



**UNIVERSIDADE DE SÃO PAULO  
ESCOLA DE ENGENHARIA DE SÃO CARLOS**

## **PROJETO FINAL**

Desenvolvimento da Modelagem, Simulação e Projeto Mecânico de um  
manipulador robótico

Amanda Hellen Venâncio Reis – 13679287

Gabriel Calori Badini – 12676063

Gabrielle de Moura Pereira – 13828178

João Augusto Costa Perino – 13678967

DOCENTE:

Prof. Dr. Marcelo Becker

São Carlos - SP

Dezembro de 2025

# SUMÁRIO

<b>1</b>	<b>INTRODUÇÃO GERAL .....</b>	<b>4</b>
<b>2</b>	<b>FUNCIONAMENTO DO MANIPULADOR .....</b>	<b>5</b>
<b>3</b>	<b>DESENVOLVIMENTO DO PROJETO .....</b>	<b>8</b>
3.1	Modelagem matemática .....	8
3.1.1	Cinemática direta.....	8
3.1.2	Cinemática inversa .....	9
3.1.3	Jacobiano .....	10
3.1.4	Dinâmica .....	13
3.2	Projeto mecânico (CAD) .....	16
3.3	Simulação computacional .....	17
<b>4</b>	<b>CONCLUSÃO .....</b>	<b>21</b>
<b>5</b>	<b>REFERÊNCIAS BIBLIOGRÁFICAS .....</b>	<b>22</b>

# LISTA DE FIGURAS

Figura 1: Identidade visual do manipulador.....	5
Figura 2: Croqui do robô. ....	6
Figura 3: Exemplo de robô que realiza limpeza de painéis solares.....	7
Figura 4: Cinemática direta final obtida para o manipulador.....	9
Figura 5: Cinemática inversa final obtida para o manipulador. ....	10
Figura 6: Encontrando o Jacobiano. ....	12
Figura 7: Jacobiano final obtido para o manipulador.....	12
Figura 8: Posições e velocidades do link 1.....	14
Figura 9: Posições e velocidades do link 2.....	15
Figura 10: Posições e velocidades do link 3.....	15
Figura 11: Encontrando a matriz de inércia. ....	15
Figura 12: Matriz de inércia. ....	16
Figura 13: Forças e torques finais. ....	16
Figura 14: Imagem 1 do CAD do manipulador.....	17
Figura 15: Imagem 2 do CAD do manipulador.....	17
Figura 16: Perfis de posição, velocidade, aceleração e torque/força das juntas da cinemática direta até a posição $[20^\circ \ 20^\circ \ 0.4]$ . ....	19
Figura 17: Perfis de posição, velocidade, aceleração e torque/força das juntas da cinemática inversa até a posição $[0.4 \ 0.4 \ -0.4]$ .....	19
Figura 18: Perfis de posição, velocidade, aceleração e torque/força das juntas da trajetória de escovação.....	20

# 1 INTRODUÇÃO GERAL

Este relatório apresenta o desenvolvimento de um manipulador robótico, abrangendo seu funcionamento, modelagem matemática, simulação computacional e projeto mecânico. O objetivo central é aplicar os conceitos estudados na disciplina de Dinâmica de Sistemas Robóticos.

O processo de desenvolvimento iniciou-se pela definição da configuração do manipulador, incluindo seus graus de liberdade (previamente estabelecidos pela orientação da disciplina) e o tipo de movimento desejado. A partir dessas decisões, foi elaborada a modelagem cinemática e dinâmica capaz de descrever o comportamento do robô e prever sua resposta frente a diferentes comandos. As simulações computacionais, por sua vez, possibilitaram validar esse comportamento, identificar ajustes necessários e analisar o desempenho do sistema em distintos cenários de operação.

Paralelamente, desenvolveu-se o projeto mecânico em ambiente CAD, assegurando que a estrutura concebida refletisse as características determinadas pela modelagem e atendesse às exigências funcionais do manipulador.

Ao longo do relatório, são detalhados os principais aspectos envolvidos no desenvolvimento do manipulador robótico, desde sua concepção até a validação de seu comportamento.

## 2 FUNCIONAMENTO DO MANIPULADOR

O manipulador desenvolvido recebeu o nome SOLVER, uma combinação de “Solar” e “Rover”, representando a integração entre o sistema de limpeza e o veículo móvel responsável pela locomoção. O nome também remete ao verbo em inglês “to solve”, reforçando a ideia de solução. A identidade visual do projeto inclui um logotipo que combina elementos que representam o robô utilizado e painéis solares.



Figura 1: Identidade visual do manipulador.

O manipulador SOLVER atua em conjunto com o rover no processo de limpeza de painéis solares, sendo responsável por posicionar e movimentar a escova que remove poeira, areia e outros resíduos da superfície. Sua função principal é manter a escova na posição adequada durante a limpeza, ajustando continuamente a orientação e a distância em relação aos módulos solares. Dessa forma, o manipulador realiza os ajustes finos necessários ao longo do percurso do robô.

A configuração adotada para o manipulador consiste em três graus de liberdade, distribuídos em duas juntas rotacionais e uma junta prismática. A primeira junta, na base, gera a rotação horizontal do conjunto, orientando o manipulador em direção ao painel. A segunda junta, também rotacional, faz o mesmo movimento que a primeira, porém permitindo ajustes mais finos. A junta prismática, localizada no segmento final, controla o movimento linear de aproximação e afastamento da escova, permitindo ajustar a distância entre o end-effector e o painel conforme necessário. A movimentação dessas três juntas é coordenada para posicionar a escova antes e durante o processo de limpeza.

O end-effector consiste em uma escova rotativa montada na extremidade do braço. Essa escova possui cerdas macias para evitar danos à superfície dos módulos solares, que são suscetíveis a arranhões e impactos. A função do end-effector é realizar a limpeza

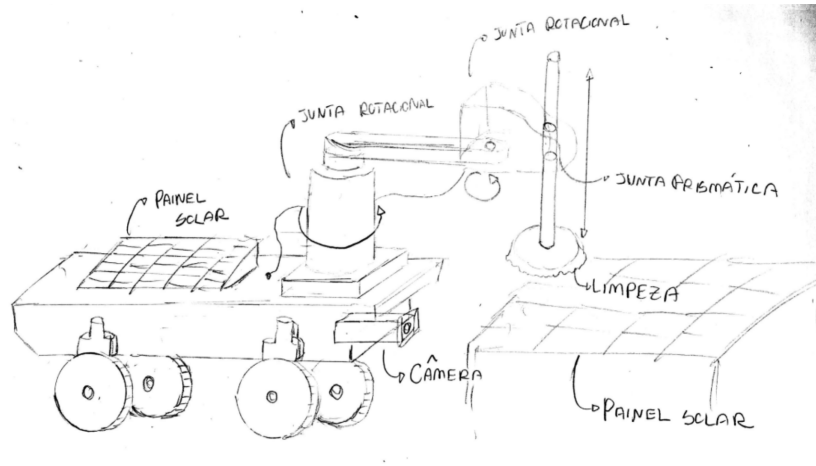


Figura 2: Croqui do robô.

ativa da superfície por meio da rotação contínua da escova, acionada por um motor independente instalado no conjunto final.

A velocidade de rotação da escova pode ser ajustada pelo sistema de controle, permitindo adaptar o processo de limpeza a diferentes condições de acúmulo de sujeira. A posição do end-effector, alinhada com a junta prismática, permite controlar a força de contato com o painel por meio da variação da distância, o que é essencial para evitar desgaste desnecessário tanto da escova quanto da superfície do painel.

A operação tem início com a aproximação do rover à fileira de painéis solares. O alinhamento é realizado com auxílio de GPS, sensores LIDAR ou ultrassônicos, que garantem o posicionamento correto em relação ao painel.

Durante o deslocamento, o manipulador realiza apenas pequenos ajustes verticais e de profundidade para manter o contato e compensar variações de altura ou inclinação entre os módulos. Quando o rover completa uma fileira, pode realizar um reposicionamento lateral para iniciar a limpeza da faixa seguinte, repetindo o procedimento até cobrir toda a área planejada. Sensores e câmeras auxiliam na detecção de obstáculos, no alinhamento e na avaliação da sujeira ao longo da operação.

