# ROBOTIRÁNYÍTÁS

9. előadás Soros kompenzátorok, PID szabályozó

Dr. habil. Kovács Levente egyetemi docens

Dr. Haidegger Tamás egyetemi adjunktus











Élettani Szabályozások Csoport <sub>Óbudai Egyetem</sub>

### Tartalom

#### 1. Soros kompenzátorok

- 1.1. Soros kompenzálás elve
- 1.2. A P, I és a D tag
- 1.3. Soros kompenzátorok típusai
- 1.4. Ideális és közelítő PID szabályozó
- 1.5. Közelítő PID típusú szabályzó tulajdonságai

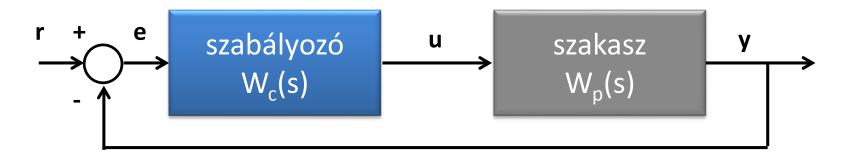
#### 2. Soros kompenzátor tervezése előírt fázistartalékra

- 2.1. P szabályozó tervezése előírt fázistartalékra
- 2.2. Közelítő PID szabályozó tervezése előírt fázistartalékra

# 1. Soros kompenzátorok

- 1.1. Soros kompenzálás elve
- 1.2. A P, I és a D tag
- 1.3. Soros kompenzátorok típusai
- 1.4. Ideális és közelítő PID szabályozó
- 1.5. Közelítő PID típusú szabályzó tulajdonságai

# Soros kompenzálás elve



- szabályozó
  - ✓ a szakasszal sorba kapcsolt tag (szakasz előtt van)
  - ✓ bemenő jele a hibajel (e), kimenő jele a beavatkozó jel (u)
  - ✓ átviteli függvényét ( $W_c(s)$ ) úgy tervezzük meg, hogy zárt körben a szakasz nem megfelelő tulajdonságai kikompenzálódjanak → szabályozó = kompenzátor
- szabályozási körrel szembeni elvárások
  - 1. stabil legyen
  - 2. egyéb minőségi tulajdonság:
    - a) statikus pontosság
    - b) zajelnyomás
    - c) gyorsaság

csak a stabilitás rovására növelhetők bizonyos határon túl

# A P, I és a D tag

P arányos tag a hiba aktuális értékét veszi figyelembe

I integráló tag a hiba korábbi értékeit veszi figyelembe

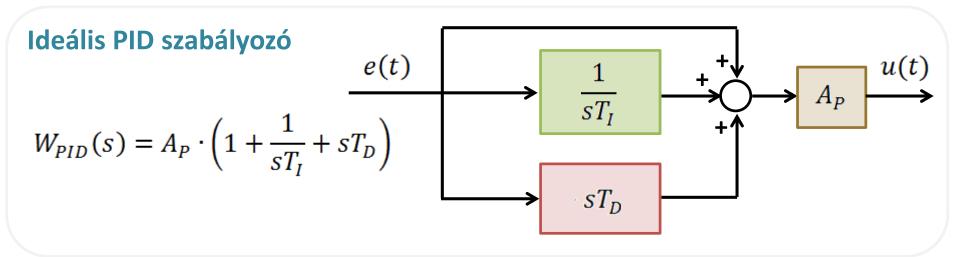
deriváló tag a hiba alakulását veszi figyelembe

