

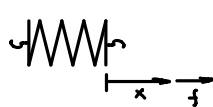
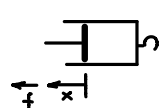
AUTOMATIKA ETA KONTROLA

OHIKO SISTEMEN ADIERAZPEN MATEMATIKOA

SISTEMA MEKANIKOAK


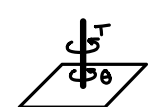
TRASLAZIOA:

- Newtonen bigarren legea: $\Sigma \vec{F} = m \vec{a} \Rightarrow f(t) = m \frac{d^2 x(t)}{dt^2}$
- Malgukia: $f(t) = -K \cdot x(t)$ ($x=0$ -n orekan egonda)
- Motelgailua: $f(t) = -B \cdot \frac{dx(t)}{dt}$

ERROTATZIOA:

- Newtonen bigarren legea: $T = I \alpha \Rightarrow T(t) = I \frac{d^2 \theta(t)}{dt^2}$
- Malgukia: $T(t) = -k \theta(t)$
- Marruskadura: $T(t) = -B \frac{d\theta(t)}{dt}$

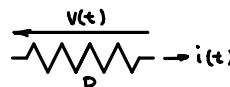
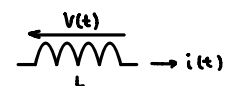
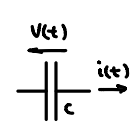
SISTEMA ELEKTRIKOAK

KIRCHOFFEN LEGEAK

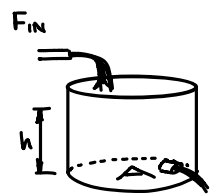
$$\left\{ \begin{array}{l} \sum_{i=1}^N I_i = 0 \\ \oint_C dV = 0 \end{array} \right.$$

INPEDANTZIAK

- Erresistentzia: $V(t) = R \cdot i(t)$
- Harila: $V(t) = L \cdot \frac{di(t)}{dt}$
- Kondentsadorea: $V(t) = \frac{1}{C} \int_0^t i(t) dt$ edo $i(t) = C \cdot \frac{dV(t)}{dt}$

SISTEMA HIDRAULIKOAK



$$\frac{dV(t)}{dt} = A \frac{dh(t)}{dt} = F_{in}(t) - F_{out}(t)$$

Fluxu laminarra: $F = kh$
 Fluxu turbulentoa: $F = k\sqrt{h}$

SISTEMA TERMIKOAK

$$\dot{q}(t) = \frac{T_1(t) - T_2(t)}{R} = m C \frac{dT(t)}{dt}$$

LINEALIZAZIOA

Sistema bat deskribatzen duten ekuazioak linealak ez direnean:

1) EDA lineala modu inplizituan adierazi: $f(x, \dot{x}, \dots, y, \dot{y}, \dots) = 0$

2) Operazio puntua aurkitu: $OP(x_0, y_0)$ non $f(x_0, y_0) = 0$
 gainera oreka puntua bada: $\dot{x} = 0 \wedge \dot{y} = 0$

3) Desbideratze aldagaiak zehaztu: $\begin{cases} \Delta x = x - x_0 \\ \Delta y = y - y_0 \\ \dots \end{cases}$

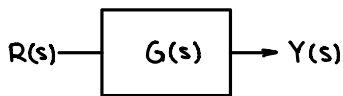
4) Taylorren segidarekin hurbilketa egin: $\frac{\partial f}{\partial x} \Big|_{OP} \cdot \Delta x + \frac{\partial f}{\partial \dot{x}} \Big|_{OP} \cdot \Delta \dot{x} + \dots + \frac{\partial f}{\partial y} \Big|_{OP} \cdot \Delta y + \dots = 0$
 $\Delta \dot{x} = \dot{x}$ ($\dot{x}_0 = 0$ bada)

 Lortutako EDA berria lineala da.

TRANSFERENTZIA FUNTZIOA

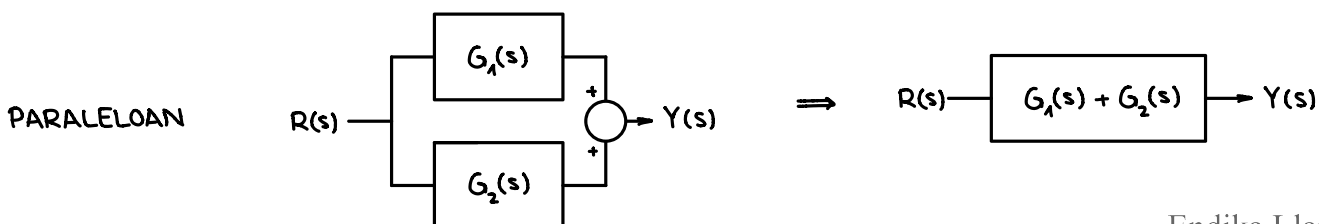
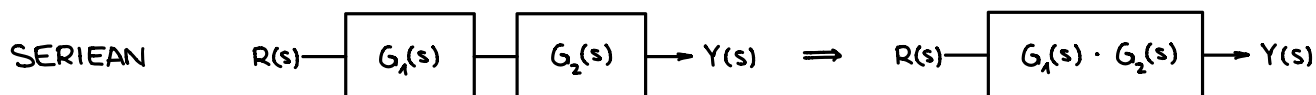
Sistema baten EDA lineal bati Laplaceen transformazioa aplikatzen badioqu aldagaien s eremuko erlazioa lortu dezakegu.

$$f(r, \dot{r}, \dots, y, \dot{y}, \dots) = 0 \xrightarrow{\mathcal{L}} f(R(s), Y(s)) = 0 \Rightarrow G(s) = \frac{Y(s)}{R(s)} \xrightarrow{\mathcal{L}^{-1}} y(t) = \mathcal{L}^{-1}[R(s) \cdot G(s)]$$

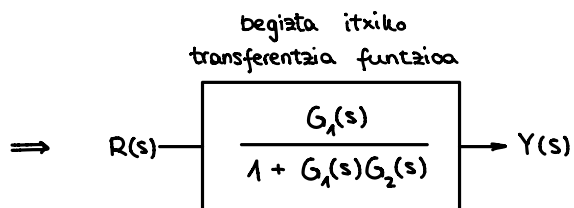
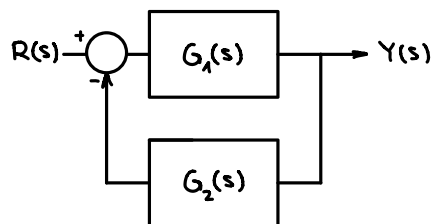


$$G(s) = \frac{b_0 s^m + b_1 s^{m-1} + \dots + b_{m-1} s + b_m}{a_0 s^n + a_1 s^{n-1} + \dots + a_{n-1} s + a_n}$$

