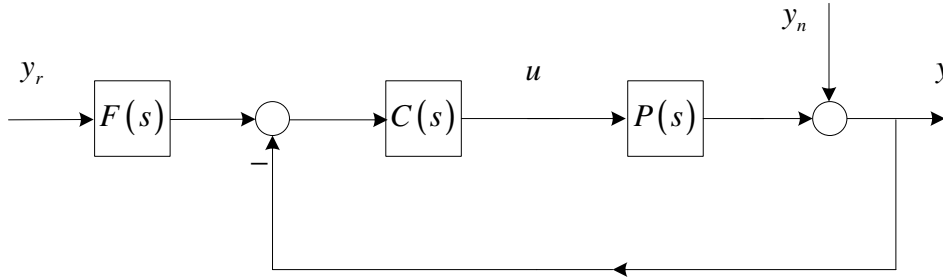


Az alábbiakban a jegyzet 10-dik és 15-dik fejezetében tárgyalt „Általános polinomiális módszer szabályozók tervezésére” című fejezetekkel kapcsolatos gondolatokat foglaljuk össze.

**Folytonos rendszerek:** csak holtidő mentes rendszerekkel foglalkozunk  
Induljunk ki az alábbi 2DOF struktúrából:



A Youla-tervezéshez hasonlóan (ahol megtanultuk, hogy pólus-zérus kiejtéses szabályozó tervezésekor a szakasz inverz labilis zérusai és a holtidő egyaránt megjelennek a zárt kör átviteli függvényeiben) határozzuk meg a  $C$  soros szabályozót és az  $F$  előkompenzátort úgy, hogy a zárt körben a zavarkompenzáció

$$\frac{Y(s)}{Y_n(s)} = 1 - R_n B_-$$

a szervo tulajdonság pedig

$$\frac{Y(s)}{Y_r(s)} = R_r B_-$$

legyen, ahol a Youla-tervezés feltételeitől eltérően itt a  $P = P_+ P_-$  faktorizációban  $P_+ = \frac{B_+}{A_+}$

stabil és inverz stabil,  $P_- = \frac{B_-}{A_-}$  labilis és inverz labilis, továbbá  $R_n$  és  $R_r$  tervezési

átviteli függvények. A szabályozó származtatásának lépései hasonlóságot fognak mutatni a Youla-tervezésnél látottakhoz. Az általános polinomiális tervezés jellegzetes vonásait ki fogjuk emelni a továbbiakban is. Így meg kell jegyeznünk, hogy most az

$\frac{Y(s)}{Y_n(s)} = 1 - R_n B_-$  egyenletben szereplő  $R_n$  tervezési átviteli függvény polinomiális

tervezés esetén egy  $R$  tervezési polinom felhasználásával, továbbá egy a tervezés során keletkező polinommal fog kiadódni, míg az  $R_r$  tervezési átviteli függvény továbbra is szabadon felvehető.

A  $C$  szabályozóval most is közvetlenül kompenzálni fogjuk a „kiejthető” zérusokat és pólusokat:

$$C = \frac{Y}{X} = \frac{Y' A_+}{X' B_+}$$

tehát zárt kör  $1 + CP = 0$  karakterisztikus polinomja:

$$AX + BY = A_+ A_- X + B_+ B_- Y = A_+ A_- X' B_+ + B_+ B_- Y' A_+ = A_+ B_+ (A_- X' + B_- Y') = A_+ B_+ R,$$

ahol az  $R$  a korábban említett, stabilis tervezési polinom.

A karakterisztikus polinom közös tényezőit elhagyva a  $C = \frac{Y}{X}$  szabályozó

meghatározásához az

$$A_- X' + B_- Y' = R$$

DIOPHANTOS-i egyenletet kell megoldanunk úgy, hogy megadjuk a tervezett rendszer  $R$  karakterisztikus polinomját, majd megkeressük azt az  $\{X', Y'\}$  polinom párt, amely kielégíti a DIOPHANTOS-i egyenletet.

