#### بسمه تعالى

# تمرین پنجم کنترل پیشرفته "طراحی کنترلر و مشاهده گر برای دو پاندول معکوس" (MIMO)

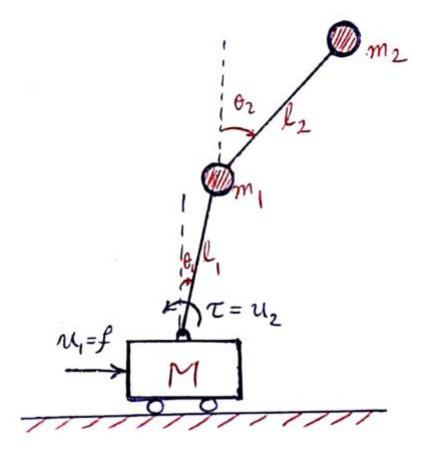
نام و نام خانوادگی:

ايمان شريفي

9111114

استاد درس:

دكتر سالاريه



شکل ۱: شماتیک کلی یاندول معکوس

۱-معادلات حاکم را استخراج کنید و حول نقطه تعادل خطی سازی کنید.

#### معادلات غيرخطى:

برای بدست آوردن معادلات حاکم از معادلات لاگرانژ استفاده می کنیم.

$$\frac{d}{dt}q(t) = \dot{q}, \quad \frac{d}{dt}\theta_1(t) = \dot{\theta}_1, \quad \frac{d}{dt}\theta_2(t) = \dot{\theta}_2.$$

$$q_0 := \begin{bmatrix} q \\ 0 \end{bmatrix}, \qquad q_1 := \begin{bmatrix} q + l_1 \sin \theta_1 \\ l_1 \cos \theta_1 \end{bmatrix}, \text{ and } \qquad q_2 := \begin{bmatrix} q + l_1 \sin \theta_1 + l_2 \sin \theta_2 \\ l_1 \cos \theta_1 + l_2 \cos \theta_2 \end{bmatrix},$$

انرژی جنبشی سیستم:

$$K = \frac{1}{2} \left\{ m \|\dot{q}_0\|^2 + m_1 \|\dot{q}_1\|^2 + m_2 \|\dot{q}_2\|^2 \right\}$$

$$= \frac{1}{2} \left\{ m \dot{q}^2 + m_1 \left[ \left( \dot{q} + l_1 \dot{\theta}_1 \cos \theta_1 \right)^2 + \left( l_1 \dot{\theta}_1 \sin \theta_1 \right)^2 \right] + m_2 \left[ \left( \dot{q} + l_1 \dot{\theta}_1 \cos \theta_1 + l_2 \dot{\theta}_2 \cos \theta_2 \right)^2 + \left( l_1 \dot{\theta}_1 \sin \theta_1 + l_2 \dot{\theta}_2 \sin \theta_2 \right)^2 \right] \right\}$$

انرژی پتانسیل سیستم:

$$P = g \{ m_1 l_1 \cos \theta_1 + m_2 (l_1 \cos \theta_1 + l_2 \cos \theta_2) \}.$$

معادلات لاگرانژ:

$$\begin{array}{lll} u+w_1-d_1\dot{q}&=&\frac{d}{dt}\left\{\frac{\partial L}{\partial \dot{q}}\right\}-\left\{\frac{\partial L}{\partial q}\right\}\\ &=&\frac{d}{dt}\left\{m\dot{q}+m_1\left(\dot{q}+l_1\dot{\theta}_1\cos\theta_1\right)+m_2\left(\dot{q}+l_1\dot{\theta}_1\cos\theta_1+l_2\dot{\theta}_2\cos\theta_2\right)\right\}-\left\{0\right\}\\ &=&(m+m_1+m_2)\,\ddot{q}+l_1(m_1+m_2)\ddot{\theta}_1\cos\theta_1-l_1(m_1+m_2)(\dot{\theta}_1)^2\sin\theta_1\\ &+m_2l_2\ddot{\theta}_2\cos\theta_2-m_2l_2(\dot{\theta}_2)^2\sin\theta_2\\ &=&(m+m_1+m_2)\,\ddot{q}+l_1(m_1+m_2)\ddot{\theta}_1\cos\theta_1+m_2l_2\ddot{\theta}_2\cos\theta_2\\ &-l_1(m_1+m_2)(\dot{\theta}_1)^2\sin\theta_1-m_2l_2(\dot{\theta}_2)^2\sin\theta_2\\ \end{array}\\ w_2-d_2\dot{\theta}_1&=&\frac{d}{dt}\left\{\frac{\partial L}{\partial \dot{\theta}_1}\right\}-\left\{\frac{\partial L}{\partial \theta_1}\right\}\\ &=\dot{z}\cdot\dot{z}\cdot=&\left\{l_1(m_1+m_2)\dot{q}\dot{\theta}_1\sin\theta_1+l_1l_2m_2\dot{\theta}_1\dot{\theta}_2\sin(\theta_1-\theta_2)-g(m_1+m_2)l_1\sin\theta_1\right\}\\ &+\frac{d}{dt}\left\{l_1(m_1+m_2)\dot{q}\dot{\theta}_1\sin\theta_1+l_1l_2m_2\dot{\theta}_1\dot{\theta}_2\sin(\theta_1-\theta_2)-g(m_1+m_2)l_1\sin\theta_1\right\}\\ &+\left\{l_1(m_1+m_2)\dot{q}\dot{\theta}_1\sin\theta_1+l_1l_2m_2\dot{\theta}_1\dot{\theta}_2\sin(\theta_1-\theta_2)-g(m_1+m_2)l_1\sin\theta_1\right\}\\ &+\left\{l_1(m_1+m_2)\ddot{q}\cos\theta_1+l_1^2(m_1+m_2)\ddot{\theta}_1+l_1l_2m_2\ddot{\theta}_2\cos(\theta_1-\theta_2)\\ &-l_1(m_1+m_2)\ddot{q}\dot{\theta}_1\sin\theta_1-l_1l_2m_2\dot{\theta}_2(\dot{\theta}_1-\dot{\theta}_2)\sin(\theta_1-\theta_2)\right\}\\ &=&l_1(m_1+m_2)\ddot{q}\cos\theta_1+l_1^2(m_1+m_2)\ddot{\theta}_1+l_1l_2m_2\ddot{\theta}_2\cos(\theta_1-\theta_2)\\ &+l_1l_2m_2(\dot{\theta}_2)^2\sin(\theta_1-\theta_2)-g(m_1+m_2)l_1\sin\theta_1 \end{array}$$

