CONTROLE DE TRAJETÓRIA DE IMPRESSORAS 3D UTILIZANDO ALGORITMO ITERATIVO E PROGRAMAÇÃO NÃO LINEAR

João Vivas Cisalpino

Orientador: Wander Gustavo Rocha Vieira Universidade Federal de Lavras

08/12/2023

Sumário

- 1. Introdução
- 2. Referencial Teórico
- 3. Metodologia
- 4. Resultados
- 5. Conclusão

1. Introdução



1. Introdução

Manufatura aditiva

- ► Alta iterabilidade
- Produção em pequena escala
- Reprodutibilidade
- Facilidade de lidar com geometrias complexas

Fused Deposition Modeling (FDM):

- Acessibilidade crescente.
- ▶ Aplicabilidade em diversas áreas como no setor automobilístico.

Tempo de impressão como principal limitação:

- Restringe a aplicabilidade para peças maiores.
- Limita a aplicabilidade como planta produtiva.





1.1. Objetivos

Objetivo geral:

▶ Investigar e desenvolver uma metodologia para atuação de controle de trajetória em impressoras 3D FDM de forma a possibilitar maiores velocidades e garantindo a precisão dimensional das peças produzidas.

Objetivos específicos:

- Desenvolver um algoritmo iterativo que possa ser integrado ao sistema de controle de impressoras 3D para minimizar os desvios entre o percurso desejado e o efetivamente percorrido, levando em consideração a dinâmica da impressora.
- ► Simular o comportamento da impressora 3D com o novo algoritmo para avaliar o comportamento do método em relação aos parâmetros controlados.





2. Referencial Teórico





2.1. Manufatura Aditiva

Definido por:

- Construir o modelo de forma aditiva, como implica o nome.
- Dispensar a necessidade de planejar as operações de maneira individual para fabricar um modelo tridimensional.

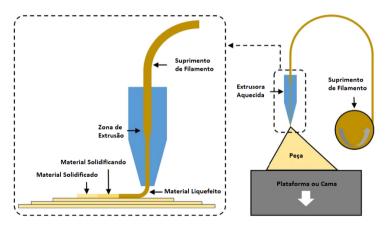
Pode utilizar diversos processos como:

- Extrusão (fusão e solidificação)
- Sinterização a laser (aglutinação)
- ► Estereolitografia (cura por luz)



2.2. Fused Deposition Modeling (FDM)

Principio e processo de impressão para FDM

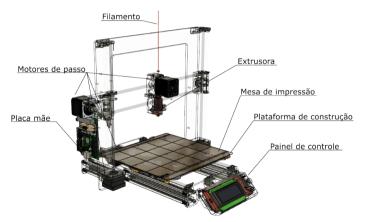


Fonte: Adaptado de BIKAS; STAVROPOULOS; CHRYSSOLOURIS, 2016



2.2. Fused Deposition Modeling (FDM)

Indicação dos componentes de uma impressora 3D





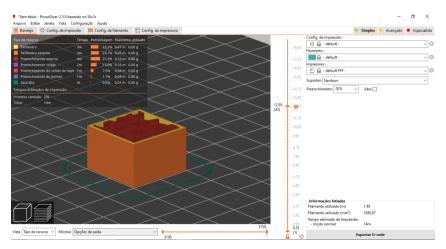


2.3. Geração do Modelo 3D digital

- ► Computer Aided Design (CAD)
- ► Escultura digital
- ► Escaneamento 3D

2.4. Geração de Comando

Interface do fatiador PrusaSlicer





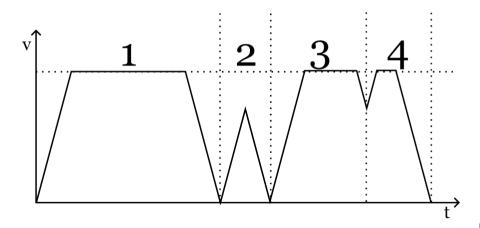


2.4. Geração de Comando

Exemplos de comandos Gcode

- ▶ M104 S200 | Define a temperatura da extrusora
- ► G21 | Define a unidade como milímetro
- ▶ G1 X10 Y10 F5000 | Realiza um movimento nos eixos do comando
- ▶ G1 F1000 | Define a velocidade desejada para os movimentos subsequentes
- ▶ G1 X10.5 Y9.5 E1.5 | Realiza um movimento nos eixos do comando
- ► G1 X0 Y0 Z0.2 E0 | Realiza um movimento nos eixos do comando

