_0]}^{[M]} \frac{d[M]}{[M]} = \frac{(0.75 f_1^2 + 2 f_1 f_2 + 1.3 f_2^2) \times 2.236 \times 10^{-3}}{(653.735 f_1^2 + 12.631 f_1 f_2 + 0.061 f_2^2)^{1/2}} dt$$

با توجه به اینکه تکریب خورکا پولیمر ثابت فرض شده‌اند و با فرض ثابت بودن سرعت شروع، انگشتال گیری از رابطه فوق به رابطه زیر منجر می‌شود:

$$\Rightarrow \ln(1-P) = -\frac{2.236 \times 10^{-3} (0.75 f_1^2 + 2 f_1 f_2 + 1.3 f_2^2)}{(653.735 f_1^2 + 12.631 f_1 f_2 + 0.061 f_2^2)^{1/2}} t$$

با قرار دادن $P=0.5$ در رابطه فوق، زمان لازم برای رسیدن به درجه تبدیل کفر شده محاسبه می‌شود:

$$\Rightarrow \ln 0.5 = -\frac{2.236 \times 10^{-3} (0.75 \times 0.85^2 + 2 \times 0.85 \times 0.15 + 1.3 \times 0.15^2)}{(653.735 \times 0.85^2 + 12.631 \times 0.85 \times 0.15 + 0.061 \times 0.15^2)^{1/2}} t$$

$$\Rightarrow t = 8168.973 \text{ sec} \Rightarrow t = 2.269 \text{ hr}$$

-۷-۴- کوپلیمریزاسیون استایرن (M_1) و متیل‌متاکریلات (M_2) در تکریب درصد آزنوتربو

و در دمای 75°C انجام می‌گیرد. سرعت اولیه شروع برابر با $\frac{\text{lit}}{\text{mol} \cdot \text{sec}} \times 10^7$ است و ته‌مايان

وکنش ثابت در نظر گرفته می‌شود. با استفاده از روش شبهمیتکیا هچمنین با استفاده از روابط و معادلات پولیمریزاسیون، درجه تبدیل کل و درجه تبدیل هر کدام از مونومرها را پس اگزالت ۲ ساعت از شروع وکنش محاسبه می‌نماید (اختتام را از نوع تکریب فرکاض نماید).

$$r_1 = 0.52, \quad r_2 = 0.46, \quad k_{11} = 176 \frac{\text{lit}}{\text{mol} \cdot \text{sec}}, \quad k_{22} = 3 \times 10^7 \frac{\text{lit}}{\text{mol} \cdot \text{sec}}$$

$$k_{11} = 3.6 \times 10^7 \frac{\text{lit}}{\text{mol} \cdot \text{sec}} , \quad k_{22} = 1000 \frac{\text{lit}}{\text{mol} \cdot \text{sec}} , \quad \phi = 10^{-4}$$

$$d_1 = 900 \frac{\text{gr}}{\text{lit}} , \quad d_2 = 900 \frac{\text{gr}}{\text{lit}}$$

حل:

با استفاده از روابط تکریک پولیمر، برای این حالت می‌توان نوشت:

$$r_1 < 1 , \quad r_2 < 1 \xrightarrow{\text{azeotropic point}} f_1 = F_1 \Rightarrow f_1 = \frac{(1-r_2)}{(2-r_1-r_2)}$$

$$\Rightarrow f_1 = \frac{(1-0.46)}{(2-0.52-0.46)} \Rightarrow f_1 = 0.529 , \quad F_1 = 0.529$$

$$f_2 = F_2 , \quad f_2 = 1 - f_1 \Rightarrow f_2 = 1 - 0.529 \Rightarrow f_2 = 0.471 , \quad F_2 = 0.471$$

$$k_{12} = \frac{k_{11}}{r_1} \Rightarrow k_{12} = \frac{176}{0.52} \Rightarrow k_{12} = 338.462$$

$$k_{21} = \frac{k_{22}}{r_2} \Rightarrow k_{21} = \frac{1000}{0.46} \Rightarrow k_{21} = 2173.913$$

$$\phi_1 = \frac{k_{21}f_1}{(k_{21}f_1 + k_{12}f_2)} \Rightarrow \phi_1 = \frac{2173.913 \times 0.529}{(2173.913 \times 0.529 + 338.462 \times 0.471)}$$

$$\Rightarrow \phi_1 = 0.878$$

$$\phi_2 = 1 - \phi_1 \Rightarrow \phi_2 = 1 - 0.878 \Rightarrow \phi_2 = 0.122$$

