# Model $\frac{1}{4}$ zawieszenia

Mateusz Wójcik, 30.10.2024

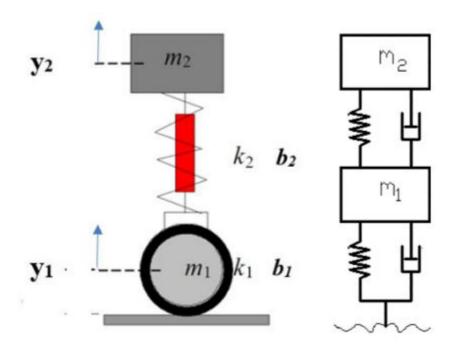
# 1. Cele wiczenia

Celem tego wiczenia jest opracowanie bardziej zaawansowanego modelu matematycznego zawieszenia samochodu ni ten utworzony na poprzednich laboratoriach. Model b dzie odnosił si tylko do jednego koła czyli  $\frac{1}{4}$  zawieszenia, a nast pnie zostan wykonanie symulacje tego modelu. Przeanalizowane zostan odpowiedzi skokowe oraz odpowied systemu na seri wymusze , aby zasymulowa uproszczone warunki drogowe. Po wykonaniu odpowiednich oblicze model zostanie równie odwzorowany w rodowisku SIMULINK.

```
clear, clc, clf;
```

# Model w Matlabie

Model oparto na schemacie przedstawionym poni ej:



Punkt równowagi reprezentuje wst pne napi cia spr yn pod wpływem sił ci ko ci. **Dynamik modelu opisuj odchyłkowe zmienne y1(t) i y2(t)**. Sterowanie **u** przedstawia zmiany podło a, na które musi reagowa zawieszenie, aby móc zapewni komfort jazdy. Jak wida na powy szym schemacie takie zawieszenie mo na upro ci do modelu zawieraj cego dwa tłumiki, dwie spr yny i dwie masy, gdzie przyj to nast puj ce oznaczenia

#### Definicja zmiennych:

```
m1 = 50; %kg - masa koła z wahaczem (cz ci nieresorowanej podwozia),
m2 = 370; %kg - masa wiartki nadwozia (cz ci resorowanej),
k1 = 220000; %N/m - współczynniki spr ysto ci opony,
k2 = 35000; %N/m - współczynniki spr ysto ci spr yny,
```

```
b1 = 500; %Ns/m - współczynnik tłumienia opony,
b2 = 1000; %Ns/m - współczynnik tłumienia amortyzatora olejowego
```

A  $y_1$  i  $y_2$  to:

y<sub>1</sub> – pionowe przesuni cie rodka masy opony (wzgl dna odchyłka od stanu równowagi),

y<sub>2</sub> – pionowe przesuni cie rodka masy nadwozia (wzgl dna odchyłka od stanu równowagi).

Na podstawie przyj tych oznacze otrzymano nast puj co dynamik modelu liniowego:

$$m_1\ddot{y}_1 + b_1(\dot{y}_1 - \dot{u}) + b_2(\dot{y}_1 - \dot{y}_2) + k_1(y_1 - u) + k_2(y_1 - y_2) = 0,$$
  

$$m_2\ddot{y}_2 + b_2(\dot{y}_2 - \dot{y}_1) + k_2(y_2 - y_1) = 0$$

W celu pozbycia si pochodnej sygnału steruj cgo w równaniach opisuj cych dynamik układu, przyj to nast puj ce cztery zmienne stanu x(t):

```
x_1 = y_1,
x_2 = y_2,
x_3 = \dot{y}_1 - \left(\frac{b_1}{m_1}\right)u,
x_4 = \dot{y}_2
```

Teraz mo na przej c na zmienne stanu w równaniu opisuj cym dynamik układu liniowego i stworzy macierze umo liwiaj ce utworzenie obiektu w przestrzeni stanów.

