

K12 Ismertesse a nemlineáris dinamikus kirchoff típusú hálózat stabilitását munkaponti lineárizációval! Hogyan dönthető el a munkapont stabilitása? Hogyan ellenőrizhető az eljárás jogosultsága? Illusztrálja az eljárást egy egyszerű példán!

### 1. Munkaponti lineárizálás értelmezése:

- Időben változó folyamatok vizsgálata nemlineáris hálózatokban bizonyos feltételek mellett visszatéríthető nemlineáris rezistív hálózat munkapontjának meghatározására (időben állandó összetevő) és egy lineáris hálózat változó folyamatának vizsgálatára

- a gerjesztés:  $u_s(t) = \bar{u}_s + \tilde{u}_s(t)$    
 $\rightarrow \bar{u}_s$ : állandó összetevő   
 $\rightarrow \tilde{u}_s(t)$ : kellően kis változó összetevő

- ismeretlen; a válasz: feszültség vagy áram: hasonló alakban keresik:

$$u_k(t) = \bar{u}_k + \tilde{u}_k(t), \quad i_k(t) = \bar{i}_k + \tilde{i}_k(t)$$

- lineáris invariáns ellenállásra: a két összetevő kapcsolata

$$u_k(t) = R_k i_k(t) \Rightarrow \bar{u}_k = R_k \bar{i}_k, \quad \tilde{u}_k(t) = R_k \tilde{i}_k(t)$$

- ha a két összetevő  $(u_k, i_k)$  kapcsolatát nemlineáris invariáns ellenállásra keressük

$\rightarrow$  ha  $u_k(i_k)$  kellően sima függvény, akkor a Taylor sorával írható le:

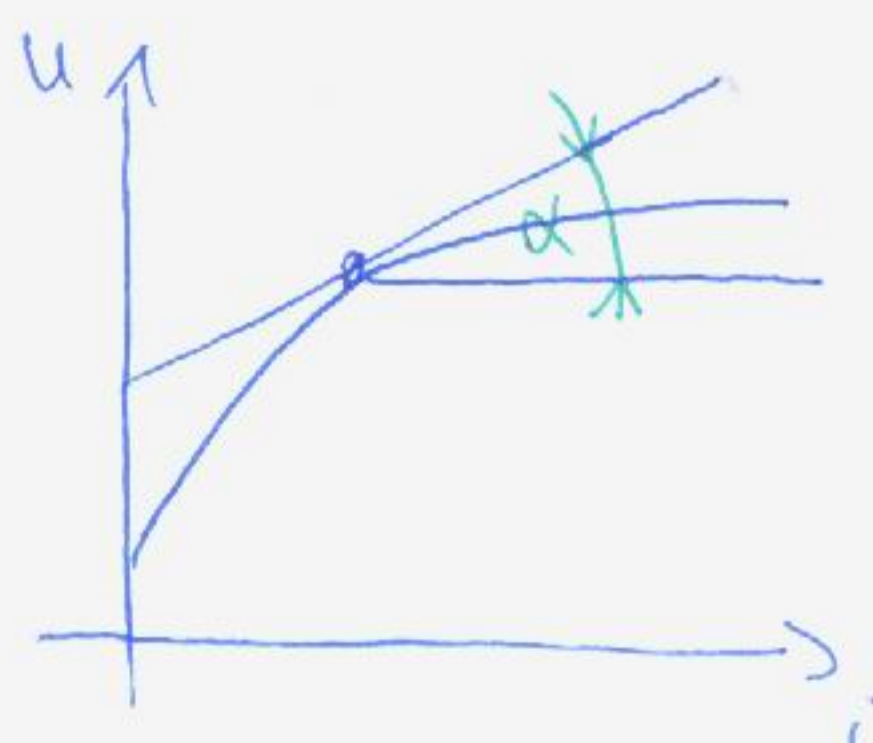
$$\bar{u}_k + \tilde{u}_k(t) = u_k(\bar{i}_k + \tilde{i}_k(t)) = u_k(\bar{i}_k) + \left. \frac{du_k(i_k)}{di_k} \right|_{\bar{i}_k} \tilde{i}_k(t) + \dots$$

- ha feltételezzük, hogy a változó összetevők olyan kicsik, hogy valamennyi nemlineáris függvény 1. fokú Taylor polinomjával, vagyis munkaponti lineáris alakjával kezelhető  $\Rightarrow$  a jelleggörbét az érintőjével helyettesítjük.

- így a következő közelítéssel élünk:

$$\bar{u}_k = u_k(\bar{i}_k); \quad \tilde{u}_k(t) = R_k(\bar{i}_k) \cdot \tilde{i}_k(t); \quad R_k(\bar{i}_k) = \left. \frac{du_k(i_k)}{di_k} \right|_{\bar{i}_k}$$

ahol  $R_k(\bar{i}_k)$  a nemlineáris ellenállás dinamikus rezisztenciája az  $\bar{i}_k$  áramú pontban

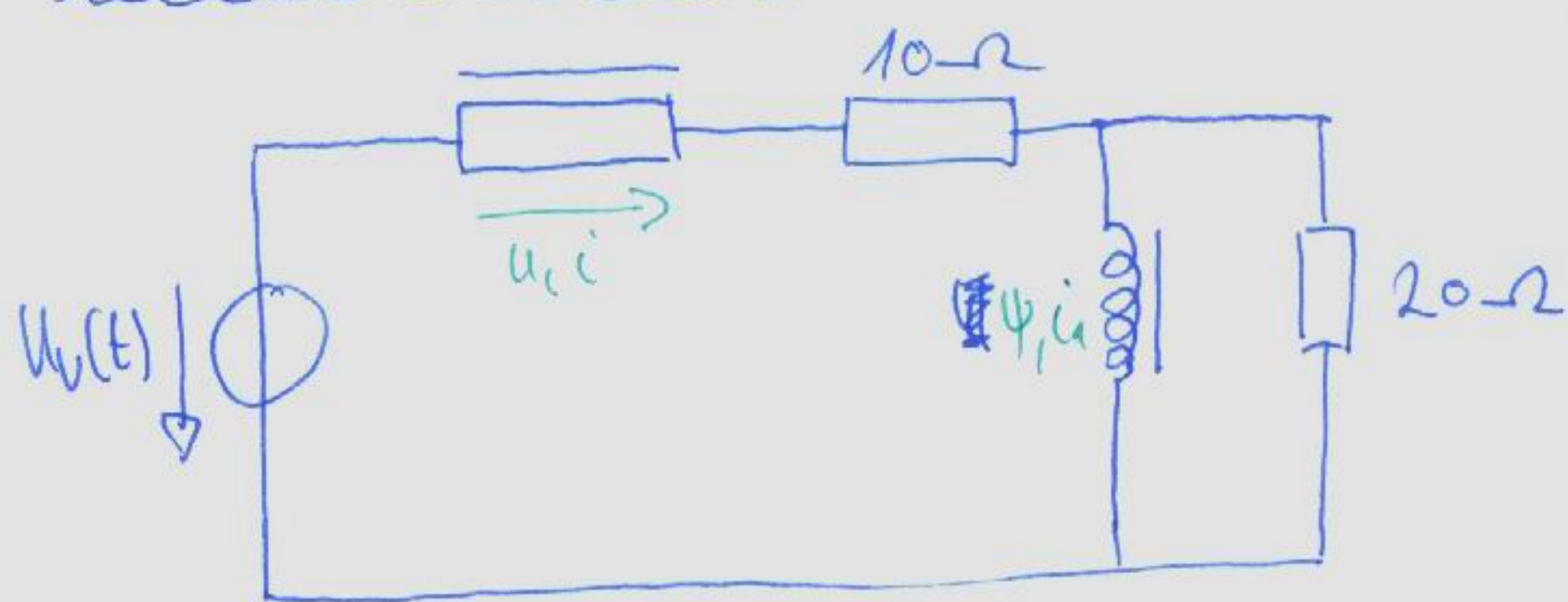


$$u = \text{tg } \alpha \cdot I$$

$\rightarrow \text{tg } \alpha = \left. \frac{du}{di} \right|_M = R_{din} \Big|_{\text{munkapontban}}$

A változó komponensek közötti kapcsolat olyan, mint egy  $R_{din}$  nagyságú lineáris ellenálláson.

## 2. A munkaponti linearizálás lépései (Példával):





$$u = 20\sqrt{i}$$


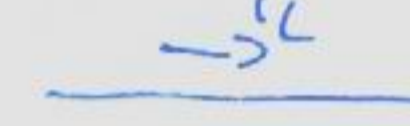
$$\psi = 3 \cdot 10^{-3} i^3 + 2 \cdot 10^{-3} i$$

$$u_v(t) = 50 + \tilde{u}$$

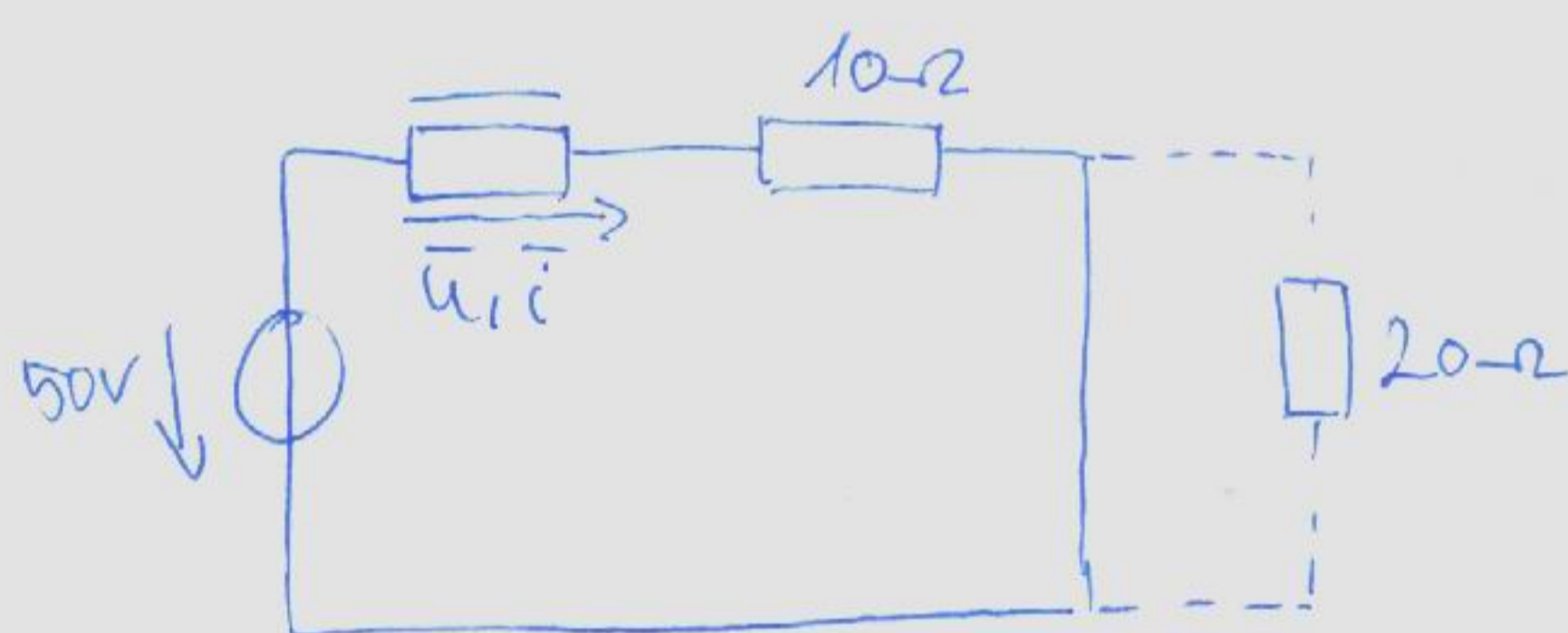
### 1. lépés: munkapont meghatározása:

- helyettesítsük a forrás mennyiségét állandó összetevőjűvel
- határozzuk meg a nemlineáris komponensek munkapontját és a válaszok állandó összetevőjét

- E során:   $\rightarrow$   (lineáris és nemlineáris is!)

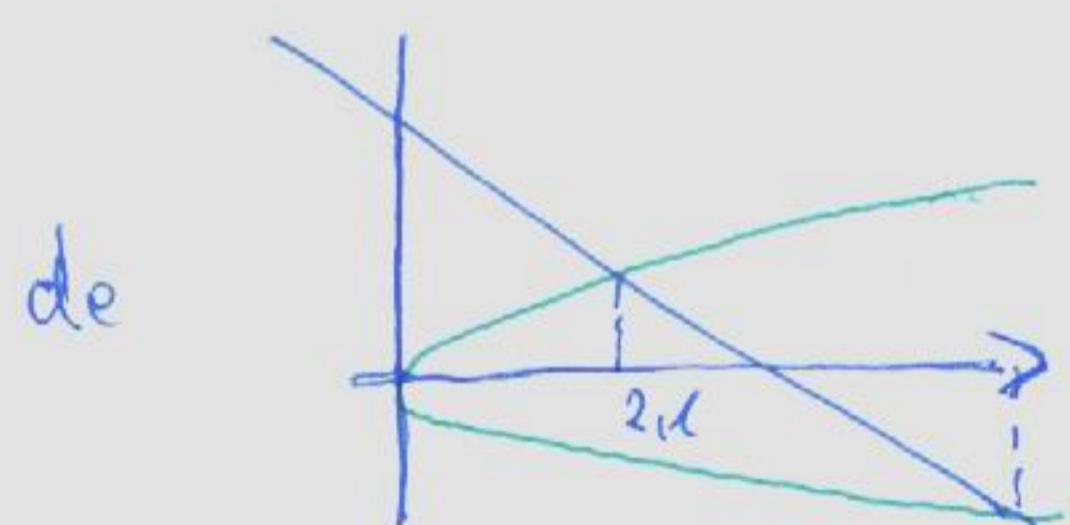
  $\rightarrow$  

$\rightarrow$  rezisztív hálózatot kapunk, ha csak lineáris rezisztív komponensek vannak



$$50 - 10i = 20\sqrt{i}$$

$$\rightarrow i = 2.1 \text{ A}$$



$\rightarrow$  4. síknegyed nem jó!

$\Rightarrow$  a munkapont:  $\boxed{\begin{matrix} \hat{i} = 2.1 \text{ A} \\ \hat{u} = 29 \text{ V} \end{matrix}}$

### 2. lépés: munkaponti dinamikus komponensek meghatározása:

$$R_{din} = \left. \frac{du}{di} \right|_{\hat{i}} = \left. \frac{d}{di} 20\sqrt{i} \right|_{\hat{i}} = \left. \frac{20}{2\sqrt{i}} \right|_{\hat{i}} = 6.9 \Omega$$

$$L_{din} = \left. \frac{d\psi}{di} \right|_{\hat{i}} = \left. \frac{d}{di} (3 \cdot 10^{-3} i^3 + 2 \cdot 10^{-3} i) \right|_{\hat{i}} = 41.7 \cdot 10^{-3} \text{ H}$$

$$C_{din} = \left. \frac{dq}{du} \right|_{\hat{u}} : \text{itt nincs}$$

- csatolt komponensek: megfelelő parciális derivált képzés

Ⓐ) Ismertesse a diszkrét idejű, lin. invariáns jelátviteli rendszer fogalmát, elemi komponenseinek karakterisztikáit az idő-  
a frekvencia és a komplex frekv. tartományban!

## 1. Jellemzés

- a) Diszkrét idejű hálózat: - Elemekből épül fel, melyek meghatározott ábrák-  
kapcsolási szabályok szerint kapcsolódnak egymáshoz
- A diszkrét idejű hálózatot egy valódi objektum modellezésére használjuk
  - A hálózati elemeket karakterisztikáik jellemzik, amelyek az elemek ~~p~~ bemeneti és q kimeneti jelei között fennálló kapcsolatot
  - Általában: a hálózat valamely mennyiséggel leírt objektum modellje: az objektum változását hozzáfűzve a hálózat 1 változójához
  - Lehetnek a hálózatban értelmezhető olyan változók, melyeknek az objektumban nem felelnek meg fizikai mennyiségek.
  - A hálózat változói diszkrét idejűek

## b) Diszkrét id. rendszer:



- hálózat hozzáfűzése: sokszor az objektumot modellező rendszerhez
- 2 alapvető változófajta  $\rightarrow$   $u[k]$  adottnak tekintett gerjesztés  
 $\rightarrow$  ezekhez tartozó válasz
- rendszer típusok  $\rightarrow$  SISO: Single Input Single Output  $\rightarrow$  ezt vizsgáljuk  
 $\rightarrow$  MIMO: Multi - u Multi - u

## c) Lineáris, invariáns:

1. lineáris: - a gerj. - választ explicit alakja:  $y = W\{u\}$ , ahol  $W\{\}$  egy operátor

- a rendszer lineáris, ha  $W\{\}$  lin. operátor.

$\rightarrow$  akkor érvényes a szuperpozíció elve

$$W\{k_a u_a + k_b u_b\} = k_a W\{u_a\} + k_b W\{u_b\}, \text{ ahol } u_a, u_b: \text{gerj}$$

$k_a, k_b$  konstans

2. Invariancia (időfüggetlen)

(Def 1): a gerjesztés  $u$  ( $u \in \mathbb{Z}^*$ ) útemmel történő eltoldással eredő  $u$   $k-n$  változás is  $u$  útemmel történik el.  $W\{u[k]\} = y[k] \Rightarrow W\{u[k-n]\} = y[k]$

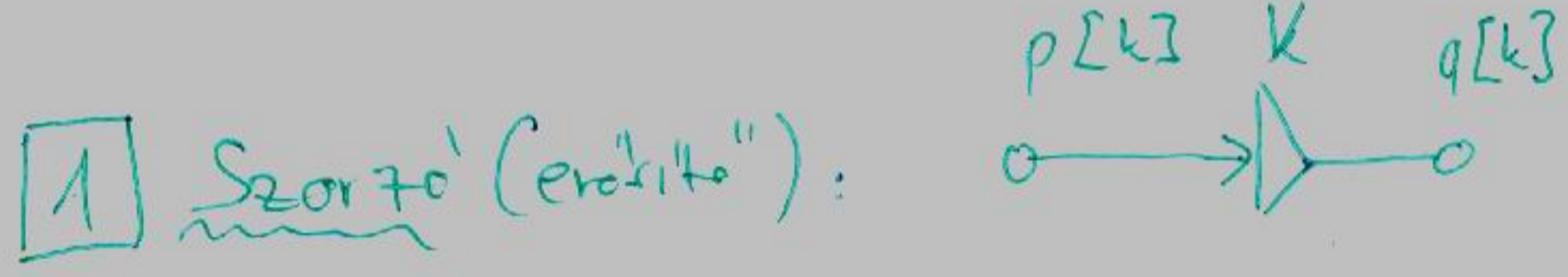
(Def 2) (Alltaliános): Változtatok kapcsolatot időbeli eltérés nem befolyásolja

2. Hálózati elemek: Az alábbi felsorolt építőelemekből és összekapcsolásból keletkező hálózatok jelfolyam típusú hálózati elemek.

a) Alltaliános

- A karakterisztikák jellemzik, amelyek az elemek  $p$  bemeneti és  $q$  kimeneti jelei között fennálló kapcsolatot
- A bemeneti és a kimeneti jelek az elemek polusainak jellemzői.

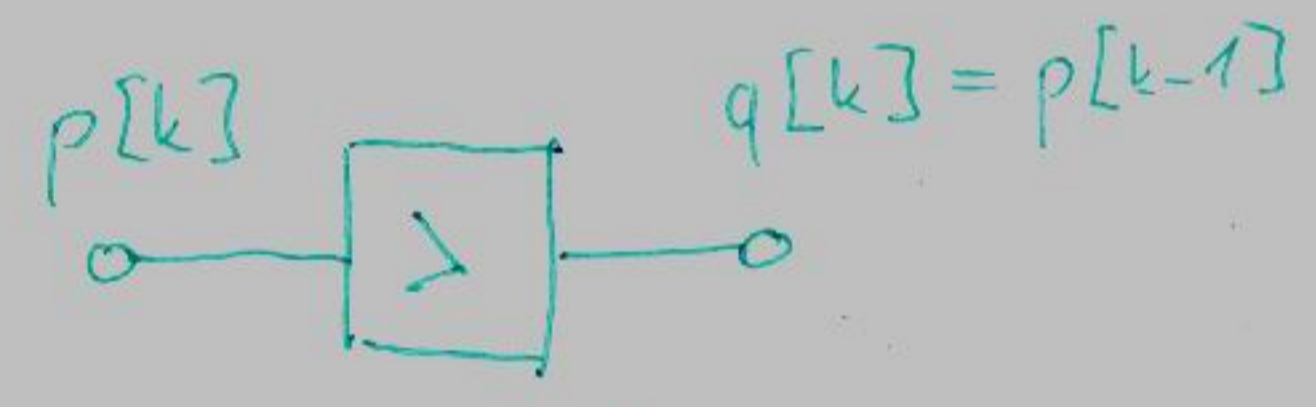
b) Diszkrét idejű komponensek neve + karakterisztikája:  $p$  polusok:  $q_i = H\{p_i\}$  kapcsolatot keresük



$K \in \mathbb{R}$  időtartomány  $q[k] = K \cdot p[k]$  frekv. tartomány  $Q = K \cdot P$  komplex frekv. tartomány  $V = K \cdot P$

→ jellemzők: - nemlineáris, - lineáris, invariancia

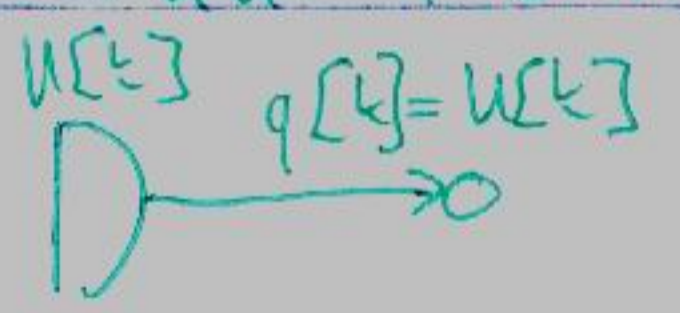
2. Késleltető



időtart:  $q[k] = p[k-1]$   $q[k+1] = p[k]$  frekv. tart.  $Q = P \cdot e^{-j\omega}$  komplex frekv. tart.  $Q = P \cdot z^{-1}$

→ jellemzők: - nemlineáris, - lineáris, invariancia

3. Forrás



A hálózat kulcsfontosságú valódi kapcsolattal adja

időtart.  $q[k] = u[k]$   $u = u[k]$  frekv. tart.  $U$  komplex frekv. tart.  $U(z) = U$

→ jellemzők: nemlineáris komponens → szuperpozíció elve nem igaz rá!

4. nyelő



időtartomány  $p[k] = y[k]$   $y = y[k]$  frekvencia tart.  $Y$  komplex frekvencia tart.  $Y(z) = Y$

→ jellemzők: nem lineáris

R8. Értelmezze a diszkrét idejű és a folytonos idejű rendszer átviteli karakterisztikáját! Hogyan számítható az adott gerjesztéshez tartozó válasz az átviteli karakterisztika ismeretében? Hogyan ábrázolható az átviteli kar.?

1. Az átviteli karakterisztika értelmezése

- Lásd (H9) tétel

2. Adott gerjesztéshez tartozó válasz számolása  $H(i\omega)/H(e^{i\omega})$  ismeretében

I. Folytonos eset

a) Periodikus esetben (periodikus gerjesztés)

- adva van:  $u(t) = U_0 + U_1 \cdot \cos(\omega_1 t) + U_2 \cos(\omega_2 t) + \dots$   $\rightarrow$  Fourier-sorfejtett alak

adva van:  $H(i\omega) \rightarrow H(jk\omega_1)$

- a választ:  $y(t) = ?$

- ki kell számolni  $H(jk\omega_1)$  értékeit  $k = 0, 1, \dots, -\infty$ -re

$\rightarrow$  innen megkapjuk az amplitúdó és fázis karakterisztikát:  $|H(jk\omega_1)|$  és  $\varphi(k\omega_1)$

- a választ tehát:  $y(t) = U_0 \cdot H(0) + U_1 \cdot H(\omega_1) \cdot \cos(\omega_1 t + \varphi(\omega_1)) + U_2 \cdot H(2\omega_1) \cdot \cos(2\omega_1 t + \varphi(2\omega_1)) + \dots$

b) Adott  $u(t)$  gerjesztésre:

- adva van  $H(i\omega)$

- ki kell számolni  $\mathcal{F}\{u(t)\} = U(i\omega)$ -t (ez csak akkor létezik, ha abszolút integrálható)

- felhasználva a definíciót:  $H(i\omega) = \frac{Y(i\omega)}{U(i\omega)} \rightarrow Y(i\omega) = H(i\omega) \cdot U(i\omega)$

$\rightarrow$  innen  $y(t) = \mathcal{F}^{-1}\{H(i\omega) \cdot U(i\omega)\} = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} H(i\omega) U(i\omega) e^{i\omega t} d\omega$

II. Diszkrét eset:  $H(e^{i\omega})$

- Az értelmezés teljesen hasonló, csak minden diszkrét értékű

- a választ számítása is hasonló!

