## Preuve de la stabilité contrôleur d'altitude Crazyflie

## Modelling Physics with DAE

February 3, 2021

## **Outlines**

- 1 Introduction
  - Objectifs du projet
  - Stabilité de Lyapunov
- 2 Modèle
  - Modélisation simple du Crazyflie
  - Contrôleur d'altitude
  - Système global
  - Linéarisation autour de l'équilibre
- 3 Simulation
  - Simulations avec Modelica
  - Simulations python
  - Résolution de l'équation de Lyapunov
  - Simulations de la fonction de Lyapunov en Modelica
- 4 Conclusion
- 5 Références
- 6 Annexe

# Introduction

# Objectifs du projet

L'objectif principale de ce projet est de montrer la stabilité du contrôleur d'altitude du drone Crazyflie.

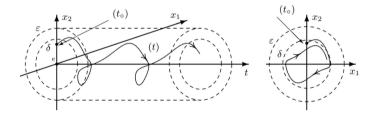
### Pour cela, il faudra:

- définir un moyen de vérifier la stabilité d'un système,
- modéliser ce contrôleur,
- démontrer la stabilité du contrôleur d'altitude du drone.



# Stabilité de Lyapunov

Un système est stable pour un point d'équilibre  $x_e$  au sens de Lyapunov si tout mouvement d'un système issu d'un voisinage suffisamment petit de  $x_e$  demeure au voisinage de ce point.



# Stabilité de Lyapunov

#### Théorème de stabilité de Lyapunov:

Soit un système décrit par une équation différentielle du type  $\dot{x}=f(x,t)$ .

SPdG: le point d'équilibre auquel on s'intéresse est  $x_e=0$ .

S'il existe une fonction  $V:(x,t)\to V(x,t)$  continûment différentiable définie positive telle que  $\dot{V}$  est semi-définie négative et que  $V(x,t)\xrightarrow{||x||\to\infty}\infty$  alors 0 est un point d'équilibre stable.

**NB**: Ces conditions rappellent celles que l'énergie potentielle doit vérifer pour qu'il y ait stabilité d'un point d'équilibre d'un système physique.

# Modèle

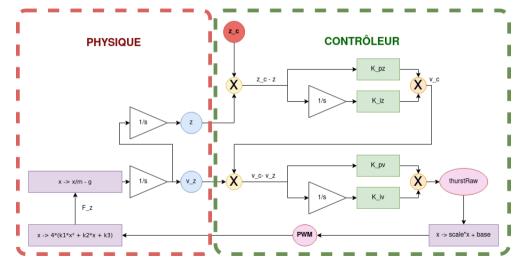
# Modélisation simple du Crazyflie

- Principe fondamental de la dynamique :  $\sum F = m\dot{v_z}$  donc  $\dot{v_z} = \frac{F_z}{m} g$
- lacksquare Force générée par chaque hélice :  $T_i = C_T \omega_i^2$
- Par symétrie :  $F_z = 4 * C_T \omega^2$ .
- Relation entre signal moteur et vitesse angulaire :  $\omega = C_1 * PWM + C_2$
- On a donc :  $F_z = (4C_T C_1^2) * PWM^2 + (8C_T C_1 C_2) * PWM + 4C_T C_2^2$

Nous utiliserons cependant les valeurs trouvées expérimentalement dans [1] :

$$F_z = 4(k_1 * PWM^2 + k_2 * PWM + k_3)$$

## Contrôleur d'altitude



Les équations que nous pouvons tirer du code C du firmware du Crazyflie sont les suivantes :

- $v_c = K_{pz}(z_c z) + K_{iz} \int (z_c z) dt$
- $thrustRaw = K_{pv}(v_c v_z) + K_{iv} \int (v_c v_z) dt$
- ightharpoonup PWM = Scale \* thrustRaw + Base

