

# Základy automatického riadenia

## Prednáška 7

doc. Ing. Anna Jadlovská, PhD.,  
doc. Ing. Ján Jadlovský, CSc.

Katedra kybernetiky a umelej inteligencie  
Fakulta elektrotechniky a informatiky  
Technická univerzita v Košiciach

ZS 2015/2016

# Stabilita lineárneho regulačného obvodu

Stabilita je základnou a nevyhnutnou podmienkou správneho fungovania regulačného obvodu.

Lineárny regulačný obvod je stabilný, ak sa po vychýlení z rovnovážneho stavu a po doznení vzruchu, ktorý vychýlenie spôsobil, dokáže opäť ustáliť v rovnovážnom stave.

Nový rovnovážny stav nemusí byť totožný s pôvodným rovnovážnym stavom.

Stabilita je teda schopnosť lineárneho regulačného obvodu ustáliť regulovanú veličinu  $y(t)$  (respektíve jej prechodovú zložku  $y_h(t)$ ) na pôvodnej hodnote po vychýlení poruchovou veličinou  $z(t)$  alebo na novej hodnote pri vychýlení riadiacou veličinou  $w(t)$ .

Matematické vyjadrenie stability:

$$\lim_{t \rightarrow \infty} y_h(t) = 0$$

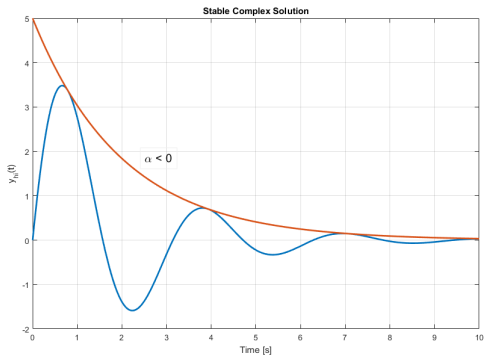
(1)



# Stabilita lineárneho regulačného obvodu

## Kmitavý tlmený prechodový dej

Priebeh prechodovej zložky regulovanej veličiny  $y_h(t)$  stabilného lineárneho regulačného obvodu je znázornený na obrázku:

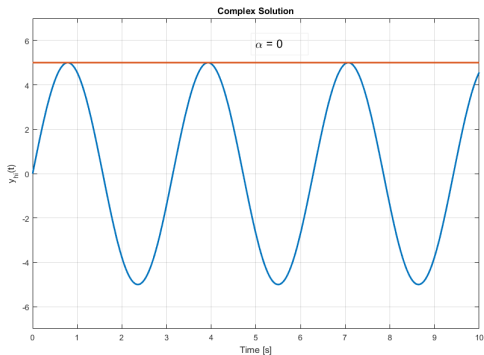


$$s_{1,2} = \alpha \pm j\beta, \rightarrow y_h(t) = ce^{\alpha t} \sin(\beta t + \phi), \alpha < 0$$

# Stabilita lineárneho regulačného obvodu

Kmity o konštantnej amplitúde

Priebeh prechodovej zložky regulovanej veličiny  $y_h(t)$  lineárneho regulačného obvodu na hranici stability je znázornený na obrázku:

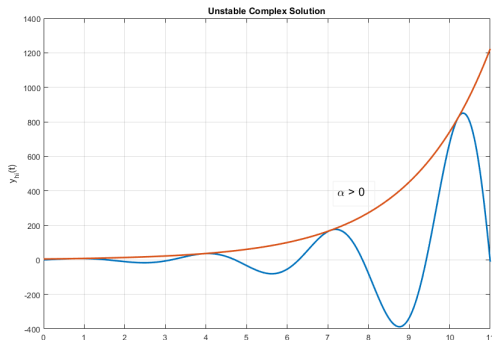


$$s_{1,2} = \pm j\beta, \rightarrow y_h(t) = c \sin(\beta t + \phi), \alpha = 0$$

