

## Segédlet 2

Lineáris SISO tag rendszeregyenletéhez rendelhető, P, I,  $\Sigma$  alaptagokat tartalmazó különféle hatásvázlatok és az ezek alapján értelmezhető állapotegyenlet. Összetett tagok

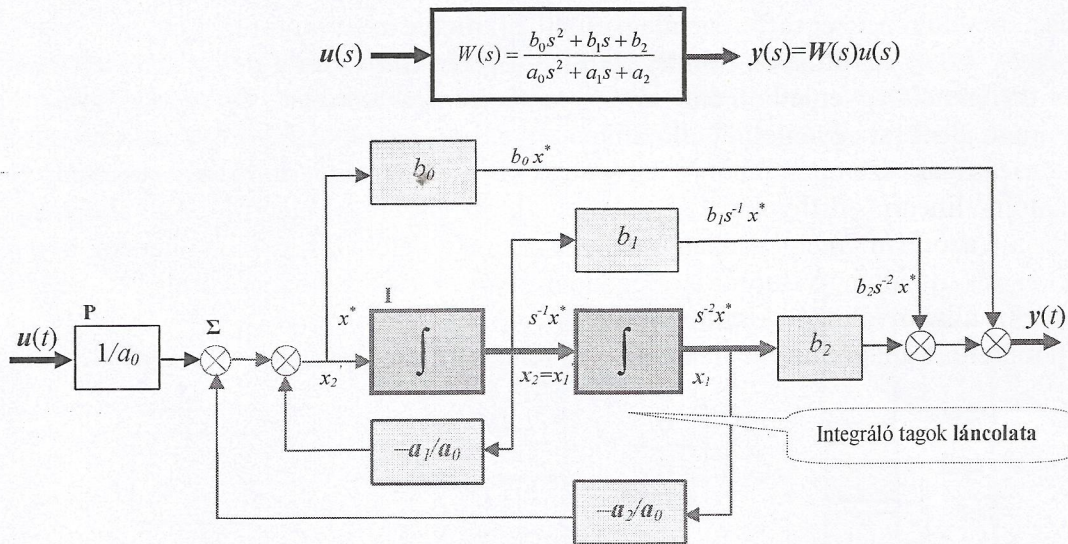
### Az átviteli függvény közvetlen felbontása

Az általánosság megszorítása nélkül tekintsük a SISO tag differenciálegyenletét, és átviteli függvényét az alábbi másodrendű alakban ( $n=m=2, a_0 \neq 0$ ):

$$a_0 \frac{d^2 y(t)}{dt^2} + a_1 \frac{dy(t)}{dt} + a_2 y(t) = b_0 \frac{d^2 u(t)}{dt^2} + b_1 \frac{d^2 u(t)}{dt^2} + b_2 u(t)$$

$$W(s) = \frac{b_0 s^2 + b_1 s + b_2}{a_0 s^2 + a_1 s + a_2} = \frac{G(s)}{H(s)} = \frac{y(s)}{u(s)}$$

Az átviteli függvény alapján – figyelembe véve, hogy  $s^{-1}$  az integrálás operátora – a P, I,  $\Sigma$  lineáris alaptagokat tartalmazó hatásvázlat építhető fel (1. ábra).



1. ábra Másodrendű SISO dinamikus rendszer P, I,  $\Sigma$  alaptagokból felépített hatásvázlata, a  $W(s)$  átviteli függvény közvetlen felbontása

Az  $a_0, a_1, a_2$ , és a  $b_0, b_1, b_2$  együtthatók mindegyike valós szám. A hatásvázlat  $a_0 \neq 0$  esetre érvényes, de a többi  $a_1, a_2$ , és  $b_0, b_1, b_2$  együttható tetszőleges lehet, így a zérus értéket is felvehetik. A  $b_0$  paraméter jelzi, hogy az  $u(t)$  bemenőjel *direkt módon* is befolyásolja az  $y(t)$  kimenőjelet, ha viszont  $b_0=0$ , akkor a bemenőjelnek csak az  $x_1(t), x_2(t)$  állapotváltozókon keresztül van hatása az  $y(t)$  kimenőjelre. Fontos tulajdonsága a rendszernek, hogy a  $H(s)=a_0 s^2 + a_1 s + a_2$  karakterisztikus polinom együtthatói az *integrátorok visszacsatolásaiban* játszanak meghatározó szerepet, szemben a  $b_0, b_1, b_2$  együtthatókkal, amelyek azt mutatják, hogy az  $y(t)$  kimenőjel előállításában az  $x_1(t)$  és  $x_2(t)$  állapotváltozók és az  $u(t)$  bemenőjel milyen módon vesznek részt. Különleges viszonyokat jelent az  $a_1=a_2=0$  paraméterekkel rendelkező struktúra, ekkor két, önmagukról **visszacsatolatlan** integráló tagok soros kapcsolásból áll a hatásvázlat „szerkezete”. Hasonlóan figyelemre méltó eset az  $a_1=0, a_2 \neq 0$  paraméterekhez tartozó helyzet, amikor az egymással soros kapcsolást alkotó integrátorok csak a második integrátor kimenetéről visszacsatoltak. Mindkét esetben az adott matematikai modellel jellemzett rendszer *labilis* tulajdonságú, mert  $u(t)=u_0$  állandó bemenőjel hatására az  $y(t)$  kimenőjel minden határon túl növekszik (ha  $a_2 < 0$ , pozitív visszacsatolás!), vagy periodikus lengőmozgást végez (ha  $a_2 > 0$ , negatív visszacsatolás!). Ez utóbbi két eset

bizonyítását – figyelemmel arra, hogy  $u(t)=u_0\mathbf{1}(t)$  gerjesztésre keletkező válasz  $y(t)=L^{-1}[W(s)/s]u_0$  – az Olvasóra bizzuk. A közvetlen felbontás hatásvázlatának figyelemre érdemes tulajdonsága, az egymást működtető integrátorok soros kapcsolatának **láncolata**. Természetesen az általános,  $n$ -edrendű esetben ez az integrátorlánc  $n$  darab integrátort tartalmaz, és mindegyik kimenete az **első** integrátor bemenetére van visszacsatolva.

