

PROCESY
S PRESTUPOM LÁTKY

SYSTEMY SO SPOJITO ROZLOŽENÝMI
PARAMETRAMI

NÁPLŇOVÁ REKTIFIKAČNÁ
KOLÓNA

Dynamický matematický model (DMM)

Zjednodušujúce predpoklady pre odvodenie DMM náplňovej rektifikačnej kolóny:

- delí sa binárna zmes
- opíšeme len hlavnú časť kolóny, ktorú predstavuje valcová nádoba naplnená keramickými telieskami (DMM model varáka a kondenzátora je ako v rektifikačnej kolóne)
- nástrek sa privádza do kolóny ako kvapalina zohriata na bod varu a vstupuje do vrchnej časti kolóny (na hlavu)
- zanedbávame tepelnú bilanciu rektifikácie (t.j. sú splnené podmienky pre jej zanedbanie) a dej je izotermický
- zanedbávame straty tlaku

- skutočné zloženie kvapalnej fázy sa nerovná rovnovážnemu zloženiu kvapalnej fázy, t.j. $x \neq x^*$
- skutočné zloženie parnej fázy sa nerovná rovnovážnemu zloženiu kvapalnej fázy, t.j. $y \neq y^*$
- zádrže kvapalnej fázy v kolóne Z_L/V [mol.m^{-3}] (alebo Z_L/l [mol.m^{-1}]) definované na jednotku objemu (alebo jednotku dĺžky) kolóny sú konštantné
- zádrže parnej fázy v kolóne Z_V/V (alebo Z_V/l) definované na jednotku objemu (alebo jednotku dĺžky) kolóny sú konštantné

- tok látkového množstva parnej fázy pozdĺž celej kolóny je rovnaký pozdĺž celej kolóny
- tok látkového množstva kvapalnej fázy pozdĺž celej kolóny je rovnaký pozdĺž celej kolóny
- parná aj kvapalná fáza prúdia kolónou ideálnym piestovým tokom
- k prestupu látky dochádza pri konštantnom tlaku – tlak pozdĺž kolóny je konštantný
- koeficienty prestupu látky aj v kvapalnej ($K_x a$) [$\text{mol}\cdot\text{m}^{-3}\text{s}^{-1}$] aj v parnej fáze ($K_y a$) [$\text{mol}\cdot\text{m}^{-3}\text{s}^{-1}$] sú konštantné

Dynamický matematický model - všeobecne

DMM tvorí:

- materiálová bilancia zložky v kvapalnej fáze
- materiálová bilancia zložky v parnej fáze
- rovnica prestupu látky (v kvapalnej a parnej fáze)
- rovnica rovnovážnej závislosti (krivky)

Dynamický matematický model sa získa bilanciou elementu kolóny o dĺžke dz .

Kvapalná fáza vstupuje do kolóny na jej začiatku a parná fáza na jej konci.

Kolóna (jej hlavná časť naplnená keramickými telieskami) má dĺžku l .

Dynamický matematický model

- Materiálová bilancia prchavejšej (=nižšie vriacej) zložky v kvapalnej fáze

$$\dot{n}_L x(z, t) = \dot{n}_L \left[x(z, t) + \frac{\partial x(z, t)}{\partial z} dz \right] + \frac{\dot{n}}{V} (z, t) dV + \frac{\partial \left[\frac{Z_L}{V} dV x(z, t) \right]}{\partial t}$$

Na jej riešenie potrebujeme 2 typy podmienok:

1. začiatočnú: $x(z, t_0 = 0) = x(z, 0) = x^s(z)$
2. okrajovú: $x(z = 0, t) = x(0, t) = x_0(t)$

- Materiálová bilancia prchavejšej zložky v parnej fáze

$$\dot{n}_V \left[y(z,t) + \frac{\partial y(z,t)}{\partial z} dz \right] + \frac{\dot{n}}{V} (z,t) dV = \dot{n}_V y(z,t) + \frac{\partial \left[\frac{Z_V}{V} dV y(z,t) \right]}{\partial t}$$

Na jej riešenie potrebujeme 2 typy podmienok:

1. začiatočnú: $y(z, t_0 = 0) = y(z, 0) = y^s(z)$
2. okrajovú: $y(z = l, t) = x(l, t) = x_n(t)$

- Rovnica prestupu látky

$$\frac{\dot{n}}{V}(z,t) = (K_x a)[x(z,t) - x^*(z,t)] = (K_y a)[y^*(z,t) - y(z,t)]$$

- Rovnica rovnovážnej krivky

$$y^*(t) = f(x^*(t))$$

napr.

$$y^*(z,t) = \frac{a + bx^*(z,t) + cx^*(z,t)^2}{1 + dx^*(z,t) + ex^*(z,t)^2}$$

DMM etážovej rektifikačnej kolóny má tvar nelineárneho stavového opisu v tvare 2 parciálnych DCR a 2 algebraických rovníc s nenulovými začiatočnými a okrajovými podmienkami podmienkami, kde:

- stavové veličiny: $x(z, t), y(z, t)$
- vstupné veličiny: $x(z = 0, t), y(z = l, t)$
- výstupné veličiny napr.: $x(z = l, t), y(z = 0, t)$

Linearizácia

Predpokladáme, že v pracovnej oblasti môžeme **nelineárnu rovnovážnu závislosť linearizovať**, t.j. **aproximovať rovnicou priamky** (napr. lineárnou regresiou z tabuľkových dát):

$$y^* = k_1 x^* + k_2$$

Túto rovnicu použijeme na to, aby sme rovnicu prestupu látky vyjadrili len pomocou skutočných (reálnych) mólových zlomkov prchavejšej zložky namiesto rovnovážnych (ideálnych).

