

دانشگاه صنعتی شریف دانشکدهی مهندسی هوافضا

> پروژه کارشناسی مهندسی کنترل

> > عنوان:

کنترل وضعیت سه درجه آزادی استند چهارپره به روش کنترلکننده مربعی خطی مبتنی بر بازی دیفرانسیلی

نگارش:

علی بنی اسد

استاد راهنما:

دكتر نوبهاري

تیر ۱۴۰۱



سپاس

از استاد بزرگوارم جناب آقای دکتر نوبهاری که با کمکها و راهنماییهای بیدریغشان، بنده را در انجام این پروژه یاری دادهاند، تشکر و قدردانی میکنم. در این پژوهش از یک روش مبتنی بر تئوری بازی استنفاده شده است. در این روش سیستم و اغتشاش دو بازیکن اصلی در نظر گرفته شده است. هر یک از دو بازیکن سعی میکنند امتیاز خود را با کمترین هزینه افزایش دهند که در اینجا، وضعیت استند امتیاز بازیکنها در نظر گرفته شده است. در این روش انتخاب حرکت با استفاده از تعادل نش که هدف آن کم کردن تابع هزینه با فرض بدترین حرکت دیگر بازیکن است، انجام می شود. این روش نسبت به اغتشاش ورودی مقاوم است. همچنین نسبت به عدم قطعیت مدلسازی مقاومت مناسبی دارد. از روش ارائه شده برای کنترل یک استند سه درجه آزادی چهارپره که به نوعی یک آونگ معکوس نیز هست، استفاده شده است. برای ارزیابی عملکرد این روش ابتدا شبیه سازی هایی در محیط سیمولینک انجام شده است و سپس، با پیاده سازی آن صحت عملکرد آن تایید شده است.

کلیدواژهها: چهارپره، بازی دیفرانسیلی، تئوری بازی، تعادل نش، استند سه درجه آزادی،مدلمبنا، تنظیمکننده مربعی خطی

¹Game Theory

²Nash Equilibrium

فهرست مطالب

١	طراحی و شبیه سازی کنترل کننده برای کانال رول-پیچ ، ۰ ۰ ۰ ۰ ۰ ۰ ۰ ۰ ۰ ۰ ۰ ۰ ۰ ۰ ۰ ۰ ۰ ۰	/
	طراحی و شبیه سازی کنترل کننده برای کانال رول-پیچ-یاو ، ، ، ، ، ، ، ، ، ، ، ، ،	۲-۰
۴	۰-۲-۰ شبیه سازی کنترل کننده به صورت سه کانال تک ورودی ۲-۲-۰ شبیه سازی	
/	۰-۲-۲ شیبه سازی کنترل کننده به صورت جهار ورودی ۲-۲-۰۰۰ شیبه سازی کنترل	

فهرست شكلها

٢	عملکرد کنترلکننده LQIDG در کنترل زاویه رول و پیچ (تعقیب ورودی صفر)	١
٣	فرمان کنترلی موتورها در کنترل زاویه رول و پیچ (تعقیب ورودی صفر)	۲
۵	عملکرد کنترلکننده LQIDG در کنترل زاویه رول، پیچ و یاو (تعقیب ورودی صفر)	٣
۶	فرمان کنترلی موتورها در کنترل زاویه رول، پیچ و یاو (تعقیب ورودی صفر)	۴
٩	عملکرد کنترلکننده LQIDG در کنترل زاویه رول، پیچ و یاو (تعقیب ورودی صفر)	۵
١.	ف مان کنته لی موتورها در کنته لی زاویه رول، پیچ و یاو (تعقیب ورودی صف)	۶

۰-۱ طراحی و شبیه سازی کنترلکننده برای کانال رول-پیچ

در بخش ؟؟ شبیهسازی کانال رول-پیچ استند چهارپره انجام شد. در این بخش به بررسی عملکرد چهارپره در بخش ؟؟ شبیهسازی LQIDG پرداخته می شود. کنترلکننده LQIDG در بخش ؟؟ بررسی شده است. در شبیهسازی برای بهینهسازی ضرایب وزنی طرایب وزنی ال LQIDG از روش بهینهسازی TCACS استفاده شده است. تابع هزینه TCACS به صورت ITSE در نظر گرفته شده است. ضرایب وزنی خروجی بهینهسازی در پایین آورده شده است. برای طراحی کنترلکننده LQIDG ضرایب وزنی R_1 و R_2 برای کانالهای مختلف یکی فرض شده است.

