

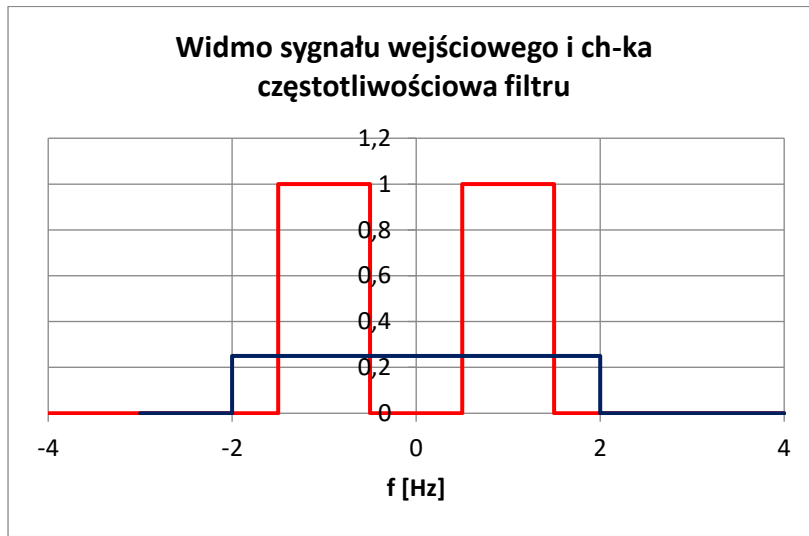
Odpowiedzi do przykładowych zadań do kolokwium 2 - ASiSP

Semestr letni 2019

FILTRACJA FOURIEROWSKA

1.1 Wyznaczamy widmo sygnału na wyjściu filtru ze wzoru: $Y(f) = X(f)H(f)$, gdzie

$X(f) = F\{Sa(4\pi t)\} = \frac{1}{4}\Pi\left(\frac{f}{4}\right)$. Na wspólnym wykresie przedstawiamy widmo $X(f)$ oraz charakterystykę częstotliwościową $H(f)$ filtru idealnego BP.



$$Y(f) = \frac{1}{4}\Pi(f-1) + \frac{1}{4}\Pi(f+1)$$

Stosując tw. o modulacji otrzymujemy:

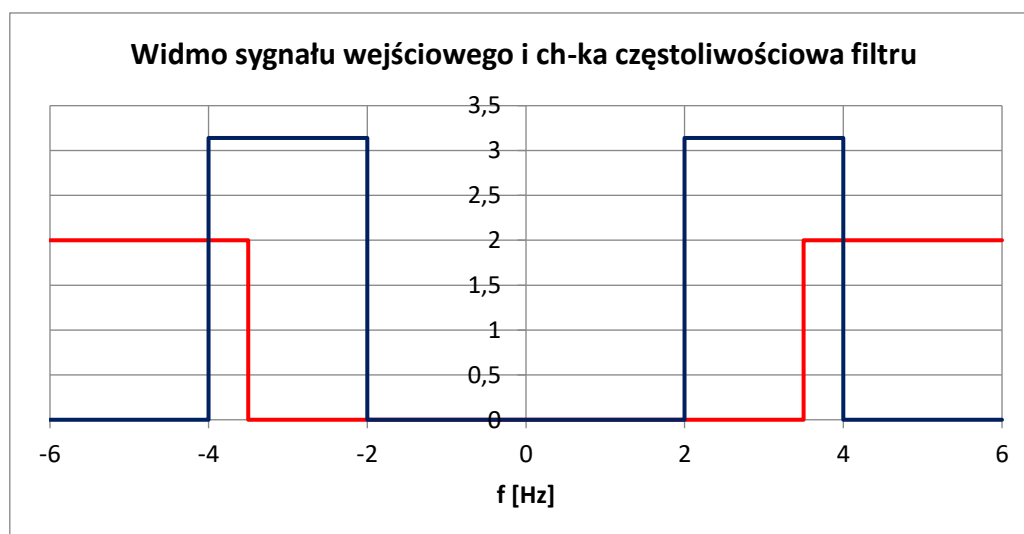
$$y(t) = \frac{1}{2}Sa(\pi t)\cos(2\pi t).$$

Porównajmy energie sygnałów wejściowego i wyjściowego:

$$E_x = \frac{1}{16} \cdot 4 = \frac{1}{4}, \quad E_y = \frac{1}{16}(1+1) = \frac{1}{8}.$$

1.2 Zadanie rozwiązujemy podobnie jak zad. 1.1. Wyznaczamy widmo sygnału wejściowego:

$X(\omega) = F\{2Sa(t)\cos(3t)\} = \pi \cdot \left[\Pi\left(\frac{\omega-3}{2}\right) + \Pi\left(\frac{\omega+3}{2}\right) \right]$. Na wspólnym wykresie przedstawiamy widmo $X(\omega)$ oraz charakterystykę częstotliwościową $H(\omega)$ filtru idealnego HP.

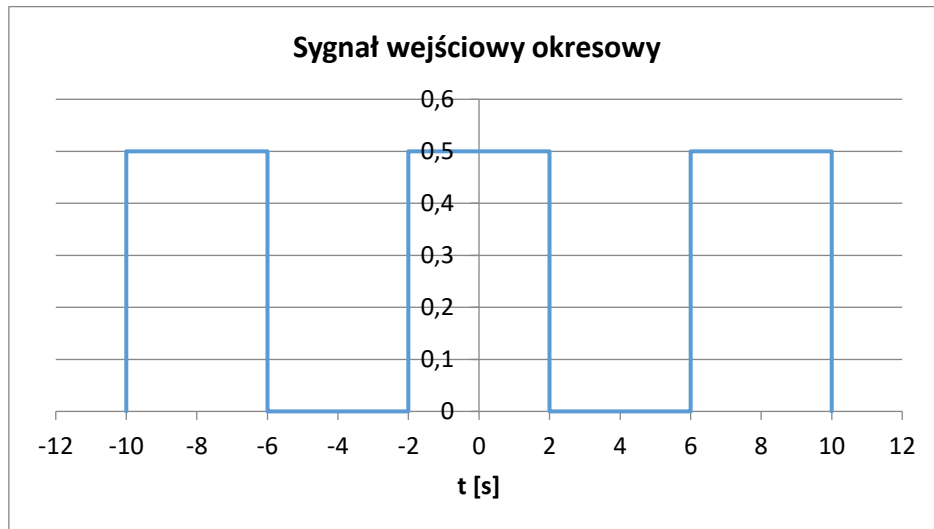


Wyznaczamy widmo sygnału na wyjściu filtru ze wzoru: $Y(\omega) = X(\omega)H(\omega)$ i obliczamy energię $y(t)$ stosując tw. Parsevala w dziedzinie ω .

$$E_y = \frac{1}{2\pi} \cdot 2 \cdot \int_{\omega_g}^4 4\pi^2 d\omega = 4\pi(4 - \omega_g). \text{ Wiadomo, że energia sygnału wejściowego } E_x = \frac{1}{2\pi} \cdot 2 \cdot \pi^2 \cdot 2 = 2\pi.$$

Energia sygnału wyjściowego powinna być równa π . Rozwiązujemy równanie: $E_y = 4\pi(4 - \omega_g) = \pi$, skąd otrzymujemy $\omega_g = 3,75 \text{ rad/s}$.