# Stabilita lineárneho regulačného obvodu

Kmitavý netlmený prechodový dej

Priebeh prechodovej zložky regulovanej veličiny  $y_h(t)$  nestabilného lineárneho regulačného obvodu je znázornený na obrázku:

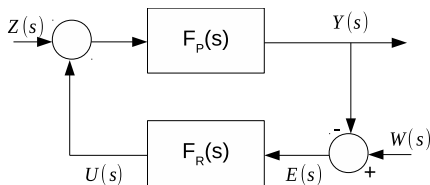


$$s_{1,2} = \alpha \pm j\beta, \rightarrow y_h(t) = ce^{\alpha t} \sin(\beta t + \phi), \alpha > 0$$

Ak má byť uzavretý regulačný obvod stabilný, musí mať charakteristická rovnica odpovedajúca diferenciálnej rovnici regulačného obvodu korene reálne záporné alebo komplexne združené s reálnou zápornou časťou.

# Stabilita lineárneho regulačného obvodu

Zatiaľ čo parametre regulovaného systému  $F_P(s)$  sú dané jeho konštrukciou a nemôžeme ich teda meniť, môžeme meniť parametre regulátora, prípadne zvoliť vhodnejší typ regulátora tak, aby bola dosiahnutá stabilita lineárneho regulačného obvodu.



Prenos URO vzhľadom na zmenu riadiacej alebo poruchovej veličiny:

$$F_{Y/W}(s) = \frac{Y(s)}{W(s)} = \frac{F_0(s)}{1 + F_0(s)} = \frac{b_m s^m + \dots + b_1 s + b_0}{a_n s^n + \dots + a_1 s + a_0} \quad (2)$$

$$F_{Y/Z}(s) = \frac{Y(s)}{Z(s)} = \frac{F_P(s)}{1 + F_0(s)} = \frac{c_m s^m + \dots + c_1 s + c_0}{a_n s^n + \dots + a_1 s + a_0} \quad (3)$$

Prenos riadenia  $F_{Y/W}(s)$  a prenos poruchy  $F_{Y/Z}(s)$  môžeme previesť na rovnicu regulačného obvodu.

Pravá strana rovnice je modifikovaná podľa toho, ktorá z veličín, t. j. riadiaca  $w(t)$  alebo poruchová veličina  $z(t)$  vyvolala regulačný pochod:

$$a_n y^{(n)}(t) + \dots + a_1 y'(t) + a_0 y(t) = \begin{cases} b_m w^{(m)}(t) + \dots + b_1 w'(t) + b_0 w(t) \\ c_m z^{(m)}(t) + \dots + c_1 z'(t) + c_0 z(t) \end{cases} \quad (4)$$

Na základe týchto rovníc vieme určiť priebeh regulovanej veličiny  $y(t)$  pri rôznych zmenách riadiacej alebo poruchovej veličiny.



Prechodový dej uzavretého regulačného obvodu je zložený z dvoch častí:

$$y(t) = y_n(t) + y_h(t), \quad (5)$$

- $y_h(t)$  je všeobecné riešenie homogénnej rovnice
- $y_n(t)$  je partikulárne riešenie dané pravou stranou rovníc (4)

Partikulárne riešenie  $y_n(t)$  závisí čiste na vstupnej veličine a na stabilitu nemá vplyv, pretože stabilita je posudzovaná až po doznení prechodového deja, ktorý bol získaný poruchovou  $z(t)$  alebo riadiacou veličinou  $w(t)$ .

Lineárny regulačný obvod je stabilný, ak riešenie homogénnej rovnice

$$a_n y^{(n)}(t) + \dots + a_1 y'(t) + a_0 y(t) = 0 \quad (6)$$

sa s rastúcim časom blíži k nule:

$$\lim_{t \rightarrow \infty} y_h(t) = 0 \quad (7)$$

Lineárny regulačný obvod je nestabilný, ak riešenie neobmedzene rastie:

$$\lim_{t \rightarrow \infty} y_h(t) = \infty \quad (8)$$

a keď ani neobmedzene nerastie, ani neklesá k nule, tak regulačný obvod je na hranici stability.

