

دانشکدهی مهندسی هوافضا گزارش پروژهی پایان ترم درس شناسایی سیستم و تخمین پارامترهای پروازی

عنوان: شناسایی سیستم دینامیکی فضاپیما و کدنویسی مطالب تدریس شده در طول ترم

> نگارش: مهسا آزادمنش

استاد درس: **جناب آقای دکتر خوشنود**

فروردین ۱۴۰۰



چكىدە

در این پروژه ابتدا مدل دینامیکی فضاپیما در نزدیکی سیارک اروس ۴۳۳ با نظر گرفتن گرانش سیارک و نیروهای اغتشاشی تعریف میشود. هدف، شناسایی سیستم تعریفشده و تخمینی از پارامترها است. این امر مستلزم اعمال ورودی پایا به سیستم است. ابتدا با شبیهسازی در نرمافزار متلب ورودی و خروجی مطلوب به دست میآید. سپس با استفاده از روش تخمین مبتنی بر خطای پیشبینی با ضریب فراموشی متغیر شناسایی سیستم انجام میشود. روش مد نظر یک شناسایی جعبه سفید است و در آن تکتک پارامترها مجاسبه میشوند. در ادامه با در نظر گرفتن سیستم به صورت جعبه سیاه، یکبار دیگر کار شناسایی سیتم با شبکه عصبی مصنوعی انجام میگردد. از آنجایی که نیاز است تمام مطالب تدریس شده به نوعی در پروژه اعمال شود یک سیستم جرم و فنر نیز در بخش دوم پروژه برای اعمال مطالبی مانند تبدیل Z و غیره در نظر گرفته شده است که کار نهایی با توجه به جزوه ی درسی تکمیل باشد.

واژههای کلیدی: شناسایی سیستم، اروس ۴۳۳، گرانش سیارک، اغتشاش، تخمین مبتنی بر خطای پیشبینی با ضریب فراموشی متغیر، تخمین پارامتر، شبکه عصبی، تبدیل Z

فهرست مطالب

	<u>صفحه</u>	<u>عنوان</u>
۱.	فضاپیما	فصل اول: مدل دینامیکی تعریف مسئله
١		مدل دینامیکی
	ساس خطای پیشبین	
٣ س	تایج روش خطای پیشبین	فصل دوم: شبیهسازی و نن شمیریانه
	,	
٨	شبكه عصبي چند لايه	فصل سوم: تكرار روش با
	بی	
	ش LS و LS	
	وش LS	
	وش RLSRLS	
	۶	
۲' ۳	9	پیوست ۲ د. دست ۳
٣	' A	ىيوست ۴
٣	Ύ	پيوست ۵
٣	· 9	پيوست ۶
۴	٢	منابعمنابع

فصل اول: مدل ديناميكي فضاپيما

تعريف مسئله

هدف این پژوهش شناسایی مدل دینامیکی یک فضاپیما حول سیارک اروس ۴۳۳ است. در این پروژه مدل دینامیکی فضاپیما در نزدیکی سیارک، با نظر گرفتن گرانش سیارک و نیروهای اغتشاشی تعریف می شود. هدف، شناسایی سیستم قضاپیما در نزدیکی سیارک، با نظر گرفتن گرانش مستلزم اعمال ورودی پایا به سیستم است. ابتدا با شبیهسازی در نرمافزار متلب ورودی و خروجی مطلوب به دست می آید. در ادامه با استفاده از روش تخمین مبتنی بر خطای پیش بینی با ضریب فراموشی متغیر شناسایی سیستم انجام می شود. در این فصل به توضیح دینامیک سیستم و روند شناسایی سیستم پرداخته شده است.

مدل دینامیکی

مدل دینامیکی سیستم طبق رابطهی زیر به دست می آید.

$$\begin{split} \ddot{x} &= \mathsf{r}\omega\dot{z} + \frac{F_x}{m_c} + U_x + \delta_x \\ \ddot{y} &= -\omega^\mathsf{r} y + \frac{F_y}{m_c} + U_y + \delta_y \\ \ddot{z} &= -\mathsf{r}\omega\dot{x} + \mathsf{r}\omega^\mathsf{r} z + \frac{F_z}{m_c} + U_z + \delta_z \end{split}$$

که x,y,z موقعیت فضاپیما نسبت به دستگاه مختصات در مرکز جرم سیارک و ω بیانگر سرعت زاویه ای سیارک است. برای سیادگی حرکت سیارک در مدار دایروی فرض شده است. F_x و F_y نیز بیانگر نیروی های کنترلی، σ_z فضاپیما، σ_z پتانسیل گرانشی سیارک و σ_z و σ_z و نیز نیروهای اغتشاشی هستند. تابع پتانسیل مطابق با رابطه زیر به دست می آید.

$$U(\mathbf{R}) = \frac{GM_B}{R} \sum_{l=0}^{\infty} \sum_{m=0}^{l} \left(\frac{R_B}{R}\right)^{l} \overline{P}_{l,m}[\sin(\varphi)] \left(\overline{C}_{l,m} \cos(m\lambda) + \overline{S}_{l,m} \sin(m\lambda)\right)$$

که در آن R فاصله از فضاپیما تا مرکز جرم سیارک، ϕ زاویه عرضی، λ زاویه طولی، M_B جرم سیارک، G شعاع مرجع سیارک، G فرایب لژاندر ، G فرایب استوکس هستند.

طراحى كنترل كننده

با استفاده از کنترل مود لغزشی که با توجه به ماهیت غیرخطی سیستم در مقابل اغتشاشات و سایر نیروهای خارجی مقاوم است خروجی مطلوب حاصل می شود. طراحی کنترلر با تعریف سطح لغزش

$$s = \dot{e} + \lambda_a e$$

که در آن a خطا و a خسریب وزن دهی است و با استفاده از رابطه a و تعیین ورودی کنترلی a انجام میشود. با تعریف $u_r = -k * sign(s)$ ورودی کنترلی به صورت زیر تعریف میشود.

$$u = u_{eq} + u_r$$

در کدهای موجود در پیوست ۲ معادلات فوق بیان شدهاند.

شناسایی سیستم بر اساس خطای پیشبین

ابتدا سیستم در نرمافزار متلب شبیه سازی می شود که به دلیل ناپایدار بودن سیستم با طراحی کنترل کننده مود لغزشی ورودی کنترلی به دست می آید. در ادامه با داشتن ورودی و خروجی سیستم، مدل دینامیکی شناسایی می شود.

یکی از روش های شناسایی تخمین پارامترهای سیستم بر اساس خطای پیشبینی است. در این روش مدل سیستم به صورت پارامتری خطی تبدیل میشود که در مورد سیستم های خطی کاربرد دارد. سیستم فوق به دلیل ترمهای پتانسیل گرانشی دارای ماهیت غیر خطی است. اما می توان آن را به صورت رگرسیون خطی نوشت.

هدف از شناسایی به کارگیری مدلی برای شناسایی تابع پتانسیل و اغتشاشات و تخمین پارامترهای m_c و m_c است. مدل سیستم به صورت پارامتری خطی مطابق رابطه ی زیر بیان می شود.

$$y = W\varphi$$

که y بیانگر خروجی سیستم، W ماتریس رگرسیو و arphi بردار پارامترهای سیستم است. بنابراین سیستم ما به صورت زیر تبدیل می شود.

$$\hat{y} = W\hat{\varphi}$$

$$\begin{bmatrix} \ddot{x} \\ \ddot{y} \\ \ddot{z} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} F_x & \widehat{U}_x & \Upsilon \dot{z} & \cdot \\ F_y & \widehat{U}_y & \cdot & -y \\ F_z & \widehat{U}_z & -\Upsilon \dot{x} & \Upsilon z \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{1}{m_c} \\ \frac{1}{\omega} \\ \omega^{\Upsilon} \end{bmatrix}$$

که \widehat{U}_{χ} ، \widehat{U}_{γ} و مدل می شود. که به صورت سیستم مرتبه دو مدل می شود.

$$y - \hat{y} = e = [\ddot{x} \ddot{y} \ddot{z}]^T - W\hat{\varphi}$$

که e برابر با خطا است. و بردار پارامترها طبق رابطه زیر تخمین زده می شود.

$$\dot{\hat{\varphi}} = -P(t)W^T e$$

که P ماتریس بهره تخمین گر است و از رابطه زیر به دست می آید.

$$\dot{P} = \lambda(t)P - PW^TWP$$

که $\lambda(t)$ ضریب فراموشی است و برای بهبود ردیابی پارامترها استفاده میشود. و از رابطه زیر حاصل میشود.

$$\lambda(t) = \lambda_{\cdot} * (1 - \frac{\|P\|}{k})$$

که λ بهرهای است که بر سرعت همگرایی پارامترها تاثیر دارد و λ ضریب فراموشی ثابت است.