$$Q_{a_{LQIDG_{roll}}} = \begin{bmatrix} 585.9 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 31.1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 83.8 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}, Q_{a_{LQIDG_{pitch}}} = \begin{bmatrix} 546.5 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 311.4 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 2.22 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$
(1)
$$R_{1_{LQDG}} = 1, \qquad R_{2_{LQDG}} = 7.7422$$

در گام بعد، با حل معادله (؟؟) (برای سادگی ماتریسهای وزنی \dot{Q}_{a_1} و معادله (؟؟) (برای سادگی ماتریسهای وزنی

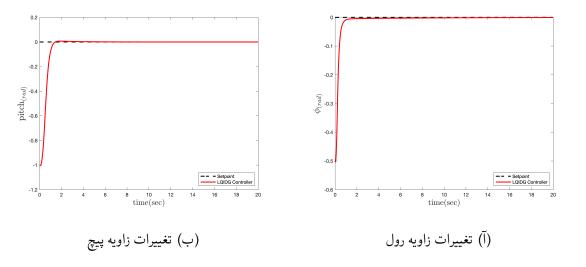
شدهاست) ماتریس \dot{K}_1 به صورت زیر به دست میآید.

$$\boldsymbol{K_{a_{1_{roll}}}} = \begin{bmatrix} 1720.86 & 80.29 & 187.71 & -8.57 \\ 80.29 & 20.44 & 8.11 & 0.53 \\ 187.77 & 8.11 & 686.56 & -0.02 \\ -8.57 & 0.53 & -0.02 & 9.93 \end{bmatrix}, \boldsymbol{K_{a_{1_{pitch}}}} \begin{bmatrix} 243.90 & 25.01 & 80.29 & -9.50 \\ 25.01 & 7.41 & 7.33 & 0 \\ 80.29 & 7.33 & 239.14 & 0 \\ -9.50 & 0 & 0 & 9.50 \end{bmatrix}$$

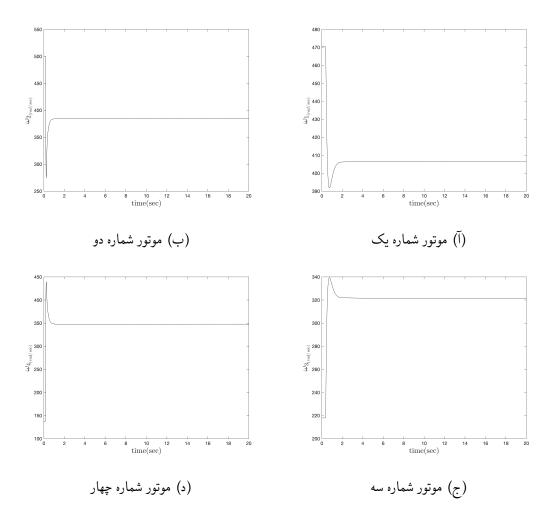
در نهایت فرمان کنترلی بهینه بازیکن اول از رابطه (؟؟) بهصورت زیر به دست می آید.

$$u_{1_{roll}} = -\begin{bmatrix} 79.7522 & 20.4432 & 8.1058 & 0.5344 \end{bmatrix} \boldsymbol{x_{a_{roll}}}$$

$$u_{1_{pitch}} = -\begin{bmatrix} 25.0112 & 7.40730 & 7.3280 & 0.0010 \end{bmatrix} \boldsymbol{x_{a_{pitch}}}$$
(Y)



شکل ۱: عملکرد کنترلکننده LQIDG در کنترل زاویه رول و پیچ (تعقیب ورودی صفر)



شكل ٢: فرمان كنترلى موتورها در كنترل زاويه رول و پيچ (تعقيب ورودى صفر)

بر اساس خروجی شبیه سازی (شکل ۱)، کانال رول در حضور کنترلکننده LQIDG در حدود پنج ثانیه و کانال پیچ در حدود هشت ثانیه به تعادل می رسد و خطای ماندگار آن در حدود صفر است.

