



# UNIVERSIDADE FEDERAL DE OURO PRETO - UFOP DEPARTAMENTO DE ENGENHARIA DE CONTROLE E AUTOMAÇÃO -DECAT ELEMENTOS DE ROBÓTICA (CAT 181)

## TRABALHO DE CONTROLE CINEMÁTICO

RAY DA SILVA BASÍLIO - 17.2.5972

#### OURO PRETO – MG 18/04/2021

1) Considerando o trabalho de controle cinemático de posição, de um robô planar com duas juntas de revolução (RR) – Figura 1, desenvolvido pelos discentes da disciplina CAT 181 no 1º semestre de 2013, implemente o controle cinemático de posição para a execução de uma trajetória retilínea a partir do script "Exemplo2gdlplanar.m" de acordo com os parâmetros da Tabela 1. Sendo: (x0,y0) a posição inicial do robô; e (xi, yi) o ponto inicial e (xf,yf) o ponto final da trajetória retilínea. Analise o comportamento do sinal de controle de cada junta do robô, e dos sinais de erro em X e Y, ao longo da trajetória linear para dois casos distintos. Cada linha associada a um número de matrícula representa uma trajetória a ser executada.



Figura 1 – Robô planar com duas juntas de revolução na posição de repouso. Note que na posição de repouso o antebraço é perpendicular ao solo ( $\alpha_2=-\pi/2$ ).

Tabela 1 – Parâmetros para a Execução de duas Trajetórias por Aluno(a).

Matrícula	Posição Inicial do Robô		Trajetória Retilínea				
	$x_0$	$y_0$	$x_i$	$y_i$	$x_f$	$y_f$	
17.2.5972	-19.75	12.2	-19.75	12.2	18.37	19.07	
	20.36	17.3	20.36	17.3	-6.165	12.47	

Após a análise dos resultados para as duas situações apresentadas, implemente no script o limite de 80°/s para a velocidade angular de cada junta. Repita as duas trajetórias e analise o comportamento do sinal de controle de cada junta do robô em função dos sinais de erro em X e Y. No relatório apresenta a trajetória desejada e executada, bem como o espaço de trabalho. Realize as alterações no script que forem necessárias para implementar as condições supracitadas, bem como para plotar os gráficos da trajetória, posições angulares, velocidades angulares e sinais de erro.

Para implementar o controle cinemático de posição e a executar uma trajetória retilínea a partir do script "Exemplo2gdlplanar.m" de acordo com os parâmetros da Tabela 1. Sendo: (x0,y0) a posição inicial do robô; e (xi,yi) o ponto inicial e (xf,yf) o ponto final da trajetória retilínea.Primeiro foi necessário fazer a cinemática inversa dos pontos (x0,y0).Assim para os pontos propostos os ângulos encontrados levando as considerações dos limites mecânicas foram:

- Limites Mecânicos do Servo do Levantamento do Braço:
  - Mínimo: 0°.
  - Máximo: +180°.
- Limites Mecânicos da Servo do Cotovelo do Braço:
  - Mínimo: -50°.
  - Máximo: +90°.
- A partir do *script* do matilab temos:
  - o p1(-19.75,12.2):
    - Theta 1 = 173.6823 covelo abaixo
    - Theta 2 = 5.5812 covelo abaixo
  - o p2(20,36,17,3):
    - theta 1 = 58.7955 covelo abaixo
    - $\blacksquare$  theta 2 = 32.3133 covelo abaixo

# 1.1 SEM A LIMITAÇÃO DAS VELOCIDADES DAS JUNTAS

## • PRIMEIRO CASO:

Tabela 1 - Parâmetros para a execução da trajetória 1

Posição inicial do Robô		Trajetória Retilínea				
XO	yo	xi	yi	xf	yf	
-19.75	12.2	-19.75	12.2	18.37	19.07	

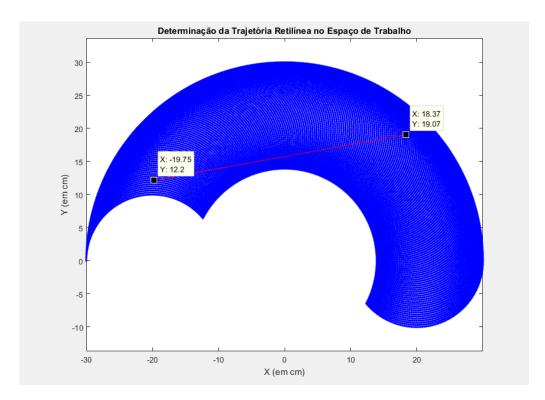


Figura 1 – Determinação da trajetória retilínea no espaço de trabalho 1

Na Figura 1 é possível verificar o espaço de trabalho do robô em azul. Este espaço de trabalho, corresponde ao volume total que pode ser percorrido pelo efetuador (órgão terminal ou ferramenta) dadas todas as possibilidades de execução de movimento do robô, sendo limitado pela geometria do manipulador, bem como pelas restrições físicas das juntas (limites mecânicos). Também é verificado nesta imagem, as características da trajetória determinada, e por meio dela pode-se observar que o movimento é iniciado dentro do espaço de trabalho no ponto p1\_xyi(-19.75,12.2) e finaliza no ponto p1\_xyf(18.37,19.07), que também está dentro do espaço de trabalho.

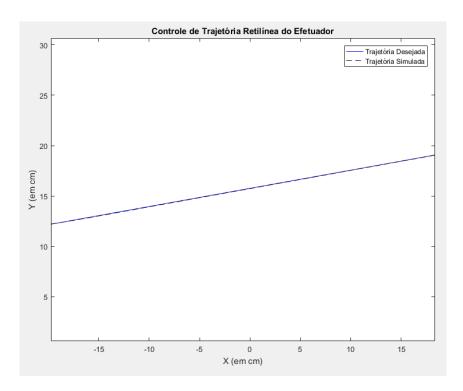


Figura 2 – Gráfico de controle da trajetória 1.

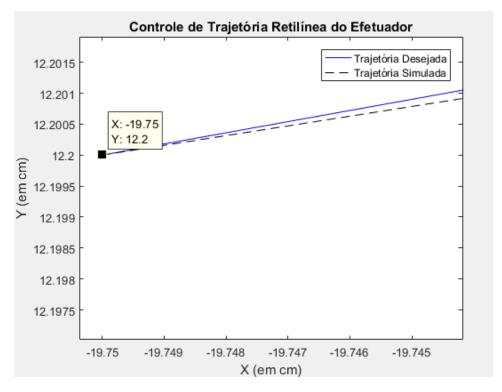


Figura 2.1 – Gráfico de controle da trajetória 1 com zoom no ponto inicial da trajetória.

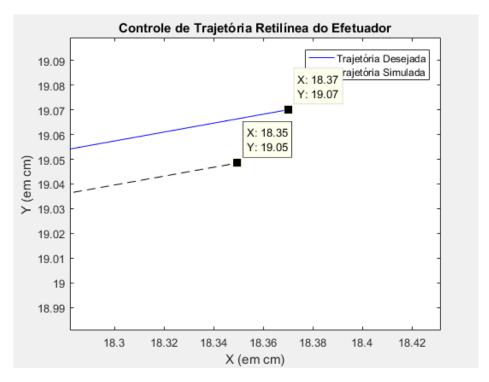


Figura 2.2 – Gráfico de controle da trajetória 1 com zoom no ponto final da trajetória.

Observando a Figura 2, Figura 2.1 e Figura 2.2, é demonstrado como foi feito o controle da trajetória, sendo que a trajetória linear simulada iniciou no ponto p1s\_xyi (-19.73; 12.23) e finalizou no ponto p1s\_xyi (18.35,19,05).Era desejado que a trajetória linear tivesse inicio em p1d\_xyi(-19.75,12.2) e terminasse no ponto p1d\_xyf(18.37,19.07) mas por possíveis arredondamentos feitos durante o codigo temos esse pequeno erro + ou - 0,02. Apesar disto, o efetuador conseguiu realizar a trajetória sem nenhum distúrbio durante o percurso da trajetória linear.

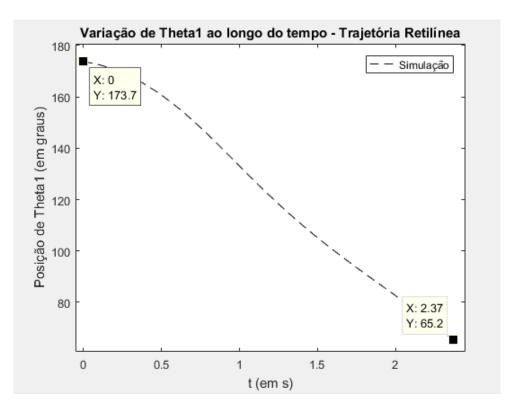


Figura 3 – Variação do ângulo theta1 ao longo do tempo.