# Soros kompenzátorok típusai

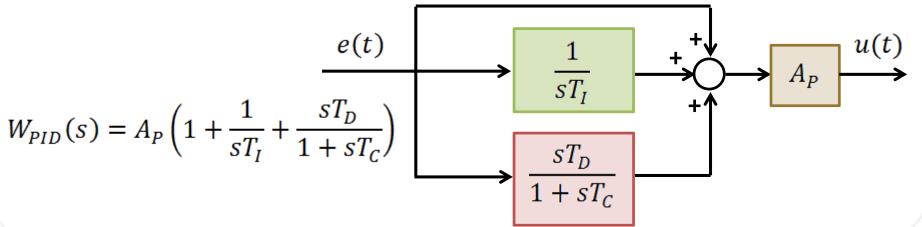
Jel.	Típus	Átviteli függvény	Paraméterek
P	arányos	$W_P(s) = A_P$	$A_P$ erősítés
I	integráló	$W_I(s) = \frac{1}{sT_I}$	$T_I$ integrálási idő
$D_i$	ideális deriváló	$W_{D_i}(s) = sT_D$	$T_D$ deriválási idő
D	közelítő deriváló	$W_D(s) = \frac{sT_D}{1 + sT_C}$	$T_D$ deriválási idő;
			$T_C$ időállandó



# Ideális és közelítő PID szabályozó



#### Közelítő PID szabályozó



# Közelítő PID típusú szabályzó tulajdonságai

• átviteli függvény:

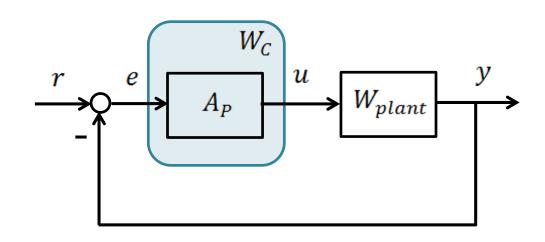
$$W_{PID}(s) = A_P \left( 1 + \frac{1}{sT_I} + \frac{sT_D}{1 + sT_C} \right) = \frac{A_P}{T_I} \cdot \frac{1 + (T_I + T_C)s + T_I(T_D + T_C)s^2}{s(1 + sT_C)}$$

- paraméterek:
  - ✓ erősítés:  $A_P > 0$
  - ✓ időállandók:  $T_I, T_D, T_C > 0$
- a szabályzó megváltoztatja
  - $\checkmark$  erősítést  $\rightarrow K = \frac{A_P}{T_I} \cdot K_{plant}$
  - √ eggyel növeli a nyitott kör átviteli függvényének típusszámát
  - √ a nyitott körben két új zérus jelenik meg
    - → a zérusok komplex konjugált póruspárt alkothatnak megfelelő időállandók választása esetén
  - √ a nyitott körben két új pólus jelenik meg

### 2. Soros kompenzátor tervezése előírt fázistartalékra

- 2.1. P szabályozó tervezése előírt fázistartalékra
- 2.2. Közelítő PID szabályozó tervezése előírt fázistartalékra

#### **Feladat**



Tervezzünk P típusú szabályozót, mely  $W_{C}$  átviteli függvényű (az erősítése  $A_{P}$ ) a  $W_{plant}$  átviteli függvényű szakaszhoz. Az előírt fázistartalék legyen  $\phi_{t}=45^{\circ}$ 

$$W_{plant} = \frac{4}{(1+10s)(1+3s)(1+0.2s)}$$

### A tervezés koncepciója

1. Először tekintsünk egy P szabályozót  $A_P=1\,$  értékű erősítéssel és keressük meg azt a frekvenciát, ahol a felnyitott kör fázismenete

$$\varphi|_{\omega_0} = -180^{\circ} + \varphi_t = -180^{\circ} + 45^{\circ} = -135^{\circ}$$

- 2. A megkeresett frekvencia  $\omega_o \rightarrow$  ezt kell vágási frekvenciának választani
- 3. Az  $\omega_o$  frekvencián a felnyitott kör erősítését állítsuk be 1-re