- Rovnica prestupu látky po dosadení za y^* :

$$\frac{\dot{n}}{V}(z, t) = (K_x a)[x(z, t) - x^*(z, t)] = (K_y a)[k_1 x^*(z, t) + k_2 - y(z, t)]$$

- Robíme úpravy vedúce k vyjadreniu $x^*(z,t)$:

$$(K_x a)[x(z,t) - x^*(z,t)] = (K_y a)[k_1 x^*(z,t) + k_2 - y(z,t)]$$

$$(K_x a)x(z,t) - (K_x a)x^*(z,t) = (K_y a)k_1 x^*(z,t) + (K_y a)k_2 - (K_y a)y(z,t)$$

$$(K_x a)x(z,t) - (K_y a)k_2 + (K_y a)y(z,t) = (K_y a)k_1 x^*(z,t) + (K_x a)x^*(z,t)$$

$$x^*(z,t) = \frac{(K_x a)x(z,t) - (K_y a)k_2 + (K_y a)y(z,t)}{(K_y a)k_1 + (K_x a)}$$

- dosadíme za $x^*(z,t)$ opäť do **rovnice prestupu látky**:

$$\frac{\dot{n}}{V}(z,t) = (K_x a)[x(z,t) - x^*(z,t)] =$$

$$= (K_x a) \left[x(z, t) - \frac{(K_x a)x(z, t) - (K_y a)k_2 + (K_y a)y(z, t)}{(K_y a)k_1 + (K_x a)} \right] =$$

$$= (K_x a) \left[\frac{(K_y a)k_1 x(z, t) + (K_x a)x(z, t) - (K_x a)x(z, t) + (K_y a)k_2 - (K_y a)y(z, t)}{(K_y a)k_1 + (K_x a)} \right] =$$

$$= \frac{(K_x a)(K_y a)}{(K_y a)k_1 + (K_x a)} [k_1 x(z, t) + k_2 - y(z, t)] =$$

$$= (K_{xy} a) [k_1 x(z, t) + k_2 - y(z, t)] = \frac{\dot{n}}{V}(z, t)$$

- odvodenú rovnicu prestupu látky dosadíme do materiálových bilancií zložiek v kvapalnej a plynnej fáze a dostaneme **linearizovaný DMM náplňovej rektifikačnej kolóny**:

$$\dot{n}_L x(z,t) = \dot{n}_L \left[x(z,t) + \frac{\partial x(z,t)}{\partial z} dz \right] + (K_{xy} a) [k_1 x(z,t) + k_2 - y(z,t)] dV + \frac{\partial \left[\frac{Z_L}{V} dV x(z,t) \right]}{\partial t}$$

$$\dot{n}_V \left[y(z,t) + \frac{\partial y(z,t)}{\partial z} dz \right] + (K_{xy} a) [k_1 x(z,t) + k_2 - y(z,t)] dV = \dot{n}_V y(z,t) + \frac{\partial \left[\frac{Z}{V} dV y(z,t) \right]}{\partial t}$$

+ už uvedené začiatkové a okrajové podmienky

Definovanie časových konštánt a rýchlostí prúdenia

$$\frac{Z_L}{V} dV \frac{\partial x(z,t)}{\partial t} + \dot{n}_L(t) dz \frac{\partial x(z,t)}{\partial z} = (K_{xy} a) dV [-k_1 x(z,t) - k_2 + y(z,t)]$$

$$\frac{Z_V}{V} dV \frac{\partial y(z,t)}{\partial t} - \dot{n}_V(t) dz \frac{\partial y(z,t)}{\partial z} = (K_{xy} a) dV [k_1 x(z,t) + k_2 - y(z,t)]$$

- po zavedení:

$$T_x = \frac{\frac{Z_L}{V}}{(K_{xy} a) k_1} \quad T_y = \frac{\frac{Z_V}{V}}{(K_{xy} a)}$$

- a úprave:

$$\frac{\dot{n}_L dz}{(K_{xy} a) dV k_1} = \frac{\dot{n}_L dz}{(K_{xy} a) S dz k_1} \frac{\frac{Z_L}{V}}{\frac{Z_L}{V}} = T_x \frac{\dot{n}_L}{S \frac{Z_L}{V}} = T_x w_x$$

$$\frac{\dot{n}_V dz}{(K_{xy} a) dV} = \frac{\dot{n}_V dz}{(K_{xy} a) S dz} \frac{\frac{Z_V}{V}}{\frac{Z_V}{V}} = T_y \frac{\dot{n}_V}{S \frac{Z_V}{V}} = T_y w_y$$

- dostaneme:

$$T_x \frac{\partial x(z,t)}{\partial t} + T_x w_x(t) \frac{\partial x(z,t)}{\partial z} = -x(z,t) - \frac{k_2}{k_1} + \frac{1}{k_1} y(z,t)$$

$$T_y \frac{\partial y(z,t)}{\partial t} - T_y w_y(t) \frac{\partial y(z,t)}{\partial z} = k_1 x(z,t) + k_2 - y(z,t)$$

+ už uvedené začiatkové a okrajové podmienky

Riešenie rovnovážneho stavu pre danú kolónu

- MMRS:

$$T_x w_x \frac{dx^s(z)}{dz} = -x^s(z) - \frac{k_2}{k_1} + \frac{1}{k_1} y^s(z)$$

$$T_y w_y \frac{dy^s(z)}{dz} = k_1 x^s(z) + k_2 - y^s(z)$$

- + 2 okrajové podmienky:

$$x^s(z=0) = x_0^s$$

$$y^s(z=l) = y_n^s$$