```
modelo_iss_cmg.m × problema7p18.m × +
        function [A,B,B2,ftarf,ftrg]=modelo_iss_cmg
          | % Dinamica e Controle de Veiculos Espaciais
  2
           % Secao 7.4 da referencia Wie, B. Space Vehicle Dynamics and Control. 2 . ed., AIAA
  3
           % Education Series, Reston, VA: AIAA, 2008.
  4
           % Modelo da ISS com atuação de atitude por CMG
  5
           % Saidas
  6
           % A,B,B2: matrizes da dinamica linearizada para a condicao de equilibrio
  7
  8
           % nadir apontado em malha aberta (controle e perturbacoes nulos, matriz de inercia
           % diagonal)
  9
           % ftarf, ftrg: matrizes de função de transferencia dos eixos de arfagem e
 10
           % rolamento/guinada, respectivamente.
 11
 12 -
           clc;close all;clear all;
           %% Entrada de parametros
 13
 14 -
           global II n
 15
           % Matriz de momentos de inercia
           J=[50.28, -0.39, 0.16
 16 -
 17
              -0.39, 10.80, 0.16
              0.16, 0.16, 58.57]*10^6;
                                           % slug.ft<sup>2</sup>
 18
 19 -
           J=J*14.5939*0.3048^2;
           % Movimento medio da orbita
 20
           n=0.0011; % rad/s
 21 -
         %% Equilibrio e linearização
22
         % Matriz de momentos de inercia passada como parametro para as funcoes
23
24 -
         per=input('Deseja calcular o equilibrio para a parcela constante da pertubacao atuante? sim (1), nao (0): ');
25 -
26 -
         if per
27 -
           d=perturbacao_ISS(0);
28 -
           [Xe,Ue,hp]=eqOrbCirc(d);
29 -
           fprintf('Equilibrio para controle nulo e perturbacao d_x = %f N.m, d_y = %f N.m, d_z = %f N.m\n',...
30
              d(1),d(2),d(3));
           fprintf('Velocidades angulares: w_x=%f rad/s, w_y=%f rad/s, w_z=%f rad/s, \n',Xe(1),Xe(2),Xe(3));
31 -
           fprintf('Angulos de atitude com respeito ao LVLH: phi=%f, theta=%f, psi=%f, \n',...
32 -
33
           Xe(4)*180/pi,Xe(5)*180/pi,Xe(6)*180/pi);
           fprintf('Derivada do momento angular do CMG: hp x=%f N.m/s, hp y=%f N.m/s, hp z=%f N.m/s, \n',...
34 -
35
           hp(1),hp(2),hp(3));
36 -
         end
         % Determinação do equilibrio da atitude para perturbação e controle nulos
37
38 -
         d=[0;0;0];
39 -
         [Xe,Ue,hp]=eqOrbCirc(d);
40 -
         disp('**** Equilibrio para perturbacao e controle nulos *****');
41 -
         fprintf('Velocidades angulares: w x=%f rad/s, w y=%f rad/s, w z=%f rad/s, \n',Xe(1),Xe(2),Xe(3));
```

fprintf('Angulos de atitude com respeito ao LVLH: phi=%f, theta=%f, psi=%f, \n',...

42 -

```
Xe(4)*180/pi,Xe(5)*180/pi,Xe(6)*180/pi);
   43
   44 -
                        fprintf('Derivada do momento angular do CMG: hp x=%f N.m/s, hp y=%f N.m/s, hp z=%f N.m/s, \n',...
   45
                             hp(1),hp(2),hp(3));
                        % Linearização
   46
                        [A,B,B2]=linearizar(Xe,Ue,d);
   47 -
                        forintf('\n Matriz A\n ');
   48 -
                        fprintf('\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e
   49 -
    50 -
                         fprintf('\n Matriz B\n');
   51 -
                        fprintf('\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\n', B');
   52 -
                        fprintf('\n Matriz B 2\n');
   53 -
                        fprintf('\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\n', B2');
   54
                        %% Aproximacao de matriz de inercia diagonal
   55
                        % Matriz de momentos de inercia passada como parametro para as funcoes
   56 -
                        II=diag([J(1,1),J(2,2),J(3,3)]):
   57 -
                        disp('**** Aproximação de matriz de inercia diagonal *****);
    58 -
                        per=input('Deseja calcular o equilibrio para a parcela constante da pertubacao atuante? sim (1), nao (0): ');
   59 -
                        if per
                              d=perturbacao ISS(0);
    60 -
                              [Xe, Ue, hp] = eqOrbCirc(d);
    61 -
    62 -
                               fprintf('Equilibrio para controle nulo e perturbacao d x = %f N.m, d y = %f N.m, d z = %f N.m\n',...