۰-۲ طراحی و شبیه سازی کنترلکننده برای کانال رول-پیچ-یاو

در بخش ؟؟ شبیهسازی سه درجه آزادی استند چهارپره انجام شد. در این بخش به بررسی عملکرد چهارپره در حضور کنترلکننده LQIDG پرداخته می شود. کنترلکننده LQIDG در بخشهای ؟؟ بررسی شده است. در شبیه سازی برای بهینه سازی ضرایب وزنی الQIDG از روش بهینه سازی TCACS [۱۶] استفاده شده است. تابع هزینه TCACS به صورت ITSE در نظر گرفته شده است. ضرایب وزنی خروجی بهینه سازی در پایین

آورده شدهاست. برای طراحی کنترلکننده LQIDG ضرایب وزنی R_1 و R_2 برای کانالهای مختلف یکی فرض شدهاست.

۰-۲-۱ شبیه سازی کنترل کننده به صورت سه کانال تک ورودی

$$\boldsymbol{Q}_{a_{LQIDG_{roll}}} = \begin{bmatrix} 631.85 & 0.00 & 0.00 & 0.00 \\ 0.00 & 214.28 & 0.00 & 0.00 \\ 0.00 & 0.00 & 7.91 & 0.00 \\ 0.00 & 0.00 & 0.00 & 0.01 \end{bmatrix}, \boldsymbol{Q}_{a_{LQIDG_{pitch}}} = \begin{bmatrix} 0.01 & 0.00 & 0.00 & 0.00 \\ 0.00 & 873.93 & 0.00 & 0.00 \\ 0.00 & 0.00 & 9853.09 & 0.00 \\ 0.00 & 0.00 & 0.00 & 0.12 \end{bmatrix}$$

$$\boldsymbol{Q}_{a_{LQIDG_{yaw}}} = \begin{bmatrix} 0.03 & 0.00 & 0.00 & 0.00 \\ 0.00 & 0.17 & 0.00 & 0.00 \\ 0.00 & 0.00 & 1.81 & 0.00 \\ 0.00 & 0.00 & 0.00 & 33333.45 \end{bmatrix} \times 10^{-4}, \quad R_{1_{LQDG}} = 1, \quad R_{2_{LQDG}} = 1.2577$$

در گام بعد، با حل معادله (؟؟) (برای سادگی ماتریسهای وزنی \dot{Q}_{a_1} و \dot{Q}_{a_1} مساوی در نظر گرفته شدهاست) ماتریس \dot{K}_1 به صورت زیر به دست میآید.

$$K_{a_{1_{roll}}} = \begin{bmatrix} 435.89 & 20.54 & 42.44 & -9.98 \\ 20.54 & 11.93 & 1.98 & -0.00 \\ 42.44 & 1.98 & 71.49 & -0.08 \\ -9.98 & -0.00 & -0.08 & 9.93 \end{bmatrix}, K_{a_{1_{pitch}}} \begin{bmatrix} 2430.43 & 59.59 & 3128.26 & -11.75 \\ 59.59 & 23.52 & 74.08 & 0.00 \\ 3128.26 & 74.08 & 7851.78 & -0.12 \\ -11.75 & 0.00 & -0.12 & 11.75 \end{bmatrix}$$

$$K_{a_{1_{yaw}}} = \begin{bmatrix} 57.75 & 1.46 & 3.56 & -54.52 \\ 1.46 & 1.27 & 0.10 & -0.00 \\ 3.56 & 0.10 & 0.24 & -3.34 \\ -54.52 & -0.00 & -3.34 & 54.51 \end{bmatrix}$$

(4)

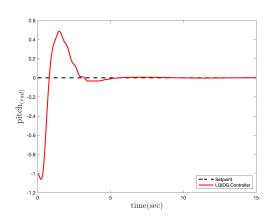
در نهایت فرمان کنترلی بهینه بازیکن اول از رابطه (؟؟) بهصورت زیر به دست می آید.