# Système global

Ajout de :  $u_1 = \int (2(z_c-z)+0.5\int (z_c-z)dt-v_z)dt$  et  $u_2 = \int (z_c-z)dt$ Nouvelles constantes :  $K_p = \operatorname{Scale} * K_{pv}$  et  $K_i = \operatorname{Scale} * K_{iv}$ Altitude centrée en zéro :  $z \leftarrow z - z_c$ 

$$\begin{cases} \dot{z} = v_z \\ \dot{v_z} = \frac{4k_1}{m} * PWM^2 + \frac{4k_2}{m} * PWM + \frac{4k_3}{m} - g \\ \dot{u_1} = -2z + 0.5u_2 - v_z \\ \dot{u_2} = -z \\ PWM = K_p \dot{u_1} + K_i u_1 + \text{Base} \end{cases}$$

À l'équilibre  $\dot{v_z}=0$  donc  $PWM_e\simeq 37443.66060930098$  d'après calcul numérique.

# Linéarisation autour de l'équilibre

Expansion de Taylor au premier ordre :

$$\begin{cases} \Delta \dot{z} = \Delta v_z \\ \Delta \dot{v_z} = \frac{8k_1}{m} * PWM_e * \Delta PWM + \frac{4k_2}{m} * \Delta PWM \\ \Delta \dot{u_1} = -2\Delta z + 0.5\Delta u_2 - \Delta v_z \\ \Delta \dot{u_2} = -\Delta z \\ \Delta PWM = K_p \Delta \dot{u_1} + K_i \Delta u_1 \end{cases}$$

# Nouveau système linéaire

Si on note 
$$\begin{cases} \Delta x = [\Delta z \ \Delta v_z \ \Delta u_1 \ \Delta u_2]^t \\ \Delta \dot{x} = [\Delta \dot{z} \ \Delta \dot{v_z} \ \Delta \dot{u_1} \ \Delta \dot{u_2}]^t \end{cases}$$
 alors nous avons:

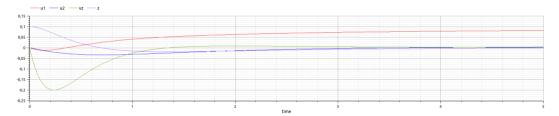
$$\begin{cases} \Delta \dot{x} = A * \Delta x \\ \Delta PWM = B * \Delta x \end{cases}$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ -2K_p * \alpha & -K_p * \alpha & K_i * \alpha & \frac{K_p}{2} * \alpha \\ -2 & -1 & 0 & 0.5 \\ -1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \text{ avec } \alpha = \frac{8(2k_1 * PWM_e + k_2)}{m}$$

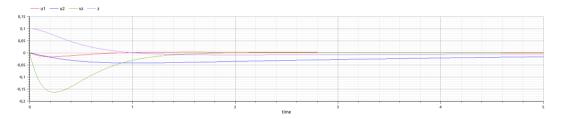
$$B = \begin{bmatrix} -2 * K_p & -K_p & K_i & 0.5 * K_p \end{bmatrix}$$

# **Simulation**

#### Le contrôleur d'altitude semble stable :



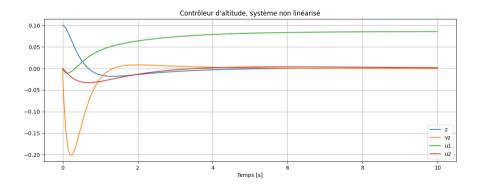
Le système linéarisé ressemble à l'original. Seul  $u_1$  diffère :



On peut donc espérer trouver une fonction de Lyapunov pour ce système.

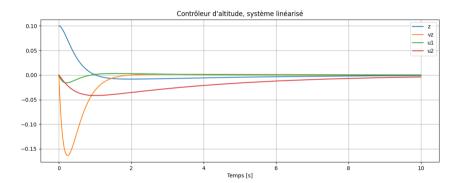
# Simulation python pour le système non continue

On peut voir dans le code du firmware que le stabilisateur boucle à 1kHz ou 500Hz. J'ai donc réalisé une simulation python discrétisée d'un pas de 0.002s.



