



XXX Congresso Nacional de Estudantes de Engenharia Mecânica 19 a 23 de Agosto de 2024, Uberaba, Minas Gerais, Brasil

DESENVOLVIMENTO DE UMA BANCADA DE TESTES DE TRIMAGEM -CONCEITUAÇÃO E MODELAGEM

Kauan de Souza Costa, kauan.costa@aluno.cefet-rj.br¹ Bruno Lemos Frazão Santos, bruno.frazao@aluno.cefet-rj.br¹ Fabio Pinheiro Cardoso, fabio.cardoso@cefet-rj.br¹

¹Centro Federal de Educação Tecnológica, Endereço: Estrada de Adrianópolis, 1.317 Santa Rita – Nova Iguaçu/RJ - CEP: 26041-271 *Resumo.* Possuir uma bancada de trimagem para pesquisa e desenvolvimento de veículos aéreos não tripulados (VANTs) é um objetivo de grande importância, abrindo um grande leque de possibilidades de novos estudos e projetos no campus, como também o corte de custo que oferecerá, por já possuir um instrumento de calibragem de modelos aerodinâmicos. Esse projeto tem por proposito desenvolver um estudo da infraestrutura de ensaios dinâmicos de plataforma aéreas, particularmente multirotores com volume de até 1,0 metro cúbico, capaz de realizar testes dinâmicos, aferindo estimativas de acelerações, variações angulares e a resposta dinâmica do sistema aéreo. Além desses, espera-se que essa bancada proporcione procedimentos de ajuste de ganhos dos comandos e do sistema de estabilização de voo de forma dinâmica através da interação com o computador.

Palavras chave: Trimagem, Estabilização, Veiculo Aéreo Multirotor

Abstract. Having a trimming bench for research and development of unmanned aerial vehicles (UAVs) is an objective of great importance, opening up a wide range of possibilities for new studies and projects on campus, as well as the cost savings it will offer, as it already has an instrument for calibrating aerodynamic models. This project aims to develop a study of the infrastructure for dynamic testing of aerial platforms, particularly multirotors with a volume of up to 1.0 cubic meter, capable of carrying out dynamic tests, gauging estimates of accelerations, angular variations and the dynamic response of the aerial system. In addition to these, it is expected that this bench provide dynamic control and flight stabilization system gain adjustment procedures through interaction with the computer.

Keywords: Trimming. Stabilization. Multirotor aerial vehicle

1. INTRODUÇÃO

O crescimento das aplicações de soluções com Veículos Aéreos não Tripulados (VANTs) nas diversas áreas de atuação humana vem se tornando cada vez mais evidente. Atividades como agroindústria, indústria de processos, serviços de ordenamento urbano já contam com VANTs no seu ferramental de soluções.

O processo de trimagem e verificação da resposta dinâmica são parâmetros que devem ser ajustados para que o VANT voe corretamente, e responda adequadamente aos comandos do piloto.

Este projeto atua na manutenção desse processo visando modelar e conceituar uma bancada para testes de trimagem em sistemas aéreos não tripulados. O objetivo é simplificar e automatizar o processo de calibração do controlador por meio da comunicação entre o sistema de aquisição e processamento com um microcomputador. Esse procedimento gerará os dados necessários para os testes, apresentados por meio de uma interface gráfica que permitirá o monitoramento interativo do processo, além de registrar os dados obtidos.

2. ESTADO DA TÉCNICA

Infraestruturas para testes e configurações de VANTs constituem ferramentas úteis para explorar os limites de performance do sistema.

Uma proposta de sistema de auxílio à configuração de sistemas VANTs é apresentada pela empresa Eureka Dynamics©, que mostra uma plataforma com capacidade de realizar testes em VANTs envolvendo performance de motores e sua resposta dinâmica, avaliação do controle Proporcional Integral Derivativo (PID) e sensores, além de treinar novos pilotos.

Da literatura, trabalhos como o do Jibril (2020) e do Veyna (2021) descrevem sistemas com capacidades de avaliação do controle PID, de calibração dos controladores de PID e sensores e portabilidade. Além disso aspectos como o tamanho e o custo estimado para a fabricação da estrutura são características destacadas nesses trabalhos.