1.3 Wyznaczamy widmo sygnału okresowego o okresie podstawowym równym 8 mającego postać nieskończonej sumy ciągu impulsów prostokątnych o amplitudzie $\frac{1}{2}$ i czasie trwania 4 :



Widmo sygnału okresowego $x(t)$ jest dyskretne: $X(\omega) = 2\pi \sum_n c_n \delta(\omega - n\omega_0)$, $\omega_0 = 2\pi/T_0 = \pi/4$,

a współczynniki $c_n = \frac{1}{T_0} Z(n\omega_0) = \frac{1}{8} Z\left(n\frac{\pi}{4}\right)$, gdzie $Z(\omega) = F\left\{\frac{1}{2}\Pi\left(\frac{t}{4}\right)\right\} = 2\text{Sa}(2\omega)$. Mamy więc

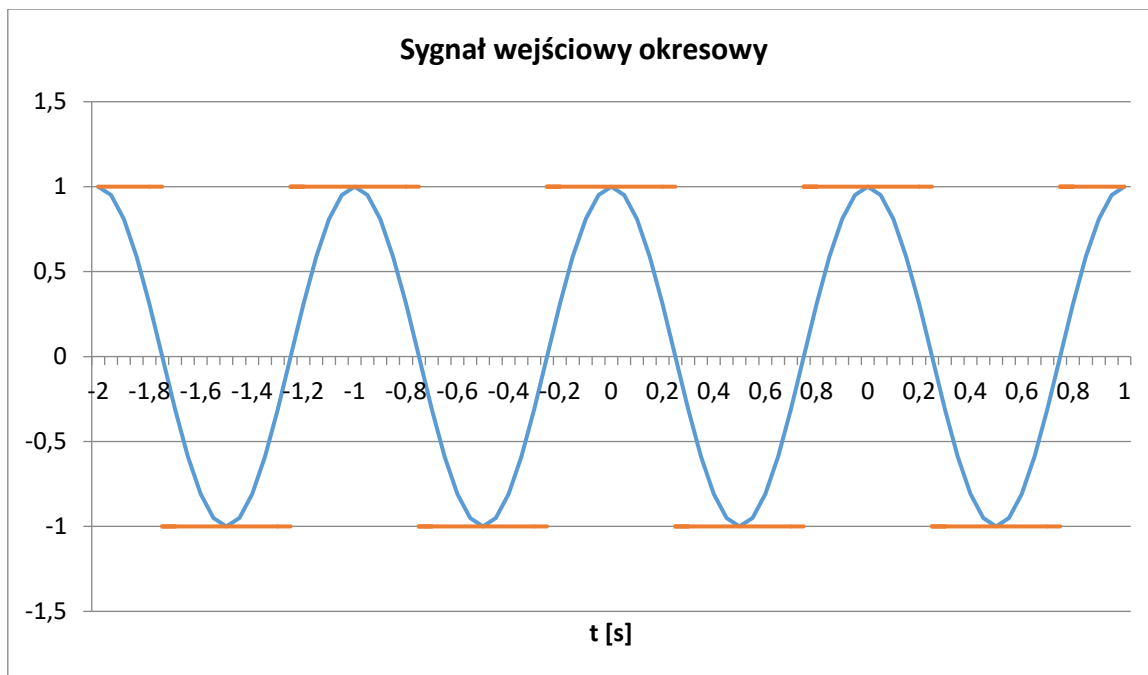
$c_n = \frac{1}{8} \cdot 2 \cdot \text{Sa}\left(2n\frac{\pi}{4}\right) = \frac{1}{4} \text{Sa}\left(n\frac{\pi}{2}\right)$. Prążki widma pojawiają się na pulsacjach będących wielokrotnościami pulsacji podstawowej równej $\pi/4$.

Wiadomo, że sygnał na wyjściu filtru ma postać $y(t) = \frac{1}{\pi} \cos\left(\frac{\pi}{4}t\right)$, jego widmo jest równe

$Y(\omega) = \delta\left(\omega - \frac{\pi}{4}\right) + \delta\left(\omega + \frac{\pi}{4}\right)$, czyli zawiera tylko dwa prążki na pulsacji $\pm\pi/4$. Ponadto $Y(\omega) = X(\omega)H(\omega)$.

Filtr powinien być tak dobrany, aby z widma $X(\omega)$ „wycinał” jeden prążek odpowiadający pulsacji $\pm\pi/4$ o wysokości równej $2\pi c_1 = 2\pi \cdot \frac{1}{4} \text{Sa}\left(\frac{\pi}{2}\right) = 1$. Spełnienie tego warunku zapewnia idealny filtr BP o stałym wzmocnieniu równym 1, paśmie przepustowym np. $(\omega_1, \omega_2) = (0, \pi/2)$.

1.4. Na rysunku przedstawiono wykres funkcji $\cos(2\pi t)$ oraz $x(t) = \text{sgn}[\cos(2\pi t)]$. Sygnał $x(t)$ ma postać bipolarnego ciągu impulsów prostokątnych o czasie trwania 0,5 s, amplitudzie ± 1 i okresie podstawowym równym 1.



Wyznamy widmo tego sygnału: $X(f) = \sum_n c_n \delta(f - nf_0)$, $f_0 = 1 \text{ Hz}$, gdzie współczynniki c_n są równe:

$c_n = \frac{1}{T_0} Z(nf_0) = Z(n \cdot 1)$, a $Z(f)$ oznacza widmo różnicy impulsów: $z(t) = \Pi\left(\frac{t}{0,5}\right) - \Pi\left(\frac{t-0,5}{0,5}\right)$. Mamy więc:

$$Z(f) = \frac{1}{2} \text{Sa}\left(\frac{\pi f}{2}\right) - \frac{1}{2} \text{Sa}\left(\frac{\pi f}{2}\right) e^{-j\pi f} = \frac{1}{2} \text{Sa}\left(\frac{\pi f}{2}\right) (1 - e^{-j\pi f}).$$

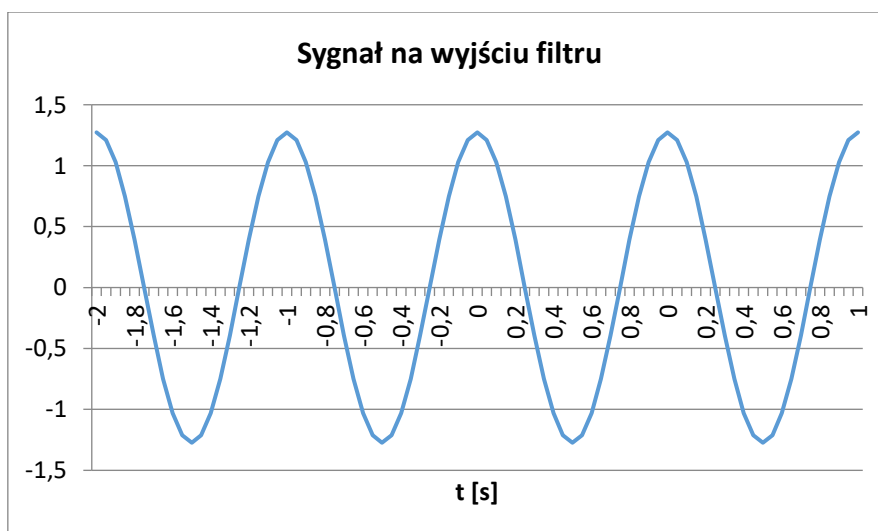
Obliczmy współczynniki: $c_n = \frac{1}{2} \text{Sa}\left(n\frac{\pi}{2}\right) (1 - e^{-jn\pi})$. Otrzymujemy: $X(f) = \frac{1}{2} \sum_n \text{Sa}\left(n\frac{\pi}{2}\right) (1 - e^{-jn\pi}) \delta(f - n)$.

W zadaniu mamy do czynienia z filtracją idealną LP. Filtr „przepuszcza” częstotliwości z pasma $\left[-\frac{3}{2}, \frac{3}{2}\right] \text{ Hz}$.

Widmo sygnału na wyjściu filtru jest równe: $Y(f) = X(f)H(f) = \sum_{n=-1}^1 c_n \delta(f - n)$. Obliczmy współczynniki

$$c_1 = \frac{1}{2} \text{Sa}\left(\frac{\pi}{2}\right) (1 - e^{-j\pi}) = \frac{2}{\pi} = c_{-1}, \text{ współczynnik } c_0 = 0.$$

Widmo $Y(f) = \frac{2}{\pi} [\delta(f - 1) + \delta(f + 1)]$, a sygnał na wyjściu filtru jest równy $y(t) = \frac{4}{\pi} \cos(2\pi t)$.