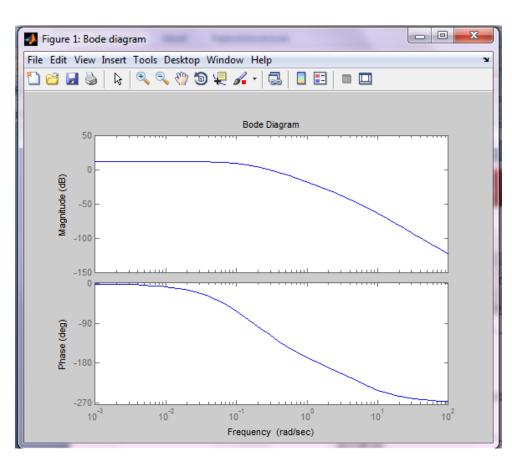
$$K_{open}|_{\omega_o} = K_P \cdot K_{plant} = 1 \leftrightarrow 0 \text{ dB}$$

4. Az  $\omega_{o}$  frekvencián  $A_{P}=1$  erősítés mellett a felnyitott kör amplitúdó erősítése  $A_{1}$ 

$$A_P \cdot A_1 = 1 \Longrightarrow A_P = \frac{1}{A_1}$$

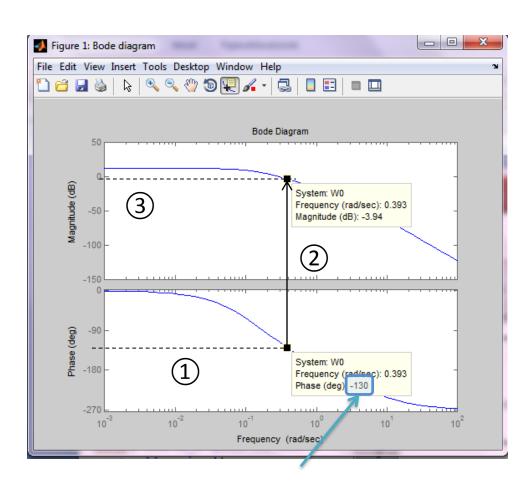
```
% szakasz megadása
disp('A szabályozni kívánt szakasz:')
Wplant = zpk([], [-1/10 -1/3 -1/0.2], 4/(10*3*0.2))
% előírt fázistartalék
pm = 45;
% szabályozó K P = 1 erősítéssel
num Wc = 1;
den Wc = 1;
Wc = tf(num Wc, den Wc);
% nyitott kör
W0 = series(Wc, Wplant);
```

```
%% 1. grafikus megoldás
figure('name','Bode diagram');
bode(W0);
```



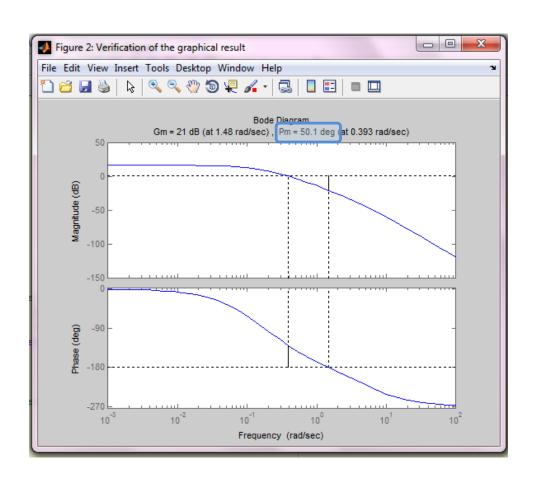
```
% keressük meg a -135 fokot
a fázismeneten
disp('A Bode diagram alapján
azt találtuk, hogy a vágási
frekvencia 0.393')
disp('A Bode diagram alapján
azt találtuk, hogy az
amplitúdó közelítőleg
-3.94 \text{ dB}'
disp ('A szabályozó A P
erősítése ezek alapján:')
A P graphical = 10^{(3.94/20)}
% A P [dB] = 20*log10(K P)
```

```
A_P_graphical = 1.5740
```