Mielőtt rátérnénk a DIOPHANTOS-i egyenlet vizsgálatára, tervezési megfontolásainkat még egy tekintetben általánosítjuk. Jelesül azt az esetet fogjuk lefedni, amikor a tervezendő szabályozónak egy részét rögzíteni kívánjuk, pl. egy integrátort szeretnénk biztosítani a körben. Legyen  $Y_d$  az a polinom, amelyet a szabályozó számlálójában,  $X_d$  pedig az a polinom, amelyet a szabályozó nevezőjében szeretnénk biztosítani (természetesen az  $X_d = 1$  és  $Y_d = 1$  is lehetséges választás):

$$C = \frac{Y}{X} = \frac{Y' Y_d A_+}{X' X_d B_+}$$

Ekkor a DIOPHANTOS-i egyenlet új alakja

$$A_- X_d X' + B_- Y_d Y' = A' X' + B' Y' = R$$

az alkalmasan bevezetett  $A' = A_- X_d$  és  $B' = B_- Y_d$  jelölésekkel. Ez azt jelenti, hogy a szabályozó kívánt bővítését a szabályozandó szakasz részeként fogjuk figyelembe venni.

A fentiek alapján a zavarelhárítási feltételből

$$\begin{aligned} \frac{1}{1+CP} &= \frac{1}{1 + \frac{A_+ Y_d Y'}{B_+ X_d X'} \frac{B_+ B_-}{A_+ A_-}} = \frac{1}{1 + \frac{Y_d Y'}{X_d X'} \frac{B_-}{A_-}} = \frac{X_d X' A_-}{X_d X' A_- + Y_d Y' B_-} = \\ &= \frac{X_d X' A_- + Y_d Y' B_- - Y_d Y' B_-}{X_d X' A_- + Y_d Y' B_-} = 1 - \frac{Y_d Y' B_-}{R} = 1 - R_n B_- \end{aligned}$$

amiből

$$R_n = \frac{Y_d Y'}{R},$$

amely valóban tartalmazza az  $R$  tervezési polinomot és a DIOPHANTOS-i egyenlet megoldásával kapott  $Y'$  polinomot is.

A szervo feltételből

$$F \frac{A_+ Y_d Y'}{B_+ X_d X'} \frac{B_+ B_-}{A_+ A_-} = \frac{F Y_d Y' B_-}{X_d X' A_- + Y_d Y' B_-} = \frac{F Y_d Y' B_-}{R} = R_r B_- ,$$

így

$$F = \frac{RR_r}{Y_d Y'} = \frac{R_r}{R_n}.$$

Az  $F$  előkompenzátor megvalósíthatóságával kapcsolatban látnunk kell, hogy míg  $R$  egy polinom,  $R_r$  átviteli függvény!

Összefoglalva:  $C = \frac{Y}{X} = \frac{Y_d A_+}{X_d B_+}$  és  $F = \frac{RR_r}{Y_d Y'}$  választással és a

$A_- X_d X' + B_- Y_d Y' = A' X' + B' Y' = R$  DIOPHANTOS-i kielégítésével a zárt kör átviteli függvényeivel kifejezve a kimenőjelet

$$y = R_r B_- y_r + (1 - R_n B_-) y_n = T_r y_r + S_n y_n$$

adódik a zárt rendszerre, tehát

$$T_r = R_r B_- \text{ és } S_n = 1 - R_n B_- = 1 - \frac{Y_d Y' B_-}{R}.$$

A zárt kör tulajdonságai:

- A zárt kör stabil, mert az  $R$  tervezési polinom stabil.
- A szervo átvitel részben tervezett  $(R, R_r)$ , részben a szakasztól függ  $(B_-)$ . Ha  $B_-$  hatását közvetlenül (nem pedig  $R_r$  alkalmas megválasztásával) akarjuk kompenzálni, akkor  $F$  bővíthető  $F = \frac{RR_r}{Y_d Y'} G_r$  szerint.
- A zavarelhárítás  $R_n = \frac{Y_d Y'}{R}$  következtében a tervezett szabályozó kiadódó  $Y'$  polinomjától is függ, így nem tervezhető közvetlen módon, csak  $\frac{Y'}{R}$ -n keresztül.