1.5 Odpowiedź jednostkowa i impulsowa powiązane są relacją: $\frac{d}{dt}k(t) = h(t)$. Różniczkując, otrzymujemy:

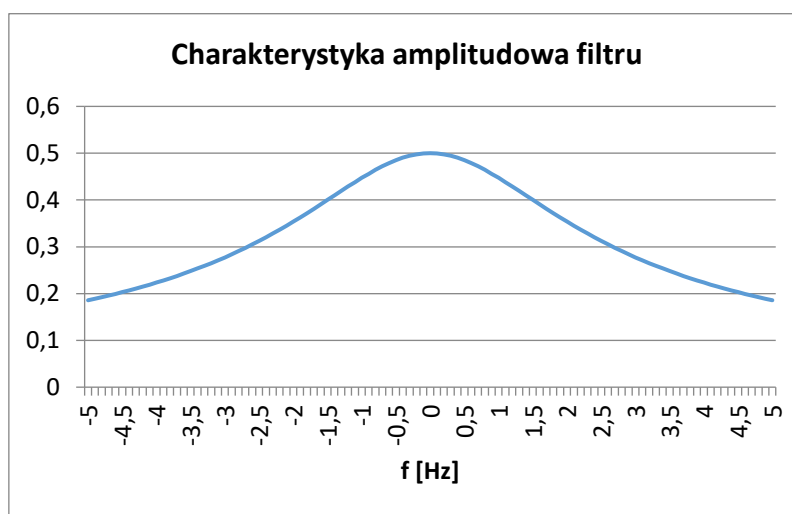
$\frac{d}{dt}\frac{1}{2}(1 - e^{-2t}) \cdot 1(t) = e^{-2t} \cdot 1(t)$, czyli $h(t) = e^{-2t} \cdot 1(t)$. Charakterystyka częstotliwościowa filtru jest transformatą

Fouriera odpowiedzi impulsowej: $H(\omega) = F\{e^{-2t} \cdot 1(t)\} = \frac{1}{2 + j\omega}$. Charakterystyka amplitudowa jest równa

$A(\omega) = |H(\omega)| = \frac{1}{\sqrt{4 + \omega^2}}$ (p. rysunek). Jest to filtr rzeczywisty LP. Wyznaczmy pasmo 3-decybelowe:

$A(\omega_{3dB}) = \frac{A(0)}{\sqrt{2}} = \frac{1}{2\sqrt{2}}$, $A(\omega_{dB}) = \frac{1}{\sqrt{4 + \omega_{3dB}^2}}$. Rozwiązujemy równanie $\frac{1}{\sqrt{4 + \omega_{3dB}^2}} = \frac{1}{2\sqrt{2}}$, skąd otrzymujemy

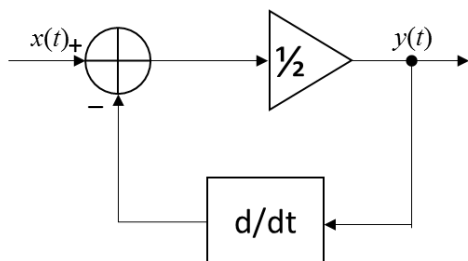
pasmo 3dB: $[-2, 2]$ rad/s.



Odpowiedź na sygnał stały równy $\frac{1}{2}$ wyznaczamy ze wzoru: $y(t) = \frac{1}{2}H(0) = \frac{1}{4}, t \in \mathbb{R}$.

Charakterystyka częstotliwościowa jest równa $H(\omega) = \frac{Y(\omega)}{X(\omega)} = \frac{1}{2 + j\omega}$. Równanie „wejście-wyjście” ma

postać $y(t) = \frac{1}{2} \left[x(t) - \frac{dy(t)}{dt} \right]$.



1.6 Wyznaczamy widmo sygnału wejściowego $X(\omega) = F\{e^{-t}1(t) + e^{-3t}1(t)\} = \frac{1}{1 + j\omega} + \frac{1}{3 + j\omega} = \frac{4 + 2j\omega}{(1 + j\omega)(3 + j\omega)}$

oraz widmo sygnału na wyjściu filtru: $Y(\omega) = 2F\{e^{-t}1(t) - e^{-4t}1(t)\} = 2\left(\frac{1}{1 + j\omega} - \frac{1}{4 + j\omega}\right) = \frac{6}{(1 + j\omega)(4 + j\omega)}$.

Charakterystyka częstotliwościowa jest równa $H(\omega) = \frac{Y(\omega)}{X(\omega)} = 3 \frac{3 + j\omega}{(4 + j\omega)(2 + j\omega)}$. Odpowiedź impulsową

wyznaczamy jako odwrotną transformatę Fouriera transmitancji częstotliwościowej, stosując rozkład na ułamki proste:

$$h(t) = F^{-1}\{H(\omega)\} = 3 \cdot F^{-1}\left\{\frac{3 + j\omega}{(4 + j\omega)(2 + j\omega)}\right\} = 3 \cdot \left(\frac{A}{4 + j\omega} + \frac{B}{2 + j\omega}\right), \text{ skąd } A = B = \frac{1}{2}.$$

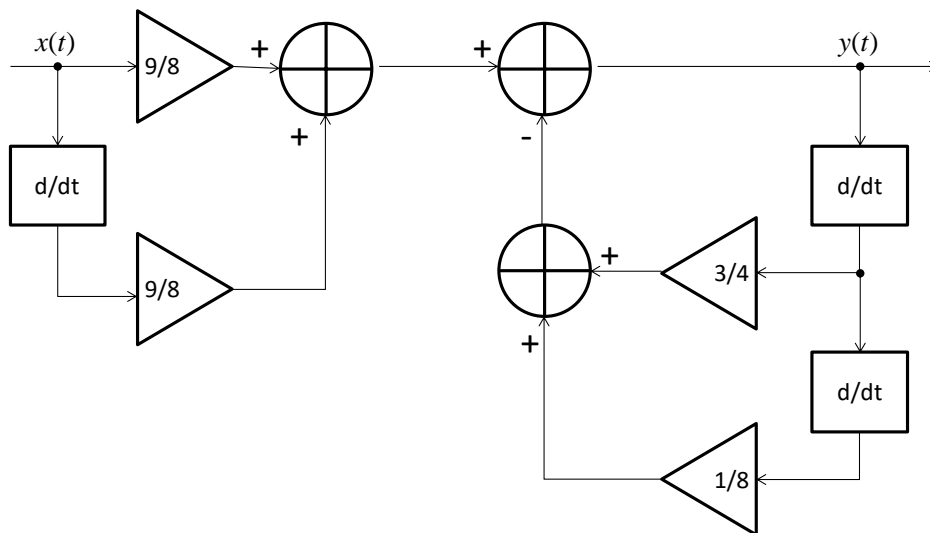
Odpowiedź impulsowa jest równa $h(t) = \frac{3}{2}(e^{-4t} + e^{-2t})1(t)$. Równanie „wejście-wyjście” wyznaczamy z transmitancji częstotliwościowej:

$$\frac{Y(\omega)}{X(\omega)} = 3 \frac{3 + j\omega}{(4 + j\omega)(2 + j\omega)}, \quad 9X(\omega) + 3j\omega X(\omega) = 8Y(\omega) + 6j\omega Y(\omega) + (j\omega)^2 Y(\omega).$$

Odwrotne przekształcenie Fouriera daje ostatecznie: $9x(t) + 3 \frac{dx(t)}{dt} = 8y(t) + 6 \frac{dy(t)}{dt} + \frac{d^2 y(t)}{dt^2}$, co jest równoważne:

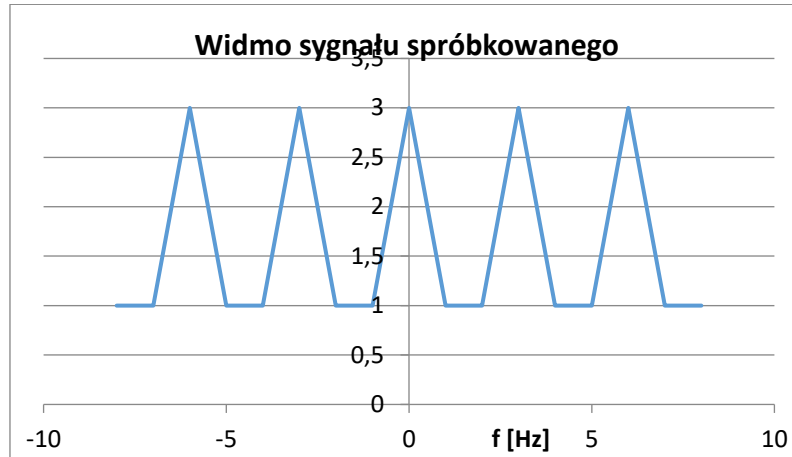
$$y(t) = \frac{9}{8}x(t) + \frac{3}{8} \frac{dx(t)}{dt} - \frac{3}{4} \frac{dy(t)}{dt} - \frac{1}{8} \frac{d^2 y(t)}{dt^2}.$$