Na figura 3, é verificado a variação do theta1 durante a trajetória especificada, tendo um decréscimo de 108,5 unidades em relação ao theta inicial, gastando 2.37s para atingir 65,2°.

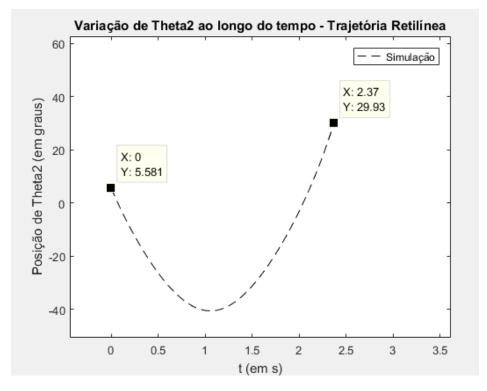


Figura 4 – Variação do ângulo Theta 2 ao longo do tempo.

Na figura 4, é verificado a variação do Theta 2 durante a trajetória especificada, tendo um valor inicial de 5,5881°, e após 2.37s atinge 29,93°.

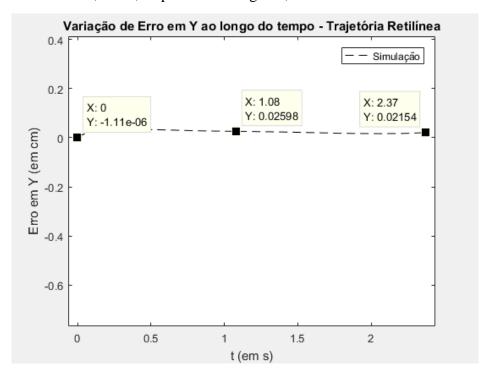


Figura 5 – Variação do erro no eixo Y.

A Figura 5 demonstra o que já se era esperado, como o ponto inicial do robô é coincidente com início da trajetória, o erro inicial em Y é praticamente nulo, tendo pequenas variações devido à aproximação dos thetas utilizando 4 casas decimais. Outro ponto a ser levantado é que como não teve-se distúrbios ou singularidades durante a trajetória simulada no eixo Y, este encontra praticamente a trajetória desejada no eixo Y e o erro se aproxima de zero

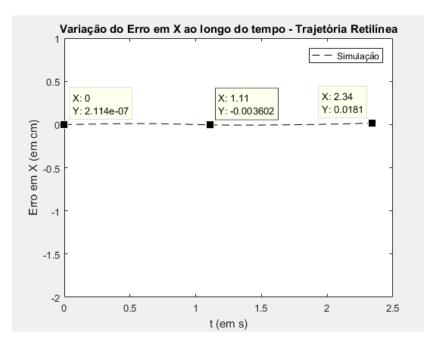


Figura 6 – Variação do erro no eixo X.

A Figura 6 demonstra o mesmo que fora observado na figura anterior , como o ponto inicial do robô é coincidente com início da trajetória, o erro inicial em X é praticamente nulo, tendo pequenas variações devido à aproximação dos thetas utilizando 4 casas decimais. Outro ponto a ser levantado é que como não teve-se distúrbios ou singularidades durante a trajetória simulada no eixo X, este encontra praticamente a trajetória desejada no eixo X e o erro se aproxima de zero .

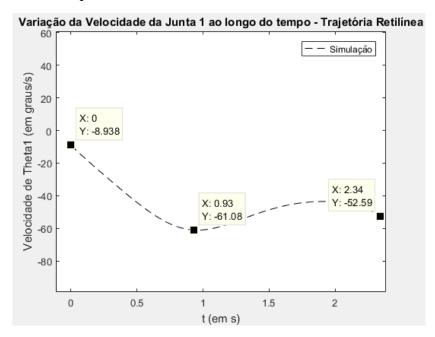


Figura 7 – Variação da velocidade da junta 1 ao longo do tempo .

A Figura 7 demonstra as variações da velocidade da junta 1 à medida que a trajetória simulada é executada. Ao partimos do ponto inicial da trajetória simulada  $(x_0, y_0)$ , temos uma alta velocidade aplicada (resultante da aceleração aproximada de  $|-61.08 + 8.938|/0.93 = 56.0667^{\circ}/s^2$ ), à medida que se aproxima do ponto desejado, a velocidade se estabiliza na faixa de  $(40 \text{ a } 52.9^{\circ}/\text{s em módulo})$ .

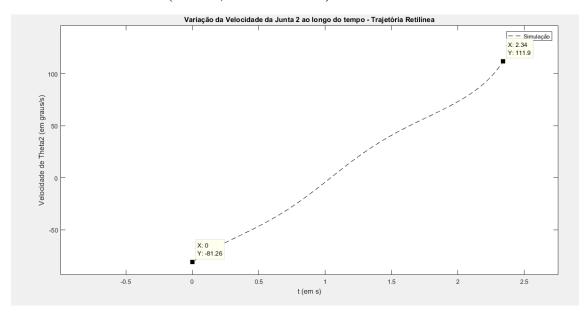


Figura 8 – Velocidade da junta 2 1 ao longo do tempo.

A Figura 8 demonstra o comportamento da velocidade da junta 2 à medida que a trajetória simulada é executada. Ao partimos do ponto inicial da trajetória simulada  $(x_0, y_0)$ , temos uma alta velocidade aplicada (resultante da aceleração aproximada de | 111.9-81.6|/2.34 = 12.948°/ $s^2$ ) atingindo uma velocidade final de 111.9°/s.

#### • SEGUNDO CASO:

Tabela 2 - Parâmetros para a execução da trajetória 2

Posição inicial do Robô		Trajetória Retilínea			
xo	yo	xi	yi	xf	yf
20.36	17.3	20.36	17.3	-6.165	12.47

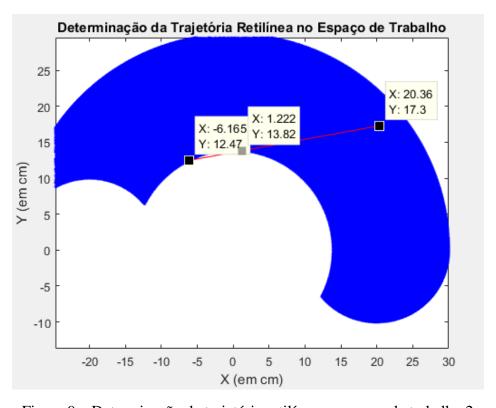


Figura 9 – Determinação da trajetória retilínea no espaço de trabalho 2

Na Figura 9 é possível verificar o espaço de trabalho do robô em azul. Este espaço de trabalho, corresponde ao volume total que pode ser percorrido pelo efetuador (órgão terminal ou ferramenta) dadas todas as possibilidades de execução de movimento do robô, sendo limitado pela geometria do manipulador, bem como pelas restrições físicas das juntas (limites mecânicos).Nesta imagem, as características da trajetória determinada, apresentam os pontos iniciais do dentro do espaço de trabalho no ponto p1\_xyi(20.36,17.3) e finaliza no ponto p1\_xyf(-6.165,12.47), que também está dentro do espaço de trabalho mas o trecho pxy(1.22,13.82) até pxy(-6,47,12.47) é verificado uma singularidade que corresponde às configurações do mecanismo nas quais a matriz Jacobiana do sistema tem posto deficiente .Em especial, a singularidade apresentada é uma singularidade de fronteira e ocorre quando o efetuador encontra-se na fronteira do espaço de trabalho.

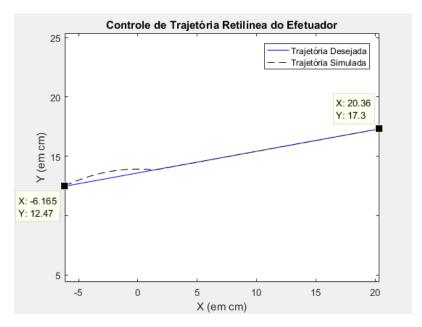


Figura 10 – Gráfico de controle da trajetória 2.

Observa-se na Figura 10 como foi feito o controle da trajetória. Era desejado que a trajetória linear iria iniciar em p1d\_xyi (20.36,17.3) e finalizar no ponto p1d\_xyf(-6.165,12.47) mas por existir uma singularidade no trecho, o controlador faz com que o sistema durante a simulação tente atingir o valor desejado do trecho linear, não conseguindo ele vai forçando as juntas até que em um determinado período de tempo ele consegue contornar a singularidade e ajustar novamente a trajetória.

