

طراحی کنترلر برای سیستم آونگ معکوس با منطق فازی (FLC)

عبدالرضا قلی پور

دانشکده فنی دانشگاه تهران

aghолipour@ut.ac.ir

چکیده - در این مقاله با استفاده از منطق فازی کنترلری برای سیستم آونگ معکوس ، طراحی شده است . کنترلر به گونه ای عمل میکند که آونگ معکوس روی اربه را در حالت عمودی نگه دارد. قبل از ورود به بحث کنترل فازی، ذکر این نکته ضروری است که این نوع کنترلر بیشتر در مواردی استفاده می شود که مدل ریاضی سیستم در دسترس نباشد یا به شدت غیر خطی باشد. سیستمهای فازی ، سیستم هایی هستند با تعریف دقیق و کنترل فازی نیز نوع خاصی از کنترل غیر خطی می باشد. سیستم آونگ معکوس یک سیستم ناپایدار می باشد. لذا برای پایداری سیستم در مقابل نیروهای ورودی نیاز به کنترلر می باشد.

کلید واژه- توابع تعلق، فازی سازی، قواعد فازی ، کنترلر فازی ، معادلات حالت

نیاز داریم که بتواند دانش بشری را به شکلی سیستماتیک فرموله کرده و آنرا به همراه سایر مدلها ریاضی در سیستم مهندسی قرار دهد. در این مقاله برای سیستم آونگ معکوس کنترلر فازی طراحی شده و نتایج حاصل از پاسخ سیستم به ورودی پله و سینوسی مورد بررسی قرار می گیرد.

مقدمه

واژه فازی در فرهنگ لغت بصورت " مبهوم ، گنگ ، نا دقیق ، گیج ، مغوشش ، درهم و نامشخص " تعریف شده است. ما در این متن از همان واژه فازی استفاده می کنیم. سیستمهای فازی ، سیستم هایی هستند با تعریف دقیق و کنترل فازی نیز نوع خاصی از کنترل غیر خطی می باشد. کنترلر فازی بیشتر در مواردی استفاده می شود که مدل ریاضی سیستم در دسترس نباشد یا به شدت غیر خطی باشد طراحی کنترلر فازی مشابه کنترل سیستمهای خطی می باشد . اساساً گرچه سیستمهای فازی پدیده های غیر قطعی و نا مشخص را توصیف می کنند ، با این حال خود تئوری فازی یک تئوری دقیق می باشد. دو نوع توجیه برای تئوری سیستم های فازی وجود دارد:

در شکل ۱ سیستم موردمطالعه نشان داده شده است [۱]. هدف ما تنظیم موقعیت گاری و نگهداری پاندول به حالت عمودی است . سعی می کنیم پاندول را به حالت عمودی نگهداریم و هر دو درجه آزادی سیستم یعنی x و θ را تنظیم می کنیم. جرم گاری را M و جرم میله معلق را m در نظر می گیریم. میله معلق دارای طول ۱ و توزیع جرم آن یکنواخت است. گاری در راستای محور x حرکت می کند و زاویه میله معلق (یعنی θ) را نسبت به خط قائم گذرنده از محل اتصال میله به گاری اندازه می گیریم. نیرویی را که در راستای محور x به گاری اعمال می شود، $F(t)$ می نامیم.

۱) دنیای واقعی ما بسیار پیچیده تراز آن است که بتوان یک توصیف و تعریف دقیق برای آن به دست آورد. بنابراین باید یک توصیف تقریبی یا همان فازی که قابل قبول و قابل تجزیه و تحلیل باشد، باید برای یک مدل معرفی شود .

۲) با حرکت ما به سوی عصر اطلاعات، دانش و معرفت بشری بسیار اهمیت پیدا می کند. بنابراین ما به فرضیه ای

سیستم را بدون اصطکاک فرض می کنیم

معادلات سیستم با استفاده از معادله لاغرانژین به صورت زیر به دست می آیند [۲].