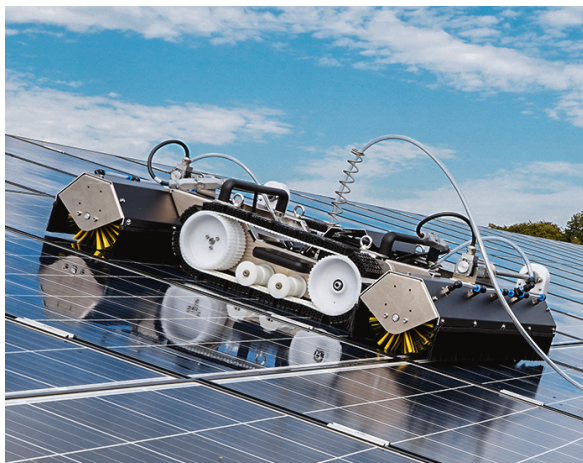


Figura 3: Exemplo de robô que realiza limpeza de painéis solares.

A integração com os demais sistemas do rover ocorre por meio da eletrônica embarcada e do software de controle. O controlador central processa as informações dos sensores, calcula os ajustes necessários nas juntas e coordena o acionamento da escova. Os drivers enviam comandos para cada motor, enquanto o sistema de navegação gerencia a locomoção do robô. Essa integração garante que o processo de limpeza seja executado de forma contínua e sincronizada.

### 3 DESENVOLVIMENTO DO PROJETO

#### 3.1 Modelagem matemática

##### 3.1.1 Cinemática direta

A cinemática direta descreve a posição e a orientação do end-effector em função das variáveis articulares do manipulador. Dado um conjunto de ângulos e deslocamentos das juntas, a cinemática direta permite determinar a configuração do end-effector no espaço cartesiano. Esse procedimento, posteriormente, será utilizado na determinação do Jacobiano, da cinemática inversa e na formulação da dinâmica do manipulador.

Para a formulação da cinemática direta é aplicado o método de Denavit–Hartenberg (DH). Nesse método, cada elo é representado por uma matriz de transformação homogênea  ${}^{i-1}A_i$ , que relaciona o sistema de coordenadas do elo  $i$  com o do elo anterior. Cada matriz é descrita por quatro parâmetros:  $a_i$ ,  $\alpha_i$ ,  $d_i$  e  $\theta_i$ .

A matriz de transformação homogênea geral é dada por:

$${}^{i-1}A_i = \begin{bmatrix} \cos \theta_i & -\sin \theta_i \cos \alpha_i & \sin \theta_i \sin \alpha_i & a_i \cos \theta_i \\ \sin \theta_i & \cos \theta_i \cos \alpha_i & -\cos \theta_i \sin \alpha_i & a_i \sin \theta_i \\ 0 & \sin \alpha_i & \cos \alpha_i & d_i \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Para um manipulador com  $n$  juntas, a transformação do sistema da base até o end-effector é obtida pela multiplicação sequencial das matrizes:

$${}^0A_n = {}^0A_1 \oplus {}^1A_2 \oplus \dots \oplus {}^{n-1}A_n$$

A matriz completa contém simultaneamente a posição e a orientação do end-effector:

$$P_n = \begin{bmatrix} P_x \\ P_y \\ P_z \end{bmatrix}, \quad R_n = \begin{bmatrix} n_x & s_x & a_x \\ n_y & s_y & a_y \\ n_z & s_z & a_z \end{bmatrix}$$

No manipulador SOLVER, os parâmetros de Denavit–Hartenberg são definidos de forma a representar sua geometria, permitindo construir as matrizes  ${}^{i-1}A_i$  correspondentes a cada elo. A multiplicação dessas matrizes fornece a transformação completa  ${}^0A_3$ .



Link	$a_i$	$\alpha_i$	$d_i$	$\theta_i$
1	$l_1$	0	0	$\theta_1$
2	$l_2$	$\pi$	0	$\theta_2$
3	0	0	$d_3$	0

$${}^0A_1 = \begin{bmatrix} c_1 & -s_1 & 0 & L_1 c_1 \\ s_1 & c_1 & 0 & L_1 s_1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad {}^1A_2 = \begin{bmatrix} c_2 & s_2 & 0 & L_2 c_2 \\ s_2 & -c_2 & 0 & L_2 s_2 \\ 0 & 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$${}^2A_3 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & d_3 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$${}^0A_3 = \begin{bmatrix} c_1 c_2 - s_1 s_2 & s_1 c_2 + s_2 c_1 & 0 & L_1 (c_1 c_2 - s_1 s_2) + L_2 c_1 \\ s_1 c_2 + s_2 c_1 & s_1 s_2 - c_1 c_2 & 0 & L_1 (s_1 c_2 + s_2 c_1) + L_2 s_1 \\ 0 & 0 & -1 & -d_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$P = \begin{bmatrix} L_2 (c_1 c_2 - s_1 s_2) + L_1 c_1 \\ L_2 (s_1 c_2 + s_2 c_1) + L_1 s_1 \\ -d_3 \end{bmatrix}$$

$$\Psi_{\text{DHT}} = \begin{bmatrix} \alpha \\ \beta \\ \gamma \end{bmatrix} \quad \begin{aligned} \alpha &= \tan^{-1} \left( \frac{m_y}{m_x} \right) = \tan^{-1} \left( \frac{s_1 c_2 + s_2 c_1}{c_1 c_2 - s_1 s_2} \right) \\ \beta &= \sin^{-1} (m_z) = \sin^{-1} (0) = 0 \text{ ou } \pi \\ \gamma &= \tan^{-1} \left( \frac{n_z}{n_y} \right) = \tan^{-1} (0) = 0 \text{ ou } \pi \end{aligned}$$

Figura 4: Cinemática direta final obtida para o manipulador.

### 3.1.2 Cinemática inversa

A cinemática inversa tem como objetivo determinar as variáveis articulares  $q = [\theta_1, \theta_2, d_3]^T$  necessárias para que o manipulador alcance uma posição cartesiana desejada  $P_n = [P_x, P_y, P_z]^T$ . Para isso, parte-se da expressão já conhecida da cinemática direta, construída como a composição das transformações homogêneas das juntas:

$${}^0A_3 = {}^0A_1 \oplus {}^1A_2 \oplus {}^2A_3$$

A estratégia consiste em inverter essa relação de forma sequencial, isolando cada matriz correspondente a uma junta. Esse procedimento é realizado multiplicando-se a expressão por inversas apropriadas, de modo a eliminar gradualmente as transformações correspondentes às juntas internas.

Por exemplo, ao multiplicar a expressão à esquerda por  $({}^0A_1)^{-1}$ , remove-se a contribuição do primeiro elo:

$$({}^0A_1)^{-1} {}^0A_3 = {}^1A_2 \oplus {}^2A_3$$

Isso ocorre porque:

$$({}^0A_1)^{-1} {}^0A_1 = I$$

O mesmo raciocínio pode ser aplicado novamente, utilizando a inversa de  ${}^1A_2$ , e assim sucessivamente. Esse processo de cancelamento progressivo permite isolar cada transformação  ${}^iA_{i+1}$  e, portanto, cada variável articular associada. Dessa forma, obtêm-se as expressões que relacionam diretamente a pose desejada  ${}^0A_3$  aos valores das juntas que devem ser ajustadas para alcançá-la.

Implementando esse procedimento no manipulador, chega-se aos seguintes resultados:

$${}^0A_3 = \begin{bmatrix} C_1C_2 - S_1S_2 & S_1C_2 + S_2C_1 & 0 & L_2(C_1C_2 - S_1S_2) + L_1C_1 \\ S_1C_2 + S_2C_1 & S_1S_2 - C_1C_2 & 0 & L_2(S_1C_2 + S_2C_1) + L_1S_1 \\ 0 & 0 & -1 & -d_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} p_x = L_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) + L_1 \cos \theta_1 \\ p_y = L_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) + L_1 \sin \theta_1 \\ p_z = -d_3 \end{cases} \quad d_3 = -p_z //$$

$$r = \sqrt{p_x^2 + p_y^2} \Rightarrow r^2 = p_x^2 + p_y^2 = (L_1 \cos \theta_1 + L_2 \cos(\theta_1 + \theta_2))^2 + (L_1 \sin \theta_1 + L_2 \sin(\theta_1 + \theta_2))^2$$

$$r^2 = L_1^2 + L_2^2 + 2L_1L_2 \cos \theta_2$$

$$\cos \theta_2 = \frac{r^2 - L_1^2 - L_2^2}{2L_1L_2}$$

$$\theta_2 = \tan^{-1} \left( \frac{\pm \sqrt{1 - \cos^2 \theta_2}}{\cos^2 \theta_2} \right)$$

Após achar  $\theta_2$ , usamos a fórmula posição de um problema 2R planar

$$\theta_1 = \tan^{-1} \left( \frac{p_y}{p_x} \right) - \tan^{-1} \left( \frac{L_2 \sin \theta_2}{L_1 + L_2 \cos \theta_2} \right)$$

Figura 5: Cinemática inversa final obtida para o manipulador.