Przykładowy schemat blokowy:

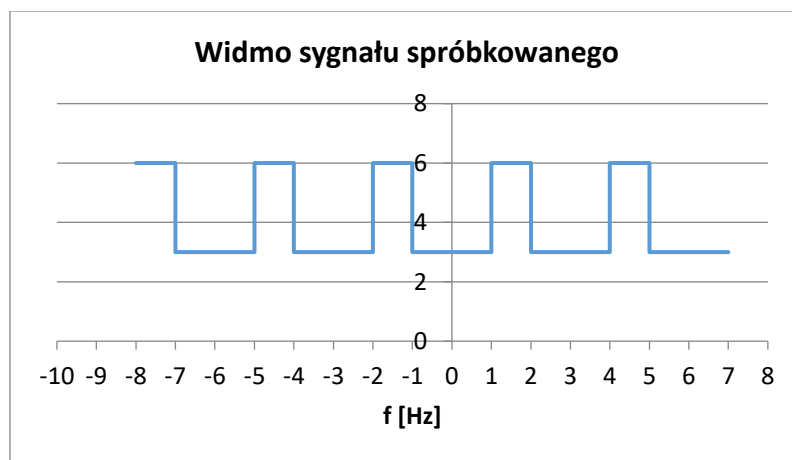


PRÓBKOWANIE

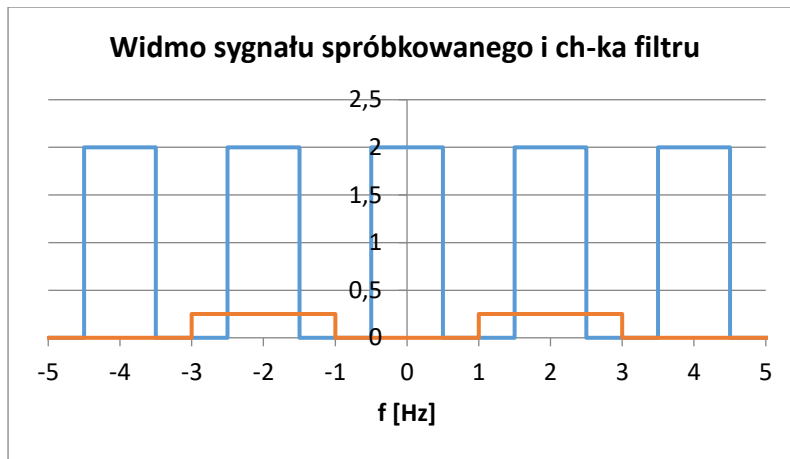
2.1 (a) Częstotliwość maksymalna wynosi $f_{max} = 2$ Hz, stąd częstotliwość Nyquista jest równa $f_N = 4$ Hz. Warunek Nyquista nie jest spełniony, zajdzie zjawisko aliasingu częstotliwościowego. Widmo sygnału spróbkowanego dane jest wzorem: $X_s(f) = f_s \sum_n X(f - nf_s) = 3 \sum_n \Lambda\left(\frac{f - 3n}{2}\right)$. Przedstawiono je na wykresie:



(b) Częstotliwość maksymalna wynosi $f_{max} = 2$ Hz, stąd częstotliwość Nyquista jest równa $f_N = 4$ Hz. Warunek Nyquista nie jest spełniony, zajdzie zjawisko aliasingu częstotliwościowego. Widmo sygnału spróbkowanego dane jest wzorem: $X_s(f) = f_s \sum_n X(f - nf_s) = 3 \sum_n \Pi\left(\frac{f - 3n}{4}\right)$. Przedstawiono je na wykresie:



2.2 Widmo sygnału analogowego jest równe $X(f) = \Pi(f)$, czyli $f_{max} = 0,5$, a częstotliwość Nyquista $f_N = 1$ Hz. Próbkujemy z częstotliwością większą od f_N , czyli nie zachodzi zjawisko aliasingu. Widmo sygnału spróbkowanego jest równe: $X_s(f) = 2 \sum_n X(f - 2n) = 2 \sum_n \Pi(f - 2n)$. Pokazano je na rysunku:



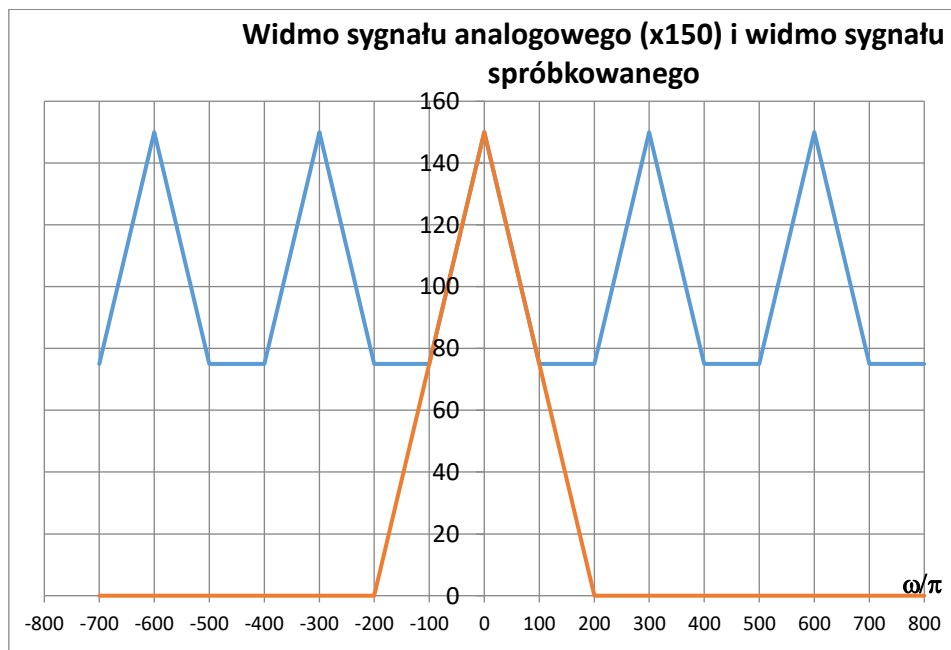
Sygnal próbkowany podano na wejście filtru o odpowiedzi impulsowej $h(t) = \text{Sa}(2\pi t)\cos(4\pi t)$ i ch-ce częstotliwościowej $H(f) = \frac{1}{4}\Pi\left(\frac{f-2}{2}\right) + \frac{1}{4}\Pi\left(\frac{f+2}{2}\right)$, czyli idealnego filtru pasmowo przepustowego o wzmocnieniu $\frac{1}{4}$ w paśmie przepustowym o szerokości 2 Hz i częstotliwości środkowej 2 Hz.

Widmo sygnału wyjściowego jest równe $Y(f) = \frac{1}{2}\Pi\left(\frac{f-2}{1}\right) + \frac{1}{2}\Pi\left(\frac{f+2}{1}\right)$, a sygnał wyjściowy $y(t) = \text{Sa}(\pi t)\cos(4\pi t)$.

2.3 Sygnal $x(t) = 100\text{Sa}^2(100\pi t)$ ma widmo $X(\omega) = \Lambda\left(\frac{\omega}{200\pi}\right)$. Jego pulsacja maksymalna wynosi 200π rad/s.

