

AKADEMIA GÓRNICZO-HUTNICZA

WYDZIAŁ ELEKTROTECHNIKI, AUTOMATYKI, INFORMATYKI I INŻYNIERII BIOMEDYCZNEJ



TEORIA STEROWANIA II: ĆWICZENIA LABORATORYJNE

Sprawozdanie: Ćwiczenie 5.

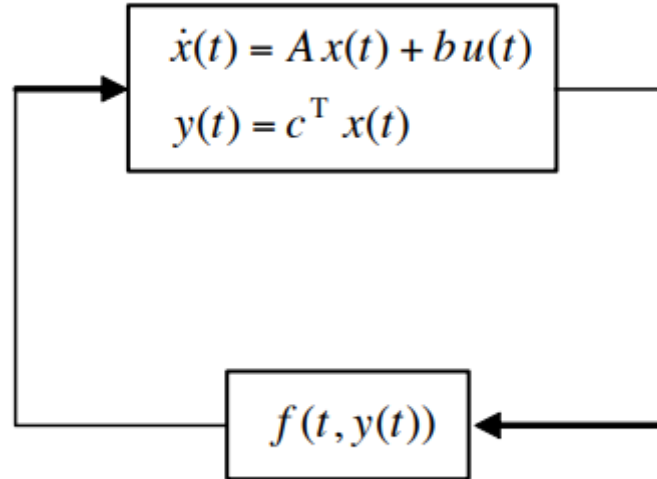
Kryterium Koła i Twierdzenie Popova

Andrzej Janik

Kraków, 28 maja 2023

1 Cel ćwiczenia

Celem ćwiczenia jest zapoznanie się z Kryterium Koła oraz Twierdzeniem Popova. Służą one do badania stabilności nieliniowych systemów dynamicznych, w których skład wchodzi stacjonarny, liniowy system dynamiczny o jednym wejściu i jednym wyjściu (SISO - Single Input Single Output) objęty sprzężeniem zwrotnym $u(t) = f(t, y(t))$. Schemat blokowy takiego układu przedstawiono poniżej.



Rysunek 1: Układ regulacji

2 Przebieg ćwiczenia

2.1 Zadanie 5.1

Zadanie to polegało na wyznaczeniu największego sektora dopuszczalnego w kryterium koła oraz sektor Popova dla systemu dynamicznego opisanego transmitancją:

$$G(s) = \frac{4(1 - 5s)}{(1 + 3s)(1 + 2s)} \quad (1)$$

Po przekształceniach:

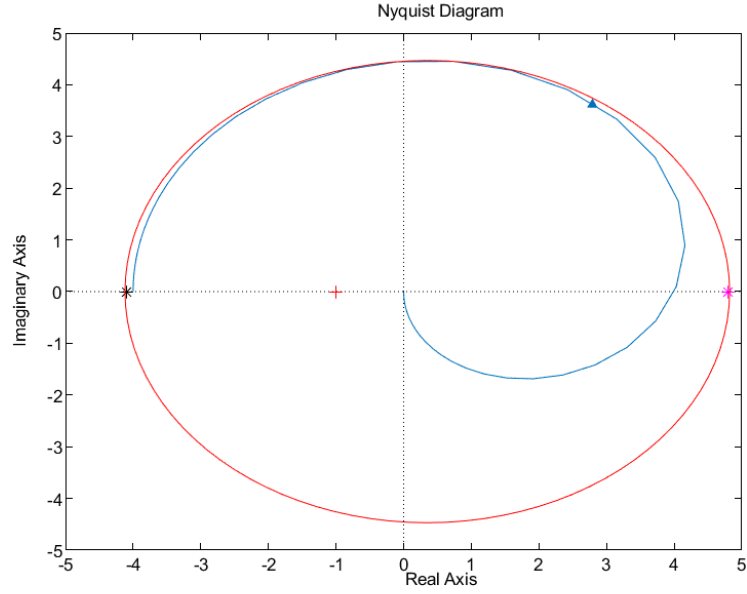
$$G(s) = \frac{-20s + 4}{6s^2 + 5s + 1} \quad (2)$$