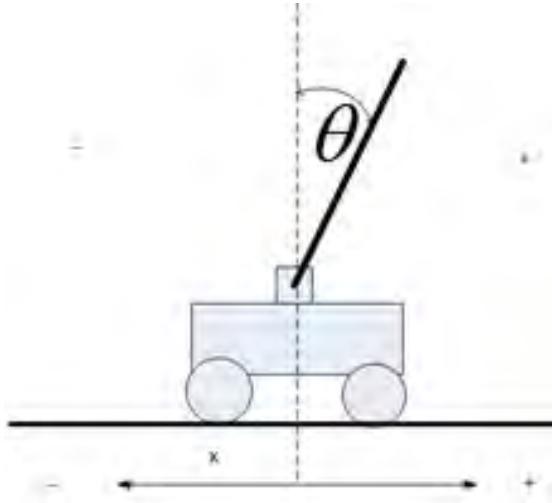
(۲)

$$\left(\frac{ml^2}{4} + J\right)\ddot{\theta} + \frac{ml}{2}(x \cos \theta - g \sin \theta) = 0$$

(۳)

$$(M+m)\ddot{x} + \frac{ml}{2}(\ddot{\theta} \cos \theta - \dot{\theta}^2 \sin \theta) = F(t)$$

و مدل خطی سیستم حول نقطه کار به شرطی که زاویه(θ) کوچک باشد به صورت زیر به دست می آید [۲].



شکل ۱: سیستم آونگ معکوس

۲-۱- مدل سازی سیستم دارای دو درجه آزادی (t) و θ

روش لاغرانژ یکی از پرکاربردترین روش های مدل سازی سیستم ها است. این روش مبتنی بر معادله ای زیر است [۲].

(۱)

$$\begin{cases} (M+m)\ddot{x} + \frac{ml}{2}\ddot{\theta} = F(t) \\ (J + \frac{ml^2}{4})\ddot{\theta} + \frac{ml}{2}(x - g\theta) = 0 \end{cases}$$

و اگر گشتاور لختی میله را برابر $J = \frac{ml^2}{12}$ در نظر بگیریم

به نتیجه زیر می رسیم .

(۵)

$$\begin{cases} (M+m)\ddot{x} + \frac{ml}{2}\ddot{\theta} = F(t) \\ \frac{ml^2}{3}\ddot{\theta} + \frac{ml}{2}(x - g\theta) = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} L = E_c - E_p \\ \frac{d}{dt}(\frac{\partial L}{\partial q} - \frac{\partial L}{\partial q} + \frac{\partial D}{\partial q}) = F_q \end{cases}$$

پارامترهای معادله لاغرانژ به صورت صفحه زیر تعریف می شود: هر یک از درجات آزادی سیستم است .

D : انرژی تلف شده توسط اصطکاک

Fq : نیروی اعمال شده در جهت درجه آزادی

Ec : انرژی جنبشی

Ep : انرژی پتانسیل

با مرتب سازی معادلات بالا داریم :

۲- طراحی کنترل کننده فازی :

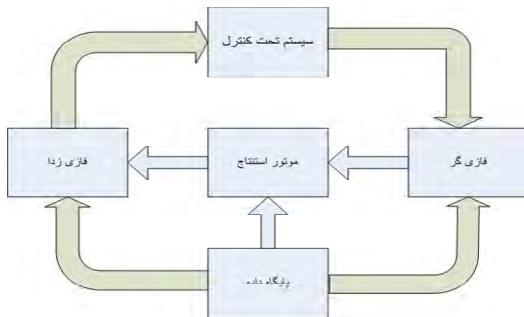
کنترل کننده فازی را با استفاده از رابط گرافیکی جعبه ابزار منطق فازی طراحی میکنیم. سه مرحله تعریف کنترل کننده فازی عبارت از :

۱- فازی سازی ورودی ها و تعریف توابع تعلق

۲- تعریف قواعد استنتاج

۳- غیر فازی سازی

که در شکل ۱ ساختار کلی کنترل کننده فازی نشان داده شده است.



