



رباتیک هوایی

استاد : دكتر امين طلائىزاده

پروژه شماره 2

تاريخ: 1403/05/16

اعضای گروه:

عرفان رادفر

شماره دانشجویی: 99109603

محمدجواد شمسالدين سعيد

شماره دانشجویی: 99106266

اسما حلاجي

شماره دانشجویی: 99109585

تابستان 1403



فهرست

2	طراحي
2	موتور
4	پره
4	باتری
5	ESC
5	برد کنترلر پرواز
6	سنسور IMU
7	سنسور GPS
7	بدنه پرنده frame
7	تخمین قیمت و وزن
8	مدلسازیمدلسازی
12	شبیه سازی و کنترل
14	Altitude Control
16	Position Control
18	ناوبري
22	هدایت
25	مسیریابی
29	منابع

طراحي

از بین سناریو های پروازی زیر یکی را انتخاب و برای آن اجزا پرنده خود را انتخاب کنید.

۱- پهپاد کشاورزی با ماکسیمم وزن پیلود ۳۰ کیلو گرم (این وزن در طول پرواز به صورت خطی کم می شود) و مداومت روازی ۱۵ دقیقه

۲ - پهپاد جابه جایی مرسوله پستی با وزن پیلود ۵ کیلو گرم (این وزن در نصف مداومت پروازی پرنده روی آن قرار دارد) و مداومت پروازی ۲۰ دقیقه

۳-پهپاد آتشنشان با وزن پیلود ۱۵ کیلو گرم و مداومت پروازی ۱۰ دقیقه

۴_پهپاد FPV مسابقه ای با وزن پیلود ۵۰۰ کیلو گرم و مداومت پروازی ۱۰ دقیقه ، سرعت بیشینه ۱۰ متر بر ثانیه

۵-پهپاد نقشه برداری با وزن پیلود ۲ کیلو گرم و مداومت پروازی ۲۰ دقیقه

۶- مینی پهپاد با وزن کلی ۳۰۰ گرم و مداومت پروازی ۸ دقیقه

در این بخش با گزارش دیتاشیت اجزا انتخابی و شرح مراحل و معادلات حاکم بر طراحی، اجزای مورد نظر را برای پرنده در سناریو انتخاب شده طراحی کنید. (ظرایب طراحی با فرض مهندسی منطقی، دلخواه می باشد)

حدول ۱: List of designed parts for multirotor

Part	Specification		
Motor	Kv&Thrust&Voltage&Current&Power&Weight		
Battery	Voltage&Decharge-rate&Storage&Weight		
ESC	I _{MAX} &Weight		
Frame	Wheelbase & C_D & Frame Weight		
Propeller	Diameter&Pitch&Number-of-blades& C_T , C_M &Weight		
Board Controller Flight frequency			
IMU sensor	σ of sensor noise		
GPS sensor	σ of sensor noise		

در آخر با جستجو در فروشگاه های آنلاین، برآوردی از هزینه ساخت یرنده را همراه با لینک سایت مرجع گزارش کنید.

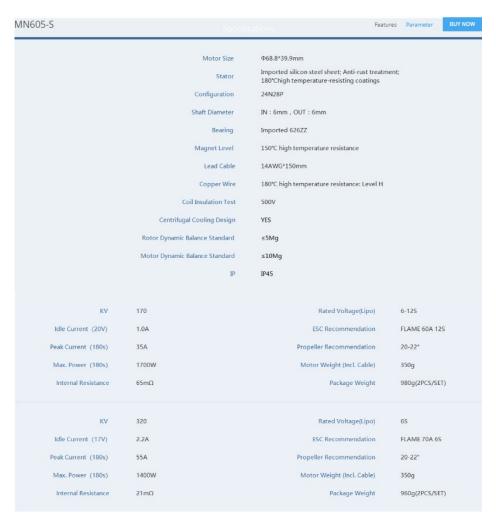
پرنده انتخابی یک پرنده پستی با امکان حمل 5 کیلوگرم بار به مدت 10 دقیقه و مداومت پروازی کل 20 دقیقه است. در اینصورت با بررسی نمونههای مشابه مانند[1] MX860 T-motor و [2] GWD-800T میتوان یک کوادروتور انتخاب کرد و وزن 10 کیلوگرم برای پرنده بدون بار تخمین زد، در نتیجه ماکسیمم وزن take off را نیز 15 کیلوگرم در نظر میگیریم.

موتور

از طرفی چون تنها در نصف مسیر پرنده باید بار را حمل کند، برای انتخاب روتور و تامین نیروی تراست فرض می کنیم که در حالت throttle گرفته باید وزن خود و محموله آن را تحمل کند در نتیجه هر روتور باید بتواند 3.75 کیلوگرم تراست تولید کند.در عین حال پرنده باید بتواند شتاب حداقل 8 m/s² را نیز حین تیکآف ایجاد کند. در نتیجه ماکسیمم تراست در حالت 95٪ باید از رابطه زیر محاسبه شود(100% را انتخاب نمی کنیم چون کنترل پرنده در حالت اشباع ممکن نیست.)

$$\frac{10+8}{10} \cdot 3.75kg = 6.75kg$$

در نتیجه موتور MN605S انتخاب می شود که با ضریب اطمینان به طور میانگین 5٪، خواسته پرنده را برآورده می کند. قیمت بسته دوتایی این موتور 280\$ است که برای 4 موتور برابر با 560\$ می شود. همچنین وزن هر موتور 350 گرم است پس وزن کل برابر با 1.4 کیلوگرم می شود. [3]



Туре	Propeller	Throttle	Voltage (V)	Thrust (g)	Torque (N*m)	Current (A)	RPM	Power (W)	Efficiency (g/W)	Operating Temperature (°C)
	40%	23.84	1502	0.34	6.70	2832	139	10.13		
		42%	23.83	1696	0.37	7.70	2988	155	9.88	
		4496	23.80	1772	0.40	8.30	3084	172	9.67	
		46%	23.77	1913	0.44	9.00	3197	192	9.41	
		48%	23.75	2092	0.47	10.00	3311	213	9.17	
		50%	23.71	2294	0.51	11.40	3462	236	8.96	
		52%	23.68	2483	0.55	12.50	3586	264	8.65	
		54%	23.64	2658	0.59	14.00	3704	292	8.43	
		56%	23.60	2797	0.62	14.70	3801	321	8.25	
MN605S	S T-MOTOR	58%	23.56	2989	0.67	16.30	3926	350	7.96	64 (Ambient
	P22*6.6	60%	23.52	3140	0.72	17.40	4031	378	7.70	Temperature: 34.5°C)
		62%	23.48	3277	0.77	18.70	4137	407	7.64	-
		64%	23.44	3509	0.81	20.20	4265	439	7.36	
		66%	23.40	3620	0.85	21.70	4346	476	7.25	
		68%	23.35	3875	0.91	23.30	4465	508	7.17	
	70%	23.30	4054	0.95	25.20	4584	544	7.00		
	75% 23.17 4584 1.06 30.	30.00	4859	636	6.69					
		80%	23.05	5038	1.17	35.10	5105	726	6.38	
		90%	22.75	6108	1.42	45.30	5591	939	5.90	
		100%	22.46	7178	1.67	58.60	6008	1136	5.52	

یرہ

برای انتخاب پره، با توجه به جدول موتور، پره 6.6*P22 را انتخاب می کنیم .[4] همچنین از جدول موتور، در C_m می توان C_m می توان C_m را تخمین زد.(در اینجا چگالی هوا 1 کیلوگرم بر متر مکعب فرض شده است)

$$C_T = \frac{2 * T_{50\%}}{\omega^2} = 3.42 * 10^{-4} N. s^2 / rad^2$$

$$C_M = \frac{2 * M_{50\%}}{\omega^2} = 7.76 * 10^{-6} N. m. s^2 / rad^2$$

	Specificat	tions	
Model NO.	22*6.6(558.8mm*167.6mm)	T-MOTOR Series	2blades-integrated
Weight (Single Blade)	45±2g	Material	CF+Epoxy
Thrust Limitation	11.5kg	Ambient Temp	-40°C ~ 65°C
Optimum RPM	2800-4800 RPM/min	Storage Temp/Humidity	-10°C ~ 50°C/<85%
Surface Treatment	Polished		

با توجه به قیمت 140 دلاری برای هر جفت آن، هزینه کل برابر با 280 دلار و وزن هر چهار پره برابر با 180 گرم میشود.