Pulsacja Nyquista jest równa $\omega_N = 400\pi$ rad/s. Próbkujemy z częstotliwością $f_s = 150$ Hz, co odpowiada pulsacji $\omega_s = 300\pi$ rad/s. Widmo sygnału próbkowanego jest równe

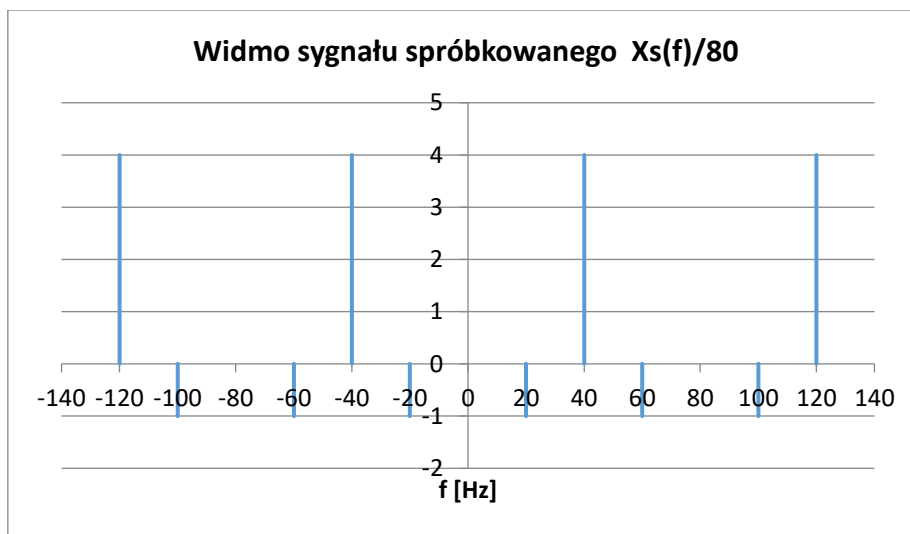
$$G(\omega) = 150 \sum_n X(\omega - n \cdot 300\pi) = 150 \sum_n \Lambda\left(\frac{\omega - n \cdot 300\pi}{200\pi}\right).$$



Sprawdzamy z wykresem, kiedy jest spełniony warunek $G(\omega) = 150X(\omega)$, $|\omega| \leq \omega_0$ i odczytujemy wartość $\omega_0 = 100\pi$ rad/s.

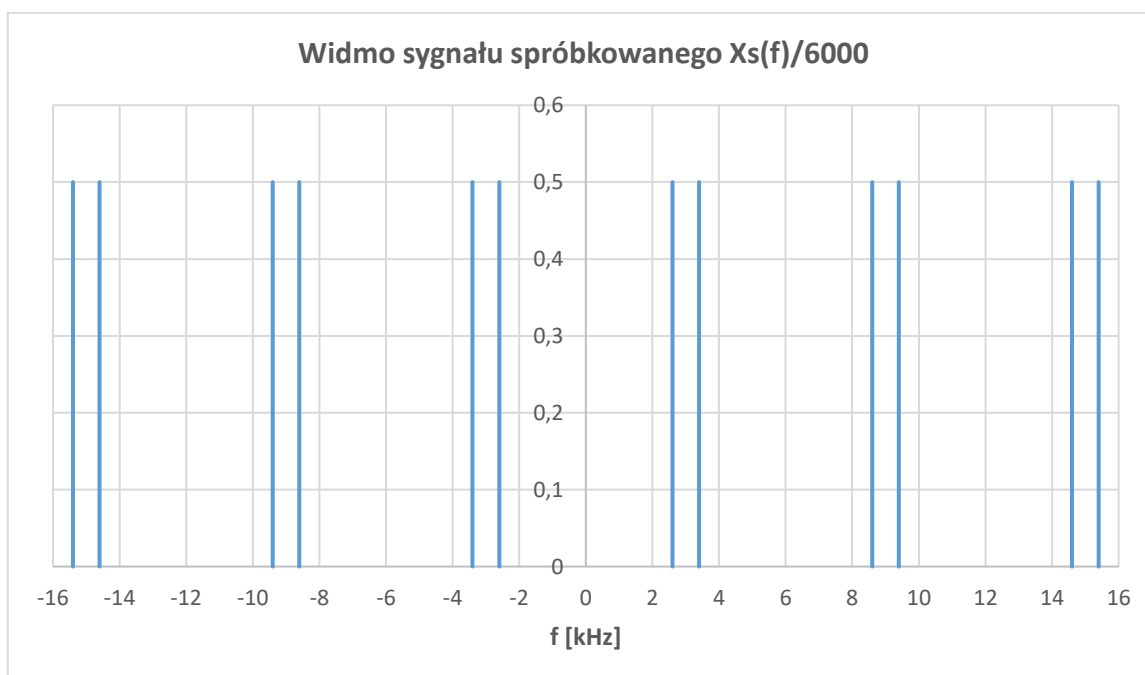
2.4 Sygnał analogowy ma postać: $x(t) = 4\cos(80\pi t) - 2\cos(40\pi t)$. Jego częstotliwość maksymalna jest równa $f_{\max} = 40$ Hz, a częstotliwość Nyquista $f_N = 80$ Hz. Próbkujemy z częstotliwością $f_s = f_N$. Widmo sygnału spróbkowanego dane jest wzorem:

$$X_s(f) = 80 \sum_n [2\delta(f - n \cdot 80 + 40) - \delta(f - n \cdot 80 + 20) - \delta(f - n \cdot 80 - 20) + 2\delta(f - n \cdot 80 - 40)]$$



Sygnał spróbkowany podawany jest następnie na wejście filtra idealnego LP o częstotliwości granicznej 50 Hz i wzmacnieniu $1/80$. Widmo sygnału na wyjściu filtra jest równe $Y(f) = X_s(f)H(f)$. Widzimy, że w paśmie filtra mieszczą się prążki na częstotliwościach ± 20 Hz oraz ± 40 Hz. Mamy więc $Y(f) = 4\delta(f + 40) - \delta(f + 20) - \delta(f - 20) + 4\delta(f - 40)$, czyli sygnał $y(t) = 8\cos(80\pi t) - 2\cos(40\pi t)$.

2.5 Widmo sygnału analogowego jest równe $X(f) = \frac{1}{2}\delta(f - 3400) + \frac{1}{2}\delta(f + 3400)$. Częstotliwość maksymalna wynosi $f_{\max} = f_0 = 3,4$ kHz, więc częstotliwość Nyquista $f_N = 6,8$ kHz. Próbkujemy z częstotliwością 6 kHz mniejszą od f_N . Widmo sygnału spróbkowanego jest równe $X_s(f) = 6000 \sum_n [\frac{1}{2}\delta(f - 6000n - 3400) + \frac{1}{2}\delta(f - 6000n - 3400)]$.

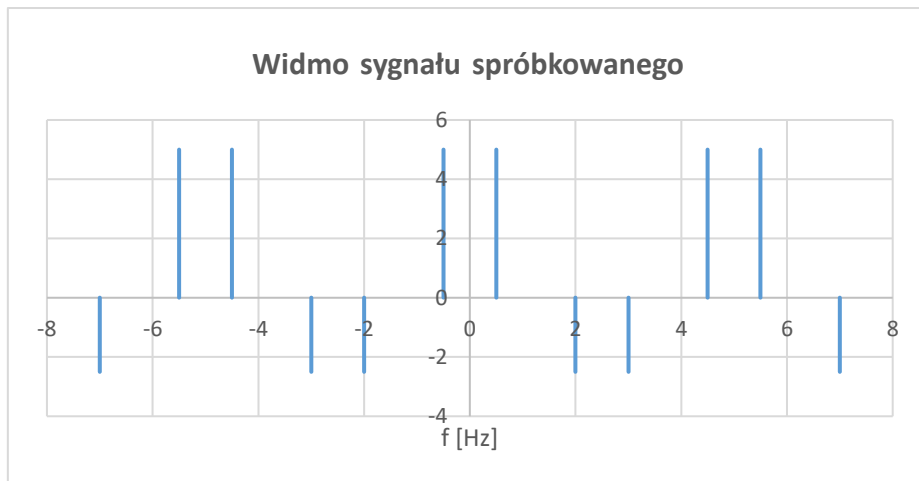


(a) Sygnał próbkowany podajemy na wejście filtra idealnego LP. Przyjmijmy, że wzmacnienie filtra jest równe $1/f_s$. W pierwszym przypadku dostajemy na wyjściu sygnał $y(t) = \cos(5200\pi t)$.

(b) W tym przypadku $y(t) = \cos(5200\pi t) + \cos(6800\pi t)$.