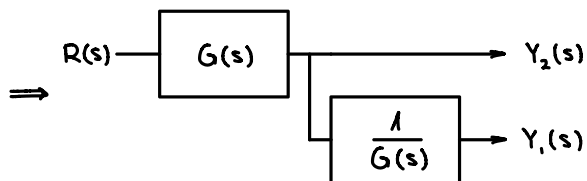
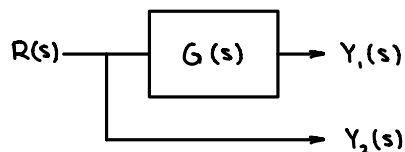
Polinomio honen erroei sistemaren ZEROAK deritzeagu.
 Polinomio honen erroei sistemaren POLOAK deritzeagu.



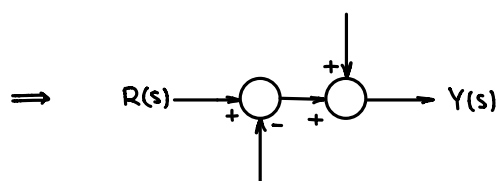
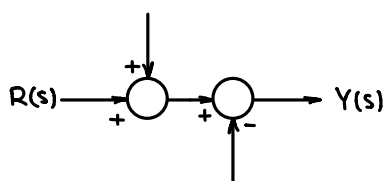
BERRELIKADURA



TRASLAKIOA



BATUTZAILEEN
ORDEN ALDAKETA



LAPLACEN TRANSFORMATUA

$$F(s) = \mathcal{L}[f(t)] = \int_0^{\infty} f(t) \cdot e^{-st} dt$$

$$\mathcal{L}[\alpha f(t) + \beta g(t)] = \alpha F(s) + \beta G(s)$$

$$\mathcal{L}\left[\frac{df}{dt}\right] = s \cdot F(s) - f(0^+)$$

$$\mathcal{L}\left[\int_0^t f(\tau) d\tau\right] = \frac{F(s)}{s}$$

$$\mathcal{L}[f(t-a)] = e^{-as} \cdot F(s)$$

$$\lim_{t \rightarrow \infty} f(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sF(s)$$

$$\lim_{t \rightarrow 0^+} f(t) = \lim_{s \rightarrow \infty} sF(s)$$

$$\mathcal{L}[\delta(t)] = 1$$

$$\mathcal{L}[H(t)] = \frac{1}{s}$$

$$\mathcal{L}[t] = \frac{1}{s^2}$$

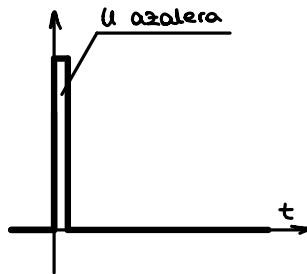
$$\mathcal{L}[e^{-at}] = \frac{1}{s+a}$$

$$\mathcal{L}[\sin(\omega t)] = \frac{\omega}{s^2 + \omega^2}$$

$$\mathcal{L}[\cos(\omega t)] = \frac{s}{s^2 + \omega^2}$$

FROGA SEINALEAK

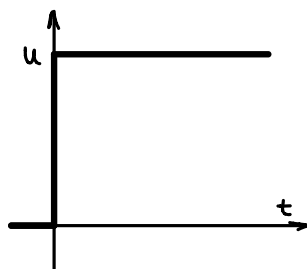
IMPULTSU - SARRERA



$$\begin{cases} u(t) = \lim_{t \rightarrow 0} \frac{u}{t} & t=0 \\ u(t) = 0 & \forall t \neq 0 \end{cases}$$

$$U(s) = u$$

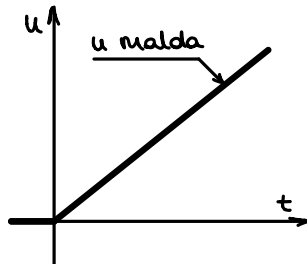
ESPALOI - SARRERA



$$\begin{cases} u(t) = u & t \geq 0 \\ u(t) = 0 & t < 0 \end{cases}$$

$$U(s) = \frac{u}{s}$$

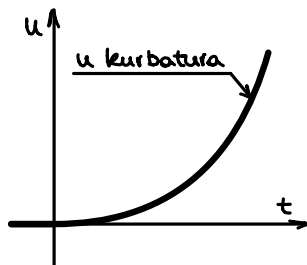
ARRAPALA - SARRERA



$$\begin{cases} u(t) = ut & t \geq 0 \\ u(t) = 0 & t < 0 \end{cases}$$

$$U(s) = \frac{u}{s^2}$$

PARABOLA - SARRERA



$$\begin{cases} u(t) = \frac{u}{2} t^2 & t \geq 0 \\ u(t) = 0 & t < 0 \end{cases}$$

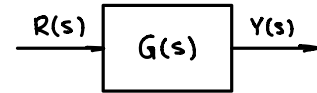
$$U(s) = \frac{u}{s^3}$$

LEHEN ORDENAKO SISTEMEN DENBORA ERANTZUNA

$$\tau \frac{dy}{dt} + y(t) = Kr(t)$$

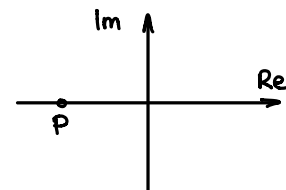
$$G(s) = \frac{Y(s)}{R(s)} = \frac{K}{\tau s + 1}$$

non $\begin{cases} K \equiv \text{irabazpen estatikoa} \\ \tau \equiv \text{denbora konstantea} \end{cases}$



Era honetako sistemek polo bakarra dute: $s = -\frac{1}{\tau}$

$\tau < 0$ denean $s > 0$ da, eta sistema ez egonkorra da.