### 3.1.3 Jacobiano

O Jacobiano é uma matriz utilizada na modelagem de manipuladores que relaciona diretamente as velocidades articulares com as velocidades lineares e angulares do end-effector. Enquanto a cinemática direta determina a posição do end-effector a partir das variáveis articulares, o Jacobiano descreve como variações instantâneas nos ângulos e deslocamentos das juntas afetam o movimento no espaço cartesiano. Essa relação é utilizada principalmente no controle de velocidade, na análise de singularidades e no planejamento de trajetórias.

Para um manipulador com  $n$  graus de liberdade, a relação entre as velocidades articulares  $\dot{q}$  e a velocidade cartesiana do end-effector  $\dot{x}$  é dada por:

$$\dot{x} = J(q) \oplus \dot{q}$$

onde:

- $\dot{x}$  é o vetor de velocidades linear e angular do end-effector;
- $\dot{q}$  é o vetor de velocidades das juntas;
- $J(q)$  é a matriz Jacobiana.

Para juntas rotacionais e prismáticas, utilizam-se expressões específicas. Se a junta  $i$  for rotacional:

$$J_{Li} = b_{i-1} \times (r_n - r_{i-1})$$

$$J_{Ai} = b_{i-1}$$

Se a junta  $i$  for prismática:

$$J_{Li} = b_{i-1}$$

$$J_{Ai} = 0$$

Assim, o Jacobiano completo assume a forma:

$$J = \begin{bmatrix} J_{L1} & J_{L2} & J_{L3} \\ J_{A1} & J_{A2} & J_{A3} \end{bmatrix}$$

Aplicando o Jacobiano no SOLVER, a sua construção segue diretamente as expressões apresentadas. As duas primeiras colunas da matriz correspondem às juntas rotacionais, enquanto a terceira representa a contribuição da junta prismática.

Cada vetor  $r_i$  e  $b_i$  é extraído das matrizes de transformação obtidas na cinemática direta. Para manter o padrão utilizado na cinemática direta e inversa, considere que as variáveis  $l_1$ ,  $l_2$ ,  $l_3$  utilizadas na resolução seguinte equivalem a, respectivamente, 0,  $l_1$  e  $l_2$ .

$$\begin{aligned}
 {}^0R_1 &= \begin{bmatrix} C_1 & -S_1 & 0 & l_1 C_1 \\ S_1 & C_1 & 0 & l_1 S_1 \\ 0 & 0 & 1 & l_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} & {}^1R_2 &= \begin{bmatrix} C_2 & -S_2 & 0 & l_2 C_2 \\ S_2 & -C_2 & 0 & l_2 S_2 \\ 0 & 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \\
 {}^2R_3 &= \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & d_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \\
 {}^0A_1 &= {}^0R_1 & {}^1A_2 &= {}^1R_2 \\
 {}^2A_3 &= {}^2R_3 \\
 {}^0A_3 &= {}^0A_1 {}^1A_2 {}^2A_3 \\
 {}^0A_3 &= \begin{bmatrix} C_{12} & S_{12} & 0 & l_3 C_{12} + l_2 C_1 & C_{12} = \cos(\theta_1 + \theta_2) \\ S_{12} & -C_{12} & 0 & l_3 S_{12} + l_2 S_1 & S_{12} = \sin(\theta_1 + \theta_2) \\ 0 & 0 & -1 & l_1 - d_3 & \\ 0 & 0 & 0 & 1 & \end{bmatrix} \\
 b_0 &= \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}, \quad b_1 = {}^0R_1 b_0 = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}, \quad b_2 = {}^0R_1 {}^1R_2 b_0 = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ -1 \end{bmatrix}
 \end{aligned}$$

Figura 6: Encontrando o Jacobiano.

$$\begin{aligned}
 J_{L1} &= b_0 \times r_{0,3} = \begin{bmatrix} -l_2 S_1 - l_3 S_{12} \\ l_2 C_2 + l_3 C_{12} \\ 0 \end{bmatrix} \\
 J_{L2} &= b_1 \times r_{1,3} = b_1 \times (r_{0,3} - r_{0,1}) = \begin{bmatrix} -l_3 S_{12} \\ l_3 C_{12} \\ 0 \end{bmatrix} \\
 J_{L3} &= b_2 = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ -1 \end{bmatrix} \\
 J_{A1} &= b_0 = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}, \quad J_{A2} = b_1 = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}, \quad J_{A3} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \\
 J(q) &= \begin{bmatrix} J_{L1} & J_{L2} & J_{L3} \\ J_{A1} & J_{A2} & J_{A3} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -l_2 S_1 - l_3 S_{12} & -l_3 S_{12} & 0 \\ l_2 C_2 + l_3 C_{12} & l_3 C_{12} & 0 \\ 0 & 0 & -1 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 0 \end{bmatrix} \\
 \begin{bmatrix} V_x \\ V_y \\ V_z \\ \omega_x \\ \omega_y \\ \omega_z \end{bmatrix} &= J(q) \begin{bmatrix} \dot{q}_1 \\ \dot{q}_2 \\ \dot{q}_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{q}_1 (-l_2 S_1 - l_3 S_{12}) + \dot{q}_2 (-l_3 S_{12}) \\ \dot{q}_1 (l_2 C_2 + l_3 C_{12}) + \dot{q}_2 (l_3 C_{12}) \\ -\dot{q}_3 \\ 0 \\ 0 \\ \dot{q}_1 + \dot{q}_2 \end{bmatrix}
 \end{aligned}$$

Figura 7: Jacobiano final obtido para o manipulador.

### 3.1.4 Dinâmica

O modelo dinâmico descreve as forças e torques necessários para produzir um movimento desejado do manipulador, levando em conta suas massas, geometrias, velocidades e acelerações. A formulação dinâmica é expressa pela equação geral de movimento abaixo:

$$M(q) \ddot{q} + C(q, \dot{q}) \dot{q} + G(q) = \tau$$

onde:

- $\dot{q}$  é o vetor das velocidades articulares;
- $\ddot{q}$  é o vetor das acelerações articulares;
- $M(q)$  é a matriz de inércia, que relaciona as acelerações articulares às forças e torques necessários;
- $C(q, \dot{q}) \dot{q}$  são os termos de Coriolis e centrífugos, que surgem devido à movimentação dos elos e às interações dinâmicas entre eles;
- $G(q)$  é o vetor de forças e torques gravitacionais;
- $\tau$  é o vetor de torques (ou forças, no caso de juntas prismáticas) aplicados nas juntas.

Para se obter esse modelo, inicia-se descrevendo a energia cinética e potencial de cada elo. Em geral, para um manipulador com  $n$  juntas, a energia cinética total é dada por:

$$K = \sum_{i=1}^n \left( \frac{1}{2} m_i v_i^T v_i + \frac{1}{2} \omega_i^T I_i \omega_i \right),$$

onde:

- $m_i$  é a massa do elo  $i$ ;
- $v_i$  é a velocidade linear do centro de massa do elo  $i$ ;
- $v_i^T v_i$  é o produto interno da velocidade linear, que representa o módulo ao quadrado dessa velocidade;
- $\omega_i$  é a velocidade angular do elo  $i$ ;
- $I_i$  é o tensor de inércia do elo  $i$  em relação ao seu centro de massa;

- $\omega_i^T I_i \omega_i$  é o termo da energia cinética associado à rotação do elo;
- $\sum_{i=1}^n$  indica que a energia cinética total é obtida somando a energia de todos os elos do manipulador.

A energia potencial gravitacional é:

$$P = \sum_{i=1}^n m_i g h_i,$$

sendo  $h_i$  a altura do centro de massa. A dinâmica é então obtida aplicando as equações de Euler-Lagrange:

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{q}} \right) - \frac{\partial L}{\partial q} = \tau, \quad L = K - P.$$

A partir dessas derivadas obtêm-se explicitamente as expressões para  $M(q)$ ,  $C(q, \dot{q})$  e  $G(q)$ . O termo inercial  $M(q)$  relaciona as acelerações articulares às forças necessárias; o termo  $C(q, \dot{q})$  capta interações dinâmicas entre os elos; e o vetor  $G(q)$  fornece as forças requeridas apenas para compensar o efeito da gravidade. Dessa forma, o modelo completo descreve as exigências dinâmicas do manipulador em qualquer trajetória.