شکل ۱: ساختار کلی یک کنترلر فازی

برای هر ورودی چهار تابع تعلق تعریف شده است. لذا شانزده قاعده استنتاج مورد نیاز است. برای ساختن قواعد، می توان از دو روش استفاده کرد : روش ممداňی و روش سوگنو. زمانی از روش ممداňی استفاده می شود که تعداد قواعد کم باشد اما اگر تعداد قواعد فازی زیاد باشد بهتر است از روش سوگنو استفاده شود. لذا در این مقاله از روش سوگنو استفاده شده است . در هر لحظه، پاندول در یکی از این چهار حالت جدول ۱ قرار دارد .

با مرتب سازی معادلات بالا داریم :

$$\ddot{\theta}(t) = \frac{2}{ml} F(t) - \frac{2(M+m)}{ml} \left[\frac{4}{m+4M} F(t) - \frac{3gM}{m+4M} \theta(t) \right]$$

$$\ddot{\theta}(t) = \frac{-6}{l(m+4M)} F(t) - \frac{6g(m+M)}{l(m+4M)} \theta(t)$$

در نتیجه معادلات حالت سیستم به صورت زیر در می آید [۱].

(۷)

$$\begin{cases} \dot{x} = AX + Bf \\ y = CX \end{cases}$$

(۸)

$$\begin{bmatrix} \dot{\theta} \\ \dot{x} \\ \ddot{\theta} \\ \ddot{x} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ \frac{6g(m+M)}{l(m+4M)} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ \frac{-3gm}{m+4M} & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \theta \\ x \\ \dot{\theta} \\ \dot{x} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ \frac{-6}{l(m+4M)} \\ 0 \\ \frac{4}{m+4M} \end{bmatrix} f(t)$$

اگر فرض کنیم پارامترهای سیستم به صورت زیر باشند:

$$M = 2Kg \quad , \quad m = 0.1Kg \quad , \quad l = 0.5m \quad , \quad g \approx 10m/s^2$$

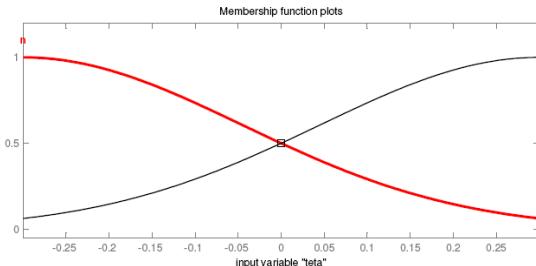
بنابراین :

(۹)

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 31.1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ -0.37 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad B = \begin{bmatrix} 0 \\ -1.48 \\ 0 \\ 0.494 \end{bmatrix}$$

جدول ۱ : حالات ورودی ها

| | |
|--|---|
| حالات ورودی ها | وضعیت پاندول حول وضعیت ۰ |
| در حال دور شدن از نقطه تعادل در θ | $\theta > 0, \dot{\theta} > 0$ سمت مقادیر مثبت |
| در حال دور شدن از نقطه تعادل در θ | $\theta < 0, \dot{\theta} < 0$ سمت مقادیر منفی |
| در حال نزدیک شدن به نقطه تعادل در θ | $\theta > 0, \dot{\theta} < 0$ سمت مقادیر مثبت |
| در حال نزدیک شدن به نقطه تعادل در θ | $\theta < 0, \dot{\theta} > 0$ سمت مقادیر مثبت |



شکل ۲ : توابع تعلق ورودی ها

بازه خروجی را در محدوده [-۲۰ ۲۰] انتخاب می کنیم. شانزده قاعده فازی کنترل کننده در جدول ۲ نمایش داده شده است [۳, ۴, ۵] :

جدول ۲ : قاعده فازی کنترل کننده فازی

| x, x | NN | NP | PN | PP |
|------------------|-----|-----|-----|-----|
| θ, θ | F1 | F2 | F3 | F4 |
| NN | F5 | F6 | F7 | F8 |
| NP | F9 | F10 | F11 | F12 |
| PN | F13 | F14 | F15 | F16 |

محدوده θ را به صورت زیر در نظر می گیریم .