### 3. Az aktíviteli karakterisztika ábrázolása

#### I. Folytonos eset:

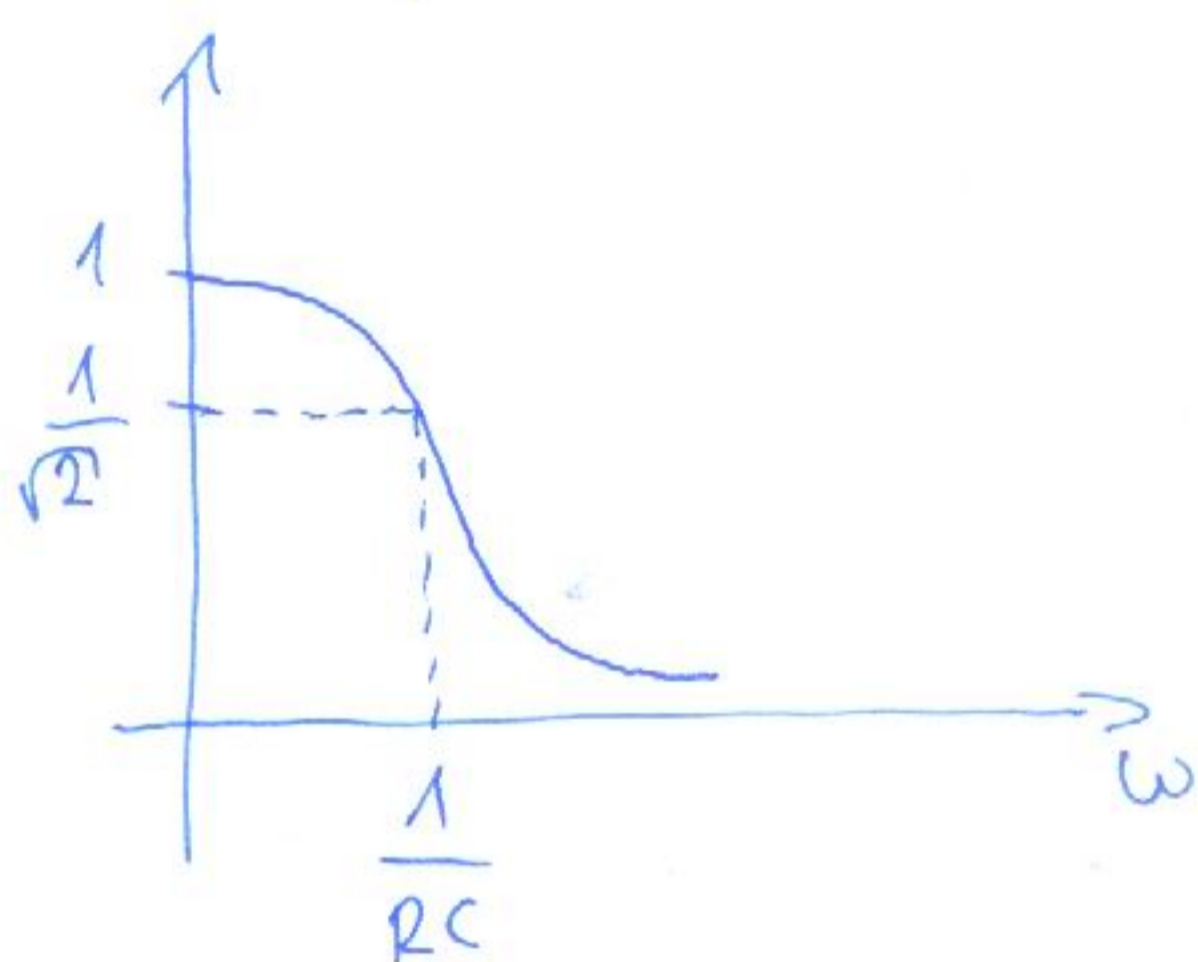
- Adva van:  $\rightarrow K(\omega) = |H(j\omega)|$  amplitúdó karakterisztika  
 $\rightarrow \phi(\omega) = \arg(H(j\omega))$  fázis karakterisztika

- Példaként soros RC-re:  $H(j\omega) = \frac{1}{1+j\omega RC}$

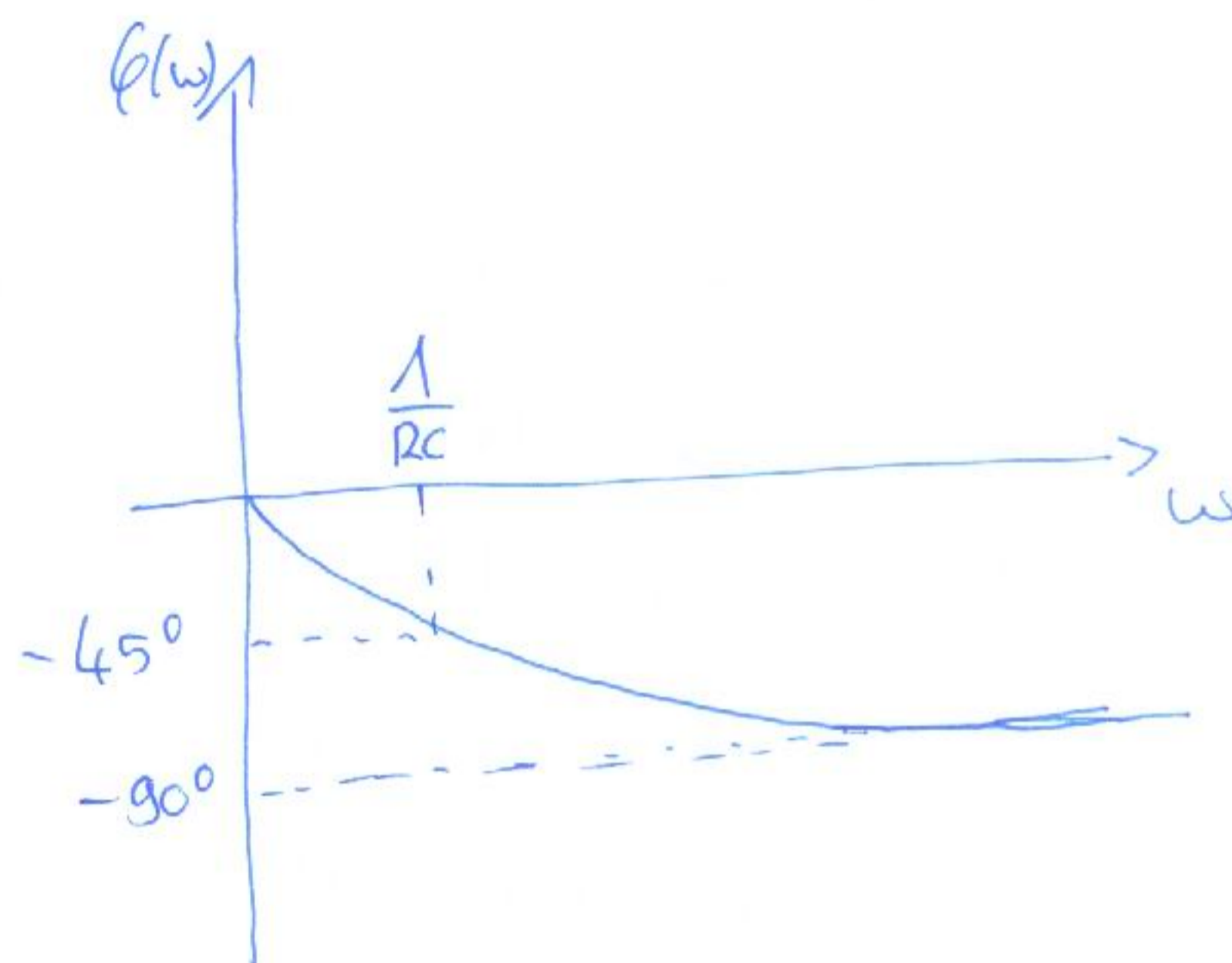
#### a) Amplitúdó és fáziskarakterisztika ábrázolása

Amplitúdó kar.:

$$K(\omega) = \frac{1}{\sqrt{1 + \omega^2 R^2 C^2}}$$



Fázis kar.:

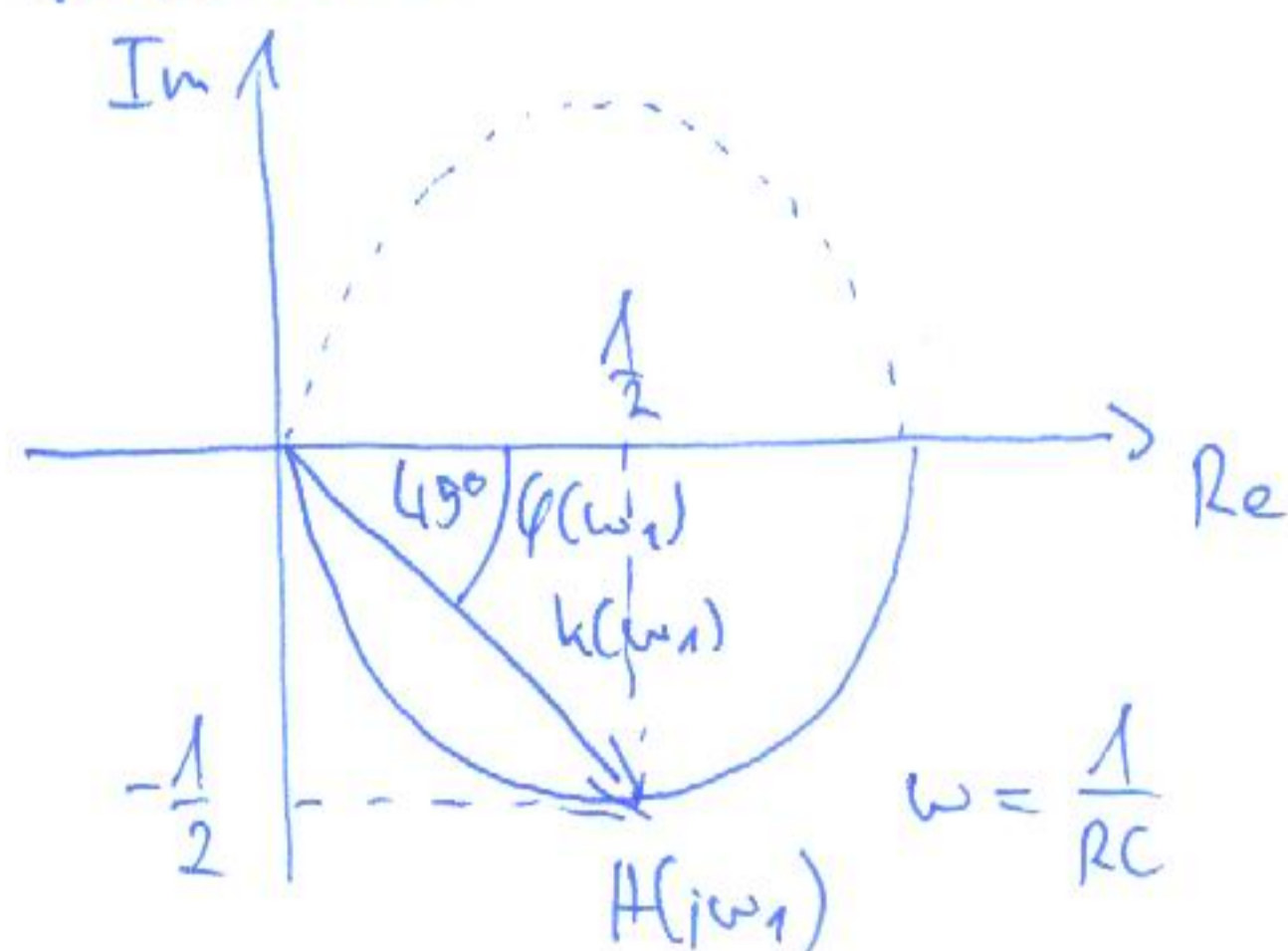


b) Nyquist diagram: -  $H(j\omega)$  fázorjait jeleníti meg

- Szerkesztése: amplitúdó és fáziskarakterisztika alapján:  $K(\omega)$  a vektor hossza és  $\phi(\omega)$  a vektor szöge.

- Az a görbe a komplex síkon, amelyet  $H(j\omega)$  befut, miközben  $\omega$  változik

$\phi$  ~~és amplitúdó~~ vagy  $-\infty$  és  $+\infty$  között



$$H(-j\omega) = H^*(j\omega) \rightarrow \text{tükrözés a valós tengelyre}$$

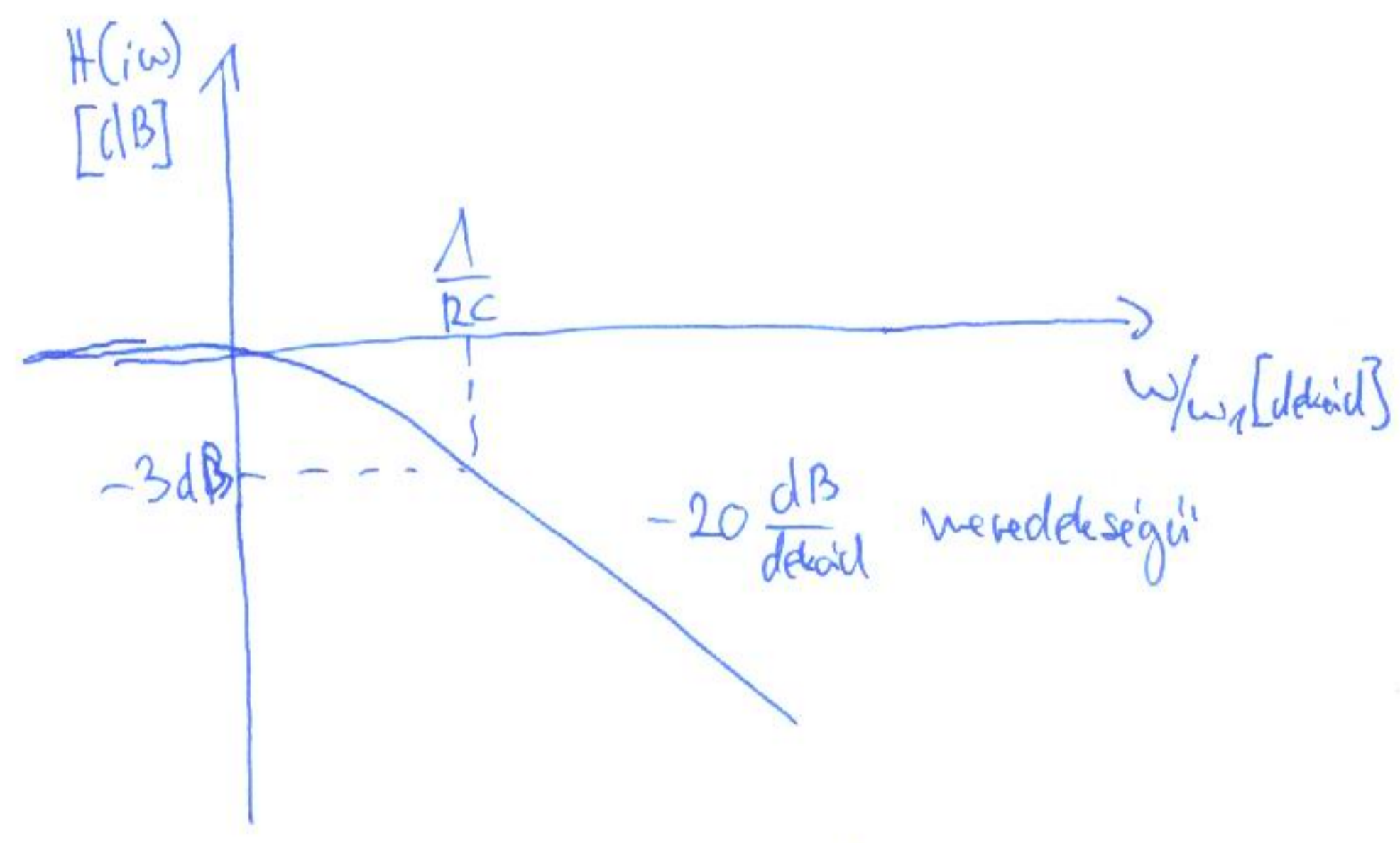
- Ha  $H(j\omega) = \frac{A + jBv(\omega)}{C + jDv(\omega)}$  alakú, vagyis  $v$ -ben lineáris törtfüggvénygel

leírható, akkor az aktíviteli karakterisztika Nyquist diagramja egy kör.

$\hookrightarrow$  3 pontjának számításából az egészt felrajzolható.

c) Bode diagram:

- Az átviteli karakterisztikát logaritmusos egységekben ábrázolva Bode-diagramnak hívjuk.
- az átvétel:  $k = 10^{\frac{k}{20}}$  és  $k = 20 \lg k$  mértékegység: decibel (dB)



$\omega$ -logaritmusos léptékben!

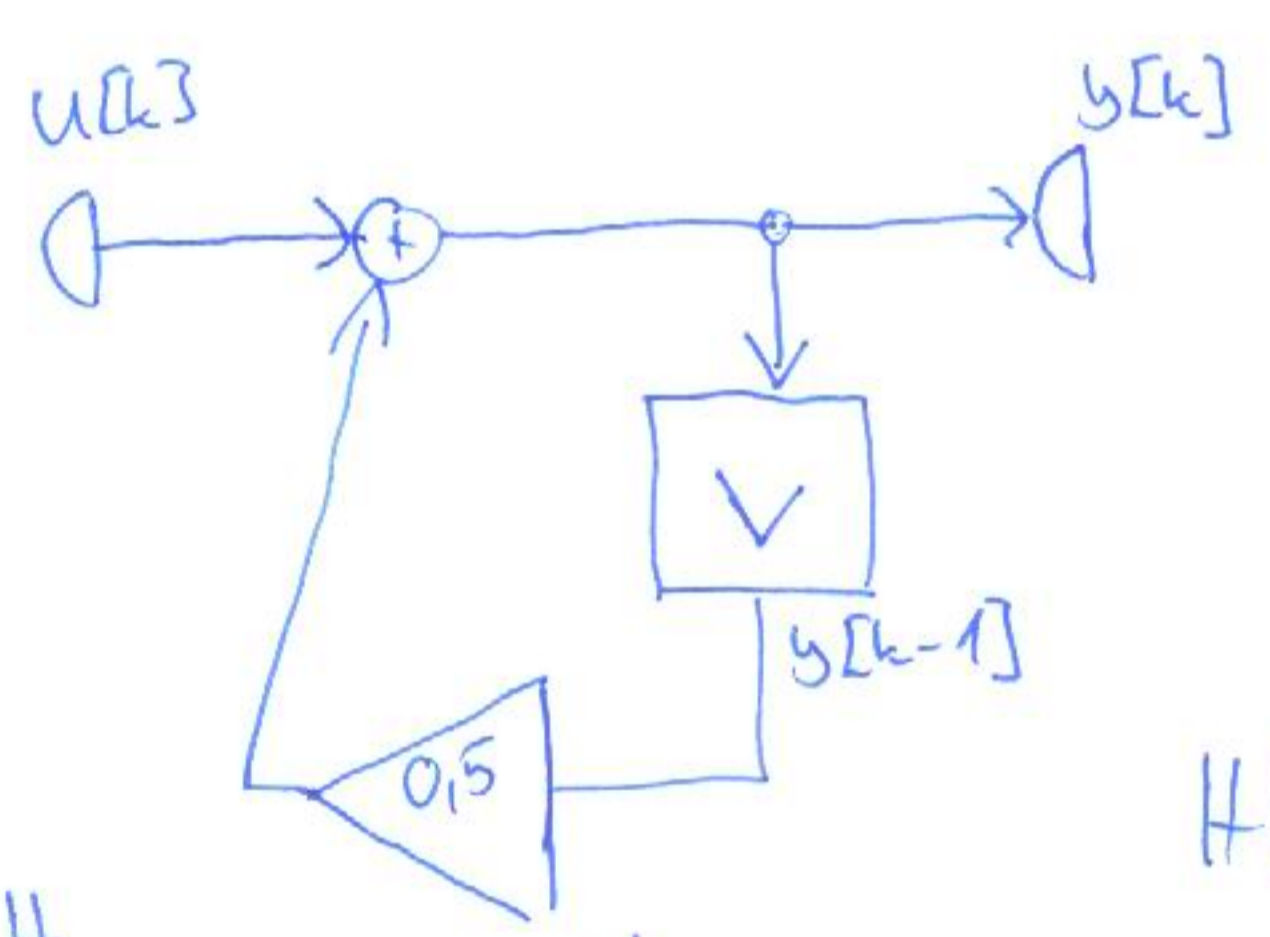
$$\frac{\omega_2}{\omega_1} = 10 \leftrightarrow \log \omega_2 - \log \omega_1 = 1 \text{ dekáád}$$

- hasonlóan  $\phi(\omega)$ -ra is!

II. Diszkrét eset:

- Adva van:  $H(e^{j\omega})$ 
  - $\rightarrow K(\omega)$ : amplitúdó karakterisztika:  $\omega$ :  $2\pi$  periodikus függvénye és  $\omega$  páros függvénye
  - $\rightarrow \phi(\omega)$ : fázis karakterisztika:  $2\pi$  periodikus függvénye és  $\omega$  páratlan függvénye.

- Például:



$$y[k] = 0,5 y[k-1] + u[k]$$

$\Downarrow$  ← rendszer egyenlet

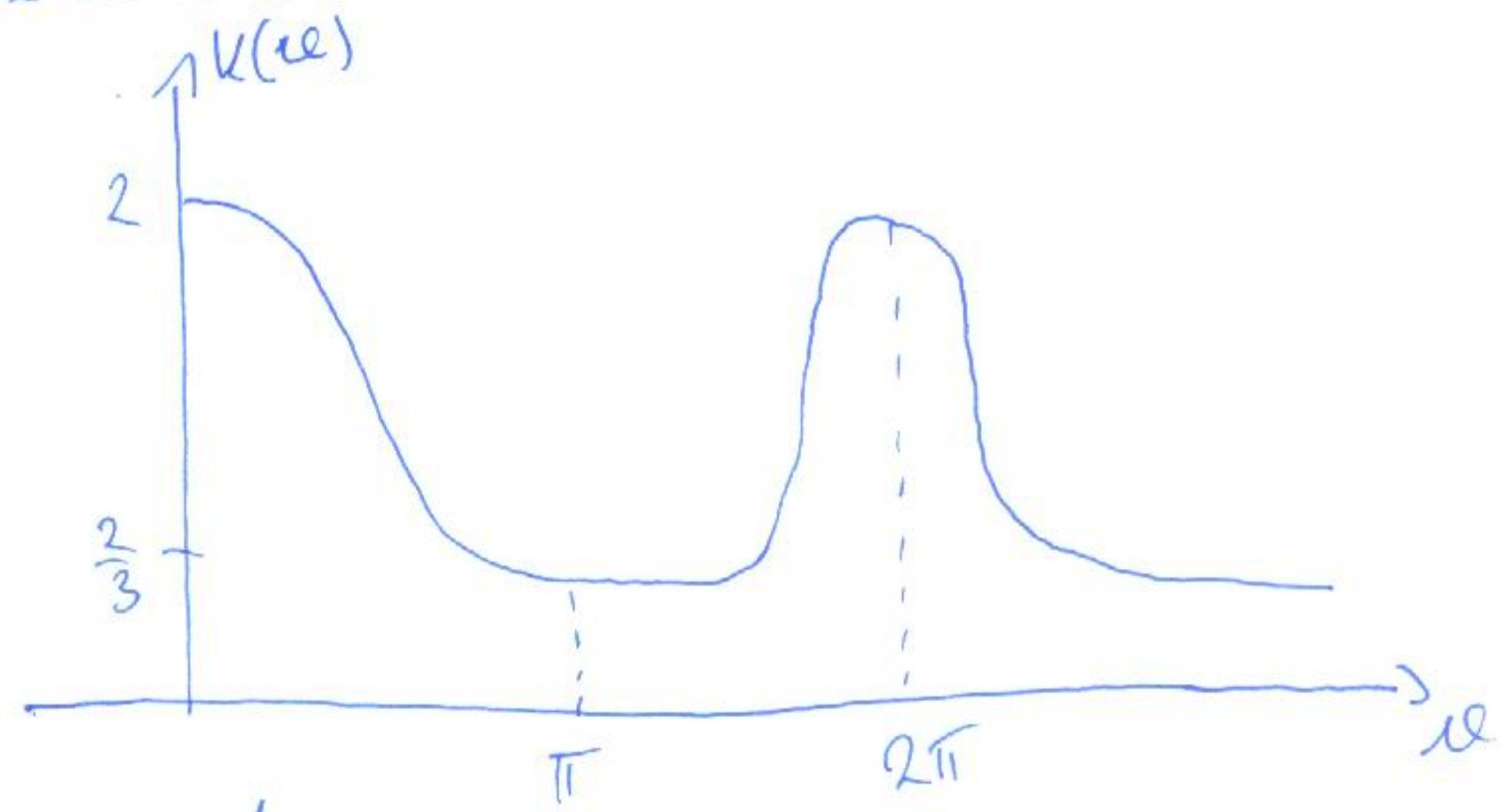
$$y[k] - 0,5 y[k-1] = u[k]$$

$$H(e^{j\omega}) = \frac{1}{1 - 0,5 \cdot e^{-j\omega}} = \frac{1}{1 - 0,5 \cos \omega + j 0,5 \sin \omega}$$

$$|H(e^{j\omega})| = \frac{1}{\sqrt{(1 - \cos \omega)^2 + (0,5 \sin \omega)^2}}$$