$$\begin{split} w_3 - d_3 \dot{\theta}_2 &= \frac{d}{dt} \left\{ \frac{\partial L}{\partial \dot{\theta}_2} \right\} - \left\{ \frac{\partial L}{\partial \theta_2} \right\} \\ = . \star . = &\left\{ -l_2 m_2 g \sin \theta_2 + l_2 m_2 \dot{q} \dot{\theta}_2 \sin \theta_2 - l_1 l_2 m_2 \dot{\theta}_1 \dot{\theta}_2 \sin(\theta_1 - \theta_2) \right\} \\ &+ \frac{d}{dt} \left\{ l_2^2 m_2 \dot{\theta}_2 + l_2 m_2 \dot{q} \cos \theta_2 + l_1 l_2 m_2 \dot{\theta}_1 \cos(\theta_1 - \theta_2) \right\} \\ &= &\left\{ -l_2 m_2 g \sin \theta_2 + l_2 m_2 \dot{q} \dot{\theta}_2 \sin \theta_2 - l_1 l_2 m_2 \dot{\theta}_1 \dot{\theta}_2 \sin(\theta_1 - \theta_2) \right\} \\ &+ \left\{ l_2^2 m_2 \ddot{\theta}_2 + l_2 m_2 \ddot{q} \cos \theta_2 + l_1 l_2 m_2 \ddot{\theta}_1 \cos(\theta_1 - \theta_2) \right\} \\ &- l_2 m_2 \dot{q} \dot{\theta}_2 \sin \theta_2 - l_1 l_2 m_2 \dot{\theta}_1 (\dot{\theta}_1 - \dot{\theta}_2) \sin(\theta_1 - \theta_2) \right\} \\ &= &l_2 m_2 \ddot{q} \cos \theta_2 + l_1 l_2 m_2 \ddot{\theta}_1 \cos(\theta_1 - \theta_2) + l_2^2 m_2 \ddot{\theta}_2 \\ &- l_1 l_2 m_2 (\dot{\theta}_1)^2 \sin(\theta_1 - \theta_2) - l_2 m_2 g \sin \theta_2, \end{split}$$

صورت ماتریسی معادلات:

$$\underbrace{ \begin{bmatrix} m+m_1+m_2 & l_1(m_1+m_2)\cos\theta_1 & m_2l_2\cos\theta_2 \\ l_1(m_1+m_2)\cos\theta_1 & l_1^2(m_1+m_2) & l_1l_2m_2\cos(\theta_1-\theta_2) \end{bmatrix} \underbrace{ \begin{bmatrix} \ddot{q} \\ \ddot{\theta}_1 \\ \ddot{\theta}_2 \end{bmatrix} }_{=:M(y)} }_{=:M(y)}$$

$$= \underbrace{ \begin{bmatrix} l_1(m_1+m_2)(\dot{\theta}_1)^2\sin\theta_1 + m_2l_2(\dot{\theta}_2)^2\sin\theta_2 \\ -l_1l_2m_2(\dot{\theta}_2)^2\sin(\theta_1-\theta_2) + g(m_1+m_2)l_1\sin\theta_1 \\ l_1l_2m_2(\dot{\theta}_1)^2\sin(\theta_1-\theta_2) + gl_2m_2\sin\theta_2 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} d_1\dot{q} \\ d_2\dot{\theta}_1 \\ d_3\dot{\theta}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} u \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} + \underbrace{ \begin{bmatrix} w_1 \\ w_2 \\ w_3 \end{bmatrix} }_{=:w}$$