باتر ی

این پرنده باید بتواند 10 دقیقه با throttle و 10 دقیقه با throttle تقریبا 44% (تا تراست بدون بار تامین شود). با فرض اینکه پرنده قابلیت مانورپذیری بالایی داشته باشد و بتواند شتاب مناسبی بگیرد ، برای 20 دقیقه مدت پرواز ، گاز میانگین را 70% میگیریم. به این نحو میتوان مطمئن بود که باتری کمتر از 20% ظرفیت خود در هر مرحله تخلیه نمی شود. با توجه به جدول موتور یعنی 25.20 آمپر در ولتاژ 23.30 ولت. برای هر 4 موتور در مدت 20 دقیقه، از رابطه زیر ظرفیت مورد نیاز را به دست می آوریم.



$$25.20A * 20min * \frac{1hour}{60min} * 4rotor = 33600 \, mAh$$

در ولتاژ 23.30 ولت یعنی حداقل به 7 سلول باتری نیاز داریم تا بتوانیم چنین ولتاژی را تامین کنیم. در نهایت باتری 35000mAh کیلوگرم و قیمت آن 35000mAh (1.08 برای هر موتورها، جریان 58.6 و در مجموع 235 آمپر تخلیه نیاز خواهیم داشت. با توجه به این باتری ظرفیت تخلیه مدوام 120 یعنی 400 آمپر را دارد، مشکلی برای گاز %100 نداریم.

ESC

برای کنترل سرعت موتور، از 4 کنترلر HobbyKing Red Brick (2~7S) 70A ESC V2 استفاده می کنیم که می توانند جریان 70A را نیز که فراتر از 56 آمپر مورد نیاز پرنده است را تامین کند [6]. قیمت چهار عدد از این اسپید کنترلر برابر با 96 دلار و وزن آنها برابر با 280 گرم می شود.

Specs:

Constant Current: **70A**Max Burst Current: **90A**

Input Voltage: 2~7S (7.4~25.9), 6~20 NiCd/NiMH

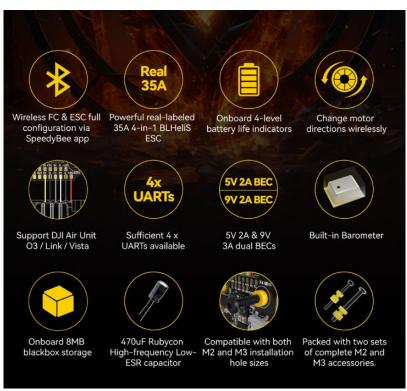
BEC: 5V/5 A

Dimensions: 60x35x18mm

Weight: **70g** Servo Lead: **JR Type**

برد کنترلر پرواز

با توجه به آنکه به یک برد با فرکانس بالا برای آپدیت وضعیت پرنده نیاز داریم، SpeedyBee F405 Mini BLS 35A 20x20 Stack را انتخاب می کنیم [7]. این برد، توانایی کنترل 4 موتور و جهت آنها را دارد. در عین حال امکان اتصال از راه دور نیز برای آن فراهم است. با توجه به آنکه برنامه پرنده برای پست محصول از قبل مشخص است نیاز به فرستنده از راه دور نیست در عین حال می توان ماژول های مخابراطی دیگر را



با استفاده از بردهای کنترلی پیشرفته تر مانند RaspberryPi و Arduino به پرنده متصل کرد. همچنین از ESC پیشنهاد شده در قسمت قبل برای کنترل استفاده می کنیم. قیمت این برد به تنهایی 31 دلار و وزن آن حدود 10 گرم است.

mime UMI

برای سنسور حرکتی از MPU-6000 استفاده میکنیم که دارای نویز پایین و دقت بالا با فرکانس 420KHz یا 1MHz میباشد و دارای سنسور 3 محوره برای Gyroscope و Accelerometer است. قیمت این سنسور حدودا 10 دلار است و مشخصات آن در تصویر زیر آمده است[8].

6.2 Accelerometer Specifications VDD = 2.375V-3.46V, VLOGIC (MPU-6050 only) = $1.8V\pm5\%$ or VDD, T_A = $25^{\circ}C$

PARAMETER	CONDITIONS	MIN	TYP	MAX	UNITS	NOTES
ACCELEROMETER SENSITIVITY						
Full-Scale Range	AFS_SEL=0		±2		g	
	AFS_SEL=1		±4		g	
	AFS_SEL=2		±8		g	
	AFS_SEL=3		±16		g	
ADC Word Length	Output in two's complement format		16		bits	
Sensitivity Scale Factor	AFS_SEL=0		16,384	. \	LSB/g	
	AFS_SEL=1		8,192		LSB/g	
	AFS_SEL=2		4,096		LSB/g	
	AFS_SEL=3		2,048		LSB/g	
Initial Calibration Tolerance		4	±3		%	
Sensitivity Change vs. Temperature	AFS_SEL=0, -40°C to +85°C		±0.02		%/°C	
Nonlinearity	Best Fit Straight Line		0.5		%	
Cross-Axis Sensitivity			±2		%	
ZERO-G OUTPUT			1			
Initial Calibration Tolerance ¹	X and Y axes		±50		m <i>g</i>	
	Z axis		±80		m <i>g</i>	
Zero-G Level Change vs. Temperature	X and Y axes, 0°C to +70°C		±35			
	Z axis, 0°C to +70°C		±60		m <i>g</i>	
SELF TEST RESPONSE						
			0.5		g	
NOISE PERFORMANCE						
Power Spectral Density	@10Hz, AFS_SEL=0 & ODR=1kHz		400		μ g /√Hz	
LOW PASS FILTER RESPONSE						
	Programmable Range	5		260	Hz	
OUTPUT DATA RATE						
	Programmable Range	4		1,000	Hz	
INTELLIGENCE FUNCTION						

6.1 Gyroscope Specifications VDD = 2.375V-3.46V, VLOGIC (MPU-6050 only) = 1.8V±5% or VDD, T_A = 25°C

PARAMETER	CONDITIONS	MIN	TYP	MAX	UNITS	NOTES
GYROSCOPE SENSITIVITY						
Full-Scale Range	FS_SEL=0		±250		°/s	
	FS_SEL=1		±500		°/s	.
	FS_SEL=2		±1000		°/s	
	FS_SEL=3		±2000		°/s	
Gyroscope ADC Word Length			16		bits	
Sensitivity Scale Factor	FS_SEL=0		131		LSB/(°/s)	
	FS_SEL=1		65.5		LSB/(°/s)	
	FS_SEL=2		32.8		LSB/(°/s)	
	FS_SEL=3	\ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \	16.4		LSB/(º/s)	
Sensitivity Scale Factor Tolerance	25°C	-3		+3	%	
Sensitivity Scale Factor Variation Over Temperature			±2		%	
Nonlinearity	Best fit straight line; 25°C		0.2		%	
Cross-Axis Sensitivity			±2		%	
GYROSCOPE ZERO-RATE OUTPUT (ZRO)						
Initial ZRO Tolerance	25°C		±20		º/s	
ZRO Variation Over Temperature	-40°C to +85°C	·	±20		º/s	
Power-Supply Sensitivity (1-10Hz)	Sine wave, 100mVpp; VDD=2.5V		0.2		°/s	
Power-Supply Sensitivity (10 - 250Hz)	Sine wave, 100mVpp; VDD=2.5V		0.2		°/s	
Power-Supply Sensitivity (250Hz - 100kHz)	Sine wave, 100mVpp; VDD=2.5V		4		°/s	
Linear Acceleration Sensitivity	Static		0.1		°/s/g	
GYROSCOPE NOISE PERFORMANCE	FS_SEL=0					
Total RMS Noise	DLPFCFG=2 (100Hz)		0.05		°/s-rms	
Low-frequency RMS noise	Bandwidth 1Hz to10Hz		0.033		º/s-rms	
Rate Noise Spectral Density	At 10Hz		0.005		º/s/√Hz	
GYROSCOPE MECHANICAL FREQUENCIES						
X-Axis		30	33	36	kHz	
Y-Axis		27	30	33	kHz	
Z-Axis	'	24	27	30	kHz	
LOW PASS FILTER RESPONSE						
	Programmable Range	5		256	Hz	
OUTPUT DATA RATE						
\	Programmable	4		8,000	Hz	
GYROSCOPE START-UP TIME	DLPFCFG=0					
ZRO Settling	to ±1°/s of Final		30		ms	

GPS wime

برای سنسور GPS از سنسوری با قابلیت اطمینان بالا استفاده می کنیم به همین جهت HGLRC M100-5883 GPS انتخاب می شود. قیمت این سنسور 18 دلار بوده و وزن نزدیک به 7 گرم دارد. خطای این سنسور (rms) برابر با 2 متر است[9].