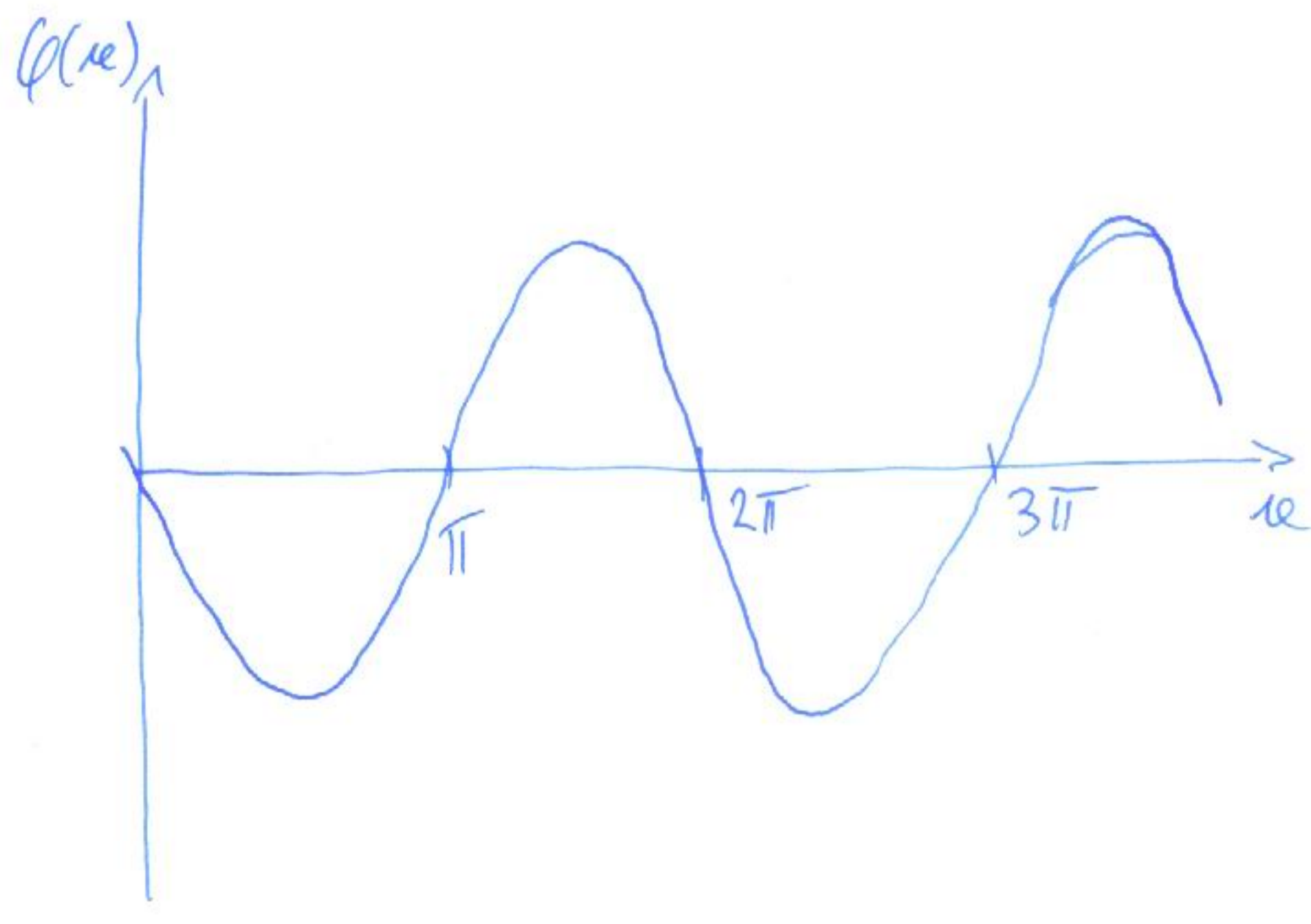
$$\phi(\omega) = \arctg \frac{\sin \omega}{1 - 0,5 \cos \omega}$$

a) Amplitúdó karakterisztika:



$$K(\omega) = \frac{1}{\sqrt{1,25 - \cos \omega}}$$

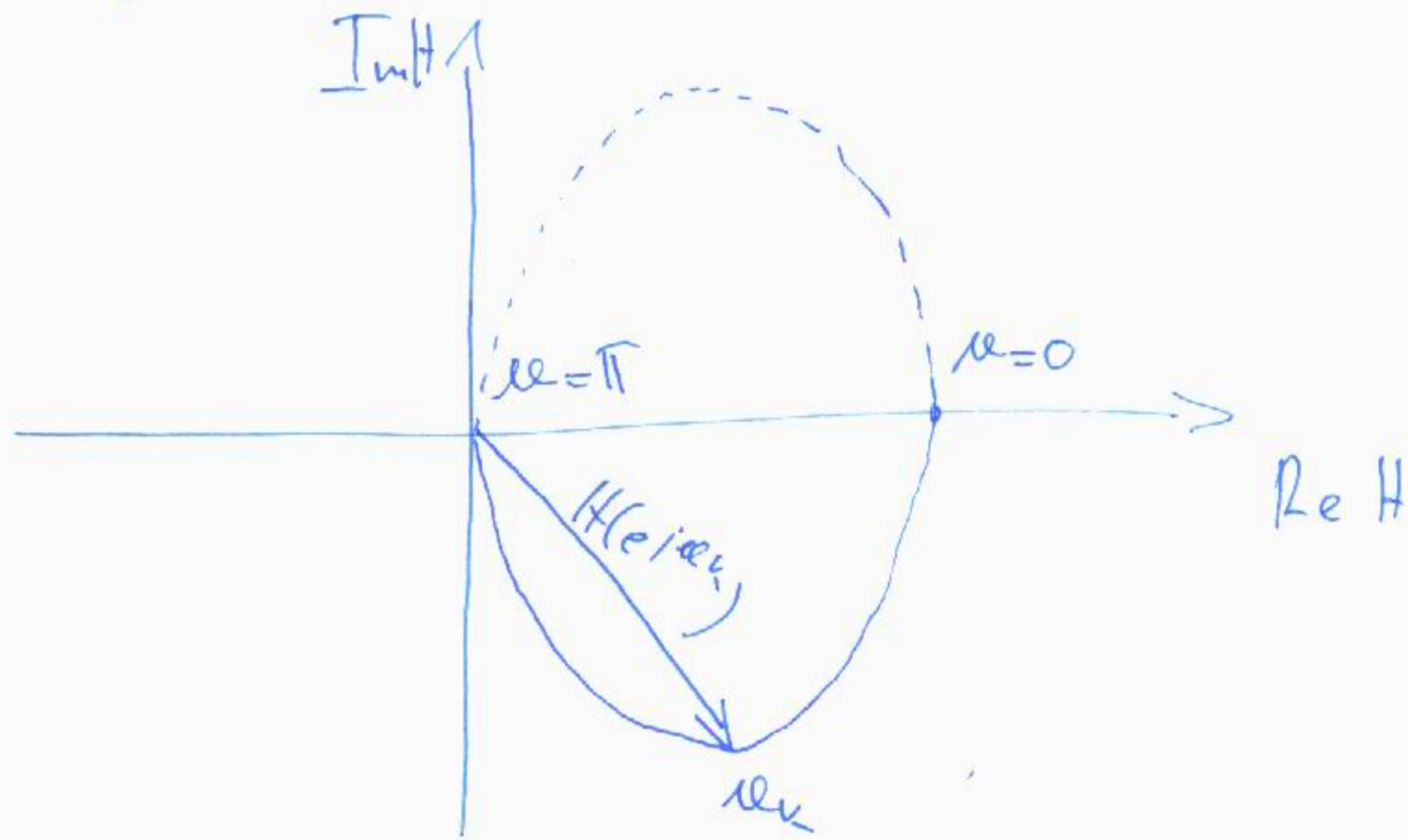
b) Fázis karakterisztika:



c) Nyquist diagram

- Hasonlóan a folytonos időhöz

-  $H(e^{i\omega})$  fazoriának végpontját összekötő görbe:





(H2) Ismertesse a folytonos idejű, lineáris, invariáns kirchoff típusú hálózat fogalmát, elemi komponenseinek (csatlakozatlan és csatlakoztatott kétpólusok) karakterisztikáit az idő-, a frekvencia és a komplex frekvencia tartományokban!

## I. Kirchoff típusú hálózat fogalma:

- a) Hálózat definíciója :- A hálózat egy absztrakció, melyet egy valószínűleg objektum modellezésére használunk.
- A hálózat komponensek összekapcsolásából áll.
  - Minden komponenshez 1 vagy több változó van rendelve
  - A változók közötti kapcsolatokat a komponensek és azok összekapcsolása (v. könyvszerkezt) határozzák meg.

## b) Kirchoff hálózatok:

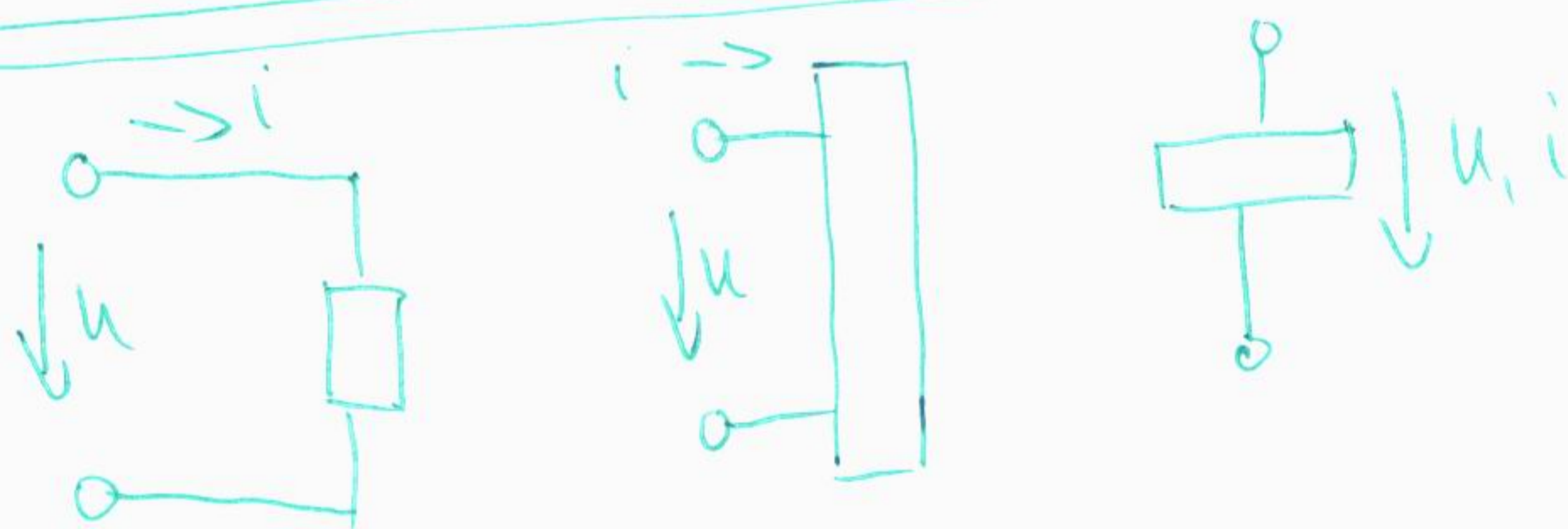
- Alapvető komponensei a kétpólusok
- Minden villamos kétpólushoz egy rajta átfolyó áram, és egy, a pólusai között fellépő elektromos feszültség van rendelve.
- A komponensek pólusai a hálózatok csomópontjaiban egyesíthetők
- Kirchoff hálózatokban az összekapcsolási könyvszerkezt a kirchoff törvények:

$$\begin{aligned} \rightarrow \sum_k i_k &= 0 \quad \text{zárt felület áramaita} \\ \rightarrow \sum_k u_k &= 0 \quad \text{adott körök mentén a hálózatban} \end{aligned}$$

- c) Lineáris, invariáns hálózat: Olyan hálózat, mely lin. inv. komponensekből és forrásokból (nem lin.) áll.

## II. Csatlakozatlan kétpólusok karakterisztikája.

a) jelölés:



- b) Explicit karakterisztika: A kétpólus feszültsége és árama közötti kapcsolatot fejezi ki:  $u = \mathcal{U}\{i\}$  vagy  $i = \mathcal{I}\{u\}$ , ahol  $\mathcal{U}$  vagy  $\mathcal{I}$  egy operátor, amely az időtől is függhet.

c) Suportaritás

1. Források:

⇒ Feszültség forrás: Definíció: A feszültség a két pólus között a rajta átfolyó áramtól független



Időtartomány  
 $u(t) = U_s(t)$

Frekv. tart.  
 $U = U_s(j\omega)$

Kompl. frekv.  
 ~~$I = I_s(s)$~~   
 $U = U_s(s)$

⇒ Áram forrás: Az árama a rajta lévő feszültségtől független

Időtart.  
 $i(t) = I_s(t)$

Frekvencia tart.  
 $I = I_s(j\omega)$

Kompl. frekv.  
 $I = I_s(s)$

2. Lineáris ellenállás (rezisztív kétpólus)

$U = R \cdot i \Rightarrow U \text{ és } i \text{ arányos}$  (Ohm törv.)

$G = \frac{1}{R} \Rightarrow$  konduktancia

frekv., kompl. frekv. tartományban:  $U = R \cdot I$

3. Rövidzár - szakadás

Rövidzár: idő  
 $U = 0$

frekv.  
 $U = 0$

k. frekv.  
 $U = 0$

Szakadás:  $i = 0$

~~$I = 0$~~

$I = 0$

4. Dinamikus komponensek (nem rezisztív)

⇒ Lineáris invariáns kondenzátor - (kapacitással)

időtart.  
 $i_c = C \cdot \frac{du_c}{dt}$

frekv. tart.  
 ~~$I_c(j\omega) = j\omega C \cdot U_c(j\omega)$~~

k. frekv. tart.  
 $I_c(s) = s \cdot C \cdot U_c(s)$

⇒ Lineáris invariáns tekercs

időt.  
 $U_L = L \cdot \frac{di_L}{dt}$

frekv. tart.  
 $U_L(j\omega) = j\omega L \cdot I_L(j\omega)$

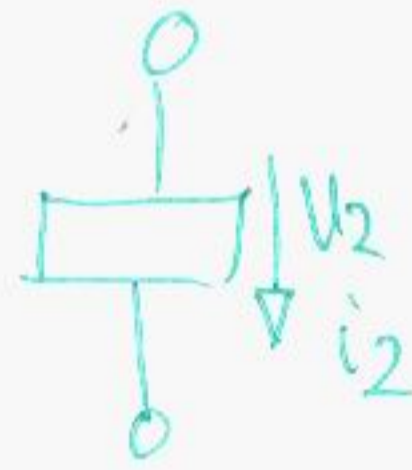
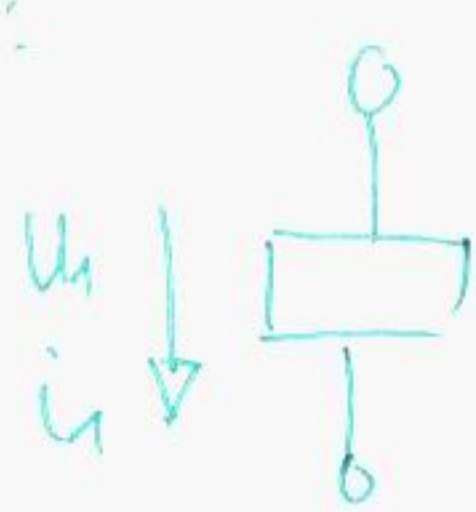
kompl. frekv. tart.  
 $U_L(s) = s L I_L(s)$

### III. Csatolt kétpólusok karakterisztikája

#### a) Általános definíció!

- A "modellezendő" objektum állhat ténylegesen 2 vagy több csatolt kétpólusból (ilyen a 2 vagy több tekercses transzformátor)
- (csatlás jelentése: mindegyik kétpólus feszültsége függ az összes többi áramától) :  $u_1 = u_1(i_1, i_2); u_2 = u_2(i_1, i_2)$

- Általános alak:



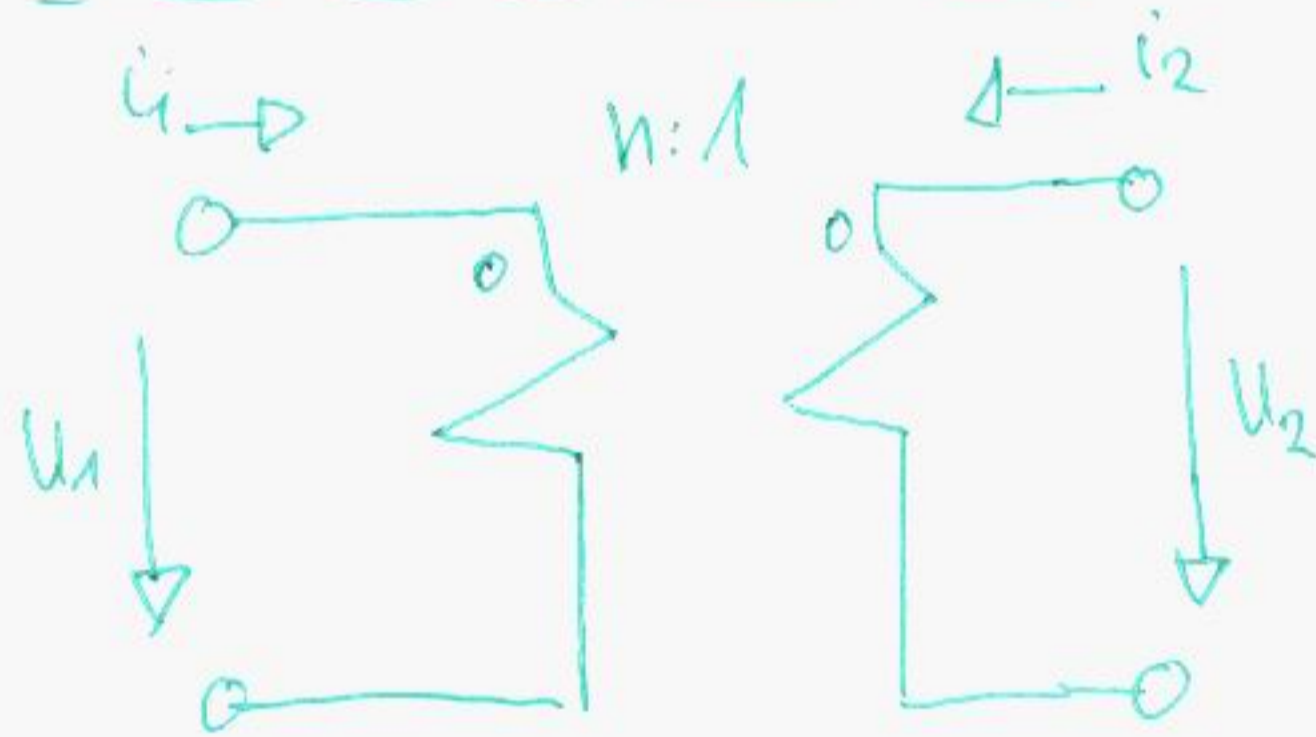
$$u_1 = R i_1 + A u_2$$

$$i_2 = B i_1 + G u_2$$

- Kirchhoff törvényei (összekapcsolási könyvtárak) ezekre is érvényesek!

#### b) Csatolás

##### 1) Ideális transzformátor:



$$2 \text{ egyenlet: } u_1 = n \cdot u_2$$

$$i_2 = -n \cdot i_1$$

↳ referenciairánygal ellentétes

- ez egy valóságfelel elvonatkoztatott modell (mert pl  $f=0$ -n is transzformál)

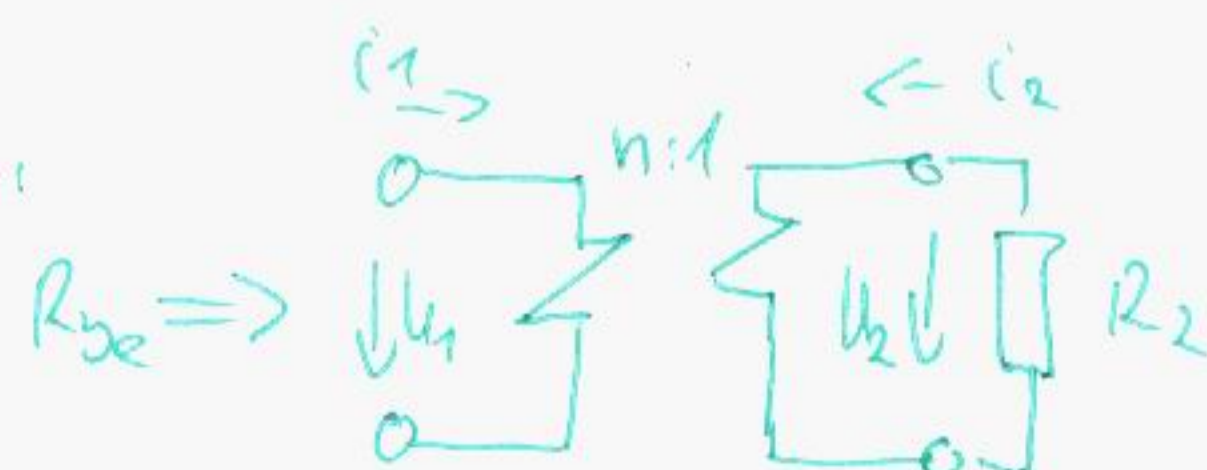
- tulajdonságok:

⇒ passzív :  $p(t) \geq 0$  (-szüks. és elég. feltétel)

$$\text{Biz: } p(t) = u_1 i_1 + u_2 i_2 = n u_2 i_2 + u_2 (-n i_1) = 0$$

⇒ nonenergikus  $p(t) \equiv 0 \quad \forall$  időpillanatban

⇒  $R_{be}$  transzformálása:



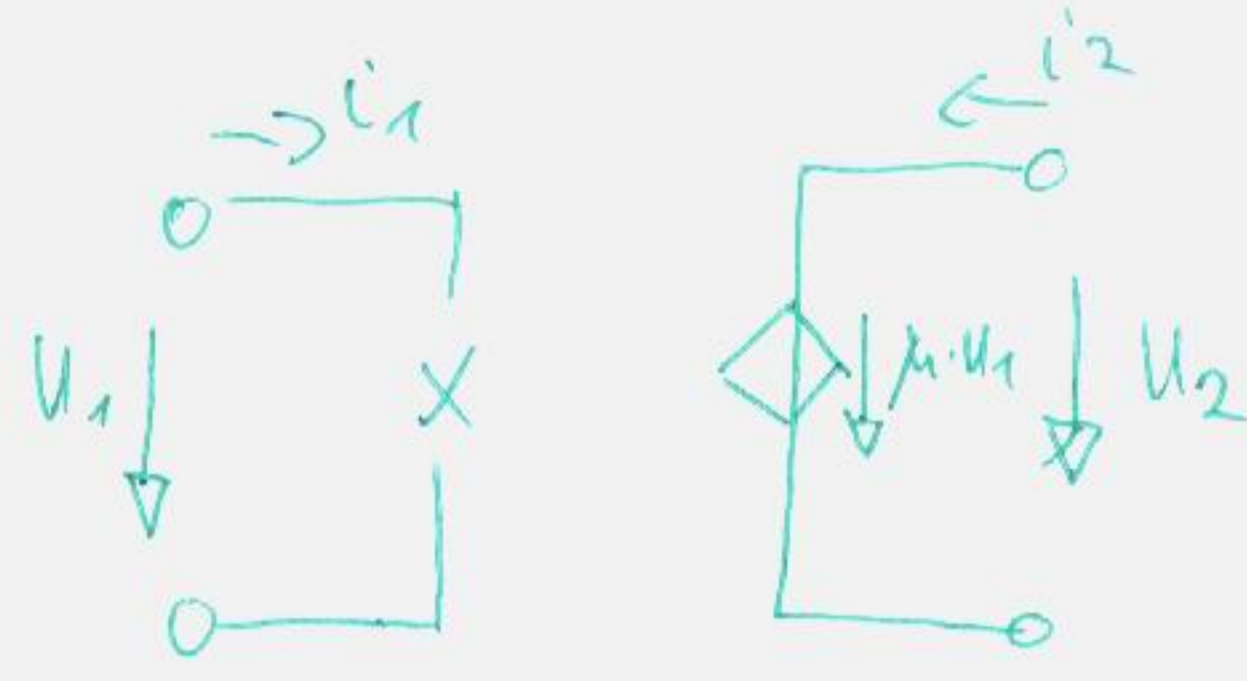
$$u_1 = n \cdot u_2 = n \left( -R_2 \cdot i_2 \right) = n^2 R_2 i_1 \Rightarrow \boxed{R_{be} = n^2 R_2}$$

$\Rightarrow$  két pötty  $\circ$  arra vannak, hogy milyen referencia irány esetén  
érveleges a karakterisztika

## 2. Vezetelt források:

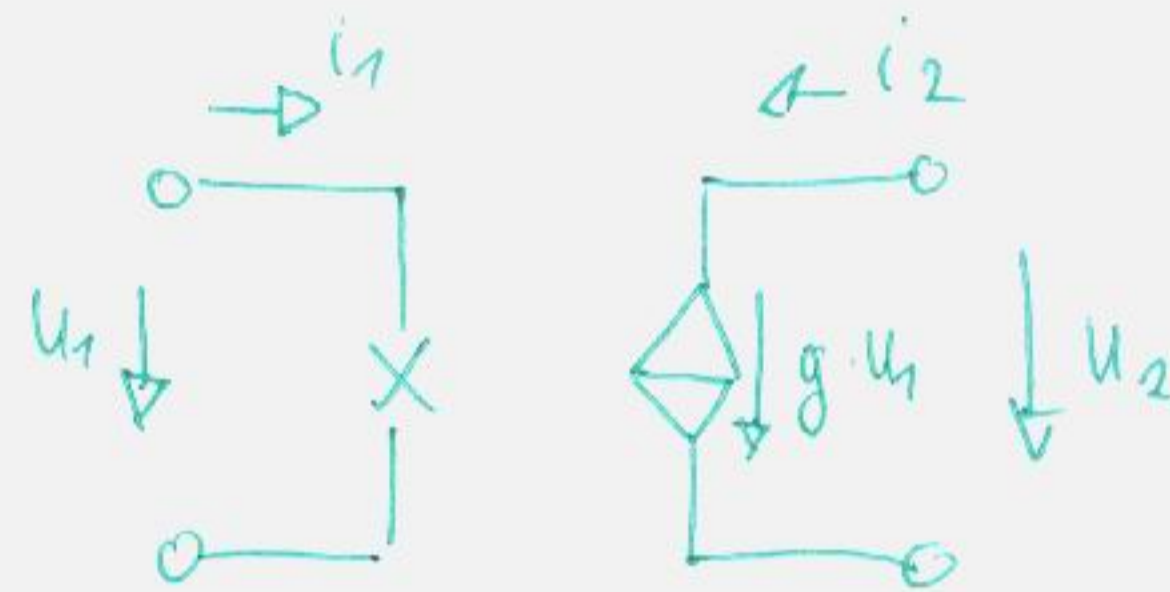
$\Rightarrow$  Feszültségvezérelt Feszültségforrás:

$$\begin{aligned} i_1 &= \emptyset \\ u_2 &= \mu \cdot u_1 \\ \mu & \text{ - fest. erősítési tényező} \end{aligned}$$