Następnie wyrysowano charakterystykę amplitudowo-fazową systemu dla pulsacji $\omega \geq 0$, gdyż część dla $\omega \leq 0$ jest jej symetrycznym odbiciem względem osi 0P. Mając charakterystykę Nyquista należało znaleźć takie parametry m_1 oraz m_2 , które spełniają charakterystykę częstotliwościową:

$$1 - (m_1 + m_2)P + m_1m_2(P^2 + Q^2) > 0 \quad (3)$$

Wartości parametrów m_1 oraz m_2 wyznaczonych geometrycznie wynoszą:

1. $m_1 = -0.2439$
2. $m_2 = 0.2083$



Rysunek 2: Charakterystyka Nyquista

Następnie sprawdziłem czy istnieje takie $m_0 \in [m_1, m_2]$, które gwarantuje asymptotyczną stabilność macierzy $A + bm_0c^T$. Wybrałem $m_0 = 0.05$ wtedy macierz ta ma postać:

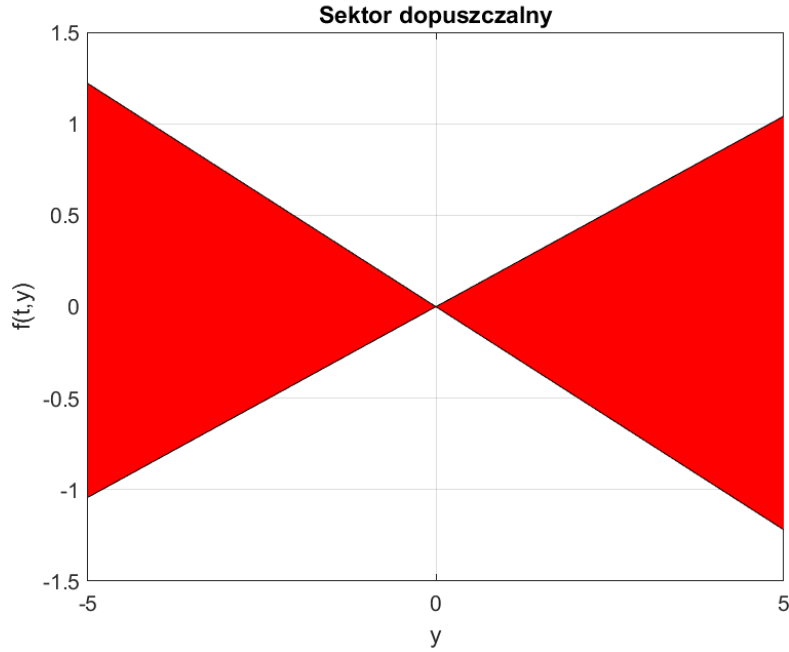
$$A + bm_0c^T = \begin{bmatrix} -0.6667 & -0.2 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} \quad (4)$$

Wartości własne:

$$\lambda_1 = -0.3333 - 0.2981i \quad (5)$$

$$\lambda_2 = -0.3333 + 0.2981i \quad (6)$$

Obie wartości własne są ujemne więc macierz $A + bm_0c^T$ jest asymptotycznie stabilna. Znalezione parametry wyznaczają zatem sektor dopuszczalny w kryterium koła, który przedstawiono na rysunku 3



Rysunek 3: Sektor dopuszczalny

Naturalne jest dążenie do osiągnięcia jak największego sektora, istnieje on w przypadku gdy całą charakterystykę częstotliwościową da się zamknąć wewnątrz odpowiedniego okręgu tzn. należy wybrać najmniejszy okrąg wówczas wartości bezwzględne m_1 oraz m_2 są duże a sektor dopuszczalny największy.