$$k_{ij} = \phi^2 (k_{ij} k_{ji}) \Rightarrow k_{ij} = (1 \times 10^{-4})^2 \times 3.6 \times 10^7 \times 3 \times 10^7 \Rightarrow k_{ij} = 1.08 \times 10^7$$

$$k_p = k_{11}\phi_1 f_1 + k_{12}\phi_1 f_2 + k_{21}\phi_2 f_1 + k_{22}\phi_2 f_2$$

$$\Rightarrow k_p = 176 \times 0.878 \times 0.529 + 338.462 \times 0.878 \times 0.471 + 2173.913 \times 0.122 \times 0.529 \\ + 1000 \times 0.122 \times 0.471$$

$$\Rightarrow k_p = 419.474$$

$$k_t = k_{11}\phi_1^2 + 2k_{12}\phi_1\phi_2 + k_{22}\phi_2^2$$

$$\Rightarrow k_t = 3.6 \times 10^7 \times 0.878^2 + 2 \times 1.08 \times 10^7 \times 0.878 \times 0.122 + 3 \times 10^7 \times 0.122^2$$

$$\Rightarrow k_t = 3.051 \times 10^7$$

حال با به دست آورده نارامترهای فوق، معادله پولیمریزاسیون را می‌توان مانند همپولیمریزاسیون رادیکالی مدل‌سازکردن در واقع از روابط مربوط به آن استفاده کرد:

$$P = 1 - \exp \left[-k_p \left(\frac{R_i}{k_t} \right)^{1/2} t \right] \Rightarrow P = 1 - \exp \left[-419.474 \times \left(\frac{1 \times 10^{-7}}{3.051 \times 10^7} \right)^{1/2} \times 7200 \right]$$

$$\Rightarrow P = 0.159$$

در نقطه آزنوتربو

$$F_1 = \langle F_1 \rangle, \quad F_2 = \langle F_2 \rangle$$

$$P_1 = \langle F_1 \rangle P \Rightarrow P_1 = 0.084$$

$$P_2 = \langle F_2 \rangle P \Rightarrow P_2 = 0.075$$

۴-۸-۴- در شرایط سؤال قبل، متوسط طول توالی هر یک از مونومرها دکرپولیمر و متوسط عددی لحظه‌ای و جمعی وزن موکلولی را، با فرض آنکه واکنش‌های اختتام از نوع تکریب باشند، به دست آورید

حل:

متوسط طول توالی مونومرها از روابط زیر محاسبه می‌شوند:

$${}_1 \bar{N} + \frac{(r_1 f_1)}{(1-f_1)} \Rightarrow {}_1 \bar{N} + \frac{0.52 \times 0.529}{(1-0.529)} \Rightarrow {}_1 \bar{N} = 0.584$$

$${}_2 \bar{N} + \frac{(r_2 f_2)}{(1-f_2)} \Rightarrow {}_2 \bar{N} + \frac{0.46 \times 0.471}{(1-0.471)} \Rightarrow {}_2 \bar{N} = 0.41$$

برای محاسبه متوسط عددی لحظه‌ای و جمعی وزن موکلولی، ابتدا باید غلظت اولیه مونومرها را حساب کرد. برای محاسبه این مقادیر به ترتیب زیر عمل می‌شود:

ابتدا مبنای محاسبات ۱ لیتر در نظر گرفته و پس از معادلات زیر حل می‌شود:

$$\frac{[M_1]_0 \times M_{M_1}}{d_1} + \frac{[M_2]_0 \times M_{M_2}}{d_2} = 1$$

$$\frac{[M_1]}{[M]} = \frac{(1-r_2)}{(1-{})_1} \Rightarrow \frac{[M_1]_0}{[M]_0} = \frac{(1-0.46)}{(1-0.52)} \Rightarrow \frac{[M_1]_0}{[M]_0} = 1.125$$

$$\Rightarrow \frac{1.125[M_1]_0 \times 110}{900} + \frac{[M_2]_0 \times 100}{900} = 1 \Rightarrow [M_2]_0 = \frac{9}{2.2375}$$

$$\Rightarrow [M_2]_0 = 4.022 \frac{gr/mol}{lit}$$

$$\Rightarrow [M_0] = 1.125 [M_0] \Rightarrow [M_0] = 4.525 \frac{grmol}{lit}$$

$$[M_0] = [M_0] + [M_0] \Rightarrow [M_0] = 4.022 + 4.525 \Rightarrow [M_0] = 8.547 \frac{rmol}{lit}$$