Uma vez obtido o modelo dinâmico, ele foi implementado no SOLVER para calcular as forças e torques necessários durante a execução das trajetórias de limpeza. Os resultados incluem as matrizes de inércia, as velocidades e posições de cada elo e as forças e torques finais aplicados nas juntas. As imagens apresentadas a seguir mostram esses resultados:

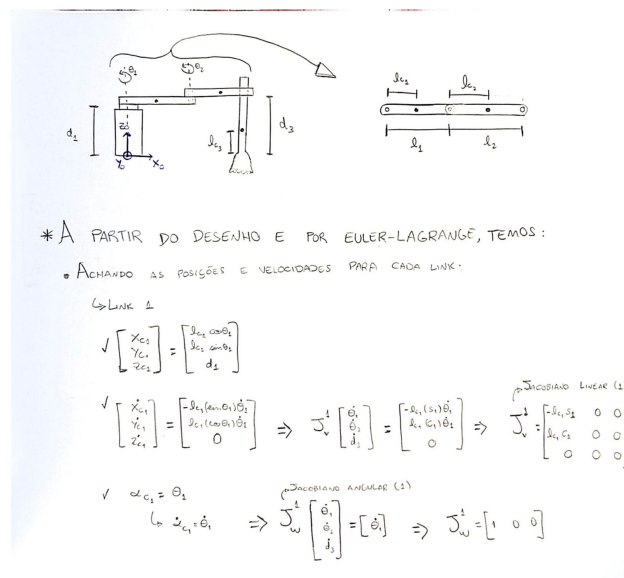


Figura 8: Posições e velocidades do link 1.

↳ Link 2

$$\sqrt{\begin{bmatrix} x_{c2} \\ y_{c2} \\ z_{c2} \end{bmatrix}} = \begin{bmatrix} d_1 \cos(\theta_1) + d_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) \\ d_1 \sin(\theta_1) + d_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) \\ d_1 \end{bmatrix}$$

$$\sqrt{\begin{bmatrix} \dot{x}_{c2} \\ \dot{y}_{c2} \\ \dot{z}_{c2} \end{bmatrix}} = \begin{bmatrix} -d_1 \sin(\theta_1) \dot{\theta}_1 - d_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) (\dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2) \\ d_1 \cos(\theta_1) \dot{\theta}_1 + d_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) (\dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2) \\ 0 \end{bmatrix} \Rightarrow \mathcal{J}_v^2 \begin{bmatrix} \dot{\theta}_1 \\ \dot{\theta}_2 \\ \dot{d}_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -d_1 \sin(\theta_1) \dot{\theta}_1 - d_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) (\dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2) \\ d_1 \cos(\theta_1) \dot{\theta}_1 + d_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) (\dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2) \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\mathcal{J}_v^2 = \begin{bmatrix} -d_1 \sin(\theta_1) - d_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) & -d_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) & 0 \\ d_1 \cos(\theta_1) + d_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) & d_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$\sqrt{\omega_{c2} = \dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2}$   
 ↳  $\omega_{c2} = \dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2 \Rightarrow \mathcal{J}_\omega^2 \begin{bmatrix} \dot{\theta}_1 \\ \dot{\theta}_2 \\ \dot{d}_1 \end{bmatrix} = [\dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2] \Rightarrow \mathcal{J}_\omega^2 = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \end{bmatrix}$

Figura 9: Posições e velocidades do link 2.

↳ Link 3

$$\sqrt{\begin{bmatrix} x_{c3} \\ y_{c3} \\ z_{c3} \end{bmatrix}} = \begin{bmatrix} d_1 \cos(\theta_1) + d_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) \\ d_1 \sin(\theta_1) + d_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) \\ d_1 + d_2 - d_3 \end{bmatrix}$$

$$\sqrt{\begin{bmatrix} \dot{x}_{c3} \\ \dot{y}_{c3} \\ \dot{z}_{c3} \end{bmatrix}} = \begin{bmatrix} -d_1 \sin(\theta_1) \dot{\theta}_1 - d_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) (\dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2) \\ d_1 \cos(\theta_1) \dot{\theta}_1 + d_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) (\dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2) \\ -\dot{d}_3 \end{bmatrix} \Rightarrow \mathcal{J}_v^3 \begin{bmatrix} \dot{\theta}_1 \\ \dot{\theta}_2 \\ \dot{d}_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -d_1 \sin(\theta_1) \dot{\theta}_1 - d_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) (\dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2) \\ d_1 \cos(\theta_1) \dot{\theta}_1 + d_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) (\dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2) \\ -\dot{d}_3 \end{bmatrix}$$

$$\mathcal{J}_v^3 = \begin{bmatrix} -d_1 \sin(\theta_1) - d_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) & -d_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) & 0 \\ d_1 \cos(\theta_1) + d_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) & d_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) & 0 \\ 0 & 0 & -1 \end{bmatrix}$$

$\sqrt{\omega_{c3} = \dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2}$   
 ↳  $\omega_{c3} = \dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2 \Rightarrow \mathcal{J}_\omega^3 \begin{bmatrix} \dot{\theta}_1 \\ \dot{\theta}_2 \\ \dot{d}_1 \end{bmatrix} = [\dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2] \Rightarrow \mathcal{J}_\omega^3 = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \end{bmatrix}$

Figura 10: Posições e velocidades do link 3.

\*MATRIZ DE INÉRCIA

$$M = \sum_{i=1}^3 (m_i \mathcal{J}_v^i \mathcal{J}_v^{iT} + \mathcal{J}_\omega^i \cdot I_i \cdot \mathcal{J}_\omega^{iT})$$

$$M_1 = m_1 \begin{bmatrix} d_1^2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} I_1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$M_2 = m_2 \begin{bmatrix} d_1^2 + d_2^2 + 2d_1 d_2 \cos(\theta_2) & d_2^2 \sin(\theta_2) \cos(\theta_2) & 0 \\ d_2^2 \sin(\theta_2) \cos(\theta_2) & d_2^2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} I_2 & I_2 & 0 \\ I_2 & I_2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$M_3 = m_3 \begin{bmatrix} d_1^2 + d_2^2 + 2d_1 d_2 \cos(\theta_2) & d_2^2 \sin(\theta_2) \cos(\theta_2) & 0 \\ d_2^2 \sin(\theta_2) \cos(\theta_2) & d_2^2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} I_3 & I_3 & 0 \\ I_3 & I_3 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

Figura 11: Encontrando a matriz de inércia.



ASSIM TEMOS:

$$M = M_1 + M_2 + M_3$$

E CONSIDERANDO

$$M = \begin{bmatrix} a & d & g \\ b & e & h \\ c & f & i \end{bmatrix} \rightarrow \begin{cases} a = m_2 d_1^2 + m_2 (l_1^2 + l_2^2 + 2l_1 l_2 c_2) + m_3 (l_1^2 + l_2^2 + 2l_1 l_2 c_2) + I_1 + I_2 + I_3 \\ b = d = m_2 (l_1 l_2 + l_1 l_2 c_2) + m_3 (l_1 l_2 + l_1 l_2 c_2) + I_2 + I_3 \\ c = 0 \\ e = m_2 l_2^2 + m_3 l_2^2 + I_2 + I_3 \\ f = 0 \\ g = 0 \\ h = 0 \\ i = m_3 \end{cases}$$

Figura 12: Matriz de inércia.

ENTÃO, TEMOS QUE:

$$M \begin{bmatrix} \ddot{\theta}_1 \\ \ddot{\theta}_2 \\ \ddot{d}_3 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ -m_3 g \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ F_3 \end{bmatrix}$$

$$\rightarrow \begin{cases} a \ddot{\theta}_1 + d \ddot{\theta}_2 + g \ddot{d}_3 = T_1 \\ b \ddot{\theta}_1 + e \ddot{\theta}_2 + h \ddot{d}_3 = T_2 \\ c \ddot{\theta}_1 + f \ddot{\theta}_2 + i \ddot{d}_3 = F_3 + m_3 g \end{cases}$$

RESOLVENDO, CHEGAMOS EM:

$$T_1 = [m_2 l_1^2 + m_2 (l_1^2 + l_2^2 + 2l_1 l_2 c_2) + m_3 (l_1^2 + l_2^2 + 2l_1 l_2 c_2) + I_1 + I_2 + I_3] \ddot{\theta}_1 + [m_2 (l_1 l_2 + l_1 l_2 c_2) + m_3 (l_1 l_2 + l_1 l_2 c_2) + I_2 + I_3] \ddot{\theta}_2$$

$$T_2 = [m_2 (l_1 l_2 + l_1 l_2 c_2) + m_3 (l_1 l_2 + l_1 l_2 c_2) + I_2 + I_3] \ddot{\theta}_1 + [m_2 l_2^2 + m_3 l_2^2 + I_2 + I_3] \ddot{\theta}_2$$

$$F_3 = m_3 \ddot{d}_3 - m_3 g$$

Figura 13: Forças e torques finais.

