

Ocena jakości regulacji

- kryteria dla standardowego sygnału zewnętrznego
 - bezpośrednie parametry odpowiedzi skokowej
 - uchyb ustalony
 - czas regulacji
 - przeregulowanie (max uchyb dynamiczny)
 - oscylacyjność
 - całkowite wskaźniki odpowiedzi skokowej
 - IE, ISE, ISEG, IAE, ITAE (z uchybu)
- kryteria uniwersalne
 - położenie pierwiastków (np. min.odległość od osi Im)
 - parametry ch.częstotliwościowych
 - układu otwartego (zapas stabilności – wzmocnienia i fazy)
 - układu zamkniętego (pasmo przenoszenia, szczyt rezonansowy)

Metody projektowania

PK

projektowanie klasyczne

classical control design

- na podstawie opisu układu zamkniętego
 - położenie biegunów transmitancji u.z.
 - charakterystyki częstotliwościowe u.z.
- na podstawie opisu układu otwartego
 - charakterystyki częstotliwościowe u.o.

PPS

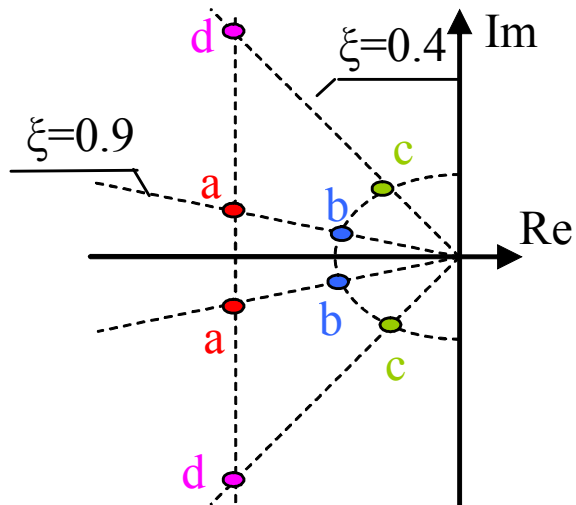
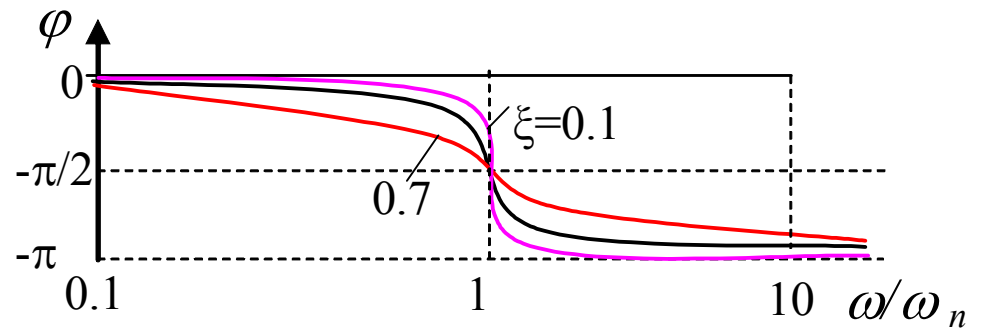
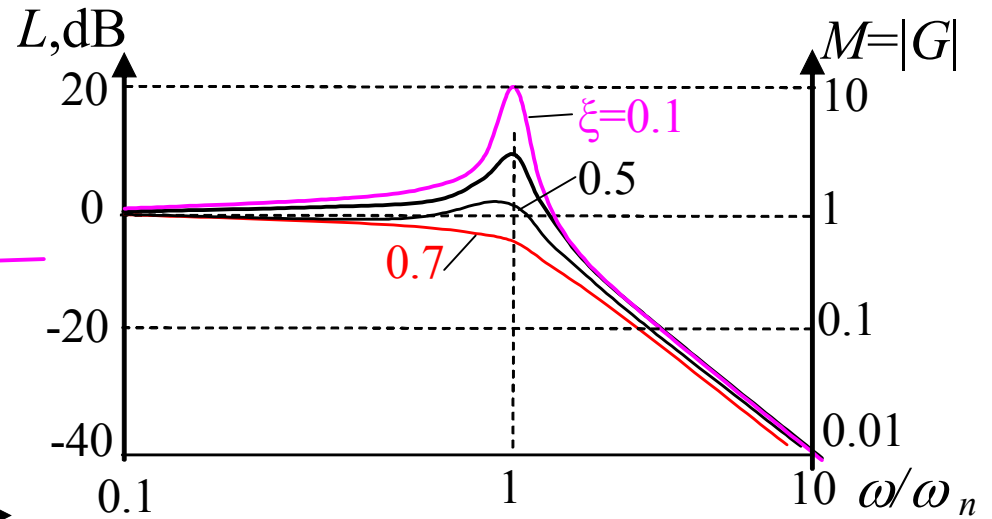
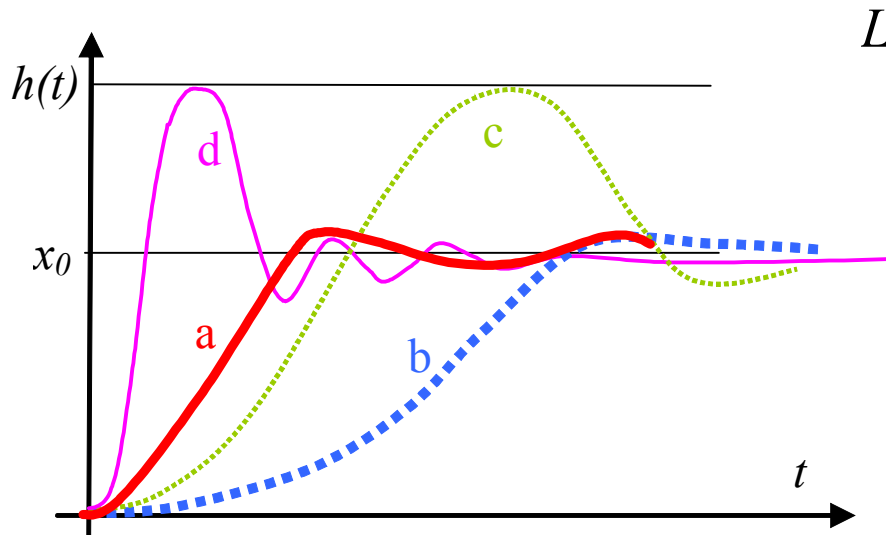
projektowanie w przestrzeni stanów