فصل دوم: شبیهسازی و نتایج روش خطای پیشبین

شبيهسازي

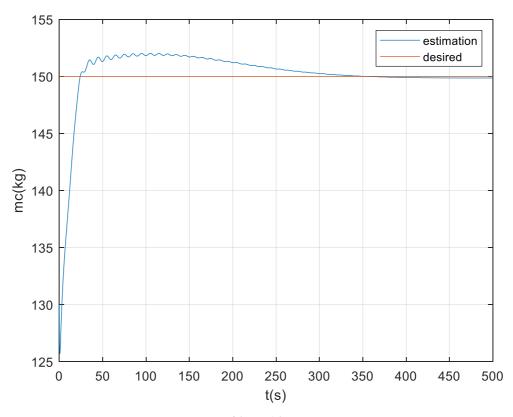
مقادیر پارامترهای سیستم به صورت زیر تعریف میشود.

جرم فضاپیما	m_c	۱۵۰ (kg)
سرعت زاویه ای سیارک	$\omega = \sqrt{\frac{\mu}{r_a^{r}}}$	1.1Ye-Y(rad/s)
فاصله سیارک از خورشید	r_a	۲1۶۶۹۶۳۴۲(km)
جرم سیارک	m_a	۶.۶۸۷e۱۵(km)
شعاع مرجع سيارک	R_B	۱۶(km)

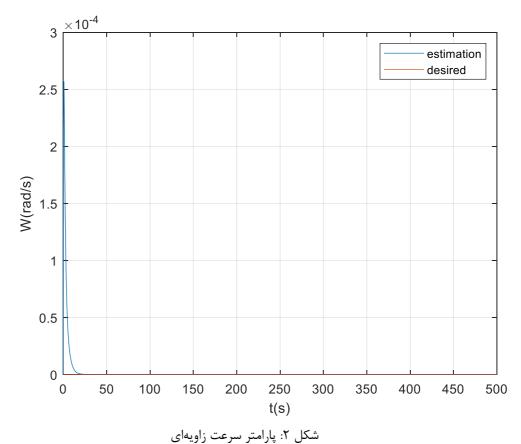
شرایط اولیه نیز به صورت $\dot{R}_{\cdot} = [\cdot \ \cdot \cdot \cdot](\frac{m}{s})$ و $R_{\cdot} = [-\Delta \cdot - \Delta \cdot](km)$ در نظر گرفته می شود و فرض می شود $\delta = \Delta \cdot \sin(\cdot . \tau \pi t)$ اغتشاش $\delta = \Delta \cdot \sin(\cdot . \tau \pi t)$ به سیستم وارد می شود.

نتايج شبيهسازي

نتایج حاصل از شبیه سازی برای تخمین پارامترها و شناسایی سیستم در شکلهای زیر آورده شده است. مطابق با شکل (۱) پارامتر جرم به مقدار مطلوب ۱۵۰ کیلوگرم همگرا می شود.

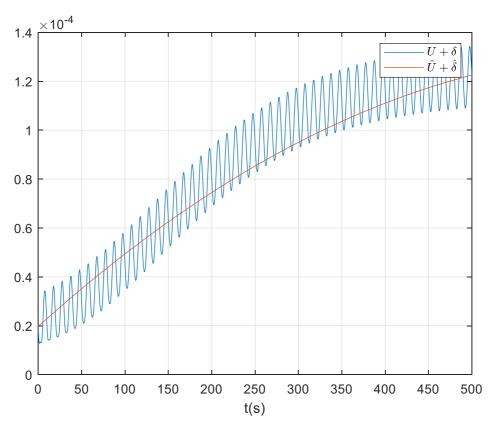


شکل ۱: پارامتر جرم مطابق با شکل (۲) نیز پارامتر سرعت زاویهای سیارک به مقدار مطلوب همگرا میشود.

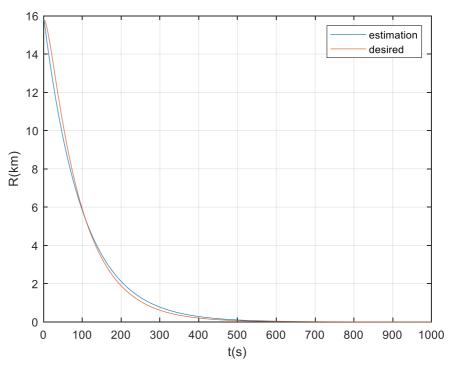


سکل ۱۰ پارانگلز شرکت زاویدای

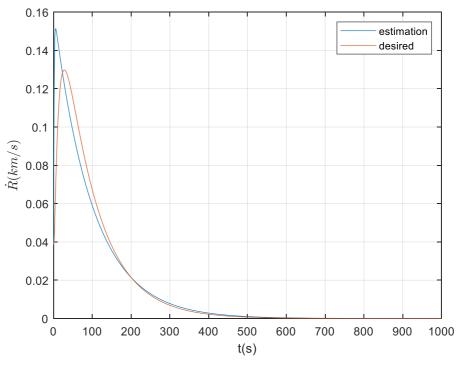
در شکل ۳ تابع پتانسیل گرانشی و اغشاشات وارد به سیستم با یک سیستم مرتبه دو مدل شدهاست. نوسانات مشاهده شده در شکل ۳ ناشی از اعمال اغتشاش سینوسی به سیستم است.



شکل ۳: برازش تابع پتانسیل گرانشی و اغتشاشات با سیستم مرتبه دو در شکلهای ۴ و ۵ فاصله و سرعت نسبی بین فضاپیما و سیارک حاصل از سیستم شناسایی شده به مقدار مطلوب حاصل از سیستم با کنترل کننده می رسد.



شکل ۴: فاصله نسبی بین فضاپیما و سیارک



شکل ۵: سرعت نسبی بین فضاپیما و سیارک

نتيجه گيري

در این پروژه مدل دینامیکی یک فضاپیما حول سیارک ۴۳۳ Eros با فرض حضور اغتشاشات شناسایی شده است. پارامترهای جرم فضاپیما و سرعت زاویهای سیارک حول مدارش به دور خورشید تخمین زده می شود. و تابع پتانسیل مربوط به سیارک نیز با یک سیستم مرتبه دو تخمین زده می شود. نتایج همگرایی پارامترها و پاسخ سیستم نشان از شناسایی مطلوب سیستم دارد.

فصل سوم: تكرار روش با شبكه عصبى چند لايه

شناسایی با شبکه عصبی

در این قسمت قصد داریم سیستم فضاپیما حول سیارک را با استفاده از روش هوشمند شبکه عصبی مصنوعی و با فرض جعبه سیاه بودن سیستم تخمین بزنیم. مدل دینامیکی سیستم به صورت زیر است:

$$\ddot{x} = \Upsilon \omega \dot{z} + \frac{F_x}{m_c} + U_x + \delta_x$$

$$\ddot{y} = -\omega^{\Upsilon} y + \frac{F_y}{m_c} + U_y + \delta_y$$

$$\ddot{z} = -\Upsilon \omega \dot{x} + \Upsilon \omega^{\Upsilon} z + \frac{F_z}{m_c} + U_z + \delta_z$$

متغیرهای حالت را به صورت زیر تعریف می کنیم:

$$\begin{cases} x_1 = x \\ x_7 = \dot{x} \\ x_7 = y \\ x_6 = \dot{y} \\ x_0 = z \\ x_9 = \dot{z} \end{cases}$$

مدل فضای حالت به فرم زیر تبدیل می شود:

$$\dot{x}_{\gamma} = x_{\gamma}$$

$$\dot{x}_{\gamma} = \gamma \omega x_{\varsigma} + \frac{F_{x}}{m_{c}} + U_{x} + \delta_{x}$$

$$\dot{x}_{\gamma} = x_{\gamma}$$

$$\dot{x}_{\gamma} = x_{\gamma}$$

$$\dot{x}_{\gamma} = -\omega^{\gamma} x_{\gamma} + \frac{F_{y}}{m_{c}} + U_{y} + \delta_{y}$$

$$\dot{x}_{\Delta} = x_{\varsigma}$$

$$\dot{x}_{\zeta} = -\gamma \omega x_{\gamma} + \gamma \omega^{\gamma} x_{\Delta} + \frac{F_{z}}{m_{c}} + U_{z} + \delta_{z}$$

خروجی:

نیروهای پتانسیل را به صورت زیر در نظر می گیریم:
$$U = G \frac{m_c m_a}{(r_a + \alpha)^{\Upsilon}}$$
 $G = 9.9 imes imes imes imes Kg$ $m_c = imes imes imes Kg$ $m_a = 9.9 imes imes imes imes Kg$ $r_a = imes 9.9 imes imes imes Mm = imes 9.9 imes Mm$

بنابراين:

$$U = G \frac{m_c m_a}{(r_a + \alpha)^{\gamma}}$$

$$U_x = (9.99 \times 1.^{-11}) \frac{10 \cdot (9.949 \times 1.^{10})}{(19 \cdot \cdot \cdot + x)^{\gamma}} = \frac{9.99 \times 1.^{\gamma}}{(19 \cdot \cdot \cdot + x)^{\gamma}}$$

$$U_y = \frac{9.99 \times 1.^{\gamma}}{(19 \cdot \cdot \cdot + y)^{\gamma}}$$

$$U_z = \frac{9.99 \times 1.^{\gamma}}{(19 \cdot \cdot \cdot + z)^{\gamma}}$$

T گسسته سازی سیستم با زمان نمونه برداری T

$$\frac{x(t+T) + x(t)}{T} = \dot{x}_t$$

$$\frac{x(K+1) + x(K)}{T} = \dot{x}_t$$

حال می توان شکل گسسته سازی شده معادلات حالت را نوشت:

$$x_{\gamma}(K+\gamma) = x_{\gamma}(K)$$

$$x_{\gamma}(K+\gamma) = x_{\gamma}(K) + \gamma T w x_{\beta}(K) + \frac{T F_{x}}{m_{c}} + T U_{x} + T \delta_{x}$$

$$x_{\gamma}(K+\gamma) = x_{\gamma}(K) + T x_{\gamma}(K+\gamma)$$

$$x_{\gamma}(K+\gamma) = x_{\gamma}(K) - \gamma T w^{\gamma} x_{\gamma}(K) + \frac{T F_{y}}{m_{c}} + T U_{y} + T \delta_{y}$$

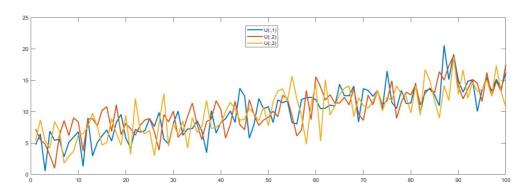
$$x_{\delta}(K+\gamma) = x_{\delta}(K) + T x_{\gamma}(K)$$

$$x_{\beta}(K+\gamma) = x_{\beta}(K) - \gamma T w x_{\gamma}(K) + \gamma T w^{\gamma} x_{\delta}(K) + \frac{T F_{z}}{m_{c}} + T U_{z} + T \delta_{z}$$

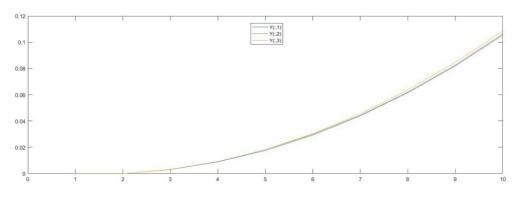
با در نظر گرفتن پارامترها به صورت جدول قسمت قبل و همچنین در نظر گرفتن نیروهای مختلف در حد چند نیوتن و البته اغتشاش های جمع شونده با دامنه بسیار کوچک، داده های مختلف ورودی و خروجی را به دست میآوریم سیستم دارای سه ورودی و سه خروجی است. سپس با آموزش یک شبکه عصبی MLP یک مدل برای سیستم با استفاده از دادههای ورودی و خروجی به دست آمده تخمین میزنیم.

نتايج شبكه عصبي

در قسمت اول ورودیهای تصادفی به اضافه ورودیهای شیب را اعمال کردیم. شکل زیر سه ورودی اعمال شده این سیستم را در نمونههای مختلف نشان میدهد:



شکل ۶: سه ورودی اعمال شده در نمونههای مختلف شکل زیر نیز خروجیهای سیستم را در نمونههای مختلف نشان میدهد.



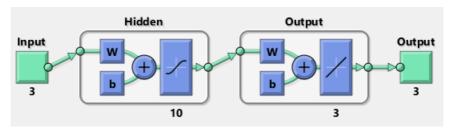
شکل ۷: خروجیهای سیستم در نمونههای مختلف

البته لازم به ذکر است که در هزار نمونه مختلف دادههای ورودی و خروجی جمع آوری شدهاند که در دو شکل بالا فقط نمونههای اولیه ترسیم شدهاند.

حال با استفاده از داده های به دست آمده در قسمت قبل قصد داریم یک شبکه عصبی MLP را آموزش دهیم.

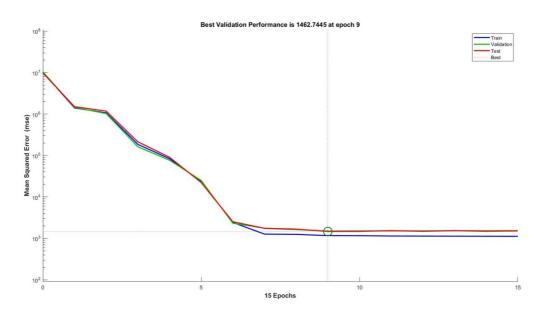
برای آموزش شبکه از ۷۰ درصد دادهها برای آموزش از ۱۵ درصد دادهها برای اعتبار سنجی و از ۱۵ درصد دادهها نیز برای تست شبکه پس از آموزش استفاده کردهایم.

شبکه دارای دو لایه است. یک لایه ورودی که شامل ۱۰ نورون است و یک لایه خروجی که شامل سه نورون است که ۳ خروجی سیستم را نگاشت می کند. شکل کلی شبکه به صورت زیر است:



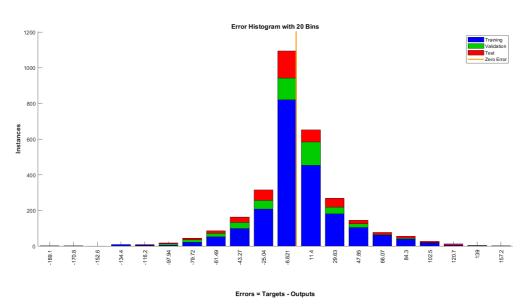
شکل ۸: شکل کلی شبکه

عملکرد شبکه و میزان خطا به صورت زیر به دست میآید:



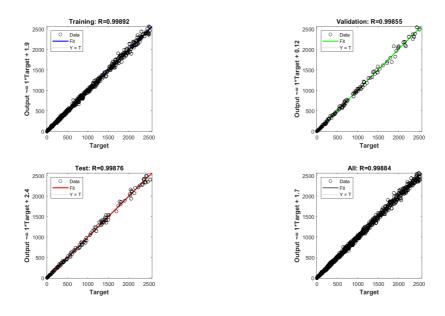
شکل ۹: عملکرد شبکه و میزان خطا

نمودار هیستوگرام خطا به صورت زیر است:



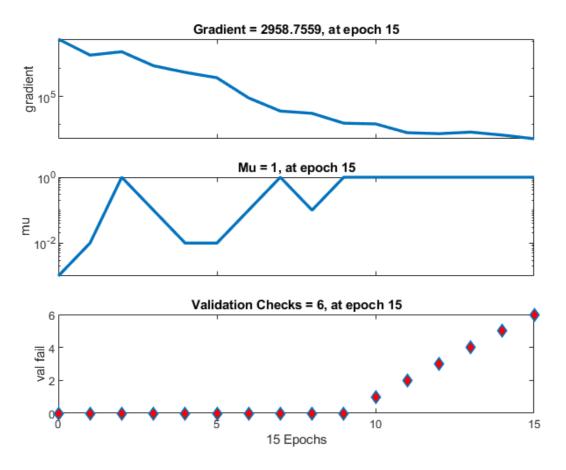
شكل ١٠: نمودار هيستوگرام خطا

رگرسیون روی سه دسته داده آموزش، اعتبارسنجی و تست نیز به صورت زیر به دست میآید و مشاهده می شود که بسیار به عدد یک نزدیک است:



شکل ۱۱: رگرسیون روی سه دسته داده آموزش، اعتبارسنجی و تست

سایز پارامترهای شبکه نیز به صورت زیر است:



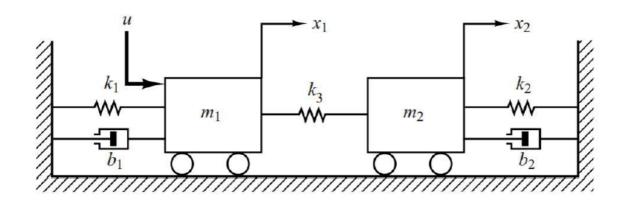
شکل۱۲: سایز پارامترهای شبکه

فصل چهارم: اعمال دو روش LS و MLS و RLS

در این قسمت از پروژه میخواهیم یک سیستم جرم و فنر و دمپر را با استفاده از روشهای حداقل مربعات و حداقل مربعات و حداقل مربعات بازگشتی شناسایی کرده و پارامترهای آن را تخمین بزنیم. و هر بخشی از درس که در تا اینجا در پروژه استفاده نشده است را روی این دینامیک پیاده کنیم.