(۹)

$$-0.3 < \theta < 0.3$$

$$-1 < \theta < 1$$

بازه ای تعریف x رانیز به صورت زیر در نظر می گیریم :

(۱۰)

در خروجی از ترکیب خطی ورودی ها (linear) استفاده شده است . قواعد فوق را می توان در رابط گرافیکی به صورت زبانی (if-then) یا (verbose) مانند شکل ۳ نمایش داد .

1. If (teta is n) and (pteta is n) and (x is n) and (px is n) then (out is f1) (1)
2. If (teta is n) and (pteta is n) and (x is n) and (px is p) then (out is f2) (1)
3. If (teta is n) and (pteta is n) and (x is p) and (px is n) then (out is f3) (1)
4. If (teta is n) and (pteta is n) and (x is p) and (px is p) then (out is f4) (1)
5. If (teta is n) and (pteta is p) and (x is n) and (px is n) then (out is f5) (1)
6. If (teta is n) and (pteta is p) and (x is n) and (px is p) then (out is f6) (1)
7. If (teta is n) and (pteta is p) and (x is p) and (px is n) then (out is f7) (1)
8. If (teta is n) and (pteta is p) and (x is p) and (px is p) then (out is f8) (1)
9. If (teta is p) and (pteta is n) and (x is n) and (px is n) then (out is f9) (1)
10. If (teta is p) and (pteta is n) and (x is n) and (px is p) then (out is f10) (1)
11. If (teta is p) and (pteta is n) and (x is p) and (px is n) then (out is f11) (1)
12. If (teta is p) and (pteta is n) and (x is p) and (px is p) then (out is f12) (1)
13. If (teta is p) and (pteta is p) and (x is n) and (px is n) then (out is f13) (1)
14. If (teta is p) and (pteta is p) and (x is n) and (px is p) then (out is f14) (1)
15. If (teta is p) and (pteta is p) and (x is p) and (px is n) then (out is f15) (1)
16. If (teta is p) and (pteta is p) and (x is p) and (px is p) then (out is f16) (1)

شکل ۳: قواعد فوق صورت زبانی (if-then) یا (verbose)

شرایط اولیه را صفر در نظر می گیریم .

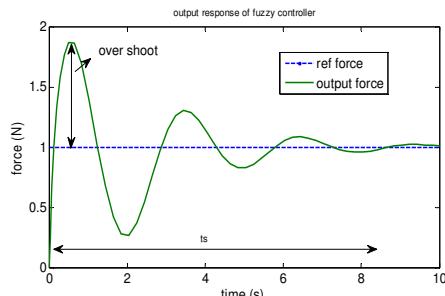
(۱۱)

$$X_0 = [0 \ 0 \ 0 \ 0]$$

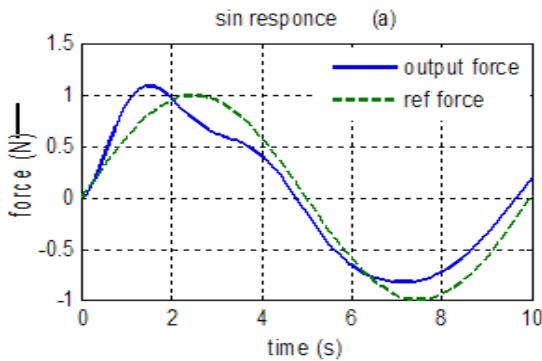
توابع تعلق ورودی ها را از نوع گاوسی تعریف می کنیم . که در شکل ۲ نشان داده شده است.