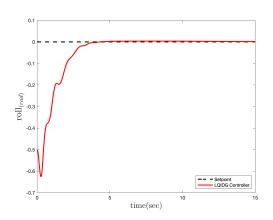
$$u_{1_{roll}} = -\begin{bmatrix} 20.5410 & 11.9267 & 1.9771 & 0.0021 \end{bmatrix} \boldsymbol{x_{a_{roll}}}$$

$$u_{1_{pitch}} = -\begin{bmatrix} 59.5923 & 23.5197 & 74.0822 & 0.000 \end{bmatrix} \boldsymbol{x_{a_{pitch}}}$$

$$u_{1_{yaw}} = -\begin{bmatrix} 1.45710 & 1.27300 & 0.0999 & 0.0041 \end{bmatrix} \boldsymbol{x_{a_{yaw}}}$$

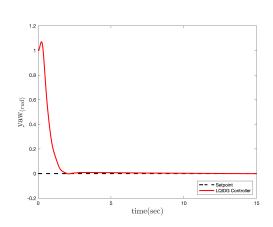
$$(\Delta)$$





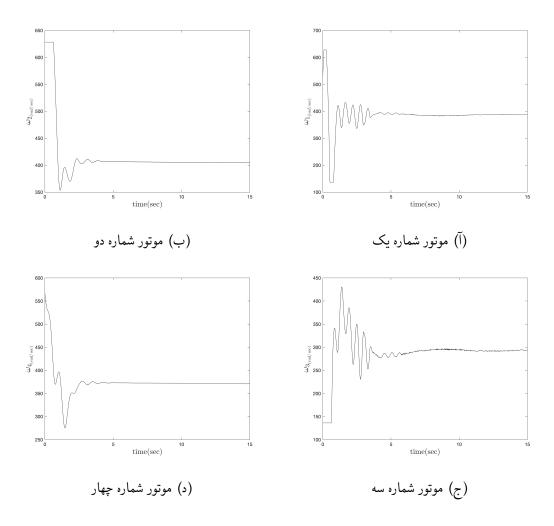
(ب) تغییرات زاویه پیچ

(آ) تغییرات زاویه رول



(ج) تغييرات زاويه ياو

شكل ۳: عملكرد كنترلكننده LQIDG در كنترل زاويه رول، پیچ و یاو (تعقیب ورودی صفر)

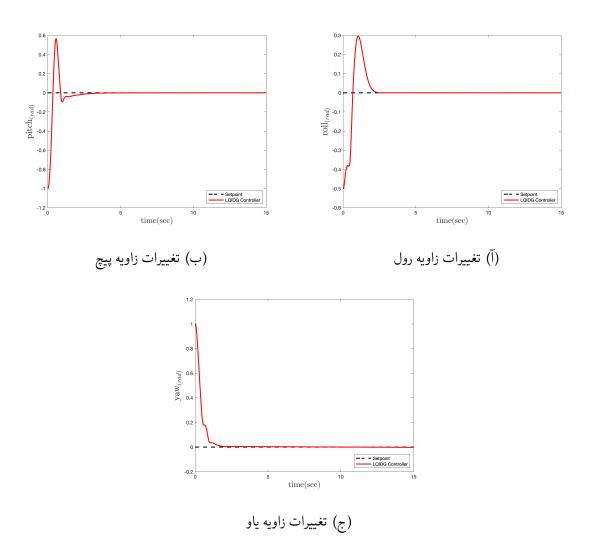


شکل ۴: فرمان کنترلی موتورها در کنترل زاویه رول، پیچ و یاو (تعقیب ورودی صفر)

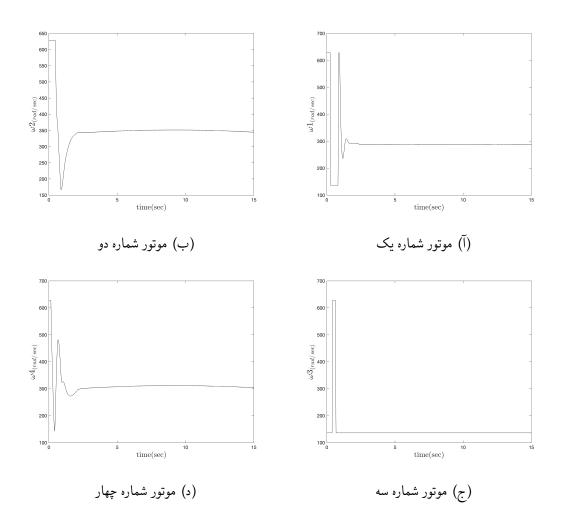
۰-۲-۲ شبیه سازی کنترل کننده به صورت چهار ورودی