• Chip: M10

Systems: GPS, Glonass, BDS, Galileo, SBAS, QZSS

Baudrate: 115200
Protocol: UBLOX
Frequency: 10Hz
Compass: QMC5883
Input Voltage: 3.3-5V

Size: 21x21x8mm

Weight: 7.7g

Sensitivity: -160dBm

• Horizontal Accuracy: 2D approx. 2m

Betaflight: 4.3 or newer

بدنه پرنده frame

ابتدا باید wheelbase محاسبه گردد. قطر پره برابر با 558 میلی متر است در نتیجه برای کوادکوپتر داریم:

$$1.1*d*(1+\sqrt{2}) = \phi_{wheelbase}$$

قطر بدنه حدود 148 سانتیمتر است.

با فرض آنکه از بدنه فیبر کربن استفاده کنیم، بدنه ای مشابه RJX 1450mm 4-Axis برای ابعاد پرنده مناسب است[10]. قیمت بدنه آلومینیومی همین سازه تقریبا 300 دلار تخمین زده میشود. وزن آن نیز تقریبا 4.5 کیلوگرم است.

از طرفی با توجه به رابطه

$$C_D = C_{D1} * (1 - \sin^3 \theta) + C_{D2} * (1 - \cos^3 \theta)$$

در اینجا $C_{D1} = C_{D2} = 0.20$ تخمین زده می شود.

تخمین قیمت و وزن

با در نظر گرفتن قیمت تمام اجزا، به علاوه اتصالات (حدودا 200 دلار) قیمت نهایی برابر با 2034 دلار می شود. همچنین وزن نهایی با در نظر گرفتن 300 گرم برای سیمها و اتصالات، برابر با 10.37 کیلوگرم می شود که به تخمین 10 کیلوگرمی اولیه ما نزدیک است.

مدلسازي

در این بخش مدل دینامیکی پرنده انتخابی را متناسب با سناریو انتخاب شده و همراه با شبیه ساز سه بعدی simscape که در فاز قبلی انجام شد را در یک فایل سیمولینک ذخیره کنید. همان طور که می دانید در مرحله مدلسازی از یک سری ترم ها در رفتار دینامیکی پرنده صرف نظر می شود مانند: مدل اجزای پرنده مانند موتور، باتری، اسپید کنترلر، تاخیر در بخش الکترونیک، باد و سایر اختشاشات آیرودینامیکی وارده به پرنده مانند اثر زمین و اثر گردابه حاصل از چرخش ملخ ها و تاثیر جریان ملخ ها بر روی بدنه، ممان های ضربی، و غیره.

. در این بخش باید مدل دینامیکی پرنده را با اضافه کردن بخش های زیر دقیق تر کنید.

—مدل موتور

موتور را با استفاده از یک تابع تبدیل به فرم زیر مدل کنید. (زمان نشست بین ۰۰۵ تا ۰۰۱ ثانیه) (این تابع تبدیل باید از نوع damping critically یا damping over باشد)

$$\frac{K_t}{L_a J s^2 + (R_a J + Lab)s + R_a b + K_e K_t},\tag{1}$$

-مدل اسپید کنترلر

اسپید کنترلر را با استفاده از یک تابع تبدیل به فرم زیر مدل کنید. (زمان نشست بین ۱۰۰۰ تا ۵۰۰۵ ثانیه)

$$\frac{1}{Ts+1},\tag{7}$$

-مدل درگ

$$\vec{F}_{wind} = \frac{1}{2} \rho A C_D V_{UAV}^2 \tag{(7)}$$

-مدل باد

باد را به صورت یک نیروی اختشاشی ۳ ثانیه ای به صورت زیر مدل کنید.

$$\vec{F}_{wind} = \frac{1}{2} \rho A C_D \vec{v}_{rel}^2$$

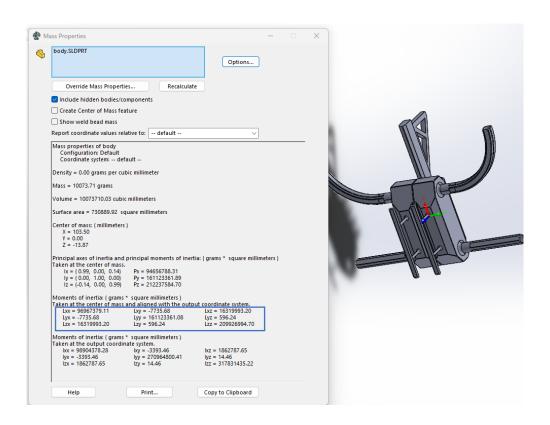
$$\vec{V}_{rel} = \vec{v}_{UAV} - \vec{v}_{wind}$$
(*)

-یکی از ممان های ضربی

حداقل یکی از ممان های ضربی پرنده (I_{xy}, I_{xz}, I_{yz}) غیر صفر باشد. با خروجی گرفتن از Mass Properties از پرنده طراحی شده در نرم افزار Solidwork ممان های اینرسی را گرفته و حتما یکی از ممان های اینرسی ضربی را در نظر بگیرید.

$$\begin{bmatrix} I_{xx} & I_{xy} & I_{xz} \\ I_{yx} & I_{yy} & I_{yz} \\ I_{zx} & I_{zy} & I_{zz} \end{bmatrix}$$
 (Δ)

ویژگی دینامیکی پرنده طراحی شده در تصویر زیر قابل مشاهده است.



در نتیجه ممان اینرسی برابر با کادر آبی رنگ میشود. یا به عبارتی برابر با مقدار زیر است.

$$I = \begin{bmatrix} 0.09696 & -0.000007 & 0.0163 \\ -0.000007 & 0.161 & 0.0 \\ 0.0163 & 0.0 & 0.210 \end{bmatrix} Kg.\,m^2$$

همچنین برای مدل موتور با توجه به[3] از مقادیر زیر استفاده می کنیم.

$$K_e = 27, K_t = 0.0208, R_a = 20\Omega, b = 0.001, L_a = 0.000015, J = 0.003kg.m^2$$

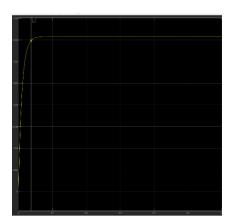
در نهایت تابع تبدیل موتور برابر با مقدار زیر می شود.

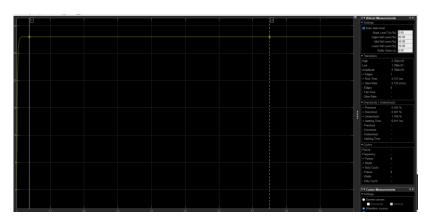
$$G_{motor} = \frac{0.0208}{0.000000045s^2 + 0.006s + 0.5816}$$

همچنین تابع ESC و تابع تبدیل کنترلر در نهایت باید گین نهایی موتور را برابر با 1 کند در نتیجه

$$G_{ESC} = \frac{27.962}{0.002s + 1}$$

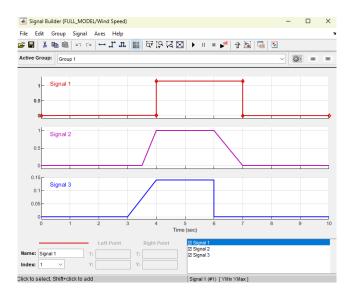
زمان نشست برای موتور 0.03 ثانیه و برای ESC برابر با 6 میلی ثانیه است.





1 Figure : زمان نشست ESC (راست) و موتور (چپ)

برای مدل باد نیز از signal builder برای ساخت سیگنالی رندوم استفاده می کنیم که هر نمودار به ترتیب نسب سرعت باد در جهات محور مختصات است. همچنین در نهایت این سگنال را در گین دلخواه (برای تعیین اندازه سرعت باد) ضرب می کنیم.



