INSTITUTO TECNOLÓGICO DE AERONÁUTICA



Pedro Kuntz Puglia

CARACTERIZAÇÃO DE SISTEMA DE PROPULSÃO A GÁS FRIO COM EMPUXO VETORIAL

Iniciação científica 2022

Curso de Engenheria Aeroespacial

Pedro Kuntz Puglia

CARACTERIZAÇÃO DE SISTEMA DE PROPULSÃO A GÁS FRIO COM EMPUXO VETORIAL

Orientador

Prof. Dr. Leonardo Gouvêa (ITA)

ENGENHERIA AEROESPACIAL

São José dos Campos Instituto Tecnológico de Aeronáutica

Dados Internacionais de Catalogação-na-Publicação (CIP) Divisão de Informação e Documentação

Puglia, Pedro Kuntz

Caracterização de sistema de propulsão a gás frio com empuxo vetorial / Pedro Kuntz Puglia. São José dos Campos, 2022.

18t.

Iniciação científica – Curso de Engenheria Aeroespacial – Instituto Tecnológico de Aeronáutica, 2022. Orientador: Prof. Dr. Leonardo Gouvêa.

1. Propulsão. 2. Empuxo Vetorial. 3. Gás Frio. I. Instituto Tecnológico de Aeronáutica. II. Título

REFERÊNCIA BIBLIOGRÁFICA

PUGLIA, Pedro Kuntz. Caracterização de sistema de propulsão a gás frio com empuxo vetorial. 2022. 18f. Iniciação Científica – Instituto Tecnológico de Aeronáutica, São José dos Campos.

CESSÃO DE DIREITOS

NOME DO AUTOR: Pedro Kuntz Puglia

TITULO DO TRABALHO: Caracterização de sistema de propulsão a gás frio com empuxo

TIPO DO TRABALHO/ANO: Trabalho de Conclusão de Curso (Graduação) / 2022

É concedida ao Instituto Tecnológico de Aeronáutica permissão para reproduzir cópias desta iniciação científica e para emprestar ou vender cópias somente para propósitos acadêmicos e científicos. O autor reserva outros direitos de publicação e nenhuma parte desta iniciação científica pode ser reproduzida sem a autorização do autor.

Pedro Kuntz Puglia Rua H8C, Ap. 303 12.228- 462 – São José dos Campos- SP

CARACTERIZAÇÃO DE SISTEMA DE PROPULSÃO A GÁS FRIO COM EMPUXO VETORIAL

Essa 1	publicação foi aceita como Relatório Final de Iniciação científica
-	
	Pedro Kuntz Puglia
	Autor
	Leonardo Gouvêa (ITA)
	Orientador
	Profa. Dra. Cristiane Martins
	Coordenadora do Curso de Engenheria Aeroespacial

Aos amigos da Graduação e Pós-Graduação do ITA por motivarem tanto a criação deste template pelo Fábio Fagundes Silveira quanto por motivarem a mim e outras pessoas a atualizarem e aprimorarem este excelente trabalho.

Agradecimentos

Primeiramente, gostaria de agradecer ao Dr. Donald E. Knuth, por ter desenvolvido o T_FX.

Ao Dr. Leslie Lamport, por ter criado o LATEX, facilitando muito a utilização do TEX, e assim, eu não ter que usar o Word.

Ao Prof. Dr. Meu Orientador, pela orientação e confiança depositada na realização deste trabalho.

Ao Dr. Nelson D'Ávilla, por emprestar seu nome a essa importante via de trânsito na cidade de São José dos Campos.