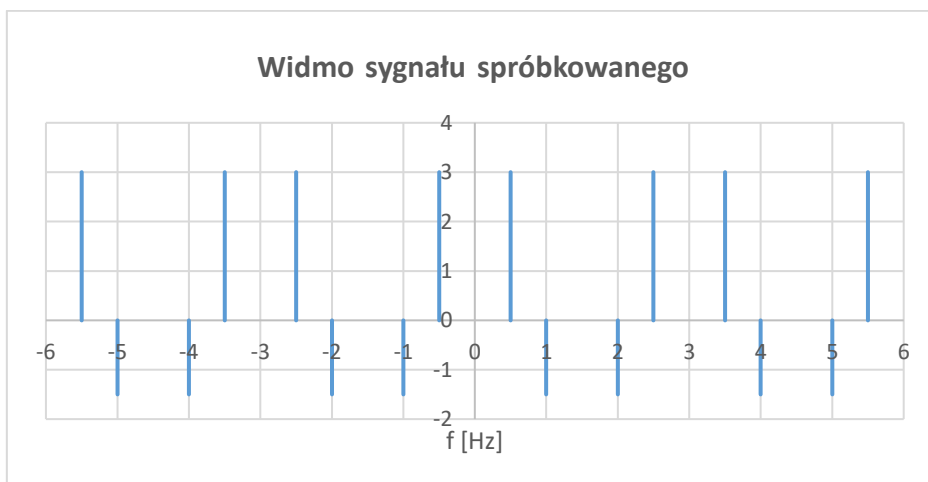
2.6 Widmo sygnału analogowego jest równe $X(f) = \delta(f - 0,5) + \delta(f + 0,5) - \frac{1}{2}\delta(f - 2) - \frac{1}{2}\delta(f + 2)$. Częstotliwość maksymalna wynosi $f_{\max} = 2$ Hz, a częstotliwość Nyquista $f_N = 4$ Hz.

(a) Rozważmy przypadek $f_s = 5$ Hz, warunek Nyquista jest spełniony. Widmo sygnału próbkowanego jest równe $X_s(f) = 5 \sum_n X(f - 5n)$.



Widmo sygnału na wyjściu filtra $Y(f) = X_s(f)H(f)$. Filtr LP ma wzmacnienie równe 1 i częstotliwość graniczną 1,5 Hz. Widmo $Y(f) = 5\delta(f - 0,5) + 5\delta(f + 0,5)$, czyli $y(t) = 10\cos(\pi t)$.

(b) Rozważmy przypadek $f_s = 3$ Hz, warunek Nyquista nie jest spełniony. Widmo sygnału próbkowanego jest równe $X_s(f) = 3 \sum_n X(f - 3n)$.



Widmo sygnału na wyjściu filtra $Y(f) = 3\delta(f - 0,5) + 3\delta(f + 0,5) - \frac{3}{2}\delta(f - 1) - \frac{3}{2}\delta(f + 1)$, czyli $y(t) = 6\cos(\pi t) - 3\cos(2\pi t)$.

FILTRY CYFROWE

3.1 (a) Na podstawie schematu blokowego otrzymujemy równanie systemu: $y(n) = \frac{1}{2}x(n) + \frac{1}{10}x(n-1) + \frac{1}{4}y(n-2)$. Dalej zapisujemy je w dziedzinie zmiennej zespolonej z :

$Y(z) = \frac{1}{2}X(z) + \frac{1}{10}z^{-1}X(z) + \frac{1}{4}z^{-2}Y(z)$, dalej $Y(z)(1 - \frac{1}{4}z^{-2}) = X(z)(\frac{1}{2} + \frac{1}{10}z^{-1})$. Transmitancja systemu wynosi $H(z) = \frac{Y(z)}{X(z)} = \frac{\frac{1}{2} + \frac{1}{10}z^{-1}}{1 - \frac{1}{4}z^{-2}} = \frac{\frac{1}{2}z^2 + \frac{1}{10}z}{z^2 - \frac{1}{4}} = \frac{\frac{1}{2}z^2 + \frac{1}{10}z}{(z - \frac{1}{2})(z + \frac{1}{2})}$.

Odpowiedź impulsową wyznaczamy stosując rozkład $H(z)/z$ na ułamki proste:

$$\frac{H(z)}{z} = \frac{\frac{1}{2}z + \frac{1}{10}}{(z - \frac{1}{2})(z + \frac{1}{2})} = \frac{A}{z - \frac{1}{2}} + \frac{B}{z + \frac{1}{2}}, \text{ skąd } A = 7/20, B = 3/20. \text{ Dalej } H(z) = \frac{\frac{7}{20}z}{z - \frac{1}{2}} + \frac{\frac{3}{20}z}{z + \frac{1}{2}}. \text{ Stosując}$$

tablice transformat znajdujemy odpowiedź impulsową $h(n) = \frac{7}{20}(\frac{1}{2})^n + \frac{3}{20}(-\frac{1}{2})^n, n \geq 0$.

(b) Równanie systemu ma postać: $y(n) = x(n) - \frac{1}{2}y(n-2) - y(n-1)$. W dziedzinie zmiennej zespolonej z :

$Y(z) = X(z) - \frac{1}{2}z^{-2}Y(z) - z^{-1}Y(z)$, czyli $Y(z)(1 + z^{-1} + \frac{1}{2}z^{-2}) = X(z)$. Transmitancja systemu:

$H(z) = \frac{Y(z)}{X(z)} = \frac{1}{1 + z^{-1} + \frac{1}{2}z^{-2}} = \frac{z^2}{z^2 + z + \frac{1}{2}}$. W tablicach transformat odnajdujemy pary:

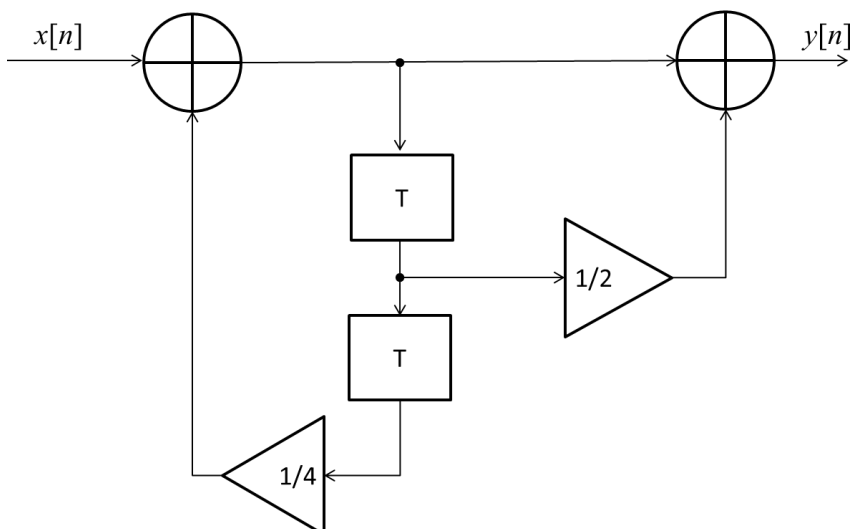
$$a^n \sin(\alpha n) \cdot 1[n] \stackrel{z}{\leftrightarrow} \frac{za \sin \alpha}{z^2 - 2za \cos \alpha + a^2}, \quad a^n \cos(\alpha n) \cdot 1[n] \stackrel{z}{\leftrightarrow} \frac{z(z - a \cos \alpha)}{z^2 - 2za \cos \alpha + a^2}.$$

Niech $a = -\frac{1}{\sqrt{2}}$, wtedy $-2a \cos \alpha = \frac{2}{\sqrt{2}} \cos \alpha = 1$, skąd $\alpha = \frac{\pi}{4}$.