state-space control design
modern control design

PO

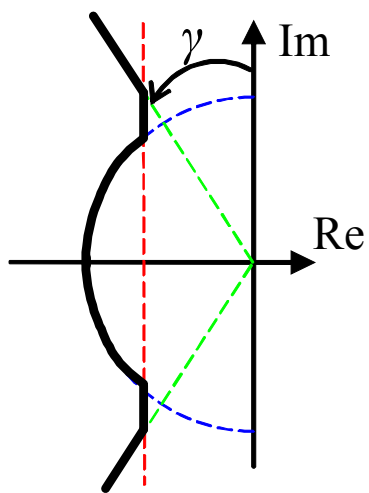
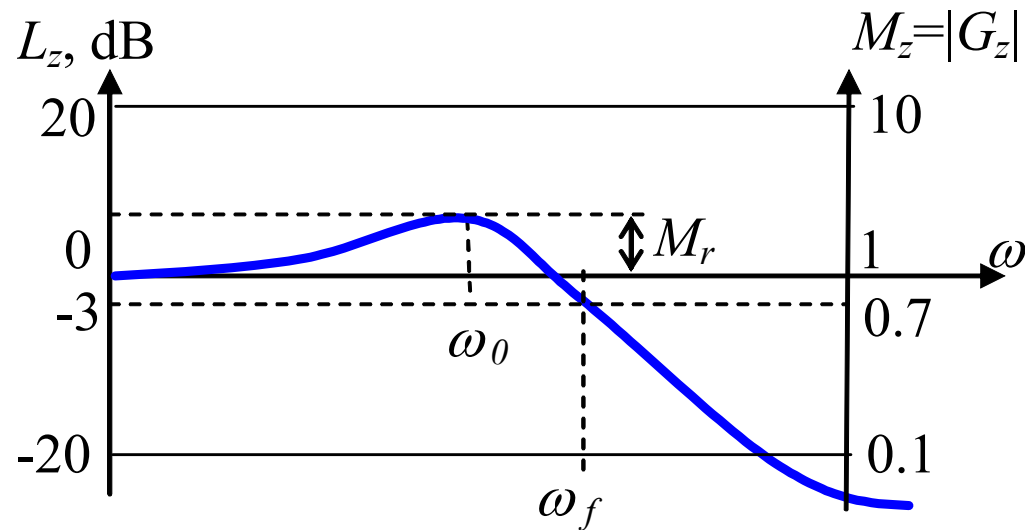
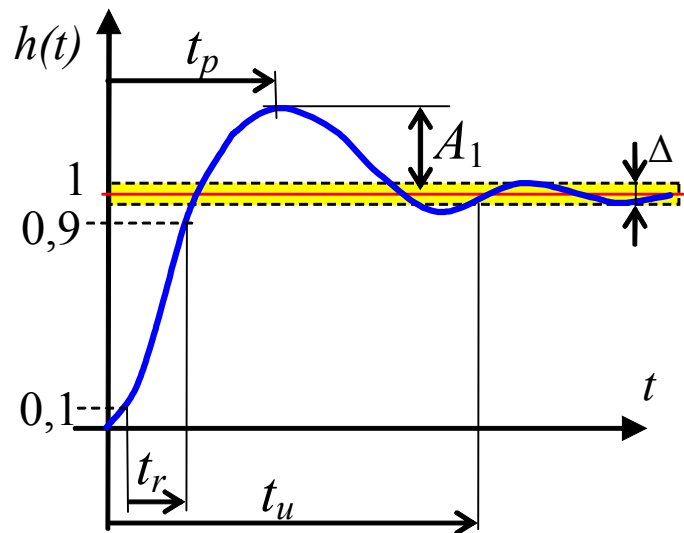
projektowanie optymalizacyjne

