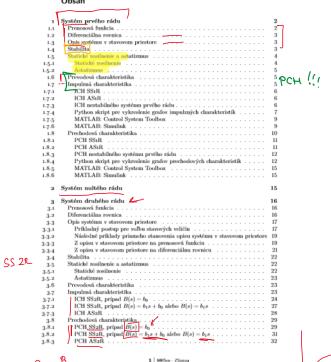


MRS10 - ZS2024

# Prenosové funkcie a modelovanie systémov

Modelovanie a riadenie systémov

### Obsah



34

Chedom textu je súhrn vlastností a charakteristík dynamického systému, ktorý má jeden vstupný signál u(t) a jeden výstupný signál y(t) a tieto sú spojité v čase. Uvažuje sa lineárny, časovo invariantný dynamický systém.

Pojem rúd systému má v podstac rovnaký význam ako pri diferenciálnej rovnici. Diferenciálna rovnica n-tého rúdu pošu dynamický systém n-tého rúdu. Dif. rovnica n-tého rúdu je taká, v ktorej vystupuje maximálne n-tá derivácia neznámej. V kontexte prenosovej funkcie systému to zamená, že charakteristický polynóm systému je n-tého stupňa.

Osobitne uvedieme, že samozrejme uvažujeme kausálny systém, toda výstup systému je následkom diania v súčastnosti a minulosti. Z matematického hladiska na prenosovú funkciu to znamená, že pre stupne polynómo M(s) a Biso platí n že m prísom charakteristický polynóm M(s) má stupeň m a tvažujme prenosovú funkciu to vtvarc  $G(s) = \frac{B(s)}{cc}$ (1)

$$G(s) = \frac{B(s)}{A(s)}$$
(1

Navyše, v praxi, pri matematickom modelovaní rešinych systémov, má v mnohých prípadoch význam hovoriť o systémoch, ktoré sami o sebe neobsahujú "zdroj energie", si de n. energetickým spotreběvný", sić energetický dispatíme. V takomto prípade pre prenosovú funkciu platí, že jej relatívny stupeň  $n^*=n-m$  je  $n^*\geq 1$ .

### 1 Systém prvého rádu

### 1.1 Prenosová funkcia

Ak stupeň polynómu A(s) v prenosovej funkcii je n=1, potom hovoríme, že systém, ktorý prenosová funkcia opisuje, je prvého rádu. Vzhľadom na kanzálnosť môže byť stupeň polynómu B(s) rovný alebo menší, teda  $m \le n$ . Vo všeobecnosti teda systém 1. rádu je

$$G(s) = \frac{b_1s + b_0}{a_1s + a_0}$$
(2)

Typicky (a často veľmi užitočne) sa však uvádza A(s) ako monický polynóm, taký, rý má pri najvyššej mocnine s koeficient rovný 1. Teda v tomto prípade

$$G(s) = \frac{b_1 s + b_0}{s + a_0}$$
(3)

Navyše, v praxi, v modelovaní (a v prírode) má vo veľa pripadoch význam hovoriť o systémoch, ktoré sami o sebe neobsahujú "zdroj energie", sú len "energetickým spotrebkóm", sú energetický dispatívne. V takomto prípade per prenosovú funkciu platí, že jej relatívny stupeň  $n^*=n-m$  je  $n^*\geq 1$ . V tomto prípade teda

$$G(s) = \frac{b_0}{s + a_0}$$

je typickým príkladom prenosovej funkcie 1. rádu. Takšto prenosová funkcia sa nazýva aj tzv. pozitívne rezilna prenosová funkcia (ak ide o stabilný systém). Pre úplnosť,  $B(s) = b_0$  je stupňa m = 0 a  $A(s) = s + a_0$  je stupňa n = 1. Koeficienty týchto polyňomov sú pazametrani systému.

2 | MRS10 - ZS2024

### 1.2 Diferenciálna rovnica

Aby sme nadviazali na predchádzajúcu časť a zároveň ukázali prepis systému z prenosovej funkcie na diferenciálnu rovnicu, tak konštatujme, že

$$G(s) = \frac{Y(s)}{U(s)}$$
(5)

kde Y(s)je Laplaccov obraz výstupného signálu <br/>aU(s)je Laplaccov obraz vstupného signálu. V tomto prípade teda

$$Y(s) = G(s)U(s) = \frac{b_0}{s + a_0}U(s)$$
 (6a)

$$\begin{cases} Y(s) = G(s)U(s) = \frac{b_0}{s + a_0}U(s) \\ (s + a_0)Y(s) = b_0U(s) \end{cases}$$

$$(6a)$$

$$(s + a_0)Y(s) = b_0U(s)$$

$$(6b)$$

$$sY(s) + a_0Y(s) = b_0U(s)$$

$$(6c)$$

$$sY(s) + a_0Y(s) = a_0U(s) \tag{6c}$$
 
$$sY(s) - a_0Y(s)b_0U(s) \tag{6d}$$
 a toda diferenciálna rovnica je

$$\dot{y}(t) = -a_0y(t) + b_0u(t)$$
 (7)

 $\underbrace{q_{t,t} = -a_0 p(t) + b_0 u(t)}_{T,t} \qquad (7)$  Prepis opačným smerom, <br/>rdif.rovníce na prenosovú funkciu, je samozrejme štandardné aplikovanie Laplace<br/>ovej transformácie na rovnícu (7) pri nulových začiatočných podmienkach.

### 1.3 Opis systému v stavovom priestore

V stavovom priestore je potrebné zaviesť stavový vektor  $x(t)\in\mathbb{R}^n$ . Vo všeobecnosti je opis lineárneho systému v stavovom priestore v tvare

 $\dot{x}(t) = Ax(t) + bu(t)$  $y(t) = c^{\mathsf{T}}x(t)$ 

kde  $A \in \mathbb{R}^{n \times n}$ ,  $b \in \mathbb{R}^n$  a  $c \in \mathbb{R}^n$  sú matica a vektory a ide o parametre systému. Tři stanovení vektora x(t) ide vo všeobecnosti o prepis diferenciálnej rovnice vyššésho rádu na sistavu rovnic prvého rádu. Vzniknú tak nové signály, ktoré sú neznámymi v sistave rovnie prvého rádu así prekami stavového věktora x(t). V tonto případe máme dif. rovnicu ( $\gamma$ ) čo už je rovnica prvého rádu. Formálne teda zvolme

$$x_1(t) - y(t)$$
 (9)

a teda

۲ı

XL

$$\dot{x}_1(t) - \dot{y}(t) = -a_0x_1(t) + b_0u(t)$$
 (10)

je vlastne "sústava" jednej diferenciálnej rovnice. Formálne:

$$\dot{x}_1(t) = -a_0x_1(t) + b_0u(t)$$
 (11a)  
 $y(t) = x_1(t)$  (11b)

je opis systému v stavovom priestore kde  $x_1(t)$  je stavová veličina. Pre úplnosť, stavový vektor v tomto prípade je  $x(t)-x_1(t)$  a matica  $A-a_0$ , vektor  $b-b_0$  a vektor

### 1.4 Stabilita

Pod pomenovaním stabilita systému sa typicky rozumie niekoľko róznych prípadov týkajúcich sa všcobecného ricienia diferenciálnej rovnice opisujúcej dynamický systém Intultívnym je termin <u>BIBO</u> stabilita (bounded input, bounded output), kde sa skam prípad, keď vstupný signál u(t) je obmedzený, jeho max. hodnota je menej ako nekoneňon. Ak je potom výstupný signál u(t) ied obmedzený, hovoríme, že systém je BIBO stabilný. V podstate sa tak skúma vnútenú zložka riešenia nehomogémej

diferenciálnej rovnice. Vlastnú zložku ricšenia, závislú od začiatočných podmienok, je možné skúmať rovnako a súvisť to s pojmom asymptotická stabilita. Pri lineśrnom systéme systéme platí, že vlastnosti systému z akéhokolvek hladiska stability sú kompletne určené pólmi systému, teda korežní charakteristického polynému. Nutnou a postačujúcou podmienkou stability lineárneho systému je, aby vickty póly systému ležala V karej poltovnie komplexnej roviny, t.j. aby ich rožine časti boli záporné. Ak aspoň jeden pôl leží na imaginárnej osi, hovoríme, že systém je na hranici stability. Ak je aspoň jeden pôl v pravej podrovine, jeho reálna časť je kladná, hovoríme, že systém je nestabilný.

Stabilita systému je daná koreňmi charakteristického polynómu A(s), v tomte pade je prenosová funkcia systému prvého rádu v tvare (4) a teda charakteristický  $h_{moder}^{(s)}$  i v

$$A(s) = s + a_0$$
 (12)

Koreň je  $s_1=-a_0.$  Systém je stabilný ak  $a_0>0,$  nestabilný ak  $a_0<0,$  a ak  $a_0=0,$  tak systém je na hranici stability.

### 1.5 Statické zosilnenie a astatizmus

Při skúmaní vlastností systému je často ako prvé potrebné poznat tzv. statické vlastností systému. Vo všeobecností sa to týka ustálených stavov systému. Typickým příkladou je situácia, keď vstupný signál u(†) je konštantstý, jeho hodnota sa memení v čase. Ustálení hodnotu vstupného signálu onačíme u(co), čim sa zdřoznění, že ide o hodnotu akoby v čase nekonečno, čo v praxi je čas taký, keď všetky prechodné deje poznážejeme za skončené Okláčkou je, či sa aj hodnota výstupného signálu u(t) ustáli na nejskej hodnote výco). Na prvý poblad je zrejmě, že naznačené statické vlastnosti systému nemá zmysel skúmať pre systém, ktorý je nestabilný.