### Tworzenie macierzy reprezentuj cych przestrze stanów:

```
A =[[0 0 1 0];
     [0 0 0 1];
     [-(k1+k2)/m1 k2/m1 -(b1+b2)/m1 b2/m1];
     [k2/m2 -k2/m2 b2/m2 -b2/m2]];

B = [b1/m2; 0; k1/m1-(b1+b2)*b1/m1^2; b1*b2/(m1*m2)];
C = eye(4);
D = zeros([4, 1]);
```

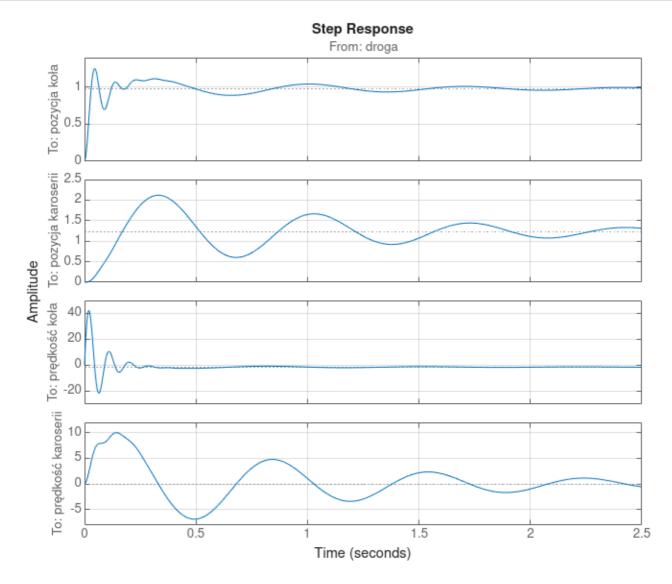
### Utworzenie obiektu w przestrzeni stanów

Poznano tutaj now funkcjalno Matlaba, przydatn przy tworzeniu przestrzeni stanów. Jeste my w stanie przy tworzeniu obiektu zdefiniowa tytułu zmiennych wej ciowych, zmiennych stanu oraz zmiennych wyj ciowych. Zaleta tego rozwi zania jest widoczna w dalszej cz ci sprawozdania, gdzie bez zb dnych linijek kodu, Matlab odrazu tworzy nam podpisane wykresy.

```
sys = ss(A,B,C,D,...
    'InputName','droga',...
    'StateName',{'pozycja koła', 'pozycja karoserii', 'pr dko koła',
'pr dko karoserii'},...
    'OutputName',{'pozycja koła', 'pozycja karoserii', 'pr dko koła',
'pr dko karoserii'});
```

Wykre lenie odpowiedzi skokowych dla czasu 2,5 sekundy.

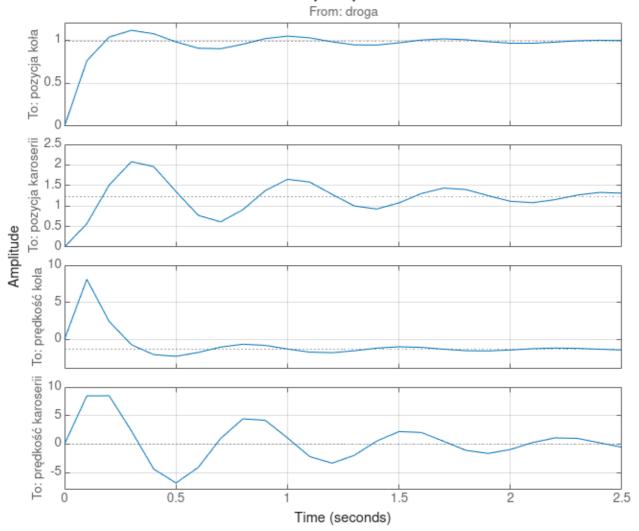
```
clf
figure
step(sys,0:0.001:2.5)
grid on
set(gcf, 'Position', [100, 100, 1000, 800]);
```



