主要问题:

- 1. 由于 PID 控制参数需要调整的量太多,且相关状态之间的耦合较为严重,控制器系数不好调整;
- 2. 目前只能实现单体常值高度、x, y, 航向跟踪控制, 无法实现单体轨迹跟踪;
- 3. 如何改进控制器,实现单体轨迹跟踪?

已有结果说明:

1. 四旋翼模型基础

采用欧拉角建模的方法,依据牛顿第二运动定律可以得到四旋翼无人机的力矩平衡表达式为:

$$\begin{cases} L = I_x \dot{p} - (I_y - I_z)qr \\ M = I_y \dot{q} - (I_z - I_x)rp \\ N = I_z \dot{r} - (I_x - I_y)pq \end{cases}$$

式中,L,M,N指的是在机体坐标系下的合外力矩,p,q,r指的是机体坐标系下的角速度, I_x,I_y,I_z 指的是绕机体坐标系的转动惯量。

进一步可得四旋翼的力平衡方程为:

$$\ddot{z} = \frac{(\cos\psi\sin\theta\cos\phi + \sin\phi\sin\psi)\sum_{i=1}^{4} F_i - K_x \dot{x}}{m}$$

$$\ddot{y} = \frac{(\sin\psi\sin\theta\cos\phi - \sin\phi\cos\psi)\sum_{i=1}^{4} F_i - K_y \dot{y}}{m}$$

$$\ddot{z} = \frac{(\cos\theta\cos\phi)\sum_{i=1}^{4} F_i - K_z \dot{z}}{m} - g$$

式中,m为四旋翼无人机的机体重量; F_i , i = 1,2,3,4指的是四个旋翼分别的升力; K_x , K_y , K_z 指的是空气的阻力系数; x, y, z 分别为地面坐标系中四旋翼沿着三个方向的位移; ϕ , θ , ψ 为欧拉角,其分别为滚转角、俯仰角、偏航角。依据已有的地面坐标系与机体坐标系的转换关系,可得欧拉角速度与机体坐标系下的角速度之间的关系为:

$$\begin{cases} \phi = \frac{p\cos\theta + q\sin\phi\sin\theta + r\cos\phi\sin\theta}{\cos\theta} \\ \theta = q\cos\phi + r\sin\phi \\ \psi = \frac{q\sin\phi + r\cos\phi}{\cos\theta} \end{cases}$$

由于四旋翼无人机的欠驱动性质,其在飞行过程中的控制量只有 4 个,小于其自身的自由度 6,四组控制输入可以表示为:

$$\begin{cases} u_1 = \sum_{i=1}^4 F_i = C_L(\Omega_1^2 + \Omega_2^2 + \Omega_3^2 + \Omega_4^2) \\ u_2 = l(F_4 - F_2) = lC_L(\Omega_4^2 - \Omega_2^2) \\ u_3 = l(F_3 - F_1) = lC_L(\Omega_3^2 - \Omega_1^2) \\ u_4 = d(-\Omega_1^2 + \Omega_2^2 - \Omega_3^2 + \Omega_4^2) \end{cases}$$

式中, u_1 为四旋翼无人机受到的升力总和,可实现对机体位置的控制; u_2,u_3,u_4 分别是四旋翼无人机受到的转动力矩,其中, u_2 控制滚转角、 u_3 控制俯仰角、 u_4 控制偏航角; $\Omega_1,\Omega_2,\Omega_3,\Omega_4$ 分别是四个旋翼上的电机转速;l为无人机机体质心到几个旋翼之间的距离;d代表反扭力距系数,为四旋翼的升力系数。在四个控制量的基础上,忽略空气中的阻力,可得简化后四旋翼无人机的系统模型为:

2. 反馈线性化

以高度模态为例,令
$$U_z=\frac{u_1(\cos\theta\cos\phi)}{m}-g$$
,则将其动力学方程简化为
$$\begin{cases} \dot{z}=\dot{v}_z\\ v_z=U_z \end{cases}$$

