1. 实验名称及目的

跟踪控制器设计实验 (设计实验): 对上述轨迹跟踪控制器进行改进,加入偏航角的跟踪,使得控制器可以在偏航角偏转的情况下稳定跟踪。更具体地,设计加性分解控制器,控制多旋翼跟踪圆轨迹。已知所跟踪的圆轨迹圆心位于(0,0),半径为 1m,多旋翼初始位置随机,可定为(0,0),且在绕圆飞行过程中,机头始终指向圆心。所设计的控制器有如下性能要求:

- (1) 要求设计一个完整的控制器, 使得控制器可以稳定控制多旋翼模型。
- (2) 要求所设计的控制器,在偏航通道稳定的情况下,水平方向仍能稳定飞行同时与期望的幅值偏差不大于20%。
 - (3)将设计好的加性分解控制器应用到非线性模型,即仿真 2.0,并进行硬件在环仿真。

2. 实验原理

在实际中,自驾仪获得遥控指令,转化为直接控制量控制多旋翼的速度,再通过控制速度控制多旋翼的位置。因此,需要设计位置控制器将位置期望转化为速度期望,再转化为遥控指令期望直接控制多旋翼。

对于具体的设计,可以做如下考虑。首先,若过渡过程满足:

$$\dot{\mathbf{p}}_{h} - \dot{\mathbf{p}}_{hd} = -\mathbf{K}_{\mathbf{p}_{h}} (\mathbf{p}_{h} - \mathbf{p}_{h_{d}}) \tag{6.7}$$

其中, $\mathbf{K}_{\mathbf{p}_h} \in \mathbb{R}^{2 \times 2}$,则有 $\lim_{t \to \infty} \|\mathbf{p}_h(t) - \mathbf{p}_{h_d}(t)\| = 0$ 。由上述的水平通道模型可知, $\dot{\mathbf{p}}_h = \mathbf{R}_{\psi} \mathbf{v}_{h_b}$ 。因此期望的水平速度应该满足

$$\mathbf{R}_{\psi}\mathbf{v}_{\mathsf{h}_{\mathsf{h},\mathsf{d}}} = \dot{\mathbf{p}}_{\mathsf{h}\mathsf{d}} - \mathbf{K}_{\mathbf{p}_{\mathsf{h}}}(\mathbf{p}_{\mathsf{h}} - \mathbf{p}_{\mathsf{h}_{\mathsf{d}}}) \tag{6.8}$$

进一步,假设 phd 很小,则可以将水平速度的期望简化为

$$\mathbf{v}_{\mathsf{h}_{\mathsf{h},\mathsf{d}}} = -\mathbf{R}_{\mathsf{d}}^{-1} \mathbf{K}_{\mathsf{p}_{\mathsf{h}}} \left(\mathbf{p}_{\mathsf{h}} - \mathbf{p}_{\mathsf{h}_{\mathsf{d}}} \right) \tag{6.9}$$

至此已经完成了从地球坐标系下水平位置期望向机体坐标系下水平速度期望的转化。接下来需要基于加性分解原理设计控制器来将机体坐标系下水平速度期望转化为多旋翼直接需要的遥控指令期望。设计完成后,所设计的控制器即可在偏航角变化的情况下控制多旋翼的水平位置。

1) 高度通道

通过系统辨识我们得到了多旋翼高度通道的近似传递函数 $\hat{G}_{p_zu_{p_z}}(s)$,它与真实传递函数 $G_{p_zu_{p_z}}(s)$ 近似。下面按照基于加性输出分解的动态逆跟踪控制方法的设计步骤,设计反馈控制器。第一步,选择主系统如下

$$p_{z_{cp}}(s) = \hat{G}_{p_{c}u_{p_{c}}}(s) u_{p_{cp}}(s)$$
(6.10)

进而,可以得到辅系统为

$$p_{z_{o}s}(s) = G_{p,u_{p_{o}}}(s) u_{p_{o}}(s) - \hat{G}_{p,u_{p_{o}}}(s) u_{p,p}(s)$$
(6.11)

