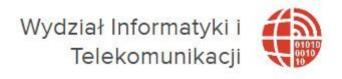
Technika Regulacji Sprawozdanie

Projekt 2 – Charakterystyki częstotliwościowe

Jakub Piekarek
Indeks 264202
Prowadzący mgr inż. Maciej Filiński
Kod grupy K00-39h
Czwartek 9¹⁵ – 11⁰⁰



1. Wstęp

Celem tego zadania było wyznaczenie charakterystyki amplitudowo-fazowej dla obiektu inercyjnego o transmitancji opisanej równaniem $K(s)=\frac{1}{Ts+1}$. W celu analizy charakterystyki amplitudowo-fazowej obiektu inercyjnego, skorzystamy z dwóch metod. Pierwszą z nich będzie wykorzystanie funkcji "nyquist" w oprogramowaniu Matlab, które umożliwi nam generowanie wykresów charakterystyki na podstawie transmitancji obiektu. Druga metoda będzie polegała na ręcznym przepuszczeniu fali sinusoidalnej o różnych wartościach pulsacji ω 0 przez obiekt inercyjny i obserwacji składowej ustalonej na wyjściu. Na podstawie tych obserwacji, będziemy w stanie odczytać wartości amplitudy A i przesunięcia fazowego φ . Następnie porównamy wyniki z obiema metodami, aby ocenić ich zgodność.

2. Przebieg badań oraz obliczenia

W tym przykładzie, wartość T została wybrana z zakresu [0.5; 1], a konkretnie została użyta wartość 0.7. Pulsacja przyjmowała różne wartości, takie jak 0.1, 0.5, 1, 2, 5, 10, 20, 50. Amplituda sygnału była odczytywana z bloczka "Scope" w programie Simulink. Aby obliczyć wartość Δt, najpierw wyznaczono maksymalne wartości dla sygnałów sinusoidalnych dla każdej pulsacji, a następnie odczytano wartość t dla każdego z nich. Różnica między tymi wartościami t była równa Δt. Dodatkowo, dla każdej pulsacji konieczne było obliczenie części rzeczywistej i urojonej, aby móc przedstawić je na funkcji Nyquista.

Wzory wykorzystane do obliczenia to

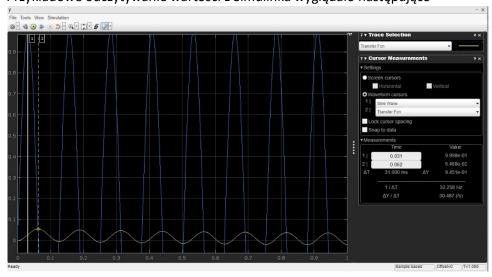
$$Re = A \cdot cos(\varphi)$$

 $Im = A \cdot sin(\varphi)$

gdzie

$$\phi = \omega 0 \cdot \Delta t$$

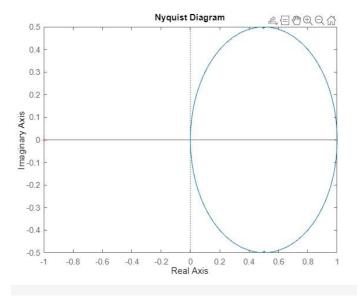
Przykładowe odczytywanie wartości z Simulinka wyglądało następująco



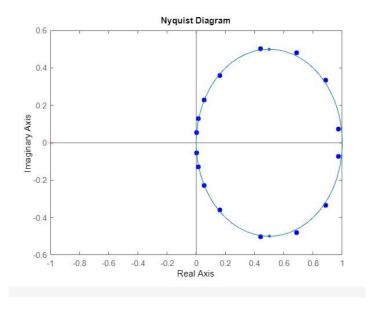
Rysunek 1 Przykładowe wyznaczanie Δt oraz A dla ω =50