Uvažujme statický dynamický systém vyjadrený prenosovou funkciou:

$$F_P(s) = \frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{1}{b_2s^2 + b_1s + b_0} \quad (9)$$

v spätnej väzbe uvažujeme PD regulátor s prenosom:

$$F_R(s) = \frac{U(s)}{E(s)} = K(1 + T_Ds) \quad (10)$$

## Podmienky stability - príklad

Vyjadríme diferenciálnu rovnicu lineárneho regulačného obvodu pre prípad poruchy  $z(t)$  na vstupe uzavretého regulačného obvodu:

$$\begin{aligned}F_{Y/Z}(s) &= \frac{Y(s)}{Z(s)} = \frac{F_P(s)}{1 + F_P(s)F_R(s)} = \\ &= \frac{1}{b_2s^2 + b_1s + b_0 + K + KT_Ds} = \\ &= \frac{1}{b_2s^2 + (b_1 + KT_D)s + (b_0 + K)},\end{aligned}\tag{11}$$

kde  $a_2 = b_2$ ,  $a_1 = b_1 + KT_D$ ,  $a_0 = b_0 + K$

Po substitúcii  $a_0, a_1, a_2$  a prechodom do časovej oblasti dostávame DR lineárneho regulačného obvodu:

$$(a_2s^2 + a_1s + a_0)Y(s) = Z(s)\tag{12}$$

$$a_2y''(t) + a_1y'(t) + a_0y(t) = z(t),\tag{13}$$

ktorá je analogická s DR (4).

Charakter prechodovej zložky  $y_h(t)$  závisí od charakteru koreňov charakteristickej rovnice  $\cong$  od parametrov regulačného obvodu

$a_0, a_1, \dots, a_n$

- ak prechodová zložka  $y_h(t)$  je taká, že s rastúcim časom zaniká, tak regulačný obvod je stabilný

$$\lim_{t \rightarrow \infty} y_h(t) = 0 \quad (14)$$

- ak platí:

$$\lim_{t \rightarrow \infty} y_h(t) = \infty \quad (15)$$

tak regulačný obvod je nestabilný

Z teórie riešenia LDR je riešenie homogénnej rovnice v tvare:

$$y_h(t) = \sum_{i=1}^n c_i e^{s_i t}, \quad (16)$$

kde  $c_i$  sú konštanty určené PP a budiacou funkciou  $w(t)$ ,  $z(t)$  a  $s_i$  sú korene CHR:

$$a_n s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_1 s + a_0 = 0 \quad (17)$$

Ak má CHR reálne korene  $s_i = \alpha_i$ , potom čiastkové riešenie výrazu (16) má tvar:

$$y_{hi} = c_i e^{\alpha_i t} \quad (18)$$

Ak má CHR dvojicu komplexne združených koreňov  $s_{1,2} = \alpha \pm j\beta$ , potom riešenie LDR má tvar:

$$y_{hi} = c e^{\alpha t} \sin(\beta t + \phi) \quad (19)$$

Ak má CHR dvojicu komplexne združených koreňov  $s_{1,2} = \pm j\beta, \alpha = 0$ , potom riešenie LDR má tvar:

$$y_{hi} = c \sin(\beta t + \phi) \quad (20)$$

Výraz  $y_{hi} = c_i e^{\alpha_i t}$  predstavuje exponenciálu, ktorá je klesajúca, ak  $\alpha_i < 0$ , alebo stúpajúca ak  $\alpha_i > 0$ .