其中, $p_{z_cs} = p_{z_c} - p_{z_cp}$ 。 令 $u_{p_zp} = u_{p_z}$, $p_{z_cs} = d_{p_z1}$,则

$$p_{z_{e}p}(s) = \hat{G}_{p_{z}u_{p_{z}}}(s) u_{p_{z}}(s)$$

$$p_{z_{e}}(s) = p_{z_{e}p}(s) + d_{p_{z}l}(s)$$
(6.12)

其中, $d_{p_z!}(s) = (G_{p_zu_{p_z}}(s) - \hat{G}_{p_zu_{p_z}}(s))u_{p_z}(s)$ 称为集总扰动。集总扰动 $d_{p_z!}$ 包括不确定性以及输入。因为其中 $\hat{G}_{p_zu_{p_z}}(s)u_{p_z}(s)$ 和输出 $p_{z_e}(s)$ 是已知的,因此集总扰动 $d_{p_z!}$ 的观测值表示为

$$\hat{d}_{p,1}(s) = p_{z_e}(s) - \hat{G}_{p,u_{p_e}}(s) u_{p_e}(s)$$
(6.13)

显然, $\hat{d}_{p,1} \equiv d_{p,1}$ 。对于式 (6.12) 而言,由于采用了动态逆控制设计,主系统传递函数 \hat{G}_{p,u_p} 必须满足最小相位要求。因此,高度通道跟踪控制器设计为

$$u_{p_z}(s) = \hat{G}_{p_{-u_{p_z}}}^{-1}(s) \left(p_{z_{cd}}(s) - d_{p_{z1}}(s) \right)$$
(6.14)

然而 $\hat{G}_{p_z u_{p_z}}^{-1}(s)$ 的分子阶数大于分母阶数,在物理上不可实现,因此可加入低通滤波器,使得 $Q_{p_z u_{p_z}}(s) \hat{G}_{p_z u_{p_z}}^{-1}(s)$ 正则或严格正则,因此控制器变为

$$u_{p_z}(s) = Q_{p_z u_{p_z}}(s) \,\hat{G}_{p_z u_{p_z}}^{-1}(s) \left(p_{z_{ed}}(s) - d_{p_z l}(s) \right) \tag{6.15}$$

其中, $Q_{p_zu_{p_z}}(s)$ $\hat{G}^{-1}_{p_zu_{p_z}}(s)$ 的分子阶数要等于分母阶数,并且 $Q_{p_zu_{p_z}}(0)=1$ 。基于加性输出分解方法的控制器设计如图 6.32所示。如果

- (1) $\hat{G}_{p_z u_{p_z}}(s)$ 是最小相位系统;
- (2) $Q_{p_z u_{p_z}}(s)$ 和 $G_{p_z u_{p_z}}(s)$ 是稳定的且 $Q_{p_z u_{p_z}}(0) = 1$;
- (3) $\sup_{\omega} |(1 G_{p_z u_{p_z}}(j\omega) \hat{G}^{-1}_{p_z u_{p_z}}(j\omega)) Q_{p_z u_{p_z}}(j\omega)| < 1;$
- (4) pzed 是常数。

那么可得: u_{p_z} 是有界的且 $\lim_{t\to\infty} |e_{p_z}(t)| = 0$, 其中 $e_{p_z} = p_{z_e} - p_{z_e d}$ 。

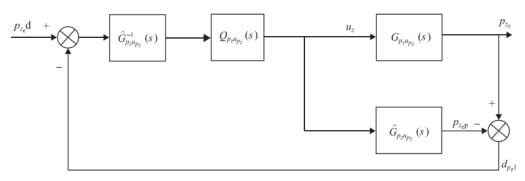


图 6.32 基于加性输出分解方法的控制器设计

2) 偏航通道

类似地,可以对偏航通道设计如下

$$u_{\psi}(s) = Q_{\psi u_{\psi}}(s) \, \hat{G}_{\psi u_{\psi}}^{-1}(s) \left(\psi_{d}(s) - d_{\psi l}(s) \right) \tag{6.16}$$