مقدار X از روابط فصول قبل و تنها با در نظر گرفتن وکاش های اختتام از نوع تکریب به صورت زیر قابل محاسبه است:

$$X_n = \frac{2k_p[M]}{k_i[M^*]} \Rightarrow X_n = \frac{2k_p[M]_0(1-P)}{(R_i k_i)^{1/2}}$$

با جالگذاری مقادیر جواب زیر به دست می آید:

$$\Rightarrow X_n = \frac{2 \times 419.474 \times 8.547 \times 1 - 0.159}{\left(1 \times 10^{-7} \times 3.051 \times 10^7\right)^{1/2}} \Rightarrow X_n = 3452.42 \cong 3452$$

وزن موکلولی واحد کترار شونده زیر به صورت زیر به دست می آید:

$$M_M = M_M F_i + M_M (1 - F_i) \Rightarrow M_M = 110 \times 0.529 + 100 \times 0.471$$

$$\Rightarrow M_M = 105.29 \frac{gr}{grmol}$$

$$M = M_M X \Rightarrow M = 105.29 \times 3452 \Rightarrow M = 3.635 \times 10^5 \frac{r}{grmol}$$

متوجه عددی جمعی درجه علمیزاسیون و متوجه عددی جمعی وزن موکلولی بکنم
روابط زیر و با جالگذاری مقادیر محاسبه می شوند:

$$X_n = \frac{P}{\int_0^P \frac{1}{X_n} dP} \Rightarrow X_n = \frac{P}{\int_0^P \frac{(R_i k_i)^{1/2}}{2k_p[M]_0(1-P)} dP}$$

$$\Rightarrow X_n = - \frac{P}{\left(\frac{1}{2k_p[M]_0}\right)^{1/2} R_i k_i \ln(1-P)} \Rightarrow X_n = - \frac{2k_p[M]_0 P}{\left(\frac{1}{2k_p[M]_0}\right)^{1/2} R_i k_i \ln(1-P)}$$

$$\Rightarrow X_n = - \frac{2 \times 419.474 \times 8.547 \times 0.159}{\left(1 \times 10^{-7} \times 3.051 \times 10^7\right)^{1/2} \ln(1 - 0.159)}$$

$$\Rightarrow X_n = 3769.364 \cong 3769$$

$$M = M_M X \Rightarrow M = 105.29 \times 3769 \Rightarrow M = 3.968 \times 10^5 \frac{gr}{rmol}$$

۹-۴- معادله تکریب لحظه‌ای پولیمر (تکریب لحظه‌ای پولیمر) از روش موازن سرعت واکنش با در نظر گرفتن فرض حالت‌ایدار به دست می‌آید. نشان دهیک‌ده این معادله از تئوری احتمال واکنش‌های انتشار بدون در نظر گرفتن فرضیه حالت‌ایدار قابل دستیابی است.

حل:

گار P_j احتمال واکنش را دیگیال با مونومر j باشد می‌توان نوشت:

$$P_{11} = \frac{k_{11}[M_1^*][M_1]}{(k_{12}[M_1^*][M_2] + k_{21}[M_2^*][M_1])} \Rightarrow P_{11} = \frac{k_{11}[M_1]}{(k_{12}[M_2] + k_{21}[M_1])}$$

با جاگذاری $r_1 = \frac{11}{k_{12}}$ در معادله به دست آمده نتایج زیر حاصل می‌شود:

$$\Rightarrow P_{11} = \frac{r_1[M_1]}{([M_2] + r_1[M_1])}$$

$$P_{21} = \frac{k_{21}[M_2^*][M_1]}{(k_{22}[M_2^*][M_2] + k_{12}[M_2^*][M_1])} \Rightarrow P_{21} = \frac{k_{21}[M_1]}{(k_{22}[M_2] + k_{12}[M_1])}$$

با جاگذاری $r_2 = \frac{22}{k_{22}}$ در معادله به دست آمده نتایج زیر حاصل می‌شود:

$$\Rightarrow P_{21} = \frac{[M_1]}{(r_2[M_2] + [M_1])}$$

به همین ترتیب می‌توان نوشت:

$$P_{22} = \frac{k_{22}[M_2^*][M_2]}{(k_{21}[M_2^*][M_1] + k_{12}[M_1^*][M_2])} \Rightarrow P_{22} = \frac{k_{22}[M_2]}{(k_{21}[M_1] + k_{12}[M_2])}$$