### 1.5.1 Statické zosilnenie

1.5.1 Statické zosineme

V = -0 

V



 $0 = -a_0 y(\infty) + b_0 u(\infty)$ 

Pomer výstupu ku vstupu je 
$$\frac{\mathbf{v}}{\mathbf{v}(\infty)} = \underbrace{\mathbf{b}_0}_{\mathbf{b}_0} \quad (14)$$

čo je statické zosilnenie systému. Tito hodnotu je možné označiť ako samostatný parameter systému, napr.  $K=\frac{ba}{a}$ . Konvenciou je tich vo všeobenosti uvažovať, že vstup je "jednotkový", jednoducho, že u( $\infty$ ) = 1 a teda sa píše  $y(\infty)=\frac{ba}{a_0}$ , ale stále sa tým myslí statické zosilnenie svostému

systému. K rovnakému záveru prídeme, ak by sme uvažovali konštantný, ustálený signál na systupe, a to vo všeobecnosti, teda u(t)=1. To je jednotkový skok a teda  $U(s)=\frac{1}{s}$ . Potom

$$Y(s) = \frac{b_0}{s + a_0} \frac{1}{s}$$
(15)

4 | MFS10 - ZS2024





Konečná hodnota tohto obrazu signálu (Y(s) je obrazom y(t)), je hodnota na, ktorej sa výstup systému potenciálne ustáli. S využitím vety o konečnej hodnote:

$$y(\infty) = \lim_{s\to 0} s \left( \frac{b_0}{s + a_0} \frac{1}{s} \right) \qquad (16a)$$

$$y(\infty) = \lim_{s\to 0} \left(\frac{b_0}{s + a_0}\right)$$
(16b)

$$y(\infty) = \frac{b_0}{a_0} \tag{16c}$$



Astatzmus

Ak je jeden z pólov systému milový, hovoríme, že systém je astatický ("obsahuje astatzmus"). Ak práve jeden pól je nulový, hovoríme o astatzme prvého rádu (ak dva póly, potom astatzmas drubého rádu, atd). Pripomeňme, že uvažujeme systém, ktorý nie je nestabilný. Nolový pô zamena, ša nospejme, že jeho režina čast je nulová. To znamená, že systém je na hranici stability. Takýto prípad môžme pomenovať v tomto prípade ako astatický systém prehô rádu, skratka ASIR.

V tomto prípade máme len jeden pól a ten je nulový vtedy ak  $a_0 = 0$ . V takomto prípade nie je možné určí hodnotu y(co.). Ak by sme uvačovali vstupný signál u(t) = 1, potom výstupná věličina y(t) rastie donekonečna, neustáli sa. Je to vidieť najmä z diferenciálnej rovnice (?) pri  $a_0 = 0$ :

$$\dot{y}(t) = b_0 u(t)$$
 (17)

Je zrejmé, že zmena signálu y(t), čo je  $\dot{y}(t)$ , bude nulová len ak u(t) bude nulový signál, inak sa bude y(t) vo všeobecnosti menit.

Pri  $a_0=0$ , a bez straty na všeobecnosti keď zvolíme  $b_0=1$ , márne

$$G(s) = \frac{1}{s}$$
 (18)

čo je prenosová funkcia integrátora. Integrátor je systém prvého rádu s astatizmom prvého rádu.

### 1.6 Prevodová charakteristika

Prevodová charakteristika V kontecte statkých vlastností systému má vo všeobecností výzman hovoríť o prevodovej charakteristika je sávislosť ustálených hodnôt výstupného signála systému. Prevodová charakteristika je závislosť ustálených hodnôt výstupného signála systému. Je zepiné, že prevodová charakteristika s týka systémo v sprívlastkom statkák, toda takých, ktoré nie sú satatické. V prípade lineárných systémov je prevodová charakteristika priamka a bez straty na visobecnosti môžeme uvažovať, že prechádza začiatkom súradnicového systému. Sklon priamky ie daný statkýchý mosilnemi nystému, ak použieme vyššie uvedené, sklon prevodovej charakteristiky lineárneho systému je  $K - \frac{ba}{ba}$ .

### 1.7 Impulzná charakteristika

Impulzná charakteristíka je odpoveď systému na Dirackov impulz

Dirackov impulz je impulz, ktorý má jednotkovú plochu a jeho šírka je nekonečne malá. Brými slovami ide o impulz, ktorý je mulový pre  $t \neq 0$  a má jednotkovú plochu pre t = 0. Laplacevo obraz Dirackovho impulzu je U(s) = 1. Kedže máme k dispozicií matematický opis systému, impulzuú charakteristiku môžeme nájsť analyticky. Premcosová funkcia systému prvého rádnja (d.). Laplacevo obraz vstupného signálu je U(s) = 1. Laplacevo obraz vstupného signálu je otom bude

5 | MRS10 - ZS2024

4 +400) Re



(20)

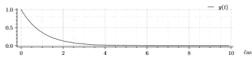
čo je časová funkcia, ktorá je analytickým vyjadrením impulznej charakteristiky systému.

Je zrejné, že pre impulzná charakteristiku (ICH) je možné rozlišovať kvalitatívne různe prípady určené v tomto prípade jediným pôtom systému. Pôl systému je s<sub>1</sub> = -a<sub>0</sub>.

V kontexte vyššie uvedeného možno rozlišovad prípady; statký systém prvého rádu (SSiR), astatický systém prvého rádu (ASiR) a nestabilný systém.

### 1.7.1 ICH SS1R

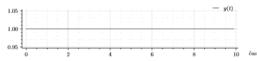
Časová funkcia (20) bude impulznou charakteristikou statického systému prvého rádu ak  $a_0>0$ . Zvoľme  $a_0=1$  a napríklad  $b_0=1$ . Na nasledujúcom obrázku je graf výslednej časovej funkcie



Obr. 1: Impulzná charakteristika statického systému prvého rádu pre $a_0=1$ a  $b_0=1\,$ 

### 1.7.2 ICH AS1R

Časová funkcia (20) bude impulznou charakteristikou astatického systému prvého rádu ak $a_0=0.$ Na nasledujúcom obrázku je graf výslednej časovej funkcie

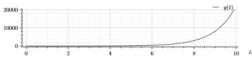


Obr. 2: Impulzná charakteristika statického systému prvého rádu pre $a_0=0$ a  $b_0=1\,$ 

### 1.7.3 ICH nestabilného systému prvého rádu

Pre úplnosť uveďme aj prípad, keď  $a_0<0$ , teda systém je nestabilný. Zvoťme  $a_0=-1$ . Na nasledujúcom obrázku je graf výslednej časovej funkcie

6 | MRS10 - ZS2024

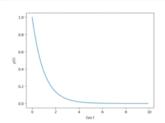


Obr. 3: Impulzná charakteristika statického systému prvého rádu pre $a_0=-1$ a  $b_0=1\,$ 

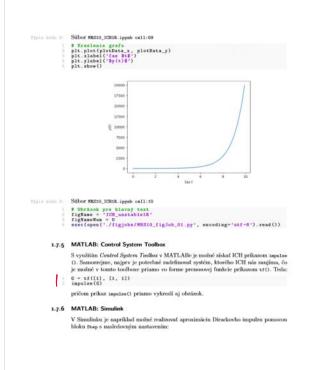
### 1.7.4 Python skript pre vykreslenie grafov impulzných charakteristík

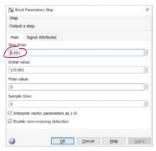
V tejto časti je prezentovaný skript v programovacom jazyku Python, pomocou ktorého je možné nakresilť vyššie uvedené grafy impulzných charakteristík. Skript je prezentovaný formou Jupyter notebooku a v nasledujúcom sú zobrazené jednotlivé bunky notebooku.





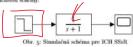
Súbor MRHO\_ICHIR.ipyub cell:04 # Obrácek pre hlavný text figisase "1CH\_SHIR" figisase "1CH\_SHIR" figisase "1CH\_SHIR" cexc(openf'./figjobs/MRHIO\_figJob\_01.py', encoding='utf-8').read())





Obr. 4: Nastavenie bloku Step.

Blok je súčasťou schémy:



### 1.8 Prechodová charakteristika

Prechodová charakteristika je odpoveď systému na jednotkový skok.

Jednotkový skok je signál, ktorý je nulový pre t<0 a má jednotkovú veľkosť pre  $t\geq0$ . Ide o skokovú zmenu v čase t=0. Laplaccov obraz jednotkového skoku je  $U(s)=\frac{1}{2}$ . Keďže máne k dispozícii matematický opis systému, prechodovú charakteristiku môžeme nájsť analyticky. Přenosovú funkcia systému prvého rádu je (4). Laplaccov obraz vstupného signálu je  $U(s)=\frac{1}{4}$ . Laplaccov obraz výstupného signálu potom bude

$$Y(s) - G(s)U(s) - \frac{b_0}{s + a_0} \frac{1}{s}$$
 (21a)  
 $Y(s) = \frac{b_0}{s(s + a_0)}$  (21b)

Pre hladanie originálu tohto obrazu je výhodné prepisať tento výraz na parciálny zlomok

$$\begin{array}{c} \frac{b_0}{s(s+a_0)} = \frac{A}{s} + \frac{B}{s+a_0} \\ b_0 = A(s+a_0) + Bs \end{array} \tag{22a}$$

$$b_0 = A(s + a_0) + Bs$$
 (22b)

kde Aa Bsú neznáme koeficienty. Uvedené platí pre akúkoľvek hodnotu s. Pre s=0 dostaneme

$$b_0 = Aa_0$$
 (23a)

$$A = \frac{b_0}{a_0}$$
(23b)

$$A = \frac{o_0}{a_0}$$
(23)

10 | MRS10 - ZS2024

Pre  $s = -a_0$  dostaneme

$$b_0 = B(-a_0)$$
 (24a)

$$B = -\frac{b_0}{a_0}$$
 (24b)

Obraz výstupného signálu je teda

$$Y(s) = \frac{b_0}{a_0} \frac{1}{s} - \frac{b_0}{a_0} \frac{1}{s + a_0}$$
(25)

a jeho originál

$$y(t) = \frac{b_0}{a_0} - \frac{b_0}{a_0}e^{-a_0t}$$
 (26a)

$$y(t) = \frac{b_0}{a_0} \left(1 - e^{-a_0 t}\right) \qquad (26b)$$

čo je časová funkcia, ktorá je analytickým vyjadrením prechodovej charakteristiky systému. V uvedenom sme zjavne predpokladali, že  $a_0 \neq 0$ . Ak  $a_0=0$ , potom obraz výstupného signálu je

$$Y(s) = \frac{b_0}{s^2}$$
(278)

$$Y(s) = b_0 \frac{1}{s^2}$$
 (27b)

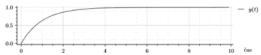
a jeho originál je

$$y(t) = b_0t$$
 (2)

(28) το de acová funkcia, ktorá je andytickým vyjadrením prechodovej charakteristiky systému ak  $a_0 = 0$ . Je zrejmé, 5e pre prechodovú charakteristiku (PCRI) je možné rozlišovať kvalitatívne rôzne prípady určené v tomto prípade jediným pôtom systému. Pů systému je  $s_1 = -a_0$ . V kontexte vyššie uvedeného mežno rozlišovat prípady; statický systém prvého rádu (SSiR), aotatický systém prvého rádu (ASiR) a nostabilný systém.

