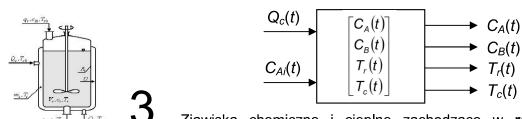
Sterowanie procesami ciągłymi – tematy projektowe



Jawiska chemiczne i cieplne zachodzące w **reaktorze zbiornikowym** Zjawiska chemiczne zbiornikowym

z ciągłym mieszaniem i zewnętrznym chłodzeniem opisane są następującymi równaniami stanu:

$$\begin{split} \frac{dC_{A}(t)}{dt} &= \frac{q_{r}}{v_{r}} (C_{Ai}(t) - C_{A}(t)) - k_{1}(t) C_{A}(t) - k_{3}(t) C_{A}^{2}(t), \qquad C_{A}(0) = C_{A0}, \\ \frac{dC_{B}(t)}{dt} &= -\frac{q_{r}}{v_{r}} C_{B}(t) + k_{1}(t) C_{A}(t) - k_{2}(t) C_{B}(t), \qquad C_{B}(0) = C_{B0}, \\ \frac{dT_{r}(t)}{dt} &= \frac{q_{r}}{v_{r}} (T_{ri} - T_{r}(t)) - \frac{h_{r}(t)}{\rho_{r} c_{pr}} - \frac{A_{r} \alpha}{v_{r} \rho_{r} c_{pr}} (T_{r}(t) - T_{c}(t)), \qquad T_{r}(0) = T_{r0}, \\ \frac{dT_{c}(t)}{dt} &= \frac{1}{m_{c} c_{\rho c}} (Q_{c}(t) + A_{r} \alpha (T_{r}(t) - T_{c}(t))), \qquad T_{c}(0) = T_{c0}, \end{split}$$

gdzie $C_A(t) \ge 0$ oraz $C_B(t) \ge 0$ reprezentują stężenia molowe składników biorących udział w reakcji: składnika wejściowego A oraz składnika B będącego produktem reakcji egzotermicznej (przebiegającej z wydzielaniem ciepła). Z kolei $T_c(t)$ oraz $T_c(t)$ oznaczają temperatury: mieszaniny znajdującej się wewnątrz reaktora oraz substancji chłodzącej reaktor.

Jako **wielkości wejściowe** modelu przyjąć: strumień ciepła $Q_c(t) \le 0$ odprowadzanego przez układ chłodzenia reaktora oraz stężenie wejściowe $C_{Ai}(t) \ge 0$ składnika A. **Główną wielkością wyjściową** modelu jest stężenie molowe $C_B(t)$ produktu reakcji.

Współczynniki szybkości reakcji $k_i(t)$ opisane są przez prawo Arrheniusa:

$$k_{j}(t) = k_{0j} \exp\left(-\frac{E_{j}}{RT_{c}(t)}\right), \quad j = 1, 2, 3,$$

zaś ciepło $h_r(t)$ wydzielane w trakcie reakcji można wyliczyć z zależności:

$$h_r(t) = h_1 k_1(t) C_A(t) + h_2 k_2(t) C_B(t) + h_3 k_3(t) C_A^2(t)$$

Wartości parametrów modelu reaktora podane zostały w poniższej tabeli.

$k_{01} = 3.5 \cdot 10^8 \text{ 1/s}$	$k_{02} = 3.5 \cdot 10^8 \text{ 1/s}$	$k_{03} = 2.5 \cdot 10^6 \text{ 1/s}$
$E_1/R = 9800 \text{ K}$	$E_2/R = 9800 \text{ K}$	$E_3/R = 8600 \text{ K}$
$h_1 = -4200 \text{ J/mol}$	$h_2 = 11000 \text{ J/mol}$	h ₃ = 42000 J/mol
$q_r = 0.001 \text{ m}^3/\text{s}$	$\rho_r = 900 \text{ kg/m}^3$	c_{pr} = 3 J/(kg·K)
$v_r = 1 \text{ m}^3$	c_{pc} = 2 J/(kg·K)	$A_r = 0.1 \text{ m}^2$
m_c = 5 kg	$T_{ri} = 393 \text{ K}$	$\alpha = 300 \text{ J/(m}^2 \cdot \text{s} \cdot \text{K)}$

Przykładowe warunki początkowe dla zerowych wartości sygnałów wejściowych w celu wyznaczenia **odpowiedzi swobodnych**: C_{A0} =5 mol/m³, C_{B0} =0 mol/m³, T_{c0} =393K, T_{c0} =393K.

Przykładowe stałe wartości sygnałów wejściowych w celu wyznaczania **odpowiedzi skokowych** układu w początkowym stanie równowagi układu bez wymuszeń (C_{A0} = C_{B0} =0 mol/m³, T_{r0} = T_{c0} =393K): $C_{Ai}(t)$ =10 mol/m³ oraz $Q_c(t)$ =0 J/s. Po osiągnięciu przez układ nowego stanu równowagi skokowa zmiana wartości $Q_c(t)$ z 0 do -160 J/s.

Linearyzację modelu przeprowadzamy dla co najmniej 3 punktów równowagi układu wyznaczonych jak powyżej.

Przybliżone **odpowiedzi impulsowe** oraz odpowiedzi na **wymuszenia sinusoidalne** wyznaczamy analogicznie, tzn. zaczynając od stanu równowagi układu bez wymuszeń, oddzielnie dla każdego z wejść. Pamiętamy przy tym o ograniczeniach odnośnie znaków poszczególnych wielkości wejściowych.