### 3.2 Projeto mecânico (CAD)

O projeto mecânico do SOLVER foi desenvolvido em ambiente CAD com o objetivo de representar sua estrutura física e verificar a compatibilidade entre os elementos definidos na modelagem matemática. O modelo tridimensional permitiu avaliar dimensões, movimentos das juntas e o espaço necessário para acoplamento ao rover.

A base do manipulador foi modelada para fixação ao chassi do veículo. As duas juntas rotacionais foram posicionadas conforme os graus de liberdade definidos, garantindo o alcance necessário para atuar sobre a superfície dos painéis solares. O primeiro elo foi dimensionado para permitir o deslocamento horizontal inicial, enquanto o segundo elo complementa esse alcance. A junta prismática foi representada por um trilho linear alinhado ao eixo da escova, responsável pelo movimento de aproximação e afastamento do end-effector, que foi modelado com um suporte destinado à escova rotativa.



As Figuras 14 e 15 apresentam o manipulador completo no ambiente CAD.

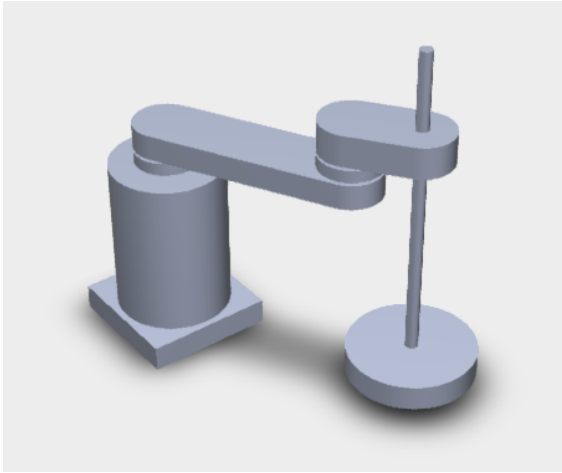


Figura 14: Imagem 1 do CAD do manipulador.

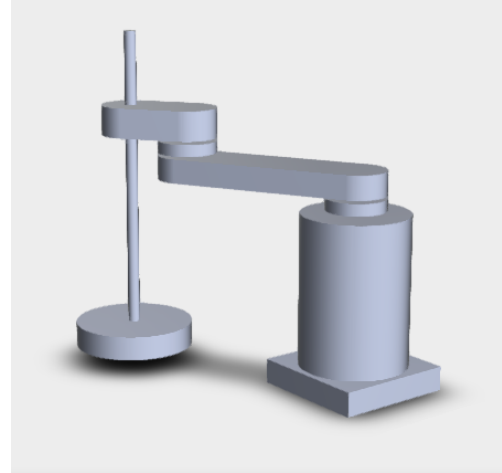


Figura 15: Imagem 2 do CAD do manipulador.

### 3.3 Simulação computacional

A simulação computacional do manipulador SOLVER (Anexo 1) foi desenvolvida em ambiente Python com o objetivo de validar os modelos cinemático e dinâmico apresentados anteriormente, bem como analisar o comportamento do manipulador durante a execução de trajetórias representativas da tarefa de limpeza de painéis solares. Para isso, foi utilizada a *Robotics Toolbox for Python*, em conjunto com as bibliotecas *NumPy* e *Matplotlib*, permitindo a integração entre modelagem matemática, cálculo dinâmico e visualização gráfica.

A caracterização computacional do manipulador é realizada a partir da definição de seus parâmetros geométricos e físicos. O robô possui uma arquitetura do tipo RRP e os parâmetros de Denavit–Hartenberg são definidos no código conforme a geometria estabelecida no projeto mecânico, permitindo a construção do modelo cinemático consistente com o manipulador real.

Além dos parâmetros DH, são atribuídas propriedades físicas a cada elo, como massa, posição do centro de massa e tensor de inércia. As massas são estimadas considerando densidade uniforme do alumínio e os elos são aproximados como paralelepípedos, o que possibilita o cálculo analítico dos momentos e produtos de inércia.

A cinemática direta é implementada computacionalmente a partir da multiplicação das matrizes de transformação homogênea correspondentes a cada junta do manipulador. No código, essa implementação permite calcular a pose final do end-effector para um dado conjunto de variáveis articulares, retornando explicitamente a matriz de transformação do sistema da base até a extremidade do robô.

Para fins de simulação, valores iniciais e finais das juntas são definidos, e o movimento entre essas configurações é interpolado por meio de uma trajetória suave no espaço das juntas. A simulação permite observar a evolução temporal da posição do end-effector, bem como a animação do manipulador executando o movimento correspondente à cinemática direta.

A cinemática inversa é utilizada para determinar os valores das variáveis articulares necessários para que o end-effector alcance uma posição cartesiana desejada. No código, essa etapa é implementada de forma analítica, explorando a geometria do manipulador RRP e resultando em expressões fechadas para o cálculo das juntas rotacionais e da junta prismática.

Na simulação, o usuário fornece um ponto no espaço cartesiano, e o algoritmo calcula automaticamente os valores correspondentes das juntas. Em seguida, é realizada uma simulação temporal que leva o manipulador da configuração atual até a nova configuração calculada, novamente utilizando interpolação suave no espaço das juntas.

Para representar a aplicação real do manipulador, foi implementado o planejamento de uma trajetória de escovação diretamente no espaço cartesiano. Nessa abordagem, são definidos pontos estratégicos que representam a posição inicial, a aproximação ao painel e o movimento repetitivo da escova ao longo da superfície a ser limpa.

A interpolação entre esses pontos é realizada por meio de um polinômio de quinto grau, garantindo continuidade de posição, velocidade e aceleração ao longo da trajetória. A cada ponto da trajetória cartesiana, a cinemática inversa é utilizada para obter as variáveis articulares correspondentes, permitindo que o manipulador execute o movimento desejado.

A partir das trajetórias geradas, tanto no espaço das juntas quanto no espaço cartesiano, são calculadas as grandezas dinâmicas associadas ao movimento do manipulador. Utilizando as posições, velocidades e acelerações articulares, o código aplica o algoritmo de dinâmica inversa de Newton–Euler para determinar os torques nas juntas rotacionais e a força na junta prismática ao longo do tempo.

Os gráficos gerados sintetizam essas informações e permitem uma análise das exigências dinâmicas durante a execução das trajetórias simuladas.

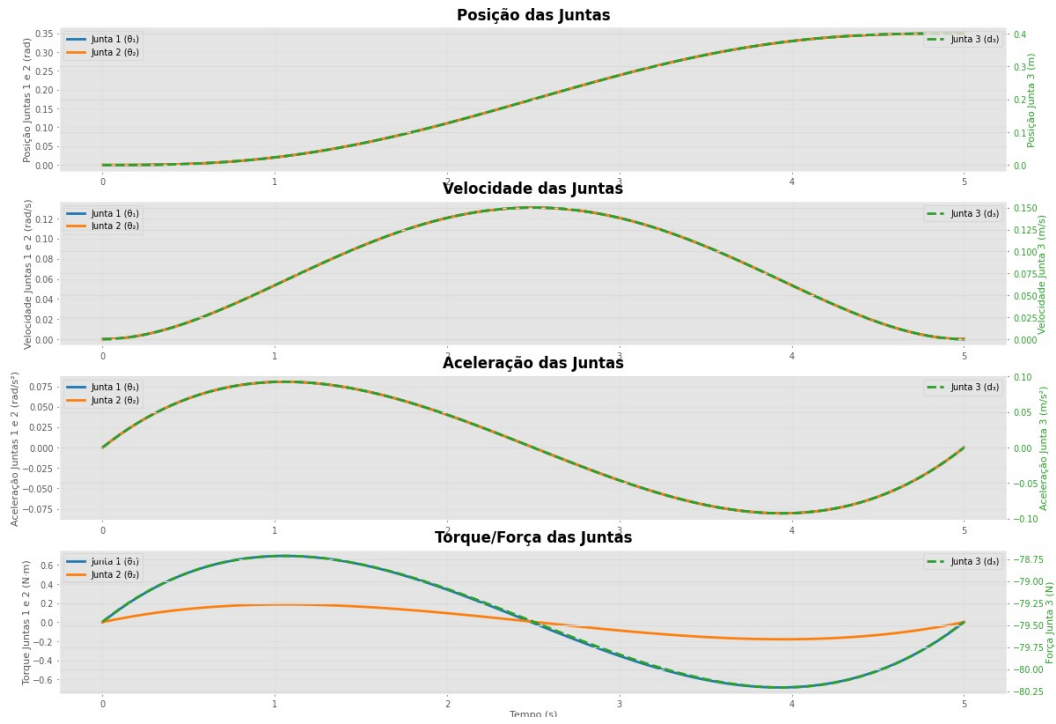


Figura 16: Perfis de posição, velocidade, aceleração e torque/força das juntas da cinemática direta até a posição  $[20^\circ \ 20^\circ \ 0.4]$ .