A hatásvázlat integráló tagjainak kimenő jelei a *másodrendű* dinamikus rendszer  $x_1(t)$  és  $x_2(t)$  állapotváltozói (lásd az 1. ábrát). Ezekkel a jelölésekkel a másodrendű lineáris rendszer állapotegyenlete:

$$\begin{bmatrix} \frac{dx_1(t)}{dt} \\ \frac{dx_2(t)}{dt} \end{bmatrix} = \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -a_1 & -a_2 \end{bmatrix}}_A \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} + \underbrace{\begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}}_B u(t)$$

$$y(t) = \underbrace{\begin{bmatrix} (b_2 - \frac{b_0 a_2}{a_0}) & (b_1 - \frac{b_0 a_1}{a_0}) \end{bmatrix}}_C \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} + \underbrace{\frac{b_0}{a_0}}_D u(t)$$

A másodrendű rendszer differenciálegyenletben, illetve az átviteli függvényben szereplő  $a_0, a_1, a_2$ , és  $b_0, b_1, b_2$  együtthatók mindegyike tetszőleges *valós* szám, de  $a_0 \neq 0$ . A két *elsőrendű* lineáris differenciálegyenletből álló *differenciálegyenlet-rendszer*, és az  $y(t)$  kimenő jelet meghatározó algebrai egyenletből álló állapotegyenlet – az adott  $u(t)$ -re vonatkozó  $y(t)$  válasz meghatározásának szempontjából – **egyenértékű** a **SISO** tagot leíró *másodrendű*, állandó együtthatójú lineáris differenciálegyenlettel (a rendszeregyenlettel). Az állapotegyenlet megoldása azonban nem csupán az  $y(t)$  kimenőjelet szolgáltatja, hanem a rendszer  $\mathbf{x}(t)=[x_1(t) \ x_2(t)]^T$  állapotvektorát is megadja, mivel az  $y(t)$  meghatározását meg kell előznie az  $x_1(t), x_2(t)$  állapotváltozók kiszámításának<sup>1</sup>.

Az  $n \times n$  méretű  $A$  állapotmátrix alakja az  $n > 2$  rendszám esetében:

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & 0 & 1 & \dots & 0 \\ \vdots & \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & \dots & 0 & 1 \\ -\frac{a_1}{a_0} & -\frac{a_2}{a_0} & \dots & \dots & -\frac{a_n}{a_0} \end{bmatrix}$$

Az átviteli függvény *közvetlen felbontásából* származtatható állapotteres reprezentációt **irányíthatósági kanonikus alaknak** is nevezik. Fontos tulajdonsága, hogy az  $A$  állapotmátrix utolsó sorában a karakterisztikus egyenlet negatív együtthatói szerepelnek.

### Az átviteli függvény párhuzamos (részlettörtes) felbontása

A  $W(s)=G(s)/H(s)$  átviteli függvényű **SISO** tag  $u(t)=\delta(t)$  *Dirac* impulzusra adott  $y(t)=w(t)$  súlyfüggvény válasza – feltételezve, hogy a  $H(s)$  karakterisztikus polinom minden  $p_i$  gyöke

<sup>1</sup> A **MATLAB** mind az egy egyenletből álló  $n$ -edrendű lineáris differenciálegyenlet (a rendszeregyenlet) megoldását, mint pedig az  $n$  számú *elsőrendű* differenciálegyenletből álló differenciálegyenlet-rendszer (az állapotegyenlet) megoldását hatékonyan támogatja:

$$[y, x] = \text{lsim}(Gs, Hs, u, t); [y, x] = \text{lsim}(A, B, C, D, u, t, x0); .$$

A  $v(t)$  átmeneti függvény-, vagy a  $w(t)$  súlyfüggvény számítása **MATLAB** támogatással:

$$[v, x, t] = \text{step}(Gs, Hs); [w, x, t] = \text{impulse}(Gs, Hs); .$$

Az átviteli függvényből az állapotegyenletet paramétermátrixainak egyfajta meghatározása:

$$[A, D, C, D] = \text{tf2ss}(Gs, Hs); .$$

egymástól különböző, és  $n > m$  – a  $W(s)$  részlettörtre bontásával<sup>2</sup>, valamint annak ismeretében, hogy  $L\{\delta(t)\}=1$ , egyszerűen számítható<sup>3</sup>. Figyelembe véve, hogy az  $r_i/(s-p_i)$  tényező (egy részlettört komponens) inverz transzformáltja

