

کنترل ارتعاشات دینامیکی سازه ساختمان با استفاده از منطق فازی

سیامک فیضی خانکندی^۱، محمد حیدرزاده^۲

دانشکده فنی دانشگاه تهران - گروه مهندسی عمران

sfeizi@ut.ac.ir

چکیده

در این مقاله، طراحی بر اساس مد لغزشی فازی بر اساس الگوریتم ژنتیک ارائه شده است. با به کار گیری این شیوه، یک کنترل گر مقاوم برای سازه ساختمان تحت اثر نوسانات زلزله طراحی شده است. هنگامی که روش کنترل فازی برای این سیستم به کار می رود، به کارگیری قوانین کنترل، به صورت مستقیم سخت جلوه می کند. به طور کلی کنترل فازی ترکیب شده با روش مد لغزشی پیشنهاد می شود، اما هنوز ضابطه ای در مورد رسیدن به یک طراحی حالت بهینه در (Fuzzy Sliding Mode Control) FSMC داده نشده است. در این مقاله، یک کنترل گر فازی و لغزشی برای کنترل سزستم سازه ساختمان و همزمان بهینه کردن آن با استفاده از الگوریتم ژنتیک ارائه شده است.

کلید واژه ها: کنترل فازی - کنترل مد لغزشی - الگوریتم ژنتیک - سازه های ساختمانی

مقدمه

کنترل فعال سازه ها به عنوان یک تکنولوژی قوی برای بالا بردن بهره وری سازه ها و ایمنی آنها در مهندسی عمران در مقابل بارهایی نظیر زلزله و باد مطرح شده است [1]. در دهه های گذشته، الگوریتم های کنترلی متغیر و نیز وسایل متعددی توسعه و بهبود یافته و گروه های مختلفی در این زمینه کار کرده اند. تعدادی از این الگوریتم های کنترلی که در سازه های مهندسی عمران به کار رفته اند، در این مقاله آورده شده است [2-4]. برای بهبود عملکرد روش مد لغزشی (SMC) بر اساس کنترل گر فازی، یک الگوریتم بهینه گر مورد استفاده قرار گرفته است که همان الگوریتم ژنتیک (GA) می باشد. الگوریتم ژنتیک به عنوان یک ابزار قوی برای تعریف قانون کنترل فازی بر اساس توابع عضویت توسعه یافته است. در این پژوهش، روش FSMC بر اساس الگوریتم ژنتیک برای کنترل سازه تحت بارگذاری دینامیکی ارائه شده است. استراتژی و هدف این کنترل گر، کاهش میزان پاسخ سازه در برابر زلزله با وارد کردن یک نیروی فعال است. در این مقاله، این روش بر روی یک ساختمان ۳ طبقه که در معرض زلزله ال سنترو قرار گرفته است، مورد بررسی قرار گرفته است. نتایج شبیه سازی نشان می دهد که کنترل گر ارائه شده، به مقدار زیادی از اثرات تحریکی زلزله روی سازه کاسته است.

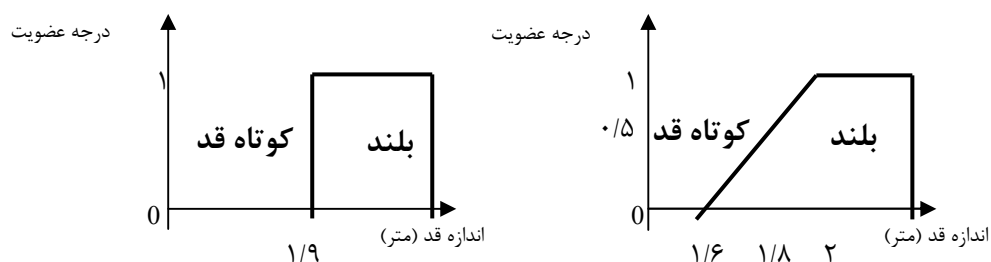
۱- دانشجوی دکترای مهندسی عمران - دانشکده فنی دانشگاه تهران