Podstawa



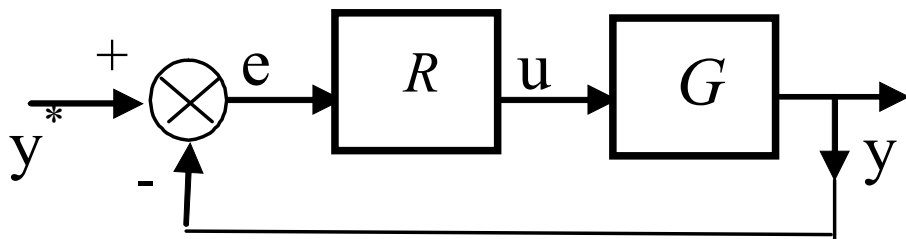
$$\ddot{x}(t) + 2\xi \omega_n \dot{x}(t) + \omega_n^2 x(t) = \omega_n^2 u(t)$$

Wskaźniki



$$\xi \downarrow, \gamma \downarrow, A_1 \uparrow, M_r \uparrow$$

Metoda linii pierwiastkowych



$$R = k \quad G = \frac{L_o}{M_o} = \frac{(s + z_1)(s + z_2) \dots (s + z_m)}{(s + b_1)(s + b_2) \dots (s + b_n)} = \frac{Z(s)}{P(s)}$$

$$G_e = \frac{1}{1 + RG} = \frac{M(s)}{M(s) + kL(s)}$$

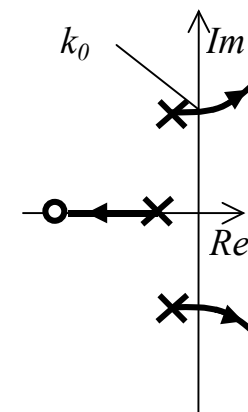
$$G_e = \frac{(s + b_1)(s + b_2) \dots (s + b_n)}{\underbrace{(s + b_1)(s + b_2) \dots (s + b_n)}_{k=0} + k \underbrace{(s + z_1)(s + z_2) \dots (s + z_m)}_{k=\infty}}$$