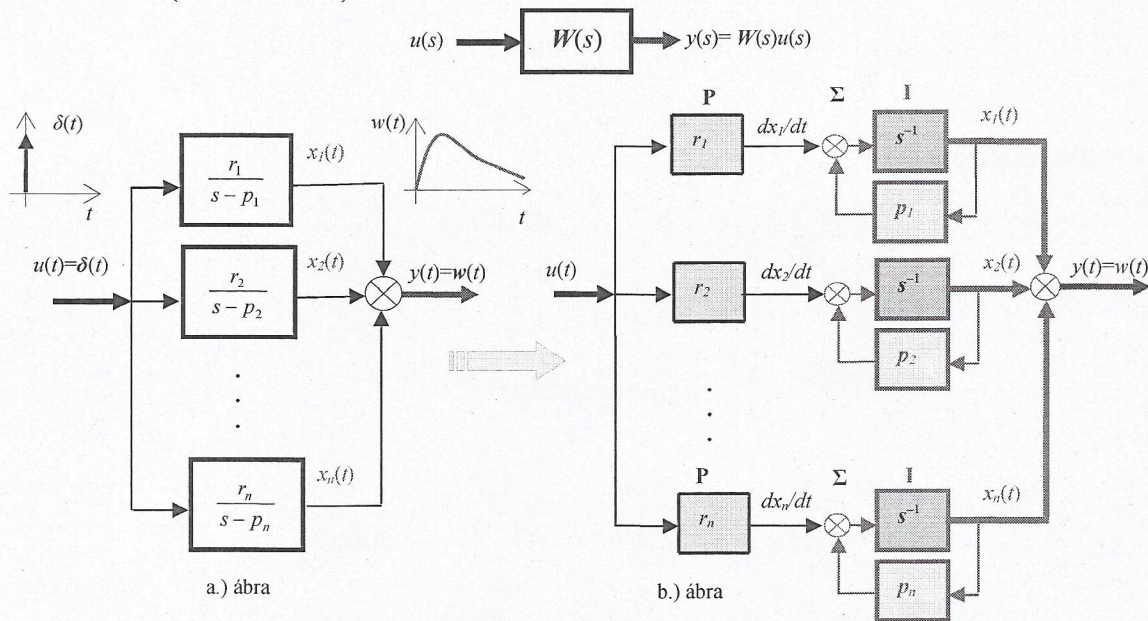
$$L^{-1}\left\{\frac{r_i}{s-p_i}\right\} = r_i L^{-1}\left\{\frac{1}{s-p_i}\right\} = r_i e^{p_i t}$$

a  $W(s)$  részlettörtre bontásának eredményeként kapjuk:

$$y(s) = W(s) \underbrace{\delta(s)}_{L\{\delta(t)\}=1} = \frac{b_0 \prod_{i=1}^m (s-z_i)}{a_0 \underbrace{\prod_{i=1}^n (s-p_i)}_{W(s)}} = \left( \frac{r_1}{s-p_1} + \frac{r_2}{s-p_2} + \dots + \frac{r_n}{s-p_n} \right) = w(s)$$

$$y(t) = L^{-1}\{W(s)\} = w(t) = \sum_{i=1}^n r_i e^{p_i t} = r_1 e^{p_1 t} + r_2 e^{p_2 t} + \dots + r_n e^{p_n t}$$

Mindezek alapján a  $W(s)$  átviteli függvény  $r_i/(s-p_i)$  átviteli függvényű tagok párhuzamos kapcsolásából felépített hatásvázlata hozható létre<sup>4</sup> (lásd 2a. ábra), amelyet tovább egyszerűsítve, az egyes párhuzamosan kapcsolt részek **P**, **I** és  $\Sigma$  lineáris alaptagokból állíthatók elő (lásd 2b. ábra).



2. ábra A  $W(s)$  átviteli függvény részlettörtekre történő felbontása

A  $W(s)$  átviteli függvényű tag **stabilitása** most azt jelenti, hogy a bemeneten ható, egységnyi jelterületű  $\delta(t)$  Dirac impulzus hatására a kimeneten megjelenő  $y(t) = w(t)$  súlyfüggvénytől elvárjuk, hogy  $t \rightarrow \infty$  mellett  $w(t) \rightarrow 0$  legyen (vagyis állandósult állapotban a

<sup>2</sup> A részlettörtre bontást támogató MATLAB függvény:  $[r, p, k] = \text{residue}(G_s, H_s);$

<sup>3</sup>  $W(s) = G(s)/H(s)$  algebrai tört. Ebben  $z_i$  a  $G(s)$  polinom gyökei [ $W(s)$  zérusai és  $W(z_i) = 0$ ], a  $p_i$  a  $H(s)$  polinom gyökei [ $W(s)$  pólusai és  $W(p_i) = \infty$ ]. A  $p_i$  pólusok  $W(s)$  átviteli függvény szingularitásai.

<sup>4</sup> Ha a  $p_i$  pólusok mindegyike **negatív valós** szám, akkor  $r_i/(s-p_i) = [r_i/(-p_i)]/[1+s/(-p_i)] = k_i/(1+sT_i)$ . Ekkor a 2.a ábra hatásvázlatának struktúráját  $n$  számú egy tárolós arányos tag (**T** tag) párhuzamos kapcsolása alkotja. Ennek paraméterei a  $r_i/(-p_i) = k_i$  átviteli tényező, és a  $1/(-p_i) = T_i$  időállandó.

