

16. CHARAKTERYSTYKI CZASOWE UKŁADÓW SLS

16.1. SPLOT FUNKCJI

A) DEFINICJA

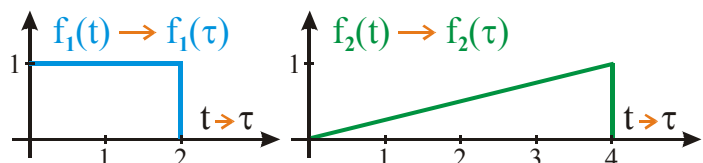
Niech dane będą dwie funkcje $f_1(t)$ i $f_2(t)$ całkowalne w każdym przedziale (t_1, t_2) , $0 \leq t_1 \leq t_2 < \infty$, wówczas splotem tych funkcji nazywać będziemy funkcję $q(t)$ określoną dla $t \geq 0$ w sposób następujący

$$q(t) = f_1(t) * f_2(t) = \int_0^t f_1(\tau) f_2(t - \tau) d\tau \quad (16.1)$$

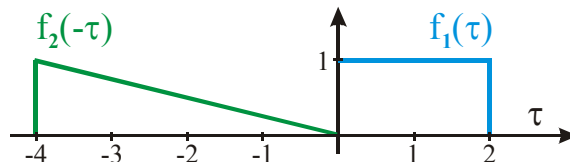
Operację tworzenia splotu nazywamy **splataniem** funkcji $f_1(t)$ i $f_2(t)$ lub ich **mnożeniem splotowym**.

Interpretacja graficzna splotu

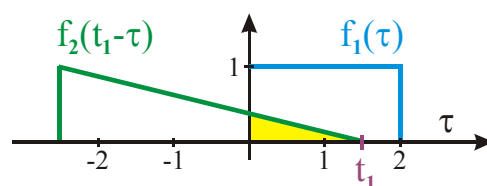
Rozpatrzmy funkcje $f_1(t)$ i $f_2(t)$ - w pierwszym etapie wykreślamy funkcje $f_1(\tau)$ i $f_2(\tau)$ przyjmując τ za zmienną całkowania



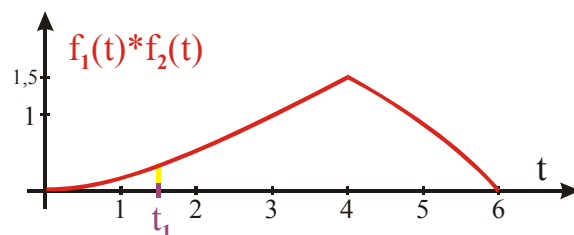
W etapie drugim tworzymy lustrzane odbicie $f_2(-\tau)$ funkcji $f_2(\tau)$



Następnie przesuwamy funkcję $f_2(-\tau)$ wzdłuż osi τ o pewną wartość, przyjmijmy t_1 - w efekcie uzyskujemy funkcję $f_2(t_1 - \tau)$.



Całkujemy iloczyn funkcji $f_1(\tau) \cdot f_2(t_1 - \tau)$ ze względu na τ - jest to pole pod krzywą wypadkową funkcji $f_1(\tau)$ i $f_2(t_1 - \tau)$. Wartość splotu $f_1(t) * f_2(t)$ w chwili $t = t_1$ jest równa temu polu powierzchni.



B) WŁASNOŚCI SPLOTU

własność 1 - splatanie funkcji jest przemienne:

$$f_1(t) * f_2(t) = f_2(t) * f_1(t) = \int_0^t f_1(\tau) f_2(t - \tau) d\tau = \int_0^t f_1(t - \tau) f_2(\tau) d\tau \quad (16.2)$$

własność 2 - splatanie funkcji jest łączne:

$$f_1(t) * f_2(t) * f_3(t) = f_1(t) * [f_2(t) * f_3(t)] = [f_1(t) * f_2(t)] * f_3(t) \quad (16.3)$$

własność 3 - splatanie funkcji jest rozdzielne względem dodawania:

$$[f_1(t) + f_2(t)] * f_3(t) = f_1(t) * f_3(t) + f_2(t) * f_3(t) \quad (16.4)$$

splot funkcji f(t) z funkcją jednostkową 1(t)

$$f(t) * 1 = \int_0^t f(\tau) d\tau \quad (16.5)$$

Zatem mnożenie splotowe funkcji $f(t)$ przez funkcję jednostkową $1(t)$ jest równoznaczne z całkowaniem funkcji $f(t)$ w przedziale $(0, t)$

splot funkcji f(t) z funkcją impulsową Diraca $\delta(t)$

Na podstawie definicji $f(t) * \delta(t) = \delta(t) * f(t) = \int_{-\infty}^{\infty} \delta(\tau) f(t - \tau) d\tau$