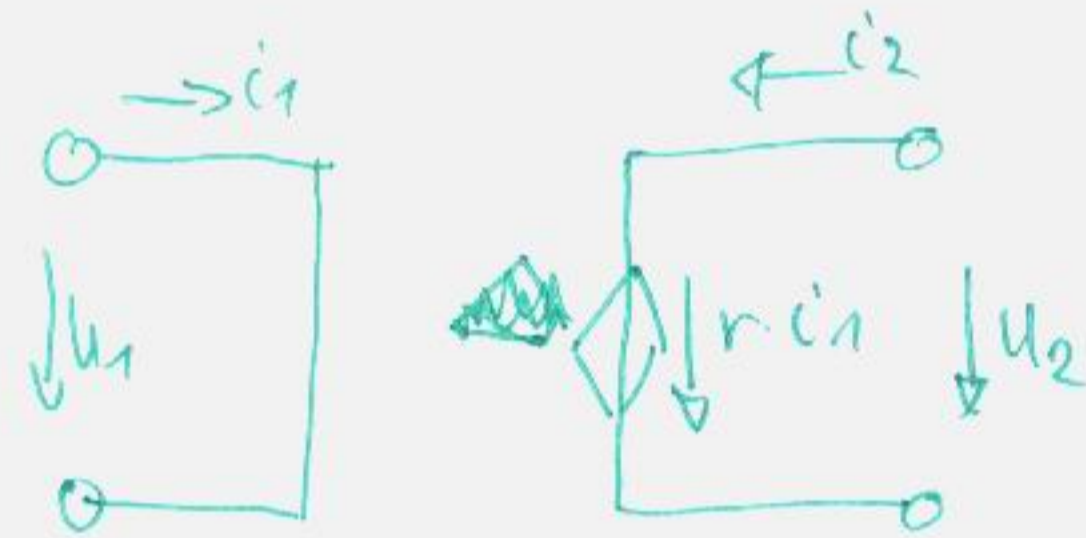
$\Rightarrow$  Feszültségvezérelt Áramforrás:

$$\begin{aligned} i_1 &= 0 \\ i_2 &= g \cdot u_1 \\ g & \text{ - átviteli konduktancia} \end{aligned}$$



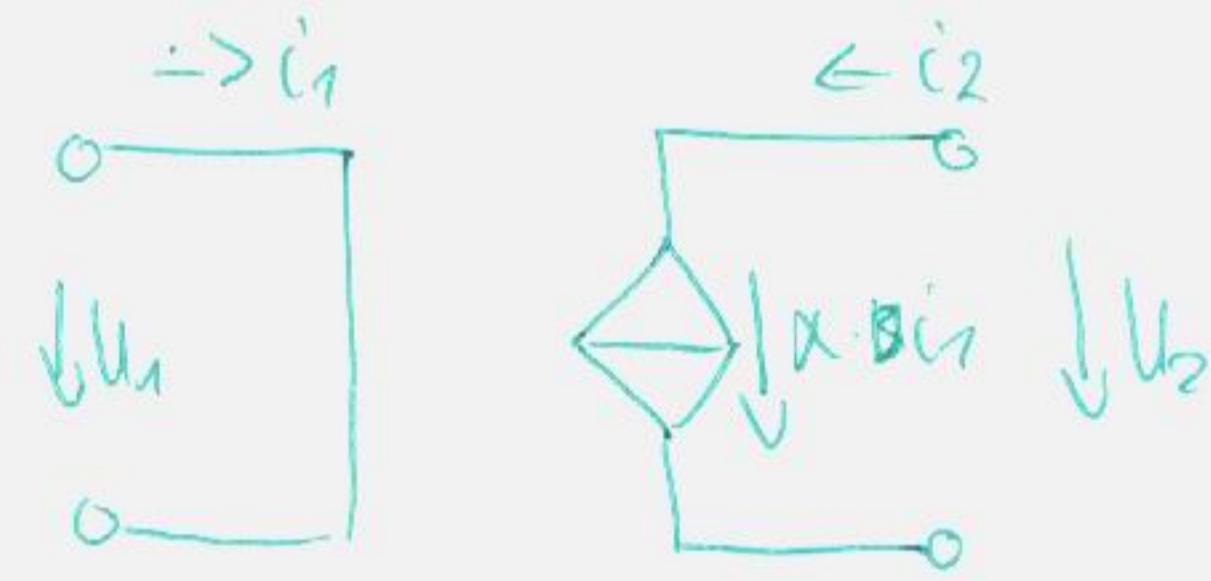
$\Rightarrow$  Áramvezérelt Feszültségforrás:

$$\begin{aligned} u_1 &= 0 \\ u_2 &= r \cdot i_1 \\ r & \text{ - átviteli rezisztancia} \end{aligned}$$



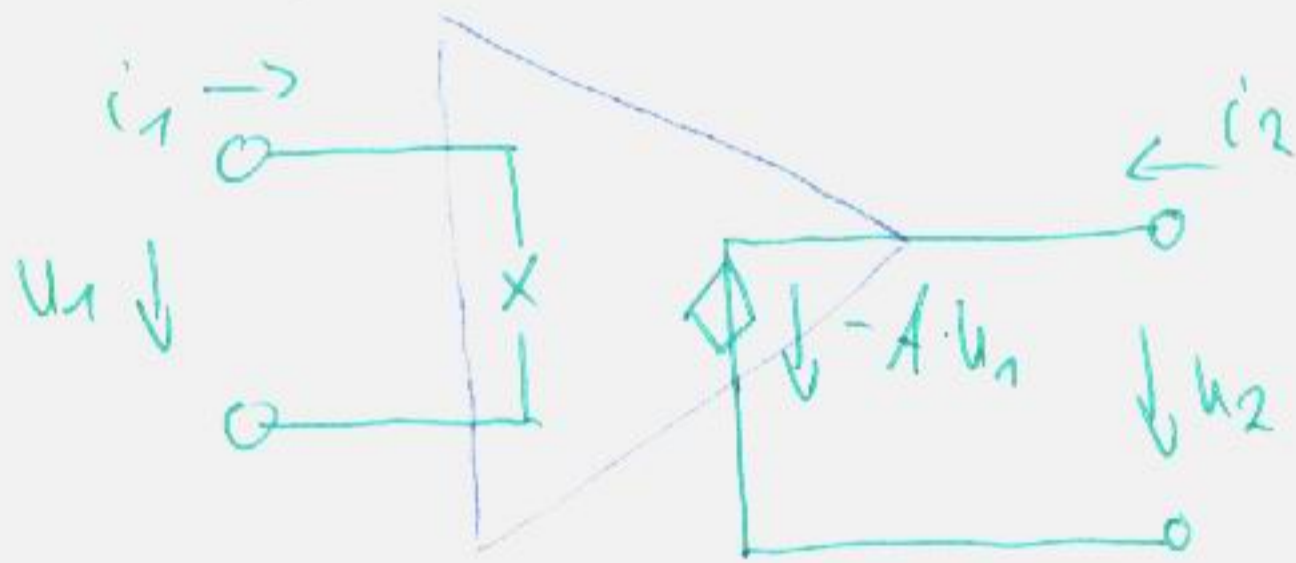
$\Rightarrow$  Áramvezérelt Áramforrás:

$$\begin{aligned} u_1 &= 0 \\ i_2 &= \alpha \cdot i_1 \\ \alpha & \text{ - áramerősítési tényező} \end{aligned}$$

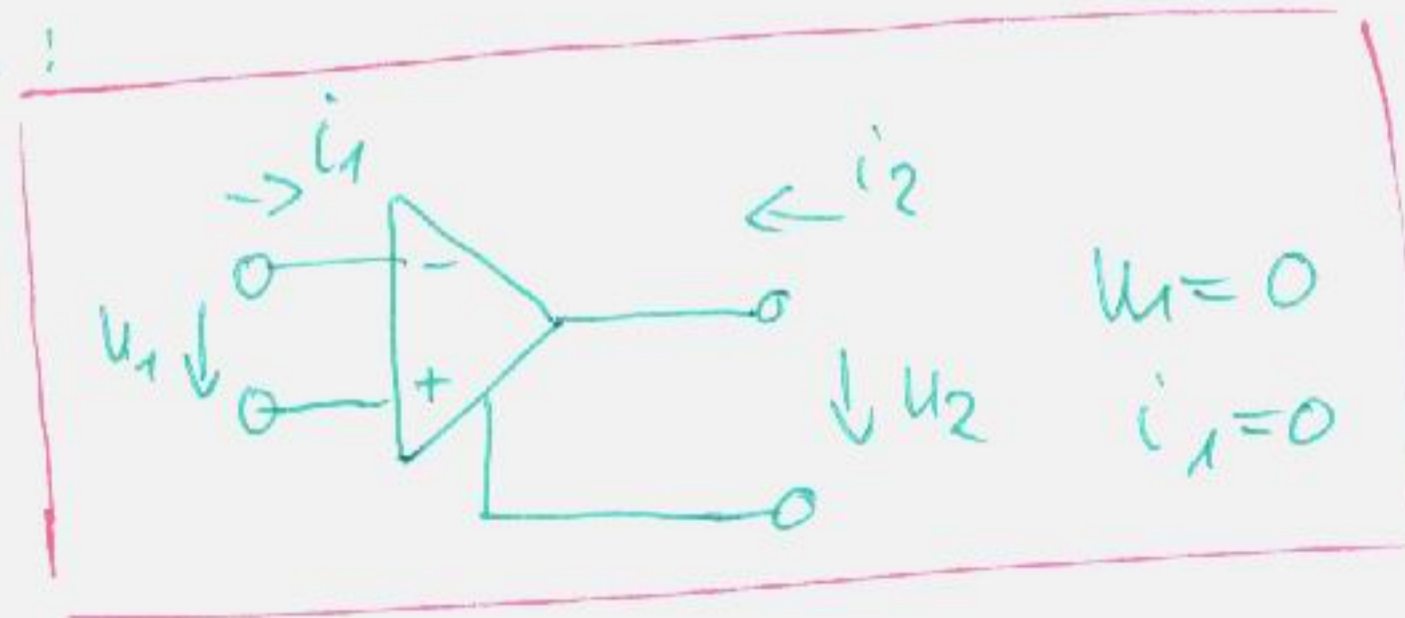


## 3. Ideális erősítő

- Műveleti erősítőből származik:

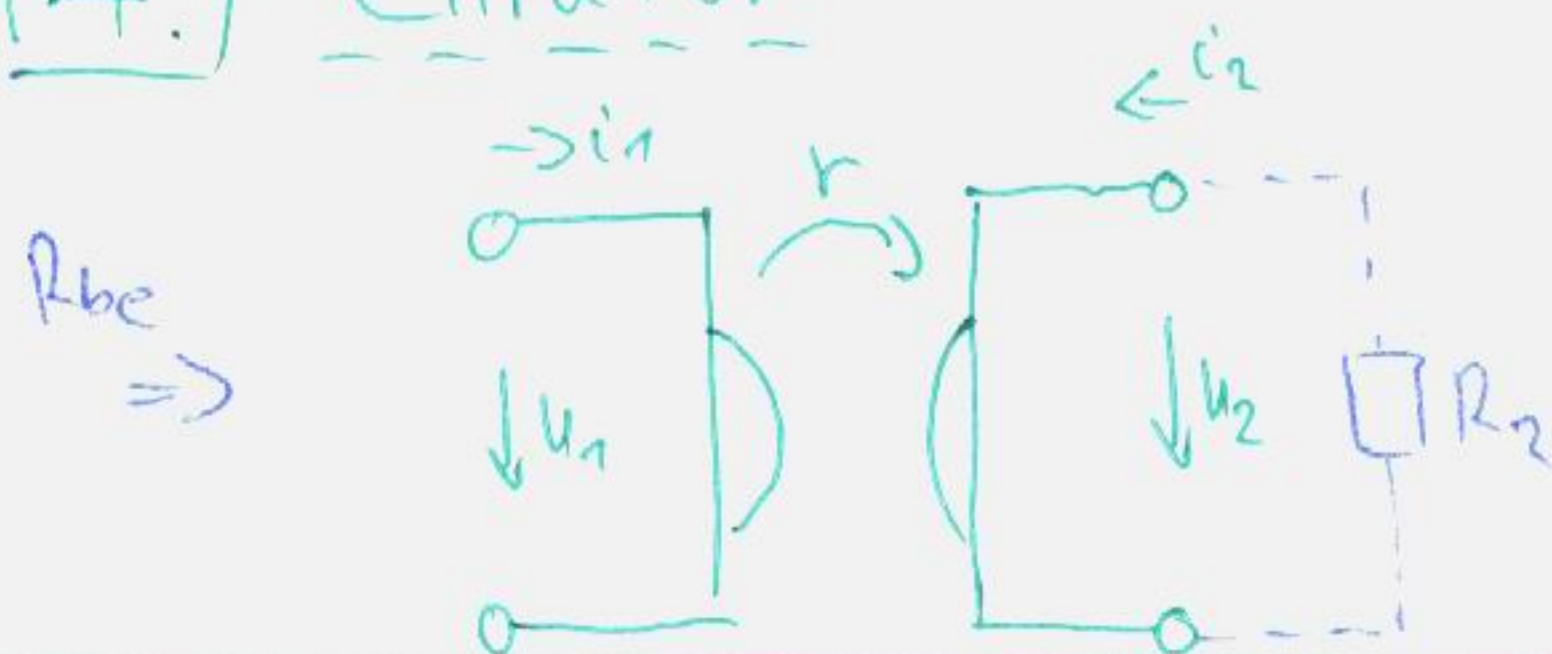


$\Rightarrow$   
 $A \rightarrow \infty$



$$\begin{aligned} i_1 &= 0 \\ u_2 &= -A \cdot u_1 \Rightarrow u_1 = -\frac{u_2}{A} \end{aligned}$$

## 4. Girator



$$u_1 = -r \cdot i_2 ; u_2 = r \cdot i_1 ; r : \text{girator's rezisztancia}$$

Tulajdonságok: - non energikus, passzív

- bevezeti állománya:

$$u_1 = -r \cdot i_2 = -r \left( \frac{-u_2}{R_2} \right) = r \cdot \frac{r \cdot i_1}{R_2} = i_1 \cdot \frac{r^2}{R_2} \Rightarrow R_{be} = \frac{r^2}{R_2}$$

$$R_2 = \infty \Rightarrow R_{be} = \emptyset$$

$$R_2 = \emptyset \Rightarrow R_{be} = \infty$$

Q11) Hogyan határozható meg egy diszkrét idejű, illetve egy folytonos idejű rendszer átviteli függvénye az állapotváltozás leírás ismeretében?

### I. Folytonos időben:

- Az állapotváltozás leírás normál alakja:  $\underline{x}' = \underline{A}\underline{x} + \underline{B}u$   
 $y = \underline{C}^T \underline{x} + Du$

- A hálózat átviteli függvénye:  $H(s) = \frac{\text{a kimenő Laplace transzformáltja}}{\text{a bemenő gerjesztés Laplace transzformáltja}}$

- Az állapotváltozás leírás Laplace-transzformáltja:

$$s \cdot \underline{X}(s) - \underline{x}(0) = \underline{A}\underline{X}(s) + \underline{B}U(s)$$

$$Y(s) = \underline{C}^T \underline{X}(s) + DU(s)$$

- Az átviteli függvény csak akkor határozható meg könnyen, ha a hálózat energia-mentes a  $t=0$  időpillanatban. Ekkor  $H(s) = \underline{C}^T [s\underline{E} - \underline{A}]^{-1} \underline{B} + D$

### II. Diszkrét időben:

- Az eljárás hasonló a folytonos idejű esethez

- Az állapotváltozás leírás normál alakja:  $\underline{x}[k+1] = \underline{A}\underline{x}[k] + \underline{B}u[k]$   
 $y[k] = \underline{C}^T \underline{x}[k] + Du[k]$

- Ha  $x[0] = \emptyset \Rightarrow H(z) = \frac{\text{a kimenő } z \text{ transzformáltja}}{\text{a bemenő gerjesztés } z \text{ transzformáltja}}$

- Az állapotváltozás leírás  $z$  transzformáltja:

$$z \cdot \underline{X}(z) = \underline{A}\underline{X}(z) + \underline{B}U(z)$$

$$Y(z) = \underline{C}^T \underline{X}(z) + DU(z)$$

- Az átviteli függvény:  $H(z) = \underline{C}^T [z \cdot \underline{E} - \underline{A}]^{-1} \underline{B} + D$

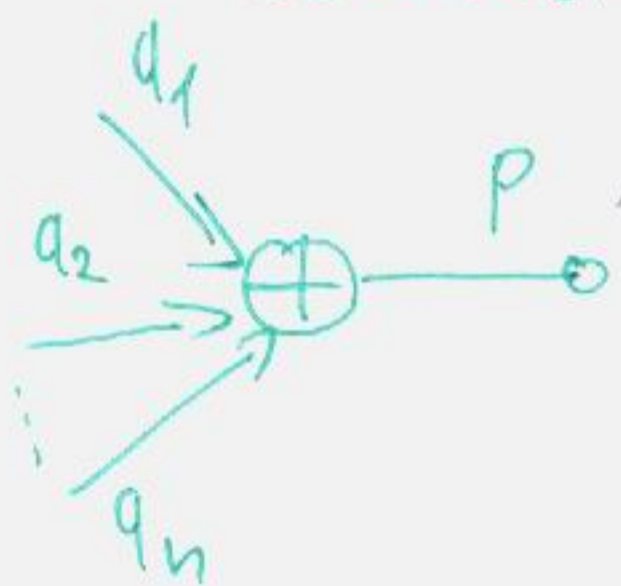
(H3) Ismertesse a jelfolyam típusú és a Kirchoff tip. hálózat összekapcs. szabályait és az összekapcsolási kényszereket kifejező egyenleteket! Illusztrálja 1-1 egységgel példáival ezek alkalmazását! Ismertesse Tellegen tételét és kapcsolatát az energia megmaradásának elvével!

## I. Jelfolyam típusú hálózat összekapcsolási szabályai:

- a hálózat komponensei csomópontokban egyesíthetők

a) Összegező csomópont: - tetszőleges számú kimenet és egy komponens bemenete egyesíthető

(Tel):

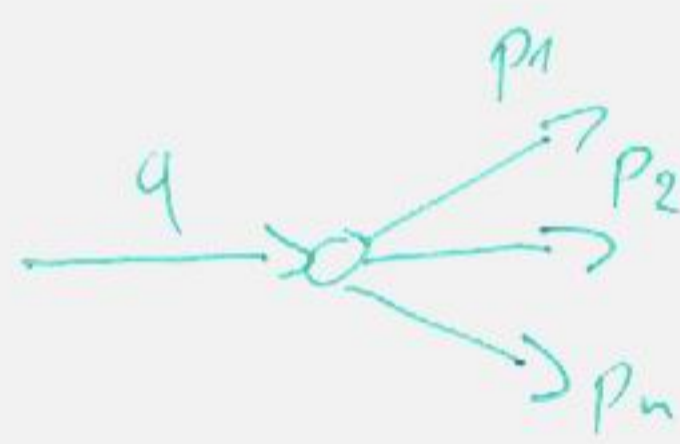


$$p = q_1 + q_2 + \dots + q_n$$

(hasonlóan frekv. és kompl. frekv. tartományban)

b) Szétválasztó csomópont: - egy komponens kimenete és tetszőleges számú bemenet egyesíthető

(Tel):



$$p_1 = q$$

$$p_n = q$$

(hasonlóan frekv. és k. frekv. tartományban)

Def 1: Jelfolyam típusú hálózatokat nevezünk az olyan típusú diszkrét idejű hálózatoknak, melyek:

építőelemei: szűrő, késleltető, forrás, nyelő

összek. kényszerei: összegező, szétválasztó csomópont

Def 2: A jelfolyam hálózat komponensek olyan összekapcsolása, amikor a pólusok csomópontokban vannak egyesítve

- Csak olyan pólusok egyesíthetők egy csomópontban, amelyek változói azonos jellegű fizikai mennyiségek (pl. mind feszültség)

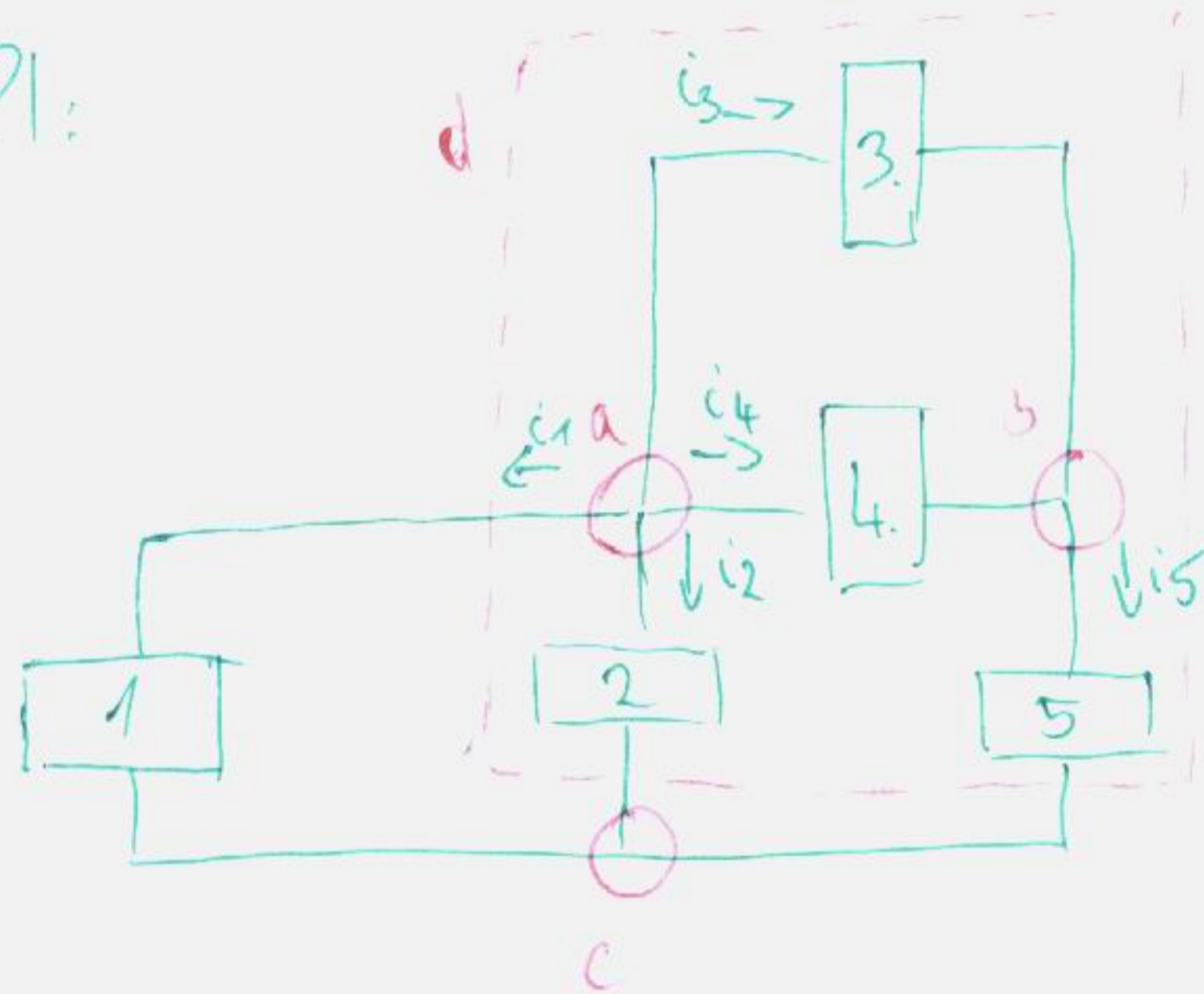
## II. Kirchoff típusú hálózat összekapcsolási szabályai, ezek egyenletei

- Kirchoff típusú hálózatokban az összekapcsolási könyvek a Kirchoff törvények

a) Kirchoff áramtörvénye: zárt felületre (illetve síkban zárt görbék) érvényes

$$\sum_k i_k = 0$$

Pl:



Függés: referencia irány = vonatkoztatási irány felülete (áramirány)

- Ezután néhány zárt görbét kiválasztunk, és ezekre írjuk fel a KÁV-t:

$$\left. \begin{array}{l} \text{a) } i_1 + i_2 + i_3 + i_4 = 0 \\ \text{b) } -i_3 - i_4 + i_5 = 0 \\ \text{c) } -i_1 - i_2 - i_5 = 0 \\ \text{d) } i_1 + i_2 + i_5 = 0 \end{array} \right\}$$

kérdés: mely egyenletek függetlenek egymástól?

