

MATEMATICKÉ MODELY  
VYBRANÝCH  
CHEMICKOTECHNOLOGICKÝCH  
PROCESOV

# PROCESY S AKUMULÁCIOU HMOTY

# ZÁSOBNÍKY KVAPALINY ZAPOJENÉ SÉRIOVO

# Dynamický matematický model (DMM)

- materiálová bilancia prietocného systému všeobecne

$$\left\{ \begin{array}{l} \text{hmotnostné toky} \\ \text{do systému} \\ \text{vstupujúce} \end{array} \right\} = \left\{ \begin{array}{l} \text{hmotnosť akumulácie} \\ \text{hmotnosti} \\ \text{v systéme} \end{array} \right\} + \left\{ \begin{array}{l} \text{hmotostné toky} \\ \text{zo systému} \\ \text{vystupujúce} \end{array} \right\}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \text{toky látkových} \\ \text{množstiev} \\ \text{do systému} \\ \text{vstupujúce} \end{array} \right\} = \left\{ \begin{array}{l} \text{toky látkových} \\ \text{množstiev} \\ \text{zo systému} \\ \text{vystupujúce} \end{array} \right\} + \left\{ \begin{array}{l} \text{rýchlosť akumulácie} \\ \text{látkového} \\ \text{množstva} \\ \text{v systéme} \end{array} \right\}$$

- materiálová bilancia jednotlivých zásobníkov

$$\begin{aligned}
 \dot{m}_{V1}(t) &= \dot{m}_1(t) + \frac{dm_1(t)}{dt} \\
 &\vdots \\
 \dot{m}_{Vi}(t) + \dot{m}_{i-1}(t) &= \dot{m}_i(t) + \frac{dm_i(t)}{dt}, \quad i = 2, \dots, n-1 \\
 &\vdots \\
 \dot{m}_{Vn}(t) + \dot{m}_{n-1}(t) &= \dot{m}_n(t) + \frac{dm_n(t)}{dt}
 \end{aligned}$$

$$m_1(0) = m_{10}$$

$$m_i(0) = m_{i0}$$

$$m_n(0) = m_{n0}$$

- po vyjádření

$$\dot{m}_{vi}(t) = q_{vi}(t)\rho$$

$$\dot{m}_i(t) = q_i(t)\rho$$

$$m_i(t) = V_i(t)\rho = S_i h_i(t)\rho$$

- za predokladu, že hustota  $\rho$  je konštantná, dostaneme:

$$q_{v1}(t) = q_1(t) + S_1 \frac{dh_1(t)}{dt}$$

⋮

$$q_{vi}(t) + q_{i-1}(t) = q_i(t) + S_i \frac{dh_i(t)}{dt}, \quad i = 2, \dots, n-1$$

⋮

$$q_{vn}(t) + q_{n-1}(t) = q_n(t) + \frac{dh_n(t)}{dt}$$

$$h_n(0) = h_{n0}$$

- Z Bernoulliho rovnice a rovnice kontinuity sa dá odvodiť

$$q_i(t) = k_{ii} \sqrt{h_i(t) - h_{i+1}(t)}$$

- DMM opisujúci vzťah medzi objemovými prietokmi vstupných nezávislých prúdov a výškami hladín v zásobníkoch

$$\begin{aligned}
 q_{v1}(t) &= k_{11} \sqrt{h_1(t) - h_2(t)} + S_1 \frac{dh_1(t)}{dt} & h_1(0) &= h_{10} \\
 &\vdots & & \\
 q_{vi}(t) + k_{i-1,i-1} \sqrt{h_{i-1}(t) - h_i(t)} &= k_{ii} \sqrt{h_i(t) - h_{i+1}(t)} + S_i \frac{dh_i(t)}{dt} & h_i(0) &= h_{i0} \\
 &\vdots & & \\
 q_{vn}(t) + k_{n-1,n-1} \sqrt{h_{n-1}(t) - h_n(t)} &= k_{nn} \sqrt{h_n(t)} + S_n \frac{dh_n(t)}{dt} & h_n(0) &= h_{n0}
 \end{aligned}$$