۲- دانشجوی کارشناسی ارشد مهندسی عمران - دانشکده فنی دانشگاه تهران

منطق فازی

منطق فازی که در سال ۱۹۶۵ توسط پروفسور لطفی زاده [5]، استاد ایرانی الاصل دانشگاه کالیفرنیا در برکلی، ابداع شد، به عنوان شاخه‌ای از ریاضیات به شمار می‌رود که به کامپیوتر این امکان را می‌دهد تا دنیای واقعی را به همان صورتی که انسان‌ها می‌اندیشند و فکر می‌کنند، مدل کند. انسان‌ها بر خلاف کامپیو ترها همیشه دقیق نیستند. آنها معمولاً به جای اینکه دقیقاً بگویند دما ۱۰۰ درجه است و یا سرعت ۷۰ مایل بر ساعت، از اصطلاحاتی مانند گرم و یا سریع استفاده می‌کنند. به علاوه انسان‌ها قادرند در بسیاری از موارد به جای تصمیم‌های قطعی بله/خیر و یا سیاه/سفید، از تصمیمات غیر قطعی و یا بینابین استفاده کنند. منطق فازی به کامپیوتر این امکان را می‌دهد تا بتواند تصمیم‌گیریها و طبقه‌بندی‌هایی مانند آنچه را که انسانها انجام می‌دهند، انجام دهد.

منطق فازی از طریق مجموعه‌های فازی کار می‌کند که این مجموعه‌ها تفاوت‌هایی با مجموعه‌های سنتی دارند. مجموعه‌های سنتی نیازمندی‌های عضویتی صلبی را بر اشیاء داخل مجموعه تحمیل می‌کنند. در مجموعه‌های سنتی یک عضو یا کاملاً در داخل مجموعه است (درجه عضویت ۱ یا عضویت کامل) و یا ابدأ در داخل مجموعه نیست (درجه عضویت صفر یا عدم عضویت کامل). به عنوان مثال اگر مجموعه انسان‌های بلند قد به صورت انسان‌هایی که اندازه قد آنها مساوی و یا بیشتر از ۱ متر و ۹۰ سانتی‌متر بیشتر است، تعریف شود، در این صورت با این تعریف شخصی که اندازه قد او یک متر و ۹۰ سانتی‌متر است بلند قد محسوب می‌شود و درجه عضویت او در این مجموعه یک می‌باشد ولی شخصی که اندازه قد او ۱ متر و ۸۵ سانتی‌متر است بلند قد محسوب نشده و درجه عضویت او در مجموعه انسان‌های بلند قد صفر است. ولی این امر دور از واقعیت است و اکثر مردم شخصی که اندازه قد او ۱ متر و ۸۵ سانتی‌متر باشد را به عنوان یک شخص بلند قد می‌شناسند. در مجموعه‌های سنتی همانطور که در مثال مجموعه انسان‌های بلند قد مشاهده شد، هیچ حالت بینابین و متوسطی وجود ندارد. ملاحظه می‌شود که این مجموعه‌ها قادر نیستند دنیای واقعی را به درستی مدل کنند. اما در مجموعه‌های فازی بر خلاف مجموعه‌های سنتی که در آنها درجه عضویت یک شیء تنها دو مقدار صفر و یک را می‌توانست داشته باشد، درجه عضویت یک شیء در مجموعه‌های فازی، هر عددی بین صفر و یک می‌تواند باشد. در مجموعه‌های فازی یک انتقال تدریجی از عضویت کامل تا عدم عضویت کامل به چشم می‌خورد. به عنوان مثال شخصی با اندازه قد ۱ متر و ۸۰ سانتی‌متر عضو مجموعه انسان‌های بلند قد به شمار می‌رود منتها با درجه عضویت کمتر از یک که برابر ۰/۵ می‌باشد (شکل الف).



شکل الف - مقایسه مجموعه‌های فازی با مجموعه‌های سنتی

اولین کاربرد های صنعتی منطق فازی در زمینه کنترل کننده‌های فازی بود که توسط دو مهندس عمران دانمارکی حوالی سال ۱۹۸۰ انجام شد. آنها برای کوره‌های سیمان در کمپانی F.L Semidt یک سیستم کنترل کننده فازی طراحی کرده بودند که نتایج کار آنها در سال ۱۹۸۲ به چاپ رسید. این نتایج در غرب چندان مورد توجه قرار نگرفتند ولی در ژاپن به شدت مورد استقبال واقع شدند. ژاپنی‌ها ایده را گرفتند و از آن برای طراحی یک سیستم کنترل کننده فازی در قطارهای متروی شهر سندای^۱ استفاده کردند. نتیجه کار آنها فوق العاده موفقیت آمیز بود و در مقایسه با سایر کنترل کننده‌های

کلاسیک عملکرد بسیار بهتری داشت. این موفقیت باعث تشویق بیشتر ژاپنی ها به استفاده از کنترل کننده های فازی در اواخر دهه ۸۰ شد و باعث استفاده از آن در سایر زمینه ها مانند سیستم های کنترل آسانسور و سیستم های تهویه هوا استفاده گردید. در اوایل دهه ۹۰، ژاپنی ها از کنترل فازی در محصولات مصرفی مانند ماشین های لباس شویی، جارو برقی ها و اتومبیل ها استفاده کردند. موفقیت ژاپنی ها در استفاده از منطق فازی باعث علاقه بیشتر اروپایی ها و آمریکایی ها به تکنیک کنترل کننده های فازی شد.