و از تابع زیر برای محاسبه نیروی باد استفاده می کنیم.

```
Tunction Fw = fcn(V_wind, V)
CD = 0.20;
A_side = 1.6 * 0.6;
Fw = 0.5*A_side*CD*(V_wind-V).*abs(V_wind-V);
```

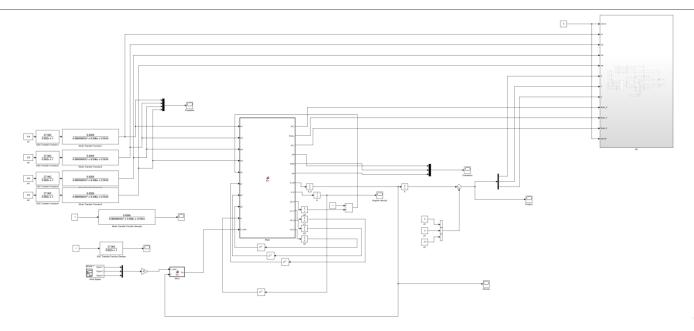
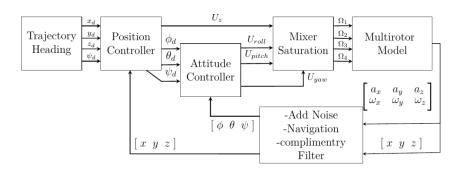


Figure 2: Full Model

مدل نهایی در تصویر 2 قابل مشاهده است.

شبیه سازی و کنترل

سبیه سازی



شكل ١: بلوك دياگرام بخش شبيه سازي.

در این بخش با اضافه کردن بلوک های کنترلر که در ادامه آورده شده بر روی مدل پرنده انتخابی، پرنده را در دو مود Hold در این بخش با اضافه کردن بلوک های کنترل کنید. پیشنهاد می شود پس از انجام مود کنترلی alttitude Hold به سراغ حلقه خارجی Position Hold بروید. با تنظیم ضرایب کنترلر ها سعی کنید به خواسته های زیر برسید

جدول ۲: Desired response for Multirotor flight controller

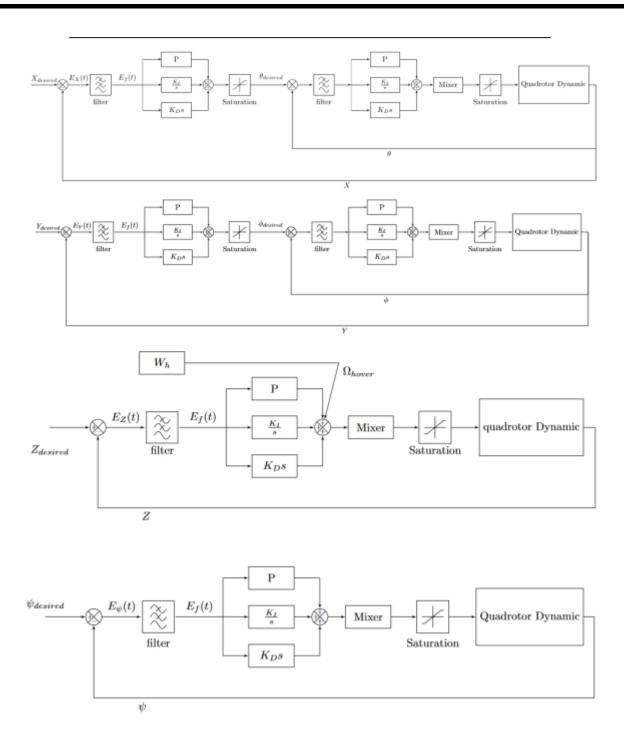
channel	settling time	overshoot
ϕ	Ys	۵%
θ	Ys	۵%
ψ	Ys	۵%
\boldsymbol{x}	۲.۵ s	٧%
y	۲-۵ s	Y %
z	۲-۵ s	Y %

طراحی کنترلر در طراحی ظرایب کنترلر ها باید به صورت مرحله ای عمل کرد و از کانال های به نسبت پایدار تر به کانال های ناپایدار و خارجی رفت. پیشنهاد میشود ابتدا کانال ارتفاع (Z)، سپس کانال (ψ) و سپس کانال های (ϕ) و (E) و در نهایت کانال های (E) و (E) را طراحی کنید. روش های طراحی ظرایب بهینه کنترلر ها: 1 سعی و خطا هوشمند 1 سعی و خطا هوشمند ۲ خطی سازی مدل پرنده و طراحی کنترلر برای هر کانال به صورت جداگانه با استفاده از دستور زیر:

$$Linearized_model = \frac{A}{s^2}$$
 (7)

$$PID = pidtune(Linearized_model, 'PID');$$

۳- استفاده از PID Tunner بلوک PID Controller سیمولینک



شکل ۲: بلوک دیاگرام کنترل مولتی روتور در ساختار تو در تو.

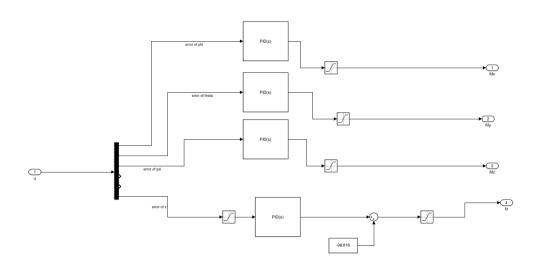
Altitude Control

برای کنترل جهت و ارتفاع از رابطه زیر بهره می گیریم.

$$\begin{split} f_z &= -mg + PID(\widehat{\nu_z} - \nu_z) \\ f_x &= PID(\widehat{\nu_x} - \nu_x) \\ M_x &= PID(\widehat{\nu_y} - \nu_y) \\ M_y &= PID(\widehat{\theta} - \theta) \\ M_z &= PID(\widehat{\psi} - \psi) \end{split}$$

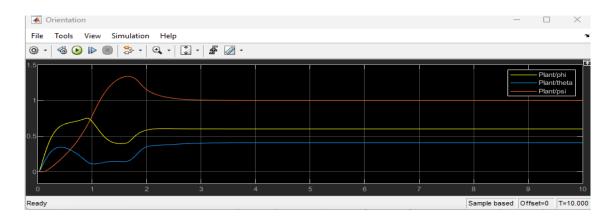
برای تنظیم PID ابتدا تنها ضریب نسبت را تغییر میدهیم، سپس ضریب مشتق و در نهایت ضریب انتگرالگیر تا PID مورد قبول و با عملکرد متناسب ایجاد شود.

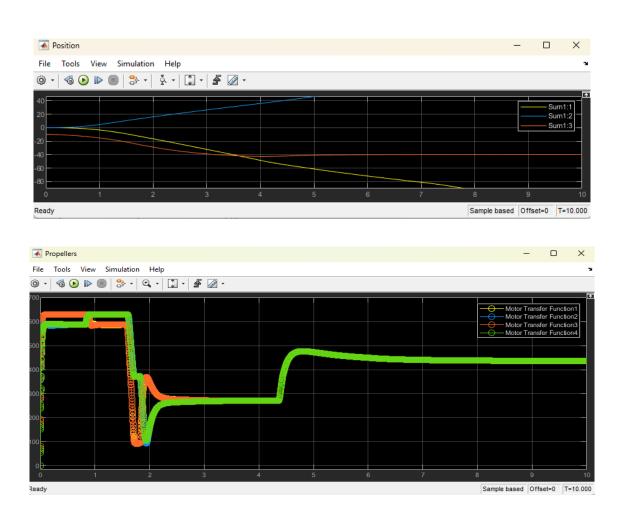
در اینجا بر روی خروجی کنترلر فیلتر اشباع می گذاریم تا دستوری بیش از توان عملگرها به میکسر ندهد. در عین حال برای خروجی میکسر نیز، اشباع می گذاریم.(با حد بالای ماکسیمم سرعت 6008 دور بر دقیقه یا 629 رادیان بر ثانیه و حد پایین صفر)

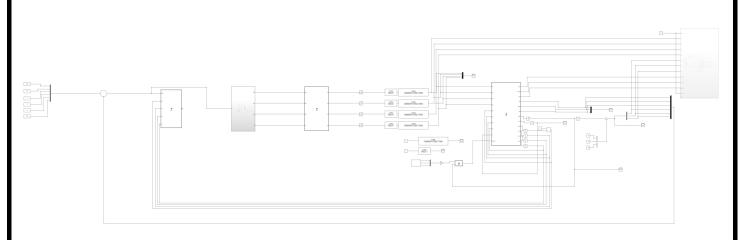


3 Figure: سيستم كنترل ارتفاع

با فرض وجود باد رفتار پرنده با این کنترلر به شکل زیر است. همانطور که مشاهده می شود، قید ماکسیمم سرعت موتورها، 629 رادیان برثانیه حفظ شده است. .(زوایا بر اساس رادیان، موقعیت بر اساس متر و سرعت پره های به رادیان بر ثانیه است.)