- DMM vo forme nelineárneho stavového opisu s deriváciami vľavo (tvar vhodný napr. pre vytvorenie s-funkcie)

$$\begin{aligned}
 \frac{dh_1(t)}{dt} &= \frac{1}{S_1} q_{v1}(t) - \frac{k_{11}}{S_1} \sqrt{h_1(t) - h_2(t)} & h_1(0) = h_{10} \\
 &\vdots & \\
 \frac{dh_i(t)}{dt} &= \frac{1}{S_i} q_{vi}(t) + \frac{k_{i-1,i-1}}{S_i} \sqrt{h_{i-1}(t) - h_i(t)} - \frac{k_{ii}}{S_i} \sqrt{h_i(t) - h_{i+1}(t)} & h_i(0) = h_{i0} \\
 &\vdots & i = 2, \dots, n-1 \\
 \frac{dh_n(t)}{dt} &= \frac{1}{S_n} q_{vn}(t) + \frac{k_{n-1,n-1}}{S_n} \sqrt{h_{n-1}(t) - h_n(t)} - \frac{k_{nn}}{S_n} \sqrt{h_n(t)} & h_n(0) = h_{n0}
 \end{aligned}$$

Tieto rovnice tvoria rovnicu stavu (dynamiky), ktorá má pre stacionárne systémy všeobecne tvar

$$\frac{dx(t)}{dt} = f(x(t, u(t)))$$

- stavové veličiny:  $h_1(t), \dots, h_n(t)$
- vstupné veličiny:  $q_{v1}(t), \dots, q_{vn}(t)$

Výstupné veličiny sú tie, ktoré sa na procese sledujú a môžu byť definované rôzne:

- výstupné veličiny napr.:
  - $h_1(t), \dots, h_n(t)$
  - $h_n(t)$
  - $q_n(t)$

Rovnica výstupu potom závisí od definície výstupných veličín,  
napr.:

$$y_1(t) = h_1(t)$$

1. :

$$y_n(t) = h_n(t)$$

2.  $y(t) = h_n(t)$

3.  $y(t) = k_{mn} \sqrt{h_n(t)}$

# Matematický model rovnovážneho stavu (MRS)

- materiálová bilancia prietocného systému všeobecne

$$\left\{ \begin{array}{l} \text{hmotnosné toky} \\ \text{do systému} \\ \text{vstupujúce} \end{array} \right\} = \left\{ \begin{array}{l} \text{hmotnosné toky} \\ \text{zo systému} \\ \text{vystupujúce} \end{array} \right\}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \text{toky látkových} \\ \text{množstiev} \\ \text{do systému} \\ \text{vstupujúce} \end{array} \right\} = \left\{ \begin{array}{l} \text{toky látkových} \\ \text{množstiev} \\ \text{zo systému} \\ \text{vystupujúce} \end{array} \right\}$$

V rovnovážnom stave (v ustálenom stave) nedochádza k akumulácii, t.j. akumulačný člen v bilancii je nulový.

- MMRS opisujúci vzťah medzi objemovými prietokmi vstupných nezávislých prúdov a objemovými prietokmi prúdov vystupujúcich zo zásobníkov v rovnovážnom stave za predpokladu konštantnej hustoty  $\rho$

$$q_{v1}^s = q_1^s$$

$\vdots$

$$q_{vi}^s + q_{i-1}^s = q_i^s \quad i = 2, \dots, n-1$$

$\vdots$

$$q_{vn}^s + q_{n-1}^s = q_n^s$$

- MMRS opisujúci vzťah medzi objemovými prietokmi vstupných nezávislých prúdov a výškami hladín v zásobníkoch v rovnovážnom stave

$$q_{v1}^s = k_{11} \sqrt{h_1^s - h_2^s}$$

$\vdots$

$$q_{vi}^s + k_{i-1,i-1} \sqrt{h_{i-1}^s - h_i^s} = k_{ii} \sqrt{h_i^s - h_{i+1}^s}$$