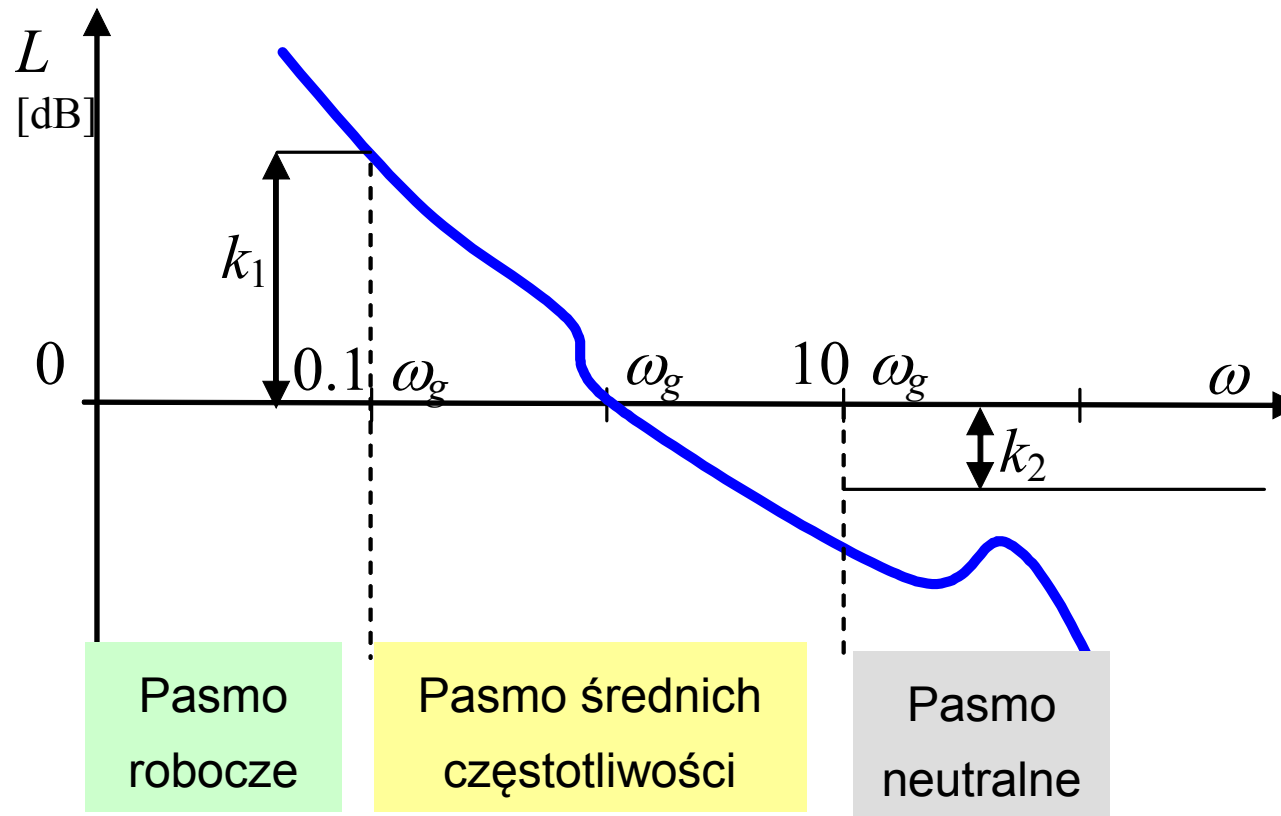
$$k = 0$$

$$P(s) = 0$$

$$k = \infty$$

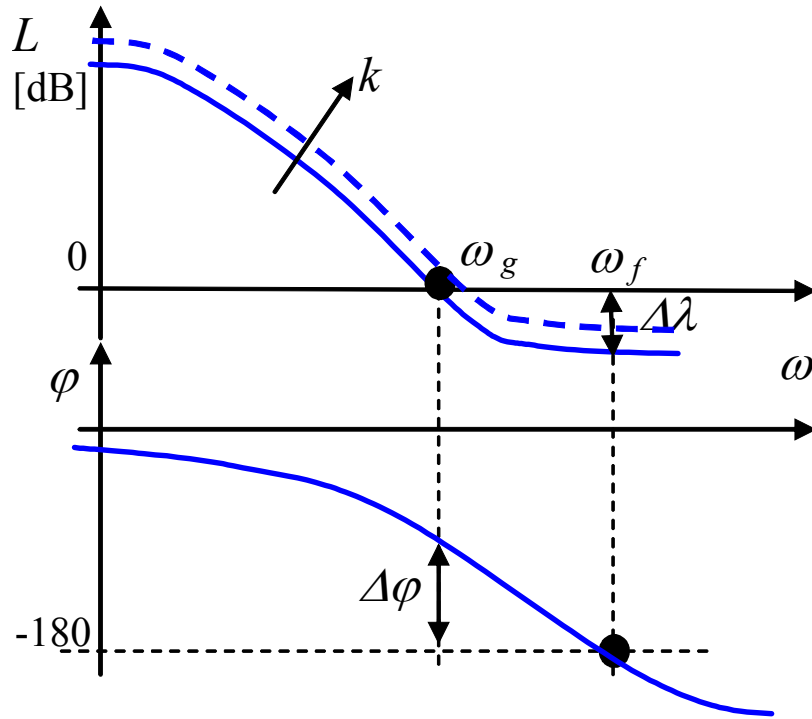
$$Z(s) = 0$$



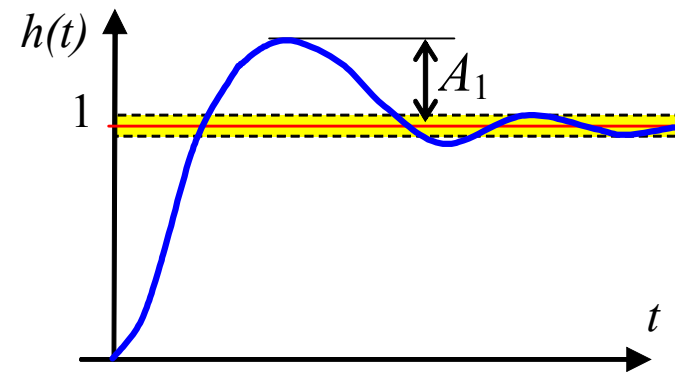
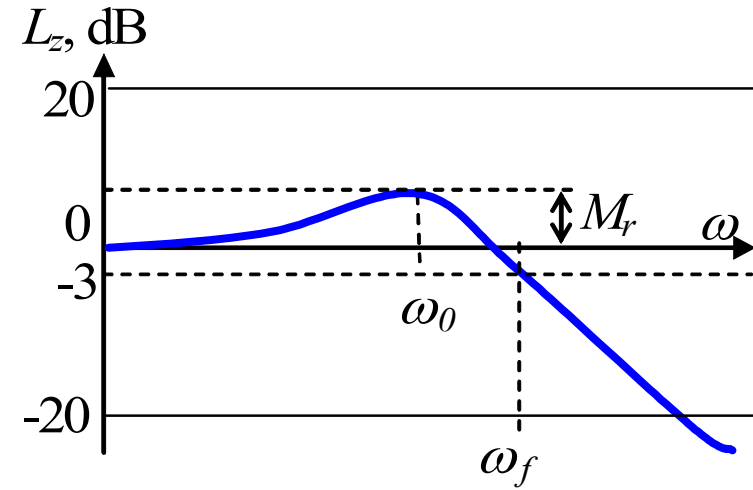


otwartego

zamkniętego



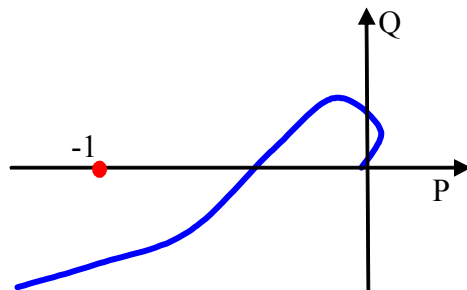
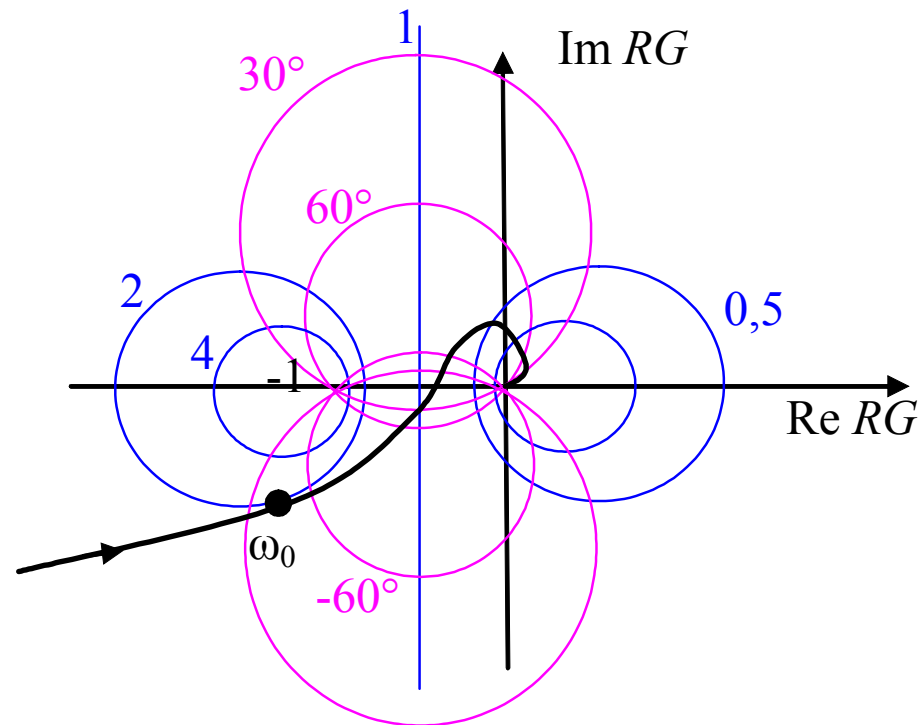
$k \uparrow, \Delta\lambda \downarrow, \omega_f \uparrow,$



otwartego

zamkniętego

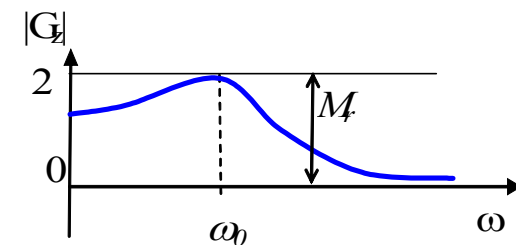
wykres Nicholosa



$$G_z = \frac{RG}{1 + RG}$$

$$|G_z| = \text{const}$$

$$\varphi_z = \text{const}$$



Metody projektowania

PK

projektowanie klasyczne

classical control design

- na podstawie opisu układu zamkniętego
 - położenie biegunów transmitancji u.z.
 - charakterystyki częstotliwościowe u.z.
- na podstawie opisu układu otwartego
 - charakterystyki częstotliwościowe u.o.