tag a **zérus** bemenőjelre **zérus** kimenőjellel válaszoljon). A hatásvázlat alapján is szemléletesen látható, hogy  $y(t)=w(t)$  a párhuzamosan kapcsolt tagok  $x_i(t)$  részválaszainak **összegéből** tevődik össze, és a  $w(t) \rightarrow 0$  feltétel betartásához minden  $x_i(t)$  részválasznak is zérushoz kell tartania. Ez utóbbi csak akkor teljesül, ha a  $H(s)$  nevező<sup>5</sup> minden gyöke (a  $W(s)$  minden  $p_i$  pólusa) az  $s$  komplex számsík negatív valós részű félsíkján van (mert  $t \rightarrow \infty$  mellett az  $re^{pt}$  csak akkor tart zérushoz, ha  $real(p) < 0$  !!!). A párhuzamos felbontás alapján – állapotváltozóknak most is az  $s^{-1}$  átviteli függvényű **integráló** tagok kimenő jeleit tekintve – felírható a **SISO** tag állapotegyenletének egy másik alakja. A részlettörtes felbontás alapján kapott hatásvázlat lényeges tulajdonsága, hogy most mindegyik  $x_i(t)$  állapotváltozó az  $u(t)$  bemenőjel függvénye, illetve a kimenőjelben minden állapotváltozónak meghatározó szerepe van (lásd 2. ábrát). Fontos tulajdonság az is, hogy most az egyes integrátorok kizárólag **saját kimeneteikről visszacsatoltak**, vagyis az állapotváltozók **egymástól függetlenek, egymást nem befolyásolják** (az állapotváltozók **szétcsatolása**). Ezek a tulajdonságok természetesen az állapotegyenlet  $A$  állapotmátrixában, a  $B$  bemeneti (oszlopvektor)–, és  $C$  kimeneti (sorvektor) paramétermátrixaiban is megjelennek. A hatásvázlat jelöléseivel:

$$\begin{aligned} \frac{dx_1(t)}{dt} &= p_1 x_1(t) + r_1 u(t) \\ \frac{dx_2(t)}{dt} &= p_2 x_2(t) + r_2 u(t) \\ &\vdots \\ \frac{dx_n(t)}{dt} &= p_n x_n(t) + r_n u(t) \end{aligned}$$

$$y(t) = x_1(t) + x_2(t) + \dots + x_n(t)$$

Vagy mátrix alakban:

$$\frac{d}{dt} \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ \vdots \\ x_n(t) \end{bmatrix} = \underbrace{\begin{bmatrix} p_1 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & p_2 & \dots & 0 \\ 0 & 0 & \vdots & 0 \\ 0 & 0 & 0 & p_n \end{bmatrix}}_A \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ \vdots \\ x_n(t) \end{bmatrix} + \underbrace{\begin{bmatrix} r_1 \\ r_2 \\ \vdots \\ r_n \end{bmatrix}}_B u(t)$$

$$y(t) = \underbrace{\begin{bmatrix} 1 & 1 & \dots & 1 \end{bmatrix}}_C \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ \vdots \\ x_n(t) \end{bmatrix} + \underbrace{\begin{bmatrix} 0 \end{bmatrix}}_D u(t)$$

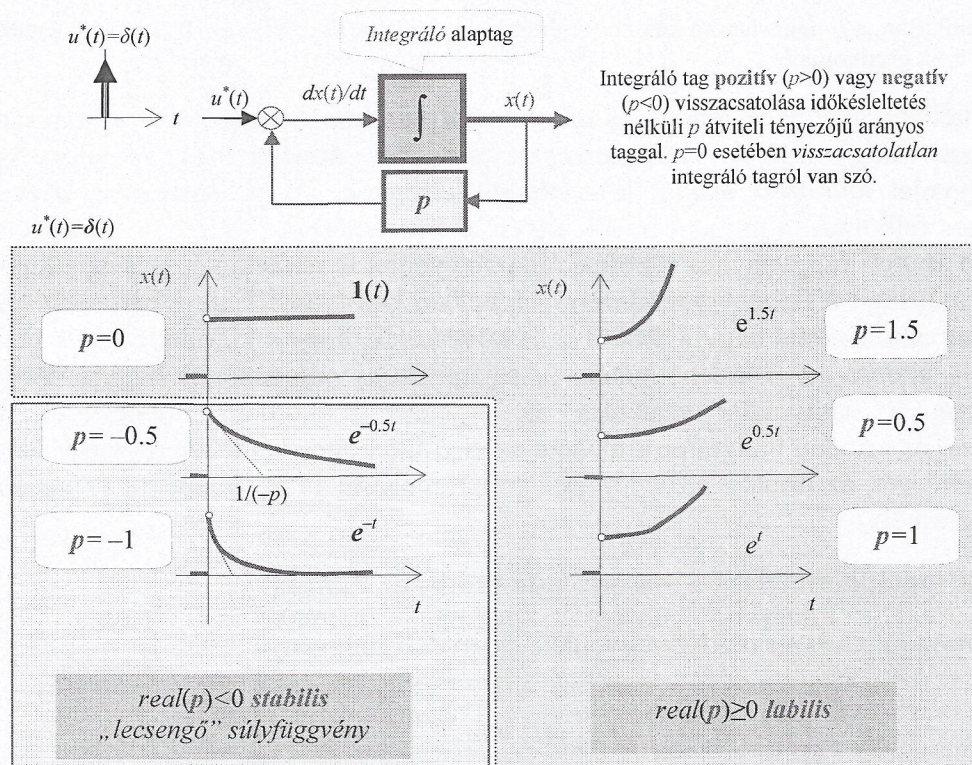
Az  $A$  állapotmátrix – a  $W(s)$  párhuzamos (a részlettörteken alapuló) felbontásának eredményeként – most **diagonális**, főátlójában az egymástól különböző  $p_i = \lambda_i$  sajátértékekkel. Az állapotegyenletnek ezt az alakját első **kanonikus alaknak** nevezzük<sup>6</sup>. Az **integráló** tagok

<sup>5</sup> Vegyük észre, hogy a  $W(s)=G(s)/H(s)$  átviteli függvény nevezőjének  $H(s)$  polinomjából képzett  $H(s)=0$  egyenlet a rendszer karakterisztikus egyenlete, így ennek  $s=p_i$  gyökei (a  $W(s)$  pólusai) azonosak a korábban már tárgyalt  $\lambda_i$  gyökökkel. A  $p_i = \lambda_i$  gyökök a rendszer sajátmozgását és stabilitását alapvetően befolyásolják.