$$=:f(y,\dot{y},u,w)$$

فرم كلى معادلات:

$$M(y)\ddot{y} = f(y, \dot{y}, u, w).$$

متغيرهاي حالت سيستم:

$$x := \begin{bmatrix} y \\ \dot{y} \end{bmatrix}$$

$$\dot{x} = \frac{d}{dt} \begin{bmatrix} y \\ \dot{y} \end{bmatrix} = \underbrace{\begin{bmatrix} \dot{y} \\ M^{-1}(y)f(y,\dot{y},u,w) \end{bmatrix}}_{=:F(x,u,w)}$$

 $\dot{x} = F(x, u, w).$ 

#### متغير هاي حالت:

$$x_{1} = x = q$$

$$x_{1} = \dot{x} = \dot{q}$$

$$x_{2} = \dot{\theta}_{1}$$

$$x_{2} = \dot{\theta}_{2}$$

$$x_{3} = \dot{\theta}_{3}$$

معادلات حاكم:

$$M\ddot{x} = B \rightarrow \ddot{x} = M \backslash B$$

#### خطی سازی معادلات:

برای خطی سازی از دستور "jacobian" در نرم افزار MATLAB استفاده می کنیم.

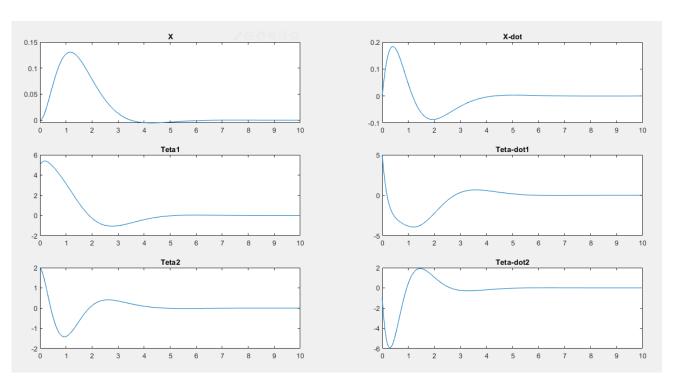
۲-اگر مقادیر ویـژه سیسـتم مـدار بسـته خطـی سـازی شـده بـه صورت زیر باشد.

desired poles =

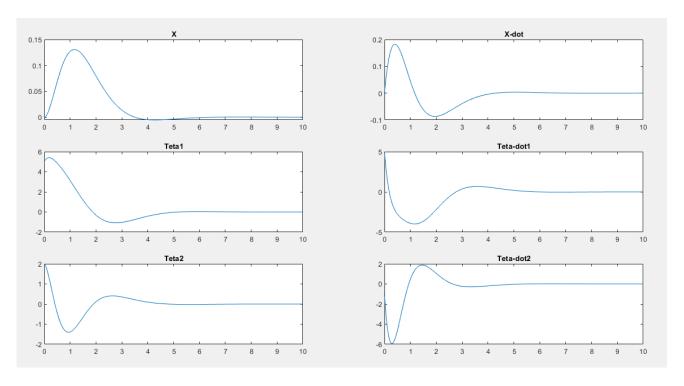
$$[-7+7j -7-7j -7 -7 -1+j -1-j]$$

یک رگولاتور خطی طراحی کنید و عملکرد آنرا با اعمال به سیستم غیرخطی چک کنید با دو شرط اولیه زیر:

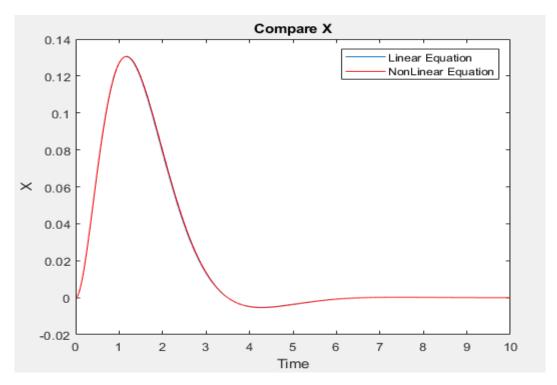
$$x_{\cdot} = [\cdot \cdot \Delta \Delta T - 1]^{T}$$
الف



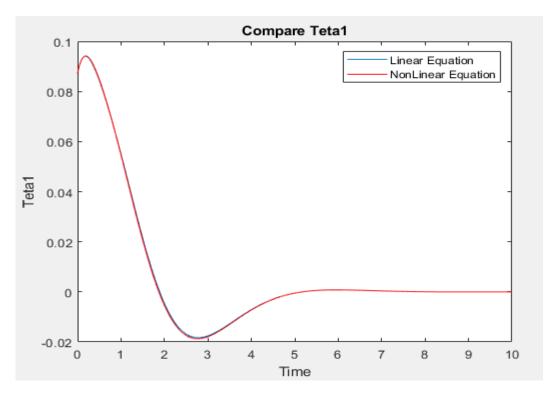
شکل ۲: پاسخ سیستم خطی به از ای ورودی مذکور