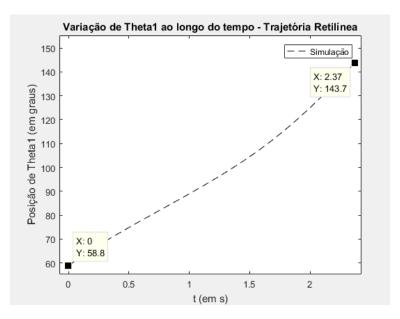


Figura 11 – Variação do ângulo theta1 ao longo do tempo.

Na figura 11, é verificado a variação do theta1 durante a trajetória especificada, tendo um acréscimo de 84.9 unidades em relação ao theta inicial, gastando 2.37s para atingir 143.7°.

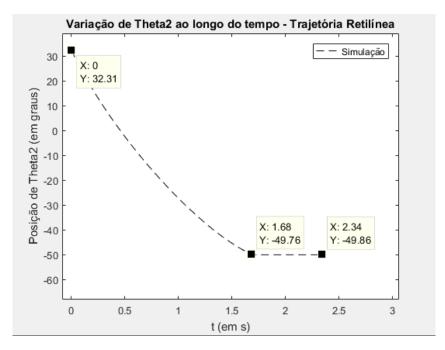


Figura 12 – Variação do ângulo theta 2 ao longo do tempo.

Na figura 12, é verificado a variação do Theta 2 durante a trajetória especificada, tendo um valor inicial de 32.31°, e após 2.37s atinge -49.86°.

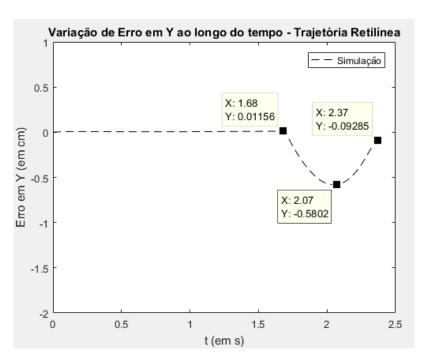


Figura 13 – Variação do erro no eixo Y.

A Figura 13 demonstra o que já era esperado, como o ponto inicial do robô é coincidente com início da trajetória, o erro inicial em Y é praticamente nulo, tendo pequenas variações durante a trajetória. Quando o sistema encontra a singularidade, em 1.68s, os valores na trajetória simulada e desejada começam a distanciar entre si assim, aumenta o erro até que a trajetória simulada retorne ao espaço de trabalho.

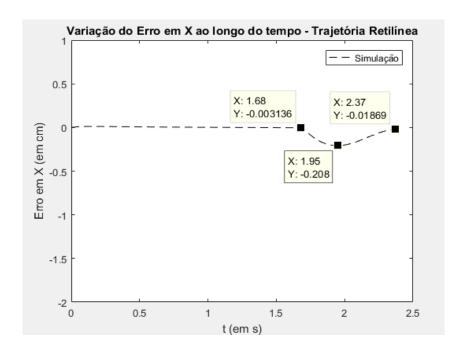


Figura 14– Variação do erro no eixo X.

A Figura 14 demonstra o que já era esperado, como o ponto inicial do robô é coincidente com início da trajetória, o erro inicial em X é praticamente nulo, tendo pequenas variações durante a trajetória. Quando o sistema encontra a singularidade, em 1.68s as trajetórias simulada e desejada começam a distanciar entre si assim, aumenta o erro até que a trajetória simulada retorne ao espaço de trabalho.

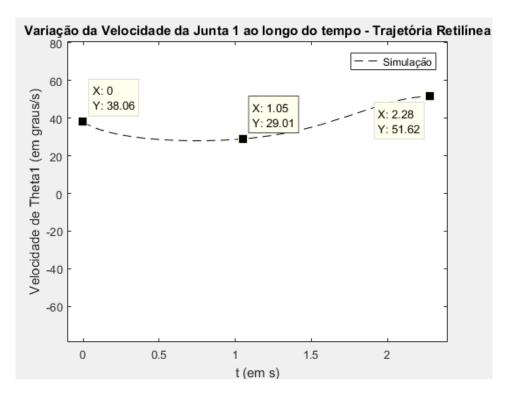


Figura 15- Variação da velocidade da junta 1 ao longo do tempo.

A Figura 15 demonstra as variações da velocidade da junta 1 à medida que a trajetória simulada é executada. Ao partimos do ponto inicial da trajetória simulada  $(x_0, y_0)$ , temos baixa variância nos valores apresentados permanecendo em uma faixa estável de 29° /s até  $51.62^\circ$ /s.

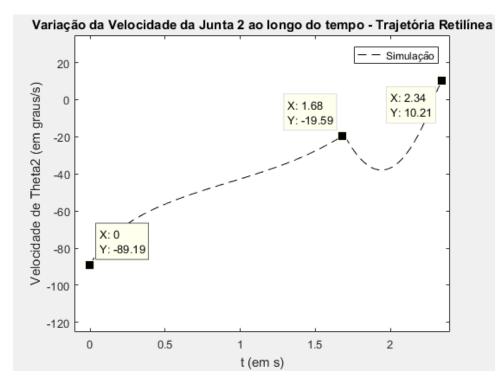


Figura 16 - Variação da velocidade da junta 2 ao longo do tempo.

A Figura 16 demonstra o comportamento da velocidade da junta 2 à medida que a trajetória simulada é executada. Ao partirmos do ponto inicial da trajetória simulada  $(x_0, y_0)$ , temos uma alta velocidade aplicada e a medida que chegamos perto singularidade no tempo de 1.68s, temos uma grande variação de modo súbito em seu valor, voltando a se estabilizar após retornar ao espaço de trabalho em 2.34s.

#### 1.2 LIMITANDO A VELOCIDADE ANGULAR DE CADA JUNTA

Em determinadas situações é necessário realizar a limitação das velocidades angulares das juntas, uma vez que, se caso não limitados podem acarretar em esforços excessivos nos atuadores, assim como vibrações ou movimentos que possam comprometer a estrutura mecânica do robô .

#### • PRIMEIRO CASO:

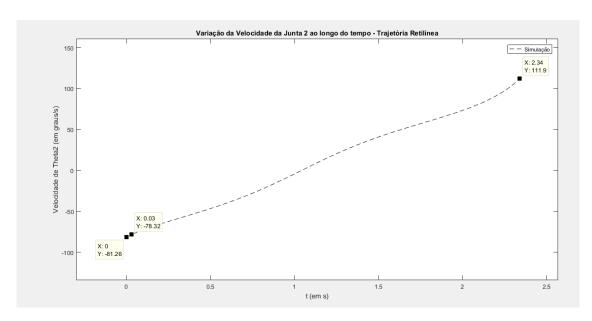


Figura 17 – Variação da velocidade da junta 2 ao longo do tempo sem limitação.

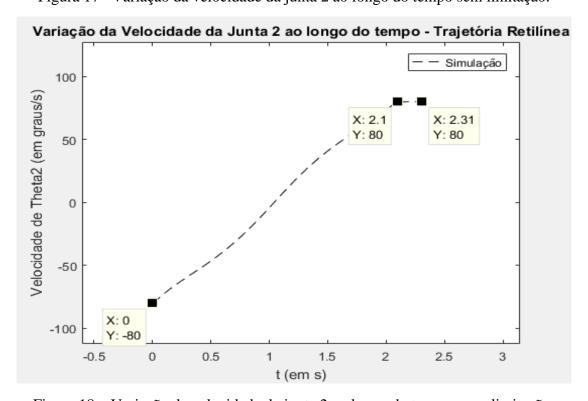


Figura 18 – Variação da velocidade da junta 2 ao longo do tempo com limitação.

As imagens 17 e 18 demonstram as limitações requeridas pelo exercício a  $80^{\circ}/s$  para a velocidade angular da junta 2. É observado que para a faixa de - 80 a  $80^{\circ}/s$  os valores não foram modificados, já fora deste intervalo ocorre uma saturação em  $80^{\circ}/s$ . As regiões que foram modificadas são compreendidas no intervalo  $0 \le t(s) \le 0.03$  e  $2.1 \le t(s) \le 2.31$ .

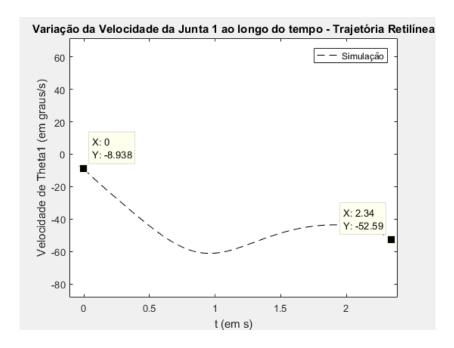


Figura 19 – Variação da velocidade da junta 1 ao longo do tempo sem limitação.