Przechodzimy do wyznaczenia największego możliwego sektora Popova. W typowym sposobie korzystania z twierdzenia Popova na początku musimy sprawdzić założenie o wykładniczej stabilności macierzy A , która ma postać:

$$A = \begin{bmatrix} -0.8333 & -0.1667 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} \quad (7)$$

Wartości własne macierzy A :

$$\lambda_1 = -\frac{1}{2} \quad (8)$$

$$\lambda_2 = -\frac{1}{3} \quad (9)$$

Następnie wyznaczamy zmodyfikowaną charakterystykę częstotliwościową i wyrysowujemy jej wykres. Jej wzór to:

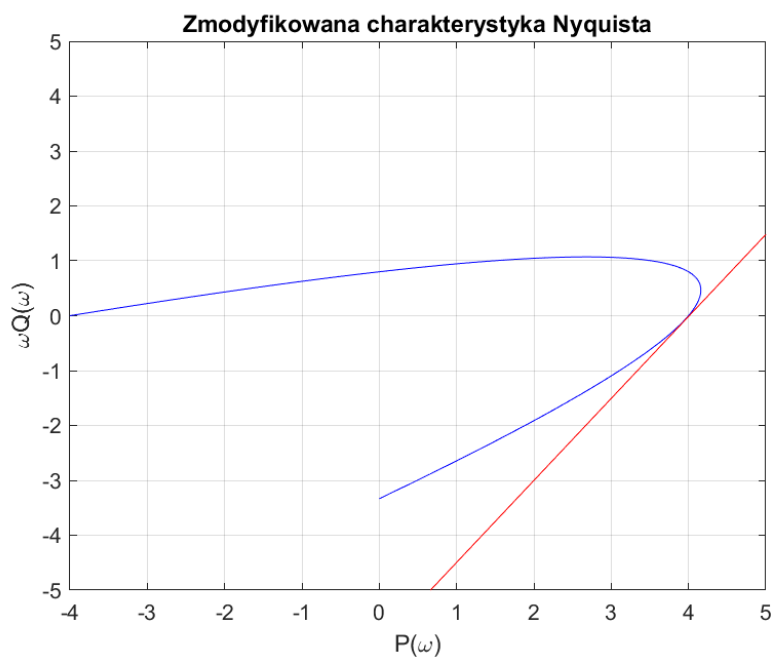
$$\tilde{G}(j\omega) = P(\omega) + j\omega Q(\omega) \quad (10)$$

Po przekształceniach otrzymujemy:

$$\tilde{G}(j\omega) = \frac{124\omega^2 - 4}{36\omega^4 + 13\omega^2 + 1} + j \frac{-120\omega^4 + 40\omega^2}{36\omega^4 + 13\omega^2 + 1} \quad (11)$$

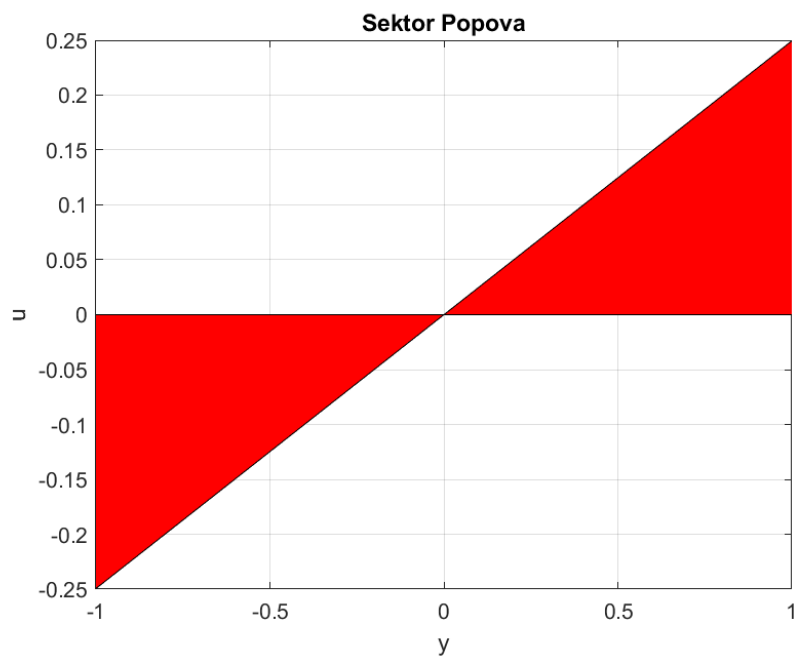
W kolejnym kroku znajdujemy tzw. prostą Popova, która przecina dodatnią półoś OP jak najbliżej punktu 0 i taką by zmodyfikowana charakterystyka amplitudowo-fazowa leżała w całości na lewo od niej. Współrzędna punktu przecięcia prostej Popova z półosią OP jest równa $1/m$ zaś kąt jej nachylenia będący współczynnikiem kierunkowym ($\tan \alpha$) oznaczamy poprzez $1/q$. Wyznaczona przeze mnie prosta ma równanie:

$$y = 1.494x - 5.99 \quad (12)$$



Rysunek 4: Zmodyfikowana charakterystyka Nyquista

A wyznaczona wartość parametru m wynosi $m = 0.2494$.



Rysunek 5: Sektor Popova

2.2 Zadanie 5.2

Dany jest system dynamiczny:

$$\dot{x}(t) = Ax(t) + bu(t) \quad (13)$$

$$y(t) = c^T x(t) \quad (14)$$

gdzie,

$$A = \begin{bmatrix} -2 & 1 & 0 \\ -1 & 0 & 1 \\ -1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad (15)$$

$$b = \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \quad (16)$$

$$c^T = [1 \quad 0 \quad 0] \quad (17)$$

System ten objęto dodatnim sprzężeniem zwrotnym za pomocą nieliniowego, statycznego, stacjonarnego elementu o charakterystyce

$$u(t) = \text{Marctg}(y(t)), M > 0 \quad (18)$$

Należało określić największą wartość parametru M, przy której charakterystyka elementu nieliniowego mieści się jeszcze w sektorze Popowa(sektorze dopuszczalnym w kryterium koła). W ziązku z tym zostały przeprowadzone te same rozważania co w Zadaniu 5.1. Wyznaczono transmitancję G(s) dla tego systemu:

$$G(s) = \frac{-s^2}{s^3 + 2s^2 + s + 1} \quad (19)$$

Wartości własne wielomianu charakterystycznego:

$$\lambda_1 = -1.7549 \quad (20)$$

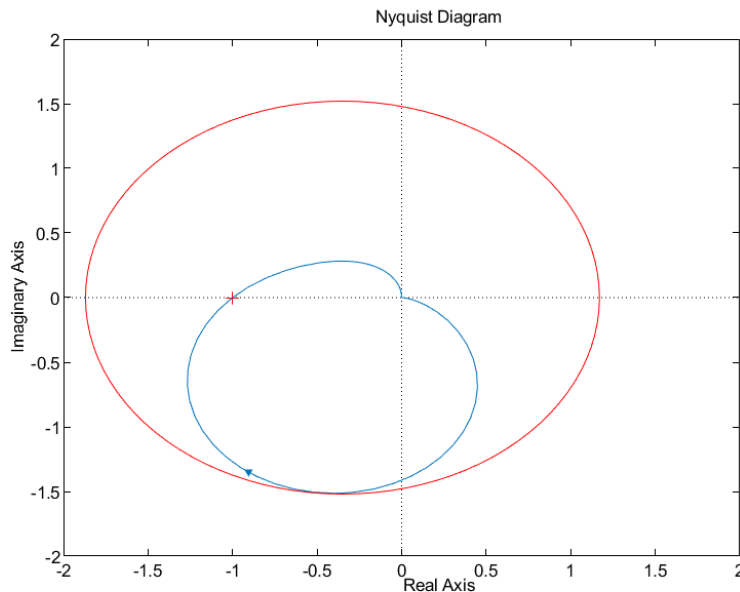
$$\lambda_2 = -0.1226 - 0.7449i \quad (21)$$