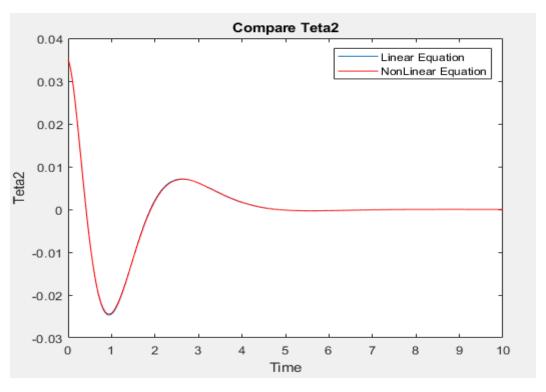
شکل ۳: پاسخ سیستم غیرخطی به ازای ورودی مذکور



شکل ۴: مقایسه جابجایی CART در سیستم خطی وغیرخطی به ازای ورودی مذکور

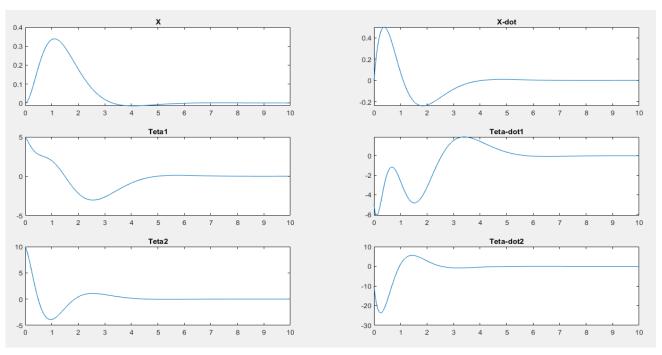


شکل ۵: مقایسه زاویه میله ۱ در سیستم خطی وغیرخطی به ازای ورودی مذکور

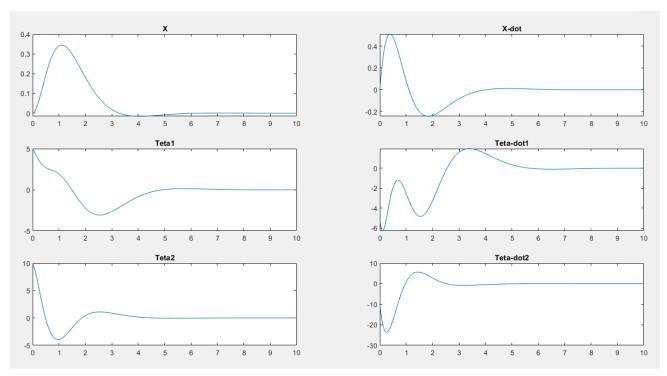


شکل ع: مقایسه زاویه میله۲ در سیستم خطی وغیرخطی به ازای ورودی مذکور

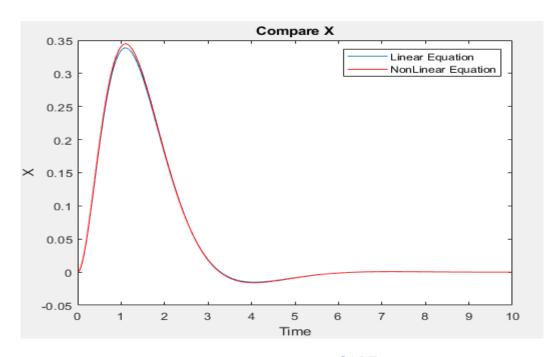
$$x_{\cdot} = [\cdot \cdot \Delta - \Delta \cdot \cdot \cdot - \cdot \cdot]^{T}$$
ب



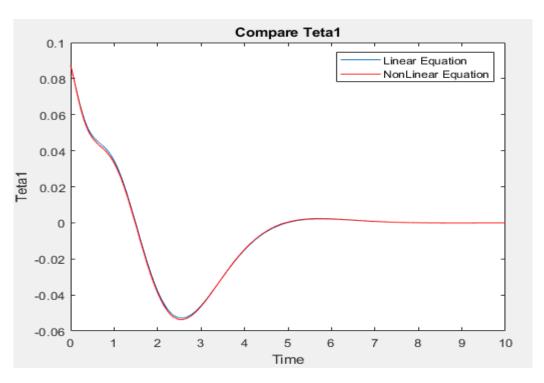
شکل ۲: پاسخ سیستم خطی به ازای ورودی مذکور