   63
                                    d(1).d(2).d(3)):
  64 -
                              fprintf("Velocidades angulares: w_x=%f rad/s, w_y=%f rad/s, w_z=%f rad/s, \n',Xe(1),Xe(2),Xe(3));
  65 -
                              fprintf('Angulos de atitude com respeito ao LVLH: phi=%f, theta=%f, psi=%f, \n',...
  66
                              Xe(4)*180/pi,Xe(5)*180/pi,Xe(6)*180/pi);
                              fprintf('Derivada do momento angular do CMG: hp_x=%f N.m/s, hp_y=%f N.m/s, hp_z=%f N.m/s, \n',...
  67 -
  68
                             hp(1),hp(2),hp(3));
  69 -
                        end
                        % Determinacao do equilibrio da atitude para perturbacao e controle nulos
  70
  71 -
                        d=[0;0;0];
                       [Xe,Ue,hp]=eqOrbCirc(d);
  72 -
  73 -
                        disp('**** Equilibrio para perturbacao e controle nulos *****');
  74 -
                        fprintf("Velocidades angulares: w_x=%f rad/s, w_y=%f rad/s, w_z=%f rad/s, \n',Xe(1),Xe(2),Xe(3));
  75 -
                        fprintf('Angulos de atitude com respeito ao LVLH: phi=%f, theta=%f, psi=%f, \n',...
  76
                              Xe(4)*180/pi,Xe(5)*180/pi,Xe(6)*180/pi);
                        fprintf("Derivada do momento angular do CMG: hp x=%f N.m/s, hp y=%f N.m/s, hp z=%f N.m/s, \n',...
  77 -
  78
                              hp(1),hp(2),hp(3));
  79 -
                       [A,B,B2]=linearizar(Xe,Ue,d);
  80 -
                        fprintf('\n Matriz A\n ');
  81 -
                        fprintf('\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e
  82 -
                        fprintf('\n Matriz B\n');
  83 -
                        fprintf('\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\n', B');
  84 -
                       fprintf('\n Matriz B_2\n');
  85 -
                      fprintf('\t%0.2e\t%0.2e\t%0.2e\n', B2');
   86
                      %% Estabilidade
  87 -
                      damp(A)
                       %% Modelos de espaco de estado e funções de transferencia
   88
   89
                       % Eixo de arfagem
                      b=B(:,2); % Entrada u y
   90 -
                      C=[0 0 0 0 1 0 0 0;0 0 0 0 0 0 0 1 0];D=[0;0]; % Saidas theta e hy
   91 -
   92 -
                      ssarf=ss(A,b,C,D);
                      disp('*** Funcoes de transferencia do eixo de arfagem - saidas theta e hy, entrada uy ***');
   93 -
  94 -
                      zpk(ssarf)
  95 -
                      ftarf=tf(ssarf);
   96
                      % Eixos de rolamento e guinada
   97 -
                      b=[B(:,1) B(:,3)]; % Entradas u_x e u_z
   98
                       % Saidas phi, psi, hx e hz
  99 -
                      100 -
                      D=[0 0;0 0;0 0;0 0];
101 -
                      ssrg=ss(A,b,C,D);
                      disp("*** Funcoes de transferencia dos eixos de rolamento/guinada - saidas phi, psi, hx e hz, entradas ux e uz ****);
102 -
103 -
                      zpk(ssra)
104 -
                      ftrg=zpk(ssrg);
105 -
```

```
106
107
         %% Dinamica de atitude de um veiculo espacial em orbita circular baixa
         % com torque de gradiente gravitacional e atuador CMG idealizado (sem
108
109
         % dinamica dos guimbais)
       function xp=dinamica_VE_tgg_cmg(t,x,u,d)
110
111
       □ % Vetor de estado: x=[wx;wy;wz;phi;theta;psi;hx;hy;hz]
          % wx, wy, wz: velocidades de rotação inerciais em torno dos eixos x, y e z do SRC
112
          % phi, theta, psi [rad]: Angulos de Euler (rolamento, arfagem e guinada) do
113
          % SRC com respeito ao LVLH de acordo com a sequencia 321
114
         % hx, hy, hz [N.m.s]: quantidade de movimento angular do CMG nos eixos do SRC
115
         % u [N.m]: vetor de controle, torques nos eixos x, y e z do SCR aplicados
116
117
         % pelo atuador
118
         % d [N.m]: vetor de disturbio, torques nos eixos x, y e z do SCR aplicados