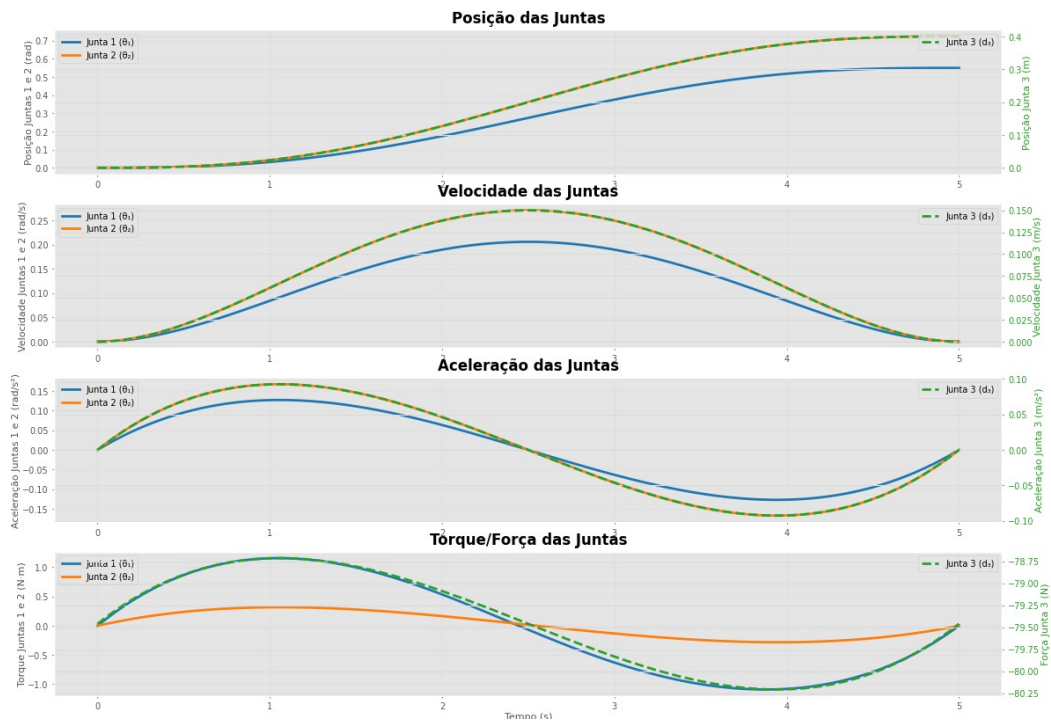


Figura 17: Perfis de posição, velocidade, aceleração e torque/força das juntas da cinemática inversa até a posição  $[0.4 \ 0.4 \ -0.4]$ .

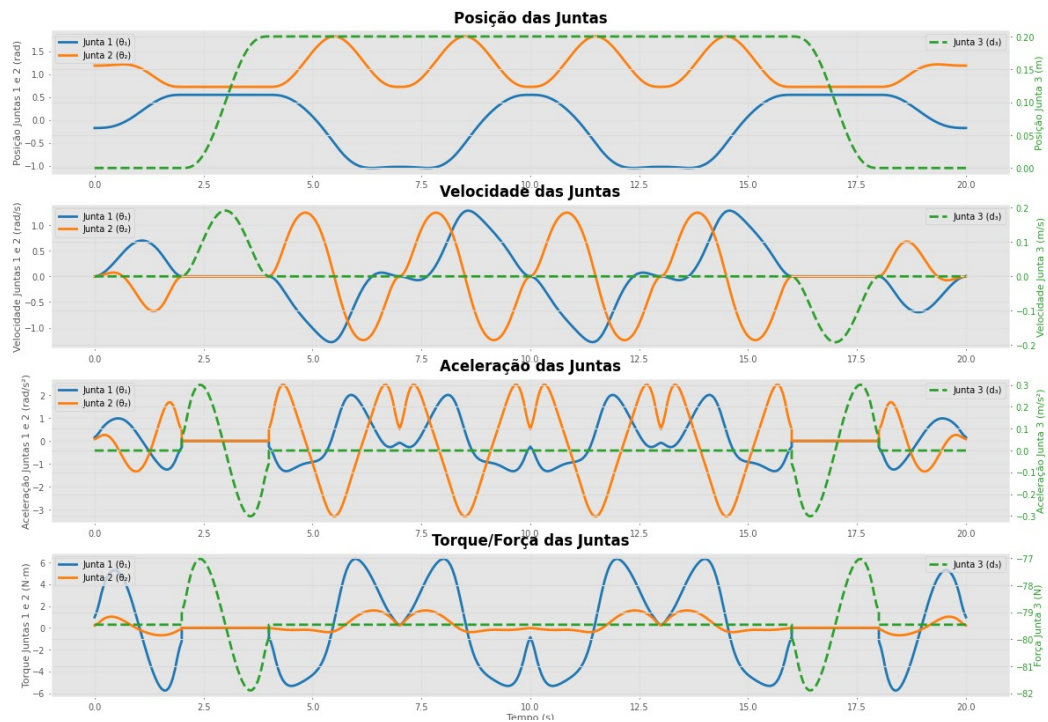


Figura 18: Perfis de posição, velocidade, aceleração e torque/força das juntas da trajetória de escovação.

O código e os arquivos utilizados neste trabalho estão disponíveis no repositório a seguir: <https://github.com/AmandaHellen84/Manipulador-SOLVER>

## 4 CONCLUSÃO

O desenvolvimento do manipulador SOLVER permitiu integrar modelagem matemática, projeto mecânico e simulação em um único sistema aplicado à limpeza de painéis solares. A modelagem cinemática e dinâmica forneceu as equações necessárias para prever o comportamento do manipulador e orientar as decisões de projeto. O modelo CAD complementou essa etapa ao representar a estrutura física e verificar a viabilidade dos movimentos definidos.

As simulações possibilitaram analisar o desempenho do manipulador em diferentes condições e confirmar a coerência entre os modelos teóricos e o projeto mecânico. O conjunto final apresenta uma solução funcional para posicionamento e acionamento da escova utilizada no processo de limpeza. O trabalho estabeleceu uma base consistente para futuras melhorias, como o detalhamento de componentes e a implementação do controle, seguidas posteriormente pela construção e montagem física do manipulador.

## 5 REFERÊNCIAS BIBLIOGRÁFICAS

- [1] Almeida, Rynaldo. *Modelagem Dinâmica e Controle de Robô Manipulador de Arquitetura Paralela Assimétrica de Três Graus de Liberdade*. Tese (Doutorado) — Universidade de São Paulo, 2014. Disponível em: [https://www.teses.usp.br/teses/disponiveis/3/3151/tde-19092014-113652/publico/Tese\\_Rynaldo\\_Almeida.pdf](https://www.teses.usp.br/teses/disponiveis/3/3151/tde-19092014-113652/publico/Tese_Rynaldo_Almeida.pdf). Acesso em: nov. 2025.
- [2] Souza Júnior, Valdir de. *Modelagem Dinâmica e Estática do Braço Robótico UR5*. Universidade Federal de Alagoas. Disponível em: <http://www.repositorio.ufal.br/jspui/handle/123456789/9735>. Acesso em: nov. 2025.
- [3] Peter Corke — Robotics Toolbox. *Documentação traduzida*. Disponível em: <https://translate.google.com/translate?u=https://petercorke.com/toolboxes/robotics-toolbox/&hl=pt&sl=en&tl=pt&client=srp>. Acesso em: nov. 2025.
- [4] Fetter. *Jacobian — notas de aula*. Universidade Federal do Rio Grande do Sul. Disponível em: <http://www.ece.ufrgs.br/~fetter/eng10026/jacobian.pdf>. Acesso em: nov. 2025.
- [5] Lima, Élton Franklin Silva de; Nascimento, Ian Ribeiro; Soares, Fábio Guilherme de Andrade; Souza, Valdenio João Francisco José Lima de; Sena, Alexander Patrick Chaves de. *Modelagem Cinemática Inversa e Simulação de Controle de Manipuladores Robóticos com 3 a 5 Graus de Liberdade*. Disponível em: <https://smart.institutoidv.org/2024/pdvg/uploads/1008.pdf>. Acesso em: nov. 2025.