Ponieważ $\delta(t)$ istnieje tylko przy $\tau=0$ - co oznacza, że należy brać pod uwagę wartość funkcji $f(t-\tau)$ tylko w punkcie $\tau=0$, a więc $f(t-\tau)$ może być zastąpiona przez $f(t)$. Zatem

$$f(t) * \delta(t) = \int_{-\infty}^{\infty} \delta(\tau) f(t) d\tau = f(t) \int_{-\infty}^{\infty} \delta(\tau) d\tau = f(t) \cdot 1$$

stąd

$$f(t) * \delta(t) = f(t) \quad (16.6a)$$

Ponadto

$$f(t) * \delta(t - t_0) = f(t - t_0) \quad (16.6b)$$

C) TWIERDZENIE BORELA O SPLOCIE

Jedną z najważniejszych właściwości przekształcenia Laplace'a jest twierdzenie o splocie tzw. twierdzenie Borela:

$$\mathcal{L}[f_1(t) * f_2(t)] = F_1(s) \cdot F_2(s) \quad (16.7a)$$

lub

$$\mathcal{L}^{-1}[F_1(s) \cdot F_2(s)] = f_1(t) * f_2(t) \quad (16.7b)$$

gdzie: $F_1(s) = \mathcal{L}[f_1(t)]$, $F_2(s) = \mathcal{L}[f_2(t)]$

D) TWIERDZENIE O TRANSFORMACIE POCHODNEJ SPLOTU

Transformata Laplace'a pochodnej splotu

$$\mathcal{L}\left[\frac{d}{dt}[f_1(t) * f_2(t)]\right] = s F_1(s) F_2(s) \quad (16.8a)$$

czyli

$$\mathcal{L}^{-1}[s F_1(s) F_2(s)] = \frac{d}{dt}[f_1(t) * f_2(t)] \quad (16.8b)$$

E) CAŁKA DUHAMELA

$$\frac{d}{dt}[f_1(t) * f_2(t)] = \frac{d}{dt} \int_0^t f_1(\tau) f_2(t - \tau) d\tau \quad (16.9)$$

wyrażenie to nazywamy **całką Duhamela** (**całką superpozycji**)

Zgodnie z twierdzeniem o różniczkowaniu całki względem parametru (jeśli obie funkcje $f_1(t)$ i $f_2(t)$ mają ciągłe pochodne dla $t > 0$) napiszemy

$$\frac{d}{dt}[f_1(t) * f_2(t)] =$$

$$= \frac{d}{dt} \int_0^t f_1(\tau) f_2(t - \tau) d\tau = f_1(t) f_2(0^+) + \int_0^t f_1(\tau) f_2'(t - \tau) d\tau \quad (16.10a)$$

$$= \frac{d}{dt} \int_0^t f_1(t - \tau) f_2(\tau) d\tau = f_1(0^+) f_2(t) + \int_0^t f_1'(t - \tau) f_2(\tau) d\tau \quad (16.10b)$$

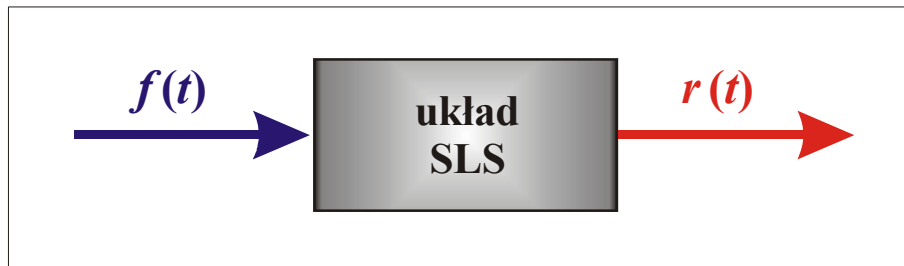
a korzystając z przemienności splotu otrzymamy pozostałe postacie całki Duhamela

$$\frac{d}{dt}[f_1(t) * f_2(t)] = f_1(t) f_2(0^+) + \int_0^t f_1(t - \tau) f_2'(\tau) d\tau \quad (16.10c)$$

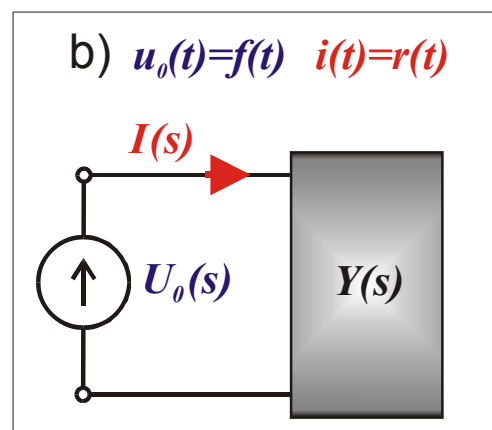
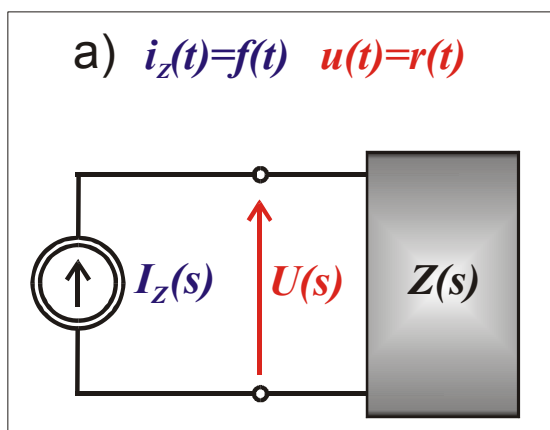
$$\frac{d}{dt}[f_1(t) * f_2(t)] = f_1(0^+) f_2(t) + \int_0^t f_1'(\tau) f_2(t - \tau) d\tau \quad (16.10d)$$

16.2. OPERATOROWE FUNKCJE UKŁADU

Rozpatrzmy układ elektryczny, na który działa wymuszenie przyczynowe $f(t)$ (napięciowe lub prądowe) i dla którego poszukiwaną funkcją jest odpowiedź $r(t)$ (prądowa lub napięciowa).



