```
응응
clear
close all
clc
%% Chargement des paramètres de simulation du modèle non linéaire MNL
% Paramètres nominaux du véhicule
    = 1759;
               % kg, masse totale du véhicule
      = 1319;
                   % kg, masse de la partie avant du véhicule
Mf
Mr
      = 440;
                   % kg, masse de la partie arrière du véhicule
      = 2638.5; % kg.m², moment d'inertie de l'axe vertical
Ιz
      = 0.71;
                  % m, longueur de l'empattement avant
T.f
      = 2.13;
                   % m, longueur de l'empattement arrière
      = Lf + Lr;
cyf
     = 94446;
                  % N/rad, coefficient de rigidité de dérive des pneumatiques avant
     = 48699;
                  % N/rad, coefficient de rigidité de dérive des pneumatiques arrière
cyr
lambda = 16;
                   % facteur de démultiplication entre les angles volant et roues
     = 90/3.6;
                 % m/s
      = Vx;
Ux0
      = 200;
      = 2.25;
                  % Amplitude du signal sinus d'entrée
amp
     = Dx/Vx;
                 % période du signal sinus (angle volant), calculé par T = Dx/Vx 🗸
avec Dx = 200 \text{ m} et Vx = 90 \text{ km/h}
q = 9.81;
                   % m/s^2
% Coefficients des efforts pneumatiques du modèle de Pacejka
a0
   = 1.998;
a1
    = -33.85;
    = 1198;
a2
   = 2258;
a3
   = 10.74;
a4
   = 0.01399;
a5
    = -0.1693;
a 6
a7
    = 1;
   = -0.03009;
а8
     = -0.009786;
a 9
a10 = -0.1149;
a111 = -10.85;
a112 = 3.225;
a12 = 3.225;
a13 = 34.78;
응응
%date finale de simulation
tspan = [0 10];
y0 = [0 \ 0 \ 0 \ 0];
                   %condition initiale
% Vitesse de lacet y1 et postion latérale y2
[t,y] = ode45(@(t,y) Model MNL(t, y), tspan, y0);
```

%% accélération linéaire latérale gammat

```
%commande u
u = zeros(length(t), 1);
for i=1:length(t)
    if ((t(i) >= 0.2) \&\& (t(i) <= 8.2))
       u(i) = Amp*sin(2*pi*(t(i)-0.2)/T);
       u(i) = (1/lambda) *u(i);
    end
end
%accélération gamma t
(Mt*Vx0))*y(:,2);
%Plot the results
figure (Name='Résultats de simulation du modèle non linéaire')
figure(1)
plot(t, y(:,4),'r')
xlabel('t(s)')
ylabel('Y g (m)')
title ('position latérale modèle non linéaire')
grid on
figure(2)
plot(t, y(:,3),'b')
xlabel('t(s)')
ylabel('V y (m/s)')
title ('vitesse latérale modèle non linéaire')
grid on
figure(3)
plot(t, y(:,2))
xlabel('t(s)')
ylabel('Psi dot (rad/s)')
title ('vitesse de lacet modèle non linéaire')
grid on
figure (Name='accélération latérale du modèle non linéaire')
plot(t, gamma_t,'c')
xlabel('t(s)')
ylabel('Gamma t (m/s^2)')
title ('accélération latérale modèle non linéaire')
grid on
%% Définition du modèle
function dydt = Model MNL(t, y)
    % Paramètres nominaux du véhicule
   Μt
         = 1759;
                     % kg, masse totale du véhicule
   Mf
          = 1319;
                      % kg, masse de la partie avant du véhicule
         = 440;
                     % kg, masse de la partie arrière du véhicule
         = 2638.5; % kg.m², moment d'inertie de l'axe vertical
   Ιz
          = 0.71;
                     % m, longueur de l'empattement avant
   T<sub>1</sub>f
                     % m, longueur de l'empattement arrière
          = 2.13;
   Lr
```

```
= Lf + Lr;
   cyf
         = 94446; % N/rad, coefficient de rigidité de dérive des pneumatiques ✓
avant
         = 48699; % N/rad, coefficient de rigidité de dérive des pneumatiques 🗸
   cvr
arrière
   lambda = 16;
                     % facteur de démultiplication entre les angles volant et roues
         = 90/3.6; % m/s
   Vx
         = Vx;
         = 200;
                     % m
   Dx
   Amp
          = 2.25;
                     % Amplitude du signal sinus d'entrée
         = Dx/Vx; % période du signal sinus (angle volant), calculé par T = Dx/Vx \checkmark
avec Dx = 200 \text{ m} et Vx = 90 \text{ km/h}
                      % m/s<sup>2</sup>
   q = 9.81;
    % Coefficients des efforts pneumatiques du modèle de Pacejka
   a0 = 1.998;
       a1 = -33.85;
           a2 = 1198;
               a3 = 2258;
                   a4 = 10.74;
                       a5 = 0.01399;
                            a6 = -0.1693;
                                a7 = 1;
                                   a8 = -0.03009;
                                       a9 = -0.009786;
                                            a10 = -0.1149;
                                                a111 = -10.85;
                                                    a112 = 3.225;
                                                       a12 = 3.225;
                                                            a13 = 34.78;
    if (t \ge 0.2) && (t \le 8.2)
       u = Amp * sin(2*pi*(t-0.2)/T);
       u = (1/lambda) * u;
   else
       u = 0;
   end
   dydt = [0; 0; 0; 0];
   % y(1) = psi
                   % angle de lacet
                      % vitesse d'angle de lacet
    % y(2) = psidot
                       % vitesse latérale
    % y(3) = Vy
    % y(4) = yG
                      % position d'angle de lacet
   dydt(1) = y(2);
    % dydt(2) = C sys/Iz;
    dydt(2) = \frac{(2*Lf*cyf/Iz) * deg2rad(u) + 2*(-Lf*cyf+Lr*cyr)}{(Vx0*Iz) * y(3) - 2* \checkmark}
(Lf*Lf*cyf+Lr*Lr*cyr)/(Vx0*Iz) * y(2);
    % dydt(3) = 1/Mt*F sys-Vx0*y(2);
    dydt(3) = 2*cyf/Mt * deg2rad(u) - 2*(cyf+cyr)/(Mt*Vx0) * y(3) + (2*(-\(\nu\)))
cyf*Lf+cyr*Lr)/(Mt*Vx0)-Vx0) * y(2);
```

```
dydt(4) = Vx0 * sin(y(1)) + y(3) * cos(y(1));
   dp11 = u - atan((y(3) + Lf*y(2)) / (Vx - Lf*y(2)));
   dp12 = u - atan((y(3) + Lf*y(2)) / (Vx + Lf*y(2)));
    dp21 = -atan((y(3) - Lr*y(2)) / (Vx - Lf*y(2)));
    dp22 = -atan((y(3) - Lr*y(2)) / (Vx - Lf*y(2)));
   By11 = 0;
   Dy11 = 0;
   Cy11 = 0;
   Dy11 = 0;
   Ey11 = 0;
   Fz = Mt * g;
   D = a1*Fz*Fz + a2*Fz;
   C = a0;
   BCD = a3*sin(2*atan(Fz/a4))*(1 - a5*abs(y(1)));
   By = BCD / C / D;
   E = min((a6*Fz + a7), 1);
   Sh = a8*y(1) + a9*Fz + a10;
   Sv = a12*Fz + a13 + (a112*Fz^2 + a111*Fz) * y(1);
end
```