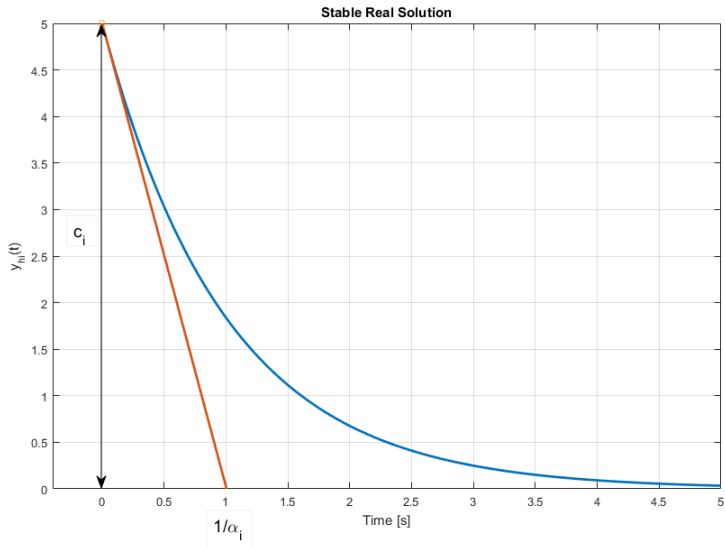
Ak má platiť podmienka:

$$\lim_{t \rightarrow \infty} y_h(t) = 0 \quad (21)$$

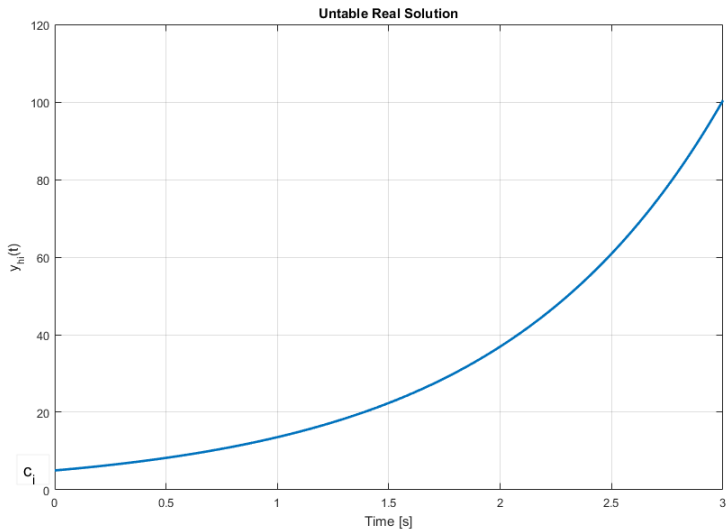
nesmie mať CHR ani jeden reálny koreň kladný  $\Rightarrow$  - všetky reálne korene musia byť záporné.



# Riešenie LDR - podmienky stability



# Riešenie LDR - podmienky stability



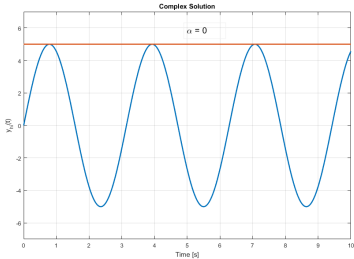
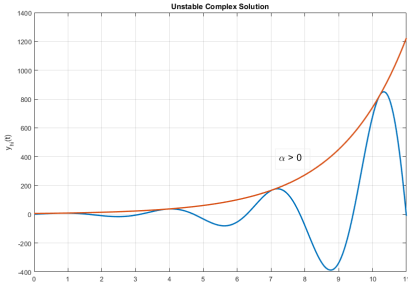
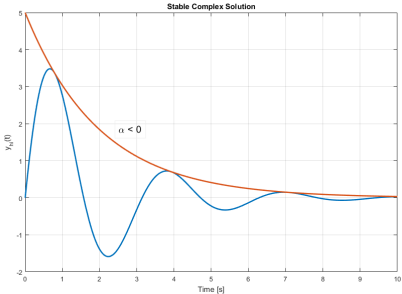
Výraz  $y_{hi} = ce^{\alpha t} \sin(\beta t + \phi)$  predstavuje kmitavý harmonický pohyb, ktorý je obmedzený exponenciálou  $ce^{\alpha t}$ .