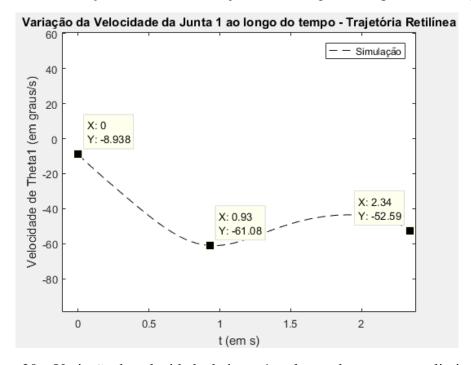


Figura 20 – Variação da velocidade da junta 1 ao longo do tempo com limitação.

As imagens 19 e 20 demonstram as velocidades das juntas antes e depois da limitação para 80°/s na junta 1. É observado que os valores assumidos pela velocidades da junta 1

se encontram na faixa de - 80 a 80 °/s então os valores não sofreram alterações devido a esta restrição.

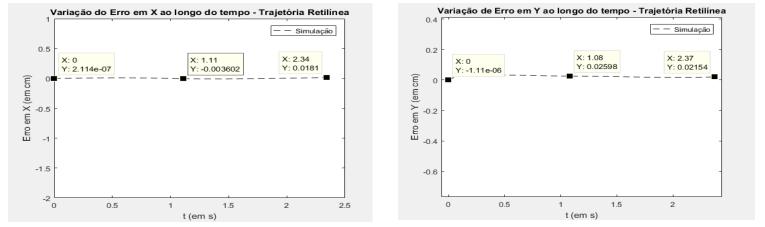


Figura 21 – Variação do erro em X e em Y antes da limitação de 80°/s nas juntas

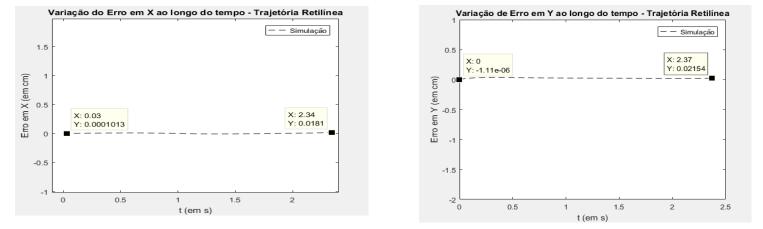


Figura 22 – Variação do erro em X e em Y depois da limitação de 80°/s nas juntas

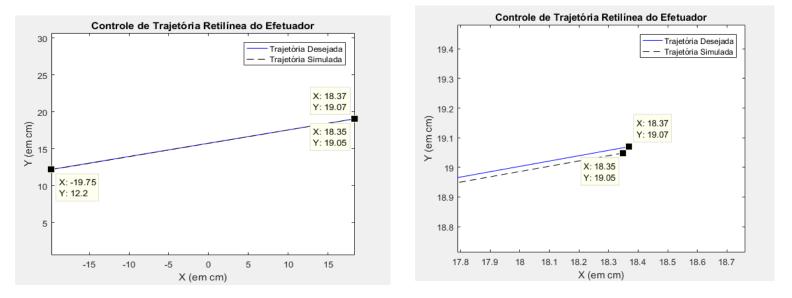


Figura 23- Controle de trajetoria sem a limitação de 80°/s nas juntas

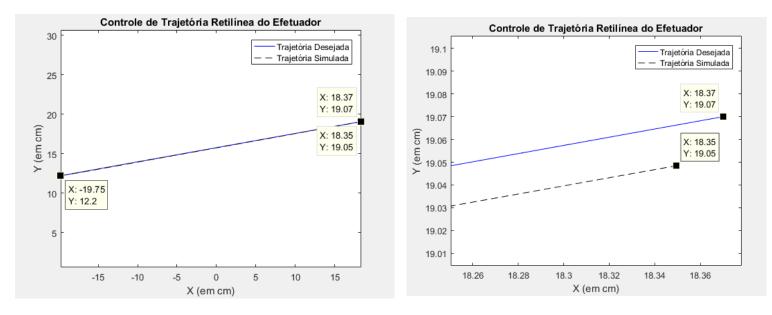


Figura 24 - Controle de trajetoria com limitação de 80°/s nas juntas

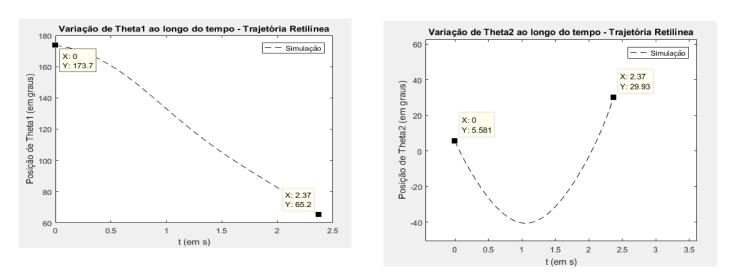
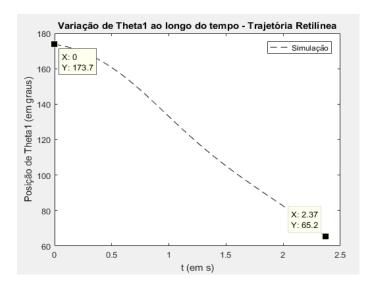


Figura 25 – Variação de theta1 e theta2 sem as limitações de  $80^{\circ}$ /s nas juntas



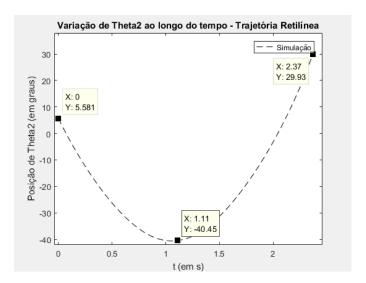


Figura 26 – Variação de theta1 e theta2 com as limitações de 80°/s nas juntas

Observando as imagens do antes e depois da restrição de velocidade pode-se notar que não houve melhora ou piora significativa no erro em regime transiente ou permanente do sistema, pois estes erros foram praticamente os mesmos como demonstrado nas figuras a cima.

#### • SEGUNDO CASO:

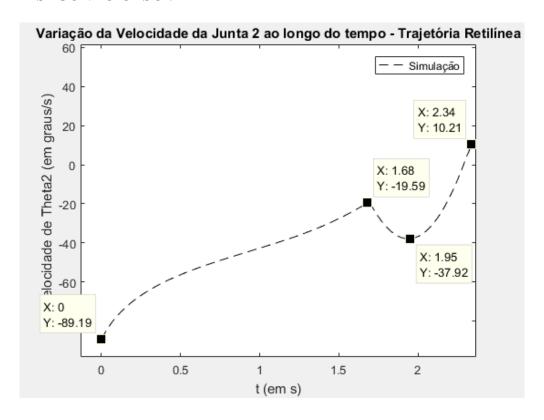


Figura 26 – Variação da velocidade da junta 2 ao longo do tempo sem limitação.

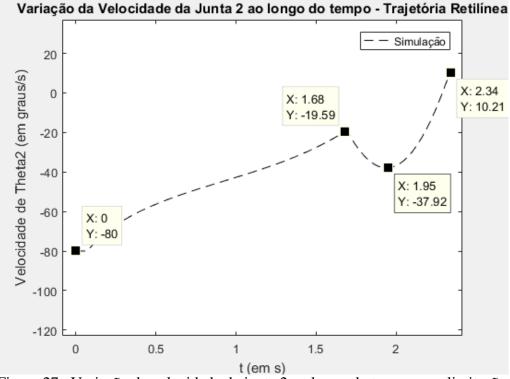


Figura 27 – Variação da velocidade da junta 2 ao longo do tempo com limitação.

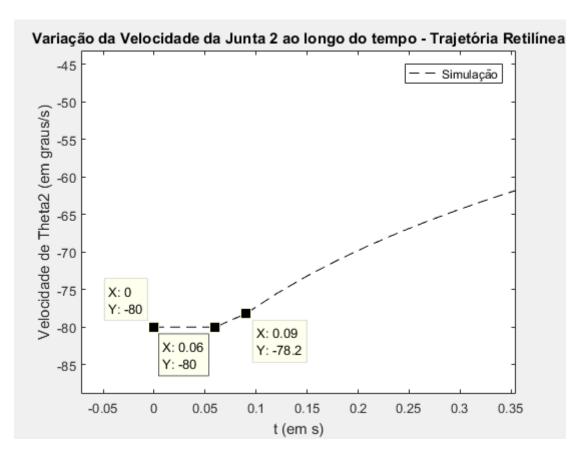


Figura 28–Variação da velocidade da junta 2 ao longo do tempo com limitação e ampliação no inicio.