其中, $d_{\psi 1}(s) = \psi(s) - \hat{G}_{\psi u_{\psi}}(s) u_{\psi}(s)$ 。

3) 水平通道

采用与高度通道类似的设计方法,可以对水平通道设计

$$\mathbf{u}_{\mathbf{v}_{h}}(s) = \mathbf{Q}_{\mathbf{v}_{h_{h}}\mathbf{u}_{\mathbf{v}_{h}}}(s)\,\hat{\mathbf{G}}_{\mathbf{v}_{h_{c}}\mathbf{u}_{\mathbf{v}_{c}}}^{-1}(s)\,(\mathbf{v}_{h_{b}d}(s) - \mathbf{d}_{\mathbf{v}_{h}l}(s))$$
(6.17)

其中, $\mathbf{d}_{\mathbf{v}_{b}l}(s) = \mathbf{v}_{\mathbf{h}_{b}}(s) - \hat{\mathbf{G}}_{\mathbf{v}_{\mathbf{h}_{c}}\mathbf{u}_{\mathbf{v}_{b}}}(s)\mathbf{u}_{\mathbf{v}_{b}}(s)$ 。至此,已经完成了加性分解控制器的设计工作。

本实验不仅需要轨迹跟踪,而且需要机头时刻指向圆心。对于水平方向,可以将前向通道的期望输入定为 $\sin(\omega t)$,则水平侧向通道的期望输入为 $\cos(\omega t)$,二者的角速率 ω 是相同的,这样就可以实现水平平面内的圆周运动。高度保持不变,机头始终指向圆心,则需要偏航通道的期望输入与水平方向的角速率变化同步。在初始 0 时刻,多旋翼在水平平面需要飞到(0,1),以水平前向通道正方向为零偏航角,此时机头若指向圆心则需要偏航角保持为-s $\sin(\omega t)$ 。

3. 实验效果

输出各个方向上在一段时间内的输入/输出对比图,以及在不同周期下圆轨迹曲线的对比图。

4. 文件目录

	文件夹/文件名称	说明	
Sim1.0	Plot_Compare_cercle.m	比较圆不同周期文件	
	Compare_Cercle.m	保存 PID 调整前后的圆轨迹比较数据	
	N4_Step3_cercle_comparaison_T5.mat	圆轨迹输入输出融合数据文件	
	N4_Step3_cercle_comparaison_T10.mat	圆轨迹输入输出融合数据文件	
	N4_Step3_cercle_comparaison_T10tf.mat	圆轨迹输入输出融合数据文件	
	N4_Step3_cercle_comparaison_T20.mat	圆轨迹输入输出融合数据文件	
	e3_3_TF_TrajectoireFollowing_DIC_2017 b.slx	多旋翼轨迹控制器仿真 1.0 文件	
	startSimulation.m	初始化参数文件	
N4_Step3_cercle_comparaison_T10.mat 圆轨迹输入输出融	N4_Step3_cercle_comparaison_T5.mat	圆轨迹输入输出融合数据文件	
	N4_Step3_cercle_comparaison_T10.mat	圆轨迹输入输出融合数据文件	
	圆轨迹输入输出融合数据文件		
sim2.0	N4_Step3_cercle_comparaison_T5.mat 圆轨迹输入输出融合数据文件 N4_Step3_cercle_comparaison_T10.mat 圆轨迹输入输出融合数据文件 N4_Step3_cercle_comparaison_T20.mat 圆轨迹输入输出融合数据文件 N4_Step3_cercle_comparaison_T20.mat 圆轨迹输入输出融合数据文件 e3_3_TF_TrajectoireFollowing_DIC_2017 b.slx startSimulation.m 初始化参数文件 N4_Step3_cercle_comparaison_T5.mat 圆轨迹输入输出融合数据文件 N4_Step3_cercle_comparaison_T5.mat 圆轨迹输入输出融合数据文件 N4_Step3_cercle_comparaison_T10.mat 圆轨迹输入输出融合数据文件 N4_Step3_cercle_comparaison_T10f.mat 圆轨迹输入输出融合数据文件 N4_Step3_cercle_comparaison_T20.mat 圆轨迹输入输出融合数据文件 N4_Step3_cercle_comparaison_T20.mat 圆轨迹输入输出融合数据文件 N4_Step3_cercle_comparaison_T20.mat	圆轨迹输入输出融合数据文件	
N4_Step3_cercle_comparaison_T5.mat N4_Step3_cercle_comparaison_T10.mat N4_Step3_cercle_comparaison_T10tf.mat N4_Step3_cercle_comparaison_T20.mat Plot_Compare_cercle.m	比较圆不同周期文件		
	Compare_Cercle.m	保存 PID 调整前后的圆轨迹比较数据	
		多旋翼轨迹控制器仿真 2.0 文件	