Az  $A_- X' + B_- Y' = R$  DIOPHANTOS-i egyenlet megoldását illetően olyan megoldást keresünk, ahol  $\deg\{R\} = 2 \deg\{A_-\} - 1$ ,  $\deg\{X'\} = \deg\{A_-\} - 1$  és  $\deg\{Y'\} = \deg\{A_-\} - 1$ .

**Példa** (10.1) a jegyzetből:

a/ Adott  $P = \frac{-1}{s-2}$ , amely labilis. A zárt kör tulajdonságait meghatározó tervezési polinomot  $R(s) = s+2$  szerint választjuk meg. Esetünkben  $A_- = s-2$ , legyen  $B_- = -1$ ,  $A_+ = B_+ = 1$ , továbbá  $Y' = K$  és  $X' = 1$ , így  $\frac{Y'}{X'} = \frac{K}{1} = K$ . Ekkor a DIOPHANTOS-i egyenlet

$$A_- X' + B_- Y' = (s-2) X' - Y' = (s-2) - K = R = s+2,$$

ahonnan  $K = -4$ .

Szervo tulajdonság:  $F=1$  mellett  $y = \frac{4}{s+2} y_r$  adódik, amely stabil, statikus átvitele

azonban nem egységnyi, hanem 2. Használjuk ki az  $F = \frac{RR_r}{Y_d Y'} G_r$  szerinti lehetőségeinket,

korlátozzuk magunkat a  $G_r = Y_d = 1$  esetre! Ha  $F = \frac{RR_r}{Y'} = \frac{(s+2)R_r}{-4} = \frac{1}{2}$  (azaz  $R_r = \frac{-2}{(s+2)}$ ), akkor a statikus átvitel máris egységnyi lesz. Gyorsítani is tudjuk a zárt kör

átmeneti függvényét, legyen például  $R_r = \frac{-2}{(s+2)} \frac{10(s+2)}{(s+20)} = \frac{-20}{(s+20)}$ , így  $y = \frac{20}{s+20} y_r$ .

Zavarelhárítás: az arányos szabályozónak megfelelően a zavarelhárítás nem túl hatékony:

$$y = \frac{1}{1+L} y_n = \frac{1}{1+\frac{4}{s-2}} y_n = \frac{s-2}{s+2} y_n,$$

jelentős a maradó hiba értéke.

b/ Továbbra is adott  $P = \frac{-1}{s-2}$ , amely labilis. Ezúttal belekényszerítünk a körbe egy

integrátort:  $X_d = s$ . Válasszuk a tervezési polinomot  $R(s) = (s+2)(s+4)$  értékűre. A

DIOPHANTOS-i egyenlet további komponensei:  $Y_d = X' = 1$ ,  $Y' = K(s+a)$ , így a

DIOPHANTOS-i egyenlet

$$A_X X' + B_Y Y' = (s-2)s - K(s+a) = R = s^2 + 6s + 8,$$

amiből  $K = -8$  és  $a = 1$ . A szabályozó így  $C = \frac{K(s+a)}{s} = \frac{-8(s+1)}{s}$  és

$$L = CP = \frac{8(s+1)}{s(s-2)}.$$

Szervo tulajdonság:  $F=1$  mellett  $y = \frac{L}{1+L} y_r = \frac{8(s+1)}{s^2+6s+8} y_r$  (ez zérus állandósult hibát

eredményez), amely átvitelnek a dinamikája az a/ részben bemutatott technikával tovább finomítható.