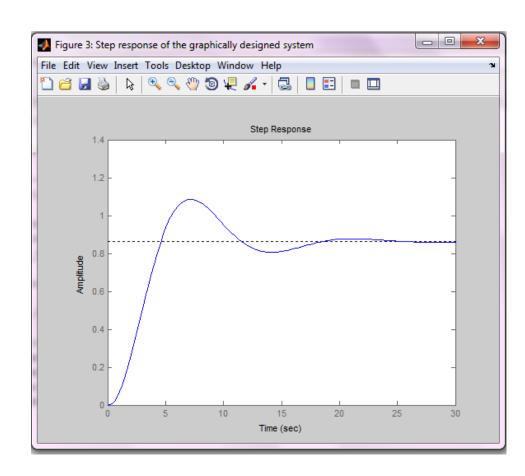


ebben az esetben nem találtuk meg a pontos -135°-ot

```
% a grafikus megoldás
ellenőrzése
num_Wc_v1 = A_P_graphical;
den_Wc_v1 = 1;
Wc_v1 = tf(num_Wc_v1,
den_Wc_v1);
W0_v1 = series(Wc_v1,
Wplant);
figure('name','Verification
of the graphical result');
margin(W0 v1)
```



```
% a grafikusan tervezett
rendszer ugrásválasza
feedback_tf = tf(1,1); %
egységnyi erősítésű blokk
Wclosed_v1 = feedback(W0_v1,
feedback_tf);
figure('name','Step response
of the graphically designed
system');
step(Wclosed v1)
```



```
%% 2. numerikus megoldás
[maq, phase, w] = bode(W0);
% a vágási frekvencia megkeresése
phi = abs((180+phase)-pm); % phi tartalmazza az egyes fázisértékek
esetén az előírt fázistartaléktól való távolságot
[min value, phi index] = min(phi); % min value a nullához legközelebbi
                                    % phi index az ehhez tartozó index
disp('A vágási körfrekvencia:')
w(phi index)
0.3932
disp('A nyitott kör fázisa a vágási frekvencián:')
phase(phi index)
-129.9407
disp('A nyitott kör amplitúdója a vágási frekvencián:')
mag(phi index)
0.6355
```

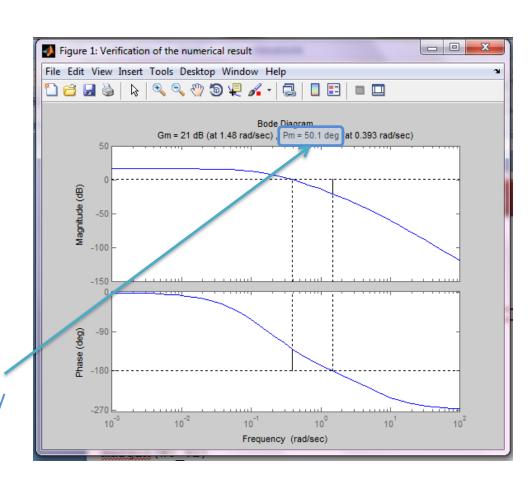
```
% a szabályozó A_P erősítésének megkeresése
disp('A szabályozó A_P erősítése:')
A_P_numerical = 1/mag(phi_index)

A szabályozó A_P erősítése:
A_P_numerical =
    1.5735
```

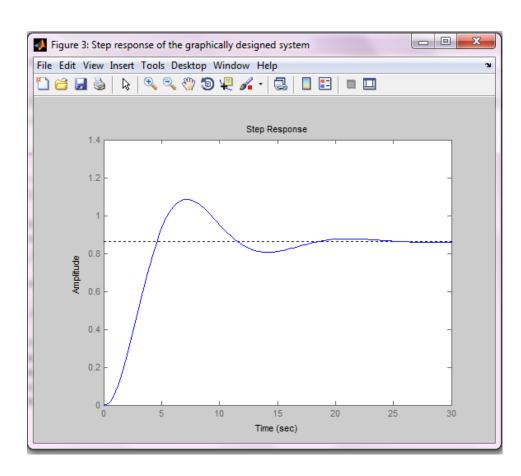
#### Az eredmény ellenőrzése

```
% a numerikus megoldás
ellenőrzése
num_Wc_v2 = A_P_numerical;
den_Wc_v2 = 1;
Wc_v2 = tf(num_Wc_v2,
den_Wc_v2);
W0_v2 = series(Wc_v2,
Wplant);
figure('name','Verification
of the numerical result');
margin(W0_v2)
```

a numerikus hiba annak köszönhető, hogy a Matlab bode függvénye az amplitúdóés fázisdiagramot diszkrét frekvenciaértékeken értékeli ki