شناسایی سیستم با روش LS

سیستم زیر را در نظر می گیریم.



شکل۱۳: سیستم مدنظر برای بخش دوم پروژه

معادلات حاکم بر سیستم و همچنین مقادیر پارامترها به صورت زیر اند.

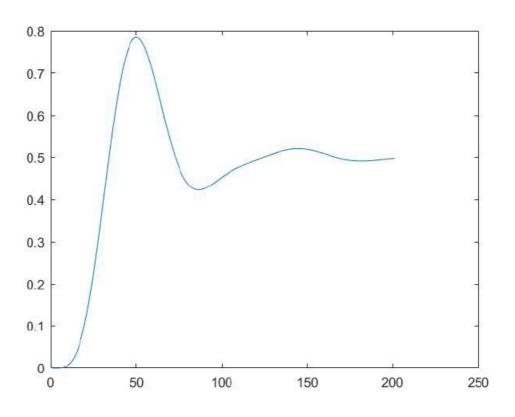
$$(m_1S^2 + b_1S + k_1 + k_3)X_1(S) - k_3X_2(S) = U(S)$$

 $(m_2S^2 + b_2S + k_2 + k_3)X_2(S) - k_3X_1(S) = 0$
 $m_1 = m_2 = 1$
 $k_1 = b_2 = 0.8$
 $k_2 = b_1 = 0.4$
 $k_3 = 0.4$

تابع تبدیل سیستم به صورت زیر به دست میآید:

$$\frac{X_2(S)}{U(S)} = \frac{0.4}{S^4 + 1.2S^3 + 2.32S^2 + 1.12S + 0.8}$$

پاسخ پله زمان پیوسته این سیستم به صورت شکل زیر است:



شكل ۱۴: پاسخ پله زمان پيوسته

با توجه به زمان صعود که حدود ۲۰ ثانیه است ۱۰ نمونه از این زمان را بر می داریم بنابراین زمان نمونه برداری را برابر با ۲ ثانیه در نظر میگیریم. با گسسته کردن تابع تبدیل با این زمان نمونه برداری تابع تبدیل گسسته به صورت زیر به دست میآید.

Sample time: 2 seconds

Discrete-time transfer function.

$$\frac{Y(Z)}{U(Z)} = \frac{..1717Z^{r} + ..5 \cdot ..7Z^{r} + ..7\Delta \Lambda TZ + ...7\Delta \Lambda}{Z^{r} + ...747Z^{r} + ...74Z^{r} + ...1\Delta \cdot VZ + ...9\cdot VT}$$

$$Y(Z) + \cdot \cdot \cdot \mathsf{fYFq}Z^{-1}Y(Z) + \cdot \cdot \cdot \mathsf{fq}\mathscr{F}Z^{-r}Y(Z) + \cdot \cdot \cdot \mathsf{fq}\mathscr{F}Z^{-r}Y(Z) + \cdot \cdot \cdot \mathsf{fq}\mathscr{F}Z^{-r}Y(Z)$$

$$= \cdot \cdot \cdot \mathsf{fTYZ}^{-1}U(Z) + \cdot \cdot \cdot \mathscr{F} \cdot \mathsf{fZ}^{-r}U(Z) + \cdot \cdot \cdot \mathsf{fZ}^{-r}U(Z)$$

$$+ \cdot \cdot \cdot \mathsf{fZ}^{-r}U(Z)$$

با گرفتن وارون تبدیل معادله بالا به صورت زیر به دست می آید.

$$y(n) + \cdot . \text{FYFQ} y(n-1) + \cdot . \text{FQF} y(n-1$$

فرم رگرسیون خطی به صورت زیر است:

$$y = \theta^T \varphi + n$$

پارامترها heta

رگرسورها ϕ

نویز سفید گوسی n

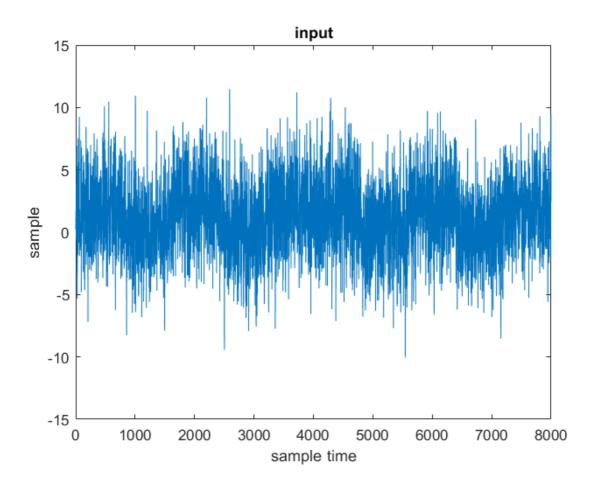
$$\theta^T = [\text{..fyfg ..fgf ..imm} \text{..imm} \text{..fgf ..imm} \text{..fmm} \text{..fmm} \text{..fmm} \text{..fmm}]$$

$$\varphi^{T} = \begin{bmatrix} -y(n-1) & -y(n-1) & -y(n-1) \\ -y(n-1) & u(n-1) & u(n-1) & u(n-1) & u(n-1) \end{bmatrix}$$

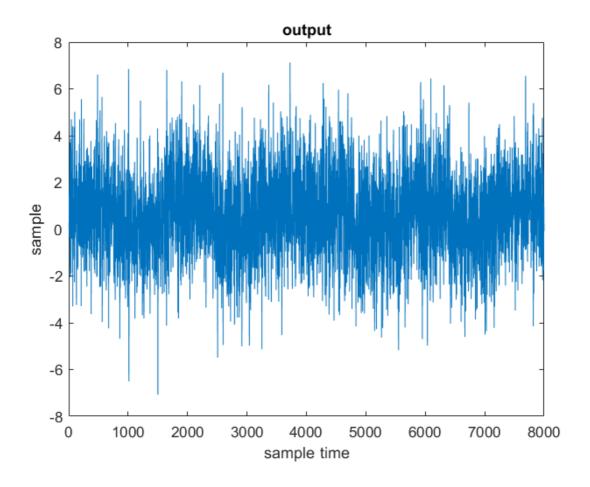
پارامتر های واقعی سیستم بردار heta اند.

ما ابتدا با توجه به پارامترهای واقعی سیستم و در حضور نویز سفید و با اعمال ورودی پالس خروجی را اندازه گیری کرده و داده های ورودی و خروجی را در اختیار داریم پس فرض می کنیم که سیستم به صورت یک جعبه خاکستری است یعنی اینکه پارامترها را نداریم ولی فرم کلی سیستم و رگرسورها و همچنین

دادههای ورودی و خروجی را در اختیار داریم. پس با توجه به دادههای ورودی و خروجی، پارامترهای سیستم را تخمین میزنیم. ورودی را به صورت جمعی از اعداد تصادفی و سیگنال پالس در نظر می گیریم. ورودی به صورت زیر است:



خروجی سیستم نیز به صورت زیر به دست می آید:



توسط تخمین LS یعنی با فرمول زیر پارامترها را محاسبه می Sنیم:

$$\hat{\theta} = (\varphi^T \varphi)^{-1} \varphi^T y$$

توسط این تخمین پارامتر ها به صورت زیر به دست می آیند.

theta_hat =

0.4705

0.4932

0.1790

0.0895

0.1317

0.6001

0.3555

0.0286

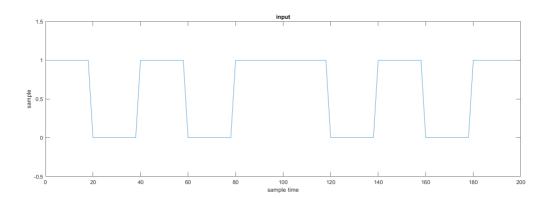
همانطور که مشاهده می شود پارامترهای تخمین زده به پارامترهای واقعی سیستم بسیار نزدیک کند پارامترهای واقعی و تخمین سیستم در جدول زیر آورده شده اند:

مقدار تخمینی	مقدار واقعى	نام پارامتر
٠.۴٧٠۵	٠.۴٧۴٩	θ_1
٠.۴٩٣٢	۴۶۹. ·	$ heta_{\scriptscriptstyle extsf{T}}$
٠.١٧٩٠	٠.١٨٠٢	$\theta_{ m r}$
۸۹۸۰.۰	٠.٠٩٠٧٢	$ heta_{arepsilon}$
٠.١٣١٧	٠.١٣١٧	$ heta_{\scriptscriptstyle \Delta}$
	٠.۶٠٠٧	$ heta_{arphi}$
۵۵۵۳.۰	۰.۳۵۸۲	$ heta_{\scriptscriptstyle Y}$
٠.٠٢٨۶	٠.٠٣٠۵١	$ heta_{\scriptscriptstyle A}$

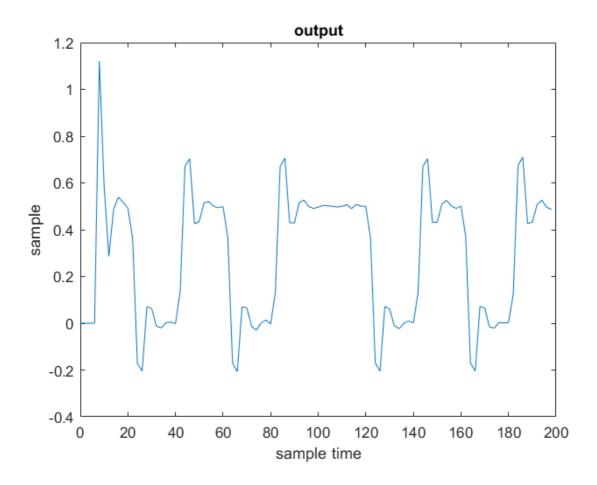
همانطور که مشاهده میشود مقدارهای تخمینی و مقدارهای واقعی بسیار نزدیک هستند.

شناسایی سیستم با روش RLS

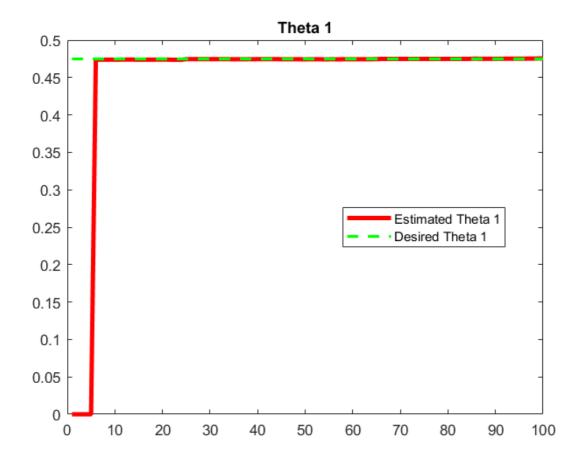
در این قسمت با روش RLS پارامترها را تخمین میزنیم. شکل زیر ورودی را نشان میدهد. ورودی سیگنال پالس میباشد. همچنین نویز جمع شونده گوسی نیز وجود دارد:

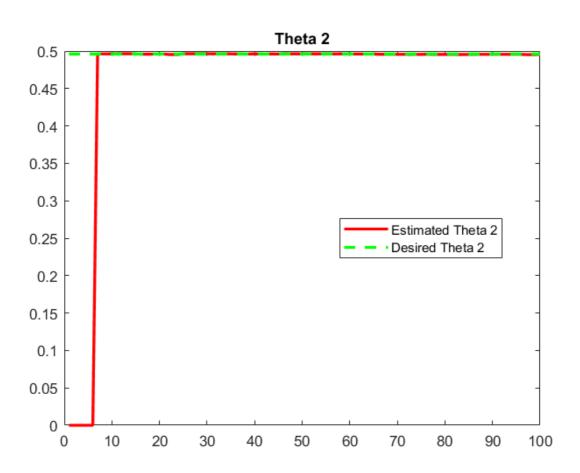


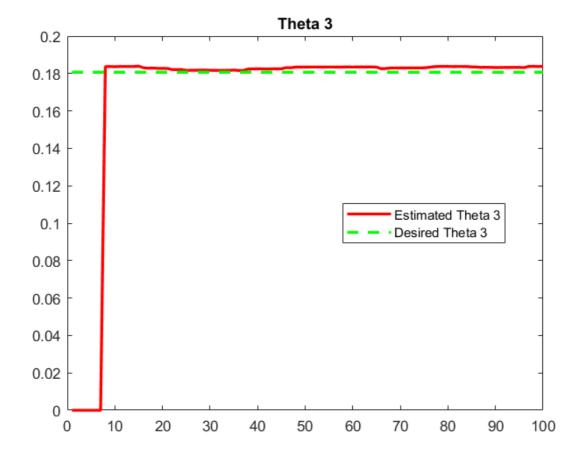
شکل زیر نیز خروجی سیستم را نشان میدهد:

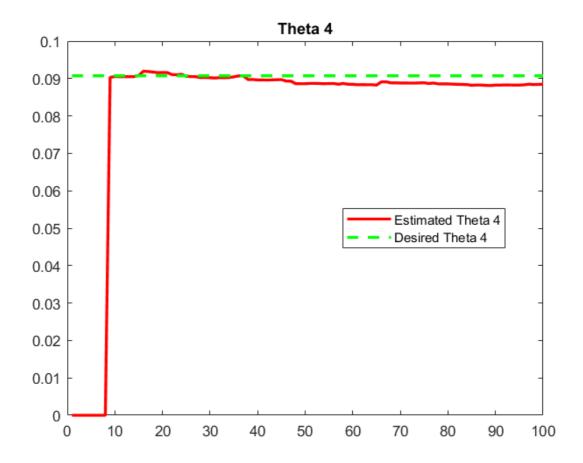


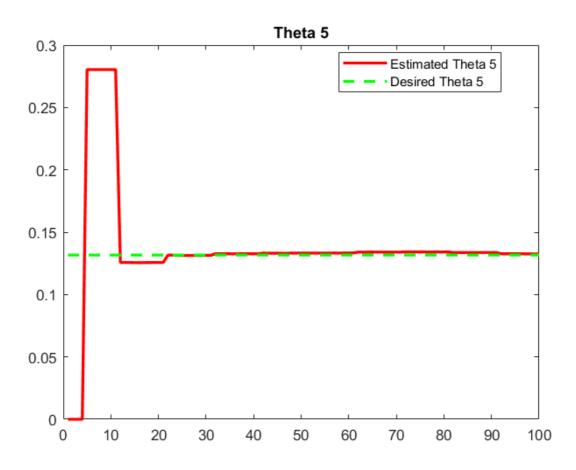
هشت شکل زیر نیز پارامترهای تخمین زده شده سیستم را در کنار پارامترهای واقعی نشان میدهند که برای هر پارامتر جداگانه رسم شده است.

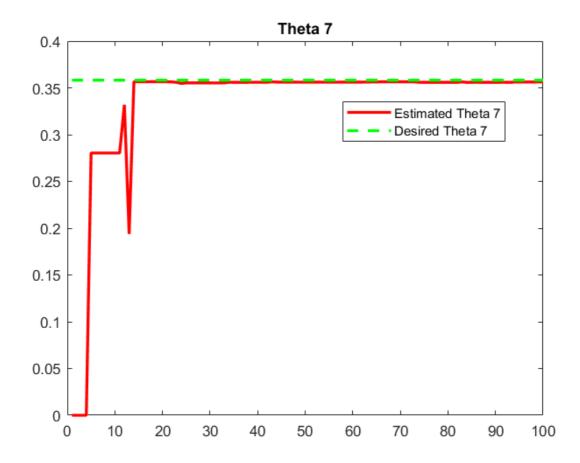


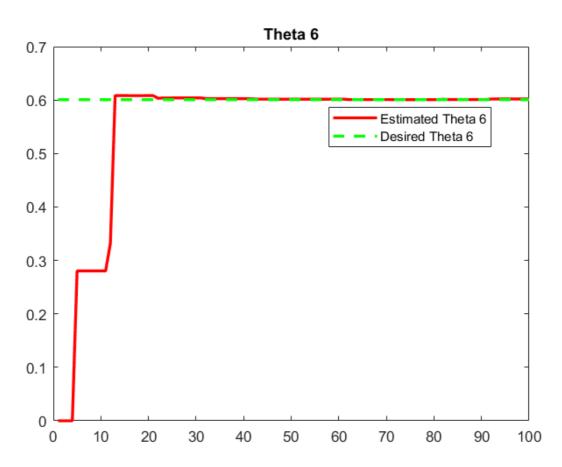


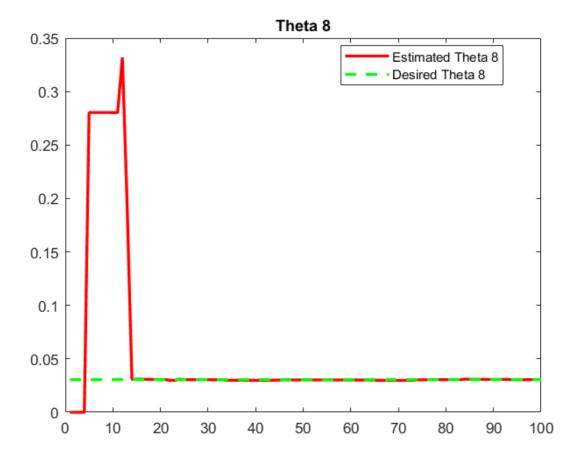












همانطور که مشاهده می شود مقدار پارامترها به خوبی به مقدارهای واقعی همگرا شدهاند اگر هم جایی خطای بسیار کمی وجود دارد ناشی از وجود نویز است.