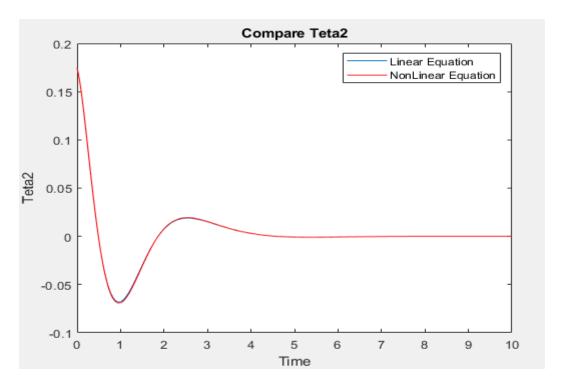
شکل ۱۸: پاسخ سیستم غیر خطی به ازای ورودی مذکور



شکل ۹: مقایسه جابجایی CART در سیستم خطی وغیر خطی به ازای ورودی مذکور



شکل ۱۰: مقایسه زاویه میله۱ در سیستم خطی وغیر خطی به ازای ورودی مذکور

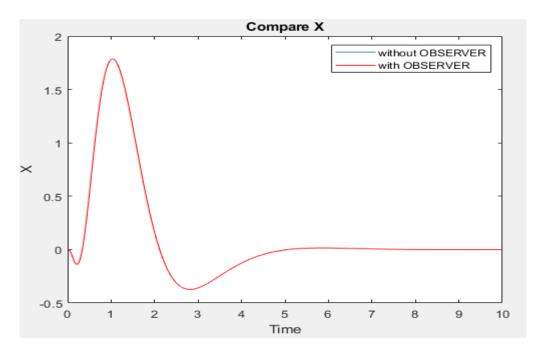


شکل ۱۱: مقایسه زاویه میله۲ در سیستم خطی وغیرخطی به ازای ورودی مذکور

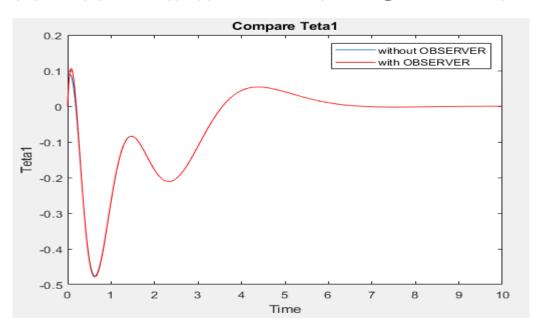
• فرض کنید فقط x قابل اندازه گیری باشد یک مشاهده گر حال ت بیست بیست بیست با مقید ویست ویست برای -10 -

۱-۴ سیستم خطی:

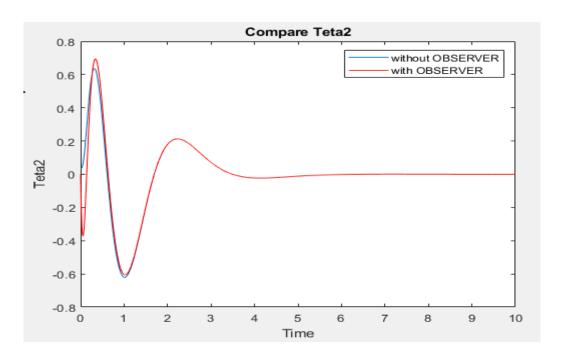
$$x_{\cdot} = [\cdot \quad \cdot \quad \Delta \quad \Delta \quad \Upsilon \quad -1]^{T}$$
الف