### 1.8.1 PCH SS1R

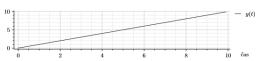
Časová funkcia (26b) bude prechodovou charakteristikou statického systému prvého rádu ak $a_0>0.$  Zvolme $a_0=1$ a napríklad $b_0=1.$  Na nasledujúcom obrázku je graf výslednej časovej funkcie



Obr. 6: Prechodová charakteristika statického systému prvého rádu pre $a_0=1$  a  $b_0=1\,$ 

### 1.8.2 PCH AS1R

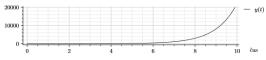
Časová funkcia (28) bude prechodovou charakteristikou astatického systému prvého rádu ak $a_0=0.$  Na nasledujúcom obrázku je graf výslednej časovej funkcie



Obr. 7: Prechodová charakteristika statického systému prvého rádu pre $a_0=0$ a  $b_0=1\,$ 

### 1.8.3 PCH nestabilného systému prvého rádu

Pre úplnosť uveďme aj prípad, keď  $a_0<0$ , teda systém je nestabilný. Zvoľme  $a_0=-1$ . Na nasledujúcom obrázku je graf výslednej časovej funkcie



Obr. 8: Prechodová charakteristika statického systému prvého rádu pre $a_0=-1$ a $b_0=1$ 

### 1.8.4 Python skript pre vykreslenie grafov prechodových charakteristík

V tejto časti je prezentovaný skript v programovacom jazyku Python, pomocou ktorého je možné nakresilt vyššie uwedené grafy prechodových charakteristik. Skript je prezentovaný formou Jupyter notebooku a v nasledujúcom sú zobrazené jednotlivé bunky notebooku.

Wypis kôdu 10: Súbor MRSIO\_PCHIR.ipymb cell:02

i saport nampy as mp
2 import matplotlib.pyplot as plt

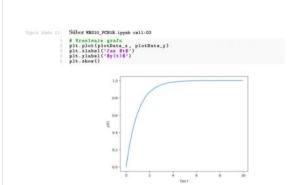
d b 0 = 0

k\_0 = 1

8 Súradnice bodov na x-ovej osi
9 plotbata\_x = mp.aramge(0, 10, 0.1)

# Wypočet hodnôt na y-ovej osi v zmysle danej časovej funkcie
12 plotbata\_y = (b\_0/k\_0) \* (1 - mp.exp(-e\_0 \* plotbata\_x))

12 | MRS10 - ZS2024



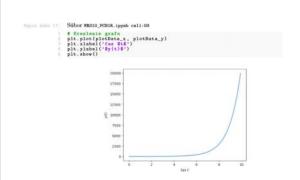
Súbor MRS10\_PCR1R.1pynb cell:04

a\_0 = 0

# Týpočet hodnůt na y-ovej osi v znysle danej časovej funkcie
plotData\_y = b\_0 \* plotData\_x

# 

14 | MRS10 - 252024



Vypts abdu III Sübor MRSio\_PCHSR.iyyab cell:10

# Sübrhaok pre hlawny text
# IngKase "'FGE\_muntablell'
# IngKase "'FGE\_muntablell'
# IngKase "'FGE\_muntablell'
# Resc(open('./figjobs/MSSio\_figJob\_01.py', escoding='utf-8').read())

### 1.8.5 MATLAB: Control System Toolbox

S využitím Control System Toolboz v MATLABe je možné ziskať PCH prikazom step(). Samozrejme, najprv je potrebné zadefinovať systém, ktorébo PCH nás zaujíma, čo je možné v tomto toolboxe priamo vo forme prenosovej funkcie prikazom tr(). Teda:

G = tf([1], [1, 1]) step(G)

pričom príkaz step<br/>O sa postará o časové nastavenie simulácie (nájde vhodné nastavenie pre<br/> ODE solver atď) a priamo vykreslí aj obrázok.

### 1.8.6 MATLAB: Simulink

Simulink priamo ponúka prácu s prenosovými funkciami a teda za užívateľa vykoná prevod do opisu v stavovom priestore a vykoná numerickú simuláciu. Pre tento prípad by schéma v simulinku vyzerala nasledovne:



V bloku Step je v tomto prípade nastavený skok v čase 0 z hodnoty 0 na hodnotu 1.

### 2 Systém nultého rádu

Stupeň polynómu A(s) môže byť aj n=0. Potom hovoríme o systéme miltého rádu. Prenosová funkcia v tomto prípade je (aj vzhľadom na kauzálnosť, aj vzhľadom na

pozitívnu reálnosť)

$$G(s) = \frac{b_0}{a_0}$$
(29)

nike v podstate nie je možné. Ide tu vo všeobecnosti Hovorit v tomto prípade o dynamike v j o zosilňovač, ktorého statické zosilnenie je

$$\frac{y(\infty)}{v(\infty)} = \frac{b_0}{a_0}$$
(30)

m

Takýto systém má len statické vlastnosti (statické zosilnenie – sklon prevodovej charakteristiky). O dynamických vlastnostiach, v zmysle astatizmu, stability a prechodovej charakteristiky tu nemá význam hovoriť.

### 3 Systém druhého rádu

### 3.1 Prenosová funkcia

Ak stupeň polynómu A(s) je n=2, potom hovorime, že systém je druhého rádu. Pre kauzálnosť a aj pre pozitívnu reálnosť tu uvažujeme m $\le n$ d tak vo všeobecnosti

$$G(s) = b_1 s + b_0$$

$$s^2 + a_1 s + a_0$$
(31)

kde je 
$$A(s)$$
 bes straty na vicobecnosti uvedený ako monický polynóm. Obdobne, prenosovou funkciou druhého pádu ná: 
$$G(s) = \frac{b_0}{s^2 + a_1 s + a_0} \tag{32a}$$
 
$$G(s) = \frac{b_0}{s^2 + a_1 s + a_0} \tag{32b}$$

### 3.2 Diferenciálna rovnica

Nech je systém daný v tvare prenosovej funkcie

$$G(s) = \frac{Y(s)}{U(s)}$$
(33)

 $G(s) = \frac{Y(s)}{U(s)} \tag{33}$ kde Y(s) je Laplaccov obraz výstupného signálu a U(s) je Laplaccov obraz vstupného signálu. Nech cieľom je prepis do tvaru diferenciálnej rovnice, potom

$$Y(s) = G(s)U(s) = \frac{b_1s + b_0}{s^2 + a_1s + a_0}U(s)$$
 (34a)

$$(s^2 + a_1s + a_0)Y(s) = (b_1s + b_0)U(s)$$
 (34b)

$$s^2Y(s) + a_1sY(s) + a_0Y(s) = b_1sU(s) + b_0U(s)$$
(34c)

$$(s^2 + a_1 s + a_0)Y(s) = (b_1 s + b_0)U(s)$$
 (34b)  
 $s^2Y(s) + a_1 sY(s) + a_0Y(s) = b_1 sU(s) + b_0U(s) \leftarrow$  (34c)  
 $s^2Y(s) = -a_1 sY(s) - a_0Y(s) + b_1 sU(s) + b_0U(s)$  (34d)

as rovnica je 
$$\ddot{y}(t) = -a_1 \dot{y}(t) - a_0 y(t) + b_1 \dot{u}(t) + b_0 u(t) \qquad (35)$$

Prepis opačným smerom, z díf. rovnice na prenosovú funkciu, je samozrejme štandardné aplikovanie Laplaccovej transformácie na rovnicu (35) pri nulových začiatočných podmienkach.

### 16 | MRS10 - ZS2024

## 3.3 Opis systému v stavovom priestore

V stavovom priestore je potrebné zaviesť stavový vektor  $x(t)\in\mathbb{R}^n$ . Vo všeobecnosti je opis lineárneho systému v stavovom priestore v tvare

$$\dot{x}(t) = Ax(t) + bu(t) \tag{36a}$$

$$y(t) = c^{T}x(t)$$
 (36)

kde  $A\in\mathbb{R}^{n\times n},b\in\mathbb{R}^n$ a c<br/>  $\in\mathbb{R}^n$ sú matica a vektory a ide o parametre systému. Pri stanovení vektor<br/>ax(t)ide vo vicobecnosti o prepis diferenciálnej rovnice<br/> yššieho risku na sústavu rovnic prvého rádu. Vzniknú tak nevé signály, ktoré sú neznámymi v sústave rovníc prvého rádu a sú prvkami stavového vektora x(t).

### 3.3.1 Príkladný postup pre voľbu stavových veličín

Prevod z prenosovej funkcie na stavový opis nie je jednoznačný. Záleží na voľbe stavových veličín (stavového priestoru). Tu si dovolime uviesť voľbu stavových veličín tak, že výsleklom je opis systému v tzv. normálnej forme riadileflomsti. Prenosová funkcia systému, ktorou sa tu zaoberáme, je v tvare

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{b_1 s + \frac{b_0}{s^2 + a_1 s + a_0}}{s^2 + a_1 s + a_0}$$
(37)

Otázka je ako túto prenosovú funkciu previesť na opis v stavovom priestore - ako

zvoliť stavové veličiny.

Pre prípad, keď je v čitateli len konšta
veličín značne intuitívna. Preto napíšme
funkcie v sérii nasledovne

$$\frac{Z(s)}{U(s)} = \frac{1}{s^2 + a_1 s + a_0}$$

$$\frac{Y(s)}{Z(s)} = \frac{b_1 s + b_0}{b_1 s + b_0}$$
(38)

kde sme zaviedli pomocnú veličinu Z(s), ktorá je obrazom z(t). Zjavne platí

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{Y(s)}{Z(s)} \frac{Z(s)}{U(s)}$$
(40)

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = (b_1 s + b_0) \frac{1}{s^2 + a_1 s + a_0}$$
(41)

Mimochodom, prenosová funkcia (39) je z matematického hladiska korektná akurát v čitateli je polynóm stupňa 1 a v nesovasteli polynóm stupňa 0, čo napráhod znamená, že ide o nekauzálny systém a toda sama o sebe by prenosová funkcia (39) nebola vhodným modelom reálneho fyzikálneho systéma.