Perfil de velocidade - Curva trapezoidal de velocidade



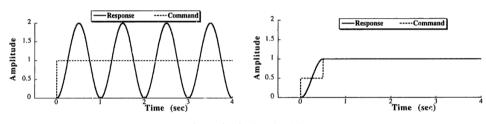
2.6. Controle Feedforward

O controle *Feedforward* é uma abordagem utilizada em sistemas automáticos, destinada a antecipar e corrigir possíveis perturbações que possam interferir em um sistema a partir de um modelo da planta.

- Possui característica preditiva ao invés de corretiva.
- Não necessita de sensores e outros componentes adicionais.
- Impressão 3D possui poucas interferências externas à própria impressora.

2.7. Input Shaping

Comparação da resposta ao degrau e da resposta a escada



Fonte: Adaptado de SINGHOSE, 1997



2.8. Espaço de Estados

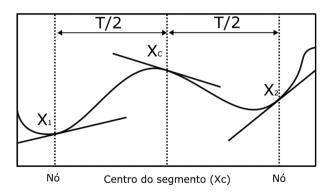
$$m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = f(t) \tag{1}$$

$$\begin{bmatrix} \dot{x} \\ \ddot{x} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ k/m & c/m \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x \\ \dot{x} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} f(t)$$
 (2)



2.9. Programação não linear

Ilustração Segmentação Cúbica



Fonte: Adaptado de HARGRAVES; PARIS, 1987

$$x_c = \frac{x_1 + x_2}{2} + T \frac{f_1 - f_2}{8}$$
 (3)

$$\dot{x_c} = -3\frac{x_1 + x_2}{2T} + \frac{f_1 + f_2}{4} \qquad (4)$$

$$\Delta = f_c - \dot{x_c} \tag{5}$$

$$u_c = \frac{u_1 + u_2}{2} \tag{6}$$





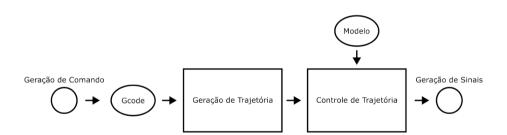
3. Metodologia



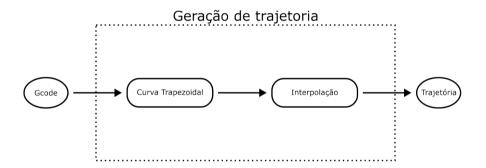


3. Metodologia

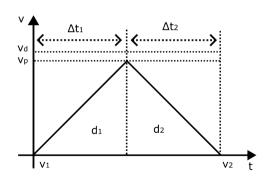
Fluxograma geral das etapas para o controle de trajetória



Curva de velocidade trapezoidal



Curva de velocidade triangular



$$v_p = \sqrt{\frac{(v_1^2 + v_2^2)}{2} + ad}$$
 (7)

$$d_1 = \frac{(v_p^2 - v_1^2)}{(2a)} \tag{8}$$

$$d_2 = \frac{(v_2^2 - v_p^2)}{(2a)} \tag{9}$$

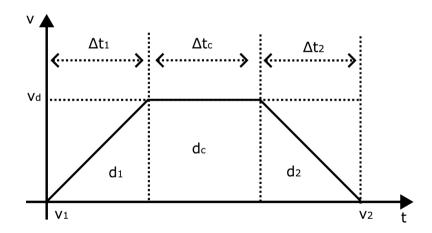
$$t_1 = \frac{(v_p - v_1)}{2} \tag{10}$$

$$t_2 = \frac{(v_2 - v_p)}{a} \tag{11}$$





Curva de velocidade trapezoidal



$$d_1 = \frac{(v_d^2 - v_1^2)}{(2a)} \tag{12}$$

$$d_2 = \frac{(v_2^2 - v_d^2)}{(2a)} \tag{13}$$

$$d_c = d - (d_1 + d_2)$$
 (14)

$$\Delta t_1 = \frac{(v_d - v_1)}{a} \tag{15}$$

$$\Delta t_2 = \frac{(v_2 - v_d)}{a} \tag{16}$$

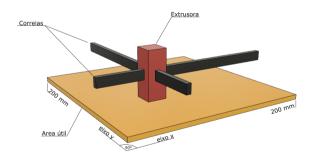
$$\Delta t_c = \frac{d_c}{V_d} \tag{17}$$



- Correias definidas como uma combinação de mola e amortecedor.
- Simplificação da extrusora como corpo rígido e uniforme.
- Limites de movimento de 0 a 200 mm para os eixos X e Y.
- Impressora cartesiana, eixos ortogonais e independentes.
- O estado inicial dos pontos relevantes parte do repouso.