Ah, já estava esquecendo... agradeço também, mais uma vez ao TEX, por ele não possuir vírus de macro :-)

Resumo

Aqui começa o resumo do referido trabalho. Não tenho a menor idéia do que colocar aqui. Sendo assim, vou inventar. Lá vai: Este trabalho apresenta uma metodologia de controle de posição das juntas passivas de um manipulador subatuado de uma maneira subótima. O termo subatuado se refere ao fato de que nem todas as juntas ou graus de liberdade do sistema são equipados com atuadores, o que ocorre na prática devido a falhas ou como resultado de projeto. As juntas passivas de manipuladores desse tipo são indiretamente controladas pelo movimento das juntas ativas usando as características de acoplamento da dinâmica de manipuladores. A utilização de redundância de atuação das juntas ativas permite a minimização de alguns critérios, como consumo de energia, por exemplo. Apesar da estrutura cinemática de manipuladores subatuados ser idêntica a do totalmente atuado, em geral suas caraterísticas dinâmicas diferem devido a presença de juntas passivas. Assim, apresentamos a modelagem dinâmica de um manipulador subatuado e o conceito de índice de acoplamento. Este índice é utilizado na sequência de controle ótimo do manipulador. A hipótese de que o número de juntas ativas seja maior que o número de passivas $(n_a > n_p)$ permite o controle ótimo das juntas passivas, uma vez que na etapa de controle destas há mais entradas (torques nos atuadores das juntas ativas), que elementos a controlar (posição das juntas passivas).

Abstract

Well, the book is on the table. This work presents a control methodologie for the position of the passive joints of an underactuated manipulator in a suboptimal way. The term underactuated refers to the fact that not all the joints or degrees of freedom of the system are equipped with actuators, which occurs in practice due to failures or as design result. The passive joints of manipulators like this are indirectly controlled by the motion of the active joints using the dynamic coupling characteristics. The utilization of actuation redundancy of the active joints allows the minimization of some criteria, like energy consumption, for example. Although the kinematic structure of an underactuated manipulator is identical to that of a similar fully actuated one, in general their dynamic characteristics are different due to the presence of passive joints. Thus, we present the dynamic modelling of an underactuated manipulator and the concept of coulpling index. This index is used in the sequence of the optimal control of the manipulator.

Lista de Figuras

FIGURA 1.1 - Exemplos of the second	de sistemas com	empuxo vetorial.		. 15
--	-----------------	------------------	--	------

Lista de Tabelas

$\Gamma ABELA~2.1-Requisitos$ propulsivos e geométricos para o motor	. 1	١7
--	-----	----

Lista de Abreviaturas e Siglas

CTq computed torque

DC direct current

EAR Equação Algébrica de Riccati

GDL graus de liberdade

ISR interrupção de serviço e rotina LMI linear matrices inequalities MIMO multiple input multiple output

PD proporcional derivativo

PID proporcional integrativo derivativo

PTP point to point

UARMII Underactuated Robot Manipulator II

VSC variable structure control

Lista de Símbolos

	D ^	•
a	Distân	.cıa

- a Vetor de distâncias
- \mathbf{e}_{j} Vetor unitário de dimensão n e com o j-ésimo componente igual a 1
- ${f K}$ Matriz de rigidez
- m_1 Massa do cumpim
- δ_{k-k_f} Delta de Kronecker no instante k_f

Sumário

1	INI	RODUÇÃO	14
	1.1	Contexto histórico e motivação	14
	1.2	Objetivos	14
2	ME	TODOLOGIA	16
	2.1	Projeto do motor	16
R	EFER	ÊNCIAS	18

1 Introdução

1.1 Contexto histórico e motivação

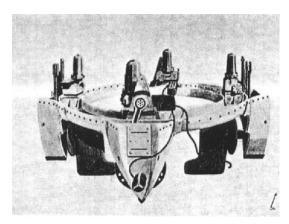
A tecnologia de empuxo vetorial (ou TVC, do inglês thrust vector control) é chave para o setor aeroespacial, pois permite aproveitar o empuxo gerado pelo motor-foguete para aplicar um comando de atitude ao veículo. É uma tecnologia desenvolvida desde os primórdios da tecnologia de foguetes, com o míssil V2 sendo um marco notável no histórico do empuxo vetorial e dos foguetes. Este sistema, exibido na figura 1.1a, utilizava lâminas de grafite (jet vanes) inseridas na exaustão do motor principal para direcionar o escoamento de gases e produzir uma força lateral capaz de direcionar o míssil.