0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
14.28 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
0.00 7.91	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
0.00 0.00	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
0.00 0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
0.00 0.00	0.00	0.00	873.93	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	9853.09	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.12	0.00	0.00	0.00	0.00
0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	3.33
	14.28 0.00 0.00 7.91 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	14.28 0.00 0.00 0.00 7.91 0.00 0.00 0.00 0.01 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	14.28 0.00 0.00 0.00 0.00 7.91 0.00 0.00 0.00 0.00 0.01 0.00 0.00 0.00 0.00 0.01 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	14.28 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 7.91 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.01 0.00 0.00 0.00 0.00 0.01 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 873.93 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	14.28 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 7.91 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.01 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.01 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 873.93 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 9853.09 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	14.28 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 7.91 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.01 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 9853.09 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	14.28 0.00	14.28 0.00	14.28 0.00

-0.00	101.23	5.33	-0.00	48.29	45.40	0.00	0.07	0.34	-0.00	-0.00	0.15
241.81	-0.00	-5.33	86.14	-0.00	-45.40	57.31	0.00	-0.34	0.00	-0.00	-0.15
-0.00	-101.23	5.33	-0.00	-48.29	45.40	0.00	-0.07	0.34	-0.00	0.00	0.15
-241.81	-0.00	-5.33	-86.14	-0.00	-45.40	-57.31	0.00	-0.34	-0.00	-0.00	-0.15



شكل ۵: عملكرد كنترلكننده LQIDG در كنترل زاويه رول، پیچ و یاو (تعقیب ورودی صفر)



شکل ۶: فرمان کنترلی موتورها در کنترل زاویه رول، پیچ و یاو (تعقیب ورودی صفر)

مراجع

- [1] L. Sprekelmeyer. These We Honor: The International Aerospace Hall of Fame. 2006.
- [2] M. J. Hirschberg. A perspective on the first century of vertical flight. *SAE Transactions*, 108:1113–1136, 1999.
- [3] T. Lee, M. Leok, and N. H. McClamroch. Geometric tracking control of a quadrotor uav on se(3). In 49th IEEE Conference on Decision and Control (CDC), pages 5420–5425, 2010.
- [4] http://gcrc.sharif.edu. 3dof quadcopter, 2021. [Online; accessed November 2, 2021], Available at https://cutt.ly/yYMvhYv.
- [5] wired. the physics of drones, 2021. [Online; accessed June 8, 2021], Available at https://www.wired.com/2017/05/the-physics-of-drones/.
- [6] nobelprize.org. Jean tirole, 2021. [Online; accessed October 17, 2021], Available at https://www.nobelprize.org/prizes/economic-sciences/2014/ tirole/facts/.
- [7] B. Djehiche, A. Tcheukam, and H. Tembine. Mean-field-type games in engineering. AIMS Electronics and Electrical Engineering, 1(1):18–73, 2017.
- [8] W. L. Brogan. Modern control theory. 1974.
- [9] J. Engwerda. Linear quadratic differential games: An overview. Advances in Dynamic Games and their Applications, 10:37–71, 03 2009.
- [10] R. Pordal. Control of a single axis attitude control system using a linear quadratic integral regulator based on the differential game theory.

مراجع

[11] P. Abeshtan. Attitude control of a 3dof quadrotor stand using intelligent back-stepping approach. *MSc Thesis* (*PhD Thesis*), 2016.

- [12] P. Zipfel. Modeling and Simulation of Aerospace Vehicle Dynamics. AIAA education series. American Institute of Aeronautics and Astronautics, 2000.
- [13] A. Sharifi. Real-time design and implementation of a quadcopter automatic landing algorithm taking into account the ground effect. *MSc Thesis* (*PhD Thesis*), 2010.
- [14] M. A. A. Bishe. Attitude control of a 3dof quadrotor stand using a heuristic nonlinear controller. January 2018.
- [15] E. Norian. Design of status control loops of a laboratory quadcopter mechanism and its pulverizer built-in using the automatic tool code generation. *MSc Thesis* (*PhD Thesis*), 2014.
- [16] A. Karimi, H. Nobahari, and P. Siarry. Continuous ant colony system and tabu search algorithms hybridized for global minimization of continuous multiminima functions. *Computational Optimization and Applications*, 45(3):639–661, Apr 2010.



Sharif University of Technology Department of Aerospace Engineering

Bachelor Thesis

LQIDG Controler for 3DOF Quadcopter Stand

By:

Ali BaniAsad

Supervisor:

Dr. Nobahari

 $\mathrm{July}\ 2022$