Jeśli wielkości $f(t)$ i $r(t)$ występują na tych samych zaciskach to rozpatrywany układ staje się **dwójnikiem**. Jego stan opisany jest parą funkcji: prądu wejściowego i napięcia



W zależności od wymuszenia odpowiedź wyznaczamy ze wzoru

$$U(s) = Z(s) I_z(s) \quad (16.11a) \quad \left| \quad I(s) = Y(s) U_o(s) \quad (16.11b)$$

gdzie:

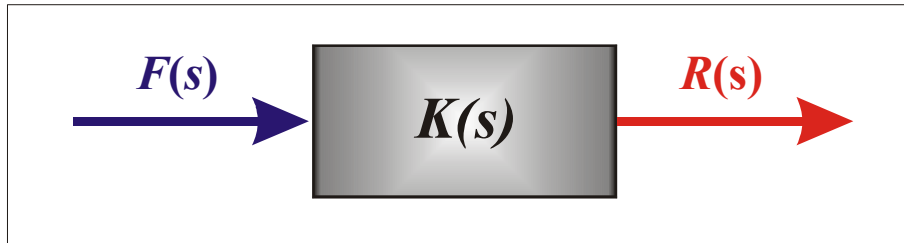
$Z(s)$ – operatorowa **IMpedancja** $Y(s)$ – operatorowa **adMITANCJA**

Dla obu tych funkcji układu spełniających związek

$$Y(s) Z(s) = 1 \quad (16.12)$$

stosujemy określenie : **operatorowa IMMITANCJA**

W przypadku wyodrębnienia dwóch par zacisków mamy do czynienia z **czwórnikiem**. Jeśli wymuszenie jest związane z jedną bramą a odpowiedź z drugą to relacje pomiędzy nimi - **stosunek odpowiedzi do wymuszenia nazywamy TRANSMITANCJĄ operatorową**.



$$K(s) = \frac{R(s)}{F(s)} \Big|_{\text{przy zerowych W.P.}} \quad (16.13)$$

czyli

$$R(s) = K(s)F(s) \quad (16.14)$$

Wyróżniamy operatorową:

	<p>transmitancję napięciową</p> $K_u(s) = \frac{U_2(s)}{U_1(s)} \Big _{I_2(s)=0} \quad (16.15a)$
	<p>transmitancję prądowo-napięciową</p> $K_{iu}(s) = \frac{I_2(s)}{U_1(s)} \Big _{U_2(s)=0} \quad (16.15b)$
	<p>transmitancję prądową</p> $K_i(s) = \frac{I_2(s)}{I_1(s)} \Big _{U_2(s)=0} \quad (16.15c)$
	<p>transmitancję napięciowo-prądową</p> $K_{ui}(s) = \frac{U_2(s)}{I_1(s)} \Big _{I_2(s)=0} \quad (16.15d)$

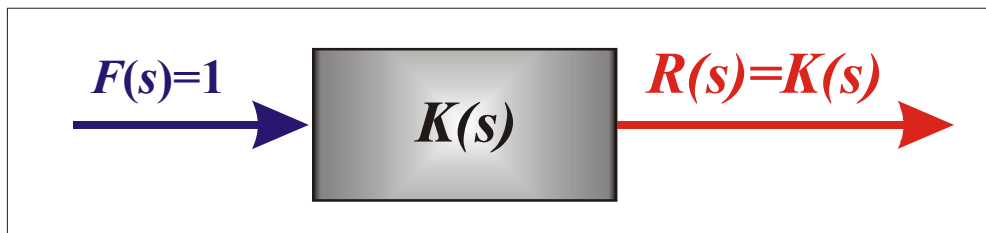
Rozpatrzmy dwa szczególne przypadki funkcji wymuszającej $f(t)$

① Gdy funkcją wymuszającą jest funkcja impulsowa Diraca $\delta(t)$

Czyli $f(t) = \delta(t) \rightarrow \mathcal{L}[\delta(t)] = F(s) = 1$

wówczas

$$R(s) = K(s)F(s) = K(s)1 = K(s) \quad (16.16)$$



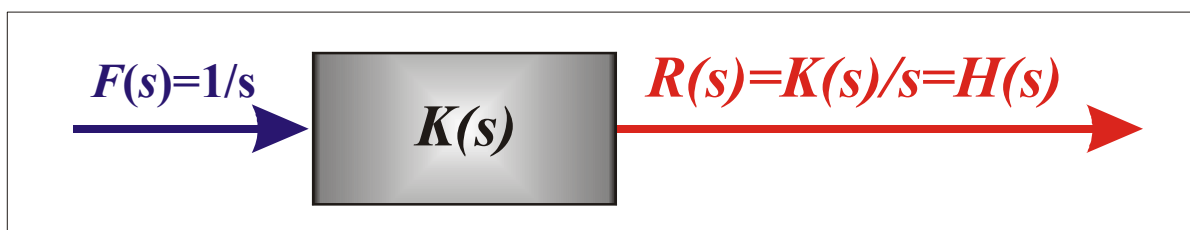
Oznacza to, że funkcja transmitancji $K(s)$ jest tożsąma z operatorową odpowiedzią układu na wymuszenie impulsowe. Można zatem nazwać ją operatorową funkcją impulsową układu.