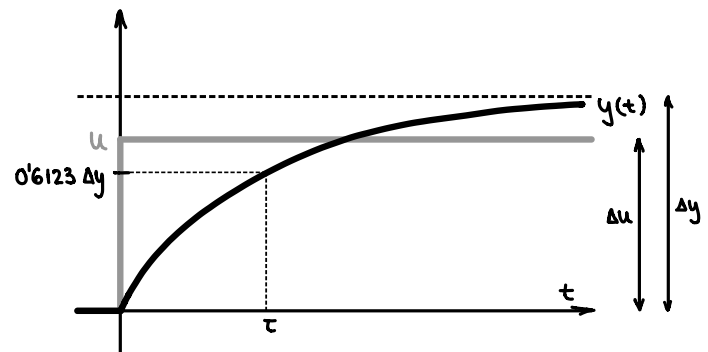
ESPALOI ERANTZUNA

$$u(t) = H(t) \Rightarrow y(t) = K(1 - e^{-\frac{t}{\tau}})$$

$$K = \frac{\Delta y}{\Delta u}$$

$$y(\tau) = 0.6321 \cdot u$$

$$\text{Egonkortze denbora} \begin{cases} t_{ss}(\%2) = 4\tau \\ t_{ss}(\%5) = 3\tau \end{cases}$$

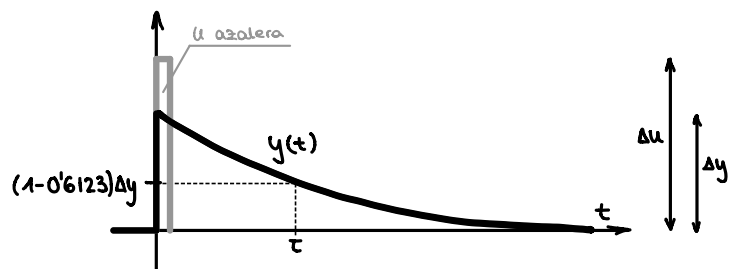


IMPULTSU ERANTZUNA

$$y(t) = u \frac{K}{\tau} e^{-\frac{t}{\tau}}$$

$$y(0) = \Delta y = u \frac{K}{\tau}$$

$$\text{Egonkortze denbora ez da sareraren araberakoa.} \begin{cases} t_{ss}(\%2) \approx 4\tau \\ t_{ss}(\%5) \approx 3\tau \end{cases}$$



BIGARREN ORDENAKO SISTEMEN DENBORA ERANTZUNA

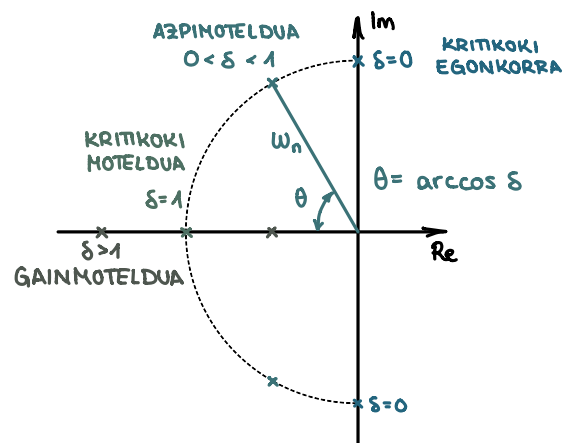
$$\frac{d^2 y}{dt^2} + 2\delta\omega_n \frac{dy}{dt} + \omega_n^2 y(t) = K\omega_n^2 u(t)$$

$$G(s) = \frac{K\omega_n^2}{s^2 + 2\delta\omega_n s + \omega_n^2}$$

non $\begin{cases} K \equiv \text{irabazpen estatikoa.} \\ \delta \equiv \text{moteldura koefizientea} \\ \omega_n \equiv \text{maiztasun naturala.} \end{cases}$

SISTEMAREN POLOAK

$$s_{1,2} = -\delta\omega_n \pm \frac{\omega_n \sqrt{\delta^2 - 1}}{\omega_d i}$$



ESPALOI ERANTZUNA

• AZPIMOTELDUA ($0 < \delta < 1$)

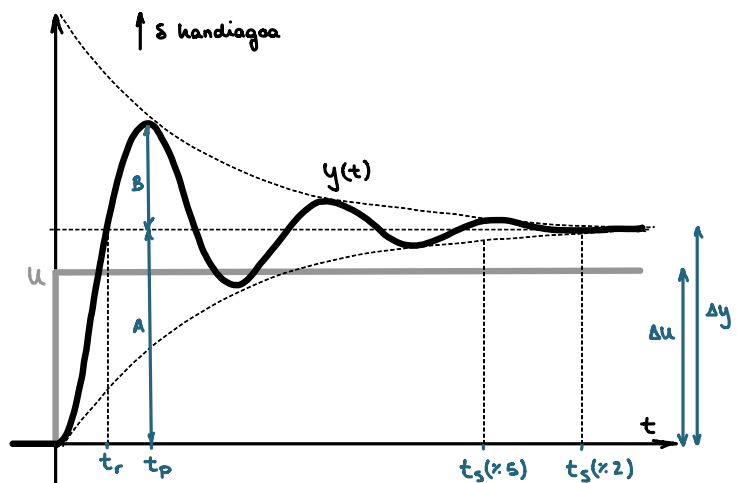
$$y_{ss} = \lim_{t \rightarrow \infty} y(t) = k \cdot u$$

$$M_p = \frac{y(t_p) - y_{ss}}{y_{ss}} = \frac{B}{A} = e^{-\frac{\pi \delta}{\sqrt{1-\delta^2}}} \quad (M_p \approx \delta)$$

$$t_s(\%5) = \frac{3}{\delta\omega_n} \quad t_s(\%2) = \frac{4}{\delta\omega_n} \quad (\tau = \frac{1}{\delta\omega_n})$$

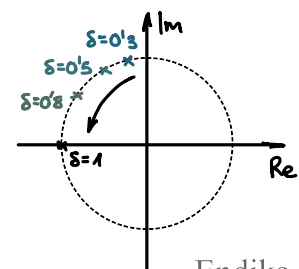
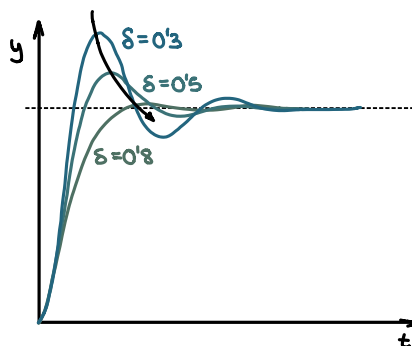
$$t_r = \frac{\pi - \theta}{\omega_d} \quad \left| \quad \theta = \arctg\left(\frac{\sqrt{1-\delta^2}}{\delta}\right)\right.$$

$$t_p = \frac{\pi}{\omega_d} \quad \left| \quad \omega_d = \omega_n \sqrt{1-\delta^2}\right.$$