v 1 1 T 15,681 16,42 v 5 T 3,124 3,844 v 1 T 1,575 2,184 v 2 T 0,783 1,209	Δt 0,739 Δt 0,72 Δt 0,72 Δt 0,609	A 0,9760 A 0,9452 A 0,8400	0 0,0739 0,0739 0 0,36	T ,7 Re	Im 0,072061 Im 0,33297 Im 0,48052	
T 15,681 16,42 v 5 T 3,124 3,844 v 1 T 1,575 2,184 v 2 T 0,783	Δt 0,72 Δt 0,609	A 0,9452 A 0,8400	0,0739 0,0739 0 0,36 0,36	Re 0,973336 T ,7	Im 0,33297 Im 0,48052	
16,42 v 5 T 3,124 3,844 v T 1,575 2,184 v 2 T 0,783	Δt 0,72 Δt 0,609	A 0,9452 A 0,8400	0,36	0,973336 T ,7 Re 0,88461 T ,7 Re 0,688985	Im 0,33297 Im 0,48052	
V 5 T 3,124 3,844 V T 1,575 2,184 V 2 T 0,783	0,72 Δt 0,609	A 0,9452 A 0,8400	0,36	7 Re 0,88461 T ,7 Re 0,688985 T ,7 Re	0,33297 Im 0,48052	
5 T 3,124 3,844 V T 1,575 2,184 V 2 T 0,783	0,72 Δt 0,609	0,9452 A 0,8400	0,36	7 Re 0,88461 T ,7 Re 0,688985 T ,7 Re	0,33297 Im 0,48052	
5 T 3,124 3,844 V T 1,575 2,184 V 2 T 0,783	0,72 Δt 0,609	0,9452 A 0,8400	0,36	7 Re 0,88461 T ,7 Re 0,688985 T ,7 Re	0,33297 Im 0,48052	
T 3,124 3,844 V T 1,575 2,184 V 2 T 0,783	0,72 Δt 0,609	0,9452 A 0,8400	0,36	Re 0,88461 T ,7 Re 0,688985	0,33297 Im 0,48052	
3,124 3,844 v T 1,575 2,184 v 2 T 0,783	0,72 Δt 0,609	0,9452 A 0,8400	0,36	0,88461 T ,7 Re 0,688985	0,33297 Im 0,48052	
3,844	Δt 0,609	A 0,8400	0,609	T ,7 Re 0,688985	Im 0,48052	
v 1,575 2,184 v 2 T 0,783	0,609 Δt	0,8400 A	0,609	,7 Re 0,688985 T ,7 Re	0,48052	
T 1,575 2,184 V 2 T 0,783	0,609 Δt	0,8400 A	0,609	,7 Re 0,688985 T ,7 Re	0,48052	
T 1,575 2,184 v 2 T 0,783	0,609 Δt	0,8400 A	0,609	Re 0,688985 T ,7	0,48052	
1,575 2,184 v 2 T 0,783	0,609 Δt	0,8400 A	0,609 0	0,688985 T ,7	0,48052	
2,184 v 2 T 0,783	Δt	A	0	T ,7 Re	lm	
v 2 T 0,783	100000000000000000000000000000000000000		0	,7 Re		
T 0,783	100000000000000000000000000000000000000		0	,7 Re		
T 0,783	100000000000000000000000000000000000000		0	,7 Re		
T 0,783	100000000000000000000000000000000000000		0	Re		
0,783	100000000000000000000000000000000000000		Transaction of the same of the			
	0,120	0,0002	0,002	0,100002	0,001000	
	3					
W 5			0.7			
200000	1924	20 19	_		120	
T	Δt	A	ø	Re	lm	
0,315	0,23	0,3934	1,15	0,160699	0,359081	
0,545	Į					
w			1	T		
0	4 /		0	,7		
T	Δt	Α	0	Re	lm	
0,158	0,134	0,2332	1,34	0,053345	0,227017	
0,292	l,					
w			Т			
20			0,7			
T	Δt	Α	0	Re	lm	
0,079	0,073	0,1284	1,46	0,014197	0,127613	
0,152				3 / 0 / 2		
u .	-			Т		
W 50						
30	Λt	Δ			lm	
					0.054668	
0.031	0,001	0,00400	1,00	0,001131	0,004000	
	V 0 T 0,158 0,292 V 0 T 0,079 0,152 V 0 T 0,031	V 0 1	V 0 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	V 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	V 0 0,7 T Δt A C Re 0,158 0,134 0,2332 1,34 0,053345 0,292 V T 0 0,7 T Δt A C Re 0,079 0,073 0,1284 1,46 0,014197 0 0,152 V T 0,079 0,073 0,1284 1,46 0,014197	

Rysunek 2 Tabela zapisanych odczytów wraz z obliczeniami dla każdego ω



Rysunek 3 Wykres dla funkcji Nyquist - sama metoda pierwsza



Rysunek 4 Wykres dla funkcji Nyquist z nałożonymi punktami z metody drugiej

3. Wnioski

Dzięki kryterium Nyquist'a jesteśmy w stanie ocenić, że obiekt jest stabilny. Metoda wyznaczania ręcznie jest znacznie dłuższa, aby wyznaczyć cały wykres. Jeśli punkty z metod się pokrywają oznacza to, że obliczenia i pomiary zostały przeprowadzone poprawnie. Metoda ręczna pozwala nam zrozumieć w jaki sposób konstruowany jest wykres w funkcji Nyquist. Analizując odczytane wartości amplitudy A i przesunięcia fazowego φ dla różnych pulsacji ω0, możemy zauważyć, jak zmienia się reakcja obiektu inercyjnego w zależności od częstotliwości sygnału wejściowego.