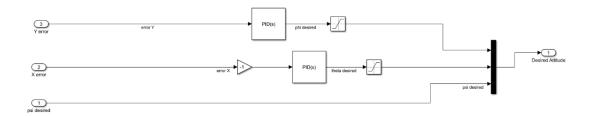


4 Figure:بلوک دیاگرام کنترل ارتفاع

Position Control

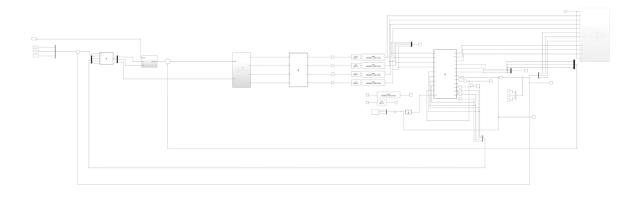
برای کنترل موقعیت، باید یک حلقه خارجی ایجاد کنیم تا با استفاده از آن زوایای دلخواه roll و pitch برای جابه جایی مورد نظر را تعیین کنیم. در این کنترلر ماکسیمم سطح تغییرات دو زاویه را 40 درجه برابر با 0.7 رادیان قرار میدهیم(از طریق فیلتر اشباع)

شکل نهایی کنترلر خارجی به فرم زیر است.



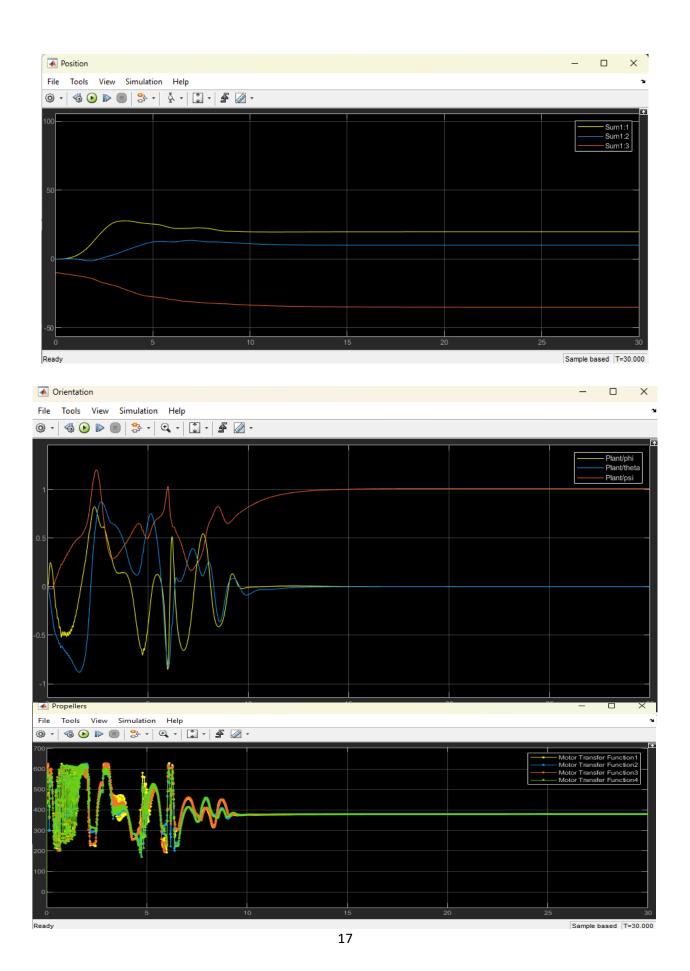
5 Figure : کنترلر خارجی موقعیت

در نهایت به کنترلر نقاط هدف و زاویه yaw دلخواه داده شده و پرنده به آن وضعیت میرود. بلوک دیاگرام کنترلر نهایی در شکل زیر نمایش داده شده است.



6 Figure : بلوک دیاگر ام کنترل موقعیت

رفتار این پرنده برای موقعیت دلخواه و باد با سرعت 15 متر بر ثانیه در 3 تصویر زیر نمایش داده شده است.(زوایا بر اساس رادیان، موقعیت بر اساس متر و سرعت پره های به رادیان بر ثانیه است.)



ناوبرى

یکی از مشکلات در سیستم های پرنده استخراج داده های دقیق جهت گیری و موقعیت است. که تا کنون با استفاده از سنسور های مختلف و فیلتر های مختلف سعی بر افزایش دقت تخمین شده است. این بخش در قسمت پسخوراند کنترلر قرار میگیرد و با استفاده از داده های شتاب (شتابسنج) و داده های سرعت زاویه ای (ژایرو) و در بخش Hold Position با استفاده از داده های مکان پرنده (GPS)، زوایا و موقعیت پرنده را به کنترلر بدهید. در این بخش دادهای سنسور MU یسسور $(a_x, a_y, a_z, g_x, g_y, g_z)$ و با یک نویز نرمال جمع کنید و سپس وارد بلوک ناوبری کنید. (واریانس خطای سنسور ها از دیتاشیت استخراج کنید)

$$\begin{bmatrix} \ddot{a}_x = \ddot{a}_x + \mathcal{N}(0, \sigma_{a_x}) \\ \ddot{a}_y = \ddot{a}_y + \mathcal{N}(0, \sigma_{a_y}) \\ \ddot{a}_z = \ddot{a}_z + \mathcal{N}(0, \sigma_{a_z}) \\ \dot{g}_x = \dot{g}_x + \mathcal{N}(0, \sigma_{g_x}) \\ \dot{g}_y = \dot{g}_y + \mathcal{N}(0, \sigma_{g_y}) \\ \dot{g}_z = \dot{g}_z + \mathcal{N}(0, \sigma_{g_z}) \end{bmatrix}$$

$$(Y)$$

بلوک ناوبری در واقع داده های سنسور ها را به پارامتر مورد نیاز تخصیص می دهد.

استفاده از سنسور IMU

Acceleration =

$$\begin{bmatrix} a_x \\ a_y \\ a_z \end{bmatrix} = R_I^B \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ g \end{bmatrix} \tag{A}$$

$$\begin{bmatrix} a_x \\ a_y \\ a_z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos(\theta)\cos(\psi) & \cos(\theta)\sin(\psi) & -\sin(\theta) \\ \cos(\psi)\sin(\theta)\sin(\phi) - \sin(\psi)\cos(\phi) & \sin(\psi)\sin(\theta)\sin(\phi) + \cos(\psi)\cos(\phi) & \sin(\phi)\cos(\theta) \\ \cos(\psi)\sin(\theta)\cos(\phi) + \sin(\psi)\sin(\phi) & \sin(\psi)\sin(\theta)\cos(\phi) - \cos(\psi)\sin(\phi) & \cos(\phi)\cos(\theta) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ g \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} a_x = -g\sin(\theta) \\ a_y = g\sin(\phi)\cos(\theta) \\ a_z = g\cos(\phi)\cos(\theta) \end{bmatrix}$$
(10)

$$\theta = asin(-\frac{a_x}{g}) \tag{11}$$

$$\theta = asin(-\frac{a_x}{g}) \tag{11}$$

$$\phi = asin(\frac{a_y}{g\cos(\theta)}) \tag{17}$$

$$\omega = \begin{bmatrix} p \\ q \\ r \end{bmatrix}. \tag{17}$$

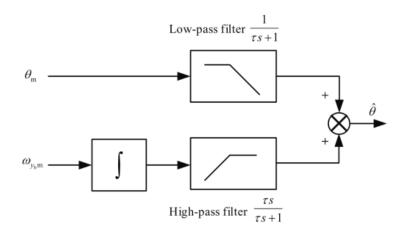
تبدیل سرعت زاویه ای به مشتقات اویلر

$$\begin{bmatrix} \dot{\phi} \\ \dot{\theta} \\ \dot{\psi} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & \sin \phi \sin \theta / \cos \theta & \cos \phi \sin \theta / \cos \theta \\ 0 & \cos \phi & -\sin \phi \\ 0 & \sin \phi / \cos \theta & \cos \phi / \cos \theta \end{bmatrix} \begin{bmatrix} p \\ q \\ r \end{bmatrix}.$$
 (14)

$$\begin{bmatrix} \dot{\phi} \\ \dot{\theta} \\ \dot{\psi} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{\phi_{i+1} - \phi_i}{d_i} \\ \frac{\phi_{i+1} - \phi_i}{dt} \\ \frac{\psi_{i+1} - \psi_i}{dt} \end{bmatrix}$$
 (\delta)

$$\begin{bmatrix} \phi_{i+1} \\ \theta_{i+1} \\ \psi_{i+1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{\phi}dt + \phi_i \\ \dot{\theta}dt + \theta_i \\ \dot{\psi}dt + \psi_i \end{bmatrix}$$
(19)

در ادامه با استفاده از فیلتر مکمل داده های زوایاس استخراج شده از شتابسنج و ژایرو را با یکدیگر تلفیق کنید.