$\vdots$

$$q_{vn}^s + k_{n-1,n-1} \sqrt{h_{n-1}^s - h_n^s} = k_{nn} \sqrt{h_n^s}$$

$i = 2, \dots, n-1$

- Výpočet výšok hladín v rovnovážnom stave pre zadané objemové prietoky vstupných prúdov

$$\begin{aligned}
 q_{v1}^s &= k_{11} \sqrt{h_1^s - h_2^s} \Rightarrow k_{11} \sqrt{h_1^s - h_2^s} = q_{v1}^s \\
 q_{v2}^s + q_1^s &= k_{22} \sqrt{h_2^s - h_3^s} \Rightarrow q_{v2}^s + q_{v1}^s = k_{22} \sqrt{h_2^s - h_3^s} \Rightarrow \\
 &\Rightarrow k_{22} \sqrt{h_2^s - h_3^s} = q_{v2}^s + q_{v1}^s \\
 &\vdots
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 q_{vi}^s + q_{i-1}^s &= k_{ii} \sqrt{h_i^s - h_{i+1}^s} \Rightarrow q_{vi}^s + q_{v,i-1}^s + \dots + q_{v1}^s = k_{ii} \sqrt{h_i^s - h_{i+1}^s} \Rightarrow \\
 &\Rightarrow k_{ii} \sqrt{h_i^s - h_{i+1}^s} = q_{vi}^s + q_{v,i-1}^s + \dots + q_{v1}^s & i = 2, \dots, n-1 \\
 &\vdots
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 q_{vn}^s + q_{n-1}^s &= k_{nn} \sqrt{h_n^s} \Rightarrow q_{vn}^s + q_{v,n-1}^s + \dots + q_{v1}^s = k_{nn} \sqrt{h_n^s} \Rightarrow \\
 &\Rightarrow k_{nn} \sqrt{h_n^s} = q_{vn}^s + q_{v,n-1}^s + \dots + q_{v1}^s
 \end{aligned}$$

- Vzťahy pre výpočet výšok hladín v rovnovážnom stave pre zadané objemové prietoky vstupných prúdov

$$\begin{aligned}
 h_n^s &= \left( \frac{q_{vn}^s + q_{v,n-1}^s + \dots + q_{v1}^s}{k_{nn}} \right)^2 \\
 &\vdots \\
 h_i^s &= \left( \frac{q_{vi}^s + q_{v,i-1}^s + \dots + q_{v1}^s}{k_{ii}} \right)^2 + h_{i+1}^s \\
 &\vdots \\
 h_1^s &= \left( \frac{q_{v1}^s}{k_{11}} \right)^2 + h_2^s
 \end{aligned}
 \quad i = n-1, \dots, 2$$

Výšky hladín v rovnovážnom stave môžu byť začiatocnými podmienkami pre riešenie diferenciálnych rovnic opisujúcich DMM zásobníkov.

- Ďalšia úloha pre výpočet rovnovážneho stavu môže predstavovať výpočet objemových prietokov vstupných prúdov, ktoré treba nastaviť, aby sa dosiahla požadovaná výška hladín v zásobníkoch.

# Linearizovaný dynamický matematický model

- linearizácia funkcie  $f$  jednej premennej  $x$  v okolí pracovného bodu  $x^s$  rozvojom do Taylorovho radu a zanedbaním nelineárnych členov rozvoja

$$f(x) \Big|_{x=x^s} \approx f(x^s) + \frac{df(x)}{dx} \Big|_{x=x^s} \cdot (x - x^s)$$

- linearizácia funkcie  $f$  dvoch premenných  $x, y$  v okolí pracovného bodu  $[x^s, y^s]$  rozvojom do Taylorovho radu a zanedbaním nelineárnych členov rozvoja

$$f(x, y) \Big|_{[x^s, y^s]} \approx f(x^s, y^s) + \frac{\partial f(x, y)}{\partial x} \Big|_{\substack{x=x^s \\ y=y^s}} \cdot (x - x^s) + \frac{\partial f(x, y)}{\partial y} \Big|_{\substack{x=x^s \\ y=y^s}} \cdot (y - y^s)$$