- ak  $\alpha < 0 \Rightarrow$  kmity s rastúcim časom klesajú - vznikne kmitavý pochod tlmenný (slide 3)
- ak  $\alpha > 0 \Rightarrow$  kmity s rastúcim časom budú narastať - kmitavý pohyb netlmenný (slide 5)

Ak má platiť podmienka stability musia mať všetky komplexne združené korene zápornú reálnu časť.

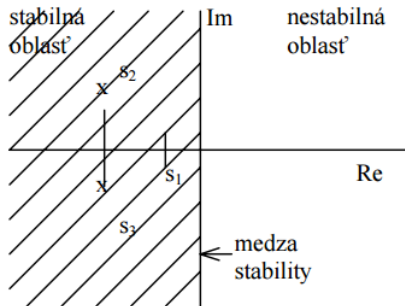
Výrazu  $y_{hi} = c \sin(\beta t + \phi)$  odpovedá harmonický priebeh s konštantnou amplitúdou  $c$  (podmienka stability nie je splnená). Regulačný obvod je v tomto prípade neutrálny a nachádza sa na hranici stability (slide 4).

# Riešenie LDR - podmienky stability



## Nutná a postačujúca podmienka stability pre lineárny regulačný obvod:

Ak má byť regulačný obvod stabilný musí mať CHR odpovedajúca LDR regulačného obvodu korene reálne záporné alebo komplexne združené s reálnou zápornou časťou.



- nepotrebujú k určeniu stability lineárneho regulačného obvodu výpočet koreňov CHR

- algebraické
  - Hurwitzovo kritérium
  - Routh-Shurovo kritérium
- frekvenčné
  - Michajlov-Leonhardovo kritérium
  - Nyquistovo kritérium

Algebraické kritéria (AK) stability:

- vychádzajú z koeficientov charakteristickej rovnice
- dajú sa aplikovať iba v lineárnych regulačných obvodoch, kde CHR je algebraická.

Najpoužívanejšie AK stability:

- Hurwitzovo kritérium
- Routh-Shurovo kritérium

## Hurwitzovo kritérium

-pre posúdenie stability vytvoríme z koeficientov CHR:  $1 + F_0(s)$  Hurwitzov determinant (HD) n-tého stupňa

$$D_n = \begin{vmatrix} a_{n-1} & a_{n-3} & a_{n-5} & \dots & 0 \\ a_n & a_{n-2} & a_{n-4} & \dots & 0 \\ 0 & a_{n-1} & a_{n-3} & \dots & 0 \\ 0 & a_n & a_{n-2} & \dots & 0 \\ 0 & 0 & a_{n-1} & \dots & 0 \\ \vdots & \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & \dots & a_1 & 0 \\ 0 & 0 & \dots & a_2 & a_0 \end{vmatrix}$$

Postup pre zostavenie HD:

- do HD zapíšeme koeficienty CHR
- stĺpce doplníme tak, aby ich indexy klesali(nahor)
- na mieste, kde by sa nachádzali koeficienty s indexami  $>n$  alebo zápornými doplníme 0



# Algebraické kritéria stability - HD, $n=1$ , $n=2$

Podľa Hurwitzovho kritéria je lineárny RO stabilný práve vtedy, ak sú pri splnení podmienky  $a_n > 0$  hlavný Hurwitzov determinant a všetky jeho subdeterminanty  $D_i > 0$  pre  $i = 1, 2, \dots, n$