شكل ٣: بلوك دياگرام فيلتر مكمل.

برای مدلسازی سنسور GPS از مدل Markov-Gauss استفاده شده است. این سنسور در فرکانس ۱Hz کار میکند یعنی که در هر ثانیه دیتا می دهد. و نویز این سنسور را میتوان به صورت زیر مدل کرد:

$$v[n+1] = e^{-K_{GPS}T_s}v[n] + \eta_{GPS}[n] \tag{1Y}$$

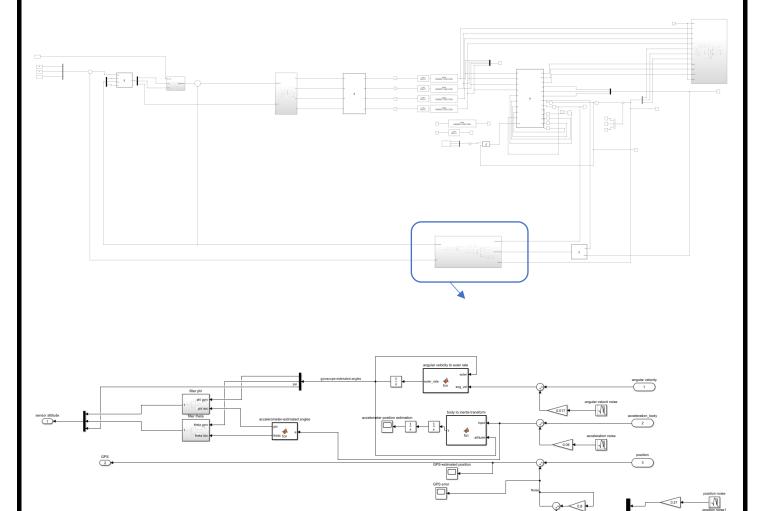
و در نهایت داده های مکان به صورت زیر قابل محاسبه خواهد بود:

$$\begin{split} x_{GPS}[n] &= x_{feedback}[n] + v_x[n], \\ y_{GPS}[n] &= y_{feedback}[n] + v_y[n], \\ z_{GPS}[n] &= z_{feedback}[n] + v_z[n]. \end{split} \tag{1A}$$

جدول ۳: یارامتر های سنسور GPS

جدول ۱۰ پارامتر های ستسور ۱۵							
		X	Y	Z			
V[n]	نویز اعمالی به داده های GPS	$v_x[n]$	$v_y[n]$	$v_z[n]$			
$1/K_{GPS}$	زمان پردازش GPS	1100	1100	1100			
T_s	زمان نمونه برداری GPS	۱ (s)	\ (s)	\ (s)			
$\eta_{GPS}[n]$	نويز نرمال	$\mathcal{N}(0, 0.21)$	$\mathcal{N}(0, 0.21)$	$\mathcal{N}(0, 0.4)$			
$X_{feedback}$	داده های دقیق مکان پرنده	$x_{feedback}$	$y_{feedback}$	$z_{feedback}$			
X_{GPS}	داده های GPS مکان پرنده	x_{GPS}	y_{GPS}	z_{GPS}			

برای طراحی سیستم حسگر IMU و GPS یک حلقه خارجی ایجاد می کنیم که در آن اطلاعات دینامیکی واقعی دریافت شده و با افزودن خطای رندوم با توزیع گوسی، نویز حسگر را شبیه سازی می کنیم.

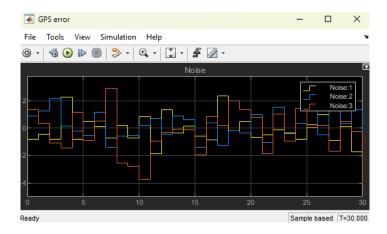


7 Figure : بلوک دیاگر ام شبیه سازی اثر سنسور ها

همانطور که در تصویر 7 مشاهده میشود، به جای دادن دادههای اصلی به ورودی کنترلر، از دادههای سنسورها استفاده میشود. برای به دست آوردن نویز شتابسنج و ژیروسکوپ از دیتاشیت آنها استفاده میکنیم. معمولا واریانس نویز حسگرها با جذر باند فرکانسی آنها رابطه خطی دارند؛ در نتیجه:

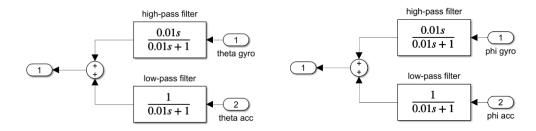
$\sigma_{noise} = \sqrt{bandfrequency} * C_{noise\ performance\ coefficient}$

بر این اساس و اینکه ژیروسکوپ و شتابسنج انتخاب شده، هر دو در باند فرکانسی نزدیک 100 هرتز کار میکنند، محاسبه می شود که واریانس خطای شده برابر با $0.04m/s^2$ و واریانس خطای ژیروسکوپ در حدود 0.017rad/s است. همچنین با استفاده از تقریب $0.04m/s^2$ و واریانس خطای GPS و واریانس مواسبه موقعیت توسط GPS در حدود 0.2 ثانیه است، ضریب کاهشی را در حلقه 0.8 در نظر می گیریم. در نهایت خطای اعمال شده بر موقعیت توسط GPS به شکل نمودار زیر می شود.



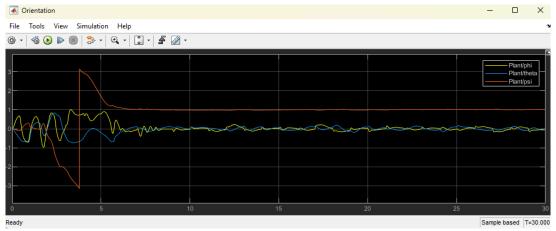
در صورتی که با استفاده از بلوک quantizer سیمولینک، فرکانس نمونه برداری IMU برابر IMU قرار دهیم، رفتار سیستم تقریبا با حالت پیوسته تفاوتی نمی کند ولی اگر فرکانس THz را برای GPS استفاده کنیم، کنترل موقعیت ناممکن می شود در نتیجه باید داده های شتابسنج با فیلتر عبور فرکانس بالا و داده های GPS را با فیلتر عبور فرکانس پایین ترکیب کنیم. در اینجا برای اینکه خواسته مسئله نبوده، از quantizer استفاده نشده و در نتیجه مشکلی در زمینه کنترل نداریم.

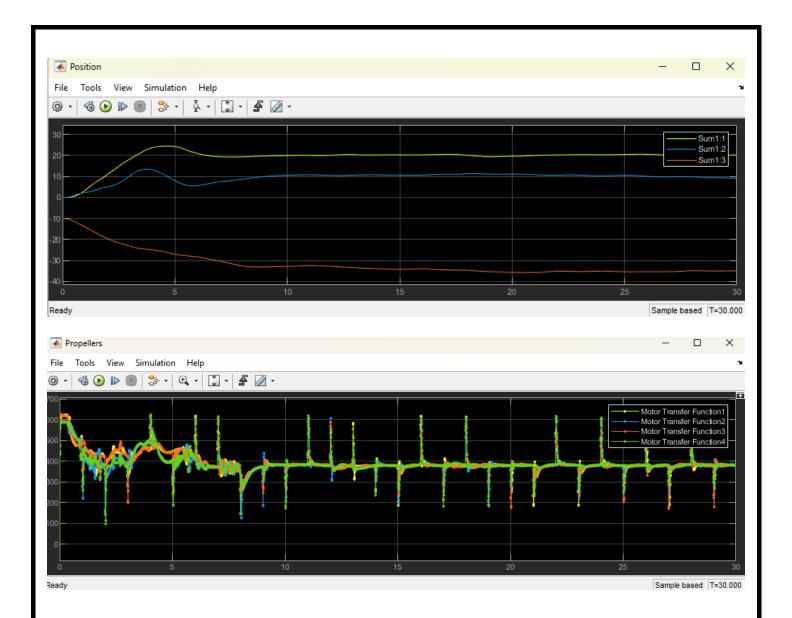
همچنین برای ترکیب زوایای خوانده شده توسط ژیروسکوپ و شتابسنج، از فیلترهای زیر با ثابت زمانی O.01 s استفاده شده است.