↳ ehhez fundamentális vágatrendszer meghatározása kell (lásd 4. tétel)

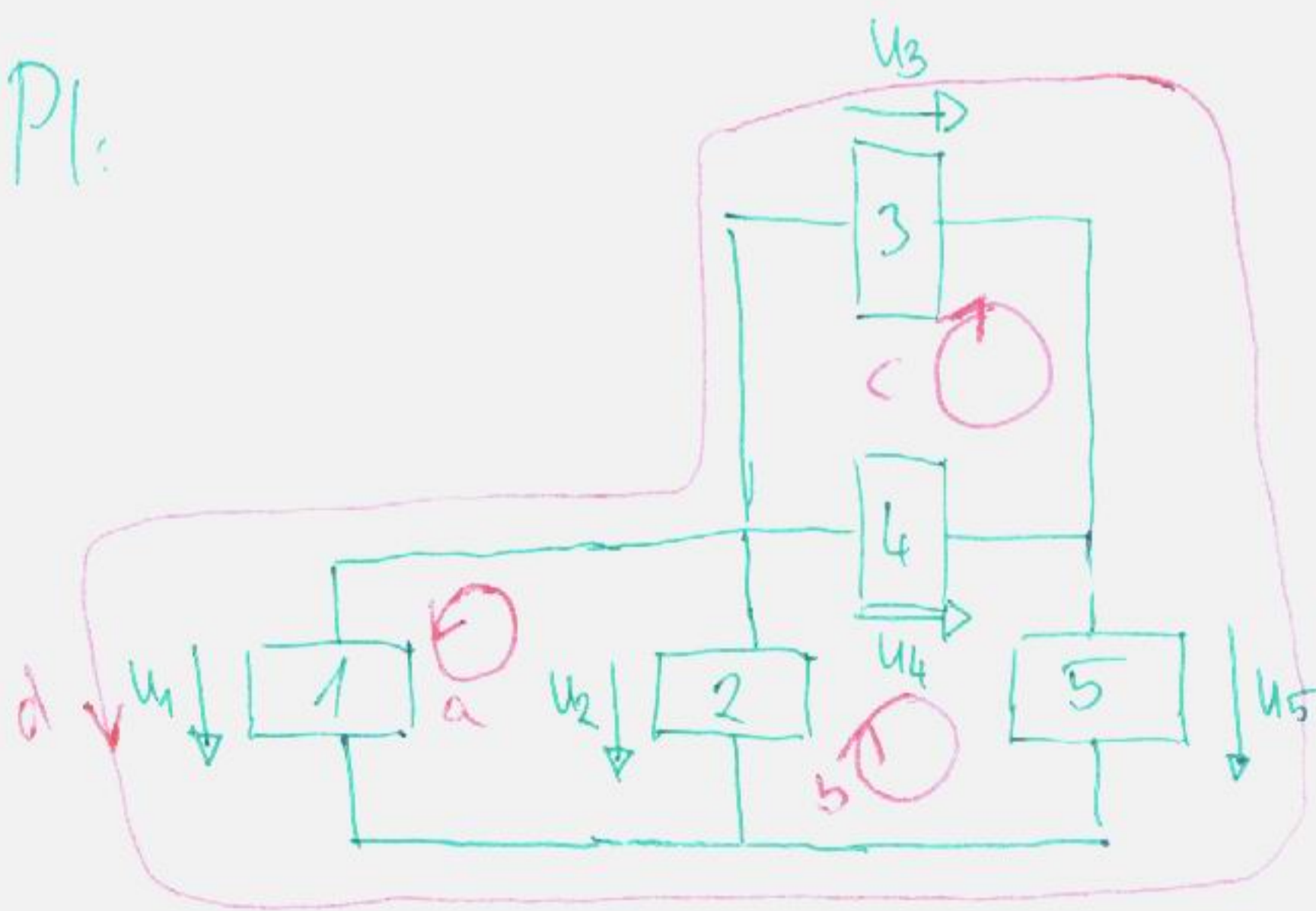
b) Kirchoff feszültségtörvénye: hurok: irányított zárt görbe

Def: 1-1 hurokra a feszültségek előjeles összegeket nullának kell lennie.

$$\sum_k u_k = 0$$

- Referencia irány }  $\oplus$  ha a ref. val egyező a <sup>körüljárás</sup> ~~elő~~  
és fesz. előjele }  $\ominus$  ha ellentétes

Pl:



$$\left. \begin{array}{l} \text{a) } u_1 - u_2 = 0 \\ \text{b) } -u_2 + u_4 + u_5 = 0 \\ \text{c) } u_3 - u_4 = 0 \\ \text{d) } u_1 - u_3 - u_5 = 0 \end{array} \right\}$$

itt is a független egyenletek száma kell meghatározni

### III. Tellegen tetele : A Kirchoff-hálózatok egy megfelelően általános tetele

a) A tétel: Jelölje egy hálózat ágfeszültségének Kirchoff feszültség-törvényét kielégítő egy rendszer  $u_1', u_2', \dots, u_b'$ ; ugyanazon hálózat ágáramainak KATV-t kielégítő egy rendszerét  $i_1'', i_2'', \dots, i_b''$ . Az  $u_k'$  és  $i_k''$  feszültség/áramok kapcsolatára nincs megkötés  $\Rightarrow$  nem feltétlenül tartoznak a hálózat egy adott gerjesztéséhez.

Az  $u_k' \cdot i_k''$  teljesítmény dimenziójú mennyiségek összege  $\forall$  időpillanatban  $\emptyset$ .

$$\sum_{k=1}^b u_k' \cdot i_k'' = 0$$

Ez akkor is igaz, ha a két hálózat különböző, csak a grafjuk egyezik meg.

b) Kapcsolat az energia megmaradással: Ha az áramok és feszültségek ugyanahhoz a hálózathoz tartoznak

- ha egy hálózat adott állapotát vizsgáljuk:  $i_k \cdot u_k = P_k \Rightarrow a_k$ . kétpólus teljesítménye

$\hookrightarrow$  Tellegen tetele értelmében:  $\sum_k P_k = \emptyset$  ami a hálózatra vonatkozó energia megmaradás következménye

- A Kirchoff törvények biztosítják az energia megmaradást.



210. Értelmezze a diszkrét idejű és a folytonos idejű rendszerek átviteli függvényét! Hogyan számítható az adott gerjesztéshez tartozó válasz az átviteli függvény ismeretében? Illusztrálja egyszerű példával!

## I. Folytonos idő:

1.) Az átviteli függvény értelmezése: komplex frekvencia tartomány belüli rendszerjellemzőn függvény

$$H(s) = \frac{\text{a válasz Laplace transzformáltja (belepo)} }{\text{a belepo gerjesztés Laplace transzformáltja}} = \frac{Y(s)}{U(s)}$$

- a belepo tulajdonságából következik:  $i_L(-0) = 0$  és  $u_C(-0) = 0$

-  $H(s)$  létezik, ha a rendszer kauszális (a stabilitás nem feltétel)

2.) A választ számítása  $H(s)$  segítségével:

- adott a belepo  $u(t)$  gerjesztés

- ~~adott~~ a válasz időfüggvénye (belepo lesz!):  $y(t) = \mathcal{L}^{-1}\{H(s) \cdot U(s)\}$

↳ felismeréses inverz Laplace transzformációval.

3.) Átviteli függvény normál alakja (racionális átviteli függvény)

$$H(s) = \frac{b_0 \cdot s^m + b_1 \cdot s^{m-1} + \dots + b_{m-1} s + b_m}{s^n + a_1 \cdot s^{n-1} + \dots + a_{n-1} s + a_n}$$

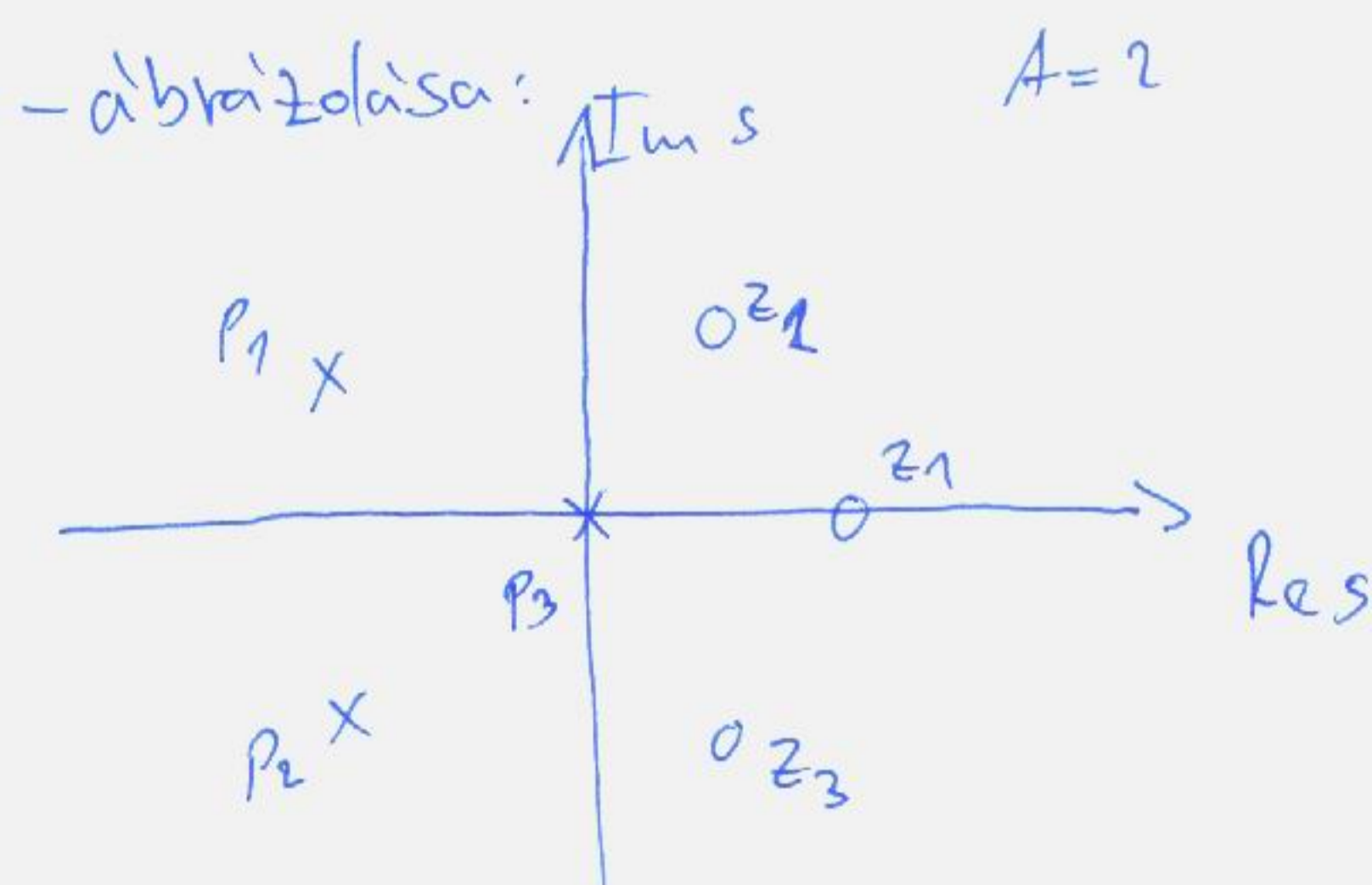
,  $m \leq n$  reguláris hálózattal reprezentálható rendszerre.

4.) Pólus-zérus elrendezés

$$H(s) = A \cdot \frac{(s-z_1)(s-z_2)\dots(s-z_m)}{(s-p_1)(s-p_2)\dots(s-p_n)}$$

ahol  $z_i$ : zérusok  
 $p_i$ : pólusok

- p-z elrendezés: egy konstans erejű meghatározzuk az átviteli függvényt



- stabilitás eldöntése: stabil, ha a pólusok csak a bal felső félsíkban helyezkednek el.

## II. Diszkrét idő

1.) Átviteli függvény értelmezése: - komplex frekvenciataromány belüli rendszerjellemző függvény

- lineáris, invariáns, kauzális rendszerekre, ahol a gerjesztés belépett:

$$H(z) = \frac{Y(z)}{U(z)}$$

(a  $\mathcal{Z}$  transzformáció a  $k < 0$  időpontokat figyelmen kívül hagyja,  $\emptyset$ -nek tekinti!)

2.) Változtatás  $H(z)$  segítségével:

- csak belépett gerjesztéshez tartozó változtatást tudunk  $H(z)$ -vel számolni (de a rendszer nem feltétlenül stabil!)

$$y[k] = \mathcal{Z}^{-1} \left\{ H(z) \mathcal{Z} \{ u[k] \} \right\}$$

3.)  $H(z)$  racionális függvénye:

- Általában ez fennáll:

$$H(z) = \frac{b_0 z^m + b_1 z^{m-1} + \dots + b_{m-1} z + b_m}{z^n + a_1 z^{n-1} + \dots + a_{n-1} z + a_n}$$

- Általános alak:

4.) Pólus-zérus elrendezés:

$$H(z) = b_0 \frac{(z-s_1)(z-s_2)\dots(z-s_m)}{(z-q_1)(z-q_2)\dots(z-q_n)}$$

- hasonlítsd, mint folytonos időben

- stabilitás:  $|q_i| < 1 \Rightarrow$  GV stabil (szükséges és elégséges feltétel)

5.)  ~~$H(z)$~~   $Y(z)$  számítása:

$$- Y(z) = H(z) \cdot U(z)$$

- ez a diszkrét konvolúcióból is kiadódik:  $y[k] = \sum_{n=-\infty}^{\infty} h[n] \cdot u[k-n] = h[k] * u[k]$

-  $\mathcal{Z}$  transzformálva:  $Y(z) = H(z) \cdot U(z)$

H4. Mit jelent, és hogyan állítható elő a jelfolyam típusú és a kirchoff tip. hálózat egyenleteinek egy teljes rendszere az idő, a frekvencia és a komplex frekv. tartományban? Illusztrálja 1-1 példával!

## I. Jelfolyam típusú hálózat (diszkrét)

1.) Idő tartományban a hálózat egyenletek teljes rendszere:

a) Ismeretlenek: a bemeneti és a kimeneti változók számának összege:

ha a

források: $N_u$	} bemeneti változók száma: $N_y + N_k + N_D$
nyelők: $N_y$	
erősítők: $N_k$	
keszlettelők: $N_D$	

kimeneti változók száma:  $N_u + N_k + N_D$

↳ Összes változók száma:  $N_u + N_y + 2(N_D + N_k) \rightarrow$  ennyi db egyenlet kell!

b) Egyenletek:

⇒ minden komponensre értelmezett egy karakterisztika:

$$q_{u,i} = u_i; \quad P_{y,i} = y_i; \quad q_{k,i} = k_i p_{k,i}; \quad P_{D,i} = p_{D,i}$$

↳  $N_u + N_y + N_k + N_D$  számú karakterisztika  $\Rightarrow$  ugyanennyi egyenlet

⇒ összekapcsolási köngszerekhez tartozó egyenletek:

{  
 "összegző" csomópont: mindegyikhez 1 lineáris komponens bemeneti változója tartozik  
 "szétválasztó" csomópont: mindegyikhez 1 lin. komponens kimeneti változója tartozik.

↳ összekapcsolási köngszereket kifejező egyenletek száma  $\equiv$   
 $\equiv$  lineáris komponensok száma  $\equiv N_k + N_D$  (erősítők + keszlettelők)

⇒  $N_u + N_y + N_k + N_D + N_k + N_D = N_u + N_y + 2N_k + 2N_D$  db egyenlet van, ez egyenlő az ismeretlenek számával!

↳ ez a hálózat egyenletek teljes rendszere, amely így jó eséllyel megoldható!

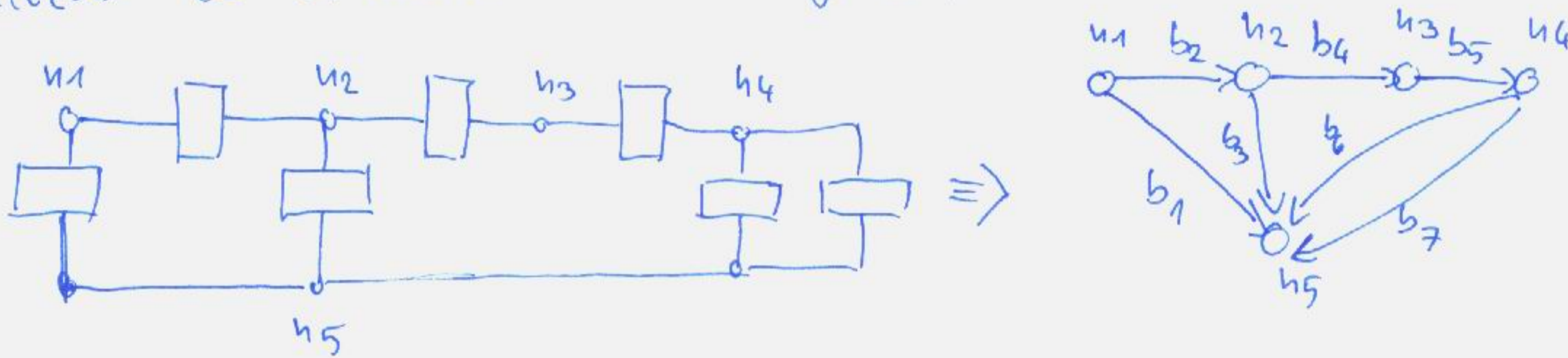
- Gyakorlatban: a teljes rendszert sasem írjuk fel, csak számított-gépes megoldások esetek.

## 2.3. Frekvencia és komplex frekvencia tartomány:

A rendszer egyszerűsödik  $\rightarrow$  olyan rendszert kapunk, amelyben csak szorzók vannak és késleltetők nem!  $\rightarrow$  de a teljes rendszerhez hasonló!

## II. Kirchoff típusú hálózatok teljes rendszere:

egy hálózat és a hozzá tartozó graf:



$\rightarrow$  A Kirchoff egyenletek fundamentális rendszere:  $(r \neq m = b)$  + karakterisztikák összessége

a)  $\sum_k i_k = 0$

$r = n - 1$  ( $n$  a csomópontok száma), fundamentális vágatna (ez a graf rangja is!).  $r$  db egyenlet

b)  $\sum_k u_k = 0$

$m = b - (n - 1)$  db független feszültségtervétel írható fel ahol  $b$ : ágak száma. Ez épp a fundamentális hurkok száma.

c) karakterisztikák száma = ágak száma =  $b$

$\rightarrow$   $2b$  db ismeretlen ( $u$ -k és  $i$ -k)

$\left. \begin{array}{l} \rightarrow b \text{ db a) ből és b) ből} \\ \rightarrow b \text{ db c) ből} \end{array} \right\} 2b \text{ db egyenlet} = 2b \text{ db ismeretlen}$

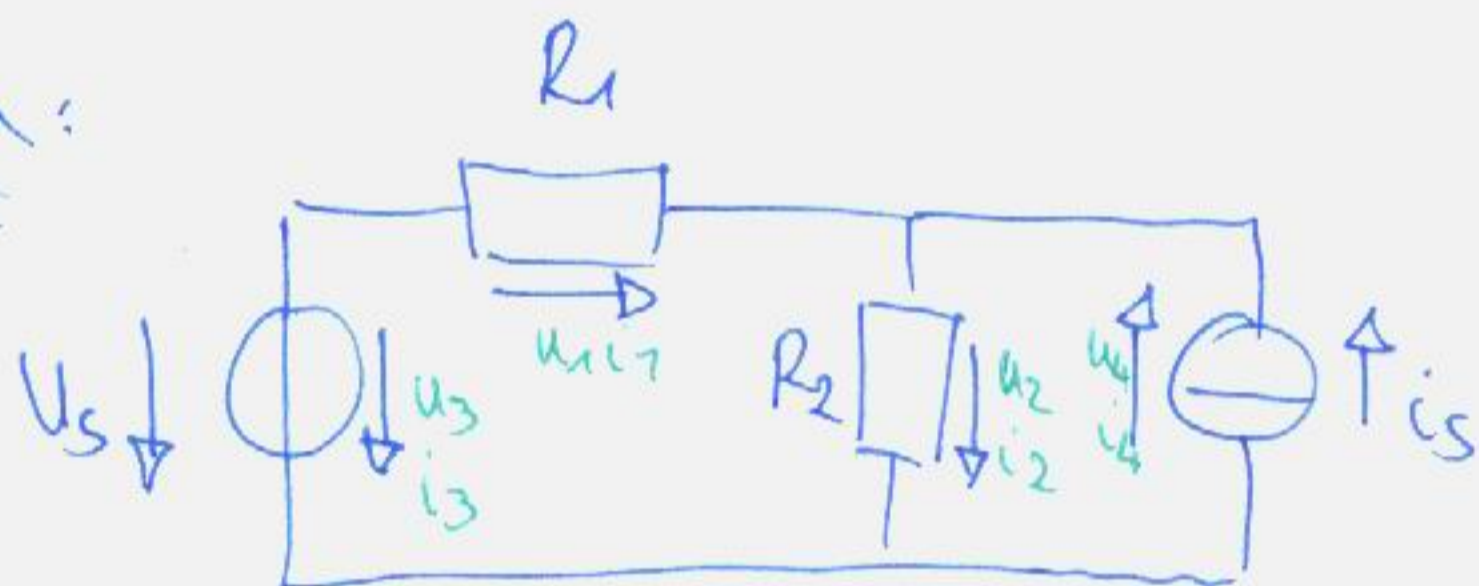
→ Megoldhatóság:

- karakterisztikák egymással függetlenek
  - összekapcsolási képletek (helyesen felírva) egymással függetlenek
- ↳ de a 2 egyenletrendszer nem feltétlenül független  
(pl modellezési hiba esetén)

↳ Reguláris hálózat: a helyesen felírt hálózategyenletek megoldásával a hálózat minden  $u$ -ja és  $i$ -je kiszámítható.

→ Lineáris hálózat: megoldása egyértelmű

Példa:



A feljes rendszer:

Áramtörvények:  $i_1 + i_3 = 0$ ;  $-i_1 + i_2 - i_4 = 0$

Fesz. törvények:  $u_1 + u_2 - u_3 = 0$ ;  $u_2 + u_4 = 0$

Karakterisztikák:  $u_1 = R_1 \cdot i_1$   $u_3 = U_s$

$u_2 = R_2 \cdot i_2$   $i_4 = i_s$

Komplex frekvencia és frekvencia tartomány:

Használva, csak a Fourier vagy Laplace transzformált függvényekkel számolva.  $s \Rightarrow j\omega$  átírás, ha a hálózat stabilis.

2.12) Értelmezze a diszkrét idejű, illetve a folytonos idejű lineáris invariáns rendszer gerjesztés-válasz stabilitásának fogalmát, adja meg teljesülésének feltételeit! Mely feltételek szükségesek, melyek elégségesek?

## I. Folytonos eset

### 1.) Gerjesztés-válasz stabilitás fogalma (rendszerfogalom!)

- A lineáris, invariáns rendszer gerjesztés-válasz stabilis (GV stab), ha bármilyen korlátos gerjesztéshez tartozó választ is korlátos.
- ha a lineáris, invariáns rendszer nem GV stabilis, de bármely korlátos és időkorlátozott ( $t \in [t_1, t_2]$ -n kívül a gerjesztés  $\emptyset$ ) gerjesztéshez tartozó választ korlátos, akkor a rendszer a GV stabilis határbeliségben van
- egyébként GV-labilis.

### 2.) GV stabilitás feltételei, vizsgálati lehetőségei:

#### a) impulzusválasz alapján:

- tekintsük ismertnek  $h(t) \sim t$

- GV stabilis akkor és csak akkor, ha  $\int_{-\infty}^{\infty} |h(t)| dt < \infty$  ehhez szükséges feltétel:  $h(t) \rightarrow 0, \text{ ha } t \rightarrow \infty$

szükségs és elégségs feltétel

#### b) állapotváltozás leírás alapján:

- itt az aszimptotikus stabilitást látjuk be, ekkor a rendszer GV stabilis is (ez mindig igaz!)

-  $\lambda_i$ : a rendszer matrix sajátértékei: aszimptotikusan stabilis, ha  $\text{Re}\{\lambda_i\} < 0$ .  
ez elégségs feltétel

#### c) $H(s)$ alapján:

- Ha minden  $p_i$  pólusa a bal feltekén van  $\rightarrow \text{Re}\{p_i\} < 0$

#### d) $H(j\omega)$ -ből:

- Általában a  $h(t) = \mathcal{F}^{-1}\{H(j\omega)\}$  alapján dönthető el.

- Ha egy rendszer nem GV stabilis, akkor csak fenntartásokkal fogadható el egy lineáris objektum modelljének.

## II. Diszkrét eset

### 1.) GV stabilitás fogalma

- lásd folytatás eset!

### 2.) GV stabilitás feltételei, vizsgálati lehetőségei:

#### a) impulzusválasz alapján:

- GV stabilis akkor és csak akkor, ha  $h[k]$  abszolút összegezheto!

$$\sum_{k=-\infty}^{\infty} |h[k]| < \infty. \text{ Ez szükséges és elegendes feltétel.}$$

↳ ehhez szükséges feltétel:  $h[k] \rightarrow 0$ , ha  $k \rightarrow \infty$

- ha  $h[k]$  belepó és exponenciálisan tart  $\emptyset$  hoz, akkor ez is elegendes feltétel a GV stabilitáshoz.

#### b) rendszer egyenletből:

- Ha a rendszer egyenlet minden sajátértéke:  $|\lambda_i| < 1$ , akkor biztosan GV stabilis

↳ ez szükséges feltétel

#### c) állapotváltozás leírásból

- Ha  $A$  rendszermatrix sajátértékei:  $|\lambda_i| < 1$ , akkor aszimptotikusan stabilis, tehát GV stabilis is. Ez szükséges feltétel.

#### d) $H(z)$ -ből:

-  $p_i$  polusai az egység sugarú körön belül vannak, akkor GV stabilis.

#### e) Közvetlenül a hálózatból:

- Csak speciális esetekben dönthető el így véges impulzusválasz!

- ha nincs a hálózatban visszacsatolás, akkor FIR típusú rendszer, akkor biztosan aszimptotikusan stabilis, tehát GV stabilis is.

(45) Mit jelent, és hogyan állítható elő a jelfolyam típusú és a kirchoff típusú hálózat egyenleteinek egy redukált rendszere az idő-, a frekvencia és a kompl. frekv. tartományban? Illusztrálja 1-1 egyszerű példával!