Wykres przedstawiaj cy odpowied na wymuszenie skokowe jest zgodne z oczekiwaniami i po pewnym czasie pozycja karoserii ustabilizuje si w pozycji odpowiadaj cej skokowi. Wida , e zawieszenie znacznie tłumi nierówno podło a - zmiany poło enia karoserii zachodz znacznie wolniej ni te, które s odczuwane przez koło. Trzeba natomiast uwa a na zbyt mały czas próbkowania, który jak wida na poni szym wykresie potrafi całkowicie zmieni przebieg sygnału:

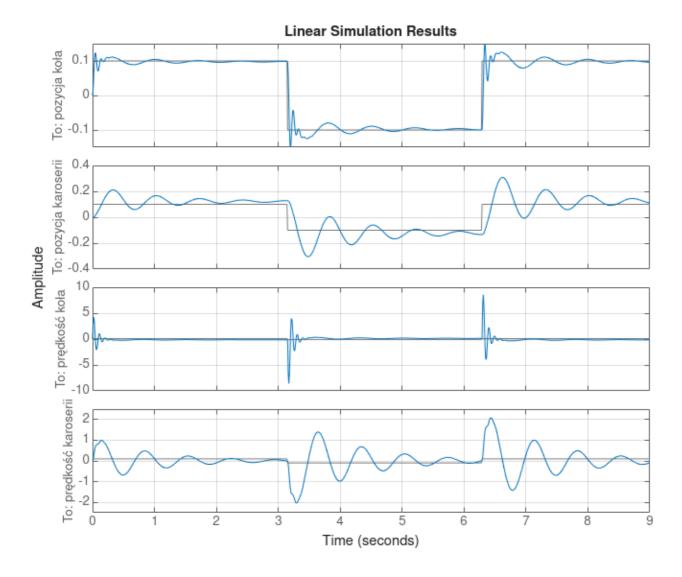
```
step(sys,0:0.1:2.5)
grid on
```

# Step Response



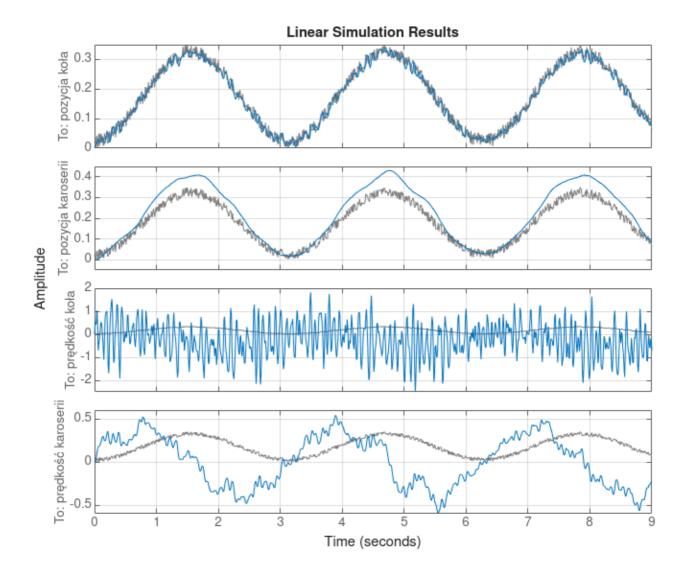
W celu sprawdzenia odpowiedzi na seri wymusze zasymulowano przy u yciu funkcji **Isim**, odpowied na fal prostok tn - sygnał u1 i na  $sir^2(x)$  + wygenerowany szum - sygnał u2.

```
t = 0:0.01:9;
u1 = 0.1 * square(t);
u2 = 0.3* (sin(t)).^2 + 0.05*rand([1,length(t)]);
lsim(sys,u1,t)
grid on
```



Na podstawie tych wyników wida , e układ zachowuje swoje własno ci równie dla ujemnych skoków (zje dzania z kraw nika) - odpowiednio tłumi c karoserie samochodu.

