Teória automatického riadenia III.

Cvičenie X, MPC polohovanie bremena žeriavu

G. Takács, G. Batista

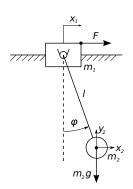
Ústav automatizácie, merania a aplikovanej informatiky Strojnícka fakulta, Slovenská technická univerzita

Na dnešnom cvičení

Dnes si urobíme regulátor polohovania bremena žeriavu so všetkými obmedzeniami. K tomu budeme potrebovať:

- Odvodenie matematického modelu vozíka s kyvadlom
- Nelineárna simulácia dynamiky mechanického systému
- Zostavenie lineárneho LQ regulátora so saturáciami
- Zostavenie lineárneho MPC regulátora s obmedzeniami vstupov a stavov

Mechanický model:



pričom

$$x_2 = x_1 + I \sin \phi$$

$$y_2 = I(1 - \cos \phi)$$

Kinetická energia systému:

$$E_k = \frac{1}{2} m_1 \dot{x}_1^2 + \frac{1}{2} m_2 (\dot{x}_2^2 + \dot{y}_2^2)$$

Potenciálna energia systému:

$$E_p = m_2 g I (1 - \cos \phi)$$

Disipačná energia systému:

$$D = 0$$

Zovšeobecnené sily:

$$Q_1 = F, Q_2 = 0$$

(UAMAI) TAR III. 5.12.2015 3/14

Nato aby sme dostali matematický model systému dosadíme energie a sily do Langrangeovej rovnice II. druhu:

$$\frac{d}{dt}\left(\frac{\partial E_k}{\partial \dot{q}_j}\right) - \frac{\partial E_k}{\partial q_j} + \frac{\partial D}{\partial \dot{q}_j} + \frac{\partial E_p}{\partial q_j} = Q_j$$

Po dosadení a derivovaní dostávame nelineárny systém rovníc:

$$(m_1 + m_2)\ddot{x}_1 + m_2I\cos\phi\ddot{\phi} = F$$

$$m_2I\cos\phi\ddot{x}_1 + m_2I^2\ddot{\phi} = -m_2gI\sin\phi$$

(UAMAI) TAR III. 5.12.2015 4 / 14

Pohybové rovnice v maticovom tvare:

$$\begin{array}{rcl}
\boldsymbol{M}_{N}\ddot{\boldsymbol{q}} &=& \boldsymbol{f}_{N} \\
\left[\begin{array}{ccc} (m_{1}+m_{2}) & m_{2}l\cos\phi \\ m_{2}l\cos\phi & m_{2}l^{2} \end{array} \right] \left[\begin{array}{c} \ddot{x}_{1} \\ \ddot{\phi} \end{array} \right] &=& \left[\begin{array}{c} F \\ -m_{2}gl\sin\phi \end{array} \right]
\end{array}$$

Takýto nelineárny model je vhodný na simuláciu. Je však potrebné diskrétne integrovať zrýchlenia a rýchlosti v každom simulačnom kroku. Pre potrebu zostavenia regulátora linearizujeme tento systém pri podmienke $\phi \in (-5^\circ, 5^\circ)$

$$\begin{array}{rcl}
\boldsymbol{M}_{L}\ddot{\boldsymbol{q}} &=& \boldsymbol{f}_{L} \\
\begin{pmatrix} (m_{1}+m_{2}) & m_{2}I \\ m_{2}I & m_{2}I^{2} \end{pmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_{1} \\ \ddot{\phi} \end{bmatrix} &=& \begin{bmatrix} F \\ -m_{2}gI\phi \end{bmatrix}
\end{pmatrix}$$

4 D > 4 P > 4 B > 4 B > B 9 Q P

(UAMAI) TAR III. 5.12.2015 5/14

Linearizovaný systém prepíšeme do tvaru:

$$\mathbf{M}\ddot{\mathbf{q}} + \mathbf{K}\mathbf{q} = \mathbf{f}u$$

$$\begin{bmatrix} (m_1 + m_2) & m_2 I \\ m_2 I & m_2 I^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{\phi} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & m_2 gI \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ \phi \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} F$$

Nato aby sme tento lineárny systém previedli do tvaru stavového modelu je potrebné urobiť ešte nasledovné transformácie:

$$\mathbf{M}\ddot{\mathbf{q}} + \mathbf{K}\mathbf{q} = \mathbf{f}u / \mathbf{M}^{-1}$$

$$\mathbf{I}\ddot{\mathbf{q}} + \mathbf{M}^{-1}\mathbf{K}\mathbf{q} = \mathbf{M}^{-1}\mathbf{f}u$$

$$\ddot{\mathbf{q}} = -\mathbf{M}^{-1}\mathbf{K}\mathbf{q} + \mathbf{M}^{-1}\mathbf{f}u$$

Tu si označíme $-\mathbf{M}^{-1}\mathbf{K} = \mathbf{F}_1$, $\mathbf{M}^{-1}\mathbf{f} = \mathbf{G}_1$ a u = F

4 D > 4 D > 4 E > 4 E > E 990

(UAMAI) TAR III. 5.12.2015 6 / 14

Stavový model

Následne rozšírime stavový vektor o rýchlosť a uhlovú rýchlosť a dostaneme stavový model v tvare:

$$\dot{\mathbf{x}} = \mathbf{F}\mathbf{x} + \mathbf{G}\mathbf{u}$$

Keďže sa nám nechce počítať analyticky inverziu matice M, rozpíšeme tento model v maticovom tvare pričom F_1 a G_1 riešime v Matlab-e.