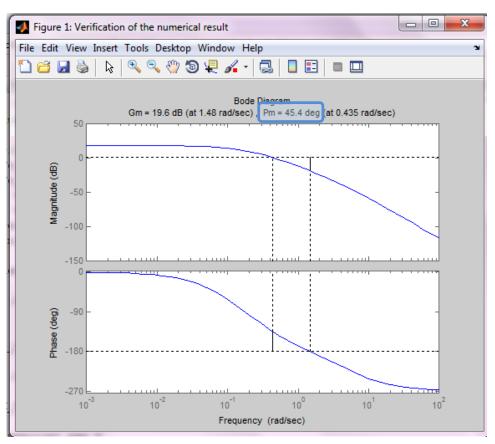


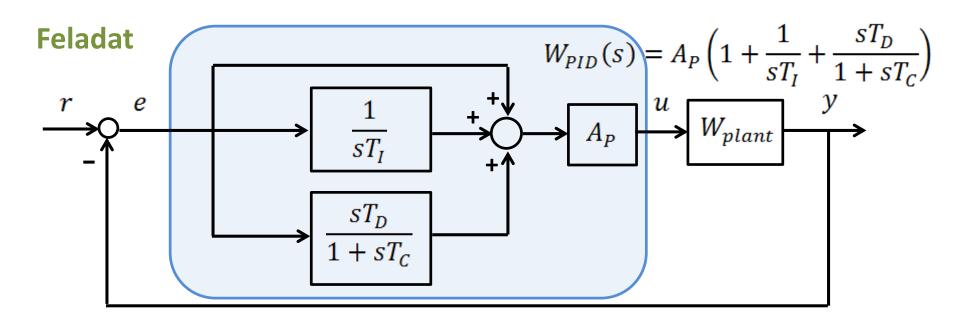
```
% a grafikusan tervezett
rendszer ugrásválasza
feedback_tf = tf(1,1); %
egységnyi erősítésű blokk
Wclosed_v2 = feedback(W0_v2,
feedback_tf);
figure('name','Step response
of the graphically designed
system');
step(Wclosed_v2)
```



#### Az eredmény pontosítása

```
a kapott pontatlan vágási
frekvencia: 0.3932
% adott frekvenciához
megkeressük a pontos amplitúdó
és fázis értékeket
[mag new, phase new] =
bode (W0, 0.435)
% a szabályozó A P erősítésének
megkeresése
disp ('A szabályozó A P
erősítése:')
A P numerical new = 1/mag new
```





Tervezzünk közelítő PID típusú szabályozót a  $W_{plant}$  átviteli függvényű szakaszhoz. Legyen az előírt fázistartalék  $\phi_t=45^\circ$ , az állandósult állapotbeli hiba pedig  $e_\infty=0$ .

$$W_{plant} = \frac{4}{(1+10s)(1+3s)(1+0.2s)}$$

#### A tervezés koncepciója

• alap koncepció: pólus-zérus kiejtés

$$W_{PID}(s) = A_{P} \left( 1 + \frac{1}{sT_{I}} + \frac{sT_{D}}{1 + sT_{C}} \right) = \frac{A_{P}}{T_{I}} \cdot \frac{1 + (T_{I} + T_{C})s + T_{I}(T_{D} + T_{C})s^{2}}{s(1 + sT_{C})}$$

$$= \frac{A_{P}}{T_{I}} \cdot \frac{(1 + s\tau_{1})(1 + s\tau_{2})}{s(1 + sT_{C})} \qquad \Longrightarrow \qquad \frac{\tau_{1} + \tau_{2} = T_{I} + T_{C}}{\tau_{1}\tau_{2} = T_{I}(T_{D} + T_{C})}$$