8 Figure : فیلتر ترکیب زوایای ژیروسکوپ و شتابسنج

در نهایت رفتار سیستم برای رسیدن به موقعیت دلخواه در نمودارهای زیر نمایش داده شده است. (زوایا بر اساس رادیان، موقعیت بر اساس متر و سرعت پره های به رادیان بر ثانیه است.)





هدایت

در مولتی روتور ها معمولا این بخش به کمک دسته کنترلی ایجاد می شود. در این بخش شما با طراحی یک مسیر و در ادامه با زمانبند کردن مسیر، Trajectory را به شبیه سازی شده اضافه می کنید.

در این سوال میخواهیم پرنده شما را بر روی مسیرهای پیچیده و سخت تست کنیم. بدین منظور برای یکی از انواع منحنی معرفی شده، اگر پارامترهای منحنی داده نشده باشد، به طور دلخواه خودتان پارامترها انتخاب کنید. ابتدا برای یکی از منحنیها، معادله پارامتریزه شده را بدست آورده و آن را رسم کنید. سپس آنها را به صورت ورودی دلخواه به پرنده داده (با استفاده از بلوک معای simscape و waypoints کتابخانه simscape پرواز پرنده را همراه با مسیر شبیه سازی کنید. همچنین خطای تبعیت مسیر را برای مدل انتخابی حساب کرده و گزارش کنید.

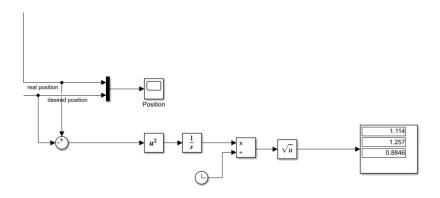
مسیر انتخابی از نوع Capareda Curve خواهد بود . معادله پارامتری این مسیر به شکل زیر است.[11]

$$x = a * ((q-1) * cos(u) + k * cos((q-1) * u)) - a * (q-1+k)$$

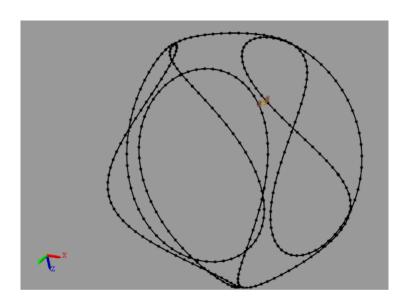
$$y = a * ((q-1) * sin(u) - k * sin((q-1) * u))$$

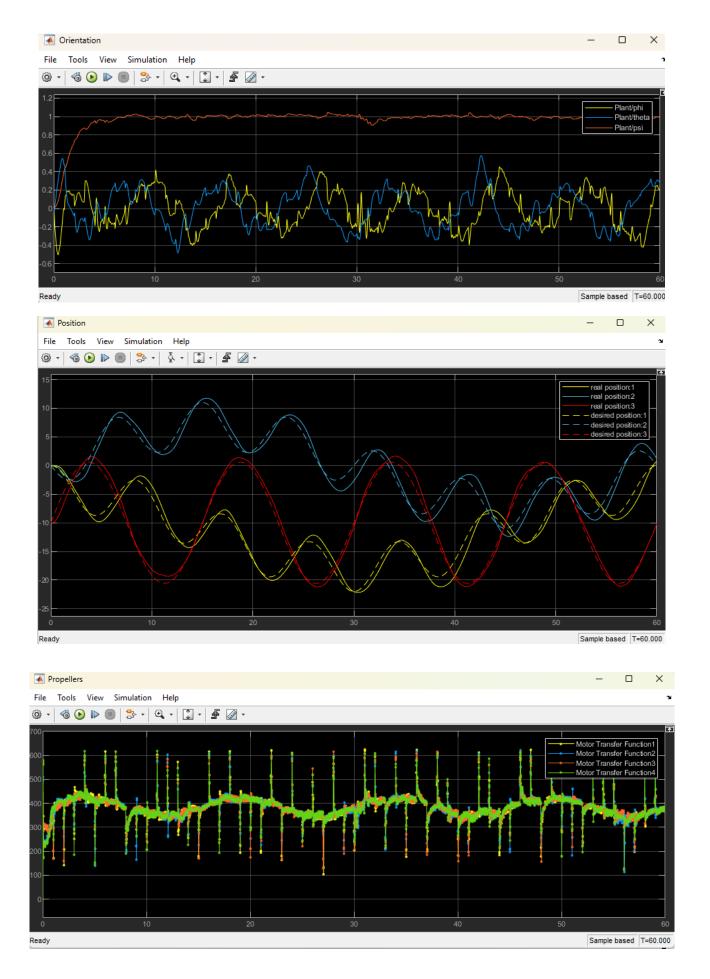
$$z = b * sin(0.5 * q * u) - 10$$

این مسیر در کد "PATH_FOLLOWING.slx" آمده است. ابتدا باید این کد ران شده و به این شکل متغیرهای مورد نیاز در "1-D look up table" می شوند. سپس فایل "PATH_FOLLOWING.slx" ران می شود. در فایل سیمولینک، با استفاده از بلوک "PATH_FOLLOWING.slx" مسیر دلخواه بر حسب زمان به پرنده داد. در اینجا زاویه دلخواه waw مورد نظر را بر حسب زمان به پرنده داد. در اینجا زاویه دلخواه برابر با 1.0 رادیان در نظر گرفته شده است. در نهایت مشاهده می شود که پرنده با واریانس کمتر از 1 متر، مسیر را دنبال می کند. فیلم شبیه سازی در فایل "PATH_FOLLOING.mp4" قابل مشاهده است. برای محاسبه خطای MSE از بلوک زیر استفاده می کنیم.



همچنین رفتار پرنده طی این شبیه سازی در نمودارهای زیر قابل مشاهده است. (زوایا بر اساس رادیان، موقعیت بر اساس متر و سرعت پره های به رادیان بر ثانیه است.)





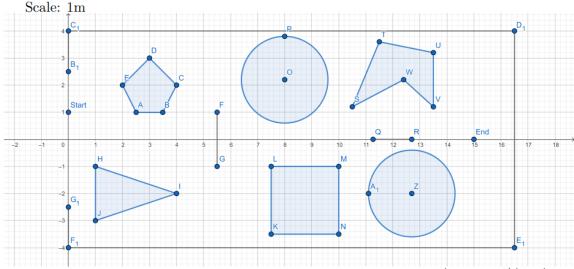
مسيريابي

فرض کنید پرنده موردنظر قرار است در داخل اتاقی با ارتفاع سقف ۶ متر پرواز کند. موانعی همانند شکل زیر در داخل اتاق وجود دارد که به صورت سراسر در راستای ارتفاع گسترش یافتهاند (یعنی میتوان از دید بالا، موانع و محیط را به صورت صفحهای مدل کرد). میخواهیم پرنده از نقطهی شروع به پایان برود و در این حین نه تنها به موانع و دیوارهای اتاق نخورد بلکه با آنها فاصله فاصله اطمینان را نیز رعایت کند. فاصله اطمینان ۲۰ سانتی متر میباشد. همچنین یک دهم اول و آخر مسیر طی شده به ترتیب صرف برخاست و نشست پرنده می شود. ارتفاع مطلوب پرواز ۳ متر نسبت به سطح زمین اتاق میباشد. از طرفی به جز مراحل برخاست و نشست، ارتفاع پرنده کمتر از ۲ متر و بیشتر از ۴ متر نشود. با شرایط گفته شده، کدی را برای مسیریابی بین موانع از مبدأ تا مقصد را بنویسید و با اجرای آن یک انیمیشن از نمودار سه بعدی محیط و موانع با حد بالا و پایین پرواز، از حرکت پرنده در محیط ارائه کنید. برای رعایت کردن فاصله اطمینان میتوانید از قضیه Minkowski Sum استفاده کنید. برای پیدا کردن مسیر بین موانع در صورت ارائه و توضیح روند، محدودیتی وجود ندارد. به عنوان مثال، میتوانید از روش گرادیان جاذبه و دافعه استفاده کنید. توجه داشته باشید در هر لحظه هدینگ پرنده باید مماس بر مسیر باشد.