۳- بررسی نتایج خروجی کنترل کننده در شبیه سازی

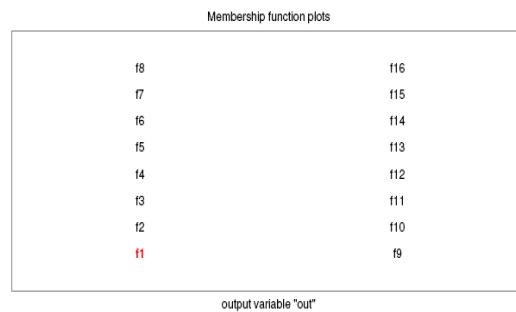
در خروجی ابتدا از ضرایب ثابت مساوی برای ورودیها استفاده می کنیم. اگر نیروی ورودی به صورت تابع پله واحد باشد. خروجی کنترل کننده به صورت شکل ۶ ورودی را Over shoot. همانگونه که مشاهده می شود. دنبال می کند. سیستم زیاد است و خروجی به خوبی ورودی را دنبال نمی کند. پاسخ به ورودی سینوسی و مربعی در شکل ۷، a و b آمده است. لذا برای رسیدن به پاسخ بهتر در خروجی از ترکیب خطی برای ورودیها استفاده می شود. ضرایب مربوط به θ و $\dot{\theta}$ را بزرگتر قرار داده و خروجی های F1 تا F16 با ضرایب یکسان در قسمت Params وارد نموده و نتایج کنترلر را در این حالت مورد بررسی قرار می دهیم.



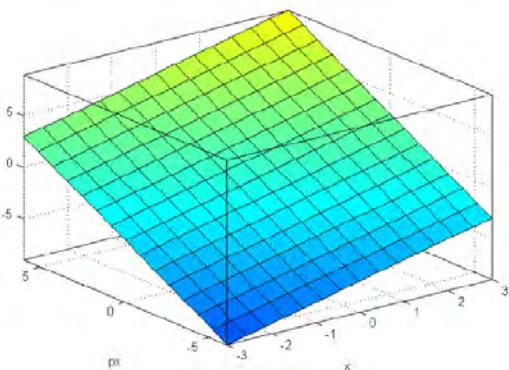
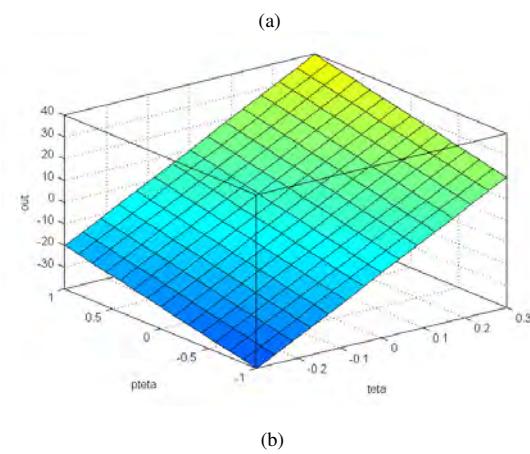
شکل ۶ : پاسخ به ورودی پله . (در خروجی از ضرایب ثابت مساوی برای ورودیها استفاده شده است) .



تابع تعقی خروجی و سطح کنترلی مربوط به کنترلر به ترتیب در شکل های ۴ ، ۵ ، آمده است .



شکل ۴ : بلوك وارد کردن خروجي ها



شکل ۵ : سطح کنترلی مربوط به کنترلر فازی θ و $\dot{\theta}$ a و b

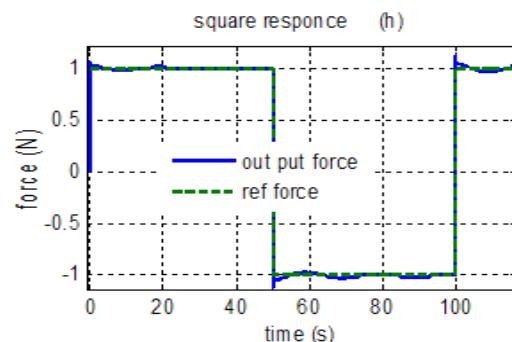
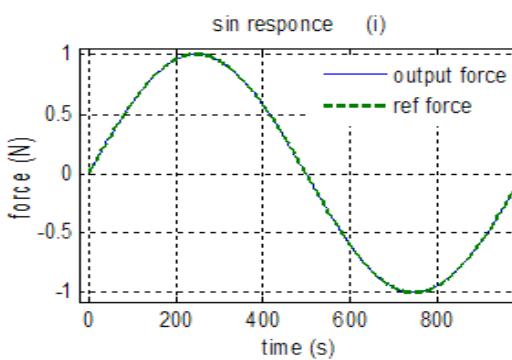
\dot{X} و X (b)

