```
modelo_iss_cmg.m × problema7p18.m × +
        % IMPORTANTE: para passar parametros ao Simulink, o programa nao pode ser
 1
 2
        % uma funcao, mas um script
        %% Problema 7.18 - projeto do controle de arfagem por alocacao de polos
 3
        % e sem filtro
 4
        %%
 5
 6 -
        clc;clear all;close all;
 7
        % Dados
 8 -
        hmax=14e3; % lb.ft.s
 9 -
        hmax=hmax*0.3048*4.4482216; % N.m
10 -
        n=0.0011; % rad/s
11
        % Requisito - polos de malha fechada desejados
12 -
        pr(1)=-1.5*n; pr(2)=-1*n; pr(3)=(-1.5+1i*1.5)*n; pr(4)=(-1.5-1i*1.5)*n;
13
        % Chama a funcao da dinamica
14 -
        [A,B,B2,ftarf,ftrg]=modelo_iss_cmg;
15
         % Matrizes do modelo de espaco de estados de ordem reduzida de arfagem
16
        % 1 2
                  3 4 5
                              6 7 8 9
17
        % [wx Dwy wz phi theta psi hx hy hz] -> [thetap theta hy] (Dwy=thetap)
18
        % 1 2 3
19
        % [ux uy uz] -> [uy].
20 -
        Aa=[A(2,2) A(2,5) A(2,8)]
21
          A(5,2) A(5,5) A(5,8)
22
            A(8,2) A(8,5) A(8,8)];
23 -
        Ba=[B(2,2)]
24
             B(5,2)
             B(8,2)];
25
        B2a=[B2(2,2)
26 -
27
             B2(5,2)
28
             B2(8,2)];
29
        % Insere uma variavel de estado adicional referente a integral do momento
30
        % angular hy
31 -
        Aa=[Aa zeros(3,1)
32
            0 0 1 0];
        Ba=[Ba;0];
33 -
        B2a=[B2a;0];
34 -
35
        % Matriz de ganhos de realimentacao de estado determinada por alocacao de
36
37 -
        K=place(Aa,Ba,pr);
        % Desmembra os ganhos do controlador - o diagrama usa o controle com sinal
38
        % positivo ao inves de negativo, necessario trocar nos ganhos.
39
40 -
        kyp=-K(2) % Realimentacao de theta
41 -
        kyd=-K(1) % Realimentacao de thetap
42 -
        kyh=-K(3) % Realimentacao de hy
```

```
43 -
        kyi=-K(4) % Realimentacao da int(hy)
        % Matriz A de malha fechada
44
45 -
        Ac=Aa-Ba*K;
46
        % Polos de malha fechada
47 -
        damp(Ac)
48
        % Modelo de espaco de estados de malha fechada - saidas theta e hy, entrada
49
50 -
        C=[0 1 0 0;0 0 1 0];D=[0;0];
51 -
        mfarf=ss(Ac,B2a,C,D);
52
        % Funcoes de transferencia de malha fechada
53 -
        mfftarf=zpk(mfarf)
54
        % Diagrama de bode da saida theta com respeito a entrada dy em malha
55
        % fechada
56 -
        figure();bode(mfftarf(1,1));grid;
        % Diagrama de bode da saida hy com respeito a entrada dy em malha
57
        % fechada
58
59 -
        figure();bode(mfftarf(2,1));grid;
60
        % Entradas do simulink
61 -
        global T disturbio y
62 -
        T=5*2*pi/n; % 4 orbitas - intervalo da simulação
        t=0:30:T; % Vetor de tempos
63 -
64 -
         t=t'; % Vetor coluna
65 -
         N=length(t);
         d=zeros(N,1); % Vetor de perturbacao dy em funcao do tempo
66 -
67 − ☐ for j=1:N
68 -
            d(j)=4+2*sin(n*t(j))+0.5*sin(2*n*t(j)); % foot pound
            d(j)=d(j)*0.3048*4.4482216; % N.m
69 -
70 -
         end
71
         % Estrutura enviada ao Simulink
72 -
         disturbio_y.time=t;
73 -
         disturbio y.signals.values=d;
         % Condicoes iniciais
74
         theta0=1*pi/180;thetap0=0.001*pi/180;
75 -
76
         % Simula
77 -
         sim('diagrama_problema7p18');
         % Resultados
78
79 -
         t=theta.time;
80 -
         N=length(t);
81 -
         theta=theta.signals.values;
82 -
         hy=hy.signals.values;
83 -
         u=u.signals.values;
84 -
         dy=dy.signals.values;
85
        % Graficos
86 -
        figure()
87 -
        subplot(221);plot(t,theta*180/pi);grid;xlabel('t (s)');ylabel('\theta (°)')
88 -
        subplot(222);plot(t,hy,t,hmax*ones(1,N),t,-hmax*ones(1,N));grid;xlabel('t (s)');ylabel('h_y (N.m.s)');
89 -
        subplot(223);plot(t,dy);grid;xlabel('t (s)');ylabel('d_y (N.m)');
90 -
        subplot(224);plot(t,u);grid;xlabel('t (s)');ylabel('u_y (N.m)');
```