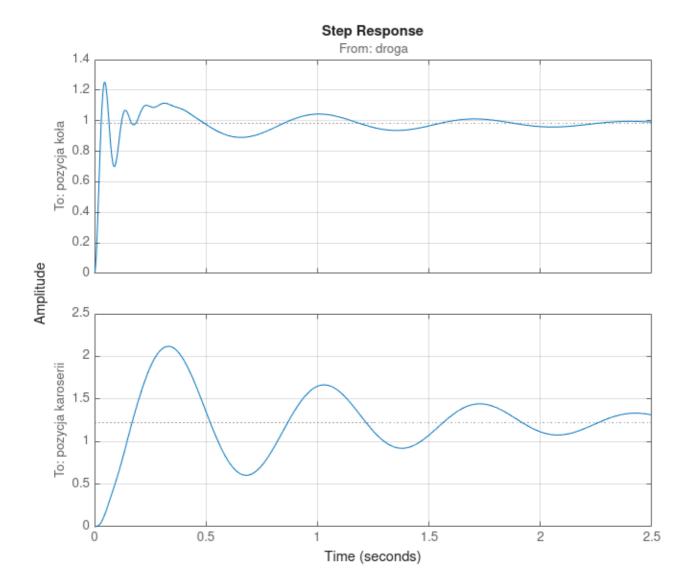
```
lsim(sys,u2,t)
grid on
```



Mo na zauwa y , e dla sygnału bardziej przypominaj cego nierówn drog , zawieszenie równie spełnia swoje zadanie. Małe zmiany drogi, które mogłyby powodowa dyskomfort u pasa era s skutecznie tłumione i nie przenosz si ju na karoserie.

# Przeprowadzenie modyfikacji w kodzie w celu uzyskania na wyj ciu tylko pozycji koła i pozycji karoserii:

```
C_1 = eye(2,4);
D_1 = zeros([2,1]);
sys_1 = ss(A,B,C_1,D_1,...
    'InputName','droga',...
    'StateName',{'pozycja koła', 'pozycja karoserii', 'pr dko koła',
'pr dko karoserii'},...
    'OutputName', {'pozycja koła', 'pozycja karoserii'});
step(sys_1,0:0.001:2.5);
grid on
```



# Obliczanie transmitancji operatorowej

Kolejnym etapem wiczenia jest wyznaczenie transmitancji układu. W tym celu skporzystano z funkcji zamieniaj cej obiekt w przestrzeni stanów na wektory liczników i mianowników transmitancji. Układ posiada cztery wyj cia, dlatego uzyskano cztery ró ne transmitancje opisuj ce kolejno pozycje i pr dko ci koła/ karoserii.

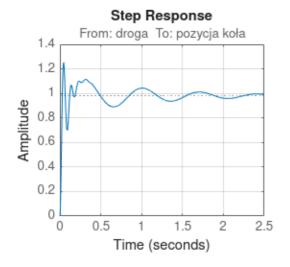
```
[licz,mian] = ss2tf(A,B,C,D);
```

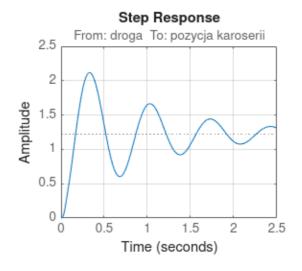
```
Wyznaczone transmitancje:
 G1 = tf(licz(1,:),mian,'InputName','droga','OutputName','pozycja koła')
 G1 =
   From input "droga" to output "pozycja koła":
       1.351 \text{ s}^3 + 4144 \text{ s}^2 + 1.179e04 \text{ s} + 4.08e05
    s^4 + 32.7 s^3 + 5222 s^2 + 1.284e04 s + 4.162e05
 Continuous-time transfer function.
 Model Properties
```