	startSimulation.m	初始化参数文件
	e3_Model_TrajectoireFollowing_HTIL_201	多旋翼轨迹控制器硬件在环仿真文件
	7b.slx	少贩 来 机 型 任 刊 份 吹 目 任 小 份 兵 入 目
	DrawFigure.asv 图形绘制数据之 HIL DrawFigure.m 图形绘制执行文	图形绘制数据文件
HIL	DrawFigure.m 图形绘制执行文件	
	RflyUdpFast.mexw64	动态链接库
	StartSimulation.m	初始化参数文件
	T20s_result.fig	结果输出文件

5. 运行环境

序号	软件要求	硬件要求	
17 ¹ 7		名称	数量
1	Windows 10 及以上版本	笔记本/台式电脑 ^①	1
2	RflySim 平台个人版	Pixhawk 6C [®]	1
3	MATLAB 2017B 及以上	遥控器 [®]	1
		遥控器接收器	1
		数据线、杜邦线等	若干

- ①: 推荐配置请见: https://doc.rflysim.com
- ②: 须保证平台安装时的编译命令为: px4_fmu-v6c_default, 固件版本为: 1.13.3。其他配套飞控请见: http://doc.rflysim.com
- ③: 本实验演示所使用的遥控器为: 天地飞 ET10、配套接收器为: WFLY RF209S。遥控器相关配置见: ...\ell RC-Config\Readme.pdf

6. 仿真 1.0(sim1.0)实验步骤

Step 1:

打开本章所附带文件夹中的"e3\e3.3\sim1.0"文件夹,打开"e3\e3.3\sim1.0\startSimula tion.m"文件,并单击"运行"按钮,初始化参数。

Step 2:

打开 Simulink 文件 "e3\e3.3\sim1.0\e3_3_TF_TrajectoireFollowing_DIC_2017b.slx", 整体模块如图 6.33 所示。

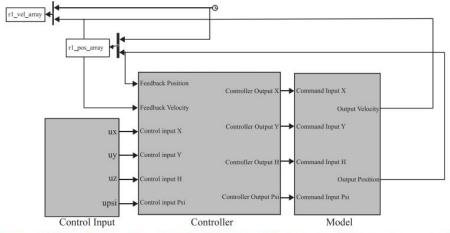
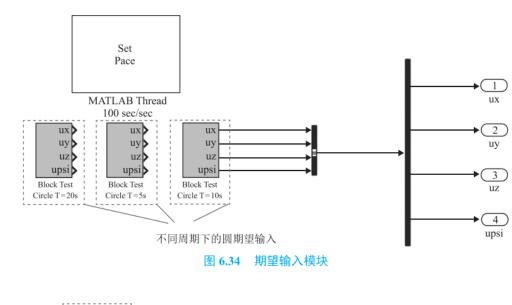