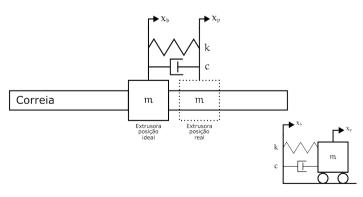


Modelo simplificado impressora 3D



$$\ddot{x_p} = \frac{c}{m}(\dot{x_b} - \dot{x_p}) + \frac{k}{m}(x_b - x_p)$$
 (18)

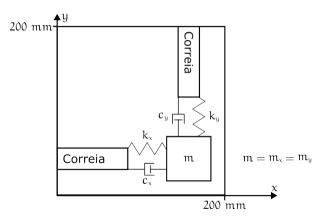
Modelagem de 1 eixo







Modelagem dos eixos x e y



$$\omega = \sqrt{\frac{k}{m}} \tag{19}$$

$$\zeta = \frac{c}{2mk} \tag{20}$$

$$\ddot{x_p} = 2\zeta\omega(\dot{x_b} - \dot{x_p}) + \omega^2(x_b - x_p)$$
 (21)



3.3. Representação em Espaço de Estados

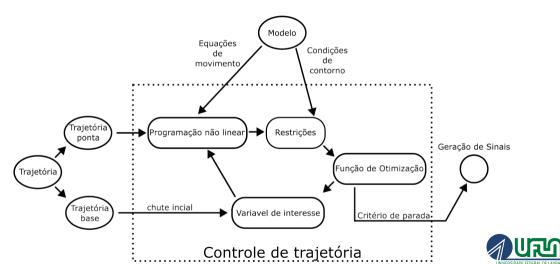
$$\dot{x} = A * x + B * u \tag{22}$$

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_{p} \\ \dot{y}_{p} \\ \ddot{x}_{p} \\ \ddot{y}_{p} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ -\omega_{x}^{2} & 0 & -2\zeta_{x}\omega_{x} & 0 \\ 0 & -\omega_{y}^{2} & 0 & -2\zeta_{y}\omega_{y} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{p} \\ y_{p} \\ \dot{x}_{p} \\ \dot{y}_{p} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ \omega_{x}^{2} & 0 & 2\zeta_{x}\omega_{x} & 0 \\ 0 & \omega_{y}^{2} & 0 & 2\zeta_{y}\omega_{y} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{b} \\ y_{b} \\ \dot{x}_{b} \\ \dot{y}_{b} \end{bmatrix}$$



3.4. Controle de Trajetória

Fluxograma Controle de Trajetória



3.5. Restrições

- Aplica o modelo dinâmico através da programação não linear, minimizando o desvio calculado pela mesma.
- Define o estado inicial e final.
- Aplica os limites de movimento.
- Define o caminho desejado.

3.6. Função de otimização

- Utiliza o algoritmo de interior-point (encontrando o gradiente da função no ponto) para minimizar o descumprimento das restrições através da modificação da variável de interesse.
- Avança iterativamente na direção do gradiente.
- Define os critérios de parada.

4. Resultados

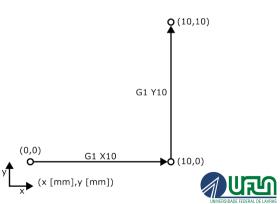


4. Resultados

Utilização do método de Runge-Kutta para comparação dos efeitos das trajetória da base (com controle e sem controle) na trajetória da ponta (bico da impressora).

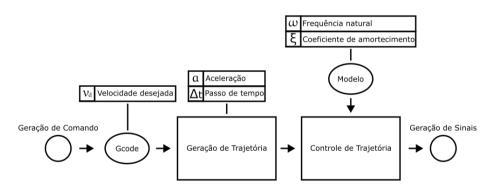
Movimento base

Sequência de movimentos para as simulações.