Zavarelhárítás: az arányos szabályozónak megfelelően a zavarelhárítás nem túl hatékony,

$$y = \frac{1}{1+L} y_n = \frac{1}{1+\frac{8(s+1)}{s(s-2)}} y_n = \frac{s(s-2)}{s^2+6s+8} y_n, \text{ ami zérus maradó hibát eredményez.}$$

**Példa** (10.2) a jegyzetből:

Adott  $P = \frac{0.1}{s+0.1}$ , amely stabilis, a zárt kör kialakításával a szakasz tranziens válaszát

kívánjuk felgyorsítani, ezért a zárt kör tulajdonságait meghatározó tervezési polinomot

$R(s) = s + 0.5$  szerint választjuk meg. Esetünkben  $A_- = B_- = 1$ ,  $A_+ = s + 0.1$ ,  $B_+ = 0.1$

továbbá  $\frac{Y'}{X'} = \frac{K}{1} = K$ , és legyen egy integrátor is a körben:  $X_d = s$ ,  $X' = 1$  és  $Y' = K$ .

Ekkor a DIOPHANTOS-i egyenlet

$$A_- X' + B_- Y' = s + K = R = s + 0.5,$$

ahonnan  $K = 0.5$ , a soros szabályozó pedig  $C = \frac{Y}{X} = \frac{Y' Y_d A_+}{X' X_d B_+} = \frac{0.5(s+0.1)}{0.1s} = \frac{5(s+0.1)}{s}$ .

Szervo tulajdonság:  $F = 1$  mellett  $y = \frac{0.5}{s+0.5} y_r$  adódik, amely stabil, statikus átvitele az integrátornak köszönhetően 1.

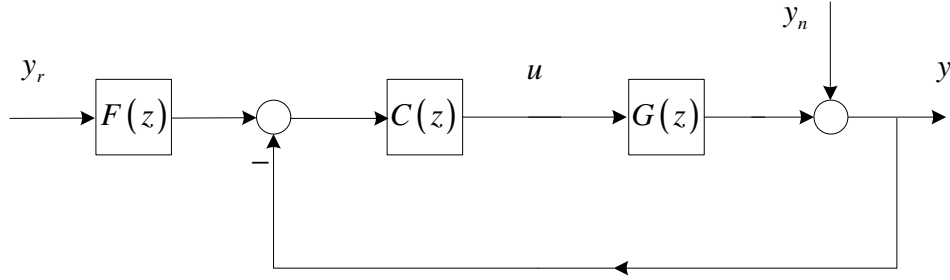
Zavarelhárítás: az arányos szabályozónak megfelelően a zavarelhárítás zérus maradó hibát eredményez:

$$y = \frac{1}{1+L} y_n = \frac{1}{1+\frac{0.5}{s}} y_n = \frac{s}{s+0.5} y_n.$$

Megjegyezzük, hogy stabilis szakasról lévén szó a Youla-tervezés azonos eredményt ad.

**Mintavételes rendszerek:** itt holtidős rendszereket is tárgyalunk

Induljunk ki ismét az alábbi 2DOF struktúrából:



ahol  $G(z) = (1 - z^{-1})z^{-d}Z\{v[k]\}$  a  $P(s)$  átviteli függvénnyel rendelkező folytonos folyamat és a zérusrendű tartószerv együttes z-transzformáltja,  $v[k]$  a folyamat mintavételezett átmeneti függvénye, a folytonos folyamat holtideje pedig  $T_d = dT_s$  (itt  $T_s$  a mintavételezési idő,  $d$  egész szám).

Határozzuk meg a  $C$  soros szabályozót és az  $F$  előkompenzátort úgy, hogy a zárt körben a zavarkompenzáció

$$\frac{Y(z)}{Y_n(z)} = 1 - R_n B_- z^{-d}$$

a szervo tulajdonság pedig

$$\frac{Y(z)}{Y_r(z)} = R_r B_- z^{-d}$$

legyen, ahol a Youla-tervezés feltételeitől eltérően itt a  $G = G_+ G_-$  faktorizációban