② Gdy funkcją wymuszającą jest funkcja skoku jednostkowego $1(t)$

Czyli $f(t) = 1(t) \rightarrow \mathcal{L}[1(t)] = F(s) = \frac{1}{s}$

wówczas

$$R(s) = K(s)F(s) = K(s)\frac{1}{s} = H(s) \quad (16.17)$$



Tę szczególną odpowiedź $H(s)$ nazywamy operatorową odpowiedzią układu na wymuszenie skokiem jednostkowym.

Zatem relacje pomiędzy operatorową funkcją impulsową układu $K(s)$ i operatorową odpowiedzią układu na wymuszenie skokiem jednostkowym $H(s)$ są następujące:

$$\left. \begin{aligned} H(s) &= \frac{K(s)}{s} \\ K(s) &= s H(s) \end{aligned} \right\} \quad (16.18)$$

Znajomość jednej z tych funkcji pozwala łatwo określić drugą.

16.3. CHARAKTERYSTYKI CZASOWE

Czasową charakterystykę układu o określonym wejściu i wyjściu - stanowi przebieg sygnału wyjściowego, gdy na wejściu działa wymuszenie będące sygnałem wzorcowym.

Najczęściej używanymi sygnałami wzorcowymi w procesach badania układów są:

- ① sygnał impulsowy $\delta(t)$
- ② sygnał skoku jednostkowego $1(t)$

Rozpatrzmy ponownie zależność (16.14)

$$R(s) = K(s)F(s)$$

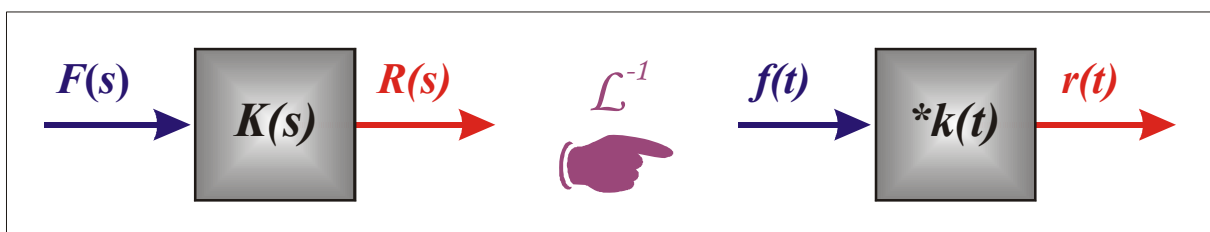
gdzie:

$F(s) = \mathcal{L}[f(t)]$ – jest transformatą wymuszenia

$K(s) = \mathcal{L}[k(t)]$ – jest transmitancją operatorową

Zatem zgodnie z twierdzeniem Borela (16.7b) oryginał odpowiedzi $r(t)$ określony jest funkcją splotu

$$r(t) = k(t) * f(t) \quad (16.19)$$



A) CHARAKTERYSTYKA IMPULSOWA

- ① Jeśli sygnałem wzorcowym jest funkcja impulsowa Diraca $\delta(t)$ to zgodnie z (16.19) i (16.16)

$$\begin{aligned} r(t) &= k(t) * \delta(t) = k(t) \\ r(t) &= \mathcal{L}^{-1}[K(s)] = k(t) \end{aligned} \quad (16.20)$$

zatem $k(t)$ – zwana **CHARAKTERYSTYKĄ IMPULSOWĄ UKŁADU** (funkcją/charakterystyką impulsową) jest tożsama z odpowiedzią układu na wymuszenie impulsem Diraca.

B) CHARAKTERYSTYKA SKOKOWA

- ② Jeśli sygnałem wzorcowym jest funkcja skoku jednostkowego $1(t)$ to zgodnie z (16.17)

$$r(t) = \mathcal{L}^{-1}\left[\frac{1}{s} K(s)\right] = \mathcal{L}^{-1}[H(s)] = h(t) \quad (16.21)$$

zatem $h(t)$ – zwana **CHARAKTERYSTYKĄ SKOKOWĄ UKŁADU** (funkcją/charakterystyką przejściową) jest tożsama z odpowiedzią układu na wymuszenie skokiem jednostkowym.

C) ZWIĄZKI POMIĘDZY CHARAKTERYSTYKAMI

Z relacji (16.18) wynikają następujące związki

$$\left. \begin{aligned} H(s) = \frac{K(s)}{s} &\xrightarrow{\mathcal{L}^{-1}} h(t) = \int_0^t k(\tau) d\tau \\ K(s) = s H(s) &\xrightarrow{\mathcal{L}^{-1}} k(t) = \frac{d h(t)}{d t} \end{aligned} \right\} (16.19)$$

Znając charakterystykę czasową układu $r_s(t)$ jako odpowiedź na sygnał wzorcowy $f_s(t)$, możemy wyznaczyć odpowiedź układu na dowolny sygnał przyczynowy, korzystając z zależności

$$r(t) = \mathcal{L}^{-1} \left[\frac{R_s(s)}{F_s(s)} F(s) \right] \quad (16.23)$$