پیوست ۱

```
/:/://. ۴-April-۲۰۲۱
clc
clear
close all
global mu W mc G ma RB
                                     در این قسمت پارامترهای سیستم و شرایط اولیه شبیهسازی تعریف شدهاند.
mc = \lambda \cdot; // spacecraft's mass(kg)
ma = ۶.۶۸۷e ۱۵; /. ۴۳۳ Eros mass (kg)
RB = 19; // reference radius of Eros(km)
i = 1 \cdot .7   pi/1  .; // inclination
hs = Y\Aef; /. height from sun (km)
Rs = \$9\$7\%; /. sun radius(km)
ra = hs+Rs; // radius from the sun to asteroid
G = 9.9447e - 7.5; // universal gravitational constant(km^T/kg.s^T)
ms = 1.9 \text{ MeV}; % sun mass (kg)
mu = G*(ma+ms); % gravitational parameter(km^*r/s^*r)
W = sqrt(mu/ra^\mathbf{r}); '/.#rad/s
7.#initial condition
x \cdot = [-\Delta \cdot -1\Delta]; dx \cdot = [\cdot \cdot \cdot e - \cdot];
ra \cdot = [-ra*cos(i) \cdot ra*sin(i)];
```

```
%% ode solving
options = odeset('RelTol',\e-\varsaction,'AbsTol',\e-\Delta);
\cdot \cdot *ones(\cdot, \cdot) \times \cdot dx \cdot ];
     [t,x]=ode \delta(@fun_SI,[\cdot \  \   \   \  \  ),int);
%# plots
'/://.' estimation of spacecraft mass
figure
plot(t, 1/x(:,1)),t,mc*ones(numel(t),1))
xlabel('t(s)'),ylabel('mc(kg)'),grid on
legend('estimation','desired')
'.'.'.' estimation of angular velocity
figure
plot(t,x(:,\lambda),t,W*ones(numel(t),\lambda))
xlabel('t(s)'),ylabel('W(rad/s)'),grid on
legend('estimation','desired')
%% relative distance
figure
plot(t,sqrt(x(:,1).^\7+x(:,\7).^\7+x(:,\7).^\7)),hold on
plot(t, sqrt(X(:, \Upsilon \Upsilon).^{\Upsilon} + X(:, \Upsilon \Upsilon).^{\Upsilon} + X(:, \Upsilon \Delta).^{\Upsilon}))
xlabel('t(s)'),ylabel('R(km)'),grid on
legend('estimation','desired')
%% relative velocity
figure
plot(t, sqrt(x(:,f).^{r}+x(:,\Delta).^{r}+x(:,F).^{r})), hold on
plot(t,sqrt(x(:,\mathfrak{\gamma}).^\gamma_+x(:,\mathfrak{\gamma}).^\gamma_+x(:,\mathfrak{\gamma}).^\gamma_+).
```

```
xlabel('t(s)'),grid on
h = ylabel('\$ \det\{R\} (km/s) \$');
set(h,'Interpreter','latex')
legend('estimation','desired')
برازش تابع پتانسیل با معادله مرتبه ۲:
% gravitational potential fitting with a Y-order system
for i = 1:numel(t)
[U(:,i)] = gravitational_potential(t(i),x(i,:));
end
delta = e-\Delta *sin(\cdot.7*pi.*t);
figure
plot(t, sqrt((U(1,:)+delta').^{r}+(U(r,:)+delta').^{r}+(U(r,:)+delta').^{r})), hold on
f=fit(t,U(\,:)'+delta,'poly\');
f=fit(t,U(\(\tau\),:)'+delta,'\(\text{poly}\(\tau'\));
f=fit(t,U(\(\(\nagger\),:)'+delta,'\(\no\)oly\(\nagger'\);
W \text{ it } = (\text{V.Yare-ii} \text{ **t.^Y -1..} \text{ **t-a.Y} \cdot \text{9e-.$/});
W r = (1.\Delta 1e - 17 *t.^r - 1.99e - \cdot 9 .*t + 9.16e - \cdot 7);
WTY = (7.1\Delta 1e-1.*t.^{7}-T...9e-.V.*t-1.4e-.\Delta);
xlabel('t(s)'), legend('$ U+\delta $','$\hat{U}+\hat{\delta} $','Interpreter','latex')
```

 $dx(\Delta)=d\gamma y; \quad \forall x(\Delta)=ydot$

 $dx(\mathcal{S})=d\tau z; \quad \forall x(\mathcal{S})=zdot$

function $dx = fun_SI(t,x)$ $dx = zeros(%\lambda,1);$ global mu W mc فراخواني تابع پتانسيل: [U] = gravitational_potential(t,x); طراحي كنترل كننده لغزشي: '.'.'.' sliding mode control landa = diag([$\cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot$]); $k = [\cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot]$; epsilon = $\cdot . \lambda$; e = x(1:7);de = x(7:7);s = de+landa*e;Fx = mc*(-7*W*x(f)-U(1)-landa(1)*x(f))-k(1)*satlins(s(1)/epsilon); $Fy = mc*(W^{\star} * x(\Upsilon) - U(\Upsilon) - landa(\Upsilon) * x(\Delta)) - k(\Upsilon) * satlins(s(\Upsilon)/epsilon);$ $Fz = mc * (\Upsilon * W * x(\Upsilon) - \Upsilon * W^\Upsilon * x(\Upsilon) - U(\Upsilon) - landa(\Upsilon) * x(\varUpsilon)) - k(\Upsilon) * satlins(s(\Upsilon)/epsilon);$ '/:/://://. spacecraft dynamics system شبیهسازی سیستم: delta = \e-Δ*sin(•.٢*pi*t); // disturbance $d\Upsilon x = \Upsilon *W *x(\mathcal{F}) + (Fx/mc + U(\Upsilon) + delta);$ $d\gamma y = -W^{\Upsilon} *x(\Upsilon) + (Fy/mc + U(\Upsilon) + delta);$ $d\tau z = -\tau *W *x(\tau) + \tau *W^{\tau} *x(\tau) + Fz/mc + U(\tau) + delta;$ $dx(1)=x(f); \quad \frac{1}{2}x(1)=x$ $dx(\Upsilon)=x(\Delta); \quad \forall x(\Upsilon)=y$ $dx(\mathcal{V})=x(\mathcal{S}); \quad \frac{1}{2}x(\mathcal{V})=z$ $dx(\mathfrak{f})=d\tau x; \quad \forall x(\mathfrak{f})=xdot$