Já o trabalho de Mukras (2021), além das premissas anteriormente estabelecidas, teria por proposta permitir mais liberdade para o sistema testado.

Para a seleção dos sensores utilizou-se o trabalho do Huo (2016), que destaca aplicações práticas do uso de giroscópios

para auxiliar na validação da modelagem dinâmica e avaliar a avaliar a capacidade de Momento Angular do sistema.

Outro trabalho analisado foi o do Alves (2022), que destaca o desenvolvimento do *firmware* responsável pela captação dos dados de PID e processamento das respostas PWM de controle do grupo Motopropulsor.

Os trabalhos citados tem foco em veículos aéreos não tripulados e a analise de suas características foram essenciais para realizar a modelagem desse projeto.

Um resumo comparativo das principais características dos sistemas avaliados podem ser observadas na Tab.1.

Nome	Testes Realizáveis			Portabilidade	Custo	Tamanho
	PID	PID e Sensores	Capacidade	-		
А	\checkmark	\checkmark	Multirotor	\checkmark	Х	\checkmark
В	\checkmark	Х	Multirotor	Х	\checkmark	Grande
С	\checkmark	\checkmark	Quadrirotor	\checkmark	\checkmark	Pequeno
D	\checkmark	\checkmark	Multirotor	Х	Х	Médio
Е	\checkmark	\checkmark	Multirotor	Х	Х	Médio

Tabela 1. Comparativo entre alguns conceitos de bancada

(A). Eureka Dynamics©, (B). Mukras (2021), (C). Veyna (2021), (D). Jibril (2020), (E). Alves (2022).

3. MATERIAIS E MÉTODOS

3.1 Modelagem Física do Sistema

O conceito proposto teve por premissas o uso de itens comerciais, a facilidade de montagem, a facilidade de adaptação e integração de novos itens, portabilidade e modularidade.

Levando em consideração as observações da Tab.1, os modelos A e C se destacaram pelas premissas estabelecidas inicialmente.

Considerando as opções disponíveis na literatura, a proposta final para o leiaute do sistema proposto teve por base a opção A e pode ser observado a seguir na Fig.1.



Figura 1. Modelagem da Bancada

A utilização dos octógonos se mostrou uma escolha adequada em vez de aros dada a sua maior facilidade de fabricação, precisão e facilidade de manutenção.

3.2 Análise Estrutural

A estrutura desempenha o importante papel no sistema, uma vez que suportará todas as possíveis cargas aplicadas pelas configurações de atitudes do VANT, além de absorver a energia dos potenciais movimentos de translação (se estivesse livre) decorrente das simulações, proporcionando a captação de todas as interações provocadas no sistema.

A partir da estrutura modelada, a análise do arranjo geral pode ser conduzida à partir das bases matemáticas em Melconian (1999), Hibbeler (2004), e Meriam (2016), separando o conceito geral da estrutura em seções menores a saber:

- a) Barra central;
- b) Octógono interno;
- c) Octógono externo; e

d) Base estática.

Analisando a estrutura modelada foi feito um D.C.L.(Diagrama de Corpo Livre) dos componentes isolados da bancada, o mesmo pode ser observado na Fig.2, nesse diagrama é possível esquematizar as forças e momentos presente no sistema.



Figura 2. Diagrama de corpo livre

Assim, aplicam-se as condições da estática conforme Eq.1 em cada uma das das seções, começando da mais interna para a mais exterior, isto é, começando da Barra central, passando pelos Octógonos chegando até a Base estática.

$$\sum F_X = 0 \qquad \qquad \sum F_Y = 0 \qquad \qquad \sum M_A = 0 \tag{1}$$

Além da análise matemática convencional, utilizou-se a ferramenta Frame Analysis® da Autodesk Inventor®. Conforme Creed (2002), esse recurso computacional permite simular o comportamento mecânico da estrutura estudada, permitindo obter/obtenção de resultados numéricos e gráficos para o estudo da estática das estruturas analisadas.

3.3 Instrumentação

A instrumentação possível de ser utilizada em sistemas com essa finalidade pode envolver sensores do tipo célula de carga, que permitirão verificar as potenciais acelerações do sistema; do tipo giroscópio, que vai mensurar a sua rotação relativa; e do tipo acelerômetro, que pode auxiliar da verificação das possíveis acelerações do sistema. A escolha de tais sensores vem de pesquisas realizadas em documentos como o de Sá (2012) que obtém sucesso ao captar dados utilizando tal instrumentação.