◆ Mając charakterystykę impulsową $k(t)$ można wyznaczyć odpowiedź układu na dowolny sygnał przyczynowy $f(t)$, korzystając z twierdzenia Borela (16.7) oraz definicji splotu (16.1) i jego własności (16.2):

$$r(t) = \int_0^t k(\tau) f(t - \tau) d\tau \quad (16.24a)$$

$$r(t) = \int_0^t k(t - \tau) f(\tau) d\tau \quad (16.24b)$$

◆ Mając charakterystykę skokową $h(t)$ można wyznaczyć odpowiedź układu na dowolny sygnał przyczynowy $f(t)$, korzystając z twierdzenia o transformacji pochodnej splotu (16.8) oraz całki Duhamela (16.10):

$$r(t) = h(t) f(0) + \int_0^t h(\tau) f'(t - \tau) d\tau \quad (16.25a)$$

$$r(t) = h(0) f(t) + \int_0^t h'(t - \tau) f(\tau) d\tau \quad (16.25b)$$

$$r(t) = h(t) f(0) + \int_0^t h(t - \tau) f'(\tau) d\tau \quad (16.25c)$$

$$r(t) = h(0) f(t) + \int_0^t h'(\tau) f(t - \tau) d\tau \quad (16.25d)$$

PRZYKŁAD 1: Znając charakterystykę przejściową układu

$$h(t) = \frac{1}{R} \left(1 - e^{-\frac{R}{L}t} \right) 1(t)$$

Wyznaczyć odpowiedź tego układu (prąd w obwodzie $i(t)$) na wymuszenie przyczynowe liniowe $f(t) = t1(t)$ w zależności od parametrów pierwotnych tego układu.

Zal. (16.25c)

$$r(t) = h(t)f(0) + \int_0^t h(t-\tau)f'(\tau)d\tau$$

$$f(0) = 0 \quad f'(\tau) = 1(\tau)$$

$$\begin{aligned} i(t) &= \underbrace{h(t) \cdot 0}_0 + \int_0^t \frac{1}{R} \left(1 - e^{-\frac{R}{L}(t-\tau)} \right) 1(\tau) d\tau = \\ &= \frac{1}{R} \int_0^t 1(\tau) d\tau - \frac{1}{R} \int_0^t e^{-\frac{R}{L}t + \frac{R}{L}\tau} 1(\tau) d\tau = \\ &= \frac{1}{R} \tau \Big|_0^t - \frac{1}{R} \left(\frac{L}{R} \right) e^{-\frac{R}{L}t + \frac{R}{L}\tau} \Big|_0^t = \\ &= \frac{1}{R} t - \frac{L}{R^2} \left(e^{-\frac{R}{L}t + \frac{R}{L}t} - e^{-\frac{R}{L}t} \right) = \\ &= \frac{1}{R} t - \frac{L}{R^2} \left(e^0 - e^{-\frac{R}{L}t} \right) = \\ &= \left[\frac{1}{R} t - \frac{L}{R^2} \left(1 - e^{-\frac{R}{L}t} \right) \right] 1(t) \end{aligned}$$

16.4. ZWIĄZKI MIĘDZY CHARAKTERYSTYKAMI CZASOWYMI I CZĘSTOTLIWOŚCIOWYMI

WPROWADZENIE

Znajomość transmitancji bądź immitancji operatorowej układu pozwala wyznaczyć charakterystykę częstotliwościową stanu ustalonego dla układu klasy SLS, stabilnego, prawie we wszystkich punktach $\omega \in (0, \infty)$, przez proste podstawienie $s=j\omega$. Zatem

$$K(j\omega) = K(s) \Big|_{s=j\omega} \quad (16.26)$$

Wykorzystując jednostronne przekształcenie Laplace'a (10.13) możemy powyższe równanie przekształcić w zależność słuszną dla $\omega \in (0, \infty)$

$$K(j\omega) = \int_0^{\infty} k(t) e^{-st} dt \Big|_{s=j\omega} = \int_0^{\infty} k(t) e^{-j\omega t} dt \quad (16.27)$$

Otrzymujemy zatem [jednostronne przekształcenie Fouriera](#), które istnieje wtedy i tylko wtedy, gdy

$$\int_0^{\infty} |k(t)| dt < \infty$$

Jak wiemy $K(j\omega)$, czyli charakterystyka amplitudowo-fazowa, jest wielkością zespoloną, którą możemy przedstawić w postaci algebraicznej lub wykładniczej:

$$K(j\omega) = |K(j\omega)| e^{j \arg K(j\omega)} = K(\omega) e^{j \arg K(j\omega)}$$

ZWIĄZKI GRANICZNE CHARAKTERYSTYK

Twierdzenie o wartości początkowej i końcowej funkcji f(t):

- jeśli $F(s) = \mathcal{L} [f(t)]$ oraz istnieje granica $\lim_{t \rightarrow 0^+} f(t) = f(0^+)$, to

$$\boxed{\lim_{s \rightarrow \infty} sF(s) = f(0^+)} \quad (16.28)$$

- jeśli $F(s) = \mathcal{L} [f(t)]$ oraz istnieje granica $\lim_{t \rightarrow \infty} f(t) = f(\infty)$, to

$$\boxed{\lim_{s \rightarrow 0} sF(s) = f(\infty)} \quad (16.29)$$

Zatem jeśli operatorową funkcją układu jest transmitancja $K(s)$ a charakterystyka impulsowa posiada skończone granice zarówno dla $t \rightarrow 0^+$ jak i $t \rightarrow \infty$, to słuszne są związki

$$\left. \begin{aligned} \lim_{s \rightarrow 0} s K(s) &= k(\infty) \\ \lim_{s \rightarrow \infty} s K(s) &= k(0^+) \end{aligned} \right\} \quad (16.30)$$