Prvú prenosová funkciu (38) možno prepísať na diferenciálnu rovnicu druhého rádu v tvare

$$\ddot{z}(t) + a_1 \dot{z}(t) + a_0 z(t) = u(t)$$
(42)

 ${\rm T\acute{u}to}$ je možné previesť na sústavu díferenciálnych rovníc prvého rádu - voľbou vových veličín. Napríklad nech

$$x_1(t) - z(t)$$
 (43)

kde  $\boldsymbol{x}_1(t)$ je prvá stavová veličina. Potom platí

$$\dot{x}_1(t) = \dot{z}(t)$$
 (44)

Druhú stavovú veličinu zvoľme

$$x_2(t) = \dot{z}(t)$$
 (45)

$$\dot{x}_{2}(t) = \ddot{z}(t)$$
 (46)

(49)

$$\dot{x}_1(t) = x_2(t)$$
 (4)

To je prvá diferenciálna rovnical Obsahuje len novo zavedené stavové veličiny  $(x_1(t)$  a  $x_2(t))$ . Druhá diferenciálna rovnica je vlastne (46). Avšak, vieme signál  $\tilde{x}(t)$  vyjadriť len pomocou novo zavedených stavových veličin? Vieme. Z (42) je zrejmé, že

$$tak\dot{x}e\left(\frac{1}{4b}\right)\int_{\mathbb{R}^{2}} \left(\ddot{z}(t) = -a_{1}\dot{z}(t) - a_{0}z(t) + u(t) = -a_{1}z_{2}(t) - a_{0}x_{1}(t) + u(t)\right)$$

$$\dot{z}_{2}(t) = -a_{1}z_{2}(t) - a_{0}x_{1}(t) + u(t)$$

$$(48)$$

$$\dot{x}_2(t) = -a_1x_2(t) - a_0$$

$$\dot{x}_1(t) = x_2(t)$$
 (50)  
 $\dot{x}_2(t) = -a_1x_2(t) - a_0x_1(t) + u(t)$  (51)

zápise: 
$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1(t) \\ \dot{x}_2(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -a_0 & -a_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u(t)$$
 (52)

Vrátme sa k prenosovej funkcii (39). Túto možno napísať ako dife

$$y(t) = b_1\dot{z}(t) + b_0z(t)$$
 (5)

obili voľbu taků, že  $\dot{z}(t)=x_2(t)$ a  $z(t)=x_1(t)$ . Takže diferenciálnu

$$y(t) = b_1 x_2(t) + b_0 x_1(t)$$

alebo v maticovom tvare

$$y(t) = \begin{bmatrix} b_0 & b_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix}$$
 (55)

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1(t) \\ \dot{x}_2(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -a_0 & -a_0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} + \underbrace{\begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}} u(t)$$

$$\begin{bmatrix} y(t) & b_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix}$$

$$(56)$$

Ak označíme stavový vektor ako  $x(t) = \begin{bmatrix} x_1(t) & x_2(t) \end{bmatrix}^T$ , potom je

$$\dot{x}(t) = Ax(t) + bu(t)$$
 (58a)  
 $y(t) = c^{T}x(t)$  (58b)

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -a_0 & -a_1 \end{bmatrix}$$
 (59a)  
 $b = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}$  (59b)  
 $c = \begin{bmatrix} b_1 \\ b_2 \end{bmatrix}$  (59c)

Vidíme, že ak máme prenosovú funkciu v tvare

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{b_1 s + b_0}{s^2 + a_1 s + a_0}$$
(6o)

tak opis systému v stavovom priestore je v tvare

$$\dot{x}(t) = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -a_0 & -a_1 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u(t)$$

$$y(t) = \begin{bmatrix} b_0 & b_1 \end{bmatrix} x(t)$$
(61a)

$$y(t) = \begin{bmatrix} b_0 & b_1 \end{bmatrix} x(t)$$
(61b)

kde samozrejme  $x(t) \in \mathbb{R}^2$  je stavový vektor. Obdobne, ak má

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{b_0}{s^2 + a_1 s + a_0} \tag{62}$$

$$\dot{x}(t) = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -a_0 & -a_1 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u(t)$$

$$y(t) = \begin{bmatrix} b_0 & 0 \end{bmatrix} x(t)$$
(63a)

čo je možné zapísať aj v tvare

$$\begin{split} \dot{x}(t) &= \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -a_0 & -a_1 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 0 \\ b_0 \end{bmatrix} u(t) \\ y(t) &= \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} x(t) \end{split} \tag{64a}$$

$$y(t) = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} x(t)$$
 (64b)

pretože sme len zmenili miesto, kde koeficient  $b_0$  násobí zodpovedajúci signál. Je jedno, či je to na vstupe, alebo na výstupe. Pre úplnosť, ak máme prenosovú funkciu v tvare

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{b_1 s}{s^2 + a_1 s + a_0}$$
(65)

tak opis systému v stavovom priestore je v tvare

$$\begin{split} \dot{x}(t) &= \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -a_0 & -a_1 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u(t) \\ y(t) &= \begin{bmatrix} 0 & b_1 \end{bmatrix} x(t) \end{split} \tag{66a}$$

$$y(t) = \begin{bmatrix} 0 & b_1 \end{bmatrix} x(t)$$
 (66b)

Ešte iným príkladom by mohla byť prenosová funkcia v tvare

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{b_0}{s^2 + a_0}$$
(67)

a opis systému v stavovom priestore by bol

$$\dot{x}(t) = \begin{bmatrix} 0 & -1 \\ 0 & -a_1 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u(t)$$

$$y(t) = \begin{bmatrix} b_0 & 0 \end{bmatrix} x(t)$$
(68a)
(68b)

Majme systém daný v stavovom priestore v tvare

$$\dot{x}(t) = Ax(t) + bu(t)$$
 (69a)  
 $y(t) - c^{T}x(t)$  (69b)

kde stavový vektor  $x(t) \in \mathbb{R}^n$ ,  $A \in \mathbb{R}^{n \times n}$ ,  $b \in \mathbb{R}^n$  a  $c \in \mathbb{R}^n$  sú matica a vektory a ide

$$2 \int 1 \otimes \left[ \frac{1}{2} \int S \cdot d \right] S |X(s)| - AX(s) + bU(s)$$
(70a)

lede stavový vektor  $x(t) \in \mathbb{R}^n$ ,  $A \in \mathbb{R}^{n \times n}$ ,  $b \in \mathbb{R}^n$  a  $c \in \mathbb{R}^n$  sú matica a vektory a ide o parametre systému. Rovnica (69a) je takpovediac vektorovou diferenciálnou rovnicou, čím tu myslime, že neznámou je vektor x(t) obsalnijúci signály (stavové velčiny). Na rovnice (69a) je možné aplikovať Laplacová transfornáciu. Potom pri mkových začiatočných podmienkach, pretože našim cieľom je prenosová funkcia, je možné písať  $\sum_{k=0}^{\infty} \frac{1}{2} \sum_{k=0}^{\infty} \sqrt{\frac{1}{2} N(s)} - X(s) + bU(s) \qquad (70a)$  (70b) lede I je jednotková matica rovnakého rozmeru ako A a s je Laplaceov operátor. Výraz sI je potom matica, ktorá má na diagonále Laplaceove operátory X(s) je samozrejme vektor, ktorý obsahuje Laplaceove obrazy stavových veličín. Prenosová funkcia je pomerom obrazov výstupa a vstupu. Je vhodné začať rovnicou (70a) a vyjadriť pomer obrazov X(s) a U(s). Môžeme písať  $sX(s) - AX(s) + bU(s) \qquad (71)$ 

$$sIX(s) - AX(s) + bU(s)$$
 (71)

$$sIX(s) - AX(s) + bU(s)$$
 (71  
 $sIX(s) - AX(s) - bU(s)$  (72

pričom rozmery jednotlivých matíc a vektorov boli zachované. Potom

$$(sI - A)X(s) = bU(s) \qquad (73)$$

kde (sI-A) je matica. Je potrebné osamostatniť X(s). Celú rovnicu je preto potrebné vynásobiť zľava inverznou maticou k matici (sI-A), teda maticou  $(sI-A)^{-1}$ .

$$(sI - A)^{-1}(sI - A)X(s) = (sI - A)^{-1}bU(s)$$
 (74)

$$X(s) = (sI - A)^{-1}bU(s)$$
 (75)

Teraz je možné dosadiť za X(s) do rovnice (70b), teda

$$Y(s) = c^{T}X(s)$$
 (76)

$$Y(s) = c^{T}(sI - A)^{-1}bU(s)$$
 (77)

Pomer Y(s) a U(s) je

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = c^{T}(sI - A)^{-1}b$$
 (75)

a teda prenosová funkcia je

$$G(s) = c^{T}(sI - A)^{-1}b$$
 (79)

Majme konkrétny prípad, keď systém je daný v stavovom priestore v tvare

$$\begin{split} \dot{x}(t) &= \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -a_0 & -a_1 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u(t) \\ y(t) &= \begin{bmatrix} b_0 & b_1 \end{bmatrix} x(t) \end{split}$$

$$a(t) = \begin{bmatrix} b_0 & b_1 \end{bmatrix} x(t)$$
 (80b)

a teda 
$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -a_0 & -a_1 \end{bmatrix}$$
,  $b = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}$  a  $c = \begin{bmatrix} b_0 \\ b_1 \end{bmatrix}$ . Stanovme maticu  $(sI - A)$ :

$$(sI - A) = \begin{bmatrix} s & 0 \\ 0 & s \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -a_0 & -a_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} s & -1 \\ a_0 & s + a_1 \end{bmatrix}$$
(81)

$$(sI - A)^{-1} = \begin{bmatrix} s & -1 \\ a_0 & s + a_1 \end{bmatrix}^{-1} = \frac{1}{(s + a_1)s - (-a_0)} \begin{bmatrix} s + a_1 & 1 \\ -a_0 & s \end{bmatrix}$$

$$= \frac{1}{s^2 + a_1 s + a_0} \begin{bmatrix} s + a_1 & 1 \\ -a_0 & s \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} \frac{s + a_1}{s^2 + a_1 s + a_0} \\ \frac{s + a_1}{s^2 + a_1 s + a_0} \end{bmatrix}^{\frac{s + a_1 + a_0}{s^2 + a_1 s + a_0}}$$
(82)