## ANEXO 1 - Código-fonte do manipulador SOLVER

```

1 import roboticstoolbox as rtb
2 import numpy as np
3 from math import cos, sin, atan2, acos, sqrt, pi
4 import matplotlib.pyplot as plt
5 import time
6
7 class RRP:
8     def __init__(self):
9         l1 = 0.4 #400mm
10        l2 = 0.5*l1
11        l3 = 1.25*l1
12
13        self.a1 = l1; self.a2 = l2; self.a3 = 0
14        self.alpha1 = 0; self.alpha2 = np.pi; self.alpha3 = 0
15        self.d1 = 0; self.d2 = 0; self.d3 = 0
16        self.theta1 = 0; self.theta2 = 0; self.theta3 = 0
17
18        w = l1*0.25
19        h = l1*0.15
20
21        w3 = l1/20
22        h3 = l2/20
23
24        #considerando densidade do al minio
25        m1 = 2700*l1*w*h
26        m2 = 2700*l2*w*h
27        m3 = 2700*l3*w*h
28
29        #Aproximando para paralelepipedos
30        Ixx1 = (1/12)*m1*(pow(h,2)+pow(w,2))
31        Iyy1 = (1/12)*m1*(pow(h,2)+pow(l1,2))
32        Izz1 = (1/12)*m1*(pow(l1,2)+pow(w,2))
33
34        Ixx2 = (1/12)*m2*(pow(h,2)+pow(w,2))
35        Iyy2 = (1/12)*m2*(pow(h,2)+pow(l2,2))
36        Izz2 = (1/12)*m2*(pow(l2,2)+pow(w,2))
37
38        Ixx3 = (1/12)*m2*(pow(l3,2)+pow(w3,2))
39        Iyy3 = (1/12)*m2*(pow(l3,2)+pow(h3,2))
40        Izz3 = (1/12)*m2*(pow(h3,2)+pow(w3,2))
41
42        self.robot = rtb.DHRobot([
43            rtb.RevoluteDH(d=self.d1, a=self.a1, alpha=self.alpha1,
44            offset=self.theta1, m=m1, r=[l1/2,0,0], I=np.diag([Ixx1, Iyy1,
45            Izz1])),
46            rtb.RevoluteDH(d=self.d2, a=self.a2, alpha=self.alpha2,
47            offset=self.theta2, m=m2, r=[l2/2,0,0], I=np.diag([Ixx2, Iyy2,
48            Izz2])),
49            rtb.PrismaticDH(theta=self.theta3, a=self.a3, alpha=self.
50            alpha3, offset=self.d3, m=m3, r=[0,0,l3/2], I=np.diag([Ixx3, Iyy3,
51            Izz3]))
52        ])
53
54        # para visualizar a declaracao do manipulador
55        print(self.robot)

```

```

51     def cinematica_direta(self, q):
52
53         theta1, theta2, d3 = q
54
55         T01 = np.array([
56             [cos(theta1), -sin(theta1)*cos(self.alpha1), sin(theta1)*
57             sin(self.alpha1), self.a1*cos(theta1)],
58             [sin(theta1), cos(theta1)*cos(self.alpha1), -cos(theta1)*
59             sin(self.alpha1), self.a1*sin(theta1)],
60             [0, sin(self.alpha1), cos(self.alpha1), self.d1],
61             [0, 0, 0, 1]
62         ])
63
64         T12 = np.array([
65             [cos(theta2), -sin(theta2)*cos(self.alpha2), sin(theta2)*
66             sin(self.alpha2), self.a2*cos(theta2)],
67             [sin(theta2), cos(theta2)*cos(self.alpha2), -cos(theta2)*
68             sin(self.alpha2), self.a2*sin(theta2)],
69             [0, sin(self.alpha2), cos(self.alpha2), self.d2],
70             [0, 0, 0, 1]
71         ])
72
73         T23 = np.array([
74             [cos(self.theta3), -sin(self.theta3)*cos(self.alpha3), sin
75             (self.theta3)*sin(self.alpha3), self.a3*cos(self.theta3)],
76             [sin(self.theta3), cos(self.theta3)*cos(self.alpha3), -cos
77             (self.theta3)*sin(self.alpha3), self.a3*sin(self.theta3)],
78             [0, sin(self.alpha3), cos(self.alpha3), d3],
79             [0, 0, 0, 1]
80         ])
81
82         T03 = T01 @ T12 @ T23
83
84         return T03
85
86     def cinematica_inversa(self, p):
87
88         x, y, z = p
89
90         # junta 3 (prismatica)
91         q3 = -z
92
93         # junta 2
94         c2 = (x**2 + y**2 - self.a1**2 - self.a2**2) / (2*self.a1*self
95         .a2)
96         c2 = np.clip(c2, -1, 1)
97
98         s2 = sqrt(1 - c2**2)
99         theta2 = atan2(s2, c2) # solu o cotovelo para cima
100         # theta2 = atan2(-s2, c2) # alternativa cotovelo para baixo
101
102         # junta 1
103         k1 = self.a1 + self.a2*cos(theta2)
104         k2 = self.a2*sin(theta2)
105
106         theta1 = atan2(y, x) - atan2(k2, k1)
107
108         return np.array([theta1, theta2, q3])

```



```

102
103
104     #Calculo da trajetoria no espaco das juntas (Para a simulacao
da cinematica direta e inversa)
105     def trajetoria_simulacao(self, q_i, q_f):
106         # Posicoes inicial e final
107         q_start = q_i
108         q_end = q_f
109
110         # Tempo de simulacao e dt
111         time_s = 5.0
112         dt = 0.05
113         steps = int(time_s / dt)
114
115         # Vetor de tempo
116         t = np.linspace(0, time_s, steps)
117
118         # Trajetoria polinomial de 5 grau
119         traj = rtb.jtraj(q_start, q_end, t)
120
121         # Calcular torques usando dinamica inversa
122         tau = self._calcular_torques(traj.q, traj.qd, traj.qdd)
123
124         # Plotar graficos
125         self._plotar_graficos(t, traj.q, traj.qd, traj.qdd, tau)
126
127         # Animar trajetoria
128         self.robot.plot(traj.q, backend="pyplot", dt=dt, block=False)
129
130         return 0
131
132     #Calculo da trajetoria no espaco cartesiano (Para a simulacao
da trajetoria de escova)
133     def trajetoria_cartesiana(self, p_start, p_end, time_segment, dt):
134         steps = int(time_segment / dt)
135         t = np.linspace(0, time_segment, steps)
136
137         tau = t / time_segment
138         s = 10*tau**3 - 15*tau**4 + 6*tau**5
139
140         p_traj = np.zeros((steps, 3))
141         for i in range(3):
142             p_traj[:, i] = p_start[i] + s * (p_end[i] - p_start[i])
143
144         q = np.zeros((steps, 3))
145         for k in range(steps):
146             q[k, :] = self.cinematica_inversa(p_traj[k, :])
147
148         qd = np.gradient(q, dt, axis=0, edge_order=2)
149         qdd = np.gradient(qd, dt, axis=0, edge_order=2)
150
151         self.q_all.append(q)
152         self.qd_all.append(qd)
153         self.qdd_all.append(qdd)
154         self.t_all.append(t + self.t_acc)
155         self.t_acc += t[-1]
156
157