حرکت مداری سیارک(این قسمت جزء پروژه نیست.)

```
'/:/://:/. asteroid's motion relative to sun
ra = sqrt(x(Y)^{\uparrow}Y + x(\lambda)^{\uparrow}Y + x(\vartheta)^{\uparrow}Y);
d\Upsilon xa = -mu *x(\Upsilon)/(ra^\Upsilon);
d\gamma ya = -mu *x(\lambda)/(ra^{\gamma});
d\Upsilon za = -mu *x(9)/(ra^{\Upsilon});
dx(\forall) = x(\forall);
dx(\Lambda) = X(\Lambda);
dx(9) = X(17);
dx(1 \cdot) = d\tau xa;
dx(11) = dya;
dx(17) = d7za;
تشکیل ماتریس رگرسیو:
W \cap Fx;
WY = Fy;
W^{r} = Fz;
'/:/:// gravitational potential fitting with a Y-order system
W_1 = (V.7\Delta Te^{-1}) *t^{T} - 1... + Ve^{-1} *t^{T} - 2... + Ve^{-1};
Wrr = (1.\Delta 1e^{-1} *t^{r} - 1.99e^{-1} *t + 9.41e^{-1});
WTY = (7.1\Delta 1e-1.*t^{T}-7...6e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1...96e-1..
W17 = 7 *X(8);
W۲^{*} = •;
Wrr = -r*x(r);
W14 = \cdot;
W \Upsilon \Upsilon = -X(\Upsilon);
Wrf = r*X(r);
```

```
We = [W11 W17 W17 W17;W71 W77 W77;W71 W77 W77 W77]; // signal vector
\frac{1}{2}, phi = \frac{1}{2} \frac{1}{2} \frac{1}{2}; \frac{1}{2} system's parameters
                                                           پیادهسازی روش مبتنی بر خطای پیش بینی و تخمین پارامترها:
phi_hat = X(1\%:18);
tau_tilda = [drx;dry;drz]-We*phi_hat;
P = [X(Y) X(Y) X(Y\Delta) X(YA)]...
   X(1\lambda) X(\Upsilon \Upsilon) X(\Upsilon F) X(\Upsilon \cdot);...
  X(19) X(77) X(77) X(77);...
   x(\Upsilon \cdot) x(\Upsilon f) x(\Upsilon h) x(\Upsilon \Upsilon)]; Kalman Filter matrix
landa \cdot = diag([.\forall . \cdot \land . \land . \land]); k \cdot = \land;
la = landa \cdot *(1-norm(P)/k \cdot); /#forgetting factor
dp = la*P-P*(We')*We*P;
dphi_hat = P*We'*tau_tilda;
dx(1\%:19) = dphi_hat;
dx(14.77) = dp;
                                                          شبیه سازی سیستم شناسایی شده برای مقایسه با سیستم واقعی:
'.'.'.'.'.'.'.'. Estimation of system
landa = diag([\cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot]);k = [\cdot \cdot \cdot \cdot \cdot]; epsilon = \cdot . \lambda;
e = X(\Upsilon\Upsilon:\Upsilon\Delta); de = X(\Upsilon\mathcal{S}:\Upsilon\lambda); s = de+landa*e;
Fx = (1/x(1))*(-7*x(1\Delta)*x(1)-W1-landa(1)*x(1)-k(1)*satlins(s(1)/epsilon);
Fy = (1/X(1))*(X(1))^{*}T*X(T)-WT-landa(T)*X(T))-k(T)*satlins(S(T)/epsilon);
d\Upsilon x_hat = \Upsilon * x(\Lambda \Delta) * x(\Upsilon \Lambda) + (Fx * x(\Lambda \Upsilon) + W \Lambda \Upsilon);
```

```
d \gamma y_h a t = -x ( \delta )^* \gamma x ( \gamma \gamma ) + ( F y x ( \delta \gamma ) + W \gamma \gamma );
```

 $d\tau z_hat = -\tau *x(\iota \Delta) *x(\tau \beta) + \tau *x(\iota \Delta)^{\tau} *x(\tau \Delta) + Fz *x(\iota \tau) + W\tau\tau;$

 $dx(\Upsilon\Upsilon)=x(\Upsilon\mathcal{F}); \quad ^{\prime}.x(1)=x$

 $dx(\Upsilon\Upsilon)=x(\Upsilon\Upsilon); \quad \forall x(\Upsilon)=y$

 $dx(\Upsilon\Delta)=x(\Upsilon\Lambda); \quad \dot{}/.x(\Upsilon)=z$

 $dx(\Upsilon \mathcal{F})=d\Upsilon x_hat; \quad '/.x(\mathcal{F})=xdot$

 $dx(\Upsilon V)=d\Upsilon y_hat; \quad '.x(\Delta)=ydot$

 $dx(\Upsilon \Lambda)=d\Upsilon z_hat; \quad '.x(\vartheta)=zdot$

end

```
بیوست ۳
```

تعریف تابع پتانسیل گرانشی:

function [U] = gravitational_potential(~,x)

global RB G ma

 $r = sqrt(x(1)^{\uparrow} + x(7)^{\uparrow} + x(7)^{\uparrow}) + RB;$

phi = atan $\Upsilon(\text{sqrt}(X(Y)^{\Upsilon}+X(Y)^{\Upsilon}),X(Y)); \%$ | latitude angle

ضرایب لژاندر:

7.# Legendre coefficients

 $P \cdot \cdot = 1$; $P \cdot \cdot = \sin(phi)$; $P \cdot \cdot \cdot = \cos(phi)$;

 $PT \cdot = \cdot . \Delta *(T*\sin(phi)^T - 1); PT 1 = T*\sin(phi)*\cos(phi); PTT = T*\cos(phi)^T*\sin(phi); PTT = T*\cos(phi)^T + T*\sin(phi); PTT = T*\cos(phi)^T + T*\cos(phi); PTT = T*\cos(phi)^T + T*\sin(phi); PTT = T*\cos(phi)^T + T*\cos(phi); PTT = T*\cos(phi)^T + T*o(phi)^T + T*o(phi)^T$

 $PT \cdot = \cdot . \Delta *(\Delta * \sin(phi)^T - T * \sin(phi)); PT = \cdot . \Delta * \cos(phi) *(\Delta * \sin(phi)^T - T); PT = \cdot . \Delta *(\Delta * \sin(phi)^T - T); PT = \cdot . \Delta *(\Delta * \sin(phi)^T - T); PT = \cdot . \Delta *(\Delta * \sin(phi)^T - T); PT = \cdot . \Delta *(\Delta * \sin(phi)^T - T); PT = \cdot . \Delta *(\Delta * \sin(phi)^T - T); PT = \cdot . \Delta *(\Delta * \sin(phi)^T - T); PT = \cdot . \Delta *(\Delta * \sin(phi)^T - T); PT = \cdot . \Delta *(\Delta * \sin(phi)^T - T); PT = \cdot . \Delta *(\Delta * \sin(phi)^T - T); PT = \cdot . \Delta *(\Delta * \sin(phi)^T - T); PT = \cdot . \Delta *(\Delta * \sin(phi)^T - T); PT = \cdot . \Delta *(\Delta * \sin(phi)^T - T); PT = \cdot . \Delta *(\Delta * \sin(phi)^T - T); PT = \cdot . \Delta *(\Delta * \sin(phi)^T - T); PT = \cdot . \Delta *(\Delta * \sin(phi)^T - T); PT = \cdot . \Delta *(\Delta * \sin(phi)^T - T); PT = \cdot . \Delta *(\Delta * \sin(phi)^T - T); PT = \cdot . \Delta *(\Delta * \cos(phi)^T - T); PT = \cdot .$

\\d*cos(phi)^*sin(phi);

ضرایب استوکس:

'.# Stokes' coefficients

U_bar = zeros(\,\);

7.# gravitational potential function

for n = 7:7

for m = 1:n

 $U_bar = U_bar + (RB/(r))^n *P_sinphi(n,m) + C(n,m) *cos(m*landa) + S(n,m) *sin(m*landa);$

end

end

 $U = (G*ma/r)*(1+U_bar);$

ux = U*sin(phi)*cos(landa);

uy = U*sin(phi)*sin(landa);

uz = U*cos(phi);

U = [ux uy uz];

end

پیوست ۴

```
clear;
clc;
close all;
                                                                                                                             دادههای مساله
N=1\cdots;
T=\cdot.1;
Mc=1\Delta\cdot;
R=18eT;
Ma=9.9 A Ye 1 \Delta;
G=9.97e-11;
W=1.17e-Y;
                                                  داده دهی رندوم برای ورودی کنترلی f که در تابع پتانسیل گرانشی اعمال می شود:
u = \Upsilon + \Delta * randn(\Upsilon, N);
uY=Y+\Delta*randn(N,N);
u^{\tau=\tau+\Delta*randn(1,N)};
for i=1:N
  u \setminus (i)=u \setminus (i)+\cdot . \setminus *I;
  u\Upsilon(i)=u\Upsilon(i)+\cdot.1*I;
  u^{\kappa}(i)=u^{\kappa}(i)+\cdot . \
end
                                                                                                                          مدلسازی نویز:
noise 1 = \dots + m and n(1,N);
noiseY = \cdots + m and m(1,N);
noise\Upsilon = \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot *randn(\cdot,N);
x = zeros(1,N);
xY=zeros(1,N);
x^*=zeros(N,N);
x = zeros(1,N);
```

