

Modelo de simulación de un reactor químico

Juan Pablo Requez
juanrequez@gmail.com
jprequez@ucla.edu.ve
jrequez@unexpo.edu.ve

Se suministra el modelo de un reactor no isotérmico y su aproximación lineal alrededor del punto de equilibrio para el cual se suministran los datos.

Se tiene un reactor donde el flujo F_j de la chaqueta es constante y se utiliza para refrigerar al fluido dentro del tanque. Las condiciones de entrada se denotan con el subíndice 0, obsérvese que la chaqueta refrigerante trabaja a volumen constante V_j , mientras que el tanque tiene un volumen variable. La reacción es de primer orden respecto al reactivo A, e irreversible, para formar al producto B.

El modelo no lineal que describe al sistema está dado por

$$\begin{aligned}\frac{d}{dt}V &= F_0 - F \\ \frac{d}{dt}C_A &= \frac{C_{A0} \cdot F_0}{V} - \frac{C_A \cdot F_0}{V} - k_0 \cdot e^{\frac{-E}{R \cdot T}} \cdot C_A \\ \frac{d}{dt}T &= \frac{F_0 \cdot T_0}{V} - \frac{F_0 \cdot T}{V} - \frac{\lambda \cdot \left(k_0 \cdot e^{\frac{-E}{R \cdot T}} \right) \cdot C_A}{\rho \cdot C_p} - \frac{U \cdot A}{\rho \cdot C_p \cdot V} (T - T_j) \\ \frac{d}{dt}T_j &= \frac{F_j \cdot (T_{j0} - T_j)}{V_j} + \frac{U \cdot A}{\rho_j \cdot V_j \cdot C_j} \cdot (T - T_j)\end{aligned}$$

Los valores de estado estacionario, los valores de los parámetros y entradas están dados en la siguiente tabla:

Variable	Símbolo	tipo	valor	unidades
Volumen del tanque	V	estado	Estado estacionario: 48	ft^3
Concentración de A	C_A	estado	Estado estacionario: 0.2	$\frac{lbmol}{ft^3}$

Temperatura dentro del reactor	T	estado	Estado estacionario: 532.699	R
Temperatura dentro de la chaqueta	T_j	estado	Estado estacionario: 532.53	R
Concentración de A en la entrada	C_{A0}	entrada	$0.208u(t)$	$\frac{lbmol}{ft^3}$
Temperatura de entrada del flujo de A	T_0	entrada	$530 u(t)$	R
Temperatura de entrada del flujo de la chaqueta	T_{j0}	entrada	$530 u(t)$	R
Flujo de entrada de A	F_0	entrada	$40 u(t)$	ft^3/s
Flujo de salida del reactor	F	entrada	$40 u(t)$	ft^3/s
Volumen de la chaqueta	V_j	parámetro	3.85	ft^3
Flujo del refrigerante	F_j	parámetro	40.5	ft^3/s
Constante cinética	k_o	parámetro	7.08×10^{10}	1/s
Energía de activación	E	parámetro	30000	BTU/lbmol
Área de transferencia de calor	A	parámetro	250	ft^2
Constante de gas universal	R	parámetro	1.99	BTU/(lbmol R)
Calor de reacción exotérmico	λ	parámetro	-30000	BTU/lbmol
Densidad	ρ	parámetro	50	lbm/ft^3
Capacidad calorífica	C_p	parámetro	0.75	BTU/(lbm R)
Capacidad calorífica del fluido refrigerante	C_j	parámetro	1	BTU/(lbm R)
Densidad del fluido refrigerante	ρ_j	parámetro	62.3	lbm/ft^3
Coefficiente global de transferencia de calor	U	parámetro	150	$\frac{BTU}{(s ft R)}$

Mientras que el **modelo lineal** que describe al sistema (calculado alrededor del punto de estado estacionario descrito por la tabla anterior) está dado por

$$\begin{pmatrix} \frac{d}{dt} U_i \\ \frac{d}{dt} D_A \\ \frac{d}{dt} \Gamma \\ \frac{d}{dt} \Gamma_j \end{pmatrix} = A \cdot \begin{pmatrix} U_i \\ D_A \\ \Gamma \\ \Gamma_j \end{pmatrix} + B \cdot \begin{pmatrix} Q_0 \\ Q \\ D_{A0} \\ \Gamma_0 \\ \Gamma_{j0} \end{pmatrix}$$

Las matrices de linealización A_e y B_e (el subíndice “e” se colocó para que no sean confundidas con otros parámetros de la tabla anterior)

$$A_e = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ -1.458 \times 10^{-4} & -0.87 & -3.853 \times 10^{-4} & 0 \\ 0.12 & 29.013 & -21.358 & 20.833 \\ 0 & 0 & 156.344 & -166.864 \end{pmatrix}$$

$$B_e = \begin{pmatrix} 1 & -1 & 0 & 0 & 0 \\ 1.75 \times 10^{-4} & 0 & 0.833 & 0 & 0 \\ -0.056 & 0 & 0 & 0.833 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 10.519 \end{pmatrix}$$

Las variables dependientes (estados) son

$$U_i = V - V_{eq}$$

$$D_A = C_A - C_{Aeq}$$

$$\Gamma = T - T_{eq}$$

$$\Gamma_j = T_j - T_{jeq}$$

las variables independientes (entradas) son

$$Q := F - F_{eq}$$

$$Q_0 := F_0 - F_{0eq}$$

$$D_{AO} := C_{AO} - C_{AOeq}$$

$$\Gamma_0 := T_0 - T_{0eq}$$

$$\Gamma_{j0} := T_{j0} - T_{j0eq}$$