$$\lambda_3 = -0.1226 + 0.7449i \quad (22)$$

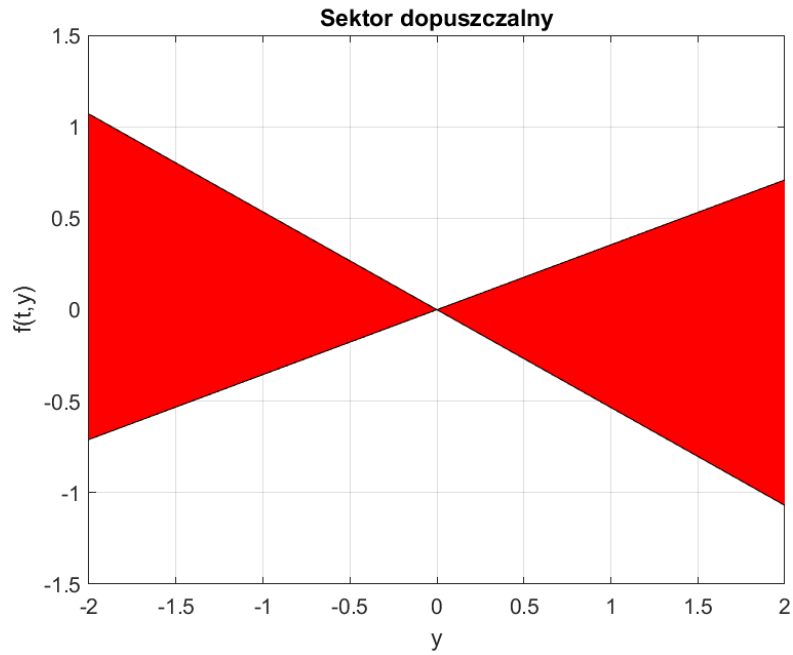
Wszystkie wartości własne mają ujemne części rzeczywiste co oznacza, że macierz A jest asymptotycznie stabilna. Wykreślam charakterystykę amplitudowo-fazową dla G(s) i rysuję koło, w którym mieści się ta charakterystyka i dobieram parametry m_1 oraz m_2 czyli punkty przecięcia z osią 0P. Wyznaczono parametry:

1. $m_1 = -0.5348$
2. $m_2 = 0.8547$

Dla wartości $m_0 = 0.5$ sprawdzam asymptotyczną stabilność macierzy $A + bm_0c^T$ i jest ona asymptotycznie stabilna, co potwierdza, że znalezione parametry wyznaczają sektor dopuszczalny w kryterium koła. Efekty moich działań zaprezentowane są na poniższych rysunkach.



Rysunek 6: Charakterystyka Nyquista



Rysunek 7: Sektor dopuszczalny

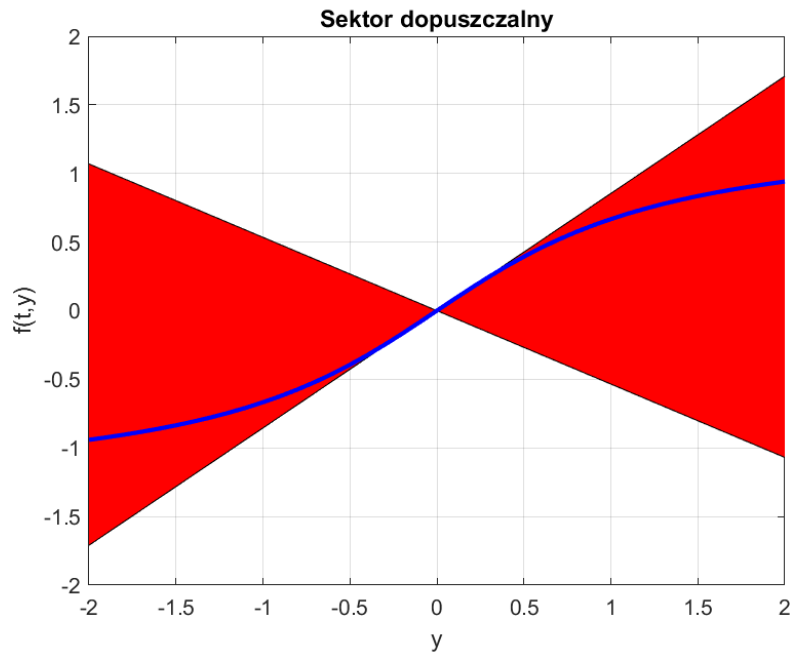
Następnie przystąpiłem do wyznaczenia maksymalnej wartości parametru M , przy której charakterystyka elementu nieliniowego mieści się w sektorze dopuszczalnym w kryterium koła. Aby to osiągnąć muszą być spełnione następujące warunki: dla $y < 0$