شکل ۱۲:مقایسه جابجایی CART در حالت با مشاهده گر و بدون مشاهده گر بر حسب زمان

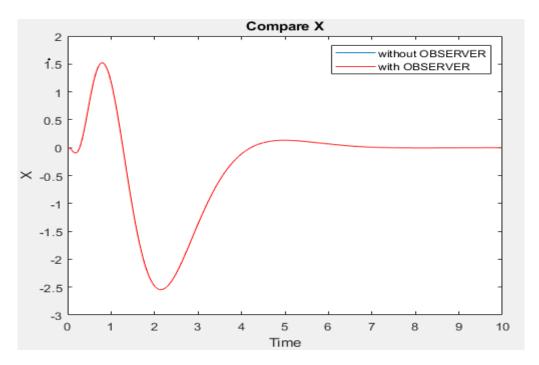


شکل ۱۳:مقایسه زاویه میله ۱ با مشاهده گر و بدون مشاهده گر بر حسب زمان

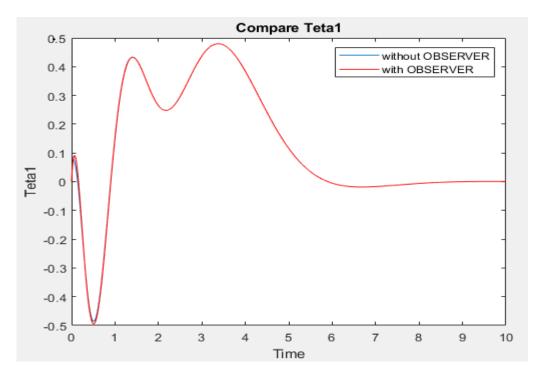


شکل ۱۴: مقایسه زاویه میله ۲ با مشاهده گر و بدون مشاهده گربرحسب زمان

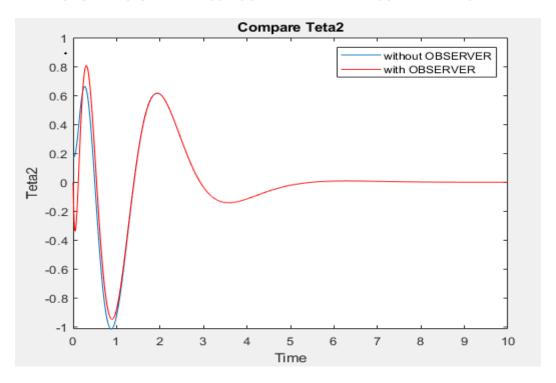
$$x_{\cdot} = [\cdot \cdot \Delta - \Delta \cdot \cdot \cdot - \cdot \cdot]^{T_{-\downarrow}}$$



شکل ۱۵: مقایسه جابجایی CART در حالت با مشاهده گر و بدون مشاهده گر بر حسب زمان



شکل ۱۶: مقایسه زاویه میله ۱ با مشاهده گر و بدون مشاهده گر برحسب زمان

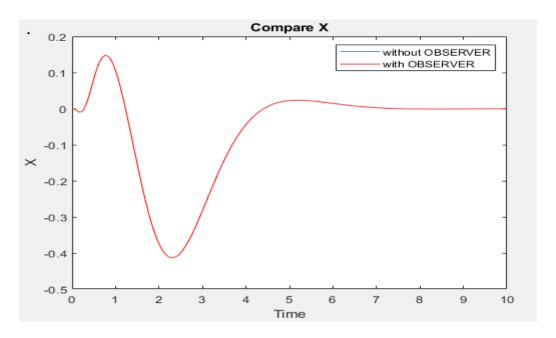


شکل ۱۷: مقایسه زاویه میله۲ با مشاهده گر و بدون مشاهده گر بر حسب زمان

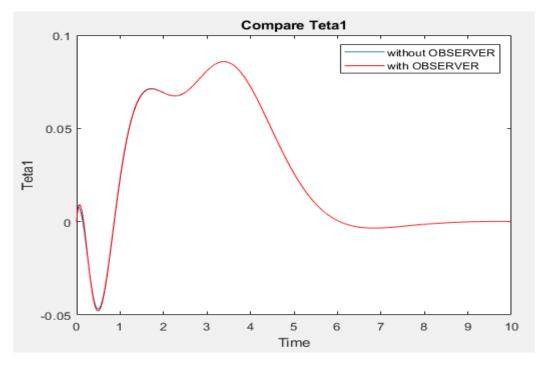
#### ۲-سیستم غیرخطی:

به دلیل ترم های غیر خطی زیاد موجود در سیستم به مقدار اولیه حساسیت زیادی نشان می دهد و موجب ناپایداری سیستم می شود بنابراین مقادیر اولیه در ضریب ۰.۱ ضرب شده است.

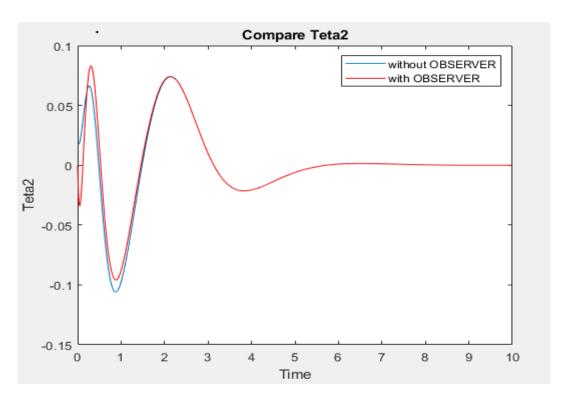
$$x_{\cdot \cdot} = \cdots \cdot [\cdot \cdot \cdot \cdot \cdot - \cdot \cdot]^{T_{-}}$$
الف