• ω_n Konstante mantenduz,

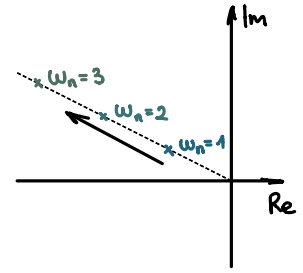
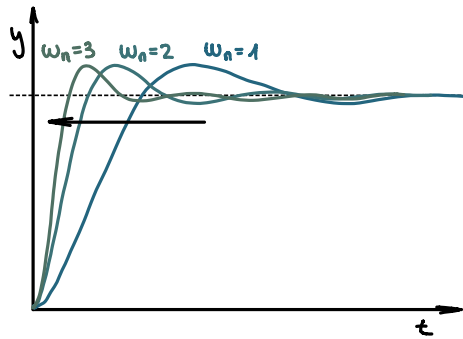
$$\delta \uparrow \Rightarrow \begin{cases} M_p \downarrow \\ t_s \downarrow \\ t_p \uparrow \\ \omega_d \downarrow \end{cases}$$



• δ konstante mantenduz,

M_p konstante

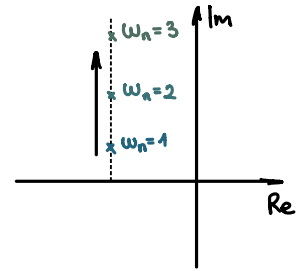
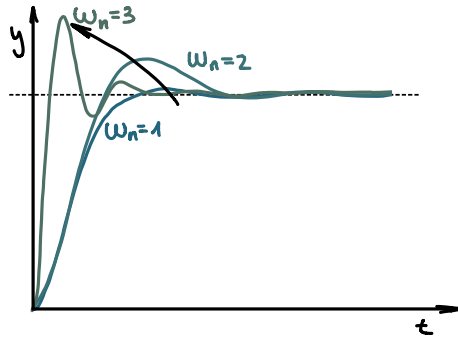
$$\omega_n \uparrow \Rightarrow \begin{cases} t_s \downarrow \\ t_p \downarrow \\ \omega_d \uparrow \end{cases}$$



• $\delta \cdot \omega_n$ konstante mantenduz,

t_s konstante

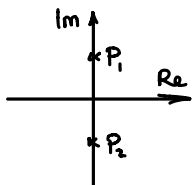
$$\delta \downarrow \text{ eta } \omega_n \uparrow \Rightarrow \begin{cases} M_p \uparrow \\ \omega_d \uparrow \\ t_p \downarrow \end{cases}$$



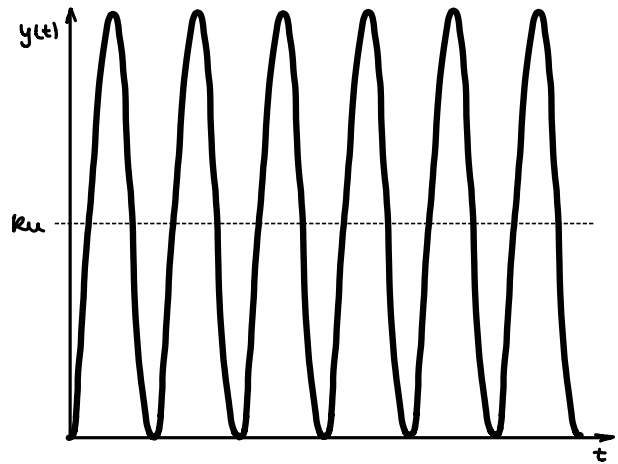
• KRITIKOKI EGONKORRA ($\delta=0$)

$$Y(s) = \frac{ku\omega_n^2}{s(s^2 + \omega_n^2)} = \frac{ku}{s} - \frac{ku s}{s^2 + \omega_n^2}$$

$$y(t) = ku [1 - \cos(\omega_n t)]$$



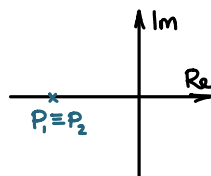
Polo irudikari puruak:
 $s_{1,2} = \pm j\omega_n$



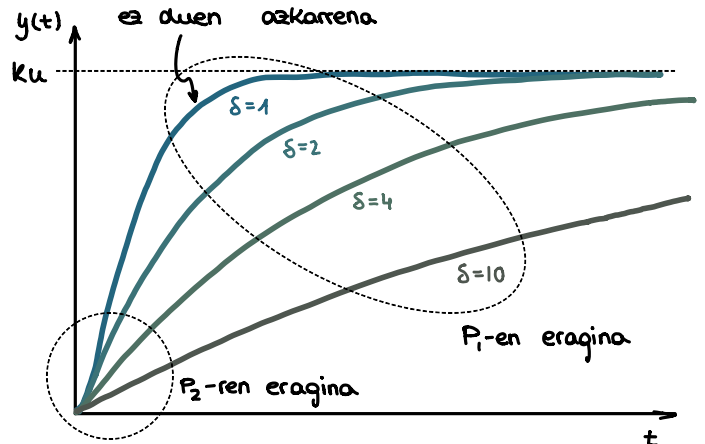
• KRITIKOKI MOTELDUA ($\delta=1$)

Polo bikoitza:

$$P_{1,2} = -\omega_n$$

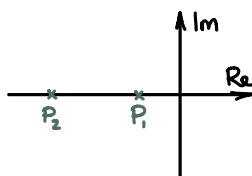


Bigarren mailakoen artean, oszilazioen ez duen oazkarena.