<sup>6</sup>A  $W(s)=G(s)/H(s)$  átviteli függvény ismeretében az állapotegyenlet első kanonikus alakjának meghatározása:  $[r, p, k] = \text{residue}(Gs, Hs)$ ; vagy  $[a, b, c, d] = \text{tf2ss}(Gs, Hs)$ ;  $[A, B, C, D, T] = \text{canon}(a, b, c, d)$ ; . Az első kanonikus alak **akkor létezik**, ha  $W(s)$  minden  $p_i$  pólusa egymástól **különböző**. A közvetlen felbontásból származó **irányíthatósági kanonikus alak**, illetve a párhuzamos felbontásból származó **első kanonikus alak** más–

száma most is azonos a rendszer  $n$  rendszámával, de ezek – ellentétben az irányíthatósági kanonikus alakhoz tartozó struktúrával – most *nem* soros kapcsolású *integrátor láncolatot*, hanem *párhuzamos* kapcsolást alkotnak, és az egyes integráló tagok a  $W(s)$  átviteli függvény  $p_i$  pólusainak megfelelő erősítési tényezőjű *arányos* tagokkal visszacsatoltak, valamint a  $dx_i(t)/dt$  állapotsebesség vektor – az  $u(t)$  bemenőjel mellett – kizárólag a saját  $x_i(t)$  állapotváltozójától függ (lásd a 2b. ábrát). Ez a tulajdonság az állapotváltozók egymástól való függetlenségét, más megfogalmazásban a „szétcsatolását” is jelenti.

A hatásvázlat dinamikus részének egy eleme: integráló tagnak  $p$  átviteli tényezővel rendelkező arányos tagon keresztül történő *visszacsatolása*. Ennek a struktúrának tranzienseit szemlélteti a 3. ábra. A  $p$  pólusnak a dinamikus tulajdonságot alapvetően meghatározó szerepe az ábra alapján is nyilvánvaló<sup>7</sup>.



3. ábra A súlyfüggvény komponensek  $p$  különféle valós értékei mellett

Az  $x(t)$  állapotváltozó időfüggvényeinek lefolyásából levonható következtetés: az **elsőrendű rendszer aszimptotikus stabilitása akkor biztosított, ha az integráló tag negatívan visszacsatolt**, vagyis a  $W(s)$  minden pólusa  $p_i < 0$ . A  $W(s) = G(s)/H(s)$  átviteli függvény párhuzamos felbontása alapján igen szemléletesen jelenik meg a  $H(s) = 0$  karakterisztikus egyenlet  $p_i$  gyökeinek ( $W(s)$  pólusainak) szerepe, mivel az integráló tagok visszacsatolásaiban ezeknek a pólusoknak a számértékei szerepelnek. Ha ezek **valamelyike pozitív**, az adott integráló tag pozitívan visszacsatolt struktúrát alkot, ami a teljes rendszer

más állapotváltozókkal írják le ugyanazt a **dinamikus folyamatot**, de az  $u(t)$  bemenet-, és az  $y(t)$  kimenet szempontjából egymással **egyenértékűek** (azonos  $W(s)$  átviteli függvényből származnak).

<sup>7</sup> A  $p=0$  eset a stabilitás határhelyzete. Gyakorlati szempontból azonban ezt is a labilis rendszerhez soroljuk, mert állandósult állapotban **zérus bemenőjel mellett a kimeneten állandó** (és *nem* a zérus bemenőjelenek megfelelően zérus) kimenőjel van. A komplex pólusok  $p_{i,i+1} = \sigma_i \pm j\omega_i$  konjugált komplex póluspárban fordulhatnak elő. Ilyen esetben a tranziensek időfüggvényei lengésekkel tartanak zérus (ha  $real(p_i) = \sigma_i < 0$ ), vagy végtelen (ha  $real(p_i) = \sigma_i > 0$ ) felé, illetve harmonikus lengőmozgás keletkezhet, ha  $\sigma_i = 0$ , ( $p_{i,i+1} = \pm j\omega_i$ ). Konjugált komplex póluspárok esetében a párhuzamos felbontás  $A$  állapotmátrixa **komplex számokat** is tartalmaz.

**labilitásának** is a természetes tulajdonságát mutatja. Ez még abban az esetben is így van, ha egyébként a többi pólus negatív valós résszel rendelkezik.

### 1. Feladat

Egy elsőrendű lineáris rendszer állapotegyenlete:

$$\begin{aligned} \frac{dx(t)}{dt} &= px(t) + ru(t) \\ y(t) &= cx(t) + du(t) \\ r &= 1, c = 1, d = 1, x(0) = 0, u(t) = 1(t) \\ p_1 &= -1, p_2 = 0, p_3 = 1 \\ &***** \\ x(t) &=? \quad y(t) = ? \end{aligned}$$

Analitikusan, a  $p$  pólus három különböző értékeire számítsuk ki az  $x(t)$  és  $y(t)$  időfüggvényeket és adjuk meg ezek grafikonjait.