图 6.33 模块整体示意图, Simulink 模型详见 "e3_3_TF_TrajectoryFollowing_Segment.slx"

Step 3:

根据 6.4.2.3 节中设计的圆跟踪轨迹,将控制输入模块做相应修改,具体如图 6.34 所示,以周期 T=10s 的期望输入为例,其内部如图 6.35 所示。



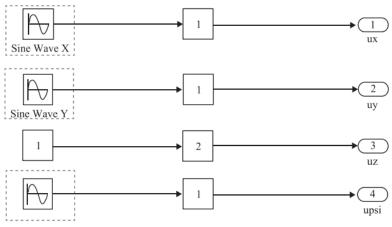


图 6.35 T=10s 圆轨迹期望输入

Step 4:

高度通道和偏航通道是独立的,并不会与其他通道产生耦合。因此,不需要再设计新的基于加性分解的动态逆控制器。只需针对水平方向的两个通道进行控制器设计。加入加性分解控制器的控制器模块整体如图 6.36 所示。

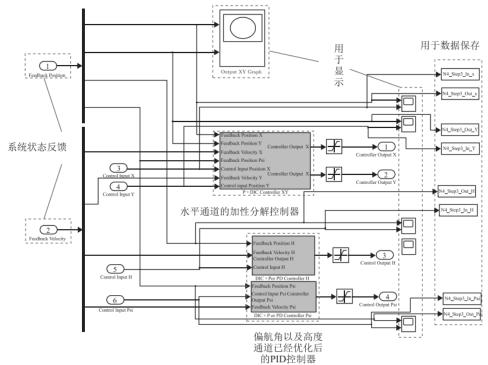


图 6.36 加入加性分解控制器的控制器模块示意图

除水平通道的控制器外,其他模块与分析实验均相同,不再赘述。对于水平通道的控制器设计,根据 6.4.2.2 节中的原理,首先需要将原来的位置期望转化为速度期望,之后再根据速度期望设计相应的加性分解控制器。所设计加性分解控制器模块示意图如图 6.37 所示。

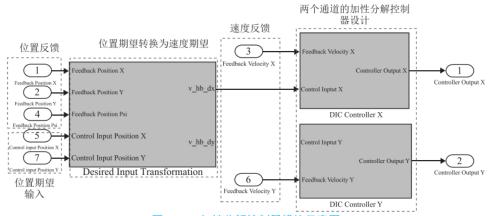


图 6.37 加性分解控制器模块示意图

对于将位置期望转换为速度期望的模块,其内部如图 6.38 所示。

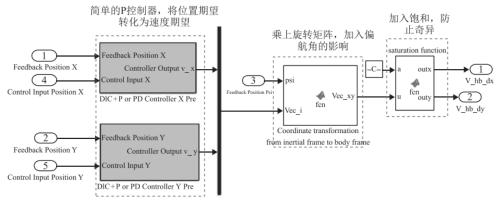


图 6.38 位置期望转换为速度期望

以水平前向通道为例,引入位置反馈,并加入一个比例控制器,其内部如图 6.39 所示。

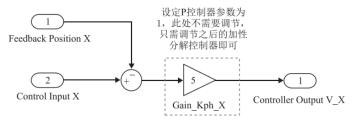


图 6.39 水平前向通道比例控制器示意图

之后引入偏航角的影响,这里使用的是多旋翼实时的偏航角反馈。其内部代码如表 6.1 所示。

表 6.1 偏航反馈代码

```
function Vec_xy = fcn( psi,Vec_i )
T = [cos(psi) -sin(psi) ; sin(psi) cos(psi)] ;
Kph=eye(2);
Vec_xy = inv(T)*Vec_i(1:2,1);
```

此外,为防止瞬时值过大,加入饱和上限。得到速度期望后,加性分解控制器的设计如图 6.40 所示。

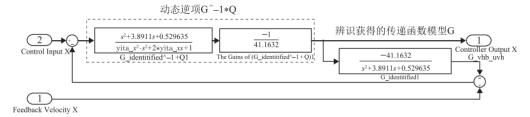


图 6.40 加性分解控制器的设计

Step 5:

对于加性分解控制器所需要的滤波器,考虑二阶低通滤波器即可,即

$$\mathbf{Q}_{\mathbf{v}_{h_b}\mathbf{u}_{\mathbf{v}_h}}(s) = \begin{bmatrix} \frac{1}{(\eta_x s + 1)^2} & 0\\ 0 & \frac{1}{(\eta_y s + 1)^2} \end{bmatrix}$$

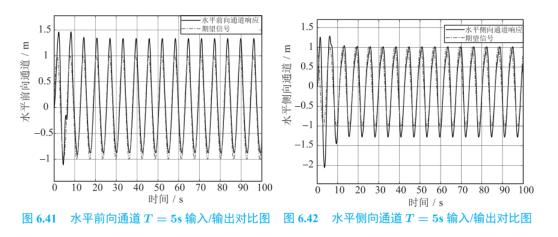
其中,两个参数 η_{x} 和 η_{y} 可在 "e3\e3.3\sim1.0\startSimulation.m" 中修改,具体代码如表 6.2 所示。运行模型文件之前,首先设定合适的滤波器系数,之后再运行模型文件观察控制效果, 找到一个合适的滤波器系数。

表 6.2 滤波器系数修改

```
yita_x=0;
yita_y=0;
```

Step 6:

运行 "e3\e3.3\sim1.0\startSimulation.m"进行参数初始化。在设计的控制器下,水平方向 两通道以及偏航通道在不同周期下的响应结果如图 6.41 至图 6.49 所示,将每次的实验数据 保存,可以看到,设计的控制器具有较好的控制效果。



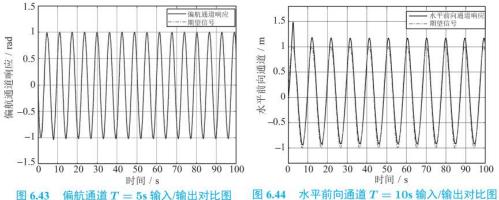
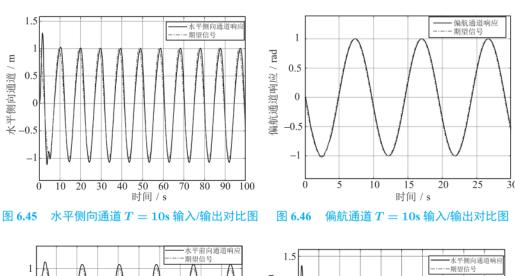


图 6.43 偏航通道 T=5s 输入/输出对比图



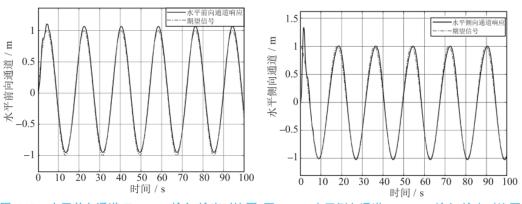
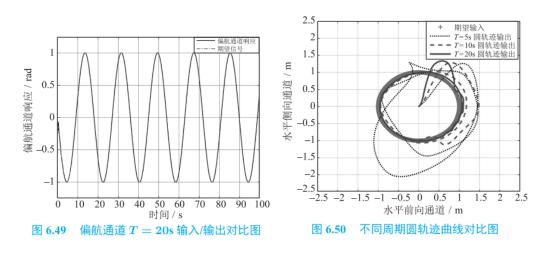


图 6.47 水平前向通道 T=20s 输入/输出对比图 图 6.48 水平侧向通道 T=20s 输入/输出对比图

利用保存的输入/输出数据,对三种不同周期下的圆轨迹进行综合对比,轨迹响应如图 6.50 所示。从该图可以更直观地看出,当周期 T = 20s 时,控制效果接近理想。随着周期的缩短,控制效果是逐渐变差的,这符合理论:一般而言,根据伯德积分原理,反馈系统不可能兼顾所有频段,只能满足带宽内的频率信号跟踪。在这里,频率越高,控制效果越差。