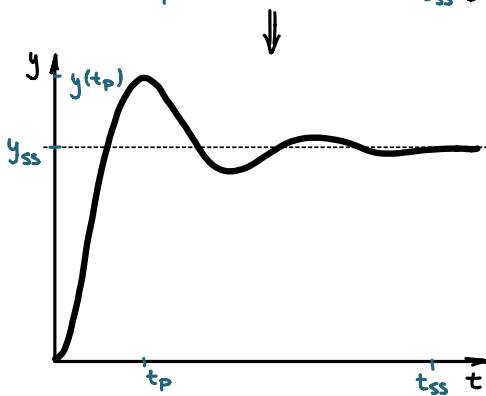
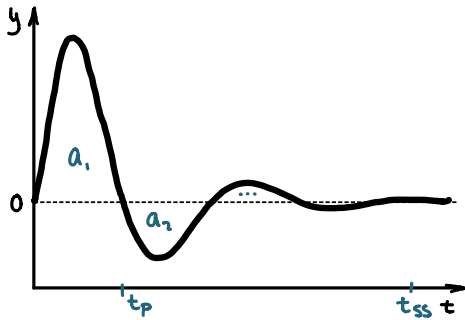
• GAINMOTELDUA ($\delta > 1$)

$$P_{1,2} = -\delta\omega_n \pm \omega_n \sqrt{\delta^2 - 1}$$



IMPULTSU ERANTZUNA

AZPIMOTELDUA ($0 < \delta < 1$)



Maila erantzunean oinarrituko gara inpultsu erantzuna aztertzeko.

$$\begin{cases} Y_{\text{IMPULTSUA}}(s) = G(s) \\ Y_{\text{MAILA}}(s) = \frac{G(s)}{s} \end{cases} \equiv \begin{cases} Y_{\text{IMPULTSUA}}(s) = s \cdot Y_{\text{MAILA}}(s) \\ Y_{\text{MAILA}}(s) = \frac{Y_{\text{IMPULTSUA}}(s)}{s} \end{cases} \equiv \begin{cases} y_{\text{IMPULTSUA}}(t) = \frac{dy_{\text{MAILA}}(s)}{dt} \\ y_{\text{MAILA}}(s) = \int y_{\text{IMPULTSUA}}(t) dt \end{cases}$$

1) Mailarekiko erantzuna lortu:

$$y_{\text{MAILA}}(t_p) = \int_0^{t_p} y_{\text{IMPULTSUA}}(t) dt = a_1$$

$$y_{\text{MAILA}}(\infty) = \int_0^{\infty} y_{\text{IMPULTSUA}}(t) dt = a_1 - a_2 + a_3 - \dots = y_{\text{SS}}$$

2) Mailarekiko erantzuna aztertu:

$$\left. \begin{aligned} \cdot K &= \frac{\Delta y}{\Delta u} = \frac{y_{\text{SS}}}{\Delta u} \\ \cdot M_p &= \frac{y(t_p) - y_{\text{SS}}}{y_{\text{SS}}} = e^{\frac{-\pi \delta}{\sqrt{1-\delta^2}}} \Rightarrow \delta \\ \cdot t_p &= \frac{\pi}{\omega_n \sqrt{1-\delta^2}} \Rightarrow \omega_n \end{aligned} \right\} \Rightarrow G(s) = \frac{K \omega_n^2}{s^2 + 2\delta \omega_n s + \omega_n^2}$$

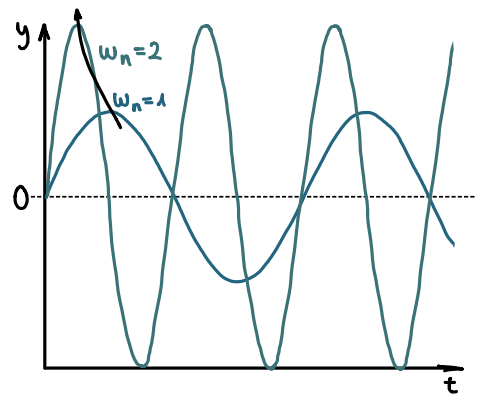
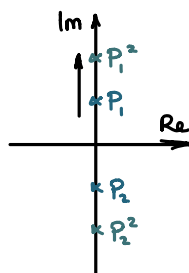
KRITIKOKI EGONKORRA ($\delta = 0$)

$$Y(s) = \frac{K u \omega_n^2}{s^2 + \omega_n^2} = K u \cdot \frac{\omega_n^2}{s^2 + \omega_n^2}$$

$$y(t) = K \cdot u \cdot \omega_n \cdot \sin(\omega_n t)$$

Polo irudikari purak:

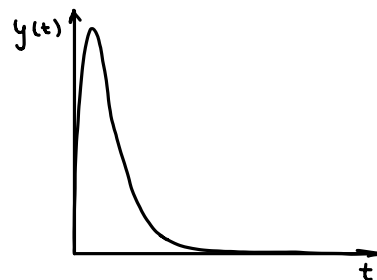
$$s_{1,2} = \pm j \omega_n$$



GAINMOTELDUA ($\delta \geq 1$)

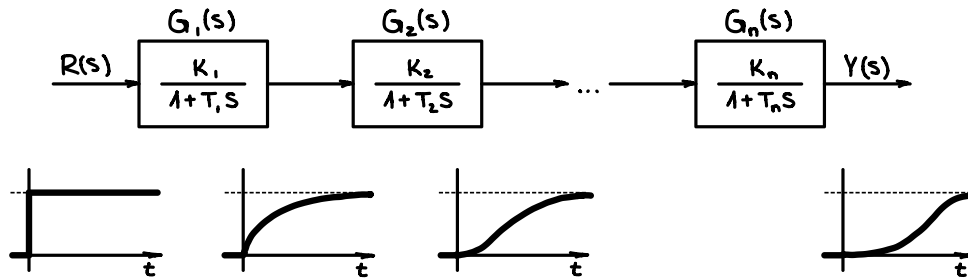
$$\delta = 1: y(t) = K u \omega_n^2 t e^{-\omega_n t}$$

$$\delta > 1: y(t) = K u \frac{\omega_n}{2\sqrt{1-\delta^2}} \cdot (e^{P_1 t} - e^{P_2 t})$$



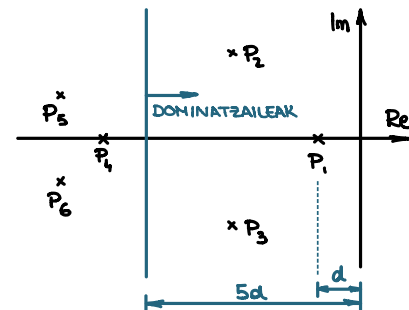
GOI ORDENEKO SISTEMEN DENBORA ERANTZUNA

- Polo bakoitzak erantzunean atzerapen bat gelitzen du.