## I.) A redukálásra általánosan:

Ha az adott hálózatban nem írjuk fel külön-külön az összekapcsolási kényszerket és a karakterisztikák egyenleteit, hanem a karakterisztikákat behelyettesítjük az összekapcsolási kényszerekbe, akkor megkapjuk a hálózati egyenletek redukált alakját. ( $b$  számú egyenlet)

## II. Kirchoff típusú hálózatok egyenleteinek redukált rendszere:

a) Alapfeladat: - A hálózat számítás alapfeladatai: meghatározandók bizonyos  $u$ -k és  $i$ -k, ha a forrásnevezések és a rezisztenciák adottak.

- Megoldás: hálózat egyenletek teljes rendszereinek segítségével ( $2b$  db egyenlet)

↳ egyértelmű megoldás (kivéve: elfajuló esetek)

b) Redukálás: - Gyakorlatban: csak a redukált rendszert írjuk fel ( $\max b$  db egyenlet), és ezt oldjuk meg.

- Fontos: ismeretlenek és egyenletek száma megegyezzen!

- Redukált rendszer előállítás: felírjuk az összekapcsolási kényszereket kifejező egyenleteket úgy, hogy mindjárt behelyettesítjük minden komponens karakterisztikáit.

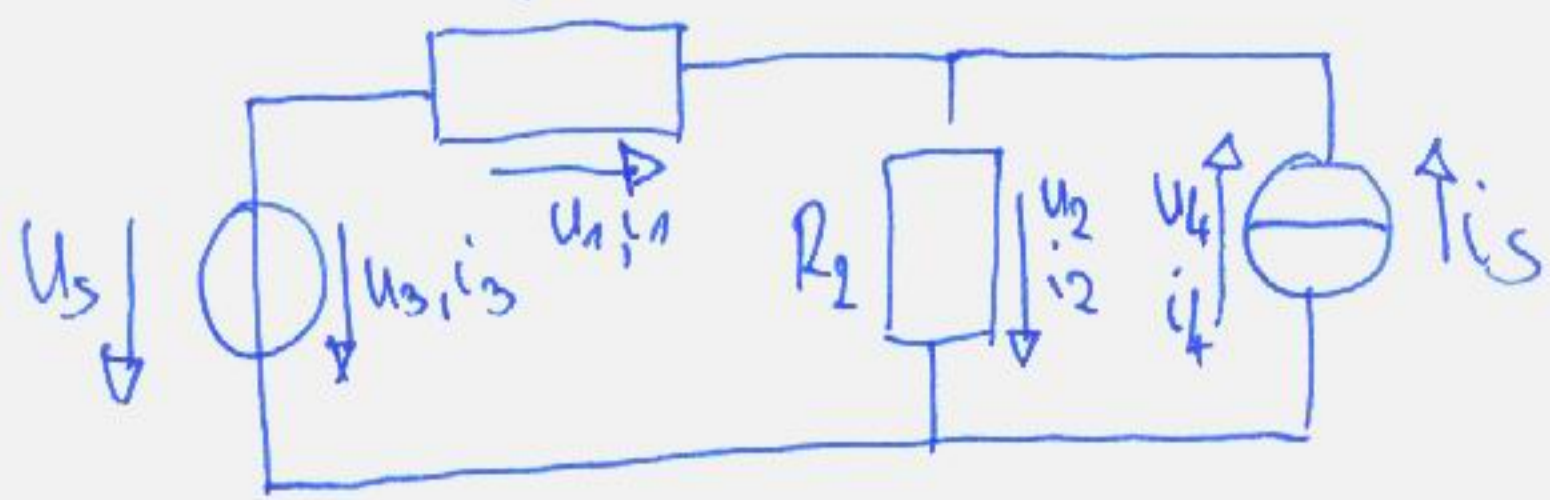
## c) Speciális módszerek a redukálásra:

→ Csomóponti potenciálok módszere

→ Hurokáramok módszere



d) Példa



Teljes ~~rendszer~~  
rendszer:

Áramtörv.

$$i_1 + i_3 = 0$$

$$-i_1 + i_2 - i_4 = 0$$

Fesz. törv.

$$u_1 + u_2 - u_3 = 0$$

$$u_2 + u_4 = 0$$

Karakterisztikák:

$$u_1 = R_1 i_1 \quad u_3 = u_s$$

$$u_2 = R_2 i_2 \quad i_4 = i_s$$

Redukált hálózat-egyenletek:

$$-i_1 + \frac{1}{R_2} u_2 - i_s = 0 \quad ; \quad R_1 i_1 + u_2 - u_s = 0$$

Itt az ismeretlenek az  $i_1, u_2$ . Ezeket kiírva a többi is megoldható.

### III. Zelfolyam típusú (diszkrét) hálózat redukált rendszere:

- Itt is az 1. pontban említett általános eljárást kell követni.

- Erre alkalmas módszerek  $\rightarrow$  állapotváltozás leírás (lásd H6, H7)  
 $\rightarrow$  rendszer-egyenlet előállítás

$\rightarrow$  A fentebb tárgyalt módszereknél a frekvencia és komplex frekvencia tartományban csak a komponensek karakterisztikájában van eltérés.

Q13. Értelmezze a diszkrét idejű, illetve a folytonos idejű lineáris invariáns rendszer aszimptotikus stabilitásának fogalmát, adja meg teljesülések feltételeit! Mely feltételek szükségesek, melyek elégségesek?

## I. Folytonos idő

- Egy lineáris, invariáns rendszer aszimptotikusan stabilis, ha a  $t = \infty$  időponttól gerjesztetlen (magára hagyott) rendszer minden állapotváltozója  $0$ -hoz tart bármilyen kezdeti állapot esetén.
- Az aszimptotikusan stabil rendszer GV stabilis is (fordítva nem igaz!).
- A hálózat az aszimptotikus stabilitás határhelyzetében van, ha a magára hagyott rendszer minden állapotváltozója korlátos marad tetszőleges kezdeti állapot esetén.
- A GV stabilitás az aszimptotikus stabilitás szükséges, de nem elégséges feltétele.
- Egy rendszer aszimptotikusan stabilis, ha az összes sajátérték negatív valós részű:  $\text{Re}\{\lambda_i\} < 0 \rightarrow$  ez szükséges és elégséges feltétel
- Ha a rendszermátrixnak nincs a jobb komplex feltekra eső sajátértéke, és a képzetes tengelyre eső sajátértékei egyszerűek, a rendszer az aszimptotikus stabilitás határhelyzetében van.
- Minden más esetben a rendszer aszimptotikusan labilis.
- Ha csak passzív elemek vannak a hálózatban, akkor a hálózat vagy aszimptotikusan stabilis, vagy határ helyzetben van.

## II. Diszkrét idő

- Egy diszkrét idejű rendszer aszimptotikusan stabilis, ha minden állapotváltozója bármely kezdeti állapot esetén  $0$ -hoz tart a  $k$  diszkrét idő növeletével.
- A GV stabilitás szükséges, de nem elégséges feltétele az aszimptotikus stabilitásnak.
- Az aszimptotikus stabilitás elégséges feltétele:  $|\lambda_i| < 1$ , vagyis a komplex síkban az egységkörön belül vannak.
- Aszimptotikus stabilitás határhelyzete: nincs az egységkörön kívül sajátérték és a körön csak egyszerű sajátértékek vannak.

(H6) Hogyan állítható elő egy diszkrét idejű, jelolyan típusú, illetve egy folytonos idejű, Kirchoff típusú hálózat állapotváltozás leírása? + 1-1 egyszerű példa

I. Diszkrét jelolyan típusú rendszer állapotváltozás leírásának előállítás:

a) Állapotváltozó definíciója:

Állapotváltozónak nevezzük a hálózat változóinak olyan minimális halmazát, amely az alábbi tulajdonságokkal bír:

- az állapotváltozók és a gerjesztés  $k$ -adik ütembeli értékeiből meghatározhatók.

→ állapotváltozók  $k+1$  ütembeli értéke  
 → a válasz  $k$ -adik ütembeli értéke

b) Állapotváltozó megválasztása:

Mi a keslelteték kimeneti változóit tekintjük állapotváltozónak.

c) Hálózat rendszáma:

A független állapotváltozók száma ami  $\leq$  a keslelteték számával

d) Állapot egyenletek:

$$\begin{cases} x_1[k+1] = a_{11}x_1[k] + a_{12}x_2[k] + \dots + a_{1N}x_N[k] + b_1u[k] \\ x_2[k+1] = a_{21}x_1[k] + a_{22}x_2[k] + \dots + a_{2N}x_N[k] + b_2u[k] \\ \vdots \\ x_N[k+1] = a_{N1}x_1[k] + a_{N2}x_2[k] + \dots + a_{NN}x_N[k] + b_Nu[k] \\ y[k] = c_1x_1[k] + c_2x_2[k] + \dots + c_Nx_N[k] + du[k] \end{cases}$$

Matrixos alakban:  $\begin{cases} (1) \underline{x}[k+1] = \underline{A}\underline{x}[k] + \underline{B}u[k] \\ (2) \underline{y}[k] = \underline{C}^T\underline{x}[k] + Du[k] \end{cases}$   $\begin{cases} \text{állapotvált. leírás} \\ \text{normál alakja} \end{cases}$

ahol:  $\underline{A}$ : kvadrátikus rendszer matrix  $\underline{x}$ : állapotvektor

$\underline{B} = \begin{bmatrix} b_1 \\ b_2 \\ \vdots \\ b_n \end{bmatrix}$  oszlopvektor

$\underline{C} = \underline{C}^T = [c_1 \ c_2 \ \dots \ c_N]$  sorvektor

$D$ : skálár

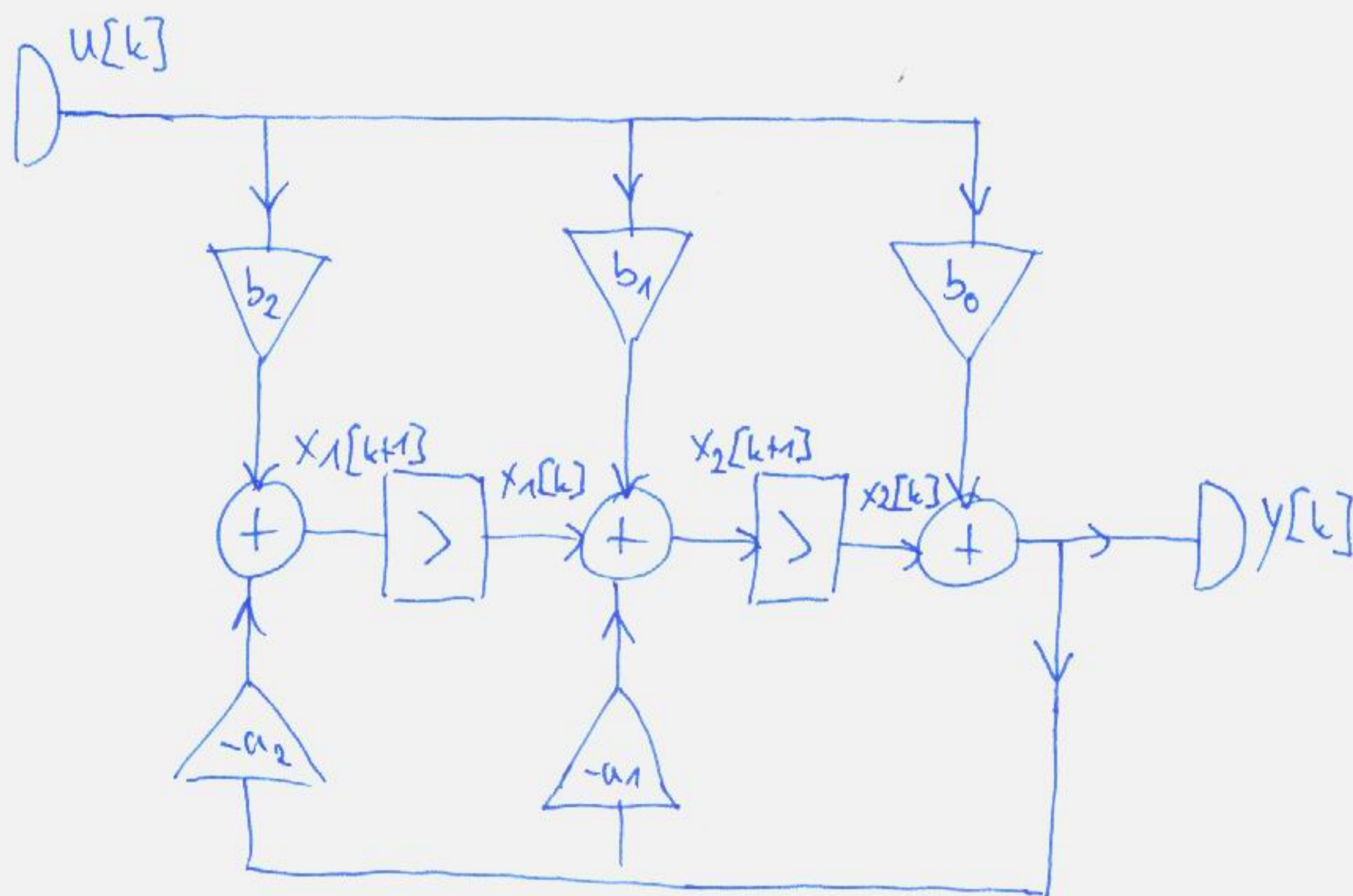
(1): állapotegyenlet (ez egy vektoregyenlet)

(2): válasz állapotváltozás kifejezése

- ha az állapotváltozás leírás normálalakja nem létezik, akkor nem reguláris a hálózat.

- egyszerű hálózatokra a fenti alak egyből felírható.

e) Példa: Cél az állapotváltozók felvételére  $\rightarrow$  egyenlet az ~~összegző~~ <sup>késleltető</sup>



Megoldás: kell az állapotvált. leírás normálalakja:

$$x_1[k+1] = -a_2 y[k] + b_2 u[k] - a_2 x_2[k] + (b_2 - a_2 b_0) u[k]$$

$$x_2[k+1] = x_1[k] + b_1 u[k] - a_1 y[k] = x_1[k] - a_1 x_2[k] + (b_1 - a_1 b_0) u[k]$$

$$y[k] = x_2[k] + b_0 u[k]$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & -a_2 \\ 1 & -a_1 \end{bmatrix} \quad B = \begin{bmatrix} b_2 - a_2 b_0 \\ b_1 - a_1 b_0 \end{bmatrix} \quad C^T = [0 \ 1] \quad D = b_0$$

## II. Folytatósan idejű Kirchoff-típusú hálózatok állapotvált. leírásának előállítás:

a) Állapotváltozó definíciója folytatósan időre:

A hálózat állapotváltozói a változók azon minimális halmaza, amelyek az alábbi két tulajdonsággal bírnak:

- az állapotváltozók és a gerjesztések  $t = t_1$  beli értékeiből meghatározható:

$\rightarrow$  az állapotváltozók  $t_2 > t_1$  beli értéke

$\rightarrow$  a válaszok  $t_1$  beli értéke

b) Allapotváltozó megválasztása:

Lineáris villamos hálózatokban az állapotváltozók:

- kondenzátor feszültsége
- a tekercsek áramai

c) Hálózat rendszáma: független állapotváltozó száma

d) Allapotváltozás leírás normálalakja vektor egyenletekkel:

$$\begin{cases} \dot{x} = \underline{A}x + \underline{B}u \\ y = \underline{C}x + \underline{D}u \end{cases} \quad \text{ahol } \begin{array}{l} x: \text{ állapot változó vektora} \\ y: \text{ választ vektor} \\ u: \text{ gerjesztés vektor} \end{array}$$

$\underline{A}$ : rendszer mátrix:  $N \times N$ -es, kvadrátikus

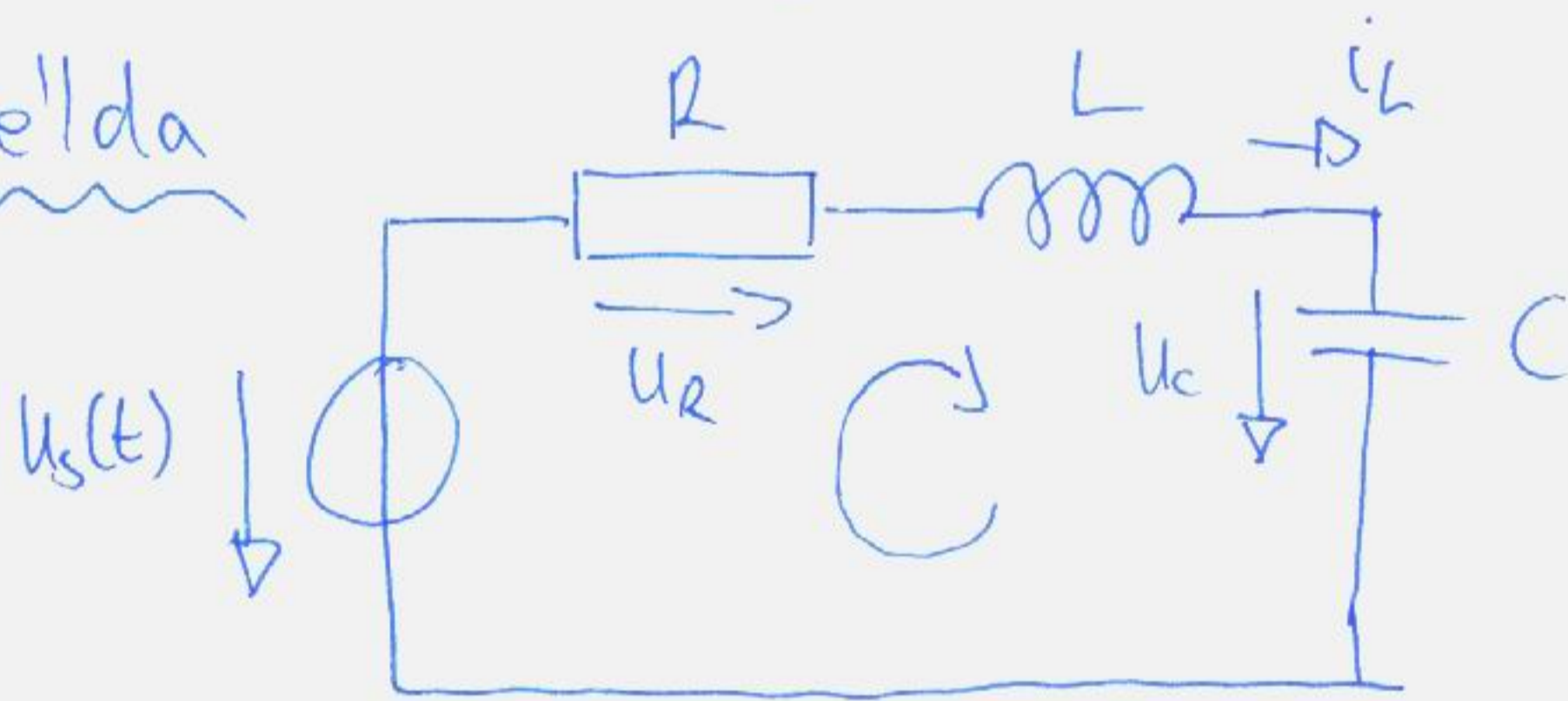
- Gyakori eset: 1 gerjesztés - 1 választ:

$$\begin{aligned} \dot{x} &= \underline{A}x + \underline{B}s & \text{ahol } \underline{B} & \text{ oszlopvektor} \\ y &= \underline{C}^T x + Ds & \underline{C}^T & \text{ sorvektor} \\ & & D & \text{ skalar} \end{aligned}$$

↳ megoldása: ismerni kell  $x(t_0)$  kezdeti értéket

e) Reguláritás: ha az állapotváltozás leírás normál alakja nem állítható elő"  $i_{L,k}$  és  $u_{C,k}$  - kal mint állapotváltozókkal, akkor a hálózat nem reguláris és az olyan hálózatot nem tekintjük megfelelő" modellnek.

f) Pelda



Allapotváltozók:  $u_C, i_L$

↳ Zegyenlet kell + a választ egyenlete

Választ:  $u_R$

$$(1) R \cdot i_L + L \frac{di_L}{dt} + u_C - u_s(t) = 0$$


$$(2) i_L = C \cdot \frac{du_C}{dt}$$

$$\begin{cases} \frac{di_L}{dt} = -\frac{R}{L} i_L - \frac{1}{L} u_C + \frac{1}{L} u_s \\ \frac{du_C}{dt} = \frac{1}{C} i_L + \emptyset \cdot u_C + \emptyset \cdot u_s \\ u_R = R \cdot i_L \rightarrow \text{a választ egyenlete} \end{cases} \Rightarrow \underline{A} = \begin{bmatrix} -\frac{R}{L} & -\frac{1}{L} \\ \frac{1}{C} & \emptyset \end{bmatrix} \quad \underline{B} = \begin{bmatrix} \frac{1}{L} \\ \emptyset \end{bmatrix}$$

$$\underline{C} = \begin{bmatrix} R \\ 0 \end{bmatrix} \quad \underline{D} = \emptyset$$

g) Allapotváltozás leírás előállítása:

$$u_c = \frac{ic}{C} \text{ és } i_L = \frac{u_L}{L}$$

1. lépés:  A kondenzátorokat feszültség, ~~áram~~ áramforrásokkal helyettesítjük.

2. lépés: egyenletek felírása (pl. csomóponti potenciálokkal) ahol  $u_c$  és  $i_L$  paraméterek

3. lépés: egyenletrendszer megoldása

4. lépés: keresett mennyiségek kifejezése:

$$\left. \begin{matrix} y \\ i_c \\ u_L \end{matrix} \right\} \Rightarrow \begin{matrix} \dot{u}_c \\ \dot{i}_L \\ y \end{matrix}$$

és innen felírni a normál alakot.

2.14. Hogyan határozható meg egy lineáris, invariáns rendszer szinuszos vagy periodikus gerjesztéshez tartozó gerjesztett választá diszkrét idejű, illetve folytonos idejű esetben? Milyen feltételek mellett van a gerjesztett választások fizikai tartalma?

I. Folytonos eset: 1.) Szinuszos gerjesztésre adott válasz

a) komplex számítás mód (lásd 35.)

b) Kirchoff törvények

- Komplex csúcsértékre is érvényesek lesznek!

$$\sum_k i_k(t) = 0 \rightarrow \sum_k \bar{I}_k = 0$$

$$\sum_k u_k(t) = 0 \rightarrow \sum_k \bar{U}_k = 0$$

c)  $\bar{Z}$  impedancia értelmezése:

$$\bar{U}_R = R \cdot \bar{I}_R ; \bar{U}_L = j\omega L \bar{I}_L ; \bar{I}_C = \frac{1}{j\omega C} \cdot \bar{U}_C$$

$$\bar{Z}_R = R \quad \boxed{\bar{U} = \bar{Z} \cdot \bar{I}} \quad \bar{Z}_C = \frac{1}{j\omega C}$$

$$\bar{Z}_L = j\omega L$$

d) Számítás: - a fenti fogalmak bevezetésével, illetve komplex számítás módra:  
 - innen már alkalmazhatók: az elemi módster, a csomóponti potenciálok módstere, vagy a hurok áramok módstere.

2.) Periodikus gerjesztésre adott választ

a) Fourier sorfejtés az adott jelre: lásd 36. tétel

b) Altíteli karakterisztikával: lásd 28. tétel

3.) Fizikai tartalma a gerjesztett választoknak:

- GV stabilis rendszerben, csak ekkor létezik  $H(j\omega)$  is.

II. Diszkrét eset:

1. Szinuszos gerjesztésre adott választ

~~lásd 35. tétel~~

a) komplex számítás mód bevezetése: - lásd 35. tétel

b) Periodikus jel diszkrét Fourier sorba fejtése: - lásd 36. tétel

c) Komplex számítás móddal rendszeregyenletből

- keressük a választ az  $u[k] = K \cdot \cos(\omega k + \phi)$  alakú gerjesztésre
- $y[k] + a_1 y[k-1] + \dots + a_n y[k-n] = b_0 u[k] + b_1 u[k-1] + \dots + b_m u[k-m]$
- átírjuk:  $y[k] \rightarrow \bar{Y}$ ;  $u[k] \rightarrow \bar{U}$
- $\bar{Y} + a_1 e^{-j\omega} \bar{Y} + \dots + a_n e^{-jn\omega} \bar{Y} = b_0 \bar{U} + b_1 e^{-j\omega} \bar{U} + \dots + b_m e^{-jm\omega} \bar{U}$

$\hookrightarrow$  ebből:  $\bar{Y} = \bar{U} \cdot \frac{b_0 + b_1 e^{-j\omega} + \dots + b_m e^{-jm\omega}}{1 + a_1 e^{-j\omega} + \dots + a_n e^{-jn\omega}} = \bar{H} \bar{U}$

$\bar{Y} = \bar{U} \cdot \bar{H}$

$\hookrightarrow \bar{Y} \cdot e^{j\phi_y} = K \cdot e^{j\phi} \cdot U \cdot e^{j\phi_u} \Rightarrow \begin{cases} Y = K \cdot U \\ \phi_y = \phi + \phi_u \end{cases}$

d) Periodikus gerjesztésre adott választ:  $H(e^{j\omega})$  val.

- adott:  $H(e^{j\omega})$
- adott: Fourier sorba fejtve:  $u[k] = U_0 + U_1 \cos(\omega_1 k + \phi_1) + U_2 \cos(2\omega_1 k + \phi_2) + \dots$
- $y[k] = U_0 \cdot H(0) + U_1 \cdot H(\omega_1) \cdot \cos(\omega_1 k + \phi_1 + \phi(\omega_1)) + U_2 \cdot H(2\omega_1) \cdot \cos(2\omega_1 k + \phi_2 + \phi(2\omega_1)) + \dots$
- A választ az egyes ( $k \omega_1$ ) komponensű gerjesztésekre adott választ szuperpozíciójaként számítjuk (ezt a linearitás biztosítja)

e) Fizikai tartalom:

- Feltétele: GV stabilitás, ugyanis ekkor létezik  $H(e^{j\omega})$



47) Hogyan állítható elő egy jelölgyen típusú, diszkrét idejű hálózat rendszer-egyenlete? Hasonlítsa össze a különböző eljárásokat! Illusztrálja ezeket 1-1 példával!