- 1. Az  $e_{\infty} = 0$  garantált az integrátor használata miatt
- 2. A szakasz két leglassabb pólusának kiejtése

$$T_C = 0.1T_D$$

$$\tau_1 = T_1$$

$$\tau_2 = T_2$$

#### A tervezés koncepciója

• az egyenletrendszer megoldása

$$\tau_1 + \tau_2 = T_I + T_C$$

$$\tau_1 \tau_2 = T_I (T_D + T_C)$$

$$T_C = 0.1 T_D$$

$$\tau_1 = T_1$$

$$\tau_2 = T_2$$

$$0.11{T_D}^2-1.1( au_1+ au_2)T_D+ au_1 au_2=0$$
  $o T_{D,1},T_{D,2}$   $T_I= au_1+ au_2-0.1T_D$  megoldás:  $T_{D,1},T_{D,2}>0$  és  $T_I>T_D$ 

3. Az előírt fázistartalék eléréséhez

$$\frac{A_P}{T_I} \cdot A_1 = 1 \Longrightarrow A_P = \frac{T_I}{A_1}$$

```
% szakasz megadása
A = 4; T1 = 10; T2 = 3; T3 = 0.2;
num plant = A;
den plant = conv(conv([T1 1], [T2 1]), [T3 1]);
W plant = tf(num plant, den plant)
% előírt fázistartalék
pm = 45;
% a szakasz két leglassabb pólusának kiejtése
tau1 = T1;
tau2 = T2;
```

```
\int_{T_D} 0.11 T_D^2 - 1.1 (\tau_1 + \tau_2) T_D + \tau_1 \tau_2 = 0
% Td számítása
Td = min(roots([0.11 -1.1*(tau1+tau2) tau1*tau2]));
% roots: a polinomok által definiált egyenlet gyökeinek
megkeresése
if Td < 0
     Td = max(roots([0.11 -1.1*(tau1+tau2) tau1*tau2]));
end;
% Ti számítása
Ti = tau1 + tau2 - 0.1*Td;
        T_I = \tau_1 + \tau_2 - 0.1T_D
```

```
W_{PID}(s) = \frac{A_P}{T_I} \cdot \frac{(1 + s\tau_1)(1 + s\tau_2)}{s(1 + sT_C)}
```

```
% "előszabályozó" Ap = 1-el
num p pid = 1/Ti * conv([tau1 1], [tau2 1]);
den p pid = [0.1*Td 1 0]; % Tc = 0.1*Td
W p pid = tf(num p pid, den p pid);
% nyitott kör
W0 p pid = series(W p pid, W plant);
W0 p pid = minreal(W0 p pid); % minreal: egyszerűsítés az
átviteli függvényben (a kiejtés miatt)
% a vágási frekvencia megkeresése
[mag, phase, w] = bode(W0 p pid);
phi = abs((180+phase)-pm);
[min value, phi index] = min(phi);
```

$$W_{PID}(s) = \frac{A_P}{T_I} \cdot \frac{(1 + s\tau_1)(1 + s\tau_2)}{s(1 + sT_C)}$$

```
disp('A vágási körfrekvencia:')
w(phi_index)

disp('A nyitott kör fázisa a vágási frekvencián:')
phase(phi_index)

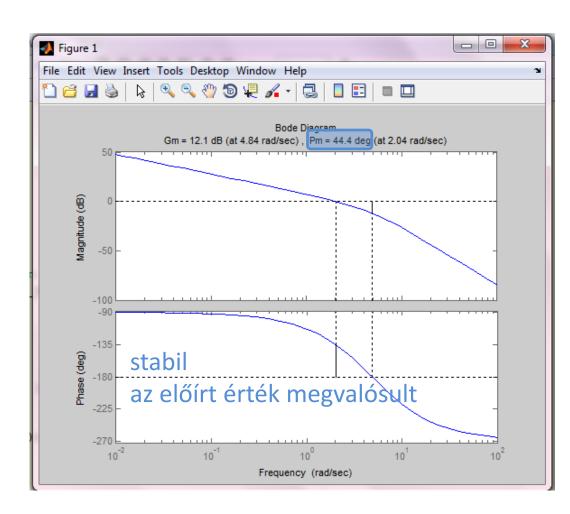
disp('A nyitott kör amplitúdója a vágási frekvencián:')
mag(phi_index)

% Ap számítása
Ap = 1/mag(phi_index);
```