نتیجه گیری

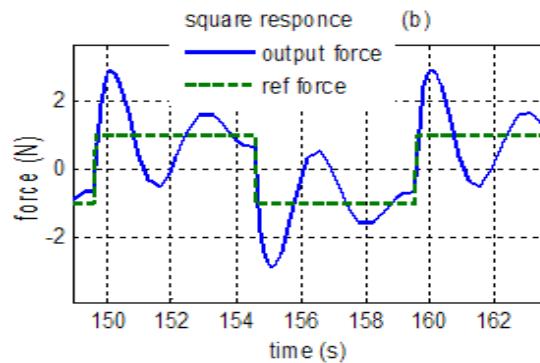
با توجه به شکل ها نتیجه می گیریم که کنترلر طراحی شده به خوبی ورودی های مختلف را دنبال می کند. لذا با انتخاب ضرایب مناسب برای ورودی ها در ترکیب خطی حاصل برای خروجی میتوان کنترلر های دقیق تری نیز طراحی نمود. کنترلر فازی بیشتر در مواردی استفاده می شود که مدل ریاضی سیستم در دسترس نباشد یا به شدت غیر خطی باشد. که سیستم مطالعه شده در این مقاله نیز یک سیستم پیچیده و به شدت ناپایدار است. لذا کنترلر فازی یک کنترلر دقیق تر نسبت به کنترلرهای کلاسیک، برای این سیستم خواهد بود.

سپاس گذاری

در پایان جا دارد که از دکتر علیرضا روستا به خاطر راهنمایی های مفیدشان، در جمع بندی این مقاله، تشکر نماییم.



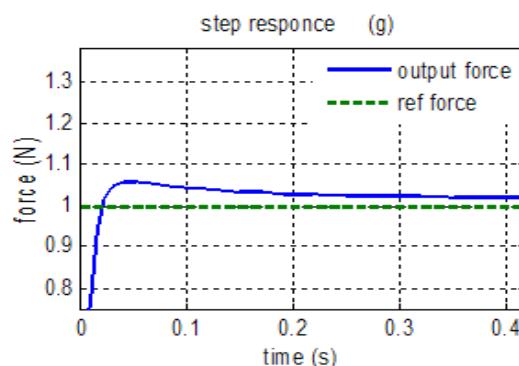
شکل ۹: (a) پاسخ کنترلر فازی به ورودی سینوسی (b) مربعی



شکل ۷: a. پاسخ به ورودی سینوسی، b. پاسخ به ورودی مربعی
(۱۲)

$$\text{Params} = [1000 \ 100 \ 10 \ 10 \ 0]$$

با اعمال نیروی پله واحد به سیستم همانگونه که در شکل ۸ مشاهده می شود. خروجی به خوبی ورودی را دنبال می کند. و Overshoot پاسخ کم شده است.

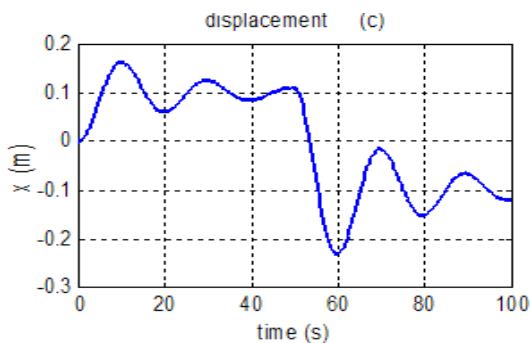
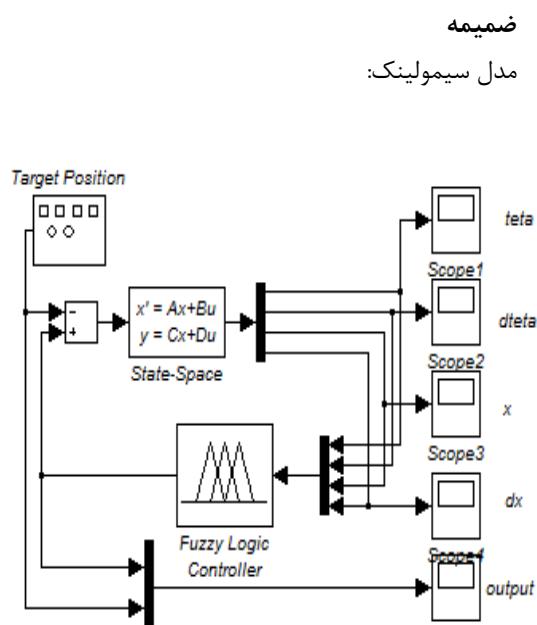