$G_+ = \frac{B_+}{A_+}$  stabil és inverz stabil,  $G_- = \frac{B_-}{A_-}$  labilis és inverz labilis, továbbá  $R_n$  és  $R_r$

tervezési átviteli függvények. A szabályozó származtatásának lépései hasonlóságot fognak mutatni a Youla-tervezésnél látottakhoz. Az általános polinomiális tervezés jellegzetes vonásait ki fogjuk emelni a továbbiakban is. Így meg kell jegyeznünk, hogy

most az  $\frac{Y(z)}{Y_n(z)} = 1 - R_n B_-$  egyenletben szereplő  $R_n$  tervezési impulzusátviteli függvény

polinomiális tervezés esetén egy  $R$  tervezési polinom felhasználásával fog kiadódni, de tartalmazni fog egy olyan összetevőt is, amely a tervezési folyamat során kap értéket. Az  $R_r$  tervezési impulzusátviteli függvény továbbra is szabadon felvehető marad.

A  $C$  szabályozóval most is közvetlenül kompenzálni fogjuk a „kiejthető” zérusokat és pólusokat:

$$C = \frac{Y}{X} = \frac{Y'A_+}{X'B_+}$$

tehát zárt kör  $1 + CP = 0$  karakterisztikus polinomja:

$$AX + BYz^{-d} = A_+ A_- X + B_+ B_- z^{-d} Y = A_+ A_- X B_+ + B_+ B_- z^{-d} Y A_+ = A_+ B_+ (A_- X' + B_- z^{-d} Y') = A_+ B_+ R',$$

A karakterisztikus polinom közös tényezőit elhagyva a  $C = \frac{Y}{X}$  szabályozó meghatározásához az

$$z^d A_- X' + B_- Y' = z^d R' = R,$$

ahol az  $R$  a korábban említett, stabilis tervezési polinom. Az  $R = z^d R'$  polinomot azért vezettük be, hogy  $z$  pozitív hatványival számolhassunk.

DIOPHANTOS-i egyenletet kell megoldanunk úgy, hogy megadjuk a tervezett rendszer  $R$  karakterisztikus polinomját, majd megkeressük azt az  $\{X', Y'\}$  polinom párt, amely kielégíti a DIOPHANTOS-i egyenletet.

Mielőtt rátérnénk a DIOPHANTOS-i egyenlet vizsgálatára, tervezési megfontolásainkat még egy tekintetben általánosítjuk. Jelesül azt az esetet fogjuk lefedni, amikor a tervezendő szabályozónak egy részét rögzíteni kívánjuk, pl. egy integrátort szeretnénk biztosítani a körben. Legyen  $Y_d$  az a polinom, amelyet a szabályozó számlálójában,  $X_d$  pedig az a polinom, amelyet a szabályozó nevezőjében szeretnénk biztosítani (természetesen az  $X_d = 1$  és  $Y_d = 1$  is lehetséges választás):

$$C = \frac{Y}{X} = \frac{Y' Y_d A_+}{X' X_d B_+}$$

Ekkor a DIOPHANTOS-i egyenlet új alakja

$$A_- X_d X' + B_- z^{-d} Y_d Y' = A' X' + B' z^{-d} Y' = R'$$

az alkalmasan bevezetett  $A' = A_- X_d$  és  $B' = B_- Y_d$  jelölésekkel. Ez azt jelenti, hogy a szabályozó kívánt bővítését a szabályozandó szakasz részeként fogjuk figyelembe venni.

A fentiek alapján a zavarelhárítási feltételből

$$\begin{aligned} \frac{1}{1+CP} &= \frac{1}{1 + \frac{A_+ Y_d Y'}{B_+ X_d X'} \frac{B_+ B_- z^{-d}}{A_+ A_-}} = \frac{1}{1 + \frac{Y_d Y'}{X_d X'} \frac{B_- z^{-d}}{A_-}} = \frac{X_d X' A_-}{X_d X' A_- + Y_d Y' B_- z^{-d}} = \\ &= \frac{X_d X' A_- + Y_d Y' B_- z^{-d} - Y_d Y' B_- z^{-d}}{X_d X' A_- + Y_d Y' B_- z^{-d}} = 1 - \frac{Y_d Y' B_- z^{-d}}{R'} = 1 - R_n B_- z^{-d} \end{aligned},$$

amiből

$$R_n = \frac{Y_d Y'}{R'},$$

amely azon túlmenően, hogy tartalmazza az  $R$  tervezési polinomot, egy a tervezés során kiadódó összetevőtől is függ ( $R_n = Y'$ )