          % por alguma causa externa
119
120
         % Passagem de parametros por variaveis globais
121
122 -
          global II n
          % Desmembra o vetor de estado
123
124 -
         w=[x(1);x(2);x(3)];
125 -
          phi=x(4); theta=x(5); psi=x(6);
         h=[x(7);x(8);x(9)]; % Vetor quantidade de movimento angular do atuador
126 -
          % Matriz de rotacao do SRC com respeito ao LVLH
127
128 -
          C1=[1, 0, 0;0, cos(phi), sin(phi);0, -sin(phi), cos(phi)];
129 -
          C2=[cos(theta), 0, -sin(theta); 0, 1, 0; sin(theta), 0, cos(theta)];
130 -
          C3=[cos(psi), sin(psi), 0;-sin(psi), cos(psi), 0;0, 0, 1];
131 -
          C=C1*C2*C3;
          % Velocidade relativa do SRC com respeito ao LVLH escrita no SRC
132
133 -
          wlvlhc=C*[0;-n;0]; % Velocidade do LVLH escrita no SRC
134 -
          wblvlh=w-wlvlhc;
          % Equações de cinematica de angulos de Euler 321
135
          Angp=(1/cos(theta))*[cos(theta) sin(phi)*sin(theta) cos(phi)*sin(theta)
136 -
137
                      0
                             cos(phi)*cos(theta) -sin(phi)*cos(theta)
                      0
138
                             sin(phi)
                                           cos(phi)]*wblvlh;
          % Torque de gradiente gravitacional em orbita circular
139
140 -
           Mg=TGG(C,n);
          % Equação de dinamica de rotação do satelite. Equação classica do corpo rigido,
141
          % mais torque de gradiente gravitacional, acao de controle "u" aplicada pelo
142
          % atuador e disturbio "d"
143
144 -
          wp=||^{(-1)^*}(-skew(w)^*||^*w+Mg-u+d);
145
          % Dinamica do CMG ideal (ignorando o tempo de resposta do driver de controle
146
          % e a resposta dos guimbais). Neste caso, se assemelha as rodas de reacao
147 -
          hp=-skew(w)*h+u;
```

```
% Derivada do vetor de estado
148
149 -
         xp=[wp;Angp;hp];
150 -
         end
          %% Perturbacao
151
152
       function d=perturbacao_ISS(t)
153 -
          global n
154
          % Torque perturbativo atuante sobre a ISS, resultante da acao aerodinamica
155 -
          d=[1+\sin(n^*t)+0.5^*\sin(2^*n^*t)]
156
            4+2*sin(n*t)+0.5*sin(2*n*t)
157
            1+sin(n*t)+0.5*sin(2*n*t)]; % foot.pound
158 -
          d=d*0.3048*4.4482216; % N.m
159 -
          end
          %% Torque de gradiente gravitacional
160
       ☐ function Mg=TGG(C,n)
161
       5 % Funcao para calculo de torque de gradiente gravitacional em orbita
162
163
         % circular
164
          % Entradas
          % C: Matriz de rotacao do SRC com respeito ao LVLH
165
          % n [rad/s]: movimento medio da orbita circular
166
167
168
         - % Passagem de parametros por variaveis globais
          global II
169 -
          % Torque de gradiente gravitacional no SRC
170
171 -
          Mg=3*n^2*cross(C(:,3),II*C(:,3));
172 -
          end
173
          %% Matriz anti simetrica do produto vetorial
       ☐ function S=skew(w)
174
            S=[0 -w(3) w(2)
175 -
176
              w(3) 0 - w(1)
177
               -w(2) w(1) 0];
          end
178 -
          %% Funcao de linearização do modelo
179
       function [A,B,B2]=linearizar(Xe,Ue,De)
180
       🖹 % Calcula as matrizes do modelo linear em torno de um ponto de equilibrio
181
182
          % Entradas:
183
          % Xe: vetor de estado no equilibrio
184
          % Ue: vetor de controle no equilibrio
          % De: vetor de disturbio no equilibrio
185
          % Saidas:
186
          % A: matriz de estado do modelo linear
187
          % B: matriz de controle do modelo linear
188
          % B2: matriz do disturbio do modelo linear
189
```

```
190
         %%
191
         % Incrementos para calcular diferenças finitas das variáveis de estado
192 -
         dx=1e-3;inc=dx*eye(9,9);
193
         % Inicializa a matriz A
194 -
         A=zeros(9,9);
195
          % Função de estado no equilíbrio
         fe=dinamica_VE_tgg_cmg(0,Xe,Ue,De);
196 -