As imagens 27 e 28 demonstram as limitações requeridas pelo exercício a  $80^{\circ}$ /s para a velocidade angular da junta 2. É observado que para a faixa de - 80 a  $80^{\circ}$ /s os valores não foram modificados, já fora deste intervalo ocorre uma saturação em  $80^{\circ}$ /s . Como pode ser verificado na Figura 26, existe uma região onde é necessário limitar a variação de velocidade. Esta região é compreendida em  $0 \le t(s) \le 0.06$ .

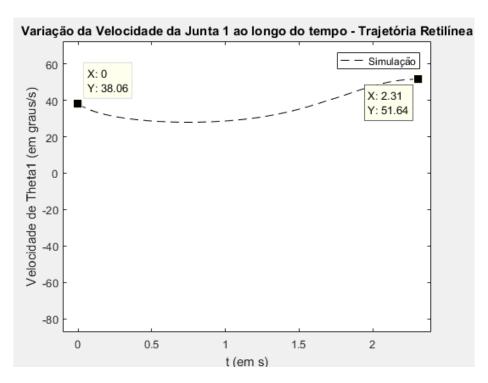


Figura 29- Variação da velocidade da junta 1 ao longo do tempo sem limitação.

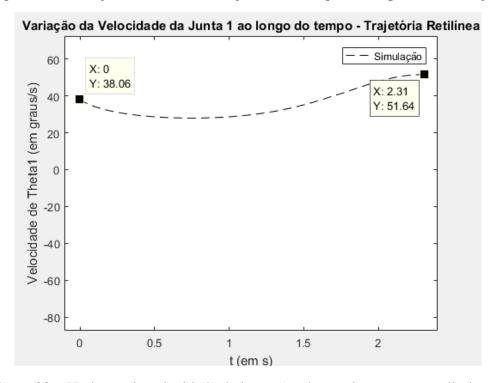
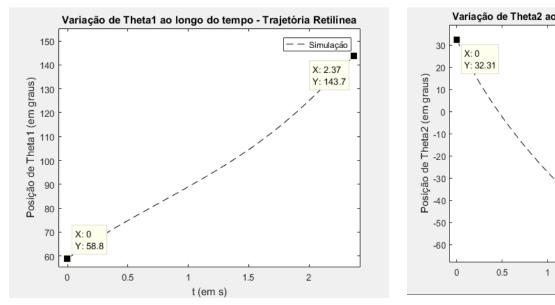


Figura 30 – Variação da velocidade da junta 1 ao longo do tempo com limitação

As imagens 28 e 29 demonstram as velocidades das juntas antes e depois da limitação para 80°/s na junta 1. É observado que os valores assumidos pela velocidades da junta 1 se encontram na faixa de - 80 a 80 °/s então os valores não sofreram alterações devido a esta restrição.



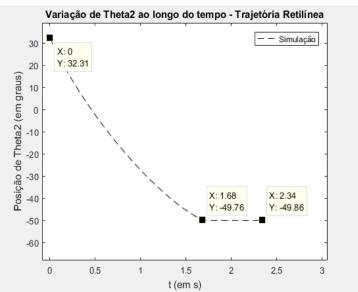
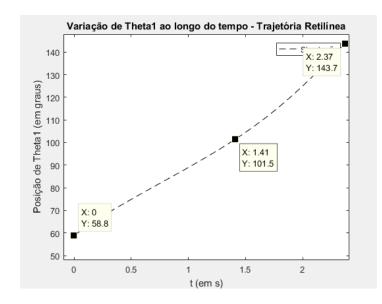


Figura 31- Variação de theta1 e theta2 sem limitação



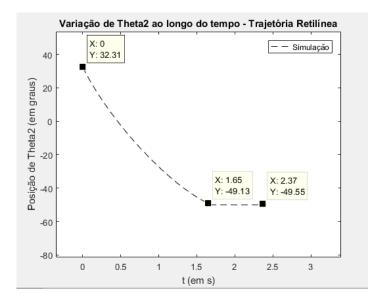


Figura 32 – Variação de theta1 e theta2 com limitação

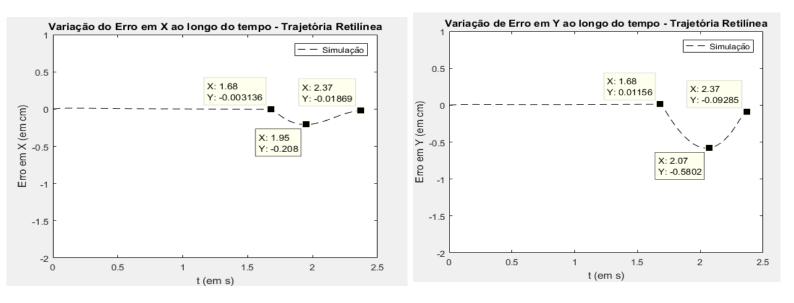


Figura 33 – Variação do erro em X e em Y antes da limitação de 80°/s nas juntas

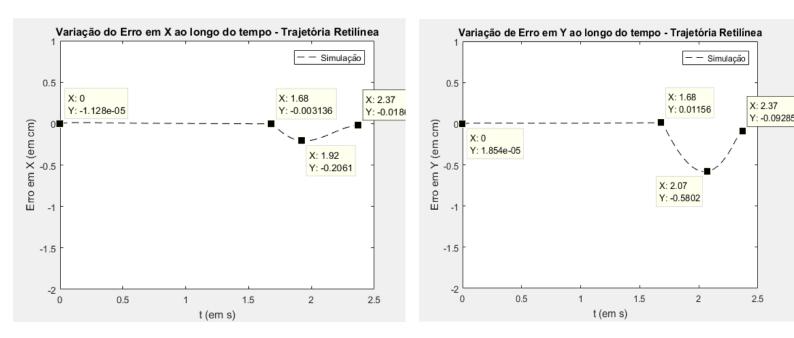
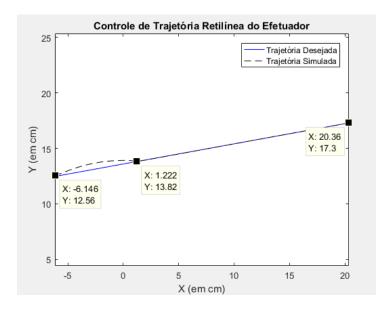


Figura 34 – Variação do erro em X e em Y depois da limitação de 80°/s nas juntas



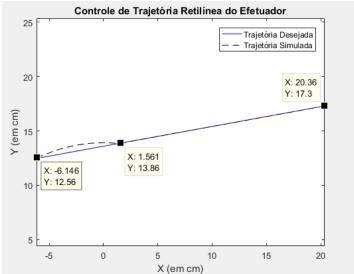


Figura 35 – Controle da trajetoria. A esquerda corresponde ao sistema depois da limitação e a imagem a direita corresponde o sistema antes da limitação de 80°/s nas juntas.

Observando as imagens do antes e depois da restrição de velocidade pode-se notar que não houve melhora ou piora significativa no erro em regime transiente ou permanente do sistema, pois estes erros foram praticamente os mesmos como demonstrado nas figuras a cima. Esperava-se que com estas limitações impostas o erro em X e em Y tenderia a aumentar devido contrair as velocidades no inicio e no termino da trajetoria de modo que o robô não conseguiria atingir o ponto final desejado. Logo, pode-se dizer que este limitador não é tao restrintivo a ponto de causar uma variação significativa no sistema para estas configurações.

#### 1.3 CODIGOS UTILIZADOS:

Dado o script do Matlab concedido pelo professor, foi proposto a mudança dos pontos cartesianos que já estavam nesse mesmo script e inserido os pontos iniciais e finais na trajetória retilínea. Além disso, foi calculado os thetas 1 e theta 2 a partir da posição inicial do robô e codificado uma limitação para a velocidade das juntas em 80°/s. Abaixo é possivel ver onde o codigo foi alterado.