(具体操作步骤可以观看每章相对应的 PPT, 其中有各个实验相对应的演示视频。)

7. 仿真 2.0(sim2.0)实验步骤

打开 Simulink 文件 "e3\e3.3\sim2.0", 其中的闭环系统结构与 "e3\e3.3\sim1.0" 相同, 区别在于其中的模型为非线性模型。采用与传递函数模型实验中完全相同的实验步骤,将两 种模型的关键结果进行对比。对比结果图。

Step 1:

打开本章所附带文件夹中的"e3\e3.3\sim2.0"文件夹, 打开"e3\e3.3\sim2.0\startSimula tion.m"文件, 并单击"运行"按钮, 初始化参数。

Step 2:

按照仿真1.0中的步骤完成实验。

Step 3:

从对比结果图 6.51 可以看出,我们基于一口系统辨识获得的传递函数模型进行实验时,可以产生与基于非线性模型设计非常接近的效果。同时也可以在 FlightGear 中查看仿真飞行效果。

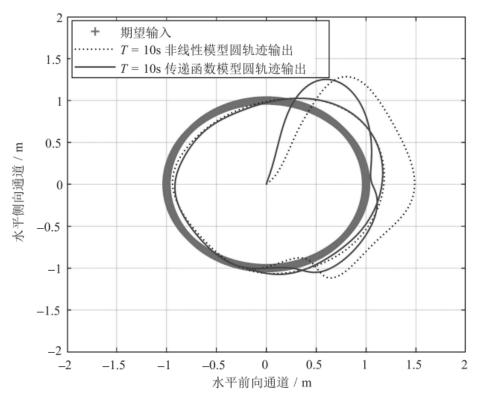


图 6.51 T=10s 不同模型圆轨迹跟踪对比图

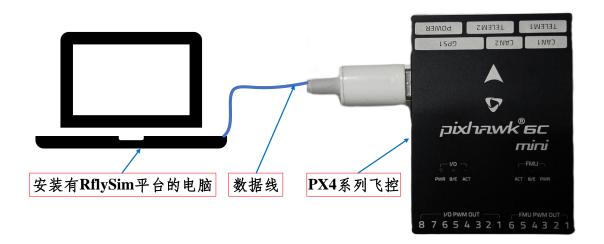
(具体操作步骤可以观看每章相对应的 PPT, 其中由各个实验相对应的演示视频。)

8. 硬件在环仿真(HIL)实验步骤

硬件在环仿真实验的内容与设计实验相同,只是把设计实验中的多旋翼模型模块替换成了硬件在环模块,硬件在环仿真所需设备如图所示。

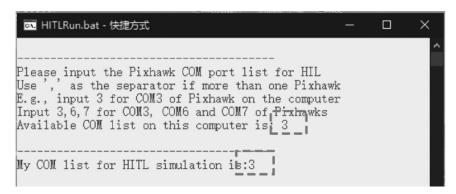
Step 1:

连接硬件:将 Pixhawk 自驾仪与计算机通过 USB 数据线连接。



Step 2:

选择 HIL 脚本:打开桌面"*\桌面\RflyTools\HITLRun.lnk"一键启动硬件在环仿真脚本,在弹出的命令行中。输入 PX4 系列自驾仪显示的串口号,如这里是"3",只需把该串口号输入下方即可。注:本脚本也可支持多机仿真,多机硬件在环仿真时,需要插入多个飞控到电脑中,双击"*\桌面\RflyTools\HITLRun.lnk"后弹出的命令行中提示的串口号个数应与连接的自驾仪个数一致,需要在下方输入所有给出的串口号,每个串口号用逗号分隔开。