Vynásobme sprava vektorom b

$$(sI - A)^{-1}b = \begin{bmatrix} \frac{s+a_1}{s^2+a_1s+a_0} & \frac{1}{s^2+a_1s+a_0} \\ \frac{s^2+a_1s+a_0}{s^2+a_1s+a_0} & \frac{1}{s^2+a_1s+a_0} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{s^2+a_1s+a_0} \\ \frac{s^2+a_1s+a_0}{s^2+a_1s+a_0} \end{bmatrix}$$
 (83)

a následne zľava vektorom  $c^{\mathsf{T}}$ 

$$c^{\mathsf{T}}(sI - A)^{-1}b = \begin{bmatrix} b_0 & b_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{1}{s^2 + a_1 s + a_0} \end{bmatrix} = b_0 \frac{1}{s^2 + a_1 s + a_0} + b_1 \frac{s}{s^2 + a_1 s + a_0}$$
 (84)

$$c^{T}(sI - A)^{-1}b = \frac{b_0 + b_1s}{s^2 + a_1s + a_0}$$
(85)

je prenosová funkcia v konkrétnom uvažovanom prípade.

Majme systém daný v stavovom priestore v tvare

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1(t) \\ \dot{x}_2(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -a_0 & -a_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u(t)$$
(86)

$$y(t) = \begin{bmatrix} b_0 & b_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix}$$
(87)

Nech cieľ je prepísať túto sústavu diferenciálnych rovníc na jednu sústa vyššieho rádu. V takom prípade je možné pozerať sa na výstupný signál y neznámu v dif. rovnici vyššieho rádu. Sústava rovníc vyzerá nasledovne:

$$\dot{x}_1(t) = x_2(t)$$
 (88)

$$\dot{x}_2(t) = -a_1x_2(t) - a_0x_1(t) + u(t)$$

$$y(t) = b_0x_1(t) + b_1x_2(t)$$
 (90)

 $\begin{array}{c} x_1(t) - x_2(t) \\ x_2(t) - a_0x_1(t) + u(t) \\ y(t) - b_0x_1(t) + b_0x_2(t) \\ \end{array}$ Napriklad rovnicu (89) zderivujme a dosudme za  $\dot{x}_1(t)$  z prvej rovnice (88)  $\begin{array}{c} \dots_{\text{span}} \text{ a dosudme za } \dot{x}_1(t) \neq \text{pr} \\ \ddot{x}_2(t) = -a_1\dot{x}_2(t) - a_0\dot{x}_1(t) + \dot{u}(t) \\ \ddot{x}_2(t) = -a_1\dot{x}_2(t) - a_0x_2(t) + \dot{u}(t) \end{array}$  Z rovnice (9a) plynie

$$\dot{x}_2(t) = -a_1\dot{x}_2(t) - a_0\dot{x}_1(t) + \dot{u}(t)$$
 (91)

(94)

$$\underbrace{\frac{x_2(t) = \frac{1}{b_1}y(t) + \frac{b_0}{b_1}x_1(t)}{x_2(t) = \frac{1}{b_1}\hat{y}(t) + \frac{b_0}{b_1}\hat{x}_1(t)}_{b_1}\underbrace{\frac{1}{b_1}\hat{y}(t)}_{b_1} + \frac{b_0}{b_1}x_2(t)}_{(94)}$$

$$\dot{x}_2(t) = \frac{1}{b_1}\dot{y}(t) + \frac{b_0}{b_1}\dot{x}_1(t) + \frac{1}{b_1}\dot{y}(t) + \frac{b_0}{b_1}x_2(t)$$

$$\left(\bar{x}_{2}(t)\right) = \frac{1}{b_{1}}\bar{y}(t) + \frac{b_{0}}{b_{1}}\bar{x}_{2}(t)$$
 (95a)

$$-\frac{1}{b_1} \bar{y}(t) + \frac{b_1}{b_1} (-a_1 x_2(t) - a_0 x_1(t) + u(t)) \qquad (95b)$$

$$-\frac{1}{b_1} \bar{y}(t) - \frac{b_0 a_1}{b_1} x_2(t) - \frac{b_0 a_0}{b_1} x_1(t) + \frac{b_0}{b_1} u(t) \qquad (95c)$$

Výsledky (93) a (94) a (95) je možné dosadiť do (92), teda

$$\begin{split} &\frac{1}{b_1} \underline{\tilde{y}}(\underline{t}) - \frac{b_0 a_1}{b_1} x_2(t) - \frac{b_0 a_0}{b_1} x_1(t) + \frac{b_0}{b_1} u(t) \\ &- - a_0 \left( \frac{1}{b_1} y(t) + \frac{b_0}{b_1} x_1(t) \right) - a_1 \left( \frac{1}{b_1} \dot{y}(t) + \frac{b_0}{b_1} x_2(t) \right) + \dot{u} \end{split} \tag{96}$$

$$\frac{1}{b_1}\ddot{y}(t) - \frac{b_0a_1}{b_1}x_2(t) - \frac{b_0a_0}{b_1}x_1(t) + \frac{b_0}{b_1}u(t)$$

$$= -\frac{a_0}{b_1}y(t) - \frac{a_0b_0}{b_1}x_1(t) - \frac{a_1}{b_1}\dot{y}(t) - \frac{a_1b_0}{b_1}x_2(t) + \dot{u}$$
(97)

a teda

$$\frac{1}{b_1}\ddot{y}(t) + \frac{b_0}{b_1}u(t) = -\frac{a_0}{b_1}y(t) - \frac{a_1}{b_1}\dot{y}(t) + \dot{u} \qquad (98)$$

$$\ddot{y}(t) + b_0 u(t) = -a_0 y(t) - a_1 \dot{y}(t) + b_1 \dot{u}$$
 (99)

$$\ddot{y}(t) = -a_1 \dot{y}(t) - a_0 y(t) + b_1 \dot{u}(t) + b_0 u(t)$$

### 3.4 Stabilita

Stabilita systému je daná koreňmi charakteristického polynómu A(s),v tomto prípade

$$A(s) = s^2 + a_1s + a_0 (101)$$

Tento polynóm má dva korene. Môžu to byť:

- dve rôzne reálne čísla (imaginárna časť čísla je nulová),
- jedno reálne číslo, ktoré je dvojnásobným koreňom,
- alebo dve komplexné čísla, ktoré sú však navzájom komplexne združené.

Nexidom prípade viak platí, že systém je stabilný vtedy, a len vtedy, ak reálne časti pôlov sú záporné (v ľavej podrovine komplexnej roviny). Ak aspoň jeden koreň leží na imaginárnej csi (reálna časť koreňa je nulová), potom hovorime, že systém je na branici stability. Ak aspoň jeden koreň má reálnu časť kladnů, potom je systém nestabilný.

### 3.5 Statické zosilnenie a astatizmus

Statické zoslanenie Uzważujem sporkem, ktorý nie je nestabilný a žiadny z pôlov systému nie je nukorý. Takýta systém je možné nazvat statickým, pretože pri ustálemom vstupe sa ustáli aj výstup. V tomo prípede máme systém druhého ráu a teda hovoríme o statickom systéme druhého ráu, akratka SS2R. Pre takýto systém je možné uzříš jeho statické zosilnenie. Statické zosilnenie je pomer výstupu ku vstupu v ustálenom stave se jenomer výstupu ku vstupu v ustálenom stave. V ustálenom stave sa signály nemenka, to znamená, že ich časové deriviscie nú nulové. Všimnime si diferenciálnu rovnicu (35). V ustálenom stave je  $\dot{y}(\infty) = 0$ , kde co symbolizuje čas, v ktorom sú uš signály ustálené. Rovnako aj  $\dot{y}(\infty) = 0$  a  $\dot{y}(\infty) = 0$  a teda

a teda
$$0 = -a_0 y(\infty) + b_0 u(\infty)$$
Pomer výstupu ku vstupu je

$$\frac{y(\infty)}{u(\infty)} = \frac{b_0}{a_0} \qquad (103)$$

čo je statické zosilnenie systému. Tito hodnotu je možné označiť ako samostatný parameter systému, napr.  $K=\frac{3a}{2a}$ . Korvenciou je tiče vo všeobecnosti uvašovať, že vstup je "jednotkový", jednoducho, že u(xo) = 1 a teda sa píše  $y(\infty)=\frac{3a}{2a}$ . K rovnakému záveru prídeme, ak by sme uvažovali konštantutý, ustdašné sjezilá na vstupe, a to vo všeobecnosti, teda u(t) = 1. To je jednotkový skok a teda  $U(s)=\frac{1}{s}$ . Potom

$$Y(s) = \frac{b_1 s + b_0}{s^2 + a_1 s + a_0} \frac{1}{s}$$
(104)

Konečná hodnota tohto obrazu signálu (Y(s) je obrazom y(t)), je hodnota na, ktorej

22 | MRS10 - ZS2024

sa výstup systému potenciálne ustáli. S využitím vety o konečnej hodnote:

$$y(\infty) = \lim_{s\to 0} sY(s)$$
 (105a)

$$-\lim_{s \to 0} s \frac{b_1 s + b_0}{s^2 + a_1 s + b_2} \frac{1}{s}$$
 (105b)

$$b_1 s + b_2$$

$$= \lim_{s\to 0} s \frac{b_1 s + b_0}{s^2 + a_1 s + a_0} \frac{1}{s}$$

$$= \lim_{s\to 0} \frac{b_1 s + b_0}{s^2 + a_1 s + a_0}$$
(105c)

$$=\frac{b_0}{c}$$
 (105d)

### 3.5.2 Astatizmus

Ak je jeden z pôlov systému mulový, hovoríme, že systém je astatický ("obsahuje astatizmus"). Ak práve jeden pól je nulový, hovoríme o astatizme prvého rádu. Ak sú dva pôly nulové, potom ide o astatizmus druhého rádu, atď.