# Simulation python pour le système non continue linéarisé

De même, pour le système linéarisé :



On peut donc conclure que la continuité du système est légitime.

# **Équation de Lyapunov**

On utilise la linéarisation à l'équilibre pour construire une fonction de Lyapunov. Supposons P et Q symétriques et définie positives telles que :

$$A^t P + PA = -Q$$

Alors la fonction  $V: x \to x^t P x$  est définie positive et  $-\dot{V}: x \to -\nabla V A x = x^t Q x$  aussi.

Nous devons alors résoudre cette équation dite de Lyapunov.

# Équation de Lyapunov

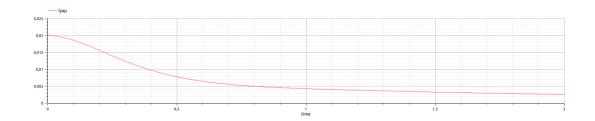
$$P = \begin{bmatrix} 2.01614335 & 0.08318215 & 0.11508536 & -1.29159107 \\ 0.08318215 & 0.07159635 & -0.08878898 & -0.04601649 \\ 0.11508536 & -0.08878898 & 1.35160137 & -0.56810997 \\ -1.29159107 & -0.04601649 & -0.56810997 & 2.44789777 \end{bmatrix}$$

Les valeurs propres de P sont 3.65618273, 1.40504381, 0.7653299 et 0.0606824. Donc la matrice est bien définie positive.

Le système linéarisé est donc stable au sens de Lyapunov.

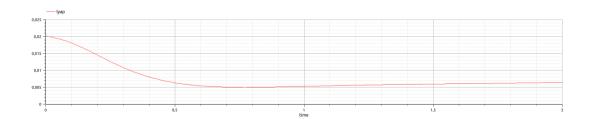
## Simulation de la fonction de Lyapunov dans le système linéarisé

On peut voir que la fonction est **potentiellement** candidate. Je n'ai pas encore pu le vérifier, problème dans mon code python ( $A^tP + PA = -Q$  non vérifié).



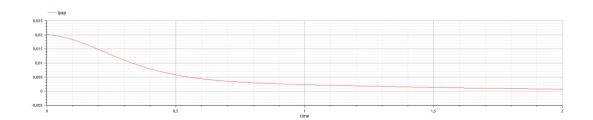
# Simulation de la fonction de Lyapunov dans le système initial

On peut voir une dynamique similaire avec le système initial. Cependant on peut voir qu'à l'équilibre du système, la fonction candidate augmente et **n'est donc pas une fonction de Lyapunov**.



# Simulation de la fonction de Lyapunov modifiée dans le système initial

On se rappelle que l'état  $u_1$  différait beaucoup entre le système linéarisé et le système initial. J'ai enlevé la dernière ligne de P afin d'enlever une partie des coefficients liés à  $u_1$ . La fonction candidate **semble être une fonction de Lyapunov**. À prouver...



# **Conclusion**

# Récapitulatif

Lors de ce projet, nous avons :

- vu comment caractériser une stabilité d'un système
- modélisé le contrôleur d'altitude du Crazyflie
- simulé ce contrôleur d'altitude pour
- linéarisé ce système pour le simplifier
- trouver une fonction de Lyapunov pour le système linéarisé
- trouver une fonction candidate adéquate pour le système initial

Pour le rapport, il reste encore :

- trouver des candidats plus parlant
- prouver les candidats
- déterminer si le candidat invariant du système linéarisé est bien un invariant

# Références

## Références

[1] J. Förster. "System Identification of the Crazyflie 2.0 Nano Quadrocopter". In: (2015).