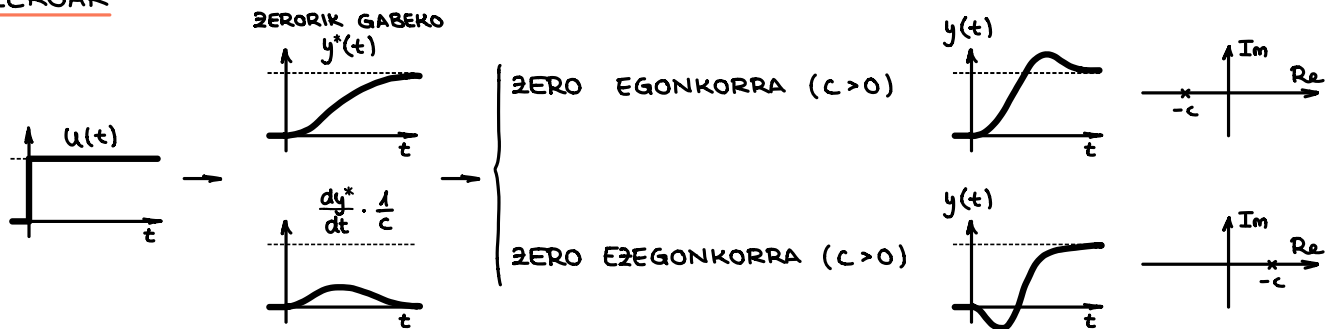


POLOAK

- Poloa zenbat jatorritik kurbilago egon, gero eta denbora luzeagoan nabarituko da bere eragina.
- Eragin nabariagoa duten polo horiei DOMINATZAILE deritzagu.



ZEROAK



- Zeroek ez dute oszilaziorik sortuko, baina gaindipenak sor ditzakete.
- Zenbat eta jatorrik urrunago egon, gero eta eragin trikiagoa dute.
- Polo batetik oso hurbil dauden zero batek, bere eragina baliogabetzen du.

ORDEN HURRIKETA

Irabazpen estatikoa ($K = \lim_{s \rightarrow 0} G(s)$) mantenduz:

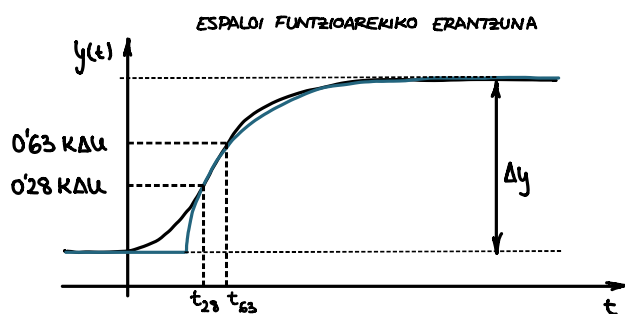
1) Polo-zero baliogabetzeak aztertu eta kendu.

$$\frac{(s-a) \cdot \dots}{(s-b) \cdot \dots} \quad \text{baldin } a \neq b$$

2) Dominatzaileak ez diren poloak eta zeroak kendu, haien eragina ia bat-batekoa da eta beraz bazter daiteke.

$$\frac{\dots}{(s-a) \cdot (s-b) \cdot \dots} \quad \text{baldin } |b| \geq |5a|$$

POMTU HURBILKETA



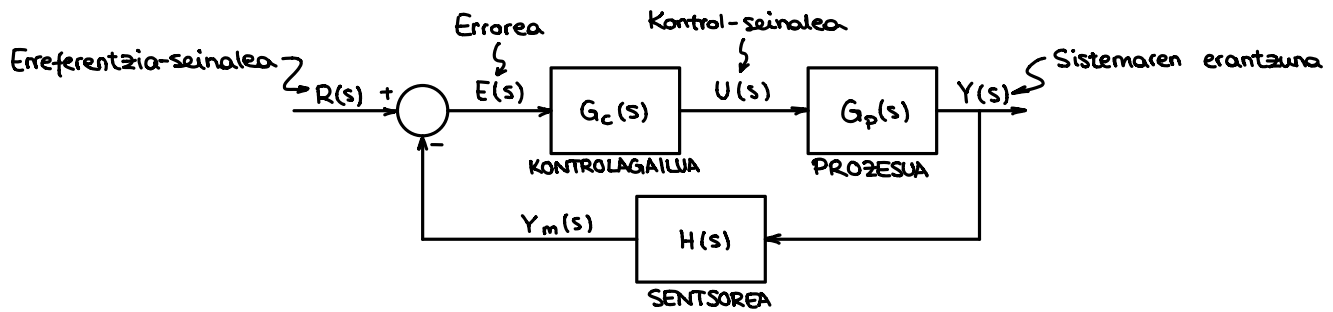
Euskaraz LOGA, lehen orden gehi atzerapena.

$$G(s) = \frac{K e^{-t_m s}}{\tau s + 1}$$

$$y(t) = K \Delta u \left(1 - e^{-\frac{(t-t_m)}{\tau}} \right)$$

$$\text{non } \begin{cases} K = \Delta y / \Delta u \\ \tau = 1.5 (t_{63} - t_{29}) \\ t_m = t_{63} - \tau \end{cases}$$

SISTEMA BERRELIKATUAK



Errore seinalea:

$$E(s) = R(s) - Y(s) \cdot H(s)$$

Begizta itxiko TF:

$$G_{BI}(s) = \frac{G_c(s) \cdot G_p(s)}{1 + G_c(s) \cdot G_p(s) \cdot H(s)}$$

EKUAZIO KARAKTERISTIKOA

Begizta irekiko TF:

$$G_{BA}(s) = G_c(s) \cdot G_p(s) \cdot H(s)$$

EGONKORTASUNA

EGONKORTASUN MOTAK

1) BIBO EGONKORTASUNA (Bounded input bounded output): Sistema lineal egonkor baten irteera mugatuta dago bere sarrera mugatua egotekotan.

(Sistema kritikoki egonkorak \in Sistema BIBO egonkorak)

2) EGONKORTASUN ASINTOTIKOA: Sistema lineal bat egonkorra da bere begizta itxiko polo guztiak zati erreal negatiboa badute.

ROUTH HURWITZEN IRIZPIDEA (Sistema kritikoki egonkorak ezegonkortzat hartzen ditu)

Polinomio bat HURWITZ dela esaten da, berre erro guztiak zati erreal negatiboa badute

$$a_0 s^n + a_1 s^{n-1} + \dots + a_n s^0 = 0$$

BALDINTZA BEHARREZKOA: $a_i > 0$ edo $a_i < 0 \forall i$

BALDINTZA BEHARREZKOA ETA NAHIKOA: Routhen taulako lehenengo zutabeko koefiziente guztiak positiboak izatea.