V tomto prípade je systém druhého rádu a teda hovoríme o astatickom systéme druhého rádu, skratka ASzR.

V tomto prípade náme dva pôly (úplne vo všeobecnosti ide o dve komplexné čísla). Pôly označme  $p_1$  a  $p_2$ . Ak je jeden z nich nulový,  $p_1 = 0$ , potom

$$A(s) = (s - p_1)(s - p_2) = (s - 0)(s - p_2) = s(s - p_2)$$
 (106)

Prenosová funkcia systému druhého rádu s astatizmom prvého rádu by teda mohla byť v tvare

$$(s) = \frac{b_1 s + b_0}{s(s - p_2)}$$
 (107a)

$$G(s)=rac{b_1s+b_0}{s(s-p_2)}$$
 (107a) 
$$G(s)=rac{b_0}{s(s-p_2)}$$
 (107b)

Všimnime si, že ak by  $G(s)=\frac{b_1s}{s(s-p_2)}$  potom je to vlastne  $G(s)=\frac{b_1}{(s-p_2)}$ , a teda nejde

o system druneno radu". Ak by boli oba póły nulové, teda  $A(s) = s^2$ , potom prenosová funkcia systému druhého rádu s astatizmom druhého rádu by mohla byť v tvare

$$G(s) = \frac{b_1s + b_0}{s^2}$$
 (108a)

$$G(s) = \frac{b_0}{s^2}$$
 (108b)

Mimochodom, prenosová funkcia (108b) je vlastne dvojitý integrátor.

### 3.6 Prevodová charakteristika

V prípade lineárnych systémov je prevodová charakteristika priamka a bez straty na vicobecnosti môzeme uvakovať, že prechádza začiakom súradnicového systému. Sklon priamky je daný statickým soulinemí systému, ak pozůjeme vyššie uvedené, sklon prevodovej charakteristiky lineárneho systému je  $K=\frac{1}{2n}$ .

### 3.7 Impulzná charakteristika

8(4)

Impulzná charakteristika je odpoveď systému na Dirackov impulz. Keďže máme k dispozícii matematický opis systému, impulznú charakteristiku môžeme nájsť analyticky. Laplaceov obraz Dirackovho impulzu je U(s)=1.

¹Krátime tu wo všeobecnosti polynómy a je potrebné to zohľadniť z matematického hladiska ("deliť polynómom" nie je vždy možné)



V prvom rade uvažujú<br/>ne prípad, keď dynamiku systému určujú len póly systému, teda prenosová funkcia je v tvare

$$G(s) = \frac{b_0}{s^2 + a_1 s + a_0} \tag{109}$$

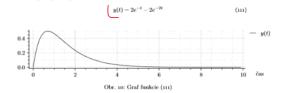
Polynóm  $B(s)=b_0$  je nultého stupňa, teda systém nemá žiadne nuly. Označme pôly systému  $p_1$  a  $p_2$ .

### Dva nezávislé reálne póly

Dva niezwise teame y dva nezávislé reálne póly, teda napr.  $p_1=-1$  a  $p_2=-2$ . Parameter  $b_0$  zvoline trák, že statislé zosilnenie systému bude jednotkové, teda  $b_0=a_0$ . Polynóm A(s) je teda A(s) i et al. A(s) je teda A(s) i et al. A(s) is et al. A(s) in A(s) in A(s) is et al. A(s) in A(s) in

$$Y(s) = \frac{2}{s^2 + 3s + 2} = \frac{2}{(s+1)(s+2)} = \frac{2}{s+1} - \frac{2}{s+2}$$
(110)

originál potom je



Overme v MATLAB-e pomocou Symbolic Math Toolbox a pomocou Control System Toolbox:

Súbor MRS10\_ICH2R\_ML.ipynb cell:01 2x=3  $p_1 = -1;$   $p_2 = -2;$ polyA = conv([1, -p\_1], [1, -p\_2]); syms(a)
As = polyA(1)\*s"2 + polyA(2)\*s + polyA(3);
Bs = polyA(end);
Gs = Bs/As; y = ilaplace(Gs)  $y = 2e^{-t} - 2e^{-2t}$ 

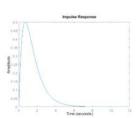
### 24 | MRS10 - ZS2024

Súbor MRSIO\_ICH28\_ML.ipynb cell:02

G = Lf(poly4(end), poly4)
impulse(G)

s^2 + 3 s + 2

Continuous-time transfer function.

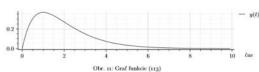


Dva rovnaké reálne póły (jeden dvojnásobný pół) Zvolme prípad, koď sú dva nezávislé reálne póły, teda napr.  $p_1=-1$  a  $p_2=-1$ . Parameter  $b_0$  zvolme tak, že statislé zosilenie systému bude jednotkové, teda  $b_0-a_0$ . Polynóm A(s) je teda  $A(s)=(s+1)(s+1)=s^2+2s+1$  a parameter  $b_0=1$ . Obraz výstupnej veličiny pri Dirackovom impulze na vstupe teda je

 $Y(s) = \frac{1}{s^2 + 2s + 1} = \frac{1}{(s+1)(s+1)} = \frac{1}{(s+1)^2}$ (112)

Originál potom je

 $y(t)=te^{-t}$ (113)



V Dva komplexne združené póły Ak by sme chceli póły systému, ktoré sú navzájom komplexne združenými číslami, potom je v prípade systému druhého rádu výhodné uvažovať charakteristický polynóm v tvare

 $A(s) = s^2 + 2\beta\omega_0 s + \omega_0^2$ 

25 | MRS10 - 252024

kde  $\beta$  a  $\omega_b$  sú parametre, pričom  $\beta$  sa nazýva koeficient tlinenia a  $\omega_b$  sa nazýva vlastaá frekvencia systému. Uvedené označovanie a forma polynómu A(s) vyplývajú z konvencii pri opise oscilácií ako dynamického deja (dliferenciálne rovnice tlinených oscilátorov). Ak je parameter  $\beta < 1$ , potom kornec A(s) sú komplexne združené čísla. Ak je parameter  $\beta > 1$ , potom kornec A(s) sú rožinec Zvolme  $\beta = 0$ , 5 a  $\omega_b = 3$ . Polynóm A(s) je teda  $A(s) = s^2 + 3s + 9 = (s + \frac{1}{2} + \frac{3}{2} \sqrt{3})$  (s  $+ \frac{1}{2} - \frac{3}{2} \sqrt{3}$ ). Parameter  $\delta_b$  zvolme tak, že statické zosilnenie systému bude jednotkové, teda  $\delta_b = 9$ . Obraz výstupnej veličiny pri Dirackovom impulze na vstupe teda je

$$Y(s) = \frac{9}{s^2 + 3s + 9}$$

$$= \frac{9}{(s + \frac{3}{2} + \frac{3}{2}\sqrt{3}j)(s + \frac{3}{2} - \frac{3}{2}\sqrt{3}j)}$$

$$= \frac{A}{s + \frac{3}{2} + \frac{3}{2}\sqrt{3}j} + \frac{B}{s + \frac{3}{2} - \frac{3}{2}\sqrt{3}j}$$
(115)

kde Aa Bsú konštanty, ktoré je potrebné nájsť. Platí

$$9 = A\left(s + \frac{3}{2} - \frac{3}{2}\sqrt{3}j\right) + B\left(s + \frac{3}{2} + \frac{3}{2}\sqrt{3}j\right)$$
 (116)

Pre  $s = -\frac{3}{2} - \frac{3}{2}\sqrt{3}j$  potom

$$9 = A\left(-\frac{3}{2} - \frac{3}{2}\sqrt{3}j + \frac{3}{2} - \frac{3}{2}\sqrt{3}j\right)$$
  
=  $A\left(-3\sqrt{3}j\right)$  (117)

$$A = \frac{9}{-3\sqrt{3}j} = \frac{3}{-\sqrt{3}j} \cdot \frac{\sqrt{3}j}{\sqrt{3}j} = \frac{3\sqrt{3}j}{3} = \sqrt{3}j \qquad (118)$$

Pre $s=-\frac{3}{2}+\frac{3}{2}\sqrt{3}j$  potom

$$9 = B\left(-\frac{3}{2} + \frac{3}{2}\sqrt{3}j + \frac{3}{2} + \frac{3}{2}\sqrt{3}j\right)$$
  
 $-B\left(3\sqrt{3}j\right)$ 
(119)

$$B = \frac{9}{3\sqrt{3}j} = \frac{3}{\sqrt{3}j} \cdot \frac{-\sqrt{3}j}{-\sqrt{3}j} = \frac{-3\sqrt{3}j}{3} = -\sqrt{3}j \tag{120}$$

Obraz výstupnej veličiny teda je

$$Y(s) = \frac{\sqrt{3}j}{s + \frac{3}{2} + \frac{3}{2}\sqrt{3}j} - \frac{\sqrt{3}j}{s + \frac{3}{2} - \frac{3}{2}\sqrt{3}j}$$
 (121)

Originál potom je

$$\begin{aligned} y(t) &= \sqrt{3}je^{-\frac{3}{4}(1+\sqrt{3}j)t} - \sqrt{3}je^{-\frac{3}{4}(1-\sqrt{3}j)t} \\ &= \sqrt{3}j\left(e^{-\frac{3}{2}t}e^{-\frac{3}{4}\sqrt{3}jt} - e^{-\frac{3}{4}t}e^{\frac{3}{4}\sqrt{3}jt}\right) \\ &= \sqrt{3}je^{-\frac{3}{4}t}\left(e^{-\frac{3}{4}\sqrt{3}jt} - e^{\frac{3}{4}\sqrt{3}jt}\right) \end{aligned}$$
(122)

26 | MRS10 - ZS2024

Platí Eulerova identita  $e^{jx}=\cos x+j\sin x,$ teda

$$y(t) = \sqrt{3}je^{-\frac{3}{2}t}\left(\cos\left(-\frac{3}{2}\sqrt{3}t\right) + j\sin\left(-\frac{3}{2}\sqrt{3}t\right) - \cos\left(\frac{3}{2}\sqrt{3}t\right) - j\sin\left(\frac{3}{2}\sqrt{3}t\right)\right)$$
(122a)

$$y(t) = \sqrt{3}je^{-\frac{3}{2}t}\left(+j\sin\left(-\frac{3}{2}\sqrt{3}t\right) - j\sin\left(\frac{3}{2}\sqrt{3}t\right)\right)$$
 (123b)