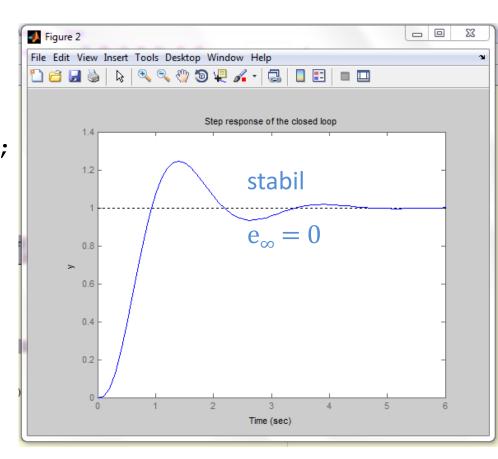
$$W_{PID}(s) = \frac{A_P}{T_I} \cdot \frac{(1 + s\tau_1)(1 + s\tau_2)}{s(1 + sT_C)}$$

```
% controller
disp('A PID szabályozó paraméterei:')
Aр
Тi
Td
Tc = 0.1*Td
num pid = Ap/Ti * conv([tau1 1], [tau2 1]);
den pid = [0.1*Td 1 0]; % Tc = 0.1*Td
W pid = tf(num pid, den pid);
disp('PID szabályozó:')
W pid
```

```
% nyitott kör
W0_pid = series(W_pid,
W_plant);
% Bode diagram
figure()
margin(W0_pid);
```

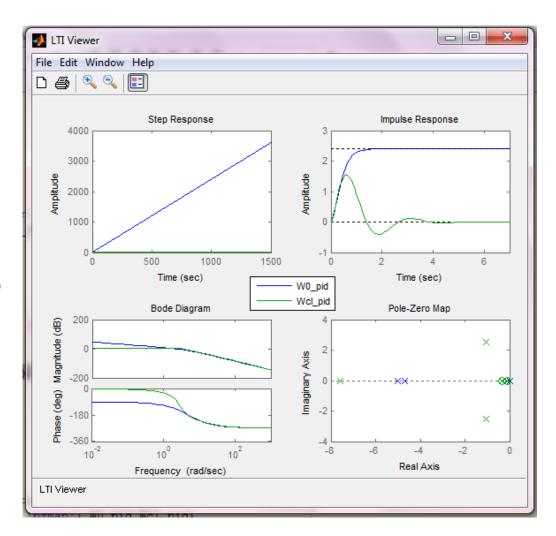


```
% zárt kör
feedback_tf = tf(1,1);
Wcl_pid =
feedback(W0_pid,feedback_tf);
% a zárt kör ugrásválasza
figure
step(Wcl_pid)
ylabel('y')
title('Step response of the
closed loop')
```



```
% nyitott és zárt kör
összehasonlítása
```

```
ltiview({'step';
'impulse';'bode';
'pzmap'},W0_pid,Wcl_pid)
```



### Videó

Közelítő PID szabályozó mintavételes megvalósítása

# Köszönöm a figyelmet!

Dr. habil. Kovács Levente egyetemi docens

kovacs.levente@nik.uni-obuda.hu

Dr. Haidegger Tamás egyetemi adjunktus

haidegger@irob.uni-obuda.hu











Élettani Szabályozások Csoport <sub>Óbudai Egyetem</sub>