PPS

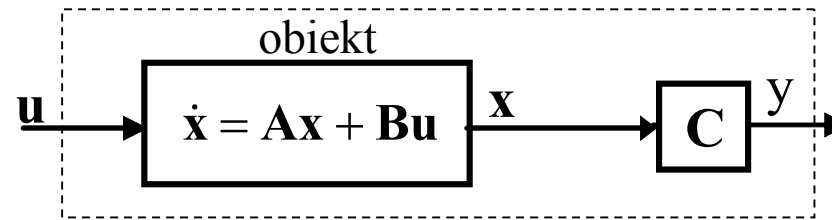
projektowanie w przestrzeni stanów state-space control design

- dostępne wszystkie zmienne stanu
- dostępna część zmiennych stanu

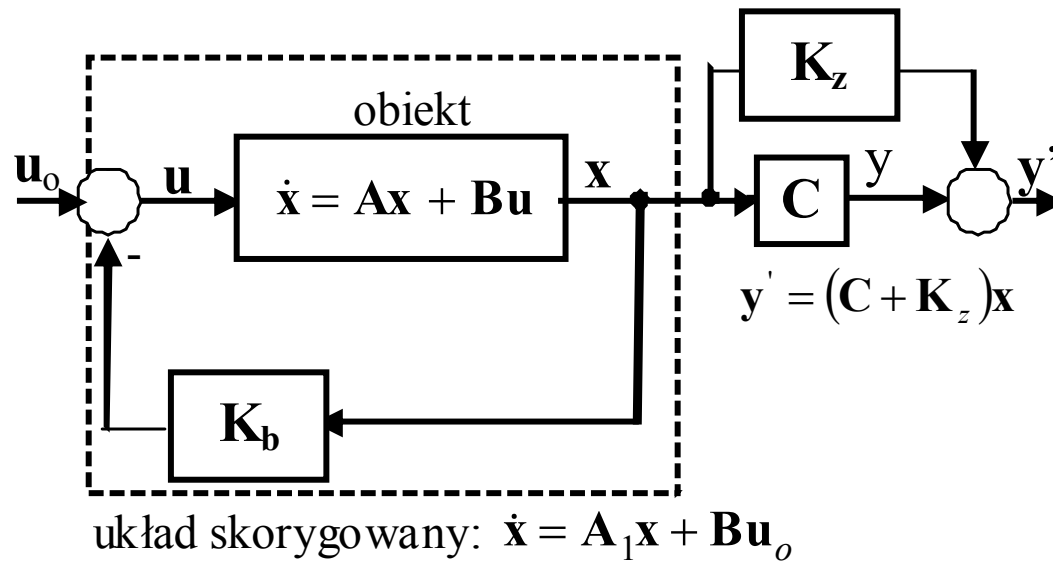
PO

projektowanie optymalizacyjne

$$\begin{cases} \dot{\mathbf{x}} = \mathbf{Ax} + \mathbf{Bu} \\ \mathbf{y} = \mathbf{Cx} \end{cases}$$



1° Dostępne wszystkie zmienne stanu x obiektu



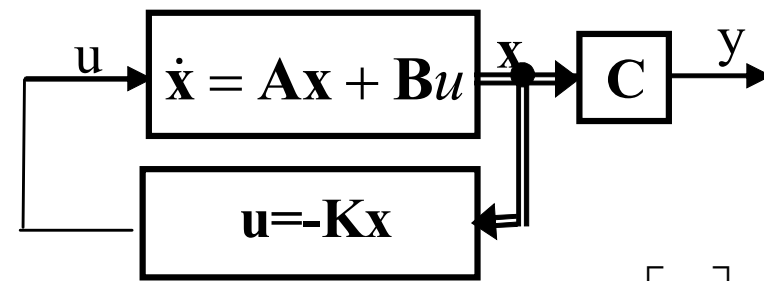
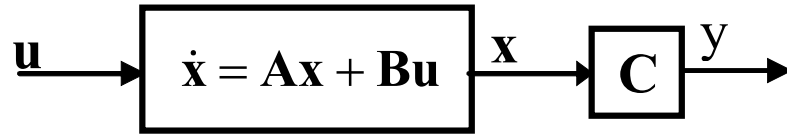
bieguny układu zamkniętego

$$\begin{cases} \dot{\mathbf{x}} = \mathbf{Ax} + \mathbf{Bu} \\ \mathbf{u} = \mathbf{u}_o - \mathbf{K}_b \mathbf{x} \end{cases}$$