# Je vous remercie.

# **Annexe**

# **Dynamique initale**

```
1 class Dynamique_nonLineaire
2  Real z(start = 0.1,fixed=true);
3  Real vz(fixed=true);
4  Real u1(fixed=true);
5  Real u2(fixed=true);
6  Real pwm();
7  equation
8  der(u2) = -z;
9  der(z) = vz;
10  pwm = 25000*der(u1) + 15000*u1 + 36000;
11  der(vz) = 4/0.028*(2.130295*10^(-11)*pwm*pwm+1.032633*10^(-6)*pwm+5.484560*10^(-4))-9.81;
12  der(u1) = -2*z+0.5*u2-vz;
13  end Dynamique_nonLineaire;
```

# Dynamique linéarisée

```
1 class Dynamique_Lineaire
2  Real z(start = 0.1, fixed=true);
3  Real vz(fixed=true);
4  Real u1(fixed=true);
5  Real u2(fixed=true);
6  equation
7  der(z) = vz;
8  der(vz) = -18.771099*z-9.3855495*vz+5.6313297*u1+4.69277475*u2;
9  der(u1) = -2*z-vz+0.5*u2;
10  der(u2) = -z;
11  end Dynamique_Lineaire;
```

# Lyapunov dans système linéarisé

```
1 class Dynamique_Lineaire_Lyapunov
   Real z(start = 0.1.fixed=true):
3 Real vz(fixed=true);
  Real u1(fixed=true):
  Real u2(fixed=true):
   Real lyap();
 7 equation
   der(z) = vz;
   der(vz) = -18.771099*z - 9.3855495*vz + 5.6313297*u1 + 4.69277475*u2;
   der(u1) = -2*z-vz+0.5*u2;
   der(u2) = -z:
   lvap = (2.01614335*z+0.08318215*vz+0.11508536*u1-1.29159107*u2)*z +
  (0.08318215*z+0.07159635*vz-0.08878898*u1-0.04601649*u2)*vz +
  (0.11508536*z-0.08878898*vz+1.35160137*u1-0.56810997*u2)*u1 +
  (-1,29159107*z-0,04601649*vz-0,56810997*u1+2,44789777*u2)*u2;
13 end Dynamique Lineaire Lyapunov;
```

# Lyapunov modifiée pour le système initial

```
1 class Dynamique nonLineaire Lyapunov Modifiee
    Real z(start = 0.1.fixed=true):
    Real vz(fixed=true):
   Real u1(fixed=true);
   Real u2(fixed=true);
   Real pwm();
    Real lyap();
 8 equation
    der(u2) = -z:
der(z) = vz:
11 pwm = 25000*der(u1) + 15000*u1 + 36000:
12 	 der(vz) =
  4/0.028*(2.130295*10^(-11)*pwm*pwm+1.032633*10^(-6)*pwm+5.484560*10^(-4))-9.81:
13 der(u1) = -2*z+0.5*u2-vz:
   lvap = (2.01614335*z+0.08318215*vz+0.11508536*u1-1.29159107*u2)*z +
  (0.08318215*z+0.07159635*vz-0.08878898*u1-0.04601649*u2)*vz +
  (-1,29159107*z-0,04601649*vz-0,56810997*u1+2,44789777*u2)*u2;
15 end Dynamique nonLineaire Lyapunov Modifiee:
```

# Valeurs numériques des constantes du Crazyflie

m	0.028
$k_1$	2.130295e - 11
k <sub>2</sub>	1.032633e - 6
k <sub>3</sub>	5.484560 <i>e</i> – 4
Scale	1000
Base	36000
$K_{pz}$	2
K <sub>iz</sub>	0.5
$K_{pv}$	25
Kiv	15
$K_p$	25000
Ki	15000

Les constantes présentées sont en SI.

Nous pouvons remarquer que  $k_3$  et  $k_2$  paraissent négligeables devant  $k_1$  qui n'est lui même pas bien grand. Cependant les valeurs de PWM sont conséquentes, ce qui rend les  $k_i$  non dispensables.

Rappel :  $PWM_e \simeq 37443.66060930098$