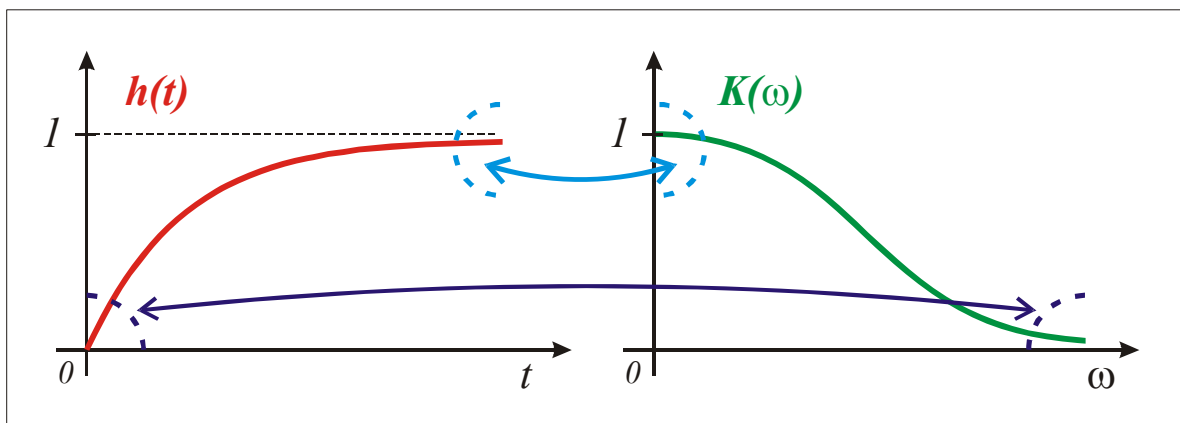
Jeśli weźmiemy pod uwagę charakterystykę skokową (przejściową) układu, to możemy zapisać przy założeniu, że $h(t)$ posiada granice zarówno dla $t \rightarrow 0^+$ jak i $t \rightarrow \infty$ oraz uwzględniając zależności (16.18)

$$\left. \begin{aligned} \lim_{s \rightarrow 0} s H(s) &= \lim_{s \rightarrow 0} K(s) = h(\infty) \\ \lim_{s \rightarrow \infty} s H(s) &= \lim_{s \rightarrow \infty} K(s) = h(0^+) \end{aligned} \right\} \quad (16.31)$$

następnie uwzględniając wzór (16.26) otrzymujemy:

$$\left. \begin{aligned} \lim_{s \rightarrow 0} K(s) \Big|_{s=j\omega} &= \lim_{\omega \rightarrow 0} K(\omega) = h(\infty) \\ \lim_{s \rightarrow \infty} K(s) \Big|_{s=j\omega} &= \lim_{\omega \rightarrow \infty} K(\omega) = h(0^+) \end{aligned} \right\} \quad (16.32)$$

Są to związki o bardzo dużym znaczeniu praktycznym. Wynika z nich jednoznacznie, że jeśli znamy np. charakterystykę amplitudową $K(\omega)$, to jej graniczne wartości określają jednoznacznie graniczne wartości funkcji skokowej (prześciowej) $h(t)$ i odwrotnie.



ZWIĄZKI PARAMETRÓW CHARAKTERYSTYK

Jako podstawowe parametry charakterystyk czasowych przyjmuje się między innymi:

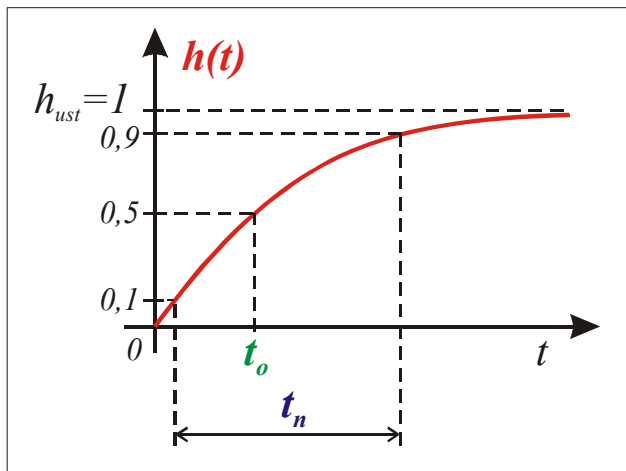
- t_n – czas narastania,
- t_o – czas opóźnienia,
- Z - zwis

Czas narastania t_n - układu dolnoprzepustowego definiujemy jako czas wzrostu charakterystyki skokowej (przejściowej) układu od 0,1 do 0,9 wartości ustalonej

$$t_n = t_{0,9} - t_{0,1} \quad (16.33)$$

Czas opóźnienia t_o - układu dolnoprzepustowego definiujemy jako czas wzrostu charakterystyki skokowej (przejściowej) układu od 0 do 0,5 wartości ustalonej