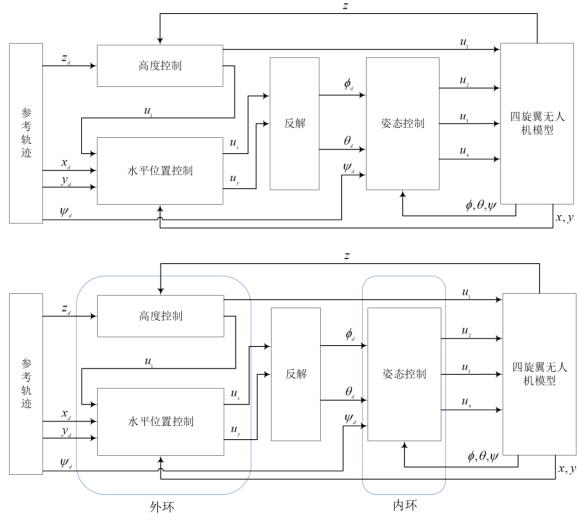
这种形式为双积分模型,如要实现相应模态的控制,设计虚拟控制输入 U_z ,而后反解出 u_1 即可,

$$u_1 = \frac{(U_z + g)m}{(\cos\theta\cos\phi)}$$

此过程称为反馈线性化,其余模态也可采用此种方法,实现对相应模态更为简便的控制。

3. 单体控制方案设计

四旋翼控制是内外环结合的, 需要同时考虑外环的位置和内环的角度。



由于四旋翼无人机具有欠驱动的性质,若只用控制量 u_1 对x,y,z三个方向进行控制,不太容易,因此,在x,y两个方向引入虚拟控制量

$$\ddot{x} = \frac{u_1(\cos\psi\sin\theta\cos\phi + \sin\phi\sin\psi)}{m} \Rightarrow u_x = (\cos\psi\sin\theta\cos\phi + \sin\phi\sin\psi)$$
$$\ddot{y} = \frac{u_1(\sin\psi\sin\theta\cos\phi - \sin\phi\cos\psi)}{m} \Rightarrow u_y = (\sin\psi\sin\theta\cos\phi - \sin\phi\cos\psi)$$

此时,x,y两个方向也可简化为双积分模型,在 u_1 由z确定的基础上,设计 u_x,u_y 使得x,y实现控制目标。

一般而言,四旋翼实现轨迹跟踪,需要给定参考轨迹 (x_d, y_d, z_d, ψ_d) ,此时,反解模块用于解出要实现相应轨迹跟踪的期望滚转角、俯仰角 ϕ_d, θ_d ,即

$$\phi_d = \arcsin\left(\frac{u_x \sin \psi - u_y \cos \psi}{\sin \psi + \cos \psi}\right)$$

$$\theta_d = \arcsin\left(\frac{u_x - \sin \phi_d \sin \psi}{\cos \psi \cos \phi_d}\right)$$

问题即转换为:给定参考轨迹 (x_d,y_d,z_d,ψ_d) 设计控制器,实现轨迹跟踪。 采用 PD 控制

x, y, z三个方向:

$$\ddot{z} = \frac{u_1(\cos\theta\cos\phi)}{m} - g \quad \Rightarrow \quad u_1 = \frac{((k_{pz}(z_d - z) + k_{dz}(v_{z_d} - v_z)) + g)m}{(\cos\theta\cos\phi)}$$

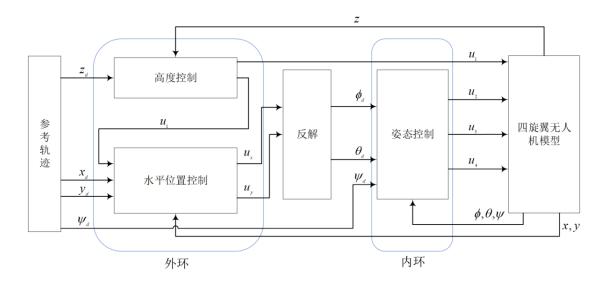
$$\ddot{x} = \frac{u_1(\cos\psi\sin\theta\cos\phi + \sin\phi\sin\psi)}{m} \quad \Rightarrow \quad u_x = \frac{m(k_{px}(x_d - x) + k_{dx}(v_{x_d} - v_x))}{u_1}$$

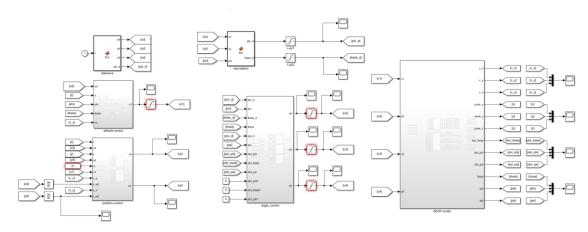
$$\ddot{y} = \frac{u_1(\sin\psi\sin\theta\cos\phi - \sin\phi\cos\psi)}{m} \quad \Rightarrow \quad u_y = \frac{m(k_{py}(y_d - y) + k_{dy}(v_{y_d} - v_y))}{u_1}$$