ییوست ۵

```
مدلسازی گرانش برای شبکهی عصبی
```

```
function [U] = gravitational_potential(\sim,x)
global RB G ma
r = sqrt(x(^{\dagger})^{^{\dagger}} + x(^{\dagger})^{^{\dagger}} + x(^{\dagger})^{^{\dagger}}) + RB;
phi = atan^{\gamma}(sqrt(x(^{\gamma})^{\gamma}+x(^{\gamma})^{\gamma}),x(^{\gamma})); //# latitude angle
landa = atan^{\Upsilon}(x(^{\Upsilon}),x(^{\Upsilon})); /# Longitudinal angle
7.# Legendre coefficients
 P \cdot \cdot = \ \ ; P \cdot \cdot = \sin(phi); P \cdot \cdot = \cos(phi);
 P^{\Upsilon} = \frac{1}{2} *(\Gamma *\sin(phi)^{\Upsilon} - \Gamma); P^{\Upsilon} = \Gamma *\sin(phi) *\cos(phi); P^{\Upsilon} = \Gamma *\cos(phi)^{\Upsilon} *\sin(phi);
 P^{\text{T}} = \frac{1}{2} *(2 * \sin(\text{phi})^{\text{T}} - \text{T} * \sin(\text{phi})); P^{\text{T}} = \frac{1}{2} *\cos(\text{phi}) *(1 * 2 * \sin(\text{phi})^{\text{T}} - \text{T}); P^{\text{T}} = \frac{1}{2} *\cos(\text{phi}) *(1 * 2 * \sin(\text{phi})^{\text{T}} - \text{T}); P^{\text{T}} = \frac{1}{2} *\cos(\text{phi}) *(1 * 2 * \sin(\text{phi})^{\text{T}} - \text{T}); P^{\text{T}} = \frac{1}{2} *\cos(\text{phi}) *(1 * 2 * \sin(\text{phi})^{\text{T}} - \text{T}); P^{\text{T}} = \frac{1}{2} *\cos(\text{phi}) *(1 * 2 * \sin(\text{phi})^{\text{T}} - \text{T}); P^{\text{T}} = \frac{1}{2} *\cos(\text{phi}) *(1 * 2 * \sin(\text{phi})^{\text{T}} - \text{T}); P^{\text{T}} = \frac{1}{2} *\cos(\text{phi}) *(1 * 2 * \sin(\text{phi})^{\text{T}} - \text{T}); P^{\text{T}} = \frac{1}{2} *\cos(\text{phi}) *(1 * 2 * \sin(\text{phi})^{\text{T}} - \text{T}); P^{\text{T}} = \frac{1}{2} *\cos(\text{phi}) *(1 * 2 * \sin(\text{phi})^{\text{T}} - \text{T}); P^{\text{T}} = \frac{1}{2} *\cos(\text{phi}) *(1 * 2 * \sin(\text{phi})^{\text{T}} - \text{T}); P^{\text{T}} = \frac{1}{2} *\cos(\text{phi}) *(1 * 2 * \sin(\text{phi})^{\text{T}} - \text{T}); P^{\text{T}} = \frac{1}{2} *\cos(\text{phi}) *(1 * 2 * \sin(\text{phi})^{\text{T}} - \text{T}); P^{\text{T}} = \frac{1}{2} *\cos(\text{phi}) *(1 * 2 * \sin(\text{phi})^{\text{T}} - \text{T}); P^{\text{T}} = \frac{1}{2} *\cos(\text{phi})^{\text{T}} - \text{T}; P^{\text{T}} = \frac{1}{2} *\cos(\text{phi})^{\text{T}} + \frac{1
 \o *cos(phi)^\*sin(phi);
 '.# Stokes' coefficients
 C = [ \cdot \cdot / \cdot \cdot 11 \lor \circ - \cdot / \cdot \cdot \% \land ; - \cdot / \cdot \circ \uparrow \land \circ 1 \cdot / \cdot \land \land \uparrow \cdot / \cdot \land \% \uparrow \cdot \%; - \cdot / \cdot \cdot 1 \lor \land \uparrow \cdot / \cdot \land \uparrow \uparrow \uparrow ];
 S = [\cdot \cdot \cdot / \cdot \cdot \cdot \wedge \wedge; \cdot \cdot / \cdot \cdot \cdot \wedge \uparrow - \cdot / \cdot \uparrow \wedge \uparrow \uparrow; \cdot \cdot / \cdot \cdot \uparrow \xi \cdot \xi - \cdot / \cdot \cdot \wedge \uparrow \uparrow];
            U_bar = zeros(\'\');
7.# gravitational potential function
for n = 7:7
             for m = 1:n
                        U_bar = U_bar + (RB/(r))^n *P_sinphi(n,m) + C(n,m) *cos(m*landa) + S(n,m) *sin(m*landa);
             end
 end
                        U = (G*ma/r)*(^1+U_bar);
```

```
ux = U*sin(phi)*cos(landa);
```

uy = U*sin(phi)*sin(landa);

uz = U*cos(phi);

U = [ux uy uz];

end

پیوست ۶

سبكه عصبي چند لايه

```
7. Solve an Input-Output Fitting problem with a Neural Network
7. This script assumes these variables are defined:
7. U – input data.
% Y - target data.
x = U';
t = Y';
7. Choose a Training Function
7. For a list of all training functions type: help nntrain
7. 'trainlm' is usually fastest.
'/. 'trainbr' takes longer but may be better for challenging problems.
'/. 'trainscg' uses less memory. Suitable in low memory situations.
trainFcn = 'trainlm'; // Levenberg-Marquardt backpropagation.
7. Create a Fitting Network
hiddenLayerSize = \ \cdot;
net = fitnet(hiddenLayerSize,trainFcn);
7. Choose Input and Output Pre/Post-Processing Functions
7. For a list of all processing functions type: help nnprocess
net.input.processFcns = {'removeconstantrows','mapminmax'};
net.output.processFcns = {'removeconstantrows','mapminmax'};
7. Setup Division of Data for Training, Validation, Testing
7. For a list of all data division functions type: help nndivision
net.divideFcn = 'dividerand'; //. Divide data randomly
net.divideMode = 'sample'; '/. Divide up every sample
net.divideParam.trainRatio = \ \ \ \ /\ \ ;
```

```
net.divideParam.valRatio = \../\o;
net.divideParam.testRatio = \ \ \ \ / \ \ \ ;
7. Choose a Performance Function
7. For a list of all performance functions type: help nnperformance
net.performFcn = 'mse'; // Mean Squared Error
7. Choose Plot Functions
7. For a list of all plot functions type: help nnplot
net.plotFcns = {'plotperform','plottrainstate','ploterrhist', ...
  'plotregression', 'plotfit'};
7. Train the Network
[net,tr] = train(net,x,t);
7. Test the Network
y = net(x);
e = gsubtract(t,y);
performance = perform(net,t,y)
7. Recalculate Training, Validation and Test Performance
trainTargets = t .* tr.trainMask{\);
valTargets = t .* tr.valMask{\);
testTargets = t .* tr.testMask{\);
trainPerformance = perform(net,trainTargets,y)
valPerformance = perform(net,valTargets,y)
testPerformance = perform(net,testTargets,y)
7. View the Network
view(net)
7. Plots
7. Uncomment these lines to enable various plots.
```

```
%figure, plotperform(tr)
%figure, plottrainstate(tr)
%figure, ploterrhist(e)
%.figure, plotregression(t,y)
//figure, plotfit(net,x,t)
7. Deployment
7. Change the (false) values to (true) to enable the following code blocks.
7. See the help for each generation function for more information.
if (false)
  7. Generate MATLAB function for neural network for application
  7. deployment in MATLAB scripts or with MATLAB Compiler and Builder
  7. tools, or simply to examine the calculations your trained neural
  % network performs.
  genFunction(net,'myNeuralNetworkFunction');
  y = myNeuralNetworkFunction(x);
end
if (false)
  7. Generate a matrix-only MATLAB function for neural network code
  % generation with MATLAB Coder tools.
  genFunction(net,'myNeuralNetworkFunction','MatrixOnly','yes');
  y = myNeuralNetworkFunction(x);
end
if (false)
  7. Generate a Simulink diagram for simulation or deployment with.
  % Simulink Coder tools.
  gensim(net);
end
```

منابع

- [1] AlandiHallaj, M., & Assadian, N. (۲۰۱۷). Soft landing on an irregular shape asteroid using multiple-horizon multiple-model predictive control. *Acta Astronautica*, 17., ۲۲۵–۲۳۴. doi:10.1016/j.actaastro.7017.00.19
- [۲] جزوهی درسی. درس شناسایی سیستم و تخمین پارامترهای پروازی. استاد درس: دکتر خوشنود. ۱۴۰۰–۱۴۰۰

ممنون از تدریس خوبتان.

با احترام مهسا آزادمنش شماره دانشجویی ۹۹۰۰۴۲۶