$$t_o = t_{0,5} - t_0 \quad (16.34)$$



$$t_n = \frac{0,35}{f_g} \quad (16.35)$$

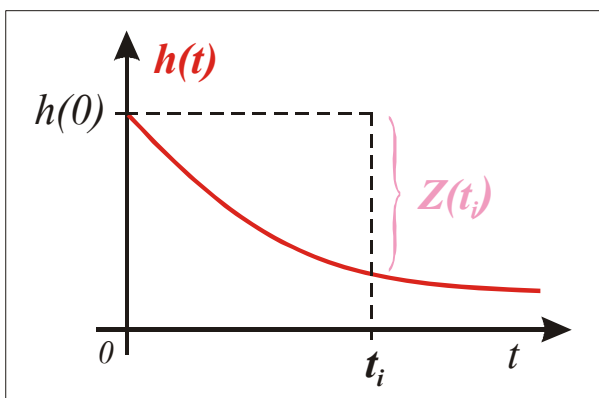
$$t_o = \frac{0,1}{f_g} \quad (16.36)$$

Funkcję zwisu $Z(t)$ - układu górnoprzepustowego definiujemy:

$$Z(t) = h(t)_{ust} - h(t) = h(0) - h(t) \quad (16.37)$$

lub funkcję zwisu w procentach

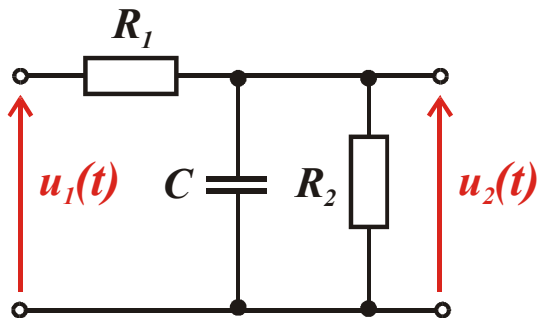
$$Z\%(t) = \frac{h(0) - h(t)}{h(0)} \cdot 100\% \quad (16.38)$$



Dla małych wartości t

$$Z\%(t) \approx 200 \pi f_g t \quad (16.39)$$

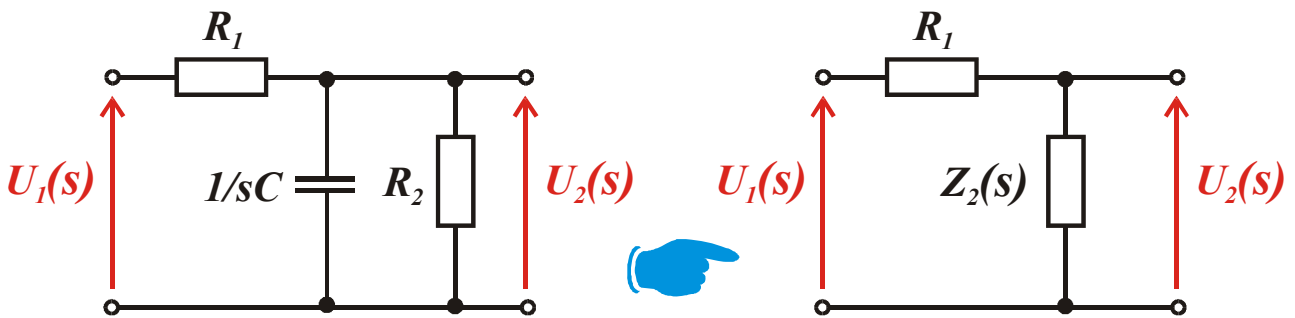
PRZYKŁAD 2: Dla układu przedstawionego na rysunku, mając dane $R_1=9\text{k}\Omega$, $R_2=1\text{k}\Omega$, $C=1\text{mF}$, wyznaczyć:



1. charakterystykę skokową,
2. czas narastania i opóźnienia,
3. charakterystykę impulsową.

Ad.1.

- Podajemy skok jednostkowy na wejście układu i przedstawiamy schemat operatorowy układu



$$\text{gdzie: } Z_2(s) = \frac{\frac{1}{sC} R_2}{\frac{1}{sC} + R_2} = \frac{R_2}{1 + sR_2C}$$

- Korzystając z dzielnika napięcia wyznaczamy operatorową funkcję układu

$$\begin{aligned} K(s) &= \frac{Z_2(s)}{Z_2(s) + R_1} = \frac{\frac{R_2}{1 + sR_2C}}{\frac{R_2}{1 + sR_2C} + R_1} = \frac{R_2}{R_2 + R_1(1 + sR_2C)} \\ &= \frac{R_2}{R_2 + R_1 + sR_1R_2C} = \frac{1}{10 + 9s} \end{aligned}$$

- Wyznaczamy operatorową odpowiedź układu na wymuszenie skokiem jednostkowym (zależność 16.17)

$$H(s) = \frac{K(s)}{s} = \frac{1}{s(10+9s)} = \frac{1}{s(10+9s)}$$

UWAGA: znając $H(s)$ możemy wyznaczyć (zal.16.31)

$$h(0^+) = \lim_{s \rightarrow \infty} s H(s) = \lim_{s \rightarrow \infty} s \frac{1}{s(10+9s)} = \lim_{s \rightarrow \infty} \frac{1}{10+9s} = 0$$

$$h(\infty) = \lim_{s \rightarrow 0} s H(s) = \lim_{s \rightarrow 0} \frac{1}{10+9s} = 0,1$$

- Wyznaczamy charakterystykę czasową skokową układu (zal.16.21)

$$h(t) = \mathcal{L}^{-1}[H(s)] = \mathcal{L}^{-1}\left[\frac{1}{s(10+9s)}\right]$$