4. Resultados

Fluxograma geral com os parâmetros.





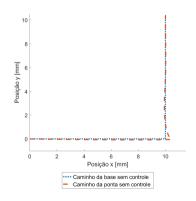


4.1. Simulação Referência

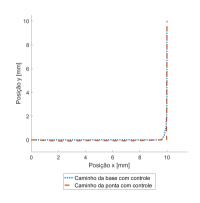
Tabela: Valores dos parâmetros utilizados na simulação referência.

Parâmetro	Valor	Unidade
Frequência	100	rad/s
Coeficiente de amortecimento	0,5	-
Aceleração base	5000	mm/s^2
Velocidade desejada	100	mm/s
Passo de tempo	0,005	S

Caminhos da ponta e da base.



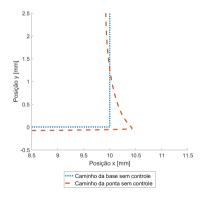
(a) Sem controle.



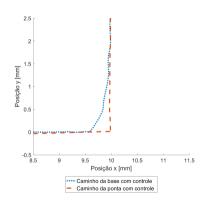




Caminhos da ponta e da base - Detalhamento



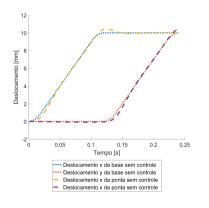
(a) Sem controle.



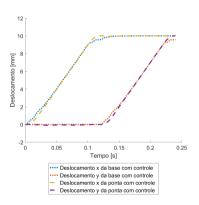




Deslocamentos da ponta e da base.



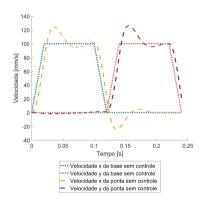
(a) Sem controle.



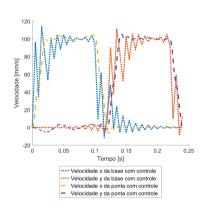




Velocidades da ponta e da base.



(a) Sem controle.







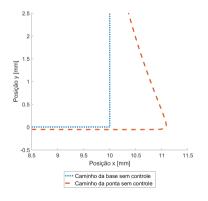
4.3. Simulação com Parâmetros Variados

Tabela: Parâmetros utilizados nas simulações.

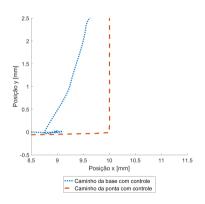
Caso	Parâmetro	Valor A	Valor B	Unidade
1	Frequência	50	200	rad/s
2	Coeficiente de amortecimento	0	1	-
3	Aceleração base	1000	10000	mm/s^2
4	Velocidade desejada	50	200	mm/s
5	Passo de tempo	0,1	0,001	5

4.4. Simulação - Variação da Frequência Natural (50 rad/s - 200 rad/s)

Caminhos da ponta e da base - Detalhamento (A).



(a) Sem controle.

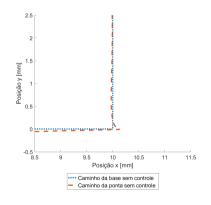


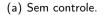


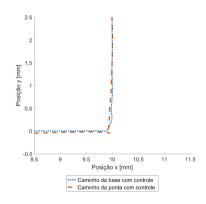


4.4. Simulação - Variação da Frequência Natural (50 rad/s - 200 rad/s)

Caminhos da ponta e da base - Detalhamento (B)





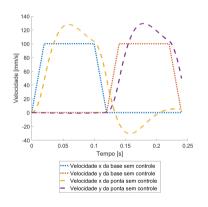




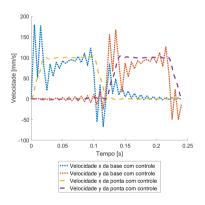


4.4. Simulação - Variação da Frequência Natural (50rad/s - 200rad/s)

Velocidades da ponta e da base (A).



(a) Sem controle.

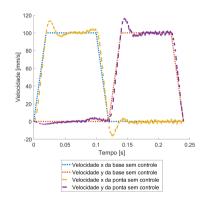




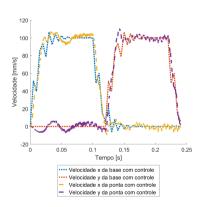


4.4. Simulação - Variação da Frequência Natural (50 rad/s - 200 rad/s)

Velocidades da ponta e da base (B).