A szervo feltételből

$$\frac{F \frac{A_+ Y_d Y'}{B_+ X_d X'} \frac{B_+ B_- z^{-d}}{A_+ A_-}}{1 + \frac{A_+ Y_d Y'}{B_+ X_d X'} \frac{B_+ B_- z^{-d}}{A_+ A_-}} = \frac{F Y_d Y' B_- z^{-d}}{X_d X' A_- + Y_d Y' B_- z^{-d}} = \frac{F Y_d Y' B_- z^{-d}}{R'} = R_r B_- z^{-d},$$

így

$$F = \frac{R'R_r}{Y_d Y'} = \frac{R_r}{R_n}.$$

Az  $F$  előkompenzátor megvalósíthatóságával kapcsolatban látnunk kell, hogy míg  $R'$  egy polinom,  $R_r$  impulzusátviteli függvény!

Összefoglalva:  $C = \frac{Y}{X} = \frac{Y'Y_d A_+}{X'X_d B_+}$  és  $F = \frac{R'R_r}{Y_d Y'}$  választással és az

$z^d A_- X_d X' + B_- Y_d Y' = z^d A' X' + B' Y' = z^d R' = R$  DIOPHANTOS-i egyenlet kielégítésével a zárt kör átviteli függvényeivel kifejezve a kimenőjelet

$$y = R_r B_- z^{-d} y_r + (1 - R_n B_- z^{-d}) y_n = T_r y_r + S_n y_n$$

adódik a zárt rendszerre, tehát

$$T_r = R_r B_- \text{ és } S_n = 1 - R_n B_- z^{-d} = 1 - \frac{Y_d Y' B_- z^{-d}}{R'}.$$

A zárt kör tulajdonságai:

- A zárt kör stabil, mert az  $R$  tervezési polinom stabil.
- A szervo átvitel részben tervezett  $(R, R_r)$ , részben a szakasztól függ  $(B_- z^{-d})$ . Ha  $B_-$  hatását közvetlenül (nem pedig  $R_r$  alkalmas megválasztásával) akarjuk kompenzálni, akkor  $F$  bővíthető  $F = \frac{R R_r}{Y_d Y'} G_r$  szerint ( $G_r$  egy további, a tervező által megadandó polinom)
- A zavarelhárítás  $R_n = \frac{Y_d Y'}{R'}$  következtében a szabályozó kiadódó  $Y'$  polinomjától is függ, így nem tervezhető közvetlen módon, csak  $\frac{Y'}{R'}$ -n keresztül.

Az  $z^d A_- X' + B_- Y' = z^d R'$  DIOPHANTOS-i egyenlet megoldását illetően olyan megoldást keresünk, ahol  $\deg\{R\} = 2 \deg\{A_- \} - 1$ ,  $\deg\{X'\} = \deg\{A_- \} - 1$  és  $\deg\{Y'\} = \deg\{A_- \} - 1$ .

**Példa** (15.1) a jegyzetből:

a/ Adott  $G = \frac{-0.2}{z-1.2}$ , amely labilis (figyeljük meg, hogy ez egy holtidő nélküli rendszer mintavételes modellje, tehát  $d=0$  és  $R=R'$ ). A zárt kör tulajdonságait meghatározó tervezési polinomot  $R(z) = R'(z) = z-0.2$  szerint választjuk meg. Esetünkben  $A_- = z-1.2$ , legyen  $B_- = -0.2$ ,  $A_+ = B_+ = 1$ , továbbá  $Y' = K$  és  $X' = 1$ , így  $\frac{Y'}{X'} = \frac{K}{1} = K$ , ekkor a DIOPHANTOS-i egyenlet

$$A_- X' + B_- Y' = (z-1.2) X' - 0.2 Y' = (z-1.2) - 0.2 K = R' = R = z-0.2,$$



ahonnan  $K = C = -5$ . Ezzel a hurokátviteli függvény  $L = CG = -5 \frac{-0.2}{z-1.2} = \frac{1}{z-1.2}$ .