#### • PRIMEIRO CASO:

```
Editor - C:\Users\Ray\Desktop\TP_Robotica\Ponto1.m
   Ponto1.m × Q2_Ponto1.m × ismember.m × Q2_Ponto2.m
                                                           Robot_Manipulator.m
108
        %Cinematica inversa para o ponto 1
109
110
        p0_1=[-19.75,12.2];
111 -
112
113 -
        Y=p0 1(1,2);
114 -
        X=p0_1(1,1);
115 -
        D = (((X^2)+(Y^2)-(a1^2)-(a2^2))/(2*a1*a2));
116 -
        theta2 r = atand(-(sqrt(1-(D^2)))/(D));
117 -
        TT2= theta2_r+90;
118 -
        A=rad2deg(atan2(Y,X));
119
120 -
        T=acos(((X^2)+(Y^2)+(a1^2)-(a2^2))/(2*a1*(sqrt((X^2)+(Y^2)))));
121 -
        B=rad2deg(T);
122
123 -
        TT = A+B;
124 -
       disp(TT2);
125 -
       thetal r=TT;%em graus
126 -
        theta2_r=TT2;%em graus
127
128
129 -
        thetal_r=deg2rad(thetal_r); %em rad
130 -
        theta2 r=deg2rad(theta2 r); %em rad
131
132 -
        q_r(:,1)=[thetal_r;
```

Figura 36 – Calculo de theta1 e theta2 a partir da posição inicial do robô para o primeiro caso.

```
↓ → TP_Robotica → Ray → Desktop → TP_Robotica →
Editor - C:\Users\Ray\Desktop\TP_Robotica\Ponto1.m
Ponto1.m × Q2_Ponto1.m × ismember.m × Q2_Ponto2.m × Robot_Manipulator.m × Ponto2.m
 64
 65
         %Definição da Trajetória Retilínea
 66
         88
 67
         % Ponto 1
 68 -
         p0 r=[-19.75,12.2];
 69 -
         pl_r=[18.37,19.07];
 70
 71
 72
 73 -
         Dx=pl_r(1)-p0_r(1);
 74 -
         Dy=p1_r(2)-p0_r(2);
 75 -
         A=Dy/Dx;
 76 -
         b=p0_r(1,2)-A*p0_r(1,1);
 77 -
         k=0;
 78 -
         n_pontos_r=80;
 79 - for i=p0_r(1,1):(p1_r(1,1)-p0_r(1,1))/(n_pontos_r-1):p1_r(1,1),
 80 -
             k=k+1:
 81 -
             tx r(k)=i;
             ty_r(k) = A*tx_r(k) + b;
 82 -
 83 -
        └ end
 84
         કક
 85
         &Definição do Tempo da Trajetória Retilínea e do Intervalo de Amostragem
```

Figura 37– Pontos inicial e final da trajetoria referentes a minha matricula para o primeiro caso

```
🜠 Editor - C:\Users\Ray\Desktop\TP_Robotica\Ponto1Limitado.m
Ponto1.m × Q2_Ponto1.m
                      nto1.m × ismember.m × Q2_
q_r(1,1+1)=tneta1_11m5up;
                                              Q2_Ponto2.m × Robot_Manipulator.m × Ponto2.m × Ponto2Limitado.m
145 -
146 -
                   \  \  \, \text{if} \  \, q\_r(l,i+l)\!<\!\text{thetal\_limInf, } \$Limite \  \, \texttt{Mecanico Medido} \\
147 -
                     q_r(1,i+1)=thetal_limInf;
148 -
149 -
                  if q_r(2,i+1)>theta2_limSup, %Limite Mecânico Medido
150 -
                      q_r(2,i+1)=theta2_limSup;
151 -
152 -
                  if q_r(2,i+1)<theta2_limInf, %Limite Mecânico Medido</pre>
153 -
                      q_r(2,i+1)=theta2_limInf;
154 -
155 -
                   if dq r(1,i) >= (80*pi/180), %Velocidade máxima limitada para junta 1 em 80°/s
156 -
                     dq r(1,i) = 80*pi/180;
157 -
                  end
158 -
                  if dq_r(l,i) <= (-80*pi/180), %Velocidade máxima limitada para junta 1 em -80°/s
159 -
                     dq r(1,i) = -80*pi/180;
160 -
                  end
161 -
                   if dq_r(2,i) >= (80*pi/180), %Velocidade máxima limitada para junta 2 em 80°/s
                     dq r(2,i) = 80*pi/180;
162 -
163 -
                  end
164 -
                  if dq_r(2,i) \ll (-80*pi/180), %Velocidade máxima para junta em 80°/s (limite inferior)
165 -
                        dq r(2,i) = -80*pi/180;
166 -
167 -
              end
168 -
         end
```

Figura 38: Parte do codigo referente a limitação de velocidades das juntas

#### • SEGUNDO CASO:

```
Editor - C:\Users\Ray\Desktop\IP_Robotica\Ponto2.m
  Ponto1.m × Q2_Ponto1.m × ismember.m × Q2_Ponto2.m × Robot_Manipulator.m ×
                                                                             Ponto2.m ×
103
        88
104
        %Cinematica inversa para o ponto 2
105 -
      p0_2=[20.36 ,17.3];
106 -
        Y=p0_2(1,2);
107 -
      X=p0_2(1,1);
108 -
      D = (((X^2) + (Y^2) - (a1^2) - (a2^2)) / (2*a1*a2));
109 -
       theta2_r = atand(-(sqrt(1-(D^2)))/(D)); %%
      TT2= theta2_r+90;
110 -
111 -
      A=rad2deg(atan2(Y,X));
112 -
        T=acos(((X^2)+(Y^2)+(a1^2)-(a2^2))/(2*a1*(sqrt((X^2)+(Y^2)))));
113 -
        B=rad2deg(T);
114
115 -
        TT = A+B;
116 -
      disp(TT2);
117 -
        thetal r=TT;%em graus
118 -
        theta2_r=TT2;%em graus
```

Figura 39 – Calculo de theta1 e theta2 a partir da posição inicial do robô para o primeiro caso.

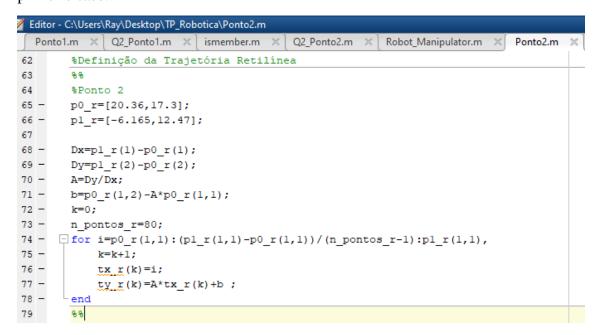


Figura 40– Pontos inicial e final da trajetoria referentes a minha matricula para o segundo caso.

```
Editor - C:\Users\Ray\Desktop\TP_Robotica\Ponto2Limitado.m
  Ponto1.m X Q2_Ponto1.m X ismember.m X Q2_Ponto2.m X Robot_Manipulator.m X Ponto2.m X Ponto2Limitado.m
141 -
                  \begin{tabular}{ll} if $q_r(1,i+1)$>$ the tal_limSup, $Limite Mecânico Medido \\ \end{tabular} 
142 -
                     q_r(1,i+1) = thetal_limSup;
143 -
144 -
                 if q_r(l,i+l)<thetal_limInf, %Limite Mecânico Medido
145 -
                    q_r(1,i+1) = thetal_limInf;
146 -
                 end
147 -
                 if q_r(2,i+1)>theta2_limSup, %Limite Mecânico Medido
148 -
                   q_r(2,i+1)=theta2_limSup;
149 -
150 -
                 if q_r(2,i+1)<theta2_limInf, %Limite Mecânico Medido</pre>
151 -
                    q_r(2,i+1)=theta2_limInf;
152 -
                 end
153 -
                  if dq_r(l,i) >= (80*pi/180), %Velocidade máxima limitada para junta 1 em 80°/s
                    dq r(1,i) = 80*pi/180;
154 -
155 -
156 -
                 if dq_r(l,i) <= (-80*pi/180), %Velocidade máxima limitada para junta 1 em -80°/s
157 -
                    dq r(1,i) = -80*pi/180;
158 -
159 -
                 if dq_r(2,i) >= (80*pi/180), %Velocidade máxima limitada para junta 2 em 80°/s
160 -
                    dq r(2,i) = 80*pi/180;
161 -
162 -
                 if dq r(2,i) <= (-80*pi/180), %Velocidade máxima para junta em 80°/s (limite inferior)
                       dq r(2,i) = -80*pi/180;
163 -
164 -
                 end
165 -
```

Figura 41: Parte do codigo referente a limitação de velocidades das juntas

Os scripts recorridos para a execução dessa etapa do trabalho estão disponíveis em:

https://github.com/RayBasilio123/tp\_Robotca/archive/refs/heads/main.zip

Foram utilizados os arquivos .m:

- QUESTÃO 1 :
  - O SEM A LIMITAÇÃO DAS VELOCIDADES:
    - PRIMEIRO CASO:
      - Ponto1
    - SEGUNDO CASO :
      - Ponto2
  - o COM A LIMITAÇÃO DAS VELOCIDADES:
    - PRIMEIRO CASO
      - Ponto1Limitado
    - SEGUNDO CASO :
      - Ponto2limitado
- 2) Implemente o controle cinemático de posição sob as mesmas condições da posição inicial do robô e de trajetória para o robô planar de três graus de liberdade com juntas de revolução – Figura 2. Considere o comprimento do terceiro elo (a3) igual a 5cm,  $\theta 3_m$ í $n = -135^\circ$  e  $\theta 3_m$ á $x = +135^\circ$ . Manter no script a pose do robô em repouso com  $\alpha 2 = -\pi/2$  (alfa) – antebraço perpendicular ao solo – não incluir  $\alpha$  na cinemática direta relacionada ao movimento da terceira junta de revolução. Para reduzir o esforço computacional, podem reduzir a razão de 199 por 100 a fração do incremento do ângulo nos três laços de repetição com a função FOR para plotar o espaço de trabalho. Analise o comportamento do sinal de controle de cada junta do robô, e dos sinais de erro em X e Y, ao longo da trajetória linear para cada uma das situações. No relatório apresente a trajetória desejada e executada, bem como o espaço de trabalho. Realize as alterações no script que forem necessárias para implementar as condições supracitadas, bem como para plotar os gráficos da trajetória, posições angulares, velocidades angulares e sinais de erro. No livro do Siciliano a cinemática direta desse robô é apresentada na p. 69 e o Jacobiano na p. 113.
- Limites Mecânicos do Servo para o Theta 3:
  - Mínimo: 0°.
  - Máximo: +180°.
- Limites Mecânicos do Servo para o Theta 2:
  - o Mínimo: -50°.
  - Máximo: +90°.
- Limites Mecânicos do Servo para o Theta 3:
  - Mínimo: -135°.
  - Máximo: +135°.

- A partir do toolbox e pelo script do matilab temos:
  - o p1 (-19.75,12.2):
    - theta1\_r = 158.4
    - $\bullet \quad theta2\_r = 28.4$
    - theta3 $_r = 83.7$
  - o p2 (20,36,17,3):
    - theta1 $_r = 41.4$
    - theta2 $_r = 59.2$
    - $\bullet \quad theta3\_r = 54.5$

# ROBÔ PLANAR DE TRÊS GRAUS DE LIBERDADE

#### **PRIMEIRO CASO:**

Tabela 1 - Parâmetros para a execução da trajetória 1

Posição inicial do Robô		Trajetória Retilínea				
xo	yo	xi	yi	xf	yf	
-19.75	12.2	-19.75	12.2	18.37	19.07	

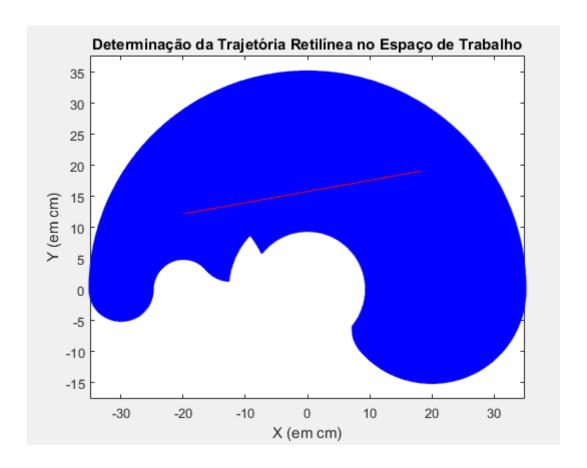


Figura 41 – Determinação da trajetória retilínea no espaço de trabalho 1

Na Figura 41 é possível verificar o espaço de trabalho do robô com três graus de liberdade em azul. Comparando com o espaço de trabalho da figura 1 (robô com 2 graus de liberdade) é visivel que aumentando os graus de liberdade aumentou-se o espaço de trabalho consideravelmente e assim como na figura 1 a trajetoria se encontra totalmente neste espaço.

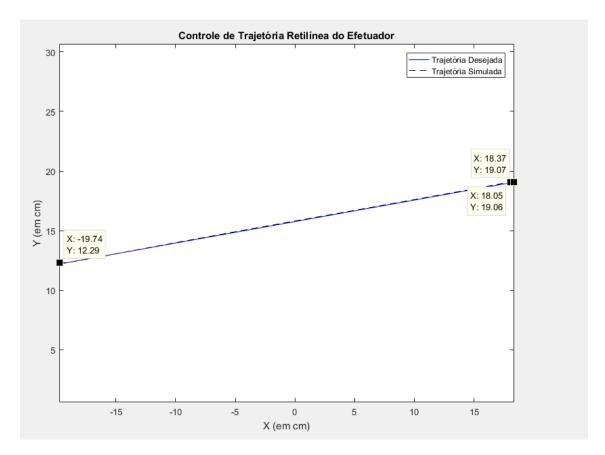


Figura 42 – Controle da trajetória retilínea do efetuador

Pela figura 42, é demonstrado como foi feito o controle da trajetória, sendo que a trajetória linear simulada iniciou no ponto p1s\_xyi (-19.74; 12.29) e finalizou no ponto p1s\_xyi (18.35,19,06). Era desejado que a trajetória linear tivesse inicio em p1d\_xyi(-19.75,12.2) e terminasse no ponto p1d\_xyf(18.37,19.07) mas por possíveis arredondamentos feitos durante o codigo temos esse pequeno erro. Apesar disto, o efetuador conseguiu realizar a trajetória sem nenhum distúrbio durante o percurso da trajetória linear.

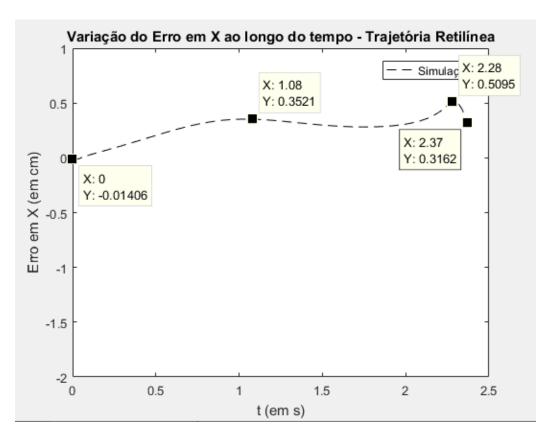


Figura 43 – Variação do erro no eixo X.

A Figura 43 demonstra o que já era esperado, como o ponto inicial do robô é coincidente com início da trajetória, o erro inicial em X é praticamente nulo, tendo pequenas variações durante a trajetória. Quando o sistema esta no termino de seu movimento o erro começa a aumentar terminando com o valor de 0.50.

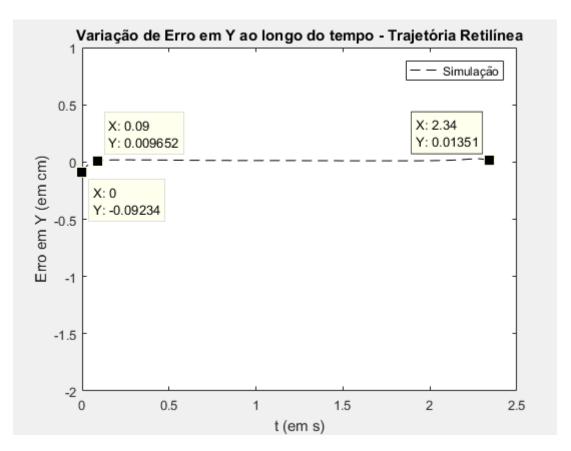


Figura 44 – Variação do erro no eixo Y.

A Figura 44 demonstra o que já era esperado, como o ponto inicial do robô é coincidente com início da trajetória, o erro inicial em Y é praticamente nulo, tendo pequenas variações durante a trajetória e terminando com o valor de 0.01351.

#### **SEGUNDO CASO:**

Tabela 2 - Parâmetros para a execução da trajetória 2

Posição inicial do Robô		Trajetória Retilínea				
xo	yo	xi	Yi	xf	yf	
20.36	17.3	20.36	17.3	-6.165	12.47	

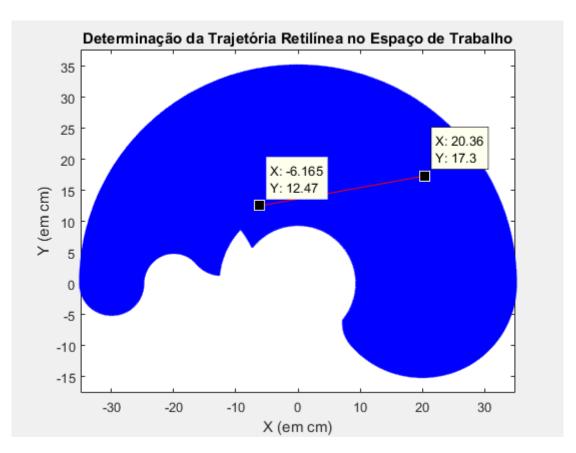


Figura 45 – Determinação da trajetória retilínea no espaço de trabalho 2

Como observado pela Figura 45, diferentemente de quando tinhamos apenas dois graus de liberdade na Figura 9, para a mesma trajetoria, não passamos em uma singularidade, pois o espaço teve um aumento e com isso englobando toda a trajetoria.