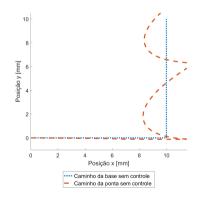
(a) Sem controle.

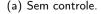


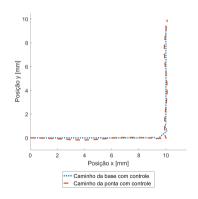




Caminhos da ponta e da base (A).



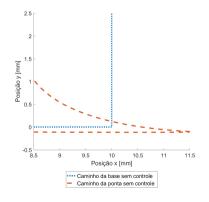


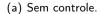


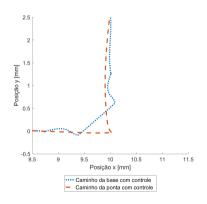




Caminhos da ponta e da base - Detalhamento (A)



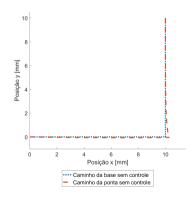


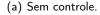


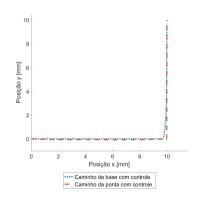




Caminhos da ponta e da base (B).



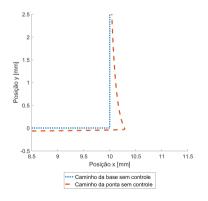




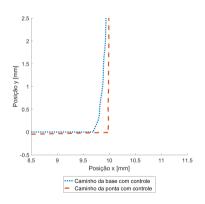




Caminhos da ponta e da base - Detalhamento (B)



(a) Sem controle.

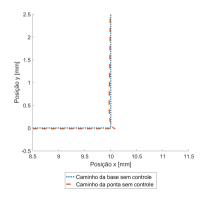


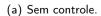


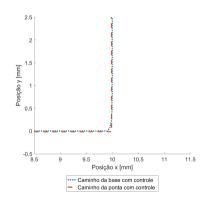


4.6. Simulação - Variação na Aceleração ($1000 \, mm/s^2$ - $10000 \, mm/s^2$)

Caminhos da ponta e da base - Detalhamento (A)





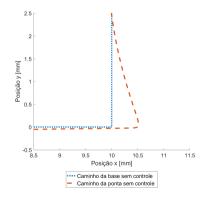


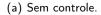


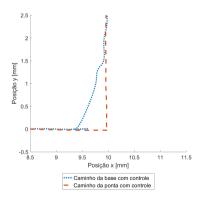


4.6. Simulação - Variação na Aceleração ($1000 mm/s^2$ - $10000 mm/s^2$)

Caminhos da ponta e da base - Detalhamento (B)





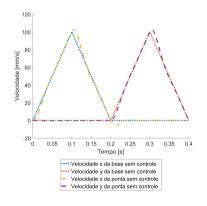




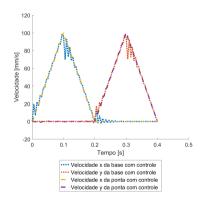


4.6. Simulação - Variação na Aceleração ($1000 mm/s^2$ - $10000 mm/s^2$)

Velocidades da ponta e da base (A).



(a) Sem controle.

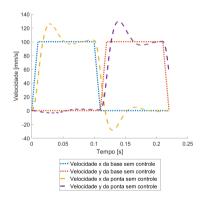


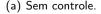


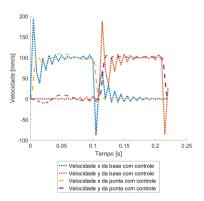


4.6. Simulação - Variação na Aceleração ($1000 mm/s^2$ - $10000 mm/s^2$)

Velocidades da ponta e da base (B).