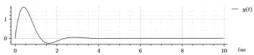
$$y(t) = \sqrt{3}je^{-\frac{3}{2}t}j\left(+\sin\left(-\frac{3}{2}\sqrt{3}t\right) - \sin\left(\frac{3}{2}\sqrt{3}t\right)\right)$$
 (123c)

$$y(t) = -\sqrt{3}e^{-\frac{3}{2}t}\left(+\sin\left(-\frac{3}{2}\sqrt{3}t\right) - \sin\left(\frac{3}{2}\sqrt{3}t\right)\right) \tag{123d}$$

Tiež platí  $\sin(-x) = -\sin(x)$ a teda

$$y(t) = -\sqrt{3}e^{-\frac{3}{2}t}\left(-2\sin\left(\frac{3}{2}\sqrt{3}t\right)\right)$$
 (124a)

$$y(t) = 2\sqrt{3}e^{-\frac{3}{2}t}\sin{\left(\frac{3}{2}\sqrt{3}t\right)}$$
 (124b)



Obr. 12: Graf funkcie (124b)

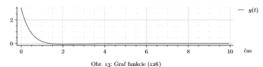
### 3.7.2 ICH SS2R, prípad $B(s)=b_1s+b_0$ alebo $B(s)=b_1s$

ICH SS2R, pripad  $B(s)=b_1s+b_2$  alebo  $B(s)=b_1s$ De relipué, à ve pripade da polyprion B(s) je v tware  $B(s)=b_1s+b_2$  alebo  $B(s)=b_1s$ má to vplyv na dynamiku systému.
Napríklad, pre polymón A(s) uvožujme situáciu rovnakú ako na obr. to, teda poly systému sp  $b_1=-1$  a ps=-2, teda  $A(s)=s^2+3s+2$ . Polynóm B(s) zvolme B(s)=3s+2. V tomto prípade je mla systému, ozname ju  $z_1$ , v bode  $z_1=-\frac{2}{3}$  a teda táto mia sa nezhoduje so žiadnym pólom.
Obraz výstupnej veličiny pri Dirackovom impuke na vstupe je  $Y(s)=\frac{3s+2}{s^2+3s+2}=\frac{3s+2}{(s+1)(s+2)}=\frac{1}{s+1}+\frac{4}{s+2} \qquad (125)$ 

$$Y(s) = \frac{3s + 2}{s^2 + 3s + 2} = \frac{3s + 2}{(s + 1)(s + 2)} = \frac{-1}{s + 1} + \frac{4}{s + 2}$$
 (125)

Originál potom je

$$y(t) = -e^{-t} + 4e^{-2t}$$
 (126)



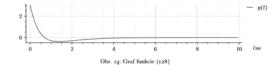
Ak by sa mula zhodovala s pólom, teda napr bola by to  $z_1=-1$ , potom by sme mali  $G(s)=\frac{s+1}{s+3s+2}$ , čo je možné zapísať aj ako  $G(s)=\frac{(s+1)}{(s+1)(s+2)}=\frac{1}{(s+2)}$ , čo je systém prvého rádu.

Pre úplnesť uvažujme tu aj prípad keď  $B(s)=b_1s$ . Zvolme napríklad  $b_1=3$ . Zachovávane  $A(s)=s^2+3s+2$ . Všimnime si, že teraz máme  $b_0=0$ . To zmamená, že zoslinenie systému, teda hodnata  $b_1/a_0$  bude v toutno prípade malové. Obraz výstupnej veličiny pri Dírackovom impulze na vstupe je

$$Y(s) = \frac{3s}{s^2 + 3s + 2} - \frac{3s}{(s+1)(s+2)} - \frac{-3}{s+1} + \frac{6}{s+2}$$
 (127)

Originál potom je

$$y(t) = -3e^{-t} + 6e^{-2t}$$
 (128)



Poznámka: pôly systému sme tu zvolili čisto reálne (bez imaginárnej časti) a nie komplexne združené. Je zrejmé, že vplyv nuly na dynamiku systému má charakter kmitania a komplexne združené pôly by tito skutočnosť v tejto ukážke zakryli, pretože sami vedů na kmitavů odpoved systému.

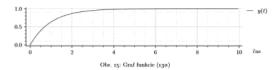
### 3.7.3 ICH AS2R

Ak je jeden z pôlov systému nulový, hovoríme, že systém je astatický ("obsahuje astatizma"). Ak práve jeden pól je nulový, hovoríme o astatizme prvého rádu. Zvolme uB(s)=1a pôly  $p_1=-1$ a  $p_2=0$ . Teda $A(s)=s^2+s$ . Obraz výstupacj veličiny pri Dirackovom impulze na vstupe je

$$Y(s) = \frac{1}{s^2 + s} = \frac{1}{s(s+1)} = \frac{1}{s} - \frac{1}{s+1}$$
 (129)

Originál potom je

$$y(t) = 1 - e^{-t}$$
 (130)



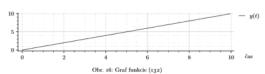
Prípadne by sme mohli mať póly  $p_1=0$ a  $p_2=0$ . Teda  $A(s)=s^2.$  Obraz výstupnej veličiny pri Dirackovom impulze na vstupe je

$$Y(s) = \frac{1}{s^2}$$
 (131)

Originál potom je

$$y(t) = t$$
 (132)

28 | MRS10 - ZS2024



Azda len pre zaujímavosť tu zvoľme B(s)=s+1, pritom ponechajme póly  $p_1=0$  a  $p_2=0$ , teda  $A(s)=s^2$ . Obraz výstupnej veličiny pri Dirackovom impulze na vstupe je

$$Y(s) = \frac{s+1}{s^2} = \frac{1}{s} + \frac{1}{s^2}$$
(133)

Originál potom je

$$y(t) = 1 + t$$
 (13)

### 3.8 Prechodová charakteristika

Prechodová charakteristika je odpoveď systému na jednotkový skok. Keďže máme k dispozicii matematický opis systému, prechodovú charamôžeme nájsť analyticky. Laplaceov obraz jednotkového skoku je  $U(s)=\frac{1}{s}$ 

### 3.8.1 PCH SS2R, prípad $B(s) = b_0$

 ${\bf V}$ prvom rade uvažujum prípad, keď dynamiku systému určujú len póly systému, teda prenosová funkcia je v tvare

$$G(s) = \frac{b_0}{s^2 + a_1 s + a_0}$$
(135)

Polynóm  $B(s)=b_0$ je nultého stupňa, teda systém nemá žiadne nuly. Označme póly systému  $p_1$ a  $p_2.$ 

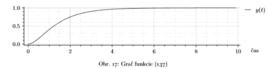
### Dva nezávislé reálne póly

Zvolme pripud, keď sú dva nezávislé reálne póly, teda napr.  $p_1=-1$  a  $p_2=-2$ . Parameter  $b_0$  zvolme tajk, že statické zosilencie systému bude jednotkové, teda  $b_0=a_0$ . Polymóm A(s) je teda  $A(s)=(s+1)(s+2)=s^2+3$  a +2 a parameter  $b_0=2$ . Obraz výstupnej veličiny pri jednotkovom sloku na vstupe je

$$Y(s) = \frac{2}{s^2 + 3s + 2} \frac{1}{s} = \frac{2}{(s+1)(s+2)} \frac{1}{s} = \frac{1}{s} - \frac{2}{s+1} + \frac{1}{s+2} \tag{136}$$

Originál potom je

$$y(t) = 1 - 2e^{-t} + e^{-2t}$$
 (137)



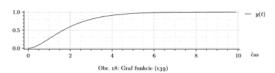
29 | MRS10 - Z52024

Dva rovnaké reálne póły (jeden dvojnásobný pół) Zvolme prípad, keď sú dva nezávislé reálne póły, teda napr.  $p_1=-1$  a  $p_2=-1$ . Parameter  $b_0$  zvolme tak, že statické zesilnenie systému bude jednotkové, teda  $b_0=a_0$ . Polynóm A(a) je teda  $A(a)=(a+1)(a+1)=a^2+2a+1$  a parameter  $b_0=1$ . Obraz výstupnej veličiny pri jednotkovom skoku na vstupe je

$$Y(s) = \frac{1}{s^2 + 2s + 1} \frac{1}{s} = \frac{1}{(s + 1)(s + 1)} \frac{1}{s} = \frac{1}{(s + 1)^2} \frac{1}{s} = \frac{-1}{(s + 1)^2} + \frac{-1}{s + 1} + \frac{1}{s} \ (138)$$

Originál je

$$y(t) = -te^{-t} - e^{-t} + 1$$
 (13)



**Dva komplexne združené póly**Ak by sme checli póly systému, ktoré sú navzájom komplexne združenými číslami, potom je v prípade systému druhého rádu výhodné uvažovať charakteristický polynóm v tvare

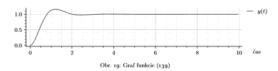
$$A(s) = s^{2} + 2\beta\omega_{0}s + \omega_{0}^{2}$$
(140)

kde  $\beta$  a  $\omega_0$  sú parametre, pričom  $\beta$  sa nazýva koeficient thmenia a  $\omega_0$  sa nazýva vlastná frekvencia systému. Zvolme  $\beta=0,5$  a  $\omega_0=3$ . Polynóm A(s) je teda  $A(s)=s^2+3s+9=(s+\frac{3}{2}+\frac{2}{3}\sqrt{3}j)(s+\frac{3}{2}-\frac{2}{3}\sqrt{3}j)$ . Parameter  $b_0$  zvolme tak, že statické zosilnenie systému bude jednotkové, teda  $b_0=9$ . Obraz výstupnej veličiny pri jednotkovom skoku na vstupe je

$$Y(s) - \frac{9}{s^2 + 3s + 9} \frac{1}{s}$$
(14)

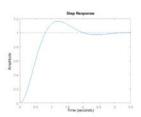
$$1 - e^{-\frac{3J}{2}} \left( \cos \left( \frac{3\sqrt{3}t}{2} \right) + \frac{\sqrt{3} \sin \left( \frac{3\sqrt{3}t}{2} \right)}{3} \right)$$
 (142)

čo bolo v tomto prípade určené s využitím Symbolic Math Toolbox v MATLAB-e ako ukazuje nasledujúci výpis kódu.