شکل ۸: پاسخ کنترلر فازی به ورودی پله

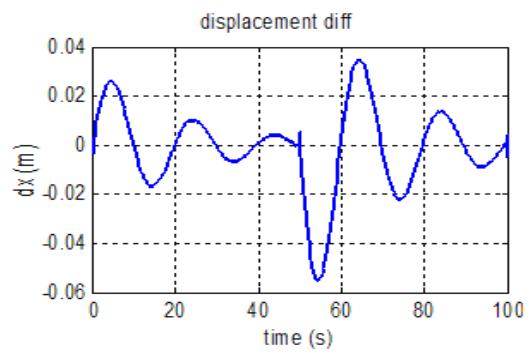
حال با اعمال نیروی ورودی سینوسی و مربعی به سیستم نتایج را مورد بررسی قرار می دهیم همانگونه که در شکل ۹ مشاهده می شود، خروجی به خوبی ورودی را دنبال می کند. شکل موج های مربوط به $\theta, \dot{\theta}, x, \ddot{x}$ نیز در شکل های ۱۰، ۱۱، ۱۲ و ۱۳ آمده است. مشاهده می شود که کنترلر فازی می تواند آونگ را به حالت عمودی نگه دارد. و از افتادن آن جلوگیری کند. مدل سیمولینک در ضمیمه آمده است.

مراجع

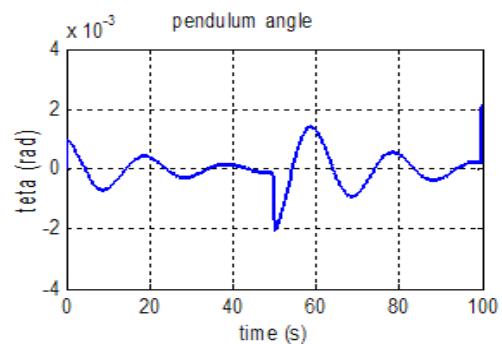
- [1].K.Ogata,Modern Control Engineering.Prentice Hall ,pp.86-90, 2002.
- [2].M.Marry,Application of Matlab and Simulink in Engineering.third edition.pp. 100-130,2000.
- [3]. A. Piegat ,” What is not clear in fuzzy control system?,” Int. J. Appl. Math.Comput. Sci., 2006, Vol. 16, No. 1, 37–49,2006.
- [4].Wang, L. X., A course in fuzzy systems andcontrol, Prentice Hall PTR, 1997.
- [5].Buckley J. J., Hayashi Y. & Czogala E. On the equivalence of neural networks and fuzzy expert systems, Proc. IJCNN-92, Baltimore, vol. 2, p.691-695, 1992



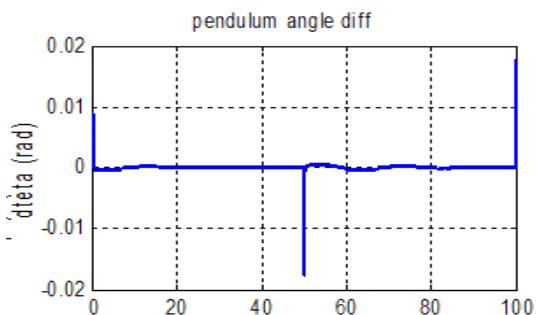
شكل ١٠: جابجایی



شكل ١١: مشتق جابجایی



شكل ١٢: زاویه پاندول



شكل ١٣: مشتق زاویه پاندول