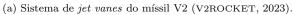
Outros sistemas de empuxo vetorial foram desenvolvidos após a Segunda Guerra Mundial, tanto para aplicações militares como para lançadores de satélites, cada uma com seus trade-offs de engenharia. Uma alternativa de alto desempenho e alta complexidade mecânica muito comum atualmente é a articulação esférica, ou gimbal, da tubeira do motor. Um sistema gimbal, do motor RS-25 desenvolvido para o ônibus espacial e reaproveitado para o programa Artemis, é exibido em ação na figura 1.1b.

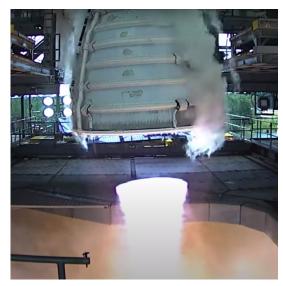
Os sistemas de empuxo vetorial são fundamentais para a estabilidade e para o seguimento de trajetória dos foguetes. Defeitos de manufatura podem introduzir desalinhamentos angulares e lineares de empuxo, que devem ser compensados pelo sistema de controle de empuxo vetorial. Também são fundamentais para o controle dos veículos em baixas velocidades, regime no qual aletas fornecem pouca ou nenhuma autoridade sobre o veículo, permitindo que se elimine a necessidade de trilhos de lançamento. Naturalmente, também funcionam no vácuo espacial. Este trabalho busca, portanto, iniciar uma linha de pesquisa brasileira sobre o assunto.

1.2 Objetivos

Este trabalho buscou desenvolver motor foguete a gás frio de pequena escala (2–5N), um sistema de empuxo vetorial baseado em *jet vane* para direcionamento do empuxo







(b) Sistema de gimbal do motor RS-25 do foguete Artemis (VIDEOFROMSPACE, 2023).

FIGURA 1.1 – Exemplos de sistemas com empuxo vetorial.

em um plano, e a caracterização empírica das forças geradas pelo sistema, bem como as dificuldades identificadas para o desenvolvimento futuro do tema.

2 Metodologia

O trabalho foi conduzido em três etapas: o projeto e manufatura do motor, o projeto do sistema de deflexão de fluxo, e a caracterização experimental do sistema. A seguir, descrever-se-ão cada uma destas etapas.

2.1 Projeto do motor

O projeto do motor foi feito de maneira programática e iterativa, assegurando fácil reprodução dos resultados obtidos e automação do fluxo de dados. Nesta seção, serão apresentados os dados referentes à última versão do motor. Para um histórico do desenvolvimento do motor, consultar o apêndice AAAAAAAAAA.

A tabela 2.1 mostra os requisitos propulsivos, codificados PRP-N, e geométricos, codificados GMT-N, levantados para o motor. Os requisitos PRP-1 e PRP-2 foram propostos com base nos sistemas de fornecimento de ar disponíveis e na escala desejada do motor. Já a temperatura do propelente, requisito PRP-2, é baseada na temperatura ambiente, e permite a utilização de *jet vanes* feitas de materiais simples. Com base nestes requisitos, um sistema monopropelente a ar foi proposto. Os requisitos GMT-1 e GMT-2 foram especificados com base na necessidade de haver estagnação na câmara de empuxo (SUTTON, INTRO TEÓRICA) e na necessidade de fácil manipulação, manufatura e conexão. Já os requisitos GMT-3 e GMT-4 buscam propiciar um escoamento com alto paralelismo na região da tubeira.

A partir destes requisitos, o software CEA NASA foi utilizado para calcular os parâmetros propulsivos (ε , C^* e C_f) do sistema com pressão ambiente $P_{amb}=100kPa$. Com estes coeficientes, pode-se aplicar as relações INSERIR REFERENCIAS descritas na introdução para calcular as áreas de saída A_e , de garganta A_t . A área de câmara, A_C , foi calculada diretamente a partir do requisito GMT-1.

Os três coeficientes propulsivos calculados também foram utilizados para estimar o fluxo mássico de propelente \dot{m} , e este, para estimar a velocidade do propelente na mangueira de alimentação, $v_{\rm prop}$. Estes parâmetros são relevantes para a verificação da perda

Código	Variável	Grandeza	Valor
PRP-1	P_C	Pressão de câmara	500kPa
PRP-2	T	Empuxo	2N
PRP-3	T_{prop}	Temperatura do propelente	298, 15K
GMT-1	$r_{C,\mathrm{min}}$	Raio de câmara mínimo	15mm
GMT-2	L_C	Comprimento de câmara	30mm
GMT-3	α_{conv}	Semi-ângulo do convergente	30°
GMT-4	$\alpha_{ m div}$	Semi-ângulo do divergente	5°

TABELA 2.1 – Requisitos propulsivos e geométricos para o motor.

de carga no sistema de alimentação, bem como para a escolha da fonte de ar. Como o propelente é pouco energético, altas vazões são necessárias mesmo para empuxos pequenos, de modo que conhecer a capacidade exigida da fonte foi fundamental. A partir de \dot{m} , cujo cálculo foi descrito anteriormente, e assumindo que a um diâmetro de tubo d, massa molar do ar MM_{ar} e constante dos gases R:

$$v_{\text{prop}} = \frac{\dot{m}RT_{\text{prop}}}{\pi \left(\frac{d}{2}\right)^2 P_C M M_{ar}}$$
(2.1)

Referências

V2ROCKET. **A-4/V-2 Makeup - Tech Data & Markings**. 2023. http://www.v2rocket.com/start/makeup/design.html. Acessado em 20/06/2023.

VIDEOFROMSPACE. Watch an Artemis moon rocket engine gimbal in hot fire test. 2023. Https://www.youtube.com/watch?v=eJTfzffUeLM. Acessado em 20/06/2023.

	FOLHA DE REGIST	RO DO DOCUMENTO	
1. CLASSIFICAÇÃO/TIPO TC	 DATA 25 de março de 2015 	3. DOCUMENTO Nº DCTA/ITA/DM-018/2015	4. № DE PÁGINAS 18
^{5.} TÍTULO E SUBTÍTULO: Caracterização de sistema o	le propulsão a gás frio com e	empuxo vetorial	
6. AUTOR(ES): Pedro Kuntz Puglia			
7. INSTITUIÇÃO(ÕES)/ÓRGÃ Instituto Tecnológico de Ae	O(S) INTERNO(S)/DIVISÃO(Õ eronáutica – ITA	DES):	
8. PALAVRAS-CHAVE SUGER Cupim; Cimento; Estrutura			
9. PALAVRAS-CHAVE RESUL Cupim; Dilema; Construção	•		
Mecânica. Área de Sistema	as Aeroespaciais e Mecatrôn	(X) rama de Pós-Graduação em E ica. Orientador: Prof. Dr. A b5/03/2015. Publicada em 25/	dalberto Santos Dupont.
inventar. Lá vai: Este tra manipulador subatuado d juntas ou graus de liberda ou como resultado de pro pelo movimento das junta A utilização de redundân consumo de energia, por edo totalmente atuado, em apresentamos a modelager índice é utilizado na sequê seja maior que o número etapa de controle destas h (posição das juntas passiv	abalho apresenta uma metode e uma maneira subótima. O ade do sistema são equipados jeto. As juntas passivas de as ativas usando as caracteracia de atuação das juntas aexemplo. Apesar da estrutur geral suas caraterísticas dinâm dinâmica de um manipulado encia de controle ótimo do m de passivas $(n_a > n_p)$ permitá mais entradas (torques no	ho a menor idéia do que color dologia de controle de posição o termo subatuado se refere ao se com atuadores, o que ocorres manipuladores desse tipo são rísticas de acoplamento da de ativas permite a minimização a cinemática de manipuladores micas diferem devido a presenço dor subatuado e o conceito de famipulador. A hipótese de que ite o controle ótimo das juntas ativas) a satuadores das juntas ativas)	das juntas passivas de um o fato de que nem todas as e na prática devido a falhas o indiretamente controladas inâmica de manipuladores. o de alguns critérios, como es subatuados ser idêntica a a de juntas passivas. Assim, indice de acoplamento. Este e o número de juntas ativas s passivas, uma vez que na
12. GRAU DE SIGILO: (X) OSTENS	IVO () RESE	RVADO () SEC	RETO