$n = 1$ :

$$CHR : H(s) = a_1s + a_0 = 0 \quad (22)$$

Podmienky stability:  $a_1 > 0$ ,  $D_1 = a_0 > 0$

$n = 2$ :

$$CHR : H(s) = a_2s^2 + a_1s + a_0 = 0 \quad (23)$$

Podmienky stability:  $a_2 > 0$ ,  $D_1 = a_1 > 0$ ,  $D_2 = \begin{vmatrix} a_1 & 0 \\ a_2 & a_0 \end{vmatrix} = a_1 a_0 > 0$

$D_2 > 0$ , ak  $D_1 > 0 \leftrightarrow a_0 > 0 : a_2 > 0, a_1 > 0, a_0 > 0$

$n = 3$ :

$$\text{CHR} : H(s) = a_3 s^3 + a_2 s^2 + a_1 s + a_0 = 0 \quad (24)$$

Podmienky stability:  $a_3 > 0$ ,  $D_1 = a_2 > 0$ ,

$$D_2 = \begin{vmatrix} a_2 & a_0 \\ a_3 & a_1 \end{vmatrix} = a_1 a_2 - a_0 a_3 > 0, \quad D_3 = \begin{vmatrix} a_2 & a_0 & 0 \\ a_3 & a_1 & 0 \\ 0 & a_2 & a_0 \end{vmatrix} = a_0 D_2 > 0$$

Podmienka  $D_3 > 0$  pri splnení  $D_2 > 0$  je ekvivalentná  $a_0 > 0$

Podmienka  $D_2 > 0$  pri  $a_3 > 0$ ,  $a_2 > 0$ ,  $a_0 > 0$  je splnená len pri  $a_1 > 0$

Pre  $n = 3$  sú podmienky stability:

$$a_3 > 0, a_2 > 0, a_1 > 0, a_0 > 0, a_1 a_2 - a_0 a_3 > 0$$

$n = 4$ :

$$\text{CHR} : H(s) = a_4 s^4 + a_3 s^3 + a_2 s^2 + a_1 s + a_0 = 0 \quad (25)$$

Podmienky stability:  $a_4 > 0$ ,  $D_1 = a_3 > 0$ ,

$$D_2 = \begin{vmatrix} a_3 & a_1 \\ a_4 & a_2 \end{vmatrix} = a_2 a_3 - a_1 a_4 > 0,$$

$$D_3 = \begin{vmatrix} a_3 & a_1 & 0 \\ a_4 & a_2 & 0 \\ 0 & a_3 & a_1 \end{vmatrix} = a_3(a_1 a_2 - a_0 a_3) - a_1^2 a_4 > 0,$$

$$D_4 = \begin{vmatrix} a_3 & a_1 & 0 & 0 \\ a_4 & a_2 & a_0 & 0 \\ 0 & a_3 & a_1 & 0 \\ 0 & a_4 & a_2 & a_0 \end{vmatrix} = a_0 D_3 > 0$$

Podmienka  $D_3 > 0$  možno splniť pri  $a_0 > 0, D_2 > 0$  ak platí  $a_1 > 0$

Podmienka  $D_2 > 0$  pri  $a_4 > 0, a_3 > 0, a_1 > 0$  je splnená len pri  $a_2 > 0$

Pre  $n = 4$  sú podmienky stability:

$$a_4 > 0, a_3 > 0, a_2 > 0, a_1 > 0, a_0 > 0, a_3(a_1 a_2 - a_0 a_3) - a_1^2 a_4 > 0$$

## Záver:

Nevyhnutnou podmienkou stability regulačného obvodu je, aby koeficienty CHR  $a_n s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_1 s + a_0 = 0$  boli kladné, pričom táto podmienka je pre systémy  $n = 1$ ,  $n = 2$  postačujúcou podmienkou.

Podľa Hurwitzovho kritéria je lineárny RO na hranici stability vtedy, ak  $D_n = a_0 D_{n-1} = 0$ :

- 1  $a_0 = 0$  - na hranici aperiodickej stability
- 2  $D_{n-1} = 0$  - na hranici kmitavej stability