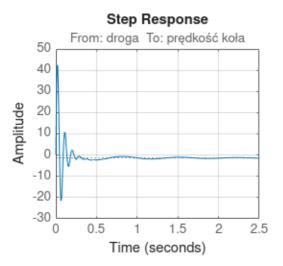
```
G2 = tf(licz(2,:),mian,'InputName','droga','OutputName','pozycja
karoserii')
G2 =
  From input "droga" to output "pozycja karoserii":
         27.03 \text{ s}^2 + 1.202e04 \text{ s} + 5.109e05
  ______
  s^4 + 32.7 s^3 + 5222 s^2 + 1.284e04 s + 4.162e05
Continuous-time transfer function.
Model Properties
G3 = tf(licz(3,:),mian,'InputName','droga','OutputName','pr dko
                                                                               koła')
G3 =
 From input "droga" to output "pr dko
    4100 \text{ s}^3 + 4730 \text{ s}^2 + 3.907e05 \text{ s} - 5.625e05
  s^4 + 32.7 s^3 + 5222 s^2 + 1.284e04 s + 4.162e05
Continuous-time transfer function.
Model Properties
G4 = tf(licz(4,:),mian,'InputName','droga','OutputName','pr dko
karoserii')
G4 =
 From input "droga" to output "pr dko
                                      karoserii":
  27.03 \text{ s}^3 + 1.202e04 \text{ s}^2 + 5.109e05 \text{ s} + 5.45e-09
  s^4 + 32.7 s^3 + 5222 s^2 + 1.284e04 s + 4.162e05
Continuous-time transfer function.
Model Properties
```

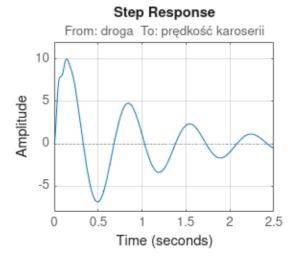
#### Nast pnie na podstawie transmitancji wyznaczono odpowiedzi skokowe

```
clf
figure
set(gcf, 'Position', [100, 100, 1000, 900]);
subplot(221);
step(G1, 0:0.001:2.5);
grid on;
subplot(222);
step(G2, 0:0.001:2.5);
grid on;
subplot(223)
step(G3, 0:0.001:2.5)
grid on;
subplot(224);
step(G4, 0:0.001:2.5)
grid on;
```





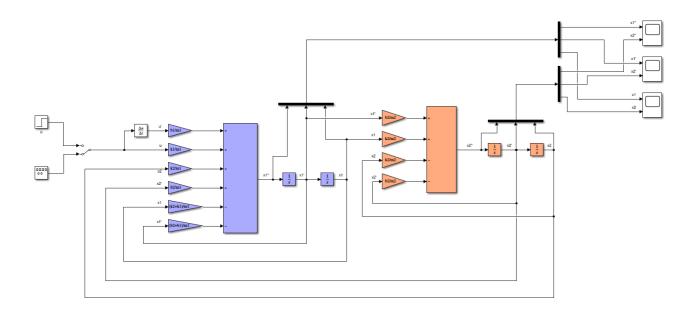




Bez wi kszego zaskoczenia otrzymali my dokładnie takie same odpowiedzi jak dla wcze niejszej reprezentacj imodelu co potwierdza równowa no obu metod.

# Cz prowadzona w Simulinku

Model wykonano równie w rodowisku Simulink, w tym celu zbudowany model bloczkowy wygl da nast puj co:



Układ zbudowano korzystaj c z kilku integratorów, aby odwzorowa równanie ró niczkowe. Opró z tego pojawiły si nowe elementy takie jak blok derivative, który potrzebny był w celu uzyskania pochodnej sygnału wej ciowego, oraz bloku manual switch, który pozwala przeł cza si mi dzy sygnałami wej ciowymi zachowuj c struktru i przejrzysto modelu. Układ poddano wymuszeniu skokowemu oraz serii wymusze w postaci synału prostok tnego. Wyniki tych symulacji przedstawiono poni ej:

# Symulacja dla skoku jednostkowego:

```
clf
figure
set(gcf, 'Position', [100, 100, 1000, 900]);
subplot(211)
hold on
plot(out.tout, out.jump_signal_x_simulink.signals(1).values)
plot(out.tout, out.jump_signal_x_simulink.signals(2).values)
title("Wykres poło enia dla sygnału wej ciowego w postaci skoku
jednostkowego")
ylabel("Amplituda [m]")
xlabel("Czas [s]")
grid on
legend(["koło", "karoseria"])
hold off
subplot(212)
hold on
plot(out.tout, out.jump_signal_v_simulink.signals(1).values)
plot(out.tout, out.jump_signal_v_simulink.signals(2).values)
title("Wykres pr dko ci dla sygnału wej ciowego w postaci skoku
jednostkowego")
ylabel("Amplituda [m/s]")
xlabel("Czas [s]")
```

```
grid on
legend(["koło", "karoseria"])
hold off
```

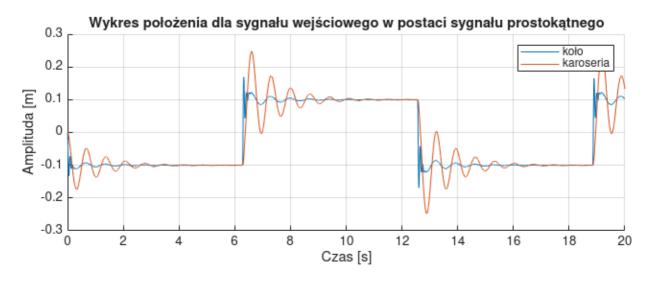




# Symulacja dla sygnału prostok tnego:

```
figure
set(gcf, 'Position', [100, 100, 1000, 800]);
subplot(211)
hold on
plot(out.tout, out.square_signal_x_simulink.signals(1).values)
plot(out.tout, out.square_signal_x_simulink.signals(2).values)
title("Wykres poło enia dla sygnału wej ciowego w postaci sygnału
prostok tnego")
ylabel("Amplituda [m]")
xlabel("Czas [s]")
grid on
```

```
legend(["koło", "karoseria"])
hold off
subplot(212)
hold on
plot(out.tout, out.square_signal_v_simulink.signals(1).values)
plot(out.tout, out.square_signal_v_simulink.signals(2).values)
title("Wykres pr dko ci dla sygnału wej ciowego w postaci sygnału
prostok tnego")
ylabel("Amplituda [m/s]")
xlabel("Czas [s]")
grid on
legend(["koło", "karoseria"])
hold off
```





Jak mo na było si spodziewa , równie ten sposób zamodelowania istniej cego ukladu dynamiki daje takie same rozwi zania zobrazowane na powy szych wykresach. Ten sposób reprezentacji modelu ma natomiast przewag nad wcze niejszymi rozwi zaniami, poniewa w łatwy sposób umo liwia sprawdzenie jak zachowuj si warto ci przyspieszenia karoserii oraz koła. warto ci tych elementów s kluczowe, poniewa to własnie bezpo rednio z nimi zwi zane s odczucia z jazdy pasa ra.

# Wnioski

Model zawieszenia samochodu dla jednego koła umo liwił analiz dynamicznej reakcji układu na ró ne wymuszenia, uwzgl dniaj c uproszczony model zawieraj c: masy, tłumieniki i spr ynyi. Symulacje odpowiedzi skokowych wykazały skuteczne tłumienie nierówno ci – koło reaguje szybciej ni karoseria, co poprawia komfort jazdy, np. podczas wje dzania i zje dzania z kraw ników. Dodatkowym atutem wiczenia było rozwi zanie zagadnieniia przy pomocy kilku metod. Dzi ki reprezentacji w przestrzeni stanów w MATLABie uproszczono kod i interpretacj wyników. Przej cie na model transmitacyjny pozwoliło na porównanie obu metod i potwierdziło ich zgodno . Z kolei symulacje w Simulinku pozwoliły na intuicyjne ledzenie zmian poło enia i pr dko ci oraz uzyskanie informacji o przyspieszeniach, kluczowych dla komfortu jazdy pasa erów. Cało potwierdziła, e przyj ty model skutecznie odwzorowuje wła ciwo ci zawieszenia, a rodowisko Matlab sprawdza si w symulacji takich układów.