## Postup pri linearizácii

- od DMM odčítame MMRs

$$\begin{aligned}
 q_{v1}(t) - q_{v1}^S &= k_{11} \sqrt{h_1(t) - h_2(t)} - k_{11} \sqrt{h_1^S - h_2^S} + S_1 \frac{dh_1(t)}{dt} - S_1 \frac{dh_1^S}{dt} \\
 &\vdots \\
 q_{vi}(t) - q_{vi}^S + k_{i-1,i-1} \sqrt{h_{i-1}(t) - h_i(t)} - k_{i-1,i-1} \sqrt{h_{i-1}^S - h_i^S} &= \\
 k_{ii} \sqrt{h_i(t) - h_{i+1}(t)} - k_{ii} \sqrt{h_i^S - h_{i+1}^S} + S_i \frac{dh_i(t)}{dt} - S_i \frac{dh_i^S}{dt}, & i = 2, \dots, n-1 \\
 &\vdots \\
 q_{vn}(t) - q_{vn}^S + k_{n-1,n-1} \sqrt{h_{n-1}(t) - h_n(t)} - k_{n-1,n-1} \sqrt{h_{n-1}^S - h_n^S} &= \\
 k_{nn} \sqrt{h_n(t)} - k_{nn} \sqrt{h_n^S} + S_n \frac{dh_n(t)}{dt} - S_n \frac{dh_n^S}{dt} &
 \end{aligned}$$

- definujeme odchýlkové veličiny:

vstupné:  $u_i(t) = q_{Vi}(t) - q_{Vi}^S, i = 1, \dots, n$

stavové:  $x_i(t) = h_i(t) - h_i^S, i = 1, \dots, n$

výstupné: napr.  $y_i(t) = x_i(t), i = 1, \dots, n$

alebo  $y(t) = x_n(t)$

- linearizujeme nelineárne funkcie a po linearizácii použijeme definované odchýlkové veličiny:

$$\sqrt{h_n} \Big|_{h_n^s} \approx \sqrt{h_n^s + \frac{d\sqrt{h_n}}{dh_n}} \Big|_{h_n=h_n^s} \cdot (h_n - h_n^s) = \sqrt{h_n^s} + \frac{1}{2} \frac{1}{\sqrt{h_n^s}} x_n$$

$$\sqrt{h_i - h_{i+1}} \Big|_{h_i^s, h_{i+1}^s} \approx \sqrt{h_i^s - h_{i+1}^s} + \frac{\partial \sqrt{h_i - h_{i+1}}}{\partial h_i} \Big|_{\substack{h_i=h_i^s \\ h_{i+1}=h_{i+1}^s}} \cdot (h_i - h_i^s)$$

$$+ \frac{\partial \sqrt{h_i - h_{i+1}}}{\partial h_{i+1}} \Big|_{\substack{h_i=h_i^s \\ h_{i+1}=h_{i+1}^s}} \cdot (h_{i+1} - h_{i+1}^s) \cdot (-1) =$$

$$\sqrt{h_i^s - h_{i+1}^s} + \frac{1}{2} \frac{1}{\sqrt{h_i^s - h_{i+1}^s}} x_i - \frac{1}{2} \frac{1}{\sqrt{h_i^s - h_{i+1}^s}} x_{i+1}$$

- použijeme výsledok linearizácie v rovnicach, ktoré vznikli odčítaním DMM a MMRSS a pre i-tý zásobník dostaneme

$$\begin{aligned}
q_{Vi}(t) - q_{Vi}^S + k_{i-1,i-1} \left( \sqrt{h_{i-1}^S - h_i^S} + \frac{1}{2\sqrt{h_{i-1}^S - h_i^S}} x_{i-1}(t) - \frac{1}{2\sqrt{h_{i-1}^S - h_i^S}} x_i(t) \right) \\
- k_{i-1,i-1} \sqrt{h_{i-1}^S - h_i^S} = k_{ii} \left( \sqrt{h_i^S - h_{i+1}^S} + \frac{1}{2\sqrt{h_i^S - h_{i+1}^S}} x_i(t) - \frac{1}{2\sqrt{h_i^S - h_{i+1}^S}} x_{i+1}(t) \right) \\
- k_{ii} \sqrt{h_i^S - h_{i+1}^S} + S_i \frac{d(h_i(t) - h_i^S)}{dt}
\end{aligned}$$