$$-0.5348y \geq \text{Marctg}(y(t)) \geq 0.8547y \quad (23)$$

oraz dla $y > 0$

$$-0.5348y \leq \text{Marctg}(y(t)) \leq 0.8547y \quad (24)$$

Udało mi się wyznaczyć wartość $M = 0.85$ oraz narysowałem wykres prezentujący poprawność moich działań.



Rysunek 8: Sektor dopuszczalny z nieliniową funkcją dla $M = 0.85$

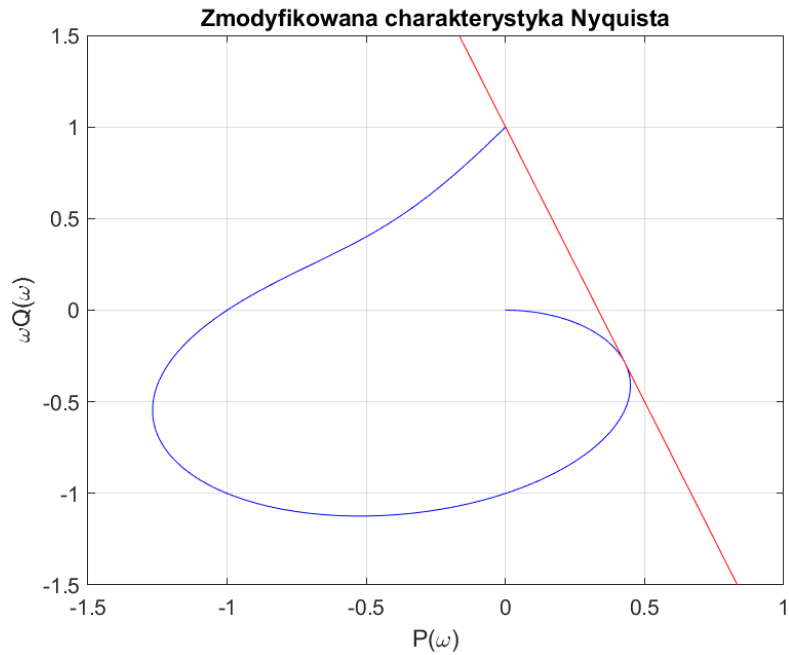
Następnie postępuje analogicznie korzystając z twierdzenia Popova. Zmodyfikowana charakterystyka Nyquista ma postać:

$$\tilde{G}(j\omega) = \frac{-2\omega^4 + \omega^2}{\omega^6 + 2\omega^4 - 3\omega^2 + 1} + j \frac{\omega^6 - \omega^4}{\omega^6 + 2\omega^4 - 3\omega^2 + 1} \quad (25)$$

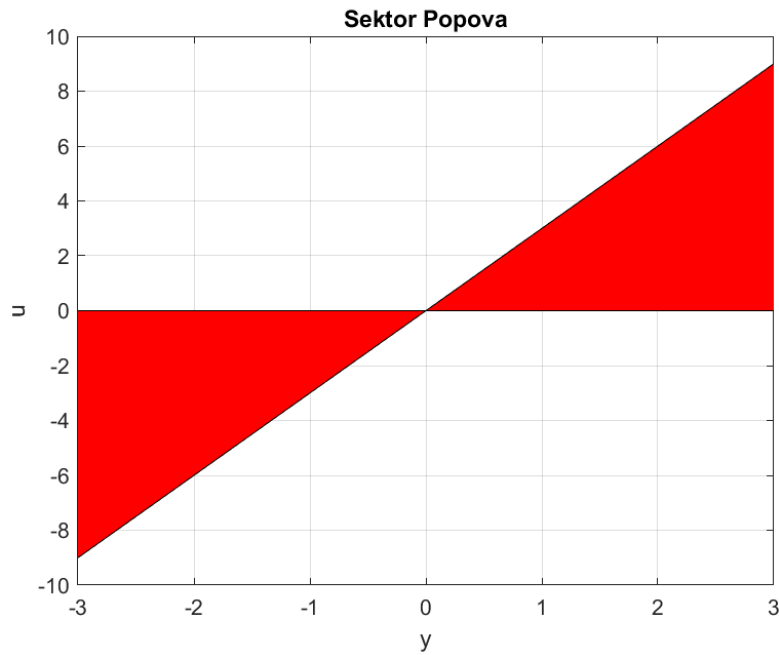
Wyznaczam wzór na prostą Popova:

$$y = -3x + 1 \quad (26)$$

Przecięcie z osią 0P znajduje się w punkcie $(-\frac{1}{3}, 0)$ dlatego też $m = 3$.



Rysunek 9: Zmodyfikowana charakterystyka Nyquista



Rysunek 10: Sektor Popova

Teraz wyznaczam maksymalną wartość parametru M . Podobnie jak w przypadku kryterium koła musimy spełnić dwie nierówności:

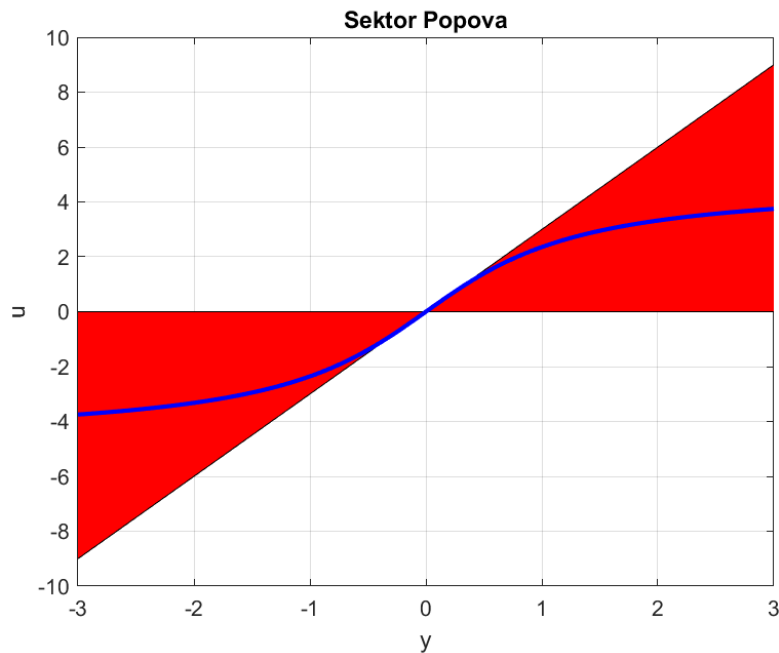
dla $y < 0$

$$0 \geq \text{Marctg}(y(t)) \geq 3y \quad (27)$$

oraz dla $y > 0$

$$0 \leq \text{Marctg}(y(t)) \leq 3y \quad (28)$$

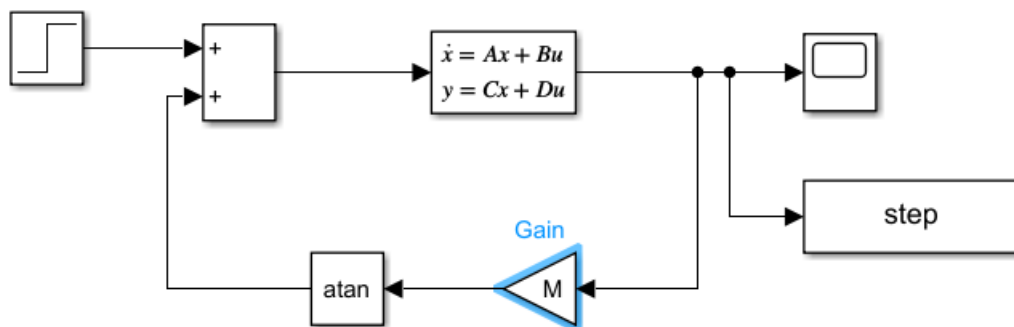
Udało mi się doświadczalnie wyznaczyć wartość $M = 3$.