197
         % Calcula a matriz "A" a partir de diferenças finitas das variáveis de estado
198 - | for j=1:9
199 -
              f=dinamica_VE_tgg_cmg(0,Xe+inc(:,j),Ue,De);
200 -
             A(:,j)=(f-fe)/dx;
201 -
         % Incrementos para calcular as diferenças finitas das variáveis de controle
202
         du=1e-2;inc=du*eye(3,3);
203 -
204
          % Inicializa a matriz B
205 -
         B=zeros(9,3);
         % Calcula a matriz "B" a partir de diferenças finitas das variáveis de controle
206
207 - | for j=1:3
208 -
           f=dinamica\_VE\_tgg\_cmg(0,Xe,Ue+inc(:,j),De);
209 -
           B(:,j)=(f-fe)/du;
210 -
211
          % Incrementos para calcular as diferenças finitas das variáveis de disturbio
212 -
          dd=1e-2;inc=dd*eye(3,3);
213
          % Inicializa matriz B2
          B2=zeros(9,3);
214 -
215
          % Calcula a matriz "B2" a partir de diferenças finitas das variáveis de disturbio
        □ for j=1:3
216 -
            f=dinamica_VE_tgg_cmg(0,Xe,Ue,De+inc(:,j));
217 -
            B2(:,j)=(f-fe)/dd;
218 -
219 -
          end
220 -
          end
221
          %% Funcao para calcular o equilibrio da atitude do satelite
222
        function [Xe,Ue,hp]=eqOrbCirc(d)
        🚊 % Calcula o equilibrio da atitude do satelite em orbita baixa submetido a torque de
223
224
          % gradiente gravitacional e disturbio constante nos eixos do SRC.
225
          % Entradas:
          % d [N.m]: Disturbio constante nos eixos do SRC
226
227
          % Saidas:
          % Xe: vetor de estado no equilibrio
228
          % Ue: vetor de controle no equilibrio
229
230
          % hp: derivada da quantidade de movimento angular do CMG
231
          % Condicoes de calculo de equilibrio
```

```
232
          % O controle no equilibrio eh zero - sem uso do atuador
233
          % Sao consideradas as equações diferenciais do corpo somente, as do atuador
234
          % sao ignoradas (variaveis ignoraveis)
235
          % Passagem e recebimento de parâmetros por variáveis globais
236
237 -
          global D n
238
          % Passagem de parâmetros para a função objetivo
239 -
240
          % Chute inicial para as incógnitas
241
          % z=[wx wy wz phi theta psi]
                               0]'; % Solucao do caso sem disturbio
242 -
          z0=[0 -n 0 0 0
243
          % Chamada da funcao objetivo
244 -
            options=optimset('TolFun',1e-20,'MaxFunEvals',1e6,'MaxIter',1e5,'TolX',1e-20);
245 -
            [z, fval, flag]=fsolve(@obj_eq,z0,options);
246 -
            disp('Valor final da função objetivo:');disp(fval);
247 -
            disp('flag');disp(flag);
248
          % Resultado
249
          % X=[wx wy wz phi theta psi hx hy hz]
          Xe = [z(1) z(2) z(3) z(4) z(5) z(6) 0 0 0]'; % Valores nulos das variaveis ignoraveis
250 -
251
          % U=[ux uv uz]
252 -
          Ue = [0 0 0]; % O calculo do equilibrio eh feito sob a condicao de controle nulo
253
          % Derivada da quantidade de movimento angular do CMG no equilibrio
254 -
          Xp=dinamica_VE_tgg_cmg(0,Xe,Ue,D);
255 -
          hp = Xp(7:9);
256 -
          end
          %% Função objetivo para cálculo do equilibrio
257
258
        function f=obj_eq(z)
          % Recebimento de parâmetros por variáveis globais
259
260 -
          global D
          % Montagem dos vetores de estado e controle a partir das incognitas,
261
262
          % parametros fornecidos e condicoes de contorno
263
          % z=[wx wy wz phi theta psi]'
          % X=[wx wy wz phi theta psi hx hy hz]'
264
265 -
          Xe = [z(1) z(2) z(3) z(4) z(5) z(6) 0 0 0]';
266
          % U=[ux uy uz]'
          Ue = [0 0 0]: % O calculo do equilibrio en feito sob a condicao de controle nulo
267 -
268
          % Calcula a função de estado (derivadas das variaveis de estado)
269 -
          Xp=dinamica_VE_tgg_cmg(0,Xe,Ue,D);
270
          % Elimina as derivadas das variaveis ignoraveis
271 -
          f=Xp(1:6);
          end
272 -
```