ROUTHEN TAULA

s^n	a_0	a_2	a_4	...
s^{n-1}	a_1	a_3	a_5	...
s^{n-2}	b_1	b_2	b_3	...
s^{n-3}	c_1	c_2
...
s^0	k_1			

positiboa izan behar den zutabea

b, c eta gainerako koefizienteak kalkulatzeko:

$$\square = \frac{\begin{vmatrix} \square & \square \\ \square & \square \end{vmatrix}}{\square}$$

Lehenengo zutabeko gailu positiboak ez izatekotan, zeinu-aldaketa kopuruak zati erreale positibodun erro kopurua adierazten du.

KASU BEREZIAK

1) Lehenengo zutabeko gai bat 0 da:

- 0-a E-eluin ordezkatzeko dugu, non $E \rightarrow 0$, gainerako koefizienteak kalkulatzeko.
- Polinomioa $(s+a)$ gai batez biderkatu, polo ezagun bat gailutz, eta berriro ebazten saiatu.

Kasu honetan kritikoki egonkorra edo ezegonkorra izango da.

2) Lerro bateko elementu guztiak 0 dira:

Erroak jatorriareliko simetrikoki kokatuta dauderean gertatzen da.

$$\begin{cases} s = \pm \sigma \Rightarrow \text{EZEGONKORRA} \\ s = \pm j\beta \Rightarrow \text{KRITIKOKI EGONKORRA} \\ s = \pm \sigma \mp j\beta \Rightarrow \text{EZEGONKORRA} \end{cases}$$

- Polinomio laguntzailea erabiltzen da zeroz osatutako lerroa ordezkatzeko.

s^n	a_0	a_2	a_4	...
s^{n-1}	a_1	a_3	a_5	...
s^{n-2}	b_1	b_2	b_3	...
s^{n-3}	0	0	...	
...	
s^0	k_1			

$$\Rightarrow \frac{d}{ds} (b_1 s^{n-2} + b_2 s^{n-4} + b_4 s^{n-6} + \dots)$$

polinomio konstantik ateratzen dira erro simetrikoak.

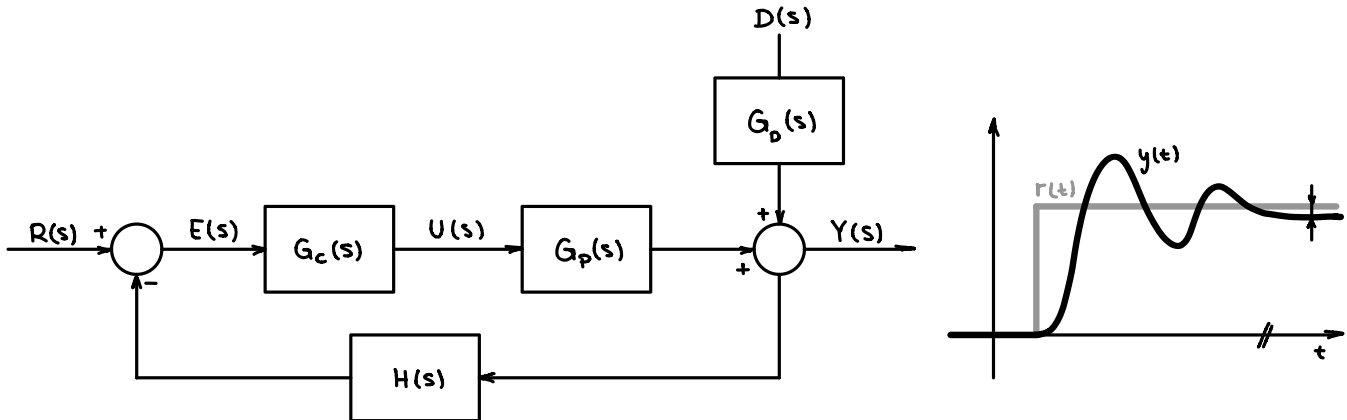
$$\downarrow$$

$$(n-2)b_1 s^{n-3} + (n-4)b_2 s^{n-5} + \dots$$

$G(s)$ transferentzia funtzio baten izendatzaileko polinomioa, ekuazio karakteristikoa dena, ROUTH-HURWITZ bada, zati erreal negatiboa duten erroak besterik ez ditu. Poloa polinomio lurren erroak direnez, sistema egonkorra izango da.

EGOERA IRAUNKORRA

Egoera iraunkorra poloen eragina desagertu ostean dugun erantzuna da.



Egoera iraunkorren errorea:

$$E(s) = \underbrace{\frac{1}{1+G(s)H(s)} R(s)}_{\text{SARRERAK SORTUTAKO ERROREA}} - \underbrace{\frac{H(s)G_d(s)}{1+G(s)H(s)} G_d(s)}_{\text{PERTURBAZIOAK SORTUTAKO ERROREA}}$$

Bi erroreek ekuazio karakteristiko bera dute.

$$e_{ss} = e_{ss R} \Big|_{D(s)=0} + e_{ss D} \Big|_{R(s)=0} \quad (\text{erroreen gainezarmena})$$

$$e_{ss} = \lim_{t \rightarrow \infty} e(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sE(s)$$

ERRORE - KOEFIZIENTE ESTATIKOAK

Sarrera ezberdinerako errorea kalkulatzeko erabiltzen da.

Balio handiagok errore txikiagok adierazten dituzte.

POSIZIOAREN ERRORE - KOEFIZIENTE ESTATIKOA (espaloierako sarrera)

$$R(s) = \frac{1}{s} \Rightarrow e_{ss} = \lim_{s \rightarrow 0} s \frac{1}{1+G(s)H(s)} \cdot \frac{1}{s} = \frac{1}{1 + \lim_{s \rightarrow 0} G(s)H(s)} \Rightarrow \begin{cases} K_p = \lim_{s \rightarrow 0} G(s)H(s) \\ e_{ss} = \frac{1}{1+K_p} \end{cases}$$

ABIADURAREN ERRORE - KOEFIZIENTE ESTATIKOA (arrapala sartera)

$$R(s) = \frac{1}{s^2} \Rightarrow e_{ss} = \lim_{s \rightarrow 0} s \frac{1}{1 + G(s)H(s)} \cdot \frac{1}{s^2} \approx \frac{1}{\lim_{s \rightarrow 0} s \cdot G(s) \cdot H(s)} \Rightarrow \begin{cases} K_v = \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot G(s) \cdot H(s) \\ e_{ss} = \frac{1}{K_v} \end{cases}$$