```

```

158     def trajetoria_escovacao(self):
159         print("\n" + "="*60)
160         print("INICIANDO TRAJET RIA")
161         print("="*60)
162
163         # Definir pontos da trajet ria (x, y, z)
164         p_home = np.array([0.5, 0.1, 0.0])
165         p_above = np.array([0.4, 0.4, 0.0])
166         p_brush1 = np.array([0.4, 0.4, -0.2])
167         p_brush2 = np.array([0.4, -0.4, -0.2])
168
169
170         # Par metros de tempo
171         dt = 0.05
172         time_segment = 2
173
174         # Armazenar trajet ria completa
175         self.q_all = []
176         self.qd_all = []
177         self.qdd_all = []
178         self.t_all = []
179         self.t_acc = 0
180
181         # Montando a trajet ria
182         self.trajetoria_cartesiana(p_home, p_above, time_segment, dt)
183         self.trajetoria_cartesiana(p_above, p_brush1, time_segment, dt
184     )
185         self.trajetoria_cartesiana(p_brush1, p_brush2, 3, dt)
186         self.trajetoria_cartesiana(p_brush2, p_brush1, 3, dt)
187         self.trajetoria_cartesiana(p_brush1, p_brush2, 3, dt)
188         self.trajetoria_cartesiana(p_brush2, p_brush1, 3, dt)
189         self.trajetoria_cartesiana(p_brush1, p_above, time_segment, dt
190     )
191         self.trajetoria_cartesiana(p_above, p_home, time_segment, dt)
192
193         # Concatenar todos os segmentos
194         q_total = np.vstack(self.q_all)
195         qd_total = np.vstack(self.qd_all)
196         qdd_total = np.vstack(self.qdd_all)
197         t_total = np.concatenate(self.t_all)
198
199         # Calcular torques usando din mica inversa
200         tau = self._calcular_torques(q_total, qd_total, qdd_total)
201
202         # Plotar gr ficos
203         self._plotar_graficos(t_total, q_total, qd_total, qdd_total,
204     tau)
205
206         # Animar trajet ria
207         print("\nAnimando trajet ria...")
208         self.robot.plot(q_total, backend="pyplot", dt=dt, block=False)
209
210         return q_total, qd_total, qdd_total, t_total
211
212     def _calcular_torques(self, q, qd, qdd):
213         n_points = q.shape[0]
214         tau = np.zeros((n_points, 3))

```

```

213         for i in range(n_points):
214             tau[i, :] = self.robot.rne(q[i, :], qd[i, :], qdd[i, :])
215         return tau
216
217     def _plotar_graficos(self, t, q, qd, qdd, tau):
218         fig, axes = plt.subplots(4, 1, figsize=(12, 12))
219
220         joint_names = ['Junta 1 (      )', 'Junta 2 (      )', 'Junta 3
221 ( d      )']
222         colors = ['#1f77b4', '#ff7f0e', '#2ca02c']
223
224         # Gráfico de Posição
225         for i in range(3):
226             if i < 2:
227                 axes[0].plot(t, q[:, i], color=colors[i], linewidth=2,
228 label=joint_names[i])
229             else:
230                 ax0_twin = axes[0].twinx()
231                 ax0_twin.plot(t, q[:, i], color=colors[i], linewidth
232 =2, label=joint_names[i], linestyle='--')
233                 ax0_twin.set_ylabel('Posição Junta 3 (m)', fontsize
234 =8, color=colors[i])
235                 ax0_twin.tick_params(axis='y', labelcolor=colors[i])
236                 ax0_twin.legend(loc='upper right')
237
238         axes[0].set_ylabel('Posição Juntas 1 e 2 (rad)', fontsize=8)
239         axes[0].set_title('Posição das Juntas', fontsize=12,
240 fontweight='bold')
241         axes[0].grid(True, alpha=0.3)
242         axes[0].legend(loc='upper left')
243
244         # Gráfico de Velocidade
245         for i in range(3):
246             if i < 2:
247                 axes[1].plot(t, qd[:, i], color=colors[i], linewidth
248 =2, label=joint_names[i])
249             else:
250                 ax1_twin = axes[1].twinx()
251                 ax1_twin.plot(t, qd[:, i], color=colors[i], linewidth
252 =2, label=joint_names[i], linestyle='--')
253                 ax1_twin.set_ylabel('Velocidade Junta 3 (m/s)',
254 fontsize=8, color=colors[i])
255                 ax1_twin.tick_params(axis='y', labelcolor=colors[i])
256                 ax1_twin.legend(loc='upper right')
257
258         axes[1].set_ylabel('Velocidade Juntas 1 e 2 (rad/s)', fontsize
259 =8)
260         axes[1].set_title('Velocidade das Juntas', fontsize=12,
261 fontweight='bold')
262         axes[1].grid(True, alpha=0.3)
263         axes[1].legend(loc='upper left')
264
265         # Gráfico de Aceleração
266         for i in range(3):
267             if i < 2:
268                 axes[2].plot(t, qdd[:, i], color=colors[i], linewidth
269 =2, label=joint_names[i])
270             else:

```

```

260         ax2_twin = axes[2].twinx()
261         ax2_twin.plot(t, qdd[:, i], color=colors[i], linewidth
262 =2, label=joint_names[i], linestyle='--')
263         ax2_twin.set_ylabel('Acelera o Junta 3 (m/s )',
264 fontsize=8, color=colors[i])
265         ax2_twin.tick_params(axis='y', labelcolor=colors[i])
266         ax2_twin.legend(loc='upper right')
267
268         axes[2].set_ylabel('Acelera o Juntas 1 e 2 (rad/s )',
269 fontsize=8)
270         axes[2].set_title('Acelera o das Juntas', fontsize=12,
271 fontweight='bold')
272         axes[2].grid(True, alpha=0.3)
273         axes[2].legend(loc='upper left')
274
275         # Gr fico de Torque/For a
276         for i in range(3):
277             if i < 2:
278                 axes[3].plot(t, tau[:, i], color=colors[i], linewidth
279 =2, label=joint_names[i])
280             else:
281                 ax3_twin = axes[3].twinx()
282                 ax3_twin.plot(t, tau[:, i], color=colors[i], linewidth
283 =2, label=joint_names[i], linestyle='--')
284                 ax3_twin.set_ylabel('For a Junta 3 (N)', fontsize=8,
285 color=colors[i])
286                 ax3_twin.tick_params(axis='y', labelcolor=colors[i])
287                 ax3_twin.legend(loc='upper right')
288
289                 axes[3].set_xlabel('Tempo (s)', fontsize=8)
290                 axes[3].set_ylabel('Torque Juntas 1 e 2 (N m)', fontsize=8)
291                 axes[3].set_title('Torque/For a das Juntas', fontsize=12,
292 fontweight='bold')
293                 axes[3].grid(True, alpha=0.3)
294                 axes[3].legend(loc='upper left')
295                 plt.tight_layout()
296                 plt.show()
297
298 Solver = RRP()
299 qi = np.array([0, 0, 0])
300 while True:
301     print("Escolha qual fun o deseja executar:")
302     escolha = input("cd (Cinem tica direta) / ci (Cinem tica inversa
303 ) / te (Trajet ria de escova o) / limpar (voltar a posi o
304 [0 0 0]) / s (Sair) \n")
305
306     if escolha == "cd":
307         valores = input("Insira os valores das 3 juntas sepados por
308 espa o (rotacionais em graus):")
309         q = [float(x) for x in valores.split()]
310         for i in range(2):
311             q[i] = q[i]*np.pi/180
312         Matriz = Solver.cinematica_direta(q)
313         print(Matriz)
314         Solver.trajetoria_simulacao(qi,q)
315         print(f"Posi o final: {Matriz[:3, 3]}")

```

```
307     qi = q
308
309     elif escolha == "ci":
310         valores = input("Insira os valores as coordenadas x y z
separadas por espaço:")
311         p = [float(x) for x in valores.split()]
312         q = Solver.cinematica_inversa(p)
313         Solver.trajetoria_simulacao(qi,q)
314         q_graus = [q[0]*180/np.pi, q[1]*180/np.pi, q[2]]
315         print(f"Posição das juntas: theta1={q_graus[0]:.2f} ,
theta2={q_graus[1]:.2f} , d3={q[2]:.2f}")
316         for i in range(2):
317             q[i] = q_graus[i]*np.pi/180
318         Matriz = Solver.cinematica_direta(q)
319         print(f"Posição final: {Matriz[:3, 3]}")
320         qi = q
321
322     elif escolha == "te":
323         q_traj, qd_traj, qdd_traj, t_traj = Solver.
trajetoria_escovacao()
324         qi = q_traj[-1]
325
326     elif escolha == "s":
327         break
328
329     elif escolha == "limpar":
330         qi = np.array([0, 0, 0])
331         Solver.trajetoria_simulacao(qi,qi)
332
333     else:
334         print("ERRO!")
335         print("Digite cd, ci, te ou s")
```