Figura 3. Diagrama do Sistema

Um diagrama geral do sistema proposto é apresentado na Fig.3 em que são integrados os componentes de instrumentação da proposta.

3.4 Prototipagem da Instrumentação

Considerando o diagrama geral do sistema proposto na Fig.3, uma prototipagem pode ser realizada utilizando uma *protoboard*, um acelerômetro digital ADXL345 e placa de desenvolvimento da plataforma Arduino, com a finalidade de avaliar uma possível viabilidade de integração de sistemas e experimentar potencialidades e limitações dessas soluções quando aplicadas em processos de coleta, filtragem e processamento de dados.

Nessa etapa do projeto, o acelerômetro foi empregado como sensor de entrada ligado por protocolo I2C ao Arduino, e este ao computador, que é o componente responsável pela consolidação dos dados.

Baseado na bilbioteca "Adafruit", um primeiro protótipo de código para leitura de dados do acelerômetro foi implementado como pode ser observado na Fig.4.

O código inclui a biblioteca responsável pelo gerenciamento do módulo ADXL345, e imprime os valores obtidos do sensor no Monitor Serial, que podem variar de -10g até +10g.

Kauan de Souza Costa, Bruno Lemos Frazão Santos, Fábio Pinheiro Cardoso DESENVOLVIMENTO DE UMA BANCADA DE TESTES DE TRIMAGEM-CONCEITUAÇÃO E MODELAGEM

#include <wire h=""> #include <adafruit_sensor h=""> #include <adafruit_adxl345_u.h></adafruit_adxl345_u.h></adafruit_sensor></wire>	
Adafruit_ADXL345_Unified accel = Adafruit_ADXL345_Unified();	
void setup(void)	
(
Senial.begin(9600);	
if(! accel.begin())	
Construction and the second s second second sec	
Serial printin("Nenhum sensor dectador! ");	
white(1);	
1	
void (oop(void)	
and the second	
sensors_event_t event,	
accel.getEvent(&event);	
Serial.print("X:"); Serial.print(event.acceleration.x); Serial.print(" ");	
Senal.print("Y; "); Senal.print(event.acceleration.y); Senal.print(" ");	
Serial.print("Z: "); Serial.print(event.soceleration.z); Serial.print(" ");	
Serial printin("");	
delay(200);	

Figura 4. Código do acelerômetro no arduino

3.5 Comportamento dinâmico do Veículo Aéreo Não Tripulado

Utilizando as leis de Newton, é possível definir o comportamento dinâmico do VANT com a finalidade de compreender o seu funcionamento, além de definir como as ações do VANT podem influenciar no comportamento da estrutura.

Nesse trabalho, a equação do movimento do VANT pode ser definida pela equação Eq.2 conforme Allenspach *et al.* (2020).

$$\{\tau\}\,\underline{\ddot{q}} + h\underline{\dot{q}}_i\underline{\dot{q}}_j + \underline{G} = \underline{Q} \tag{2}$$

onde:

 $\{\tau\}$ Representa a matriz de inércia do corpo; $\frac{\ddot{q}}{\ddot{q}}$ Representa a aceleração no referencial do corpo; $\frac{\ddot{q}_i}{\dot{q}_i}$ Representa a velocidade no referencial do corpo; $h\underline{\dot{q}_i}\dot{q}_j$ Representa os efeitos centrífugos, de Coriolis e Giroscópicos \underline{G} Representa os efeitos gravitacionais; e

 \underline{Q} Representa a forças e momentos aplicados no referencial o corpo

Como o sistema fica confinado na plataforma de ensaios, nesse caso, o termo de Coriolis na Eq.2 pode ser desprezado. Logo:

$$\{\tau\}\,\underline{\ddot{q}} + \underline{G} = \underline{Q} \tag{3}$$

Essa resposta dinâmica pode auxiliar na obtenção da orientação do corpo, informação esta que é útil para estabelecer o provável comportamento do VANT estudado.

3.6 O processo de trimagem

O processo de trimagem consiste na sincronização do controlador do VANT e seus atuadores, considerando a sua geometria e inércia.

Essa sincronização é feita a partir de testes que devem ser realizados numa sequência de movimentos constituídos por "Ascensão",que é responsável por gerar movimento translacional na direção z, "Rolagem", que consiste no movimento rotacional em torno do eixo x, "Arfagem", responsável pela rotação em torno do eixo y, e "Guinada", que é o responsável pelo movimento rotacional do objeto em torno do eixo z. Esses movimentos contribuem para verificação da comunicação entre o comando do controle e a mudança na atitude (mudança de orientação) do VANT em todos os eixos.



Figura 5. Eixos e movimentos de um Quadcóptero

4. RESULTADOS

4.1 Simulação Estrutural

A simulação estrutural foi realizada em duas partes, primeiramente foi realizado os testes na parte interior da bancada, que consiste nos dois octógonos, interno e externo, e na barra que suportará o VANT, já a segunda parte da avaliação consiste na inspeção da estrutura base, que serve de apoio para as reações que ocorreram na parte móvel da bancada.

Foram feitas três aplicações, a primeira de uma força de 50N, logo após outra com força de 150N e por fim uma simulação com a força de 500N, através do método *frame analysis*®, com o intuito de simular diferentes tipos de VANTs em cima da bancada, com isso foi possível observar o deslocamento(A), força de cisalhamento(B), e o momento(C). As figuras a seguir, Fig.6, Fig.7, Fig.8, Fig.9 mostram o processo da simulação com força de 500N.



Figura 6. Simulações no octógono Interno



Figura 7. Simulações no octógono Externo



Figura 8. Simulações na Barra Central



Figura 9. Simulações na Base Estática

Após o resultados obtidos pela simulação foi feita a verificação analítica dos mesmo através da equação do equilíbrio de forças a presentada a seguir pela Eq.4.

$$\sum F_y = -P + A_y + B = 0 \tag{4}$$

onde: P Representa a Carga; A_y Representa as reações de apoio; B Representa as reações de apoio.

A tabela abaixo, Tab.2, mostra os valores obtidos analiticamente das variáveis necessária para que a estrutura se mantenha em equilíbrio e do deslocamento máximo δ_{max} .

Componente	5	0N	δ_{max}	15	50N	δ_{max}	50)0N	δ_{max}
	B(N)	$A_y(N)$	(mm)	B(N)	$A_y(N)$	(mm)	B(N)	$A_y(N)$	(mm)
Octógono									
Interno(N)	25	25	0,004	75	75	0,012	250	250	0,042
Octógono									
Externo(N)	25	25	0,005	75	75	0,016	250	250	0,053
Barra									
Central(N)	25	25	0,087	75	75	0,261	250	250	0,87
Base									
estática(N)	25	25	0,095	75	75	0,283	250	250	0,945

Tabela 2. Valores obtidos por cada aplicação de força

Os resultados da simulação foram validados utilizando as equações Eq.5 e Eq.6, conforme Gere (2010) e Meriam (2016).

$$\frac{-PL^{3}}{48EI} = \delta_{max}$$
(5)
$$\frac{-Pb(L^{2} - b^{2})^{3/2}}{9\sqrt{3}EIL} = \delta_{max}$$
(6)

(6)

onde:

P Representa a Carga;

L Representa o Comprimento Total;

E Representa o Coeficiente Elástico do Material;

I Representa o Momento de inercia a Área;

b Posição da carga.

Tabela 3. Valores dos deslocamentos m	náximos obtidos analiticamente
---------------------------------------	--------------------------------

b	Octógono Interno	Octogono Externo	Barra Central	Base Estática
L/2	0,042mm	0,053mm	0,870mm	0,945mm
<l 2<="" th=""><th>0,028mm</th><th>0,036mm</th><th>0,582mm</th><th>0,632mm</th></l>	0,028mm	0,036mm	0,582mm	0,632mm

A partir dos resultados obtidos nas simulações apresentadas nas Tab.2, e comparando-os com as estimações analíticas expostas na Tab.3, os valores apresentados corroboram o comportamento mecânico esperado e previsto nas verificações analíticas, nas quais a estrutura mantém a sua integridade mediante as solicitações.

4.2 Protótipo do sistema de medição

Considerando o arranjo físico do protótipo foram realizados alguns testes de conexão e acesso aos dados, conforme as figuras Fig.10, Fig.11 e Fig.12.

Com esses testes foi possível avaliar as possíveis respostas dos sensores do sistema e experimentar algumas das possíveis limitações quando aplicadas em campo na coleta de dados, além de possibilidades de interfaces para interação com o usuário.

O ADXL345 possui em sua saída informações orientadas no Sistema Cartesiano, que após interpretadas pela biblioteca Adafruit podem variar entre -10g até +10g. O acelerômetro foi submetido à uma série de inclinações, a fim de obter uma resposta no Monitor Serial relativa ao eixo respectivo de inclinação.



Se	rial Monit	or x	Outpu	it.		
М	essago (E	inter t	to cond i	110555	ige të 'Ardu	hia
31	-10.00	11	-0.63	21	-0.94	
Χ:	-10.24	Y:	-0.67	2:	-0.98	
Х:	-10.04	Y:	-0.86	Z :	-0.98	
х:	-10.04	¥:	-0.75	2:	-0.94	
х:	-10.08	Y:	-0.98	2:	-0.78	
х:	-9.69	Y:	-1,15	Z: -	0.98	
X :	-10.08	Y:	-1.02	Z:	-0.90	
X:	-10.00	Y:	-1.06	Z:	-0.94	
Χ;	-10.16	Y:	-1.22	Z:	-0,94	
X:	-10.00	Y:	-1.14	Zt	-0.82	
х:	-9.89	Y:	-1.29	Z: -	0.71	
х:	-10.28	Y:	-1.22	Z:	-0.82	
х:	-9.89	¥: -	-0.94	2: .	-0.90	
Х:	-10,00	Ý.	-1.10	Zz	-0.94	
X:	-9.96	¥:	-0.98	Z:	-0.98	

Figura 10. Posição do acelerômetro no Eixo X



Se	rial Mon	itor o	< Out	put		
M	essage (Enter	to send	mesa	sage to 'A	rđ
X1	-0.04	2.1	10.08	23	-1.73	
Х:	-0.04	¥:	10,28	2:	-1.33	
Х:	0.08	Y: 1	10,24	Z: -	-1.29	
Х:	0.16	¥:	8.85	Z: -(0.78	
Xt	0.00	Y:	9.85	Z: -:	1.02	
X:	-0.04	11:	9,89	Z: -	-0.47	
X:	-0.12	Y:	10,12	Z:	-0.67	
Х:	-0.39	Y:	10.67	2:	-0.82	
X:	-0.24	Υ:	10.63	Z;	-1.02	
х:	-0.24	¥:	10.28	Z :	-0.86	
X:	-0.16	Y:	10.20	Zt	-0.86	
X:	-0.04	21	10,04	Zg	-0,82	
Xt	-0.08	¥:	10.08	Ζ:	-0.98	
Х:	-0.20	¥:	10.36	Ζ:	-0.90	
х:	-0.12	Υ:	10.24	Ζ;	-0.78	

Figura 11. Posição do acelerômetro no Eixo Y



Se	rial Mor	nitor	×	Out	put	
M	essage	(Ente	er to	send	l me	ssage to
х:	0.78	Υ:	-U.	35	Ζ:	8.39
Х:	0.59	Y:	-0.	04	Ζ:	8.43
х:	0.75	Y:	-0.	27	Ζ:	8.32
х:	0.67	Υ:	-0.	12	Ζ:	8.55
Х:	0.67	Y:	-0.	20	Ζ:	8.43
х:	0.59	Y:	-0.	80	Z:	8.51
х:	0.63	Y:	-0.	27	Z:	8.47
х:	0.71	Y:	-0.	43	Ζ:	8.43
Х:	0.71	Y:	-0.	20	Z:	8.39
х:	0.63	Y:	-0.	24	Z:	8.55
х:	0.59	Y:	-0.	80	Z:	8.47
х:	0.63	Y:	-0.	35	Ζ:	8.59
Х:	0.47	Y:	-0.	12	Z:	8.59
х:	0.67	Y:	-0.	20	Z:	8.55
X:	0.63	Y:	-0.	12	z:	8.43

Figura 12. Posição do acelerômetro no Eixo Z

Um resumo das médias dos valores informados nos pontos máximos e mínimos de inclinação do Acelerômetro podem ser observadas na Tab4 a seguir. Com isso será possível relacionar proporcionalmente a atitude do VANT em relação aos valores obtidos.

Eixos/Inclinações	-90°	0	+90°			
X	-10,4g	-0,2g	+10,1g			
Y	-10,3g	+0,3g	+10,3g			
Z	-8,7g	+0,1g	+8,5g			
(X). Fig.10, (Y). Fig.11, (Z). Fig.12						

Tabela 4. Valores máximos e mínimos do Acelerômetro

5. CONCLUSÃO

Esse projeto teve por proposito desenvolver um estudo da infraestrutura de ensaios dinâmicos de plataforma aéreas, particularmente multirotores com volume de até 1,0 metro cúbico.

Considerando as informações constantes na Tab.2 é possível verificar que as reações dos pontos de apoio, e também o deslocamento máximo simulado em cada componente do conjunto apresentam o valor máximo de 0,9 mm no eixo Y. Os valores simulados são compatíveis com os valores determinados na Tab.3 que foram obtidos utilizando as equações Eq.5 e Eq.6.

Já na fase de prototipagem da instrumentação foi possível constatar as possibilidades de uso da placa de desenvolvimento Arduino e o sensor. Os resultados obtidos a partir do acelerômetro ADXL345 expostos na Tab.4 cumprem o papel de conseguir a comunicação entre o sensor e o sistema Arduino, de tal maneira que a variação obtida indica a inclinação do sistema.

Como trabalhos futuros pretende-se realizar as demais integrações dos sensores, construção e montagem das componentes estruturais e demais integrações do sistema, além de especificar uma interface iterativa com o usuário.

6. AGRADECIMENTOS

Os autores agradecem o apoio da AutodeskTM para a realização desse projeto.

7. REFERÊNCIAS

- Allenspach, M., Bodie, K., Brunner, M., Rinsoz, L., Taylor, Z., Kamel, M., Siegwart, R. and Nieto, J., 2020. "Design and optimal control of a tiltrotor micro-aerial vehicle for efficient omnidirectional flight". *The International Journal* of Robotics Research, Vol. 39, No. 10-11, pp. 1305–1325.
- Alves, Leonardo Teixeira e Ribeiro, R.S., 2022. "Bancada de ensaios de controle para drones utilizando arquiteturas arm e fpga".
- Creed, WE Douglas e Langstraat, J.A.e.S.M.A., 2002. "A picture of the frame: Frame analysis as technique and as politics". *Organizational research methods*, Vol. 5, No. 1, pp. 34–55.
- Gere, M e Goodno, J., 2010. "Mecanica dos materiais-tradução da 7a edição norte-americana".

Hibbeler, R., 2004. "Engineering mechanics".

- Huo, Xin e Feng, S.e.L.K.e.W.L.e.C.W., 2016. "Aerodynamic drag analysis of 3-dof flex-gimbal gyrowheel system in the sense of ground test". *Sensors*, Vol. 16, No. 12, p. 2081.
- Jibril, Mustefa e Tadese, M.e.H.N., 2020. "Position control of a three degree of freedom gyroscope using optimal control". Melconian, S., 1999. *Mecânica técnica e resistência dos materiais*. Saraiva Educação SA.
- Meriam, JL e Kraige, L., 2016. "Mecânica para engenharia-estática, volume 1. tradução: Hector reynaldo meneses costa".
- Mukras, Saad MS e Omar, H.M., 2021. "Development of a 6-dof testing platform for multirotor flying vehicles with suspended loads". *Aerospace*, Vol. 8, No. 11, p. 355.
- Sá, R.C., 2012. "Construção, modelagem dinâmica e controle pid para estabilidade de um veículo aéreo não tripulado do tipo quadrirotor".
- Veyna, Uriel e Garcia-Nieto, S.e.S.R.e.S.J.V., 2021. "Quadcopters testing platform for educational environments". Sensors, Vol. 21, No. 12, p. 4134.