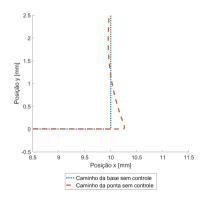


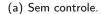


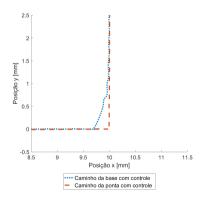




Caminhos da ponta e da base - Detalhamento (A)



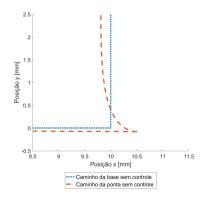


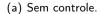


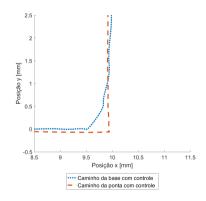




Caminhos da ponta e da base - Detalhamento (B)



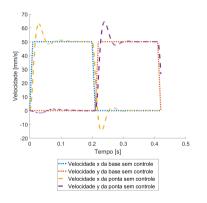


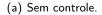


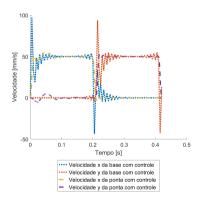




Velocidades da ponta e da base (A).



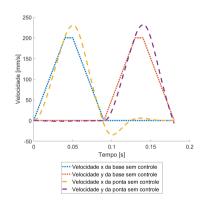




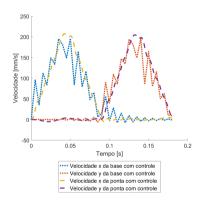




Velocidades da ponta e da base (B).



(a) Sem controle.

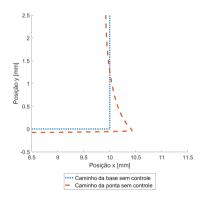


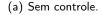


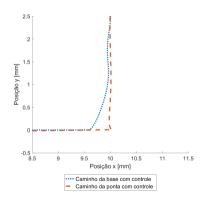


4.8. Simulação - Variação do Passo de tempo (0,1s - 0,001s)

Caminhos da ponta e da base - Detalhamento (A)





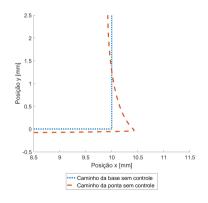


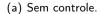


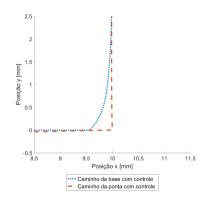


4.8. Simulação - Variação do Passo de tempo (0.1s - 0.001s)

Caminhos da ponta e da base - Detalhamento (B)





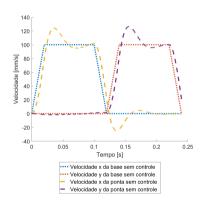




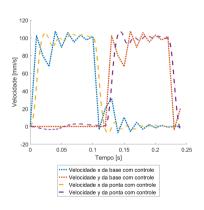


4.8. Simulação - Variação do Passo de tempo (0,1s - 0,001s)

Velocidades da ponta e da base (A).



(a) Sem controle.

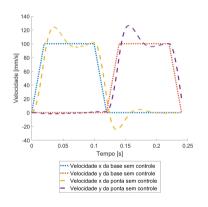




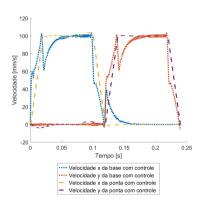


4.8. Simulação - Variação do Passo de tempo (0,1s - 0,001s)

Velocidades da ponta e da base (B).



(a) Sem controle.







5. Conclusão



5. Conclusão

- A implementação do método demonstrou uma diminuição notável no desvio do caminho da ponta quando comparado ao caminho simulado sem controle de trajetória.
- Os resultados obtidos por meio de simulações confirmaram a capacidade do controle em atenuar as complexidades dinâmicas do sistema.
- ► Uma possível melhoria é a utilização de diferentes passos de tempo para reduzir a carga computacional, através de chutes iniciais melhores.



- BIKAS, H.; STAVROPOULOS, P.; CHRYSSOLOURIS, G. Additive manufacturing methods and modelling approaches: a critical review. **The International Journal of Advanced Manufacturing Technology**, Springer, v. 83, p. 389–405, 2016.
- HARGRAVES, C. R.; PARIS, S. W. Direct trajectory optimization using nonlinear programming and collocation. **Journal of guidance, control, and dynamics**, v. 10, n. 4, p. 338–342, 1987.
- SINGHOSE, W. E. Command generation for flexible systems. Tese (Doutorado) Massachusetts Institute of Technology, 1997.