### I. Rendszeregyenlet definíciója, jellemzők:

- Időtartományban közvetlen ábratapasolva a gerjesztést és a választ.

- Általános alak: 
$$y = \sum_{i=0}^m b_i u^{(i)} - \sum_{i=1}^n a_i y^{(i)}$$

$$y[k] + a_1 y[k-1] + \dots + a_n y[k-n] = b_0 u[k] + b_1 u[k-1] + \dots + b_m u[k-m]$$

- A Rendszeregyenlet meghatározása időtartományban nem célszerű.

- Célszerű:  $\mathcal{F}\{\}$  és  $\mathcal{Z}\{\}$  transzf.

### II Rendszeregyenlet megoldási módjai:

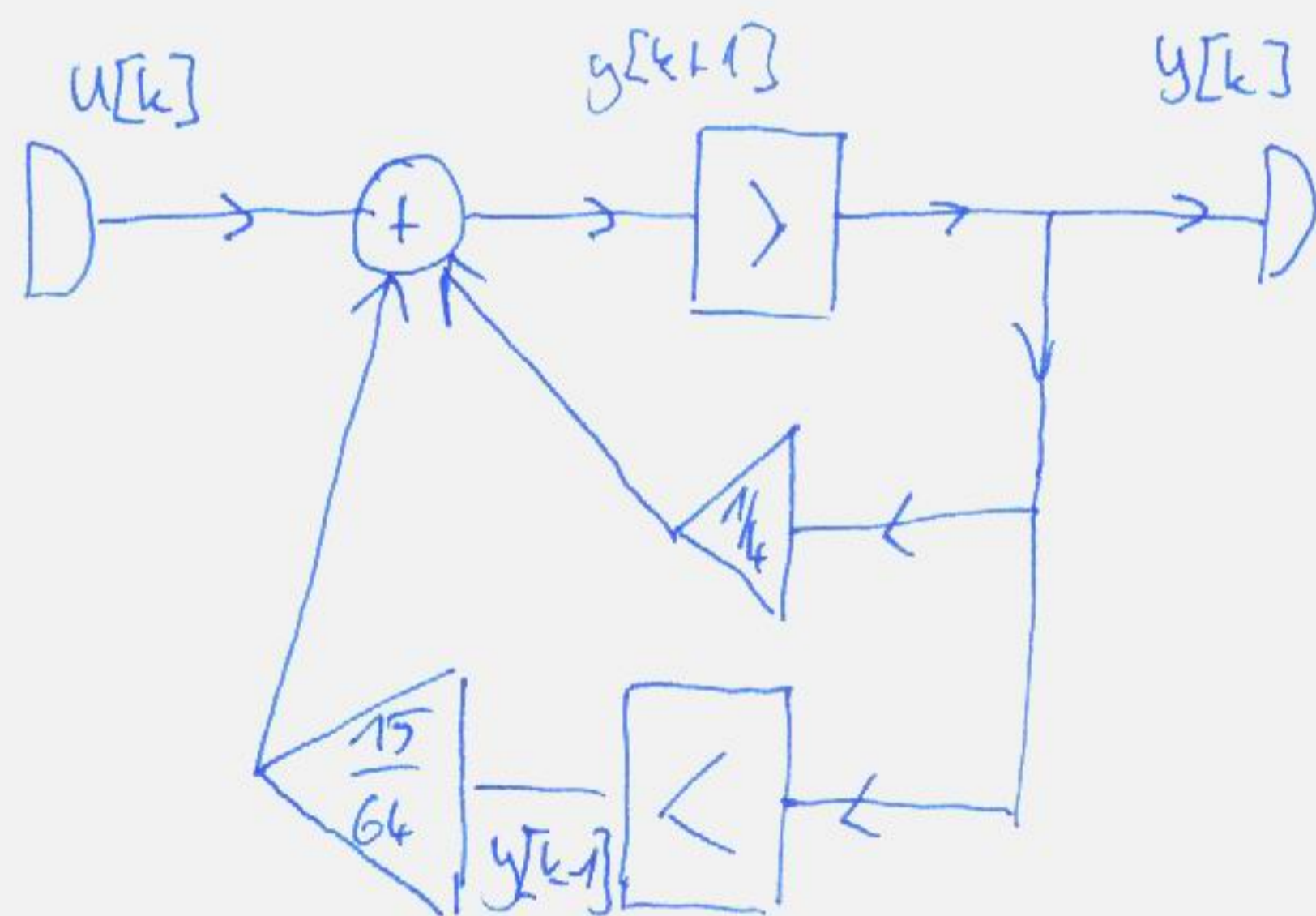
#### 1) Időtartományban, közvetlen a hálózatból

- cél: fejezzük ki y választ v: változók és  $u[k], u[k-1]$  lineáris kombinációiként

- előny: könnyen szemmel látható (ha nincs visszacsatolás vagy csak a választ van visszacsatolva)

- hátrány: bonyolult hálózatok esetén nem alkalmazható.

Példa:



$$y[k+1] = u[k] + \frac{1}{4} y[k] + \frac{15}{64} y[k-1]$$

↓ eltolás

$$y[k] = \frac{1}{4} y[k-1] - \frac{15}{64} y[k-2] = u[k-1]$$

#### 2) Időtartományban az állapotváltozás leírásból:

Adva van:  $y[k] = \underline{C}^T \underline{x}[k] + D u[k]$  -> felírjuk a választ 1, 2, ..., N u-talammal szimmetrikus alakjában

$$y[k+1] = \underline{C}^T \underline{x}[k+1] + D u[k+1] = \underline{C}^T \{ \underline{A} \underline{x}[k] + \underline{B} u[k] \} + D u[k+1]$$

$$\vdots$$

$$y[k+N] = \underline{C}^T \underline{A}^N \underline{x}[k] + \underline{C}^T \underline{A}^{N-1} \underline{B} u[k] + \underline{C}^T \underline{A}^{N-2} \underline{B} u[k+1] + \dots$$

$$\dots + \underline{C}^T \underline{A} \underline{B} u[k+N-2] + \underline{C}^T \underline{B} u[k+N-1] + D u[k+N]$$

↳ ez egy lineáris egyenletrendszer.

ezt megoldjuk  $y[k+N]$  és  $x_p[k]$  ( $k=1,2,\dots,N$ ) ismeretlenségek, a többi változót tekintjük ismertnek.

→  $y[k+N]$  utóbbiakkal lineáris kapcsolatban áll:

$$y[k+N] = b_0 u[k+N] + b_1 u[k+N-1] + \dots + b_N u[k] - a_1 y[k+N-1] - a_2 y[k+N-2] - \dots - a_N y[k]$$

→ elvégezve a  $k \rightarrow k-N$  helyettesítést, akkor a rendszer egyenlet szokásos alakját kapjuk.

Példa: A megoldásunk csak elvi jellege van

- előny: bonyolult hálózatokra is alkalmazható, de bonyolult.

### 3. Frekvenciatartományon átviteli karakterisztikából.

- Adva van:  $H(e^{j\omega})$  átviteli kar. :  $H(e^{j\omega}) = \frac{Y_{be}}{U_{be}}$

$$H(e^{j\omega}) = \frac{Y_{be}}{U_{be}} = \frac{b_0 + b_1 e^{-j\omega} + \dots + b_m e^{-j\omega m}}{1 + a_1 e^{-j\omega} + \dots + a_n e^{-j\omega n}}$$

↳ ha ez az alak megvan, akkor felstorzunk:

$$\Rightarrow Y_{be} + a_1 Y_{be} e^{-j\omega} + \dots + a_n Y_{be} e^{-j\omega n} = U_{be} b_0 + U_{be} b_1 e^{-j\omega} + \dots + U_{be} b_m e^{-j\omega m}$$

↳ ezt inverz fourier-transzformálva megkaptuk a rendszer egyenletét.

$$y[k] + a_1 y[k-1] + \dots + a_n y[k-n] = b_0 u[k] + b_1 u[k-1] + \dots + b_m u[k-m]$$

- Példa: a fenti alapján egyszerű!

### 4. Frekvencia tartományon állapotváltozás leírásból:

Igazából az átviteli karakterisztikát kell meghatározni, majd a 3. pont alapján.

- Pelda:

$$\begin{cases} x_1[k+1] = a_{11}x_1[k] + a_{12}x_2[k] + b_1u[k] \\ x_2[k+1] = a_{21}x_1[k] + a_{22}x_2[k] + b_2u[k] \\ y[k] = c_1x_1[k] + c_2x_2[k] + du[k] \end{cases}$$

Felötés:  $x_1[k] \rightarrow X_1(e^{j\omega})$ ,  $x_2[k] \rightarrow X_2(e^{j\omega})$   
 $y[k] \rightarrow Y(e^{j\omega})$ ,  $u[k] \rightarrow U(e^{j\omega})$

$\mathcal{Z}\{\}$

$$\begin{cases} e^{j\omega}X_1 = a_{11}X_1 + a_{12}X_2 + b_1U \\ e^{j\omega}X_2 = a_{21}X_1 + a_{22}X_2 + b_2U \end{cases} \begin{cases} X_1 = 0 \cdot U \\ X_2 = 0 \cdot U \end{cases}$$
$$Y = c_1X_1 + c_2X_2 + dU$$

$Y = U \cdot 0 \rightarrow$  ebből  $\nexists$  megvan az dtv. kar, majd a rendszer egyenlet

! a [3] és [4] csak stabilis rendszerre alkalmazható!

[5] Rendszer egyenlet meghatározása z-transzformációval:

- Használjuk, mint előbb csak  $e^{-j\omega}$  helyére  $z^{-1}$ -et írva
- Két lehetőség:
  - állapotváltozás leírás z-transzformációval
  - z-tartománybeli egyenleteket egyből felírva

$$\Rightarrow \text{megvan } H(z) = \frac{Y(z)}{U(z)} = \frac{b_0 + b_1z^{-1} + \dots + b_mz^{-m}}{1 + a_1z^{-1} + \dots + a_nz^{-n}}$$

$\hookrightarrow$  ebből felismerve, inverz z-transzformációval megkapjuk a rendszer egyenletet

- Pelda: lásd előző pont, csak  $\mathcal{Z}\{\}$ -val!

2.15) Értelmezze a rendszerjellemző függvényét! Értelmezze a diszkrét idejű és a folytonos idejű rendszerek rendszerjellemző függvényeinek kapcsolatát! Mik az egyes rendszerjellemző függvények előnyei és hátrányai? Milyen rendszertulajdonságok határozzák meg az egyes rendszerjellemző függvények ismeretében? közvetlenül?

- Rendszerjellemző függvény: olyan (esetleg általánosított) függvény, amelynek ismeretében az adott  $u(t)$  gerjesztéshoz tartozó  $y(t)$  válasz meghatározható. Egyes rendszerjellemző függvények csak bizonyos típusú rendszerekre és bizonyos típusú gerjesztésekre értelmezettek.

## I. Folytonos idő

1.) Időtartomány: - időtartományban a rendszerjellemző függvény az impulzusválasz.

Impulzusválasz: - tetszőleges gerjesztésre a választ konvolúcióval határozható meg:

$$y(t) = h(t) * u(t) = \int_{-\infty}^{\infty} u(\tau) h(t-\tau) d\tau$$

- az impulzusválasz a  $\delta(t)$  gerjesztésre adott választ
- az impulzusválaszból meghatározható:
  - a rendszer kausalitása  $\Leftrightarrow$  az impulzusválasz belépő
  - a GV stabilitás  $\Leftrightarrow$  az impulzusválasz abszolút integrálható
- az impulzusválaszt értelmezett akauzalís és labilis rendszerekre is.

2.) Frekvencia tartomány:

Átviteli karakterisztika:  $H(i\omega)$

- mérhető: szinuszos gerjesztés alkalmazásánál, állandósult állapotban
- $y(t) = \mathcal{F}^{-1} \{ H(i\omega) \cdot \mathcal{F} \{ u(t) \} \}$  ha  $\int_{-\infty}^{\infty} |u(t)| < \infty$  (abszolút integrálható)
- $H(\omega)$ : amplitúdó karakterisztika,  $\phi(\omega)$ : fázis karakterisztika
- csak GV stabilis rendszereknél létezik. (különben a válasznak nincs  $\omega$  körfrekvenciájú állandósult állapota)

3.) Komplex frekvencia tartomány

Átviteli függvény ( $H(s)$ ): - hátrányai: nincs fizikai tartalma

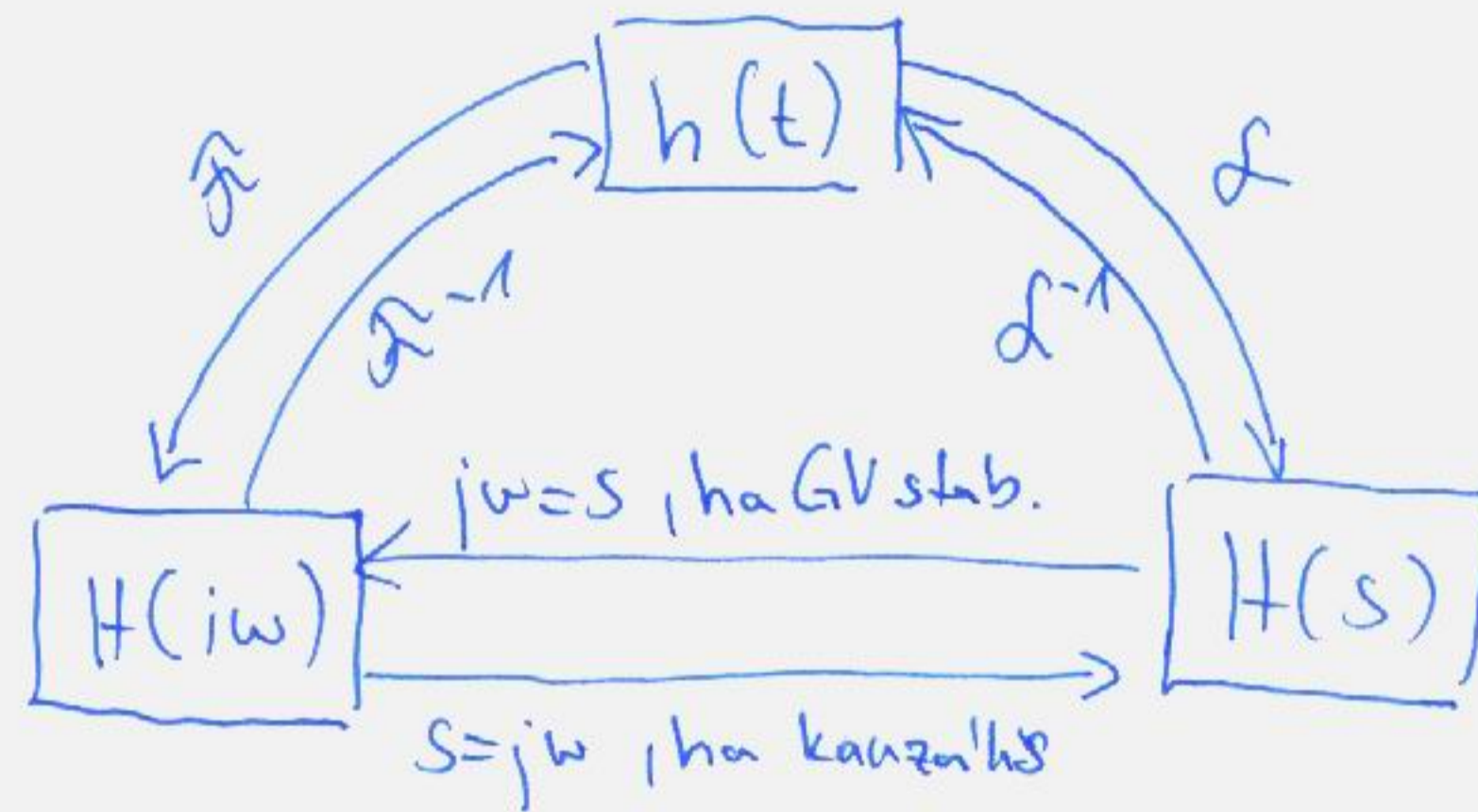
- $y(t) = \mathcal{L}^{-1} \{ H(s) \cdot \mathcal{L} \{ u(t) \} \}$  ha  $u(t) = 0 \quad t < 0$ -ra
- csak kauzalís rendszerekre (de nem kell stabilnak lennie.)

II. Diszkrét idő :- úgynevezek, mint folytonos

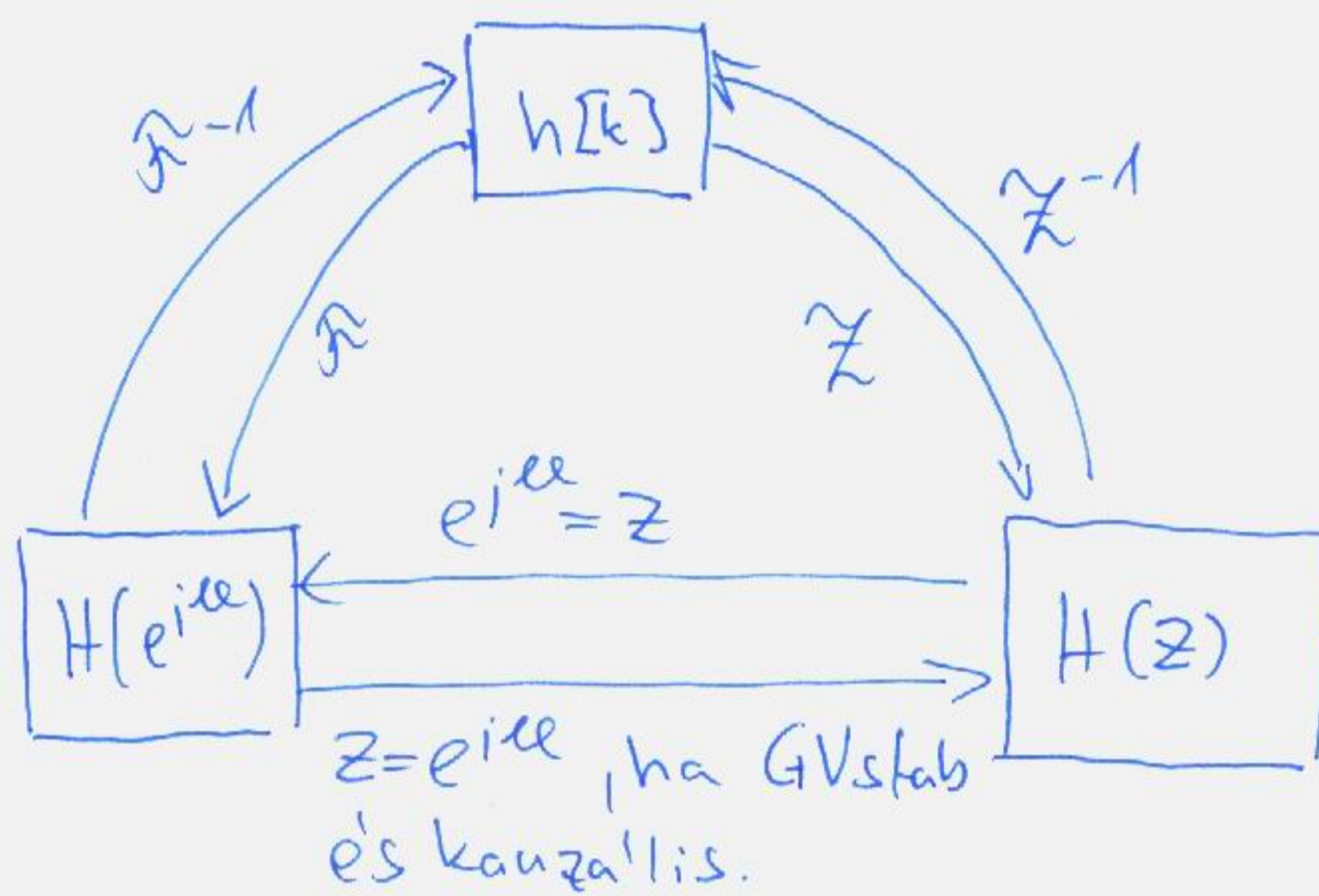
- D.T. konvolúció:  $y[k] = h[k] * u[k] = \sum_{n=-\infty}^{\infty} u[n] \cdot h[k-n]$

III. Rendszerjellemző függvények kapcsolata:

1.) Folytonos idő:



2. Diszkrét idő:



→ Eldönghető tekintjük, ha a rendszerjellemző függvény:

- enyhe megszorítások mellett alkalmazható
- ismeretében a válasz zárt alakban vagy numerikusan egyszerűen számolható.
- az objektumon egyszerűen mérhető
- áttekinthetően ábrázolható
- a hálózati reprezentáció ismeretében könnyen előállítható

(H8.) Hogyan határozható meg egy diszkrét idejű, illetve egy folytonos idejű rendszer impulzusválasza hálózati reprezentációjának ismeretében? Használtsa össze a különböző módszereket!

## I. Folytonos idő:

1.) Az impulzusválaszról általában:



- Def: a Dirac-impulzus gerjesztésre adott választ imp. válasznak nevezzük.

- kauzális rendszer:  $h(t)$  belépő:  $h(t) = 0$ , ha  $-\infty < t < 0$

- teljesíthető gerjesztésre adott választ  $h(t)$  segítségével meghatározható

$\Rightarrow$  konvolúció tétel:  $y(t) = \int_{-\infty}^{\infty} u(\tau) h(t-\tau) d\tau = u(t) * h(t)$

$\hookrightarrow$  ha belépő:  $\int_0^{\infty} \dots$ , ha kauzális is:  $\int_0^t \dots$

2.) Az impulzusválasz számítása:

1) A hálózattól közvetlenül:

- ha kondenzátoron  $\delta(t)$  áram folyik át, akkor töltése egységgel, feszültsége  $\frac{1}{C}$ -vel ugrik ( $\frac{Q}{C}$ )  $U_C = \frac{1}{C} \int_{-\infty}^t i_C(\tau) d\tau = \frac{Q}{C}$   $i_C(t) = C \frac{dU_C(t)}{dt}$

- ha egy tekercsre  $\delta(t)$  fesz. jut  $\rightarrow$  fluxus egységgel ugrik:

$$i_L(t) = \frac{1}{L} \int_{-\infty}^t U_L(\tau) d\tau = \frac{\Psi}{L}$$

$\rightarrow$  árama  $\frac{1}{L}$ -el ugrik.

- a  $\delta(t)$  rákapcsolása pillanatában a kondenzátor rövidzárlatként, a tekercs szakadásként viselkedik.