- použijeme definované odchýlkové veličiny a dostaneme

$$u_1(t) = \frac{k_{11}}{2\sqrt{h_1^s - h_2^s}} x_1(t) - \frac{k_{11}}{2\sqrt{h_1^s - h_2^s}} x_2(t) + S_1 \frac{dx_1(t)}{dt}$$

⋮

$$u_i(t) + \frac{k_{i-1,i-1}}{2\sqrt{h_{i-1}^s - h_i^s}} x_{i-1}(t) - \frac{k_{i-1,i-1}}{2\sqrt{h_{i-1}^s - h_i^s}} x_i(t) =$$

$$\frac{k_{ii}}{2\sqrt{h_i^s - h_{i+1}^s}} x_i(t) - \frac{k_{ii}}{2\sqrt{h_i^s - h_{i+1}^s}} x_{i+1}(t) + S_i \frac{dx_i(t)}{dt}$$

⋮

$$u_n(t) + \frac{k_{n-1,n-1}}{2\sqrt{h_{n-1}^s - h_n^s}} x_{n-1}(t) - \frac{k_{n-1,n-1}}{2\sqrt{h_{n-1}^s - h_n^s}} x_n(t) =$$

$$\frac{k_{nn}}{2\sqrt{h_n^s}} x_n(t) + S_n \frac{dx_n(t)}{dt}$$

po zavedení tzv. linearizovanej konštanty ventilu v tvare

$$k_i = \frac{k_{ii}}{2\sqrt{h_i^s - h_{i+1}^s}}, \quad k_n = \frac{k_{nn}}{2\sqrt{h_n^s}}$$

dostaneme

$$\begin{aligned} u_1(t) &= k_1 x_1(t) - k_1 x_2(t) + S_1 \frac{dx_1(t)}{dt} & x_1(0) &= h_1(0) - h_1^s = h_1^s - h_1^s = 0 \\ &\vdots & & \\ u_i(t) + k_{i-1} x_{i-1}(t) - k_{i-1} x_i(t) &= k_i x_i(t) - k_i x_{i+1}(t) + S_i \frac{dx_i(t)}{dt} & x_i(0) &= 0 \\ &\vdots & & \\ u_n(t) + k_{n-1} x_{n-1}(t) - k_{n-1} x_n(t) &= k_n x_n(t) + S_n \frac{dx_n(t)}{dt} & x_n(0) &= 0 \end{aligned}$$

$i = n-1, \dots, 2$

- Štandardný tvar linearizovaného matematického modelu – rovnica dynamiky

$$\frac{dx_1(t)}{dt} = \frac{k_1}{S_1}x_1(t) - \frac{k_1}{S_1}x_2(t) - \frac{1}{S_1}u_1(t)$$

:

$$\frac{dx_i(t)}{dt} = \frac{k_{i-1}}{S_i}x_{i-1}(t) - \frac{k_{i-1}}{S_i}x_i(t) - \frac{k_i}{S_i}x_i(t) + \frac{k_i}{S_i}x_{i+1}(t) + \frac{1}{S_i}u_i(t)$$

:

$$\frac{dx_n(t)}{dt} = \frac{k_{n-1}}{S_n}x_{n-1}(t) - \frac{k_{n-1}}{S_n}x_n(t) - \frac{k_n}{S_n}x_n(t) + \frac{1}{S_n}u_n(t)$$

$i = n-1, \dots, 2$

matice A, B stavového opisu

$$A = \begin{pmatrix} -\frac{k_1}{S_1} & \frac{k_1}{S_1} & 0 & & & \\ \vdots & & & \cdots & & \\ 0 & 0 & \cdots & \frac{k_{i-1}}{S_i} & -\frac{k_{i-1} + k_i}{S_i} & \frac{k_i}{S_i} \\ & & & & \cdots & 0 \\ 0 & 0 & & & & 0 \\ & & & \cdots & & \\ & & & & & \frac{k_{n-1}}{S_n} & -\frac{k_{n-1} + k_n}{S_n} \end{pmatrix}$$

$$\mathbf{B} = \underbrace{\left( \begin{array}{cccccc} \frac{1}{S_1} & 0 & & & & \\ 0 & \cdots & 0 & & & \\ & & & \ddots & & \\ & & & & 0 & \\ & & & & & \vdots \end{array} \right)}_{0 \quad \cdots \quad 0 \quad \cdots \quad 0 \quad \cdots \quad 0} \overbrace{\left( \begin{array}{c} 0 \\ \cdots \\ 0 \\ \cdots \\ 0 \\ \cdots \\ \frac{1}{S_n} \end{array} \right)}$$