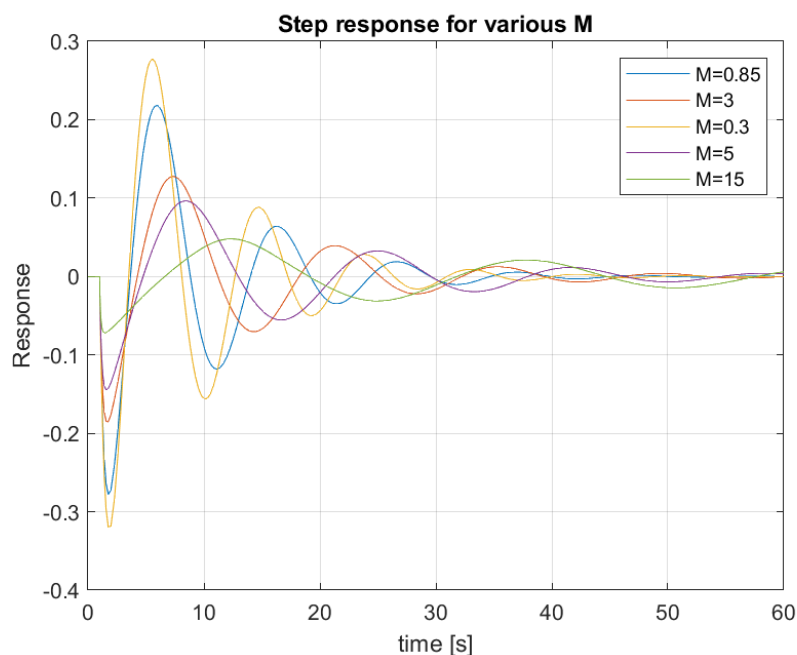
Rysunek 11: Sektor Popova z nieliniową funkcją dla $M = 3$

Jak można zauważyć na rysunku 11 charakterystyka nieliniowego, statycznego, stacjonarnego elementu mieści się w całej swojej dziedzinie w sektorze Popova.

Następnie przy pomocy Simulinka przetestowałem działanie układu regulacji, zbadałem odpowiedź układu na wymuszenie skokowe. Układ w simulinku oraz przebiegi czasowe wyglądają następująco:



Rysunek 12: Układ regulacji w Simulinku



Rysunek 13: Odpowiedzi skokowe dla różnych wartości M

Z rysunku 13 możemy zauważyć, że dobrane wartości parametru M z kryterium koła i twierdzenia Popova nie są maksymalnymi możliwymi wartościami. Możemy w rzeczywistości dobrać dużo większe M aby nasz układ dalej był stabilny.

3 Opis wniosków i obserwacji

Za pomocą kryterium koła i twierdzenia Popova można badać stabilność niektórych układów nieliniowych np. systemów z jednym wejściem i jednym wyjściem (SISO) objętych sprzężeniem zwrotnym. Warunkiem ich zastosowania jest wykładnicza stabilność macierzy stanu nad którą prowadzimy rozważania. Jedną z różnic pomiędzy rozważanymi kryteriami jest to, że sektor dopuszczalny w kryterium koła obejmuje 4 ćwiartki układu współrzędnych gdy sektor Popova tylko 2 ćwiartki układu współrzędnych, lecz w zadaniu 5.2 twierdzenie Popova lepiej się sprawdziło do wyznaczanie większej wartości parametru M , przy której układ zachowuje się stabilnie. Sektor Popova ma jedną wadę, ponieważ jest on ograniczony przez oś 0P zawęża klasę regulatorów, które są stosowane w danym systemie dynamicznym.

Literatura

- [1] Teoria Sterowania: Materiały pomocnicze do ćwiczeń Laboratoryjnych - Baranowski, Hajduk, Korytowski, Mitkowski, Tutaj - AGH 2007