*اگر فاصله نقاط زیاد باشد به دلیل ایجاد خطای لحظه ای بالا در کنترلر باعث ناپایداری خواهد شد میتوانید با میانیابی نقاط و فیلتر کردن نقاط تیز، مسیر را صاف و نرم تر کنید.

*پرنده را به صورت نقطه ای در نظر بگیرید. روش های پیشنهادی طراحی مسیر در حضور موانع

- Dijkstra •
- Gradient based path planning •
- Rapidly Exploring Random Tree (RRT) •



مختصات نقاط به شرح زیر است:

$$L = (7.5, -1) \bullet \qquad H = (1, -1) \bullet \qquad D = (3, 3) \bullet \qquad Start = (0, 1) \bullet$$

$$M = (10, -1) \bullet \qquad I = (4, -2) \bullet \qquad E = (2, 2) \bullet \qquad A = (2.5, 1) \bullet$$

$$N = (10, -3.5) \bullet \qquad J = (1, -3) \bullet \qquad F = (5.5, 1) \bullet \qquad B = (3.5, 1) \bullet$$

$$G_1 = (0, -2.5) \bullet \qquad B_1 = (0, 2.5) \bullet \qquad U = (13.5, 3.2) \bullet \qquad P = (8, 3.8) \bullet$$

$$End = (15, 0) \bullet \qquad C_1 = (0, 4) \bullet \qquad V = (13.5, 1.2) \bullet \qquad Q = (11.2, 0) \bullet$$

$$D_1 = (16.5, 4) \bullet \qquad W = (12.4, 2.2) \bullet \qquad R = (12.7, 0) \bullet$$

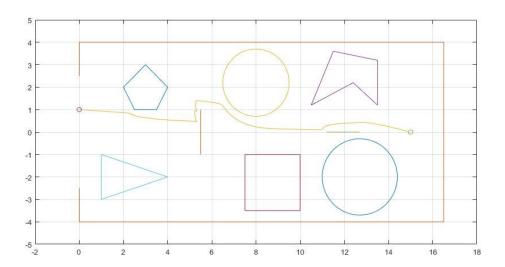
$$E_1 = (16.5, -4) \bullet \qquad Z = (12.7, -2) \bullet \qquad S = (10.5, 1.2) \bullet$$

$$F_1 = (0, -4) \bullet \qquad A_1 = (11.1, -2) \bullet \qquad T = (11.5, 3.6) \bullet$$

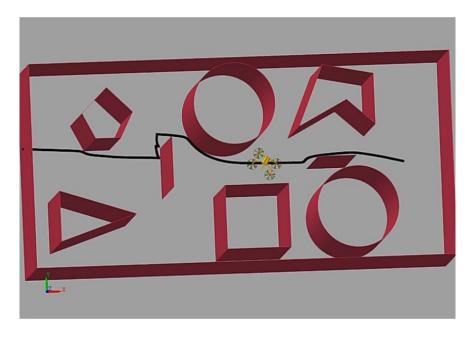
ابتدا با استفاده از روش Gradient Based و Potential Field مسیر مورد پیمایش را طراحی می کنیم. تابع پتانسیل را طوری در نظر می-گیریم که به توابع نیروی زیر برسیم.

$$\begin{split} F_{attraction} &= -\beta \left(r_{target} - r \right) \\ F_{repulsion} &= \alpha \frac{1}{\rho^3} * (\rho^{-1} - \rho_0^{-1}) (r - r_{obstacle}) \end{split}$$

در اینجا r بردار موقعیت اس و ρ بردار فاصله عمودی از دیواره مانع است و ضرایب بتا و آلفا طوری تنظیم شده اند که حداقل فاصله 20 سانتی متر از موانع ایجاد شود. همچنین برای جلوگیری از گیر افتادن پرنده در نقاطی که گرادیان پتانسیل صفر است، مکانیزیمی در کد PATH_PLANNING.m نوشته شده تا در چنین موقعیتی، پرنده در راستای عمود بر خط واصل آن تا هدف حرکت کند. مسیر نهایی تولید شده در شکل زیر نمایش داده شده است.

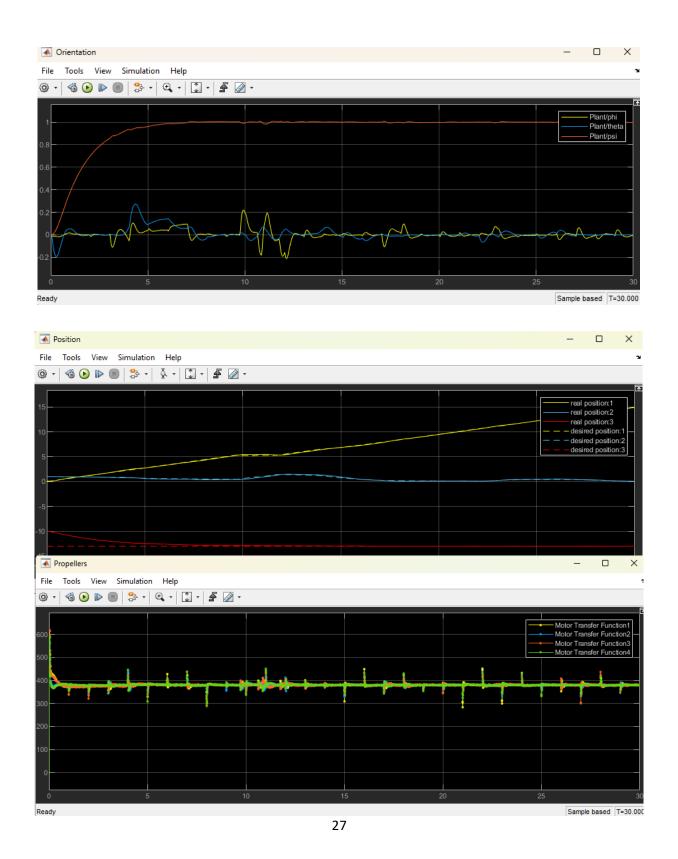


سپس پس از ران شدن کد ذکر شده، این مسیر به Simulink داده شده و پرنده آن را دنبال میکند. با توجه به ابعاد کوچک مسیر، استفاده از GPS با دقت 2 متر کافی نبوده برای همین خطای GPS برای این قسمت را در حدود 2 سانتی متر قرار داده ایم.(به نوعی از IPS استفاده شده است)محیطی که پرنده در آن قرار دارد در شکل زیر آمده است.

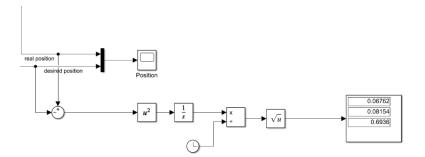


همچنین فیلم پیمایش نیز در فایل PATH_PLANNING_AND_OBSTICLE_AVOIDANCE.mp4 آورده شده. با اینکه پرنده با واریانس خطای کمتر از 10 سانتیمتر مسیر را دنبال می کند، به علت ابعاد بزرگ آن، در بعضی نقاط با موانع برخورد دارد.

رفتار پرنده در نمودارهای زیر قابل مشاهده است. (زوایا بر اساس رادیان، موقعیت بر اساس متر و سرعت پره های به رادیان بر ثانیه است.)



همانطور که از نمودارها پیداست، پرنده با واریانس کمتر از 10 سانتیمتر، مسیر را دنبال می کند.



منابع

- 1. https://www.t-drones.com/product/MX860.html
- 2. https://www.gwdbi.com/products/gwd-h-800t-stable-5kg-payload-portable-design-unlimited-power-supply-carbon-fiber-tethered-lighting-drone-with-camera-speakers
- 3. https://store.tmotor.com/goods.php?id=458
- 4. https://store.tmotor.com/product/polish-carbon-fiber-22x6 6-prop.html
- 5. https://www.motionew.com/shop/power-solution/zye-power-ultra-hv-semi-solid-state-battery-7s-35000mah/#description
- 6. https://hobbyking.com/en us/hobbyking-red-brick-2-7s-70a-esc-v2.html? store=en us
- 7. https://www.speedybee.com/speedybee-f405-mini-bls-35a-20x20-stack/
- 8. https://www.sparkfun.com/products/retired/11234
- 9. https://rekonfpv.com/products/hglrc-m100-5883-gps
- 10. https://www.rjxhobby.com/rjx-1450mm-4-axis-carbon-fiber-folding-quadcopter-frame-without-motor-mounts
- 11. https://mathcurve.com/courbes3d.gb/capareda/capareda.shtml