Az átviteli függvényhez rendelt és *alaptagokat* tartalmazó hatásvázlat struktúrájának az ad jelentőséget, hogy ennek megszerkesztésével az **átviteli** függvényhez rendelhető **állapotegyenlet** *különbféle* alakjai közvetlenül felírhatók. A itt ismertetett közvetlen-, és párhuzamos felbontáson túlmenően sok egyéb eljárás is létezik, és ezeknek megfelelően egy adott  $W(s)$  átviteli függvényhez többféle állapotegyenlet is rendelhető. Bár az állapotegyenlet paramétermátrixait a felbontás módszere alapvetően befolyásolja, de a bemenőjel–kimenőjel kapcsolatot változatlanul hagyja. Ebből az is következik, hogy a *különbféle* felbontások a  $W(s)$   $p_i$  pólusait, illetve az  $A$  állapotmátrix  $\lambda_i$  sajátértékeit változatlanul hagyja. A **közvetlen** felbontásban a hatásvázlat struktúra az egymást működtető integrátorok láncolatát tartalmazza, és minden integrátor kimenete az első integrátor bemenetére van visszacsatolva. Ez az elrendezés az *analóg számítógépek* programozását is megalapozta (*Thomson–Kelvin* visszavezetési elv).

### Különbféle tagok definiálása a másodrendű rendszer alapján

A másodrendű rendszer rendszeregyenlete és átviteli függvénye:

$$\begin{aligned} a_0 \frac{d^2 y(t)}{dt^2} + a_1 \frac{dy(t)}{dt} + a_2 y(t) &= b_0 \frac{d^2 u(t)}{dt^2} + b_1 \frac{d^2 u(t)}{dt^2} + b_2 u(t) \\ \frac{y(s)}{u(s)} = \frac{G(s)}{H(s)} = W(s) &= \frac{b_0 s^2 + b_1 s + b_2}{a_0 s^2 + a_1 s + a_2} \end{aligned}$$

Az együtthatók számértékei alapján az adott másodrendű rendszer többféle jelátvivő tagot definiálhat. Ezek közül – a szabályozási rendszerek analízisében gyakran használt – néhány fontosabbat táblázatban foglaltunk össze. Ebben feltüntettük a *különbféle* tagok differenciálegyenleteit, a  $W(s)$  átviteli függvényeit és a  $v(t)$  átmeneti függvényeit. Ha az  $a_0=0$  paramétert is megengedjük, akkor a realizálás követelménye miatt a  $b_0$  paraméternek is  $b_0=0$  értéknek kell lennie, és ekkor a másodrendű rendszer elsőrendű rendszerre egyszerűsödik (realizálhatósági okok miatt a  $W(s)$  számlálójának  $m$  fokszáma nem haladhatja meg a nevező  $n$  fokszámát,  $n \geq m$ ). Speciális esetet jelent az  $a_0=a_1=b_0=b_1=0$  eset is, ekkor a differenciálegyenlet az  $a_2 y(t)=b_2 u(t)$  algebrai egyenletre egyszerűsödik, és a jelátvitelt a  $W(s)=b_2/a_2=k$  átviteli függvény jellemzi (**P** tag). A táblázatban feltüntetett differenciálegyenletekben az  $a_i$  és  $b_i$  együtthatókról feltételeztük, hogy valós, *pozitív* számok, vagy egyes esetekben valamelyikük értéke zérus. Ebből következőleg az átviteli függvényekben a  $k, k_i, k_d, T, T_d, T_i, \zeta, \omega_0$  paraméterek szintén pozitív értékek, és az  $a_i, b_i$  együtthatókból származtathatók. Az adott átviteli függvények alapján az egyes tagok

stabilitásviszonyai is egyszerűen megítélhetők, miután a karakterisztikus egyenletek első-, vagy másodfokúak.

Név	$a_0$	$a_1$	$a_2$	$b_0$	$b_1$	$b_2$	Differenciálegyenlet	Átviteli függvény $[W(s)]$	Átmeneti függvény $[v(t)]$
<b>P</b>	0	0	$a_2$	0	0	$b_2$	$a_2 y(t) = b_2 u(t)$	$k$	$k1(t)$
<b>I</b>	0	$a_1$	0	0	0	$b_2$	$a_1 \frac{dy}{dt} = b_2 u$	$\frac{k_i}{s} = \frac{1}{sT_i}$	$k_i t = \frac{t}{T_i}$
<b>D</b>	0	0	$a_2$	0	$b_1$	0	$a_2 y = b_1 \frac{du}{dt}$	$k_d s = sT_d$	$k_d \delta(t) = T_d \delta(t)$ nem realizálható
<b>T</b>	0	$a_1$	$a_2$	0	0	$b_2$	$a_1 \frac{dy}{dt} + a_2 y = b_2 u$	$\frac{k}{1+sT}$	$k(1 - e^{-\frac{t}{T}})$
<b>T<math>_{\xi}</math></b>	$a_0$	$a_1$	$a_2$	0	0	$b_2$	$a_0 \frac{d^2 y}{dt^2} + a_1 \frac{dy}{dt} + a_2 y = b_2 u$	$\frac{k}{1+2\xi Ts + T^2 s^2}$	$k[1 + \frac{e^{-\frac{\xi}{T}t}}{\sqrt{1-\xi^2}} \sin(\frac{\sqrt{1-\xi^2}}{T}t - \arctg \frac{\sqrt{1-\xi^2}}{-\xi})]$
<b>PD<math>_i</math></b>	0	0	$a_2$	0	$b_1$	$b_2$	$a_2 y = b_1 \frac{du}{dt} + b_2 u$	$k(1+sT_d)$	$k[1+T_d \delta(t)]$ nem realizálható
<b>PD</b>	0	$a_1$	$a_2$	0	$b_1$	$b_2$	$a_1 \frac{dy}{dt} + a_2 y = b_1 \frac{du}{dt} + b_2 u$	$k \frac{1+sT_d}{1+sT}$	$T_d \gg T$ $k(1 + \frac{T_d - T}{T} e^{-\frac{t}{T}})$
<b>PI</b>	0	$a_1$	0	0	$b_1$	$b_2$	$a_1 \frac{dy}{dt} = b_1 \frac{du}{dt} + b_2 u$	$k \frac{1+sT_d}{sT_i}$	$k(1 + \frac{t}{T_i})$
<b>O</b>	$a_0$	0	$a_2$	0	0	$b_2$	$a_0 \frac{d^2 y}{dt^2} + a_2 y = b_2 u$	$k \frac{\omega_0}{s^2 + \omega_0^2}$	$k(1 - \cos \omega_0 t)$