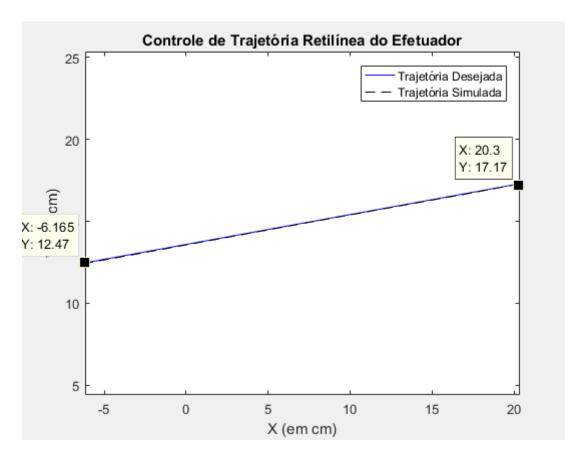


Figura 46 – Controle da trajetoria retilinea do efetuador

Observa-se na Figura 46 como foi feito o controle da trajetória. É observado que não houve nenhum disturbio critico durante a trajetoria de modo a permanecer durante o percurso de forma constante.

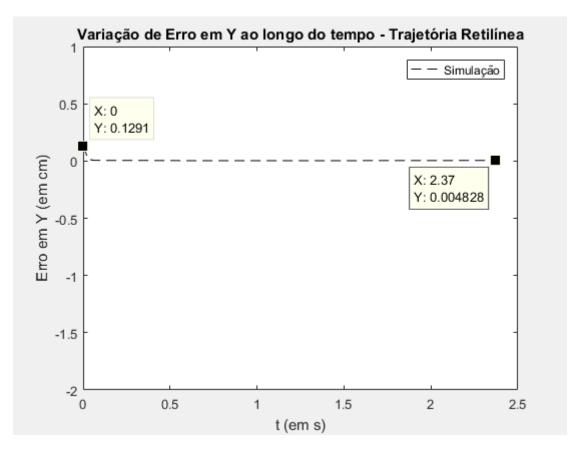
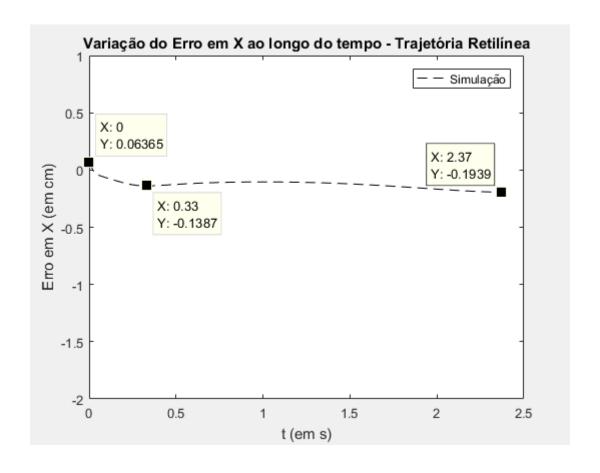


Figura 47 – Variação do erro em Y



#### 2.1 CODIGOS UTILIZADOS:

Para implementar esse tipo de robô, foi realizado algumas modificações durante o codigo , primeiramente achando o espaço de trabalho, que foi dado por DH (Denavit-Hartenberg), posteriormente o calculo do jacobiano e pseudo jacobiano.No livro do Siciliano a cinemática direta desse robô é apresentada na p. 69 e o Jacobiano na p. 113.

$$\boldsymbol{T}_{3}^{0}(\boldsymbol{q}) = \boldsymbol{A}_{1}^{0}\boldsymbol{A}_{2}^{1}\boldsymbol{A}_{3}^{2} = \begin{bmatrix} c_{123} & -s_{123} & 0 & a_{1}c_{1} + a_{2}c_{12} + a_{3}c_{123} \\ s_{123} & c_{123} & 0 & a_{1}s_{1} + a_{2}s_{12} + a_{3}s_{123} \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Figura 48: Matriz DH para robô RRR

```
21
       %Espaço de Trabalho
22
       કક
       i=0;
23 -
24
25 -
       thetal limInf=0;%limite inferior de theta 1 em graus
       thetal limSup=180;%limite superior de theta 1 em graus
26 -
27 -
       theta2 limInf=-50;%limite inferior de theta 2 em graus
       theta2 limSup=90;%limite superior de theta 2 em graus
28 -
       theta3 limInf=-135;%limite inferior de theta 3 em graus
29 -
       theta3 limSup=135;%limite superior de theta 3 em graus
30 -
31
32 -
       thetal limInf=deg2rad(thetal limInf);
       thetal limSup=deg2rad(thetal limSup);
33 -
34 -
       theta2 limInf=deg2rad(theta2 limInf);
35 -
       theta2 limSup=deg2rad(theta2 limSup);
36 -
       theta3 limInf=deg2rad(theta3 limInf);
37 -
       theta3 limSup=deg2rad(theta3 limSup);
38
39
```

Figura 48: Adicionando os limites mecanicos dados pelo exercicio

Foi realizado um laço de repetição (for) para testar os ângulos para teta3, e também colocar as formulas para X(i) e Y(i), no qual estão na última coluna da matriz de DH:

```
40 -
     for thetal=thetal_limInf:(thetal_limSup-thetal_limInf)/100:thetal_limSup,
41 -
          for theta2=theta2 limInf: (theta2 limSup-theta2 limInf)/100:theta2 limSup,
42 -
               for theta3_theta3_limInf:(theta3_limSup-theta3_limInf)/100:theta3_limSup,
43 -
              i=i+1;
44
               %Matriz DH
45 -
              \underline{x}(i)=al*cos(thetal)+a2*cos(thetal+theta2+alfa)+a3*cos(thetal+theta2+theta3);
46 -
              y(i) = al*sin(thetal) +a2*sin(thetal+theta2+alfa) +a3*sin(thetal+theta2+theta3);
47 -
               48
49 -
                      disp(x(i));
50 -
                      disp(y(i));
51 -
                      disp('Valor de theta 1 para o ponto (x,y):')
52 -
                      disp(rad2deg(thetal))
53 -
                      disp('Valor de theta 2 para o ponto (x,y):')
54 -
                      disp(rad2deg(theta2))
55 -
                      disp('Valor de theta 3 para o ponto (x,y):')
56 -
                      disp(rad2deg(theta3))
57 -
58 -
            end
59 -
       end
```

Figura 49 : Espaço de trabalho

```
139 -
140 -
141 -
                                                                                J = \{-al^* \sin(q \ r(1,i)) - a2^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa + q \ r(3,i)), \\ -a2^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + q \ r(2,i) + alfa) - a3^* \sin(q \ r(1,i) + alfa) - a3^* \sin(q \
                                                                               J inv = J'*inv((J*J'));
                                                                               dq r(:,i)=J_inv*u_r(:,i);
q_r(:,i+1)=q_r(:,i)+dq_r(:,i)*dT_r(:,i);
  142 -
  143
 145 -
                                                                               q_r(l,i+1)=thetal_limSup;
end
                                                                               if q r(1,i+1)>thetal limSup, %Limite Mecânico Medido
 147 -
  148 -
                                                                                 \  \  \, \text{if} \ q\_r\left(1,i+1\right) < \text{thetal\_limInf, } \$ \text{Limite Mecânico Medido} \\
 149 -
                                                                                             q_r(1,i+1)=thetal_limInf;
150 -
151 -
                                                                               if q_r(2,i+1)>theta2_limSup, %Limite Mecânico Medido
                                                                                q_r(2,i+1)=theta2_limSup;
end
  152 -
153 -
154 -
                                                                               if q_r(2,i+1)<theta2_limInf, %Limite Mecânico Medido
q_r(2,i+1)=theta2_limInf;</pre>
 156 -
 158 -
                                    end
```

Figura 50 : Cálculo do Pseudo-Jacobiano.

Foram utilizados os arquivos .m:

- QUESTÃO 2 :
  - PRIMEIRO CASO:
    - Q2\_Ponto1
  - o SEGUNDO CASO:
    - Q2\_Ponto2