شکل ۱۸: مقایسه جابجایی CART در حالت با مشاهده گر و بدون مشاهده گر بر حسب زمان

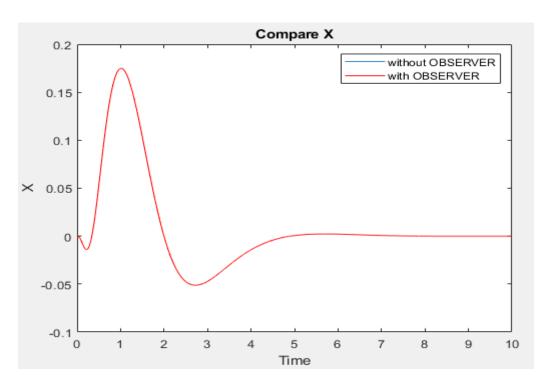


شکل ۱۹: مقایسه زاویه میله ۱ با مشاهده گر و بدون مشاهده گر برحسب زمان

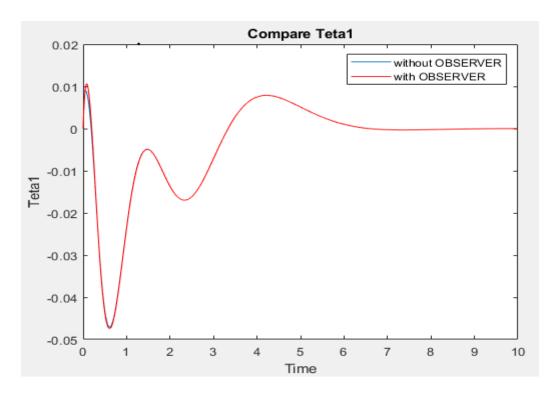


شکل ۲۰: مقایسه زاویه میله۲ با مشاهده گر و بدون مشاهده گر بر حسب زمان

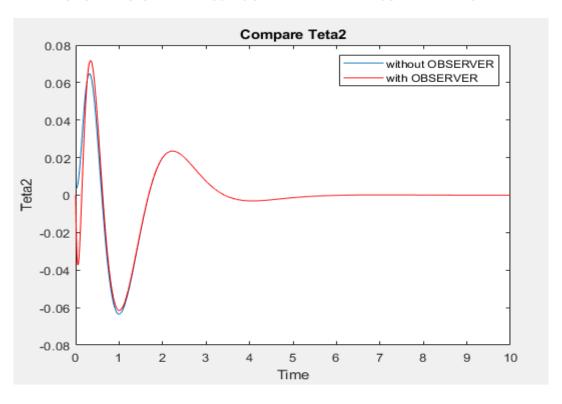
$$x_{\cdot} = \cdot \cdot \cdot [\cdot \cdot ]^{T_{-}}$$



شکل ۲۱: مقایسه جابجایی CART در حالت با مشاهده گر و بدون مشاهده گر بر حسب زمان



شکل ۲۲: مقایسه زاویه میله ۱ با مشاهده گر و بدون مشاهده گر برحسب زمان



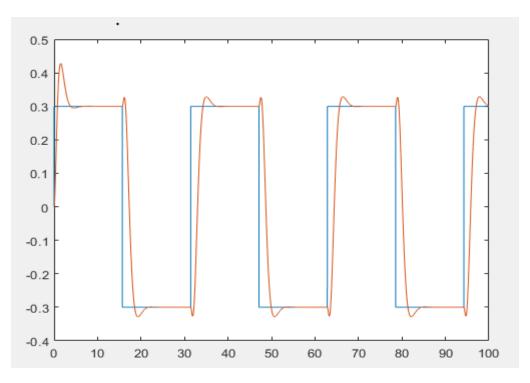
شکل ۲۳: مقایسه زاویه میله۲ با مشاهده گر و بدون مشاهده گر بر حسب زمان

ع-با همان خروجی X با فرض اینکه همه حالات قابل اندازه کیری باشند می خواهیم یک کنترلر سروو طراحی کنیم

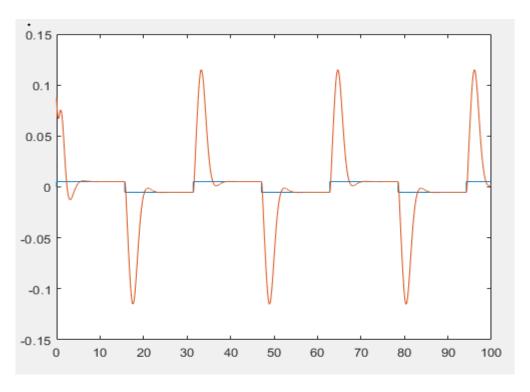
طـــوری کـــه  $y_{ref} = \cdot . \pi sign(\sin(\cdot . \Delta t))$  ثابـــت را تعقیـب کنــد.(این قســمت را هــم بــرای وقتــی کــه انتگرالگیــر بگذاریم و هـم بــرای وقتــی کـه از سـیگنال پیشـخور اسـتفاده شـود تکرار کنید)