- Štandardný tvar linearizovaného matematického modelu – rovnica výstupu

pre výstupné veličiny: napr.  $y_i(t) = x_i(t)$ ,  $i = 1, \dots, n$

matice  $C, D$  stavového opisu sú matice  $n \times n$  v tvare

$$C = \begin{pmatrix} 1 & 0 & \cdots & 0 \\ \vdots & & & \vdots \\ 0 & \cdots & 0 & 1 & 0 & \cdots & 0 \\ \vdots & & & & & \ddots & \\ 0 & & & & & 0 & 1 \end{pmatrix}, \quad D = \begin{pmatrix} 0 & 0 & \cdots & 0 \\ \vdots & \vdots & & \vdots \\ 0 & \cdots & 0 & 0 & 0 & \cdots & 0 \\ \vdots & & \vdots & & & \ddots & \\ 0 & & & & & \cdots & 0 \\ & & & & & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

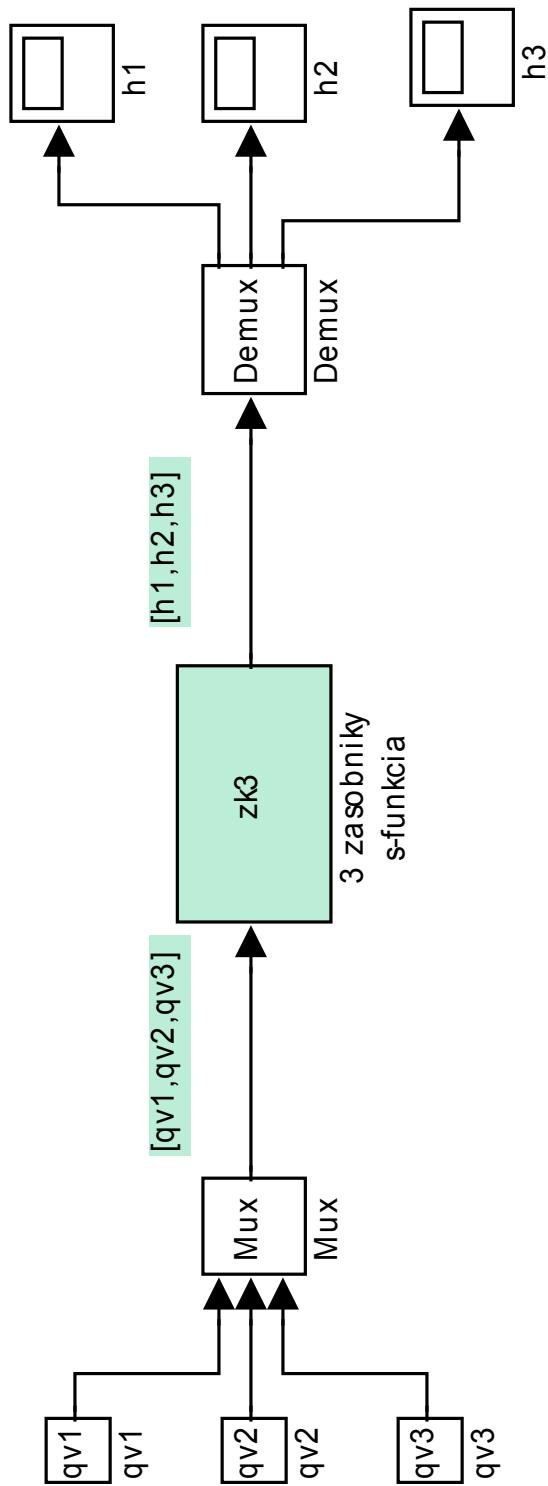
pre výstupnú veličinu: napr.