Przekształcamy transmitancję $H(z) = \frac{z(z + \frac{1}{2})}{z^2 + z + \frac{1}{2}} - \frac{\frac{1}{2}z}{z^2 + z + \frac{1}{2}}$ i na podstawie powyższych wzorów mamy:

$$h(n) = \left(-\frac{1}{\sqrt{2}}\right)^n \left[\cos\left(\frac{\pi}{4}n\right) + \sin\left(\frac{\pi}{4}n\right) \right] \cdot 1(n).$$

3.2 Przekształcamy równanie systemu do postaci $y(n) = \frac{1}{4}y(n-2) + x(n) + \frac{1}{2}x(n-1)$ i na tej podstawie rysujemy schemat blokowy w postaci bezpośredniej II (liczba bloków opóźniających jest równa 2)

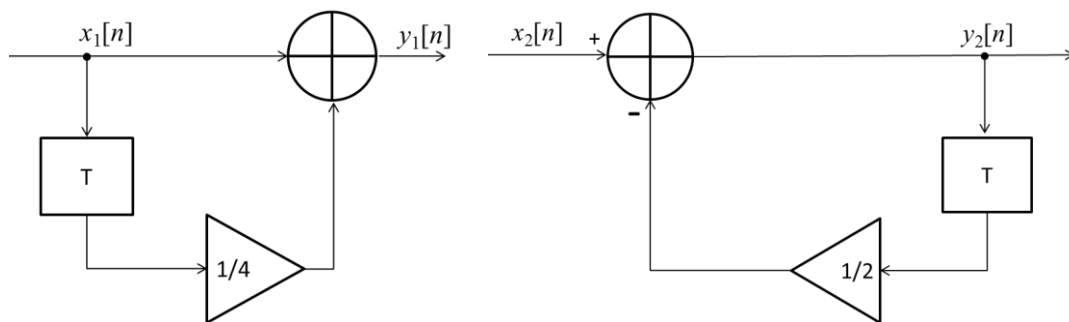


Transmitancja systemu jest równa $H(z) = \frac{1 + \frac{1}{2}z^{-1}}{1 - \frac{1}{4}z^{-2}} = \frac{z^2 + \frac{1}{2}z}{z^2 - \frac{1}{4}} = \frac{z^2 + \frac{1}{2}z}{(z - \frac{1}{2})(z + \frac{1}{2})} = \frac{z}{z - \frac{1}{2}}$. Odpowiedź impulsową ma postać $h(n) = (\frac{1}{2})^n \cdot \mathbf{1}(n)$.

3.3 W połączeniu szeregowym dwóch bloków S1 i S2 mamy: $x(n) = x_1(n)$, $y_1(n) = x_2(n)$, $y_2(n) = y(n)$.

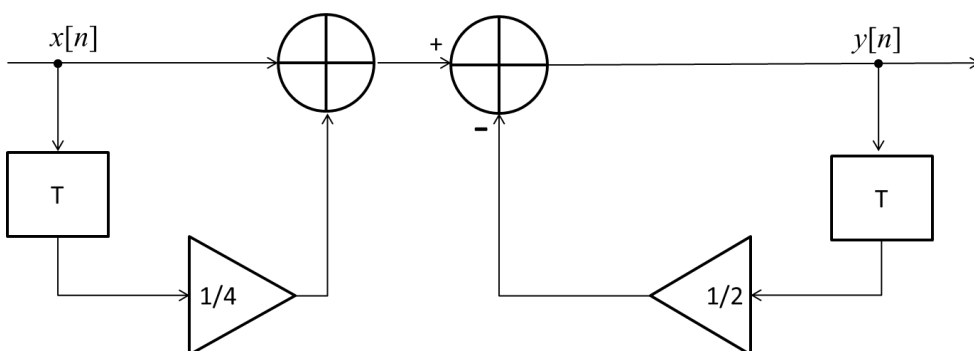
Podstawiając do równań obu systemów dostajemy:
$$\begin{cases} y_1(n) = x(n) + \frac{1}{4}x(n-1) \\ y(n) = -\frac{1}{2}y(n-1) + y_1(n) \end{cases}$$

Sprowadzamy układ równań do jednego równania: $y(n) = -\frac{1}{2}y(n-1) + x(n) + \frac{1}{4}x(n-1)$ i odczytujemy wartości współczynników: $a = 1/2$, $b_0 = 1$, $b_1 = 1/4$.



schemat blokowy S1

schemat blokowy S2

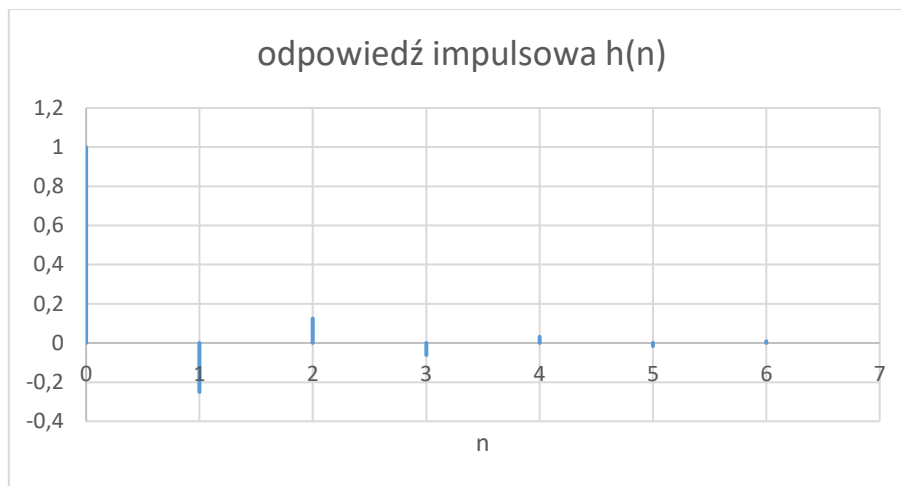


Schemat blokowy S

Odpowiedź impulsową wyznaczamy jako odwrotną transformatę Z transmitancji

$H(z) = \frac{1 + \frac{1}{4}z^{-1}}{1 + \frac{1}{2}z^{-1}} = \frac{z + \frac{1}{4}}{z + \frac{1}{2}} = \frac{z}{z + \frac{1}{2}} + z^{-1} \frac{\frac{1}{4}z}{z + \frac{1}{2}}$, czyli $h(n) = (-\frac{1}{2})^n \cdot \mathbf{1}(n) + \frac{1}{4}(-\frac{1}{2})^{n-1} \cdot \mathbf{1}(n-1)$. Obliczamy kolejne wartości

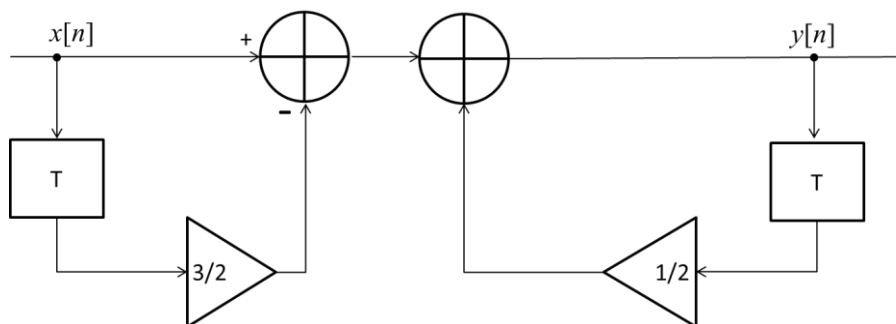
odpowiedzi impulsowej: $h(0) = 1$, $h(1) = -0,25$, $h(2) = 0,125$, $h(3) = -0,0625$ i t.d.



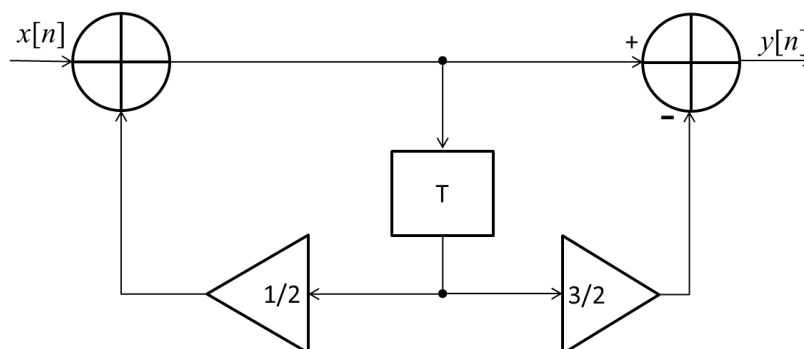
3.4 Transmitancja systemu jest równa $\frac{Y(z)}{X(z)} = \frac{1 - \frac{3}{2}z^{-1}}{1 - \frac{1}{2}z^{-1}}$, skąd $Y(z)(1 - \frac{1}{2}z^{-1}) = X(z)(1 - \frac{3}{2}z^{-1})$. Dalej

$Y(z) - \frac{1}{2}z^{-1}Y(z) = X(z) - \frac{3}{2}z^{-1}X(z)$, więc równanie systemu ma postać: $y(n) - \frac{1}{2}y(n-1) = x(n) - \frac{3}{2}x(n-1)$.