由 u_x, u_y 解出要实现相应轨迹跟踪的期望滚转角、俯仰角 ϕ_d, θ_d 三个欧拉角:

$$\begin{split} \ddot{\phi} &= \frac{(I_y - I_z)\dot{\theta}\dot{\psi} + u_2}{I_x} \quad \Rightarrow \quad u_2 = (k_{p\phi}(\phi_d - \phi) + k_{d\phi}(\dot{\phi}_d - \dot{\phi}))I_x - (I_y - I_z)\dot{\theta}\dot{\psi} \\ \ddot{\theta} &= \frac{(I_z - I_x)\dot{\phi}\dot{\psi} + u_3}{I_y} \quad \Rightarrow \quad u_3 = (k_{p\theta}(\theta_d - \theta) + k_{d\theta}(\dot{\theta}_d - \dot{\theta}))I_y - (I_z - I_x)\dot{\phi}\dot{\psi} \\ \ddot{\psi} &= \frac{(I_x - I_y)\dot{\phi}\dot{\theta} + u_4}{I_z} \quad \Rightarrow \quad u_4 = (k_{p\psi}(\psi_d - \psi) + k_{d\psi}(\dot{\psi}_d - \dot{\psi}))I_z - (I_x - I_y)\dot{\phi}\dot{\theta} \end{split}$$

4. 仿真设计





搭建模型后,设计实验,设定期望值为 $(x_d=1,y_d=1,z_d=5,\psi_d=0.01rad)$

内外环 PID 参数:

%% 外环

kp x = 0.005;

kd x = 0.0999;

kp y = 0.005;

kd y = 0.0999;

 $kp_z = 0.5;$

kd z = 1.5;

%% 内环

kp phi = 0.3;

 $kd_phi = 1;$

 $kp_{theta} = 0.3;$

 $kd_{theta} = 1;$

kp psi = 0.3;

kd psi = 1;

限幅(对控制输入进行限制)参数:

```
%% 限制幅度
u1 max = 30;
u2 max = 1;
u3 max = 1;
u4 max = 1;
初值:
%% 状态变量初始参数
initial x = 0;
initial dot x = 0;
initial y = 0;
initial dot y = 0;
initial z = 0;
initial dot z = 0;
initial phi = 0;
initial dot phi = 0;
initial theta = 0;
initial_dot_theta = 0;
initial psi = 0;
initial\_dot\_psi = 0;
%% 四旋翼参数(北航可靠飞行官网获得)
m = 1.5;
             %质量
                            单位: kg
g = 9.81;
            %重力加速度
                             单位:N/kg
                  %滚转通道转动惯量 单位: kg*m^2
Ixx = 1.745e-2;
                 %俯仰通道转动惯量 单位: kg*m^2
Iyy = 1.745e-2;
Izz = 3.175e-2;
                   %偏航通道转动惯量 单位: kg*m^2
1 = 0.225;
                %机架中机臂长度
                                 单位: m
                                 单位: N/rad^2
k = 1.105e-5;
                 %电机升力系数
kd = 9.012e-3;
                %反扭阻力系数
                                单位: N/rad^2
```

仿真结果:

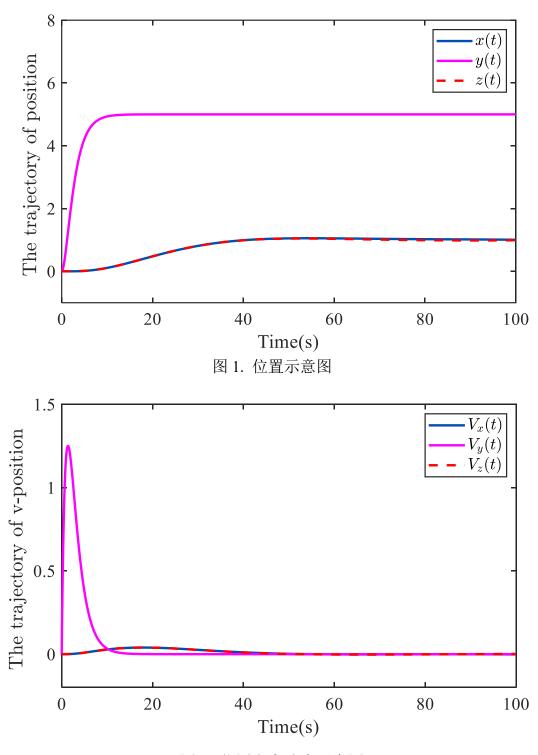


图 2. 位置方向速度示意图

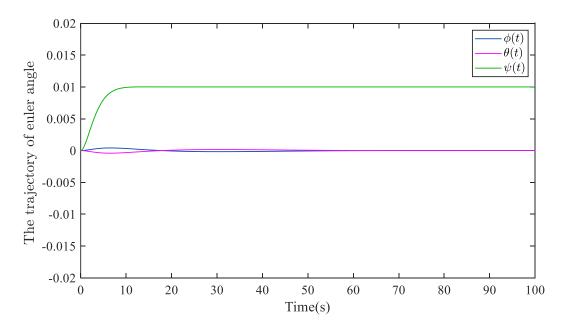


图 3. 欧拉角示意图

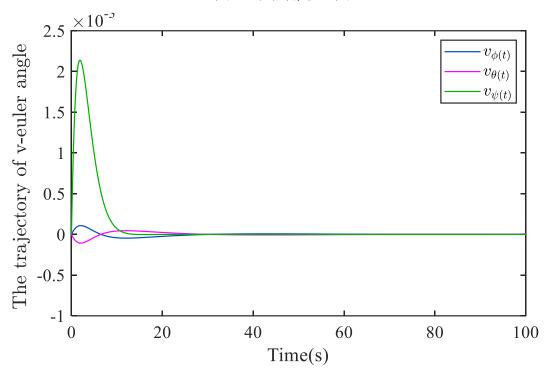


图 4. 欧拉角速度示意图

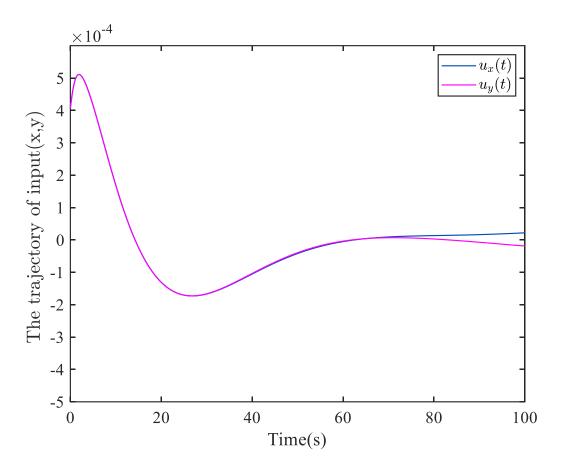


图 5. x,y 方向虚拟控制输入示意图

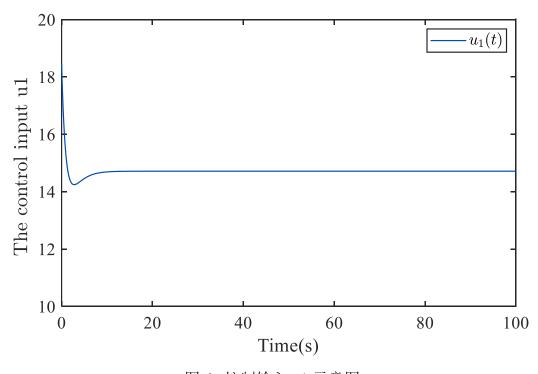


图 6. 控制输入 u1 示意图

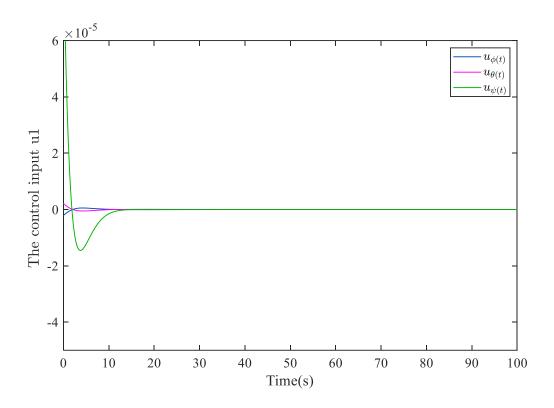


图 7. 欧拉角控制输入示意图