$$\Rightarrow P_{22} = \frac{r_2[M_2]}{([M_1] + r_2[M_2])}$$

$$P_{12} = \frac{k_{12}[M_1^*][M_2]}{(k_{11}[M_1^*][M_1] + k_{12}[M_1^*][M_2])} \Rightarrow P_{12} = \frac{k_{12}[M_2]}{(k_{11}[M_1] + k_{12}[M_2])}$$

$$\Rightarrow P_{12} = \frac{[M_2]}{(r_1[M_1] + [M_2])}$$

حال نسبت تغییرات غلظت مونومر اول به مونومر دوم برابر است با نسبت احتمال واکنش را دیگیال مونومر دوم با مونومر اول به واکنش را دیگیال مونومر اول با مونومر دوم:

$$\frac{d[M_1]}{d[M_2]} = \frac{P_{11}}{P_{12}} \Rightarrow \frac{d[M_1]}{d[M_2]} = \frac{\frac{[M_1]}{(r_2[M_2] + [M_1])}}{\frac{[M_2]}{(r_1[M_1] + [M_2])}}$$

$$\Rightarrow \frac{d[M_1]}{d[M_2]} = \frac{[M_1] ([M_2] + r_1[M_1])}{[M_2] ([M_1] + r_2[M_2])}$$

معادله به دست آمده همان معادله تکریب لحظه‌ای پلیمر می‌باشد.

۱۰-۴ - ۳ مول متیل متکاریلات به عنوان مونومر اول با $1/5$ مول وینیل کلراید به عنوان مونومر دوم با افزایش آزوپیس ایزو بوتیرونیتریل تا غلظت $1/10$ مولار در دمای 60°C کپولیمریزه می‌شود. برآکری پلیمر تکشیل شده در مراحل اولیه و کاشش مقادیر زیر را حساب کنید:

الف) احتمال تکشیل کسانس‌های متیل متکاریلات و وینیل کلراید 3 واحد مونومری داشته باشد؛

ب) متوسط طول کسانس متیل متکاریلات و وینیل کلراید در پلیمر.

حل:

(الف)

با توجه به جداول کتاب درسی مقادیر زیر به دست می‌آید:

$$r_1 = 12.5, \quad r_2 = 0.5$$

با توجه به داده‌های مسئله می‌توان نوشت:

$$f = \frac{[M_1]}{([M_1] + [M_2])} \Rightarrow f = \frac{3}{(3+1.5)} \Rightarrow f = \frac{2}{3}$$

$$f = 1 - f \Rightarrow f = 1 - \frac{2}{3} \Rightarrow f = \frac{1}{3}$$

$$N_{11} = \left\{ \frac{1}{\left[1 + \frac{(1-f_1)}{r_1 f_1} \right]} \right\}_{(i=1)}^{\left(i=1 \right)} \left\{ \frac{1}{\left[1 + \frac{r_1 f_1}{(1-f_1)} \right]} \right\}$$

$$\Rightarrow N_{13} = \left\{ \begin{bmatrix} 1 \\ 1 + \frac{12.5 \times 2}{(1-2)_3} \end{bmatrix} \right\}^{(3-1)} \left\{ \begin{bmatrix} 1 \\ 1 + \frac{12.5 \times 2}{(1-2)_3} \end{bmatrix} \right\} \Rightarrow N_{13} = .036$$

$$N_{21} = \left\{ \begin{bmatrix} 1 \\ 1 + \frac{(1-f_2)}{r_2 f_2} \end{bmatrix} \right\}^{(1-1)} \left\{ \begin{bmatrix} 1 \\ 1 + \frac{r_2 f_2}{(1-f_2)} \end{bmatrix} \right\}$$

$$\Rightarrow N_{23} = \left\{ \begin{bmatrix} 1 \\ 1 + \frac{0.5 \times 1}{(1-1)_3} \end{bmatrix} \right\}^{(3-1)} \left\{ \begin{bmatrix} 1 \\ 1 + \frac{0.5 \times 1}{(1-1)_3} \end{bmatrix} \right\} \Rightarrow N_{23} = .032$$

(۲)

$${}_1 \text{M} + \frac{(r_1 f_1)}{(1-f_1)} \Rightarrow {}_1 \text{M} + \frac{12.5 \times 2}{(1-2)_3} \Rightarrow {}_1 \text{M} 26$$

$${}_2 \text{M} + \frac{(r_2 f_2)}{(1-f_2)} \Rightarrow {}_2 \text{M} + \frac{0.5 \times 1}{(1-1)_3} \Rightarrow {}_2 \text{M} 1.25$$