Przekształcamy je do postaci $y(n) = \frac{1}{2}y(n-1) + x(n) - \frac{3}{2}x(n-1)$ i na tej podstawie rysujemy schemat blokowy



Sprowadzamy ten schemat do postaci bezpośredniej II:



Odpowiedź impulsową wyznaczamy jako odwrotną transformatę Z transmitancji:

$$H(z) = \frac{1 - \frac{3}{2}z^{-1}}{1 - \frac{1}{2}z^{-1}} = \frac{z - \frac{3}{2}}{z - \frac{1}{2}} = \frac{z}{z - \frac{1}{2}} - z^{-1} \frac{\frac{3}{2}z}{z - \frac{1}{2}}, \text{ czyli } h(n) = \left(\frac{1}{2}\right)^n \cdot \mathbf{1}(n) - \frac{3}{2} \left(\frac{1}{2}\right)^{n-1} \cdot \mathbf{1}(n-1).$$

3.5 Na podstawie równania systemu $y(n) - \frac{1}{4}y(n-2) = x(n-2) - \frac{1}{4}x(n)$ wyznaczamy transmitancję

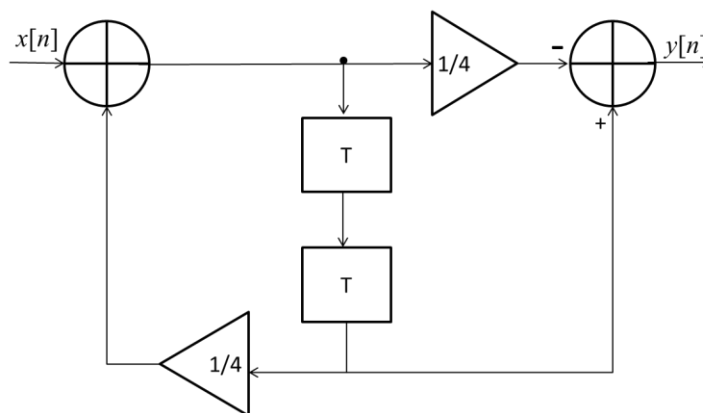
$$H(z) = \frac{z^{-2} - \frac{1}{4}}{1 - \frac{1}{4}z^{-2}} = \frac{1 - \frac{1}{4}z^2}{z^2 - \frac{1}{4}}. \text{ Charakterystyka częstotliwościowa jest równa: } H(e^{j\Omega}) = \frac{1 - \frac{1}{4}e^{j2\Omega}}{e^{j2\Omega} - \frac{1}{4}}, \text{ a charakterystyka}$$

amplitudowa:

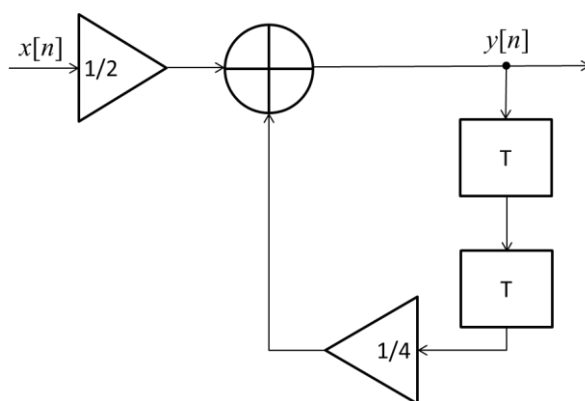
$$A(\Omega) = |H(e^{j\Omega})| = \frac{|1 - \frac{1}{4}e^{j2\Omega}|}{|e^{j2\Omega} - \frac{1}{4}|} = \frac{|1 - \frac{1}{4}\cos 2\Omega - \frac{1}{4}j\sin 2\Omega|}{|\cos 2\Omega - \frac{1}{4} + j\sin 2\Omega|} = \frac{\sqrt{(1 - \frac{1}{4}\cos 2\Omega)^2 + \frac{1}{16}\sin^2 2\Omega}}{\sqrt{(\cos 2\Omega - \frac{1}{4})^2 + \sin^2 2\Omega}} = \frac{\sqrt{\frac{17}{16} - \frac{1}{2}\cos 2\Omega}}{\sqrt{\frac{17}{16} - \frac{1}{2}\cos 2\Omega}} = 1.$$

Jest to filtr wszechprzepustowy o stałym wzmacnieniu równym 1 w paśmie $|\Omega| \leq \pi$.

Schemat blokowy w postaci bezpośredniej II



3.6 Z transmitancji wyznaczamy równanie systemu w dziedzinie z : $4Y(z) - z^{-2}Y(z) = 2X(z)$ i dalej w dziedzinie czasu dyskretnego $4y(n) - y(n-2) = 2x(n)$, $y(n) = \frac{1}{4}y(n-2) + \frac{1}{2}x(n)$. Schemat blokowy:



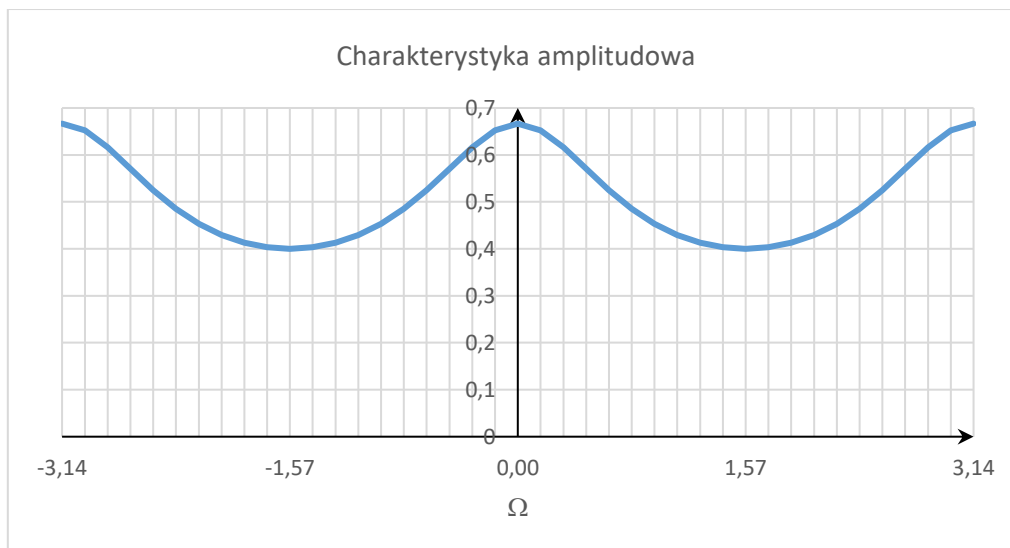
Odpowiedź impulsową wyznaczamy rozkładając $H(z)/z$ na ułamki proste

$$\frac{H(z)}{z} = \frac{2z}{4z^2 - 1} = \frac{2z}{(2z-1)(2z+1)} = \frac{A}{2z-1} + \frac{B}{2z+1} = \frac{1}{2} \left(\frac{1}{2(z-\frac{1}{2})} + \frac{1}{2(z+\frac{1}{2})} \right), \quad \text{czyli} \quad H(z) = \frac{1}{4} \left(\frac{z}{z-\frac{1}{2}} + \frac{z}{z+\frac{1}{2}} \right).$$

Odpowiedź impulsowa jest równa $h(n) = \frac{1}{4} \left[\left(\frac{1}{2}\right)^n + \left(-\frac{1}{2}\right)^n \right] \cdot \mathbf{1}(n)$.

Wyznaczamy charakterystykę amplitudową: $A(\Omega) = \frac{2}{|4 - \cos 2\Omega + j\sin 2\Omega|} = \frac{2}{\sqrt{17 - 8\cos 2\Omega}}$ i rysujemy jej wykres

w przedziale $|\Omega| \leq \pi$:



3.7 Na podstawie danych $h(n) = \delta(n) + 2\delta(n-2)$. Transmitancja systemu jest transformatą Z odpowiedzi impulsowej: $H(z) = 1 + 2z^{-2}$. Równanie „wejście-wyjście” jest równe $y(n) = x(n) + 2x(n-2)$. Jest to filtr SOI o prostym schemacie blokowym. Wyznamy charakterystykę amplitudową:

$$A(\Omega) = |1 + 2e^{-j2\Omega}| = |1 + 2\cos 2\Omega - 2j\sin 2\Omega| = \sqrt{5 + 4\cos 2\Omega}.$$