在填写完串口号后,按下回车键,系统会自动打开所有与硬件在环仿真相关的 RflySim 3D、CopterSim 和 QGC 地面站。等待 CopterSim 的左下角状态框中显示: PX4: GPS 3D fixed & EKF initialization finished。

Step 3:

打开本章所附带文件夹中的"e3\e3.3\HIL"文件夹, 打开"e3\e3.3\HIL\startSimulation. m"文件, 并单击"运行"按钮, 初始化参数。

Step 4:

在 Simulink 中打开 <u>HIL\e2 3 TF KalmanFiltre Delay HITL 2017b.slx</u> 程序,单机"运行"。便可以在 RflySim3D 软件中看到硬件在环仿真的效果,具体硬件在环仿真实验步骤可以参考第 3 章 3.2.2.3 节。



可以实现自驾仪硬件在环仿真,仿真结果通过 RflySim3D 软件实时显示。



注意: 1) 本实验中的仿真模型均在 R2017b 版本中运行,所以需要计算机中的版本为 R 2017b 及以上。2) 所有的仿真模型均需要设定固定的仿真步长。在 Simulink 界面的上方菜单栏中单击 "Model Configuration Parameters"进入如下图所示的界面,在其中单击 "Solver" "Slover options" "Type",在下拉菜单中选择 "Fixed-Step" 选项。单击其下方的"Additional Parameters",在 "Fixed-Stepsize"一栏中填入变量名 "sample-Time"。这样就规定好了仿真模型的固定仿真步长,而变量 "sample-Time"值设置在 "startSimulation.m" 文件中。

Solver	Simulation time				
Data Import/Export Optimization Diagnostics Hardware Implementation	Start time: 0.0 Stop time: 100	I			
	Solver options				
Model Referencing	Type: Fixed-step ▼ Solver: auto (Automatic solver selection) ▼				
Simulation Target Code Generation Coverage HDL Code Generation	▼ Additional parameters				
	Fixed-step size (fundamental sample time): sampleTime				
	Tasking and sample time options				
	Periodic sample time constraint: Unconstrained				
	✓ Treat each discrete rate as a separate task				
	Allow tasks to execute concurrently on target				
	Automatically handle rate transition for data transfer				
	Higher priority value indicates higher task priority				

Step 5:

实验数据记录在"Pos"文件中,结果如图 6.52 所示。

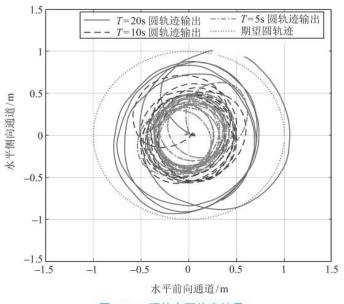


图 6.52 硬件在环仿真结果

硬件在环仿真实验分别实现了周期 20s、10s 和 5s 的飞行实验。从实验结果可以看出,随着周期的延长,多旋翼对水平两通道的期望曲线的跟踪效果随着周期的变长而愈加理想,当 T = 20s 时结果相比于 10s 和 5s 更加理想。说明随着周期的缩短,控制效果越来越差。其原因与 6.4.3.2 节分析一致。注意:每运行完一次 Simulink 模型,都要将自驾仪重新插拨,

并重新启动 RflySim, 避免出现 RflySim 接收不到指令的问题。

(具体操作步骤可以观看每章相对应的 PPT, 其中由各个实验相对应的演示视频。)

9. 参考资料

- [1]. Quan Quan. Introduction to Multicopter Design and Control. Springer, Singapore, 201
- [2]. 全权 杜光勋 赵峙尧 戴训华 任锦瑞 邓恒译 多旋翼飞行器设计与控制 M] 电子工业 出版社 2018.
- [3]. 全权 戴训华 王帅 多旋翼飞行器设计与控制 实践 M] 电子工业出版社 2020.
- [4]. 全权 等.多旋翼无人机远程控制实践[M].电子工业出版社,2022.

10.常见问题

Q1: ****

A1: ****