A táblázatban felsorolt tagok megnevezései: **P** (arányos tag, kimenőjele a bemenőjelével arányos,  $k=b_2/a_2$  átviteli tényező), **I** (integráló tag, kimenőjele a bemenőjelenek idő szerinti integráljával arányos, kimenőjelenek sebessége arányos a bemenőjellel,  $k_i=b_2/a_1$  integrálási átviteli tényező), **D** (ideális differenciáló tag, kimenőjele a bemenőjel differenciálhányadosával arányos,  $k_d=b_1/a_2$  differenciálási átviteli tényező, nem realizálható<sup>8</sup>), **T** (egy tárolós arányos tag,  $k=b_2/a_2$  átviteli tényező,  $T=a_1/a_2$  időállandó), **T $_{\xi}$**  (két tárolós lengő<sup>9</sup> tag,  $k=b_2/a_2$  átviteli tényező,  $T=\sqrt{(a_0/a_2)}$  időállandó,  $2\xi T=a_1/a_2$ ,  $0<\xi<1$  csillapítási tényező), **PD $_i$**  (ideális arányos+differenciáló tag,  $k=b_2/a_2$ ,  $T_d=b_1/b_2$ , nem realizálható), **PD** (realizálható arányos+differenciáló tag  $k=b_2/a_2$ ,  $T_d=b_1/b_2$ ,  $T=a_1/a_2$ ), **PI** (arányos+integráló tag  $k=b_1/a_1$ ,  $T_i=b_1/b_2$ ), **O** (oszillátor, lengő tag,  $k=b_2/\sqrt{(a_0 a_2)}$ ,  $\omega_0^2=a_2/a_0$ ). Az átmeneti függvényeket a differenciálegyenleteknek az  $u(t)=1(t)$  gerjesztésre, és zérus kezdeti feltételekre vett megoldásával, vagy a  $v(t)=L^{-1}\{W(s)/s\}$  inverz Laplace transzformáció alkalmazásával lehet meghatározni. Ennek végrehajtása – a **T $_{\xi}$**  és az **O** tag kivételével – igen egyszerű, miután elsőrendű rendszerekről van szó. A **T $_{\xi}$**  és az **O** tagok  $v(t)$  átmeneti függvényeinek meghatározására a  $v(t)=L^{-1}\{W(s)/s\}$  inverz transzformáció eljárását használhatjuk.

A táblázatban szerepelnek a **P** ( $a_0=a_1=b_0=b_1=0$ ,  $a_2 \neq 0$ ,  $b_2 \neq 0$ ,  $k=b_2/a_2$ ), és az **I** ( $a_0=a_2=b_0=b_1=0$ ,  $a_1 \neq 0$ ,  $b_2 \neq 0$ ,  $k_i=b_2/a_1=1$ ) **alaptagok** is, a **T**, **T $_{\xi}$** , **PI**, **PD**, **O** tagok összetett tagok. Ezek soros, párhuzamos és visszacsatolt struktúráit tartalmazó kapcsolásaival tetszőleges bonyolultságú tag is előállítható. A **T** és **T $_{\xi}$**  tagok soros kapcsolásával a folyamat jelkésleltétezeit jellemezhetjük, a **PI** és **PD** tagok soros kapcsolásával gyakran a szabályozási algoritmust írjuk le. A táblázat **T $_{\xi}$**  és **O** jelű tagjai másodrendűek, az **I**, **T**, **PI**, **PD** tagok elsőrendűek, a **P** tag algebrai tag.