$$y(t) = x_n(t)$$

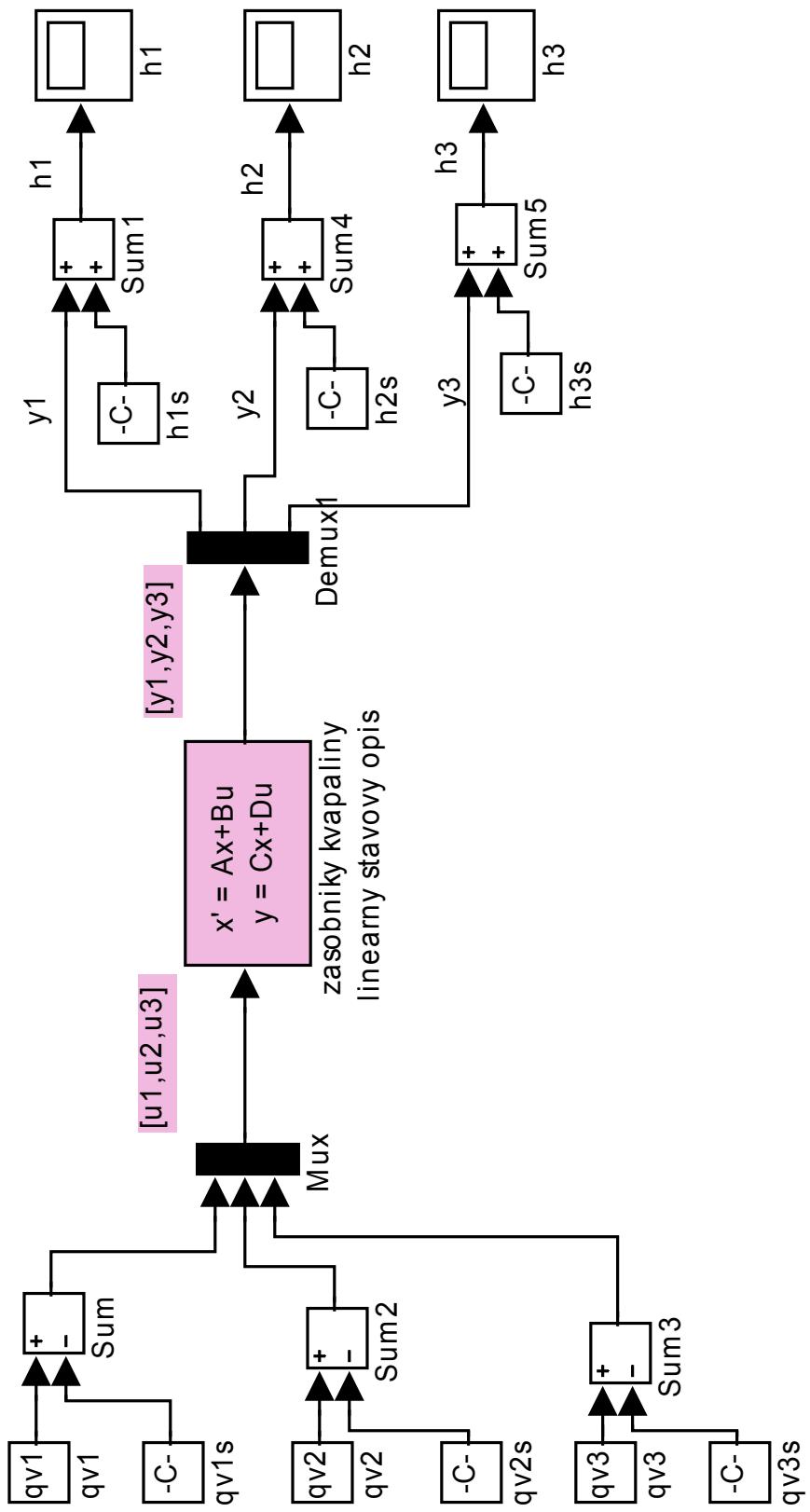
matice  $C, D$  stavového opisu sú matice  $1 \times n$  v tvare

$$C = (0 \quad \dots \quad 0 \quad 1), \quad D = (0 \quad \dots \quad 0)$$

# Simulácia pomocou nelineárneho matematického modelu



# Simulácia pomocou linearizovaného matematického modelu - LSO



# Simulácia pomocou linearizovaného matematického modelu - prenosy