$$\dot{\mathbf{x}} = \mathbf{Ax} + \mathbf{B}(\mathbf{u}_o - \mathbf{K}_b \mathbf{x})$$

$$\dot{\mathbf{x}} = (\mathbf{A} - \mathbf{BK}_b) \mathbf{x} + \mathbf{Bu}_o$$

$$\dot{\mathbf{x}} = \mathbf{A}_1 \mathbf{x} + \mathbf{Bu}_o$$



obiekt $\dot{\mathbf{x}} = \mathbf{A}\mathbf{x} - \mathbf{B}\mathbf{u}$ i sterowanie $u = -\mathbf{K}\mathbf{x} = \begin{bmatrix} K_1 & \dots & K_n \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ \dots \\ x_n \end{bmatrix}$

układ zamknięty $\dot{\mathbf{x}} = \mathbf{A}\mathbf{x} - \mathbf{B}\mathbf{K}\mathbf{x}$

r.charakterystyczne $\det(s\mathbf{I} - (\mathbf{A} - \mathbf{B}\mathbf{K})) = 0$

- obiekt n -tego rzędu (n biegunów)
- wszystkie elementy \mathbf{x} są dostępne (mierzone)
- układ zamknięty n -tego rzędu (n biegunów)

1a) Określ położenie biegunów, które zapewnią zakładane własności układu zamkniętego

Założmy bieguny: $s=s_1, \dots, s=s_n \rightarrow$ r.charakterystyczne: $(s-s_1)\dots(s-s_n)=0$

1b) Opracuj zasadę sterowania (macierz sprzężeń)

Wyznacz elementy macierzy \mathbf{K} tak aby oba równania charakterystyczne były takie same

$$\det(s\mathbf{I} - (\mathbf{A} - \mathbf{B}\mathbf{K})) = 0 \quad (s-s_1)\dots(s-s_n)=0$$



wahadło

o częstotliwości ω_0 i tłumieniu $\zeta=0$

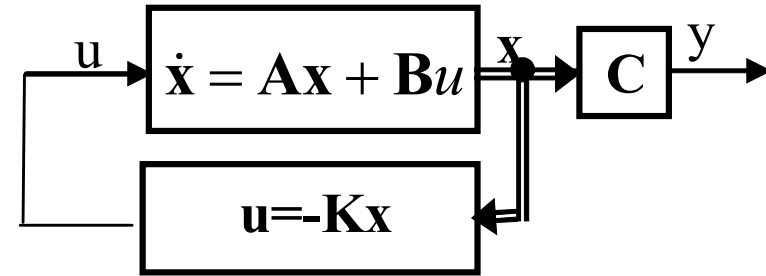
$$\ddot{x}(t) + \omega_0^2 x(t) = u$$

$$x = x_1 = x$$

$$\dot{x}_1 = x_2 = \dot{x}$$

$$\dot{x}_2 = \ddot{x}$$

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\omega_0^2 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u$$



układ zamknięty $\dot{x} = Ax - BKx$

r.charakterystyczne $\det(sI - (A - BK)) = 0$

$$\det \left\{ \begin{bmatrix} s & 0 \\ 0 & s \end{bmatrix} - \left(\begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\omega_0^2 & 0 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} K_1 & K_2 \end{bmatrix} \right) \right\}$$

$$s^2 + K_2 s + \omega_0^2 + K_1 = 0$$

1a) Biegony układu zamkniętego - podwójny biegun $-2\omega_0$

r.charakterystyczne: $(s + 2\omega_0)^2 = 0$

$$s^2 + 4\omega_0 s + 4\omega_0^2 = 0$$

1b) Zasada sterowania (macierz sprzężeń)