ABELERAZIOAREN ERRORE - KOEFIZIENTE ESTATIKOA (sarrera parabolikoa)

$$R(s) = \frac{1}{s^3} \Rightarrow e_{ss} = \lim_{s \rightarrow 0} s \frac{1}{1 + G(s)H(s)} \cdot \frac{1}{s^3} \approx \frac{1}{\lim_{s \rightarrow 0} s^2 \cdot G(s) \cdot H(s)} \Rightarrow \begin{cases} K_a = \lim_{s \rightarrow 0} s^2 \cdot G(s) \cdot H(s) \\ e_{ss} = \frac{1}{K_a} \end{cases}$$

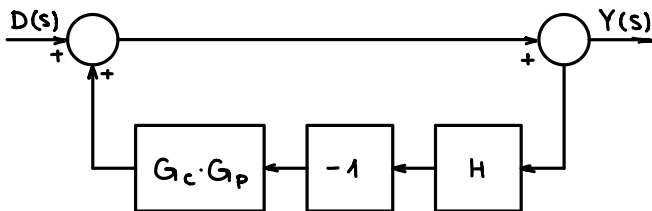
Sistema mota begizta irekiko transferentzia funtzioak $(G(s)H(s))$ duen integratzaile $(\frac{1}{s})$ kopuruaren berdina da.

MOTA	ESPALDIA	ARRAPALA	PARABOLA
0	$\frac{1}{1+K_p}$	∞	∞
1	0	$\frac{1}{K_v}$	∞
2	0	0	$\frac{1}{K_a}$
3	0	0	0

Egoera iraunkorako errorea kentzeko, integratzaileak gehitu ditzakegu.

PERTURBAZIOAK SORTUTAKO ERROREA

Sistema birantolatzen dugun $D(s)$ sarreratzat hartuz eta $R(s) = 0$ eginez:

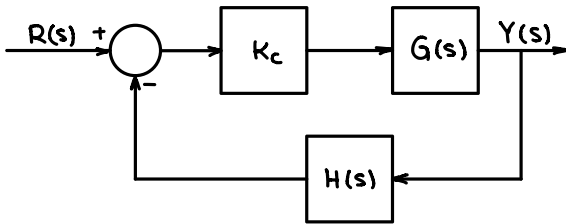


$$\left. \frac{Y(s)}{D(s)} \right|_{R(s)=0} = \frac{1}{1 + G_c \cdot G_p \cdot H}$$

$$E_p(s) \stackrel{R(s)=0}{=} -Y(s) \cdot H(s) = -\frac{1}{1 + G_c \cdot G_p \cdot H} \cdot D(s) \cdot H(s)$$

$$e_{SSD} = \lim_{s \rightarrow 0} s E_p(s)$$

ERROEN TOKI GEOMETRIKOA



$$G_{BC}(s) = \frac{Y(s)}{R(s)} = \frac{K_c G(s)}{1 + K_c G(s) \cdot H(s)}$$

EKUAZIO KARAKTERISTIKOA
(Bere erroak \equiv poloak)

Erroen toki geometriko esaten zaio, bezitza itxilio sistemaren poloek K_c irabaazpena 0-tik ∞ -ra aldatzean osatzen duten toki geometrikoari.

ERAIKUNTZA

- 1) $G_{BA}(s)$ -ren n POLOAK eta m ZEROAK s planoan kokatu.
- 2) ADAR kopurua = n
- 3) ARDATZ ERREALEKO SEGMENTUAK: Puntu bat ETG-n dago, bere eskumatera dauden polo eta zeroen batuketa bakoitia denean.
- 4) ADAR bakoitza $G_{BA}(s)$ -ren polo baten hasi ($K_c=0$) eta zero baten amaitzen dira ($K_c \rightarrow \infty$)

$n > m$ bada $\Rightarrow n-m$ ADAR INFINITUETAN amaitzen dira.

- 5) ASINTOTAK definitu:

$n-m$ adarek ardatz errealekin osatzen duten ANGELUA: $\theta = \pm \frac{(2k+1)\pi}{n-m}$ $k=0, \pm 1, \pm 2, \dots$

Asintoten eta ardatz errealen arteko EBAKIPUNTUA: $\sigma = \frac{\sum p - \sum z}{n-m}$

- 6) Ardatz-irudikariarekiko EBAKIPUNTUAK: Routh-Hurwitzekin K_c -ren araberako egonkortasuna aztertuz.

ZEROEN ERAGINA ETG-AN

Zeroak sartuz, alde negatibora muga dezakegu ETG, sistema egonkor bihurtzera arte.

Sortzen ez diren 2 pauso gehiago:

7) Adarren zuzen errealearen osatzen dituzten S merra eta irteera angeluak definitu:

$$\phi_{P_k} = \sum_{i=1}^m \phi_{z_i} - \sum_{j=1}^n \phi_{p_j} - (2r+1)\pi$$

non $r = 1, 2, 3, \dots$

$$\phi_{z_k} = \sum_{i=1, i \neq k}^m \phi_{z_i} - \sum_{j=1}^n \phi_{p_j} - (2r+1)\pi$$

non $r = 1, 2, 3, \dots$

8) Dispersio eta konfuzientzia puntuak aurkitu:

Dispersio puntuak: ETG bi adar konplexutan banatzen den puntuak.

Konfuzientzia puntuak: ETGko bi adar konplexu batzen diren puntuak.

$$K_c = -\frac{1}{G(s) \cdot H(s)} \text{ -ren minimoak.}$$

METODOAREN OINARRIA

Erroen toki geometrikoko poloek $K_c G(s) \cdot H(s) = -1$ baldintza bete behar dute. Bera:

• MODULUAREN IRIZPIDEA: $|K_c \cdot G(s) \cdot H(s)| = 1 \Rightarrow K_c \cdot \frac{\prod_{i=1}^m |s+z_i|}{\prod_{i=1}^n |s+p_i|} = 1$

• ARGUMENTUAREN IRIZPIDEA: $\text{Arg}(K G(s) H(s)) = \text{Arg}(K) + \sum_{i=1}^m \text{Arg}(s+z_i) - \sum_{i=1}^n \text{Arg}(s+p_i) = (2q+1)\pi$
 $q = 0, \pm 1, \pm 2, \dots$

Irizpide hauetatik abiatuta, aurreko erailuntza metodoa lor dezakegu.