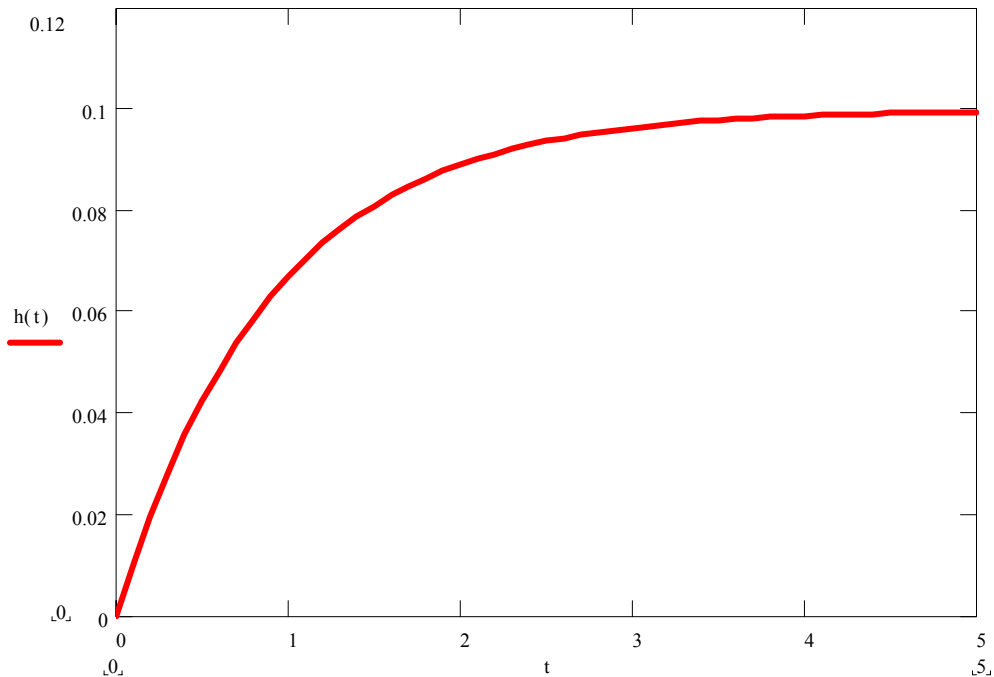
$$\frac{1}{s(s+a)} \xrightarrow{\mathcal{L}^{-1}} \frac{1}{a}(1 - e^{-at})$$

Lp.9.

$$h(t) = \mathcal{L}^{-1}\left[\frac{1}{s(9s+10)}\right] = \mathcal{L}^{-1}\left[\frac{\frac{1}{9}}{s\left(s+\frac{10}{9}\right)}\right] = \frac{1}{9} \mathcal{L}^{-1}\left[\frac{1}{s\left(s+\frac{10}{9}\right)}\right]$$

$$h(t) = \frac{1}{9} \left[\frac{1}{10} \left(1 - e^{-\frac{10}{9}t} \right) \right] 1(1)$$

$$h(t) = \left(0,1 - 0,1e^{-\frac{10}{9}t} \right) 1(t)$$



Ad.2.

Czas narastania t_n - $t_n = t_{0,9} - t_{0,1}$

Czas opóźnienia t_o - $t_o = t_{0,5} - t_0$

Wiemy już, że

$$t_0 = h(0^+) = 0$$

$$t_{ustal} = h(\infty) = 0,1$$

$$h(t_{0,9}) = 0,9 \cdot 0,1 = 0,09$$

$$0,1 - 0,1e^{-\frac{10}{9}t} = 0,09$$

$$-0,1e^{-\frac{10}{9}t} = 0,09 - 0,1$$

$$-0,1e^{-\frac{10}{9}t} = -0,01$$

$$e^{-\frac{10}{9}t} = 0,1$$

$$-\frac{10}{9}t = \ln(0,1)$$

$$-\frac{10}{9}t = -2,303$$

$$\text{stąd: } t_{0,9} = 2,073$$

$$h(t_{0,1}) = 0,1 \cdot 0,1 = 0,01$$

$$\text{stąd: } t_{0,1} = 0,095$$

czyli:

$$t_n = t_{0,9} - t_{0,1} = 2,073 - 0,095 = 1,977$$

$$h(t_{0,5}) = 0,5 \cdot 0,1 = 0,05$$

$$\text{stąd: } t_{0,5} = 0,624$$

czyli:

$$t_o = t_{0,5} - t_0 = 0,624 - 0 = 0,624$$

Ad.3.**Sposób 1**

Znając charakterystykę skokową, można wykorzystać zal. 16.22.

$$k(t) = \frac{d h(t)}{d t} = \frac{d}{d t} \left[\left(0,1 - 0,1 e^{-\frac{10}{9}t} \right) 1(t) \right] = \left(0,1 \frac{10}{9} e^{-\frac{10}{9}t} \right) 1(t)$$

$$k(t) = \left(\frac{1}{9} e^{-\frac{10}{9}t} \right) 1(t)$$

Sposób 2

Znając operatorową funkcję układu

$$K(s) = \frac{1}{10 + 9s}$$

wykorzystujemy zal.16.20:

$$k(t) = \mathcal{L}^{-1}[K(s)] = \mathcal{L}^{-1} \left[\frac{1}{10 + 9s} \right] = \left(\frac{1}{9} e^{-\frac{10}{9}t} \right) 1(t)$$

$$\frac{1}{s + a} \quad \xrightarrow{\mathcal{L}^{-1}} \quad e^{-at}$$

Lp.5.