## 2. Feladat

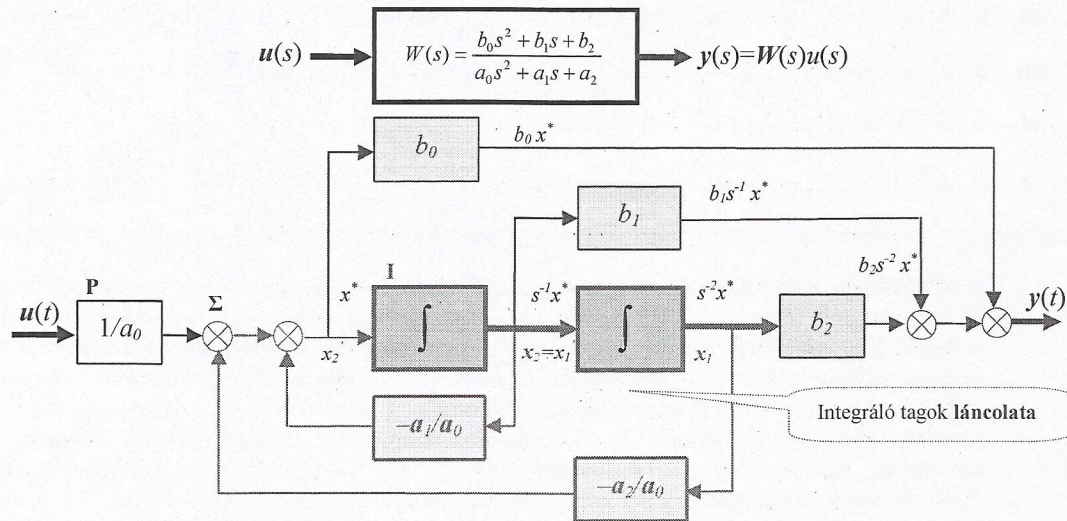
A táblázatban a különféle tagok rendszerjellemező függvényei közül a differenciálegyenletet (**LDE**), a  $W(s)$  átviteli függvényt és a  $v(t)$  átmeneti függvény képleteit adtuk meg. Ezek mellé számítsuk ki a tagok  $w(t)$  súlyfüggvényeit és a  $W(j\omega)$  frekvenciafüggvényeit! Ábrán szemléltessük a táblázatban szereplő minden tagra a  $W(s)$  pólus–zérus eloszlást, a  $w(t)$ ,  $v(t)$  időfüggvényeket és a  $W(j\omega)$  frekvenciafüggvény Nyquist diagramját!

<sup>8</sup> A „nem realizálható” fogalom azt jelenti, hogy nem hozható létre olyan fizikailag megvalósítható szerkezet, áramkör, stb., aminek matematikai modellje az adott differenciálegyenlet lenne. A „nem realizálható” tag  $W(s)=G(s)/H(s)$  átviteli függvényének  $G(s)$  számlálója a  $H(s)$  nevezőjétől magasabb fokszámú polinom ( $m>n$ ), ami azt jelentené, hogy a rendszer egységugrás válasza  $\delta(t)$  Dirac delta függvényt tartalmazna, ami pedig fizikai objektum esetében nyilvánvalóan nem lehetséges.

<sup>9</sup> A két tárolós lengő tag (**T $_{\xi}$**  tag) a szabályozástechnika fontos fogalma, mert a **zárt** szabályozási rendszer tulajdonságait – legalább is közelítőleg – ilyen taggal szeretnénk leírni. A **T $_{\xi}$**  tag  $W(s)$  átviteli függvényének pólusai ( $0<\xi<1$ ,  $T>0$  mellett) a  $p_{1,2}=[-\xi \pm \sqrt{(1-\xi^2)}]/T$  negatív valós részű konjugált komplex póluspár.

### 3. Feladat

Adott a másodrendű tag átviteli függvénye és a közvetlen felbontás alapján lineáris alaptagokból előállított hatásvázlata (4. ábra). 1. Bizonyítsuk be, hogy  $a_0 > 0, a_1 > 0, a_2 > 0$  paraméterek mellett a tag strukturálisan stabilis, és  $u(t)=1(t)$ -re adott  $v(t)$  válaszában állandósult értéke  $b_2 \neq 0$  mellett  $y_0 = b_2/a_2$ ! 2. Adjuk meg a rendszer állapotegyenletét, az  $A$  állapotmátrixát és ennek sajátértékeit! 3. Milyen következményekkel jár az átmeneti függvényre, ha  $b_0 = b_1 = a_1 = 0, a_0 > 0, b_2 > 0, a_2 > 0$ ? 4. Milyen következményekkel jár az átmeneti függvényre, ha  $b_0 = b_1 = a_1 = 0, a_0 > 0, b_2 > 0, a_2 < 0$ ? 5. Milyen következményekkel jár az átmeneti függvényre, ha  $b_0 = b_1 = a_1 = 0, a_0 > 0, b_2 > 0, a_2 = 0$ ? 6. Milyen következményekkel jár az átmeneti függvényre, ha  $b_0 = b_2 = 0, b_1 > 0, a_0 > 0, a_1 > 0, a_2 > 0$ ? 7. Adjunk fizikai magyarázatot arra, hogy  $a_1 = 0, a_2 = 0$  esetében a rendszer labilis! 8.  $b_0 = b_1 = a_1 = a_2 = 0, a_0 \neq 0, b_2 \neq 0$  esetére adjuk meg a tag  $v(t)$  átmeneti függvényét és ennek grafikonját! 9. Az  $a_i, b_i$  paraméterek mindegyike pozitív. Miben különböznek a tag  $v(t)$  átmeneti függvényei, ha  $a_1^2 > 4a_0a_2$ , ha  $a_1^2 = 4a_0a_2$ , ha  $a_1^2 < 4a_0a_2$ ? 10. Az  $a_i, b_i$  paraméterek tetszőleges, de nem zérus paraméterek. Készítsen MATLAB programot a  $w(t)$  súlyfüggvény és a  $v(t)$  átmeneti függvény meghatározására!



4. ábra

Ismételten és nyomatékosan rögzítsük, hogy a Laplace transzformáción alapuló analízis és szintézis kizárólag az állandó együtthatójú lineáris rendszerek esetében alkalmazható. Ebből az is következik, hogy az átviteli függvény és az átviteli mátrix segítségével történő analízis is olyan hatásvázlat-struktúrák esetében használható, amelyekben minden jelátvivő tag lineáris, és ezek egymással soros-, párhuzamos-, és visszacsatolást tartalmazó alapkapsolásait tartalmazzák. Ezek az alapkapsolások:

