

DRONE 2D



θ_q del sistema

$$\begin{aligned}\ddot{y} &= -\frac{f}{m} \sin \theta \\ \ddot{z} &= -g + \frac{f}{m} \cos \theta \\ \dot{\omega} &= \frac{\tau}{I_{xx}}\end{aligned}$$

Definiamo: $\dot{p} = v = \begin{bmatrix} v_y \\ v_z \end{bmatrix} \rightarrow \text{vel. lineari}$ $\dot{q} = \begin{bmatrix} \dot{\theta} \\ \dot{y} \\ \dot{z} \end{bmatrix} \rightarrow \text{acc. lineari}$

- INGRESSI DI CONTROLLO \leftarrow
- m : massa del veicolo
 - f : forza di spinta delle eliche
 - τ : momento risultante delle eliche
 - θ : angolo di rollio
 - $\dot{\theta} = \omega$: ROLL-RATE
 - $\dot{\omega}$: acc. angolare di rollio = $\ddot{\theta}$
 - I_{xx} : momento di inerzia del sistema

FORMA DI STATO

Definisco il vettore di stato:

$$\underline{x} = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \\ x_5 \\ x_6 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} y \\ z \\ \theta \\ \dot{y} \\ \dot{z} \\ \dot{\theta} \end{bmatrix}$$

derivando si può scrivere

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = x_4 \\ \dot{x}_2 = x_5 \\ \dot{x}_3 = x_6 \\ \dot{x}_4 = -\frac{f}{m} \sin(x_3) \\ \dot{x}_5 = -g + \frac{f}{m} \cos(x_3) \\ \dot{x}_6 = \frac{\tau}{I_{xx}} \end{cases}$$

PUNTI DI EQUILIBRIO

Suppongo $\dot{\underline{x}} = \underline{0}$ e trovo

$$0 = x_4$$

$$0 = x_5$$

$$0 = x_6$$

$$0 = -\frac{f}{m} \sin(x_3) \Rightarrow x_3 = k\pi \quad k=0,1,2$$

$$0 = -g + \frac{f}{m} \cos(x_3) \Rightarrow f = mg$$

$$0 = \frac{\tau}{I_{xx}} \Rightarrow \tau = 0 \quad \text{e } x_1, x_2 \text{ qualsiasi}$$

Quindi il sistema è in eq quando il drone è orizzontale, in un punto qualsiasi del piano, la forza di spinta bilancia il peso e il momento risultante è nullo

$$\underline{x}_{eq} = \begin{bmatrix} x_{eq} & z_{eq} & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}^T \quad x_{eq}, z_{eq} \in \mathbb{R}$$

$$\underline{u}_{eq} = \begin{bmatrix} mg & 0 \end{bmatrix}^T = \begin{bmatrix} F & \tau \end{bmatrix}$$

STUDIO DEL SISTEMA LINEARIZZATO

Scegliamo $\underline{x}_{eq} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$ e $u = \begin{bmatrix} mg \\ 0 \end{bmatrix}$ come visto in precedente

$$A = \left. \frac{\partial f(x)}{\partial x} \right|_{\substack{x=x_{eq} \\ u=u_{eq}}} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & -g & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$B = \left. \frac{\partial f(x)}{\partial u} \right|_{\substack{x=x_{eq} \\ u=u_{eq}}} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ \frac{1}{m} & 0 \\ 0 & \frac{1}{I_{xx}} \end{bmatrix}$$

STABILITÀ

$$\text{eig}(A) = [0 \ 0 \ 0 \ 0 \ 0 \ 0] \rightarrow \text{POLI NON MIAI MONTA DIVERGENTI}$$

Per Lyapunov INDICATO anche il sistema non-lineare sarà
INSTABILE

CONTROLLABILITÀ

se $\text{Rank}(R) = n = 6$ allora il sistema è controllabile

$$R = [B \ AB \ A^2B \ A^3B \ A^4B \ A^5B]$$

$$R = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -\frac{1}{I_{xx}} \\ 0 & 0 & \frac{1}{m} & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & \frac{1}{I_{xx}} & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -\frac{2}{I_{xx}} & 0 & 0 \\ \frac{1}{m} & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{I_{xx}} & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

già si vede che $\text{Rank}(R) = 6$, quindi il linearizzato è COMPLETAMENTE CONTROLLABILE e ciò implica la controllabilità del sistema originale (TBO. 5 PAG 149)

Theorem 5 (Sufficient Conditions for Small-Time Local Controllability). Consider a system $\dot{x} = f(x, u)$, $x \in \mathbb{R}^n$, $u \in \mathbb{R}^m$, at equilibrium in the origin (i.e. $f(0, 0) = 0$). If the linear approximation $\dot{x} = Ax + Bu$ is completely controllable, then the system is small-time locally controllable, i.e. $\forall x_f \in B_\epsilon(0)$ and $\forall T, \exists u(t), t \in [0, T]$ such that $x(0, u(\cdot), T) = x_f$.

OSSERVABILITÀ

$$O = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ CA^2 \\ CA^3 \\ CA^4 \\ CA^5 \end{bmatrix}$$

se $C = I_{6 \times 6}$ il sistema è COMPLETAMENTE OSSERVABILE

C'è un Teo simile a quello della CONTROLLABILITÀ, forse il TBO 7

STABILIZZABILITÀ : il sistema è completamente CONTROLLABILE
quindi anche STABILIZZABILE

ACCESSIBILITÀ : banalmente la controllabilità implica
l'accessibilità, ma non viceversa!

(5) TEST DI CHOW:

Se $\dim(\langle \Delta / \Delta_0 \rangle) = n$ in x_0 allora il sistema è
localmente accessibile in small time

STUDIO SISTEMA NON LINEARE

FORMA AFFINE NON LINEARE

Voglio portare il mio sistema nella forma:

$$\dot{x} = f(x) + g_1(x)u_1 + g_2(x)u_2 \quad \text{dove} \quad u_1 = F \quad u_2 = T$$

ovvero

$$f = \begin{bmatrix} x_4 \\ x_5 \\ x_6 \\ 0 \\ -g \\ 0 \end{bmatrix} \quad g_1 = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ -\frac{\sin(x_3)}{m} \\ \frac{\cos(x_3)}{m} \\ 0 \end{bmatrix} \quad g_2 = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ \frac{1}{I_{xx}} \end{bmatrix}$$

A desso si può procedere con la FILTRAZIONE DI ACCESSIBILITÀ
PER RICAVARE LA DISTRIBUZIONE DI ACCESSIBILITÀ