$$K_2 = 4\omega_0$$

$$\omega_0^2 + K_1 = 4\omega_0^2$$

$$\mathbf{K} = [K_1 \quad K_2] = [3\omega_0^2 \quad 4\omega_0]$$

1a) Bieguny układu zamkniętego

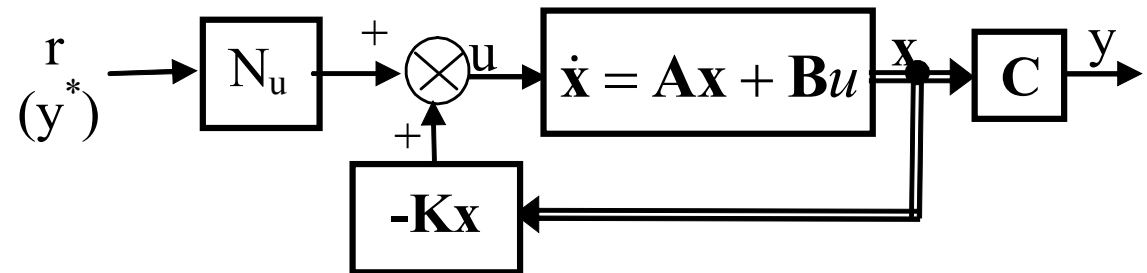
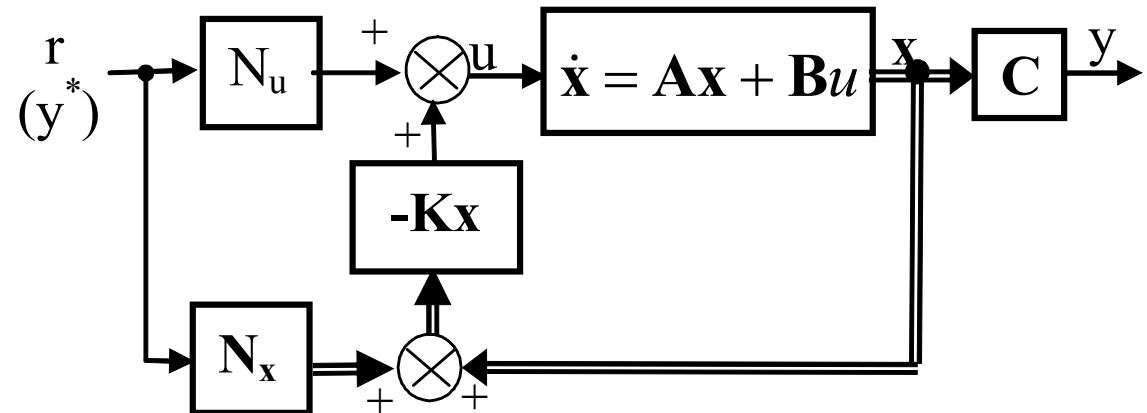
1b) Zasada sterowania

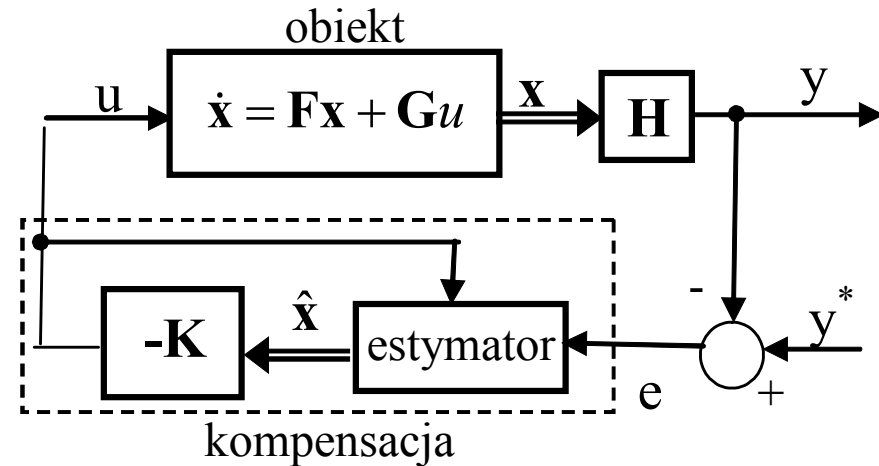
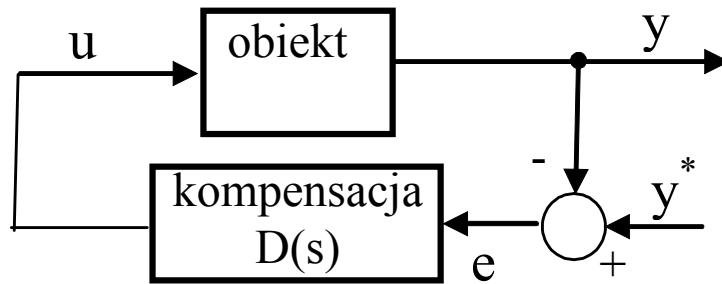
2) Wprowadzenie wejścia odniesienia
(wartość zadana)

$$u = -\mathbf{K}\mathbf{x} + r$$

niezerowy uchyb regulacji

$$u = u_{ss} - \mathbf{K}(\mathbf{x} - \mathbf{x}_{ss}) \quad \text{zerowy uchyb } \mathbf{x}=\mathbf{x}_{ss} \text{ dla } u=u_{ss}$$





Cztery niezależne etapy:

- Określ położenie biegunów i opracuj zasadę sterowania, które zapewnią zakładane własności układu zamkniętego
- Opracuj estymator (gdy nie wszystkie x są dostępne)
- Połącz zasadę sterowania i estymator
- Wprowadź wejście odniesienia