### ۴-۱ جبران ساز استاتیکی:

#### ۴-۱-۱سیستم خطی:

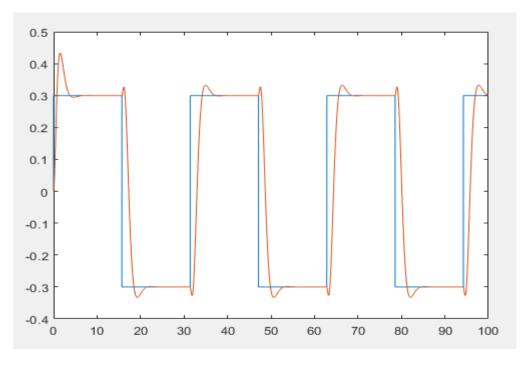


شکل ۲۴:جابجایی CART با کنترلر جبران ساز در سیستم خطی

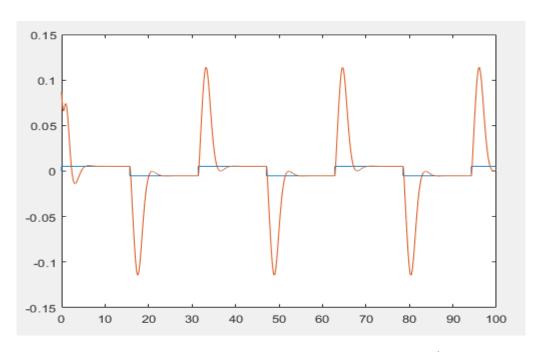


شکل ۲۵: زاویه میله ۱ با کنترلر جبران ساز در سیستم خطی

## ۲-۱-۴ سیستم غیرخطی:



شکل ۲۶: جابجایی پاندول با کنترلر جبران ساز در سیستم غیرخطی

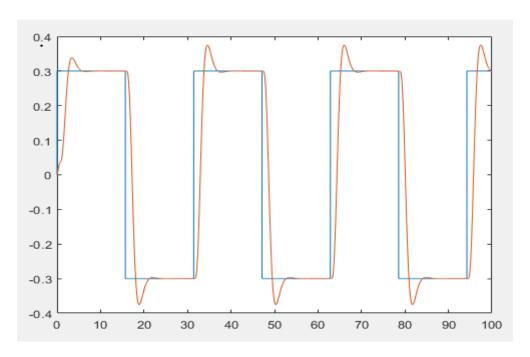


شکل ۲۲: زاویه میله ۱ با کنترلر جبران ساز در سیستم غیرخطی

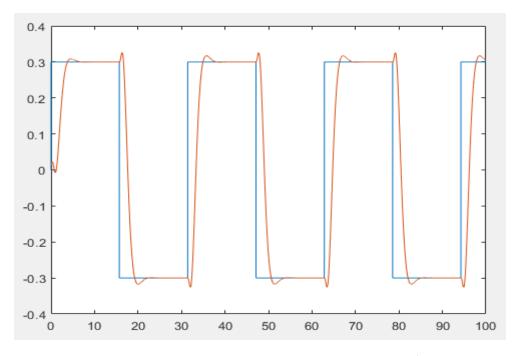
همان طور که مشاهده می کنید پاسخ سیستم خطی و غیر خطی در برابر ورودی ثابت با استفاده از جبران ساز پیش خور دارای شباهت زیادی بوده و در سیستم غیرخطی سیستم فرا جهش زیادی دارا می باشد که امری طبیعی است و بنابراین مدلسازی سیستم و خطی سازی آن عاری از مشکل است.

# ۲-٤ انتگرال گير:

# ٤-٢-١ سيستم خطى:

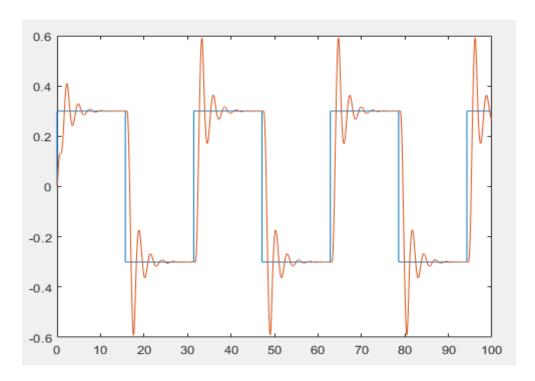


شکل ۲۸: جابجایی پاندول با کنترلر انتگرال گیر در سیستم خطی

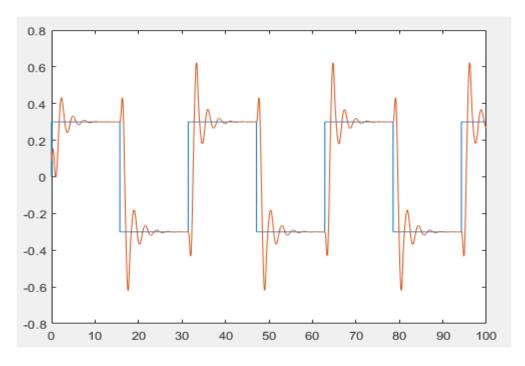


شکل ۲۹: زاویه میله ۱ با کنترلر جبران ساز در سیستم خطی

## ٤-٢-٢ سيستم غيرخطى:



شکل ۳۰: جابجایی پاندول با کنترلر انتگرال گیر در سیستم غیرخطی



شکل ۳۱: زاویه میله ۱ با کنترلر جبران ساز در سیستم خطی

همانند بخش قبل ، همان طور که مشاهده می کنید پاسخ سیستم خطی و غیر خطی در برابر ورودی ثابت با استفاده از کنترلر انتگرال گیر دارای شباهت زیادی بوده و بنابراین مدلسازی سیستم و خطی سازی آن عاری از مشکل است.