30 | MRS10 - ZS2024

$$y=1-\mathrm{e}^{-\frac{24}{2}}\left(\cos\left(\frac{3\sqrt{3}t}{2}\right)+\frac{\sqrt{3}\sin\left(\frac{3\sqrt{3}t}{2}\right)}{3}\right)$$



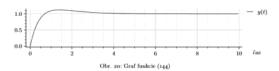
### 3.8.2 PCH SS2R, prípad $B(s) = b_1 s + b_0$ alebo $B(s) = b_1 s$

Je zrejmé, že v prípade ak polynóm  $B(s)=b_1s$ Je zrejmé, že v prípade ak polynóm B(s) je v tvare  $B(s)=b_1s+b_2$  alcho  $B(s)=b_1s$ ná to tyby na dynamku systému.
Napríklad, pre polynóm A(s) uvažijune situáciu rovnakú ako na obr. 17, toda pôjy systému ži $p_1-1-1$  ap 2-2-2, toda  $A(s)=s^2+3s+2$ . Polynóm B(s) svoťme B(s)=3s+2. V tomto prípade je nula systému, označne ju  $z_1$ , v bode  $z_2=-\frac{\pi}{4}$  a teda táto nala sa nezaboduje so žiadnym pôlom. Obraz výstupnej veličiny pri jednotkovom skoku na vstupe je

$$Y(s) = \frac{3s+2}{s^2+3s+2} \frac{1}{s} = \frac{3s+2}{(s+1)(s+2)} \frac{1}{s} = \frac{1}{s} + \frac{1}{s+1} - \frac{2}{s+2}$$
 (143)

Originál je

$$y(t) = 1 + e^{-t} - 2e^{-2t}$$
 (144)

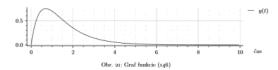


Ak by sa nula zhodovala s pôlom, teda napr bola by to  $z_1=-1$ , potom by sme mali  $G(s)=\frac{s+1}{s^2+3+2}$ , čo je možné zapísať aj ako  $G(s)=\frac{(s+1)}{(s+1)(s+2)}=\frac{1}{(s+2)}$ , čo je systém prvého rádu. Pre úplnosť uvažujme tu aj prípad keď  $B(s)=b_1s$ . Zvohne napríklad  $b_1=3$ . Zachovávane  $A(s)=s^2+3s+2$ . Všimnime si, že teraz máme  $b_0=0$ . To znamená, že zoslinenie systém, teda hodnota ha  $h_0a$ bude v tomto prípade nulové. Obraz výstupnej veličiny pri jednotkovom skoku na vstupe je

$$Y(s) = \frac{3s}{s^2 + 3s + 2} \frac{1}{s} = \frac{3s}{(s+1)(s+2)} \frac{1}{s} = \frac{3}{s+1} - \frac{3}{s+2}$$
 (145)

Originál je

$$y(t) = 3e^{-t} - 3e^{-2t}$$
 (146)



Poznámka: pôly systému sme tu zvolili čisto reálne (bez imaginárnej časti) a nie komplexne združené. Je zrejmé, že vplyv nuly na dynamiku systému má charakter kunitania a komplexne združené pôly by títo skutočnosť v tejto ukážke zakryli, pretože sami vedú na kunitavú odpoveť systému.

### 3.8.3 PCH AS2R

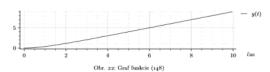
Ak je jeden z pólov systému nulový, hovoríme, že systém je astatický ("obsahuje astatizmus"). Ak práve jeden pól je nulový, hovoríme o astatizme prvého rádu. Zvoľme nuB(s)=1a póly  $p_1=-1$ a  $p_2=0$ . Teda  $A(s)=s^2+s$ . Obraz výstupnej veličiny pri jednotkovou akolu na vstupe je

$$Y(s) = \frac{1}{s^2 + s} \frac{1}{s} = \frac{1}{s(s+1)} \frac{1}{s} = \frac{1}{s^2} - \frac{1}{s} + \frac{1}{s+1}$$
 (147)

Originál je

$$y(t) = t - 1 + e^{-t}$$
 (148)

32 | MRS10 - ZS2024



Prípadne by sme mohli mať póly  $p_1=0$ a <br/>  $p_2=0$ . Teda $A(s)=s^2.$  Obraz výstupnej veličiny pri jednotkovom skoku na v<br/>stupe je

$$Y(s) = \frac{1}{s^2} \frac{1}{s} = \frac{1}{s^3}$$

Originál je

$$y(t) = \frac{t^2}{2}$$
 (150)

Obr. 23: Graf funkcie (150) Azda len pre zaujímavosť tu zvoľme B(s)=s+1, pritom ponechajme póly  $p_1=0$  a  $p_2=0$ , teda  $A(s)=s^2$ . Obraz výstupnej veličiny pri jednotkovom skoku na vstupe je

 $Y(s) = \frac{s+1}{s^2} \frac{1}{s} = \frac{s+1}{s^3} = \frac{1}{s^3} + \frac{1}{s^2}$ 

Originál je

$$y(t) - \frac{t^2}{2} + t$$
 (15)

### 4 Doplnkové úlohy na cvičenia

Priestor pre oboznámenie sa s typickým "control toolboxom" - sadou výpočtových nástrojov pre oblasť návrhu riadiacich systémov (napr. Control System Toolbox v MATLABe).

### Úlohy

- 1. Vypočítajte póly lineárnych dynamických systémov daných prenosovými funkciami.
- Nakreslite prechodové charakteristiky lineárnych dynamických systémov daných prenosovými funkciami.
- Nakrestite impulzné charakteristiky lineárnych dynamických systémov daných preno-sovými funkciami.

Lincárne dynamické systémy sú pre tieto úlohy definované prenosovou funkciou so všeobecnými parametrami v tvare

$$G(s) = \frac{b_2s^2 + b_1s + b_0}{a_3s^3 + a_2s^2 + a_1s + a_0}e^{-Ds}$$

a tabuľkou, v ktorej sú uvedené hodnoty parametrov jednotlivých systémov:

Systém	Parameter								Obrázok
	$b_2$	$b_1$	$b_0$	$a_3$	$a_2$	$a_1$	$a_0$	D	PCH
1.			1			1	1		
2.			1			1	1	5	÷
3.			0, 1			1	0		Obr. 1.
4.			0, 1			1	0	3	Ö
5.		1	1			3	1		ei.
6.		1	-1			3	1		
7.			0,5		1	2	1		
8.			0,5		1	1	1		69
9.			0,5		1	0, 2	1		Obr.
10.			0,5		1	0	1		_
11.			0, 2		1	1	0		- 4
12.			0, 2		1	0	0		é
13.			0, 2		1	0	0	4	Obr.
14.	1	2	2	1	0, 3	4,03	0,401		- iô
15.	1	2	2	1	0,3	4.03	0,401	6	10

Tabuľka určuje aj číslo obrázka, do ktorého nakreslite príslušnú charakteristiku (PCH). Niektoré charakteristiky sú na spoločnom obrázku.

### 5 Otázky a úlohy

- Definujte prenosovú funkciu systému.
- Ako sa nazýva pomer Laplacovho obrazu výstupného signálu systému k Laplaceovnu
  obrazu vstupného signálu systému pri mlových začiatočných podmienkach systému?
   Nájdite prenosovú funkciu dynamického systému daného diferenciálnou rovicou v tvare

$$a_1\dot{y}(t)+a_0y(t)=b_0u(t)\qquad a_0,a_1,b_0\in\mathbb{R}$$

4. Nájdite prenosovú funkciu dynamického systému daného diferenciálnou rovnicou v tvare

$$\ddot{y}(t)+a_1\dot{y}(t)+a_0y(t)=b_0u(t) \qquad a_0,a_1,b_0\in\mathbb{R}$$

5. Pre dynamický systém opísaný pomocou prenosovej funkcie nájdite zodpovedajúcu diferenciálnu rovnicu.

$$G(s) = \frac{b_0}{s^2 + a_1 s + a_0}$$

6. Pre dynamický systém opísaný pomocou prenosovej funkcie nájdite zodpovedajúcu diferenciálnu rovnicu.

$$G(s) = \frac{b_1s}{s^2 + a_1s + a_0}$$

7. Určte charakteristický polynóm prenosovej funkcie

$$G(s) = rac{b_2 s^2 + b_1 s + b_0}{a_3 s^3 + a_2 s^2 + a_1 s + a_0}$$
  
34 | MRSso - ZS2024

8. Určte póly dynamického systému daného prenosovou funkciou

$$G(s) = \frac{as + b}{s^2 + (c + d)s + cd}$$

9. Vyšetrite stabilitu dynamického systému daného prenosovou funkciou

$$G(s) = \frac{5s}{s^2 + 5s + 6}$$

10. Nájdite hodnoty koeficientovaa  $b,\,\mathrm{pre}$ ktoré je dynamický systém stabilný

$$G(s) = \frac{1}{s^2 + (a+b)s + ab}$$

11. Určte ustálenú hodnotu (konečnú hodnotu), na ktorej sa ustáli výstup systému daného prenosovou funkciou

$$G(s) = \frac{b_0}{s + a_0}$$

keď vstupom systému je jednotkový skok.

12. Určte rád astatizmu dynamického systému daného prenosovou funkciou

$$G(s) = \frac{b_0}{s^2 + a_0 s}$$

Dynamický systém daný prenosovou funkciu prepíšte do opisu v stavovom priestore (stanovte stavové veličiny).

$$G(s)=\frac{b_0}{s^2+a_1s+a_0}$$

- 14. Načrtnite prechodovú charakteristiku statického systému prvého rádu.
- Načrtnite prechodovú charakteristiku astatického systému prvého rádu.
- 16. Načrtnite prechodovú charakteristiku statického systému druhého rádu, ktorého charakteristický polynóm je v tvare  $A(s)=s^2+2\beta\omega_0s+\omega_0^2$  pričom  $\beta=0$ .