↳ ki kell számítani ezekre → a rövidzáron folyó áramot  
 ↳ a szakadáson eső feszültséget

⇒ így kapunk egy gerjesztetlen, de kezdeti értékekkel ellátott hálózatot  
 (csak saját válasz) Ahol a kezdeti érték:  $x(t_0) = \underline{b}$

2  $g(t)$  ugrás válasz saját segélyvel:

- Állapotváltozás leírás ⇒ könnyen megoldható  $u(t) = \varepsilon(t)$  gerjesztésre

-  $h(t) = g'(t)$  lesz! ahol  $( )'$  általánosított deriválás

- pl:  $g(t) = \varepsilon(t) \cdot e^{-4t}$   $h(t) = g'(t) = \delta(t) \cdot e^{-4t} - \varepsilon(t) \cdot 4e^{-4t} = \underline{\delta(t) - 4\varepsilon(t)}$

3.  $H(j\omega)$  beli frekvencia teret mező ingon:

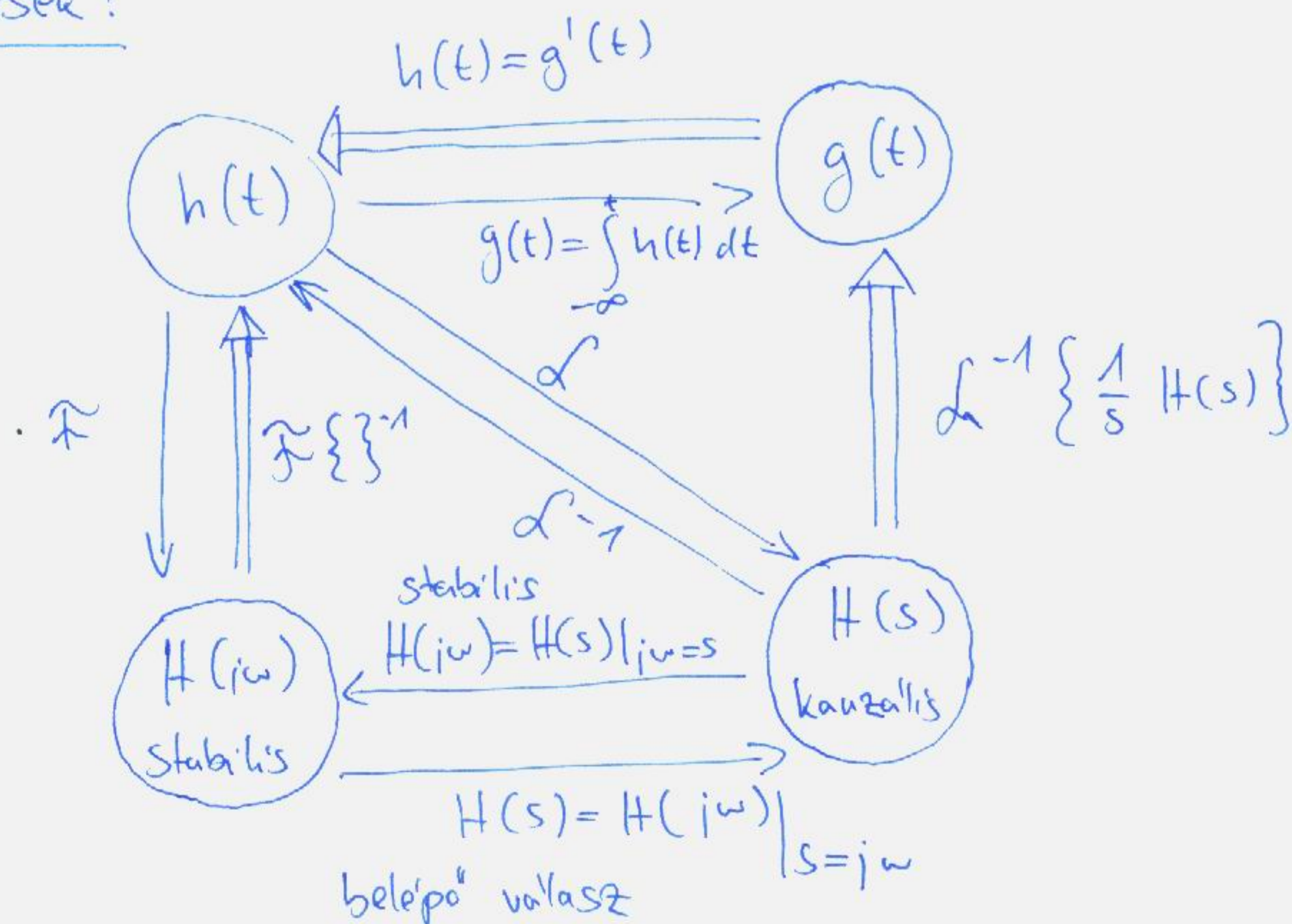
$H(j\omega)$  adott:  $u(t) = \delta(t)$

$$\text{imp. válasz} = \mathcal{F}^{-1} \left\{ H(j\omega) \cdot \mathcal{F} \left\{ \delta(t) \right\} \right\} = \mathcal{F}^{-1} \left\{ H(j\omega) \right\}$$

4.  $H(s)$  átviteli függvény ismertekeiben:

$$h(t) = \mathcal{L}^{-1} \left\{ H(s) \right\}$$

Össze függések:



## II. Diszkrét időre:

### 1.) $h[k]$ általánosan:

- az impulzusválasz a D. idejű lin. invariáns rendszer időtartománybeli rendszerjellemző függvénye

-  $h[k]$  az egységimpulzus gerjesztéshez tartozó válasz:  $y[k] = h[k]$   
 $u[k] = \delta[k]$   
 $k \in \mathbb{Z}$

- tetszőleges gerjesztéshez tartozó válasz: konvolúcióval számítható

$$y[k] = \sum_{n=-\infty}^{\infty} u[n] h[k-n] = u[k] * h[k]$$

- stabilitás: ~~szükséges~~

szükséges és elegendő feltétel:  $\sum_{k=-\infty}^{\infty} |h[k]| < \infty$  abszolút összegezhető

### 2.) Az impulzusválasz számítása:

#### 1.] Lépésről lépésre módszerrel a rendsteregyenletből:

$$h[0] = b_0$$

$$h[1] = b_1 - a_1 h[0]$$

$$h[2] = b_2 - a_1 h[1] - a_2 h[0]$$

$$h[k] = a_1 h[k-1] - a_2 h[k-2] - \dots - a_n h[k-n]$$

#### 2.] Állapotváltozás leírás ismeretében (fokozatos behelyettesítés formula):

a) formula: - adva az állapotváltozás leírás

$\hookrightarrow \delta[k]$  meg szabja a kezdeti feltételeket  $x[k]$ -ra

$\hookrightarrow x[1] = \underline{b}$  (ezt lépésről lépésre m. -el megkaphatjuk)

$\Downarrow$

b) Lagrange matri克斯 formula:

$$x[k+1] = \underline{A} x[k] + \underline{B} u[k]$$

$$y[k] = \underline{C}^T x[k] + \underline{D} u[k]$$

$$h[k] = \underline{D} \delta[k] + \underline{E}[k-1] \underline{C}^T \underline{A}^{k-1} \underline{B}$$

$$\text{ahol } \underline{A}^k = \sum_{i=1}^N \underline{L}_i \lambda_i^k$$



$$\text{ahol } L_i = \prod_{\substack{p=1 \\ p \neq i}}^N \frac{A - \lambda_p E}{\lambda_i - \lambda_p} \quad \text{és} \quad \sum_{i=1}^N L_i = E$$

3.  $H(e^{j\omega})$  ismeretében (frekv. tart.)  

$$h[k] = \mathcal{F}^{-1} \{ H(e^{j\omega}) \}$$

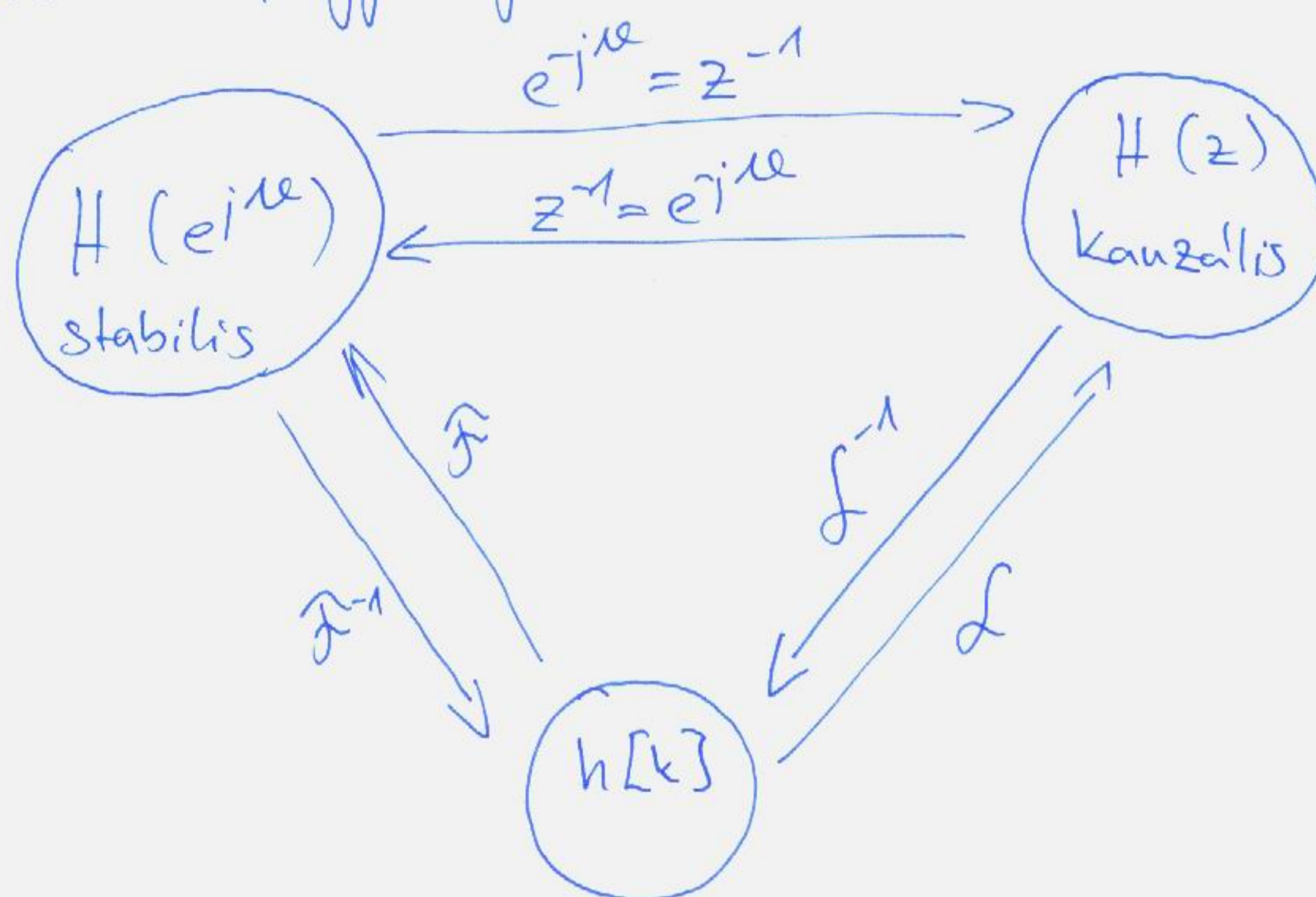
4.  $H(z)$  ismeretében:  

$$h[k] = \mathcal{Z}^{-1} \{ H(z) \}$$

→ A hálózati reprezentáció alapján a módstermek bármelyike alkalmazható

→ Egyszerű hálózatokra:  $\mathcal{Z}$  transzformációval a legegyszerűbb

→ Rendszerjellemző függvények kapcsolata:



16. Ismertessen néhány speciális tulajdonságú rendszert (pl. véges impulzusválasztú, mindent átterestű, minimálfázisú)! Milyen tulajdonságúak ezek rendszertekelőző-függvényei?  
 Ismertesse Bode tételeit!

## I. Véges impulzus választú rendszerek: FIR (Finite Impulse Response)

1.) Definíció: A véges impulzus választú rendszer:

- impulzusválasza befért
- értéke  $\neq$  valamely véges diszkrét időpont után

2.)  $h[k]$  általános alakja FIR esetében:

- $h[k] = c_0 \delta[k] + c_1 \delta[k-1] + c_2 \delta[k-2] + \dots + c_{L-1} \delta[k-L]$
- ekkor az impulzusválasz  $L$  után hosszú (utána  $\emptyset$ -vá válik)

3.)  $H(z)$ : átviteli függvény

$$- H(z) = \mathcal{Z}\{h[k]\} = c_0 + c_1 \cdot z^{-1} + c_2 \cdot z^{-2} + \dots + c_{L-1} \cdot z^{-(L-1)}$$

4.)  $H(e^{j\omega})$ : átviteli karakterisztika

$$- z = e^{j\omega} \text{ - val adódik}$$

5.) Stabilitás

- biztosan GV stabilis, mert  $\sum_{k=-\infty}^{\infty} |h[k]| < \infty$  (véges sok tag)
- 1 db pólus:  $p = \emptyset$ , az  $(L-1)$ -sterecs pólus.

6.) Hálózati realizáció:

- FIR rendszereknek létezik olyan hálózati realizációja, amely  $L-1$  számú késleltetést és legfeljebb  $L$  számú erősítést (szorzót) tartalmaz.

## II. Mindent átterestű rendszer

$\rightarrow$  Folytonos esetben:

1.) Definíció: - olyan lineáris, invariáns, kauzális, GV stabilis rendszer, amelynek  $K(\omega)$  amplitúdó-karakterisztikája a frekvenciától függetlenül állandó:  $K(\omega) = K_0$

2.) Következmény:

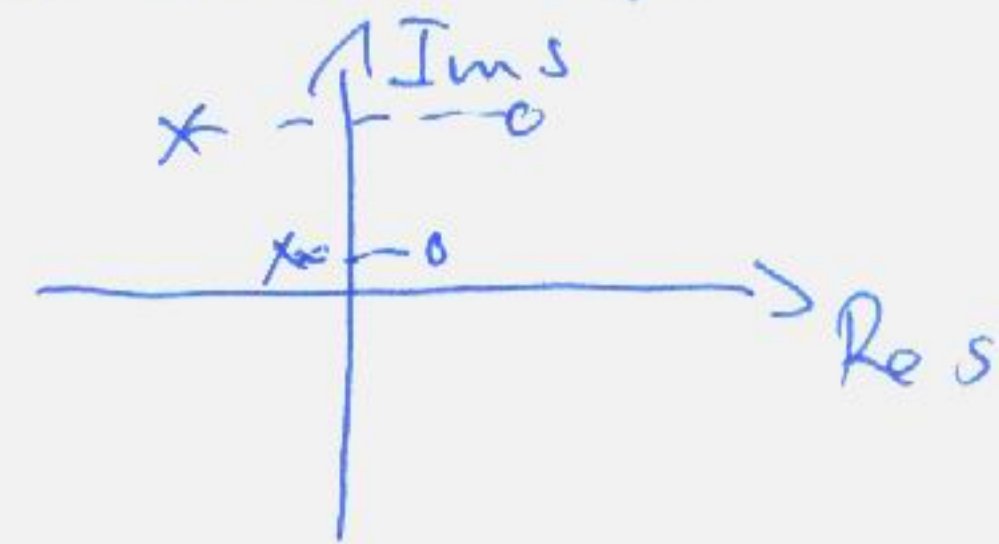
- $|Y(j\omega)| \sim |U(j\omega)|$  (a válasz és a gerjesztés amplitúdóspektrumai arányos)
- a fizis spektrumok kapcsolataira nincs előírás.

### 3.) Pólus-zérus elrendezés vizsgálata:

$$- H(s) = A \cdot \frac{(s+p_1^*)(s+p_2^*) \dots (s+p_n^*)}{(s-p_1)(s-p_2) \dots (s-p_n)}$$

ahol  $\begin{cases} \operatorname{Re}\{p_i\} < 0 \\ \operatorname{Re}\{z_i\} > 0 \end{cases}$   
 és  $z_i = -p_i^*$

- a pólusok a bal felső síkon, a zérusok a jobb felső síkon helyezkednek el, a képzetes tengelyre tükrös párt alkotnak:



### 4.) Átviteli karakterisztikája:

- nevező:  $j\omega - p_i = A_i(\omega) \cdot e^{i\alpha_i(\omega)}$   
 - számláló:  $j\omega - z_i = A_i(\omega) \cdot e^{i(\pi - \alpha_i(\omega))}$  } helyettesítéssel

$$\hookrightarrow H(s) \Rightarrow H(j\omega) = A \cdot e^{i(n \cdot \pi - 2\alpha_1 - 2\alpha_2 \dots - 2\alpha_n)}$$

$$\hookrightarrow k(\omega) = |A|, \text{ független } \omega\text{-tól}$$

- számláló a nevezőből:  $s \rightarrow -s$ ;  $j\omega \rightarrow -j\omega$  -val

### → Diszkrét eset

1.) Definíció: - Előzővel megegyező:  $k(e^{i\omega}) = |H(e^{i\omega})| = k_0$

- Mindentáterestető: arra utal, hogy a szinuszos gerjesztés amplitudóját a rendszer minden frekvencián azonos erősítéssel „engedi át”,  
 - Fázisokra itt sincs előírás  $|Y(e^{i\omega})| = k_0 |U(e^{i\omega})|$

2.) Példa: késleltető:  $H(e^{i\omega}) = k \cdot e^{-i\omega}$

- fáziskarakterisztika pozitív frekvenciákon monoton csökken.

- bizonyítható:  $k(\omega) = k_0 \rightarrow \frac{d\varphi(\omega)}{d\omega} \leq 0$ ;  $0 < \omega < \pi$

### 3.) Átviteli függvény:

$$H(z) = k_A \cdot z^{-r} \frac{a_n \cdot z^n + a_{n-1} z^{n-1} + \dots + a_1 z + 1}{z^n + a_1 z^{n-1} + \dots + a_{n-1} z + a_n} \quad r \in \mathbb{N}$$

- a számlálóból kiemelve  $z^n + 1$  és  $z = e^{i\omega}$  -t helyettesítve látszik, hogy a nevező a számláló konjugáltja.

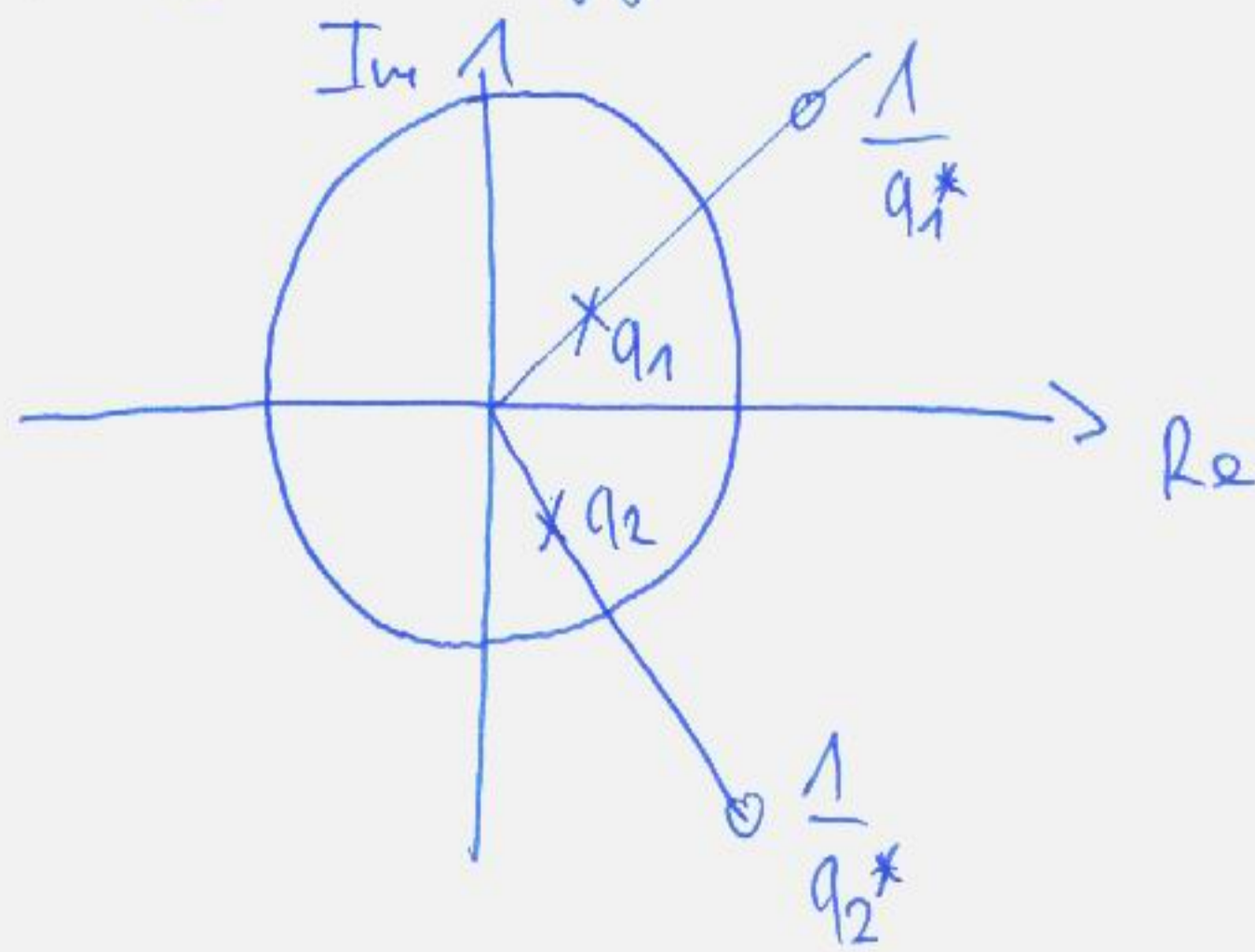
- gyökteljes alak:

$$H(z) = \frac{k_A}{z^r} \cdot \frac{(z - \frac{1}{q_1^*})(z - \frac{1}{q_2^*}) \dots (z - \frac{1}{q_n^*})}{(z - q_1)(z - q_2) \dots (z - q_n)}$$

ahol  $|q_i| < 1$  és  $|\frac{1}{q_i^*}| > 1$

#### 4.) Polus-zérus elrendezés:

- minden zérus egy polus lineáris körképe az egység sugarú körre.



5.) h[k]: nincs rá speciális megkövetés mindent áttereszthető.

### III. Minimálfázisú rendszer:

#### → Folytonos eset:

1.) Definíció: - olyan lineáris, invariáns, kauzális, GV stabilis rendszer, amelyre a racionális  $H(s)$  átviteli függvény minden  $p_i$  polusa a bal félsíkon helyezkedik el és egyetlen  $z_k$  zérus sincs a jobb félsíkon (vagy a bal félsíkon vannak, vagy a határoló képzetes tengelyen)  
 - szigorúan minimálfázisú:  $H(s)$  minden zérusa a bal félsíkon helyezkedik el

#### 2.) Átviteli függvény

$$H(s) = A \cdot \frac{(s-z_1)(s-z_2)\dots(s-z_m)}{(s-p_1)(s-p_2)\dots(s-p_n)}$$

$$\begin{aligned} \text{ahol } \operatorname{Re}\{p_i\} < 0 \\ \operatorname{Re}\{z_i\} \leq 0 \quad * \\ \text{és } m \leq n \end{aligned}$$

#### 3.) Átviteli karakterisztika

-  $s = j\omega$  -val adódik

$$\text{- ha } j\omega - p_i = A_i(\omega) \cdot e^{j\alpha_i(\omega)}, \quad j\omega - z_k = B_k(\omega) \cdot e^{j\beta_k(\omega)}$$

- ha bal síkbeli zérust jobb síkbelivel helyettesítünk, akkor:

$$z_k' = -z_k^* \Rightarrow j\omega - z_k' = B_k \cdot e^{j(\pi - \beta_k(\omega))}$$

↳ az amplitúdó karakterisztika ezzel nem változik, de a ~~fáziskarakterisztika~~ fáziskarakterisztika nagyobb lesz.

- azonos amplitúdó karakterisztikájú rendszerek közül a minimálfázisúnak a legkisebb a fáziskarakterisztikája.

## → Diszkrét eset

1.) Definíció: - olyan lineáris, invariáns, kausalis, GV-stabilis rendszer, amelyre a  $H(z)$  átviteli függvény egyetlen zérusa sincs az egység sugarú körön kívül.

2.) Átviteli függvény:

$$H(z) = K \cdot \frac{(z-s_1)(z-s_2)\dots(z-s_m)}{(z-q_1)(z-q_2)\dots(z-q_n)}$$

ahol  $\emptyset \leq |q_i| < 1$   
 $|s_i| \leq 1$

és  $m \leq n$

3.) Szigorúan minimálfazisú rendszer

- ha  $|s_i| < 1$  (minden zérus belül van a körön)

- igazolható: szigorúan minimálfazisú rendszer  $k(\omega)$ -ja meghatározza

$\varphi(\omega)$  fáziskarakterisztikát (fordítva is igaz egy konstans eléréig)

- szigorúan minimálfazisú rendszer  $k(\omega)$ -ja is rendszerjellemező függvény.

4.)  $\varphi_{MF}(\omega)$

- minimálfazisú rendszer fáziskarakterisztikájára igaz:

$$k_{MF}(\omega) = k(\omega) \Rightarrow \frac{d\varphi_{MF}(\omega)}{d\omega} \geq \frac{d\varphi(\omega)}{d\omega}$$

- a minimálfazisú rendszer fázisi idő-karakterisztikája a legkisebb a megegyező amplitúdó-karakterisztikájú rendszerek közül.

## IV. Bode tételei:

- Belső spektrum esetén a spektrum valódi és képzetes része egyaránt meghatározza  $\Rightarrow k(\omega)$  maga is rendszerjellemező függvény

$$\lim H(j\omega) = \lim k(\omega) + j\varphi(\omega)$$

$$\varphi(\omega) = \frac{2\pi}{\omega} \int_0^{\infty} \frac{\lim k(\lambda) - \lim k(\omega)}{\lambda - \omega} d\lambda$$

32. Ismertesse a diszkrét idejű és a folytonos idejű jelek frekvencia tartománybeli leírásait, a rendszerelméletben előforduló legfontosabb speciális jeleket (egységugrás, Dirac impulzus), és a jeleken végzett legfontosabb lineáris műveletek (összeadás, állandóval szorzás, eltolás, differenciálás) megfeleltet a frekvencia tartományban! Adja meg a jel energiátartalmának definícióját és frekv. tartománybeli kifejezéseket!

### Folytonos idejű jelek

- Jelek frekvencia tartománybeli leírásának módja a Fourier transzformáció!

-  $x(t)$  időtartománybeli jel  $X(j\omega)$  frekvencia tartománybeli spektruma a Fourier transzformáltjával kapható:  $X(j\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} x(t) \cdot e^{-j\omega t} dt$  Az integrál létezésének feltétele, hogy  $x(t)$  abszolút integrálható legyen.

-  $X(j\omega)$ -ből  $x(t)$  az inverz Fourier transzformációval kapható:

$$x(t) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} X(j\omega) \cdot e^{j\omega t} d\omega$$

-  $|X(j\omega)|$  - a jel amplitúdóspektruma

$\text{Arg}(X(j\omega))$  - a jel fázisspektruma

A jel energiátartalma:

- időtartomány: $E = \int_{-\infty}^{\infty} x^2(t) dt$	} A két kifejezés egyenlő eggyalissal, ez Parseval tetele.
- frekvencia tart: $E = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty}  X(j\omega) ^2 d\omega$	

- legfontosabb speciális jelek spektruma:

- Dirac impulzus:  $\mathcal{F}\{\delta(t)\} = 1$

- Egységugrás spektruma:  $\mathcal{F}\{\varepsilon(t)\} = \pi \delta(\omega) + \frac{1}{j\omega}$

-  $\mathcal{F}\{1\} = 2\pi \delta(\omega)$

-  $\mathcal{F}\{e^{j\omega_0 t}\} = 2\pi \delta(\omega - \omega_0)$

### A Fourier transzformáció tetelei:

1. Linearitás:  $\mathcal{F}\{a_1 x_1(t) + a_2 x_2(t)\} = a_1 \mathcal{F}\{x_1(t)\} + a_2 \mathcal{F}\{x_2(t)\}$

2. Eltolási tétel:  $x(t - t_0) \leftrightarrow e^{-j\omega t_0} F(j\omega)$

3. Modulációs tétel:  $\mathcal{F}\{x(t) \cdot \cos(\omega_0 t)\} = \frac{1}{2} X(j(\omega - \omega_0)) + \frac{1}{2} X(j(\omega + \omega_0))$

4. Deriválási tétel:  $\frac{dx}{dt} \leftrightarrow j\omega X(j\omega)$

5. Konvolúció:  $\mathcal{F}\{x_1(t) * x_2(t)\} = X_1(j\omega) \cdot X_2(j\omega)$