Szervo tulajdonság:  $F=1$  mellett  $y = \frac{1}{z-0.2} y_r$  adódik, amely stabil, statikus átvitele

azonban nem egységnyi, hanem  $y_\infty = 1.25$ . Használjuk ki az  $F = \frac{R'R_r}{Y_d Y'} G_r$  szerinti

lehetőségeinket, de korlátozzuk magunkat a  $G_r = Y_d = 1$  esetre:  $F = \frac{R'R_r}{Y'}$ !

Mivel  $T_r = R_r B_-$  és  $B_- = -0.2$ , így  $R_r = \frac{-4}{z-0.2}$  esetén  $T_r = \frac{-4}{z-0.2} (-0.2) = \frac{0.8}{z-0.2}$ ,

aminek egységnyi a statikus erősítése ( $T_r(1)=1$ ). Ehhez az  $F$  előerősítést

$$F = \frac{R'R_r}{Y'} = \frac{z-0.2}{-5} \frac{-4}{z-0.2} = 0.8 \text{ értékre kell választani.}$$

Ugyanezen a módon gyorsítani is tudjuk a zárt kör átmeneti függvényét, legyen a cél

$T_r = \frac{0.9}{z-0.1}$  elérése, ehhez  $T_r = R_r B_-$  szerint  $R_r = \frac{-4.5}{z-0.1}$  tartozik, így

$$F = \frac{R'R_r}{Y'} = \frac{z-0.2}{-5} \frac{-4.5}{z-0.1} = 0.9 \frac{z-0.2}{z-0.1}.$$

Zavarelhárítás: az arányos szabályozónak megfelelően a zavarelhárítás a maradó hiba miatt nem igazán elfogadható:

$$y = \frac{1}{1+L} y_n = \frac{1}{1+\frac{1}{z-1.2}} y_n = \frac{z-1.2}{z-0.2} y_n.$$

Egységugrás alakú zavarás esetén például  $y[0]=1$ ,  $y[1]=0$ ,  $y[2]=-0.2$ ,  $y[3]=-0.24$ ,  $y[4]=-0.248$ , ...  $\lim_{k \rightarrow \infty} y[k] = -0.25$ .

b/ Továbbra is adott  $G = \frac{-0.2}{z-1.2}$ , amely labilis. Ezúttal belekényszerítünk a körbe egy

integrátort:  $X_d = z-1$ . Válasszuk a tervezési polinomot

$R(z) = R'(z) = (z-0.4)(z-0.6)$  értékűre. A DIOPHANTOS-i egyenlet további

komponensei:  $Y_d = X' = 1$ ,  $Y' = K(z+a)$ , így a DIOPHANTOS-i egyenlet

$$A_X X' + B_Y Y' = (z-1.2)(z-1) - 0.2K(z+a) = R' = R = z^2 - z + 0.24,$$

amiből  $K = -6$  és  $a = -0.8$ . A szabályozó így  $C = \frac{K(z+a)}{z-1} = \frac{-6(z-0.8)}{z-1}$  és

$$L = CG = \frac{-6(z-0.8)}{z-1} \frac{-0.2}{z-1.2} = \frac{1.2(z-0.8)}{(z-1)(z-1.2)}.$$

Szervo tulajdonság:  $F=1$  mellett  $y = \frac{L}{1+L} y_r = \frac{1.2(z-0.8)}{(z-0.4)(z-0.6)} y_r$ , és ez zérus

állandósult hibát eredményez.

Zavarelhárítás: az integráló szabályozónak megfelelően a zavarelhárítás is hibamentes:

$$y = \frac{1}{1+L} y_n = \frac{(z-1.2)(z-1)}{(z-0.6)(z-0.4)} y_n.$$