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \ddot{x}_1 \\ \dot{\phi} \\ \ddot{\phi} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ \mathbf{F}_1(1,1) & 0 & \mathbf{F}_1(1,2) & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ \mathbf{F}_1(2,1) & 0 & \mathbf{F}_1(2,2) & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ \dot{x}_1 \\ \phi \\ \dot{\phi} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ \mathbf{G}_1(1) \\ 0 \\ \mathbf{G}_1(2) \end{bmatrix} u$$

(UAMAI) TAR III. 5.12.2015 7 / 14

Nelineárna simulácia

Pre uskutočnenie nelineárnej simulácie potrebujeme najskôr definovať počiatočný stav \dot{q} a q. Potom je treba prepočítať matice M_N a f_N , vypočítať \ddot{q} a potom výsledok integrovať v čase. Algoritmus takého cyklu vyzerá nasledovne:

$$egin{aligned} m{q}_0 &= [...] \\ \dot{m{q}}_0 &= [...] \\ \mathrm{cyklus:} \\ m{M}_N &= [...] \\ m{f}_N &= [...] \\ \ddot{m{q}}_{k+1} &= m{M}_N^{-1} m{f}_N \\ \dot{m{q}}_{k+1} &= \dot{m{q}}_k + \ddot{m{q}}_{k+1} dt \\ m{q}_{k+1} &= m{q}_k + \dot{m{q}}_{k+1} dt \end{aligned}$$

(UAMAI) TAR III. 5.12.2015 8 / 14

Procesné obmedzenia

Zavedieme 3 druhy obmedzení:

- obmedzenie absolútnej veľkosti sily pôsobiacej na vozík $u \in (-10, 10)$, kvôli maximálnemu momentu pohonov
- obmedzenie prírastku sily pôsobiacej na vozík $du \in (-5,5)$, aby sme sa vyhli nežiadaným prúdovým špičkám v pohone
- obmedzenie výkyvového uhla bremena $\phi \in (-5^\circ, 5^\circ)$, aby sa zamedzilo nelineárnemu chovaniu systému. Zaručí sa tým správna funkčnosť lineárneho regulátora

 $5^{\circ} = 0.087266 \text{ rad}$



(UAMAI) TAR III. 5.12.2015 9/14

Obmedzenie prírastku vstupu v MPC

Ak sa optimalizuje sekvencia vstupov, obmedzenie ich prírastku má podobu:

Kladný prírastok:

$$\begin{array}{rcl} u_1 & \leq & u_0 + du \\ u_2 & \leq & u_1 + du \\ u_3 & \leq & u_2 + du \end{array}$$

Záporný prírastok:

$$\begin{array}{rcl} u_1 & \geq & u_0 - du \\ u_2 & \geq & u_1 - du \\ u_3 & \geq & u_2 - du \end{array}$$

Prepísané:

$$\begin{array}{rcl} u_1 & \leq & u_0 + du \\ u_2 - u_1 & \leq & du \\ u_3 - u_2 & \leq & du \end{array}$$

$$-u_1 \leq -u_0 + du$$

$$-u_2 + u_1 \leq du$$

$$-u_3 + u_2 \leq du$$

(UAMAI) TAR III. 5.12.2015 10 / 14

Obmedzenie prírastku vstupu v MPC

Tieto obmedzenia v maticovej forme.

Kladné:

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ -1 & 1 & 0 \\ 0 & -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1 \\ u_2 \\ u_3 \end{bmatrix} \le \begin{bmatrix} u_0 + du \\ du \\ du \end{bmatrix}$$

Záporné:

$$\begin{bmatrix} -1 & 0 & 0 \\ 1 & -1 & 0 \\ 0 & 1 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1 \\ u_2 \\ u_3 \end{bmatrix} \leq \begin{bmatrix} du - u_0 \\ du \\ du \end{bmatrix}$$

(UAMAI) TAR III. 5.12.2015 11 / 14

Parametre systému

```
m_1 = 2 \text{ [kg]}
m_2 = 1 \text{ [kg]}
I = 4 \text{ [m]}
g = 9.81 \text{ [ms}^{-1}\text{]}
Ts = 0.1 \text{ [s]}
X_{1ziadana} = [10,0,0,0]^T
```

(UAMAI) TAR III. 5.12.2015 12 / 14

Zadanie

- vytvorte lineárne regulátory pre polohovadlo
 - -saturovaný LQ
 - -MPC s obmedzeniami
- oba regulátory aplikujte na nelineárnu simuláciu dynamiky polohovadla
- regulátory nalaďte tak aby systém dosiahol žiadaný stav x_{1 ziadana} za zhruba 10s
- vyšetrite chovanie MPC regulátora pre rôzne dĺžky predikčného horizontu
- v závere slovne zhodnoť te výkon oboch regulátorov, ich klady a zápory a napíšte aj vaše postrehy

(UAMAI) TAR III. 5.12.2015 13 / 14

Bonusové úlohy

- animácia polohovadla, +1 bod
- integrovanie Kálmánovho filtra do regulátora, pričom meraná je iba poloha vozíka x₁ a šum jej merania sa pohybuje v realistických medziach, +2 body

(UAMAI) TAR III. 5.12.2015 14 / 14