امروزه از منطق فازی در زمینه های مختلف مهندسی عمران استفاده می شود که مهم ترین آنها عبارتند از پیش بینی خطر زلزله، کنترل ارتعاشات سازه ها، ارزیابی ایمنی سازه ها و کنترل متروها. در این مقاله به استفاده از منطق فازی در کنترل ارتعاشات سازه ها پرداخته می شود.

معادلات حرکت سیستم سازه ساختمان

در حالت کلی و برای یک ساختمان n طبقه، مطابق شکل ۱، دارای n درجه آزادی خواهیم بود که تحت بارهای محیطی $w(f)$ و بارهای کنترلی $u(f)$ قرار گرفته است. معادله حرکت این سیستم به صورت رابطه (۱) می باشد.

$$M\ddot{x}(t) + C\dot{x}(t) + Kx(t) = B_1u(t) + E_1w(t) \quad (1)$$

که در آن $x(f) = [x_1, x_2, \dots, x_n]^T$ به عنوان یک بردار با مرتبه n که هر کدام از x_i ها میزان تغییر مکان افقی i امین طبقه را نشان می دهد. M, C, K به عنوان جرم، میرایی و سختی سازه تعریف می شوند. B_1, E_1 به عنوان ضرایبی برای بارهای وارده می باشند. معادله (۱) می تواند به صورت یک معادله حرکت به فرم زیر تبدیل شود.

$$\dot{z}(t) = Az(t) + Bu(t) + Ew(t) \quad (2)$$

که در آن

$$Z(f) = [z_1, z_2, \dots, z_{2n}]^T \text{ به عنوان بردار حالت مرتبه } 2n$$

$$A \text{ به عنوان ماتریس سیستم } 2n \times 2n$$

B نیز ماتریس کنترل و

$$E \text{ به عنوان ماتریس آشفتگی } 2n \times p \text{ تعریف می شوند.}$$

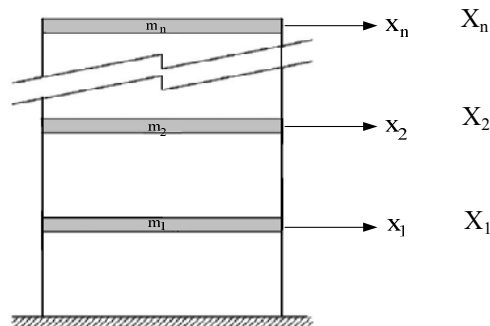
می توان نوشت

$$z(t) = \begin{bmatrix} x(t) \\ \dot{x}(t) \end{bmatrix} \quad (3)$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & I \\ -M^{-1}K & -M^{-1}C \end{bmatrix} \quad (4)$$

$$B = \begin{bmatrix} 0 \\ M^{-1}B_1 \end{bmatrix} \quad (5)$$

$$E = \begin{bmatrix} 0 \\ M^{-1}E_1 \end{bmatrix} \quad (6)$$



شکل ۱- مدل ساختمان n طبقه

طراحی کنترل مد لغزشی

یک کنترل گر مد لغزشی به صورت یک کنترل گر متغیر سازه ای (VSC) است. بنابراین VSC شامل توابع مختلف پیوسته است که به سطح کنترل ورودی سطح حالت وارد می شود. کنترل گر مد لغزشی برای سیستم مورد نظر به صورت زیر نوشته می شود.

$$\dot{z}(t) = A(z(t) - z_d) + Bu(t) + f(z, u, t) \quad (7)$$

که z_d به عنوان خط سیر منبع و $u(f)$ به عنوان ورودی سیستم است. با انتخاب تابع Switching:

$$s_i(z) = c_i z = c_{i1} z_1 + c_{i2} z_2 + \dots + c_{i2n} z_{2n} \quad (8)$$

که در آن $C_i = [c_{i1}, c_{i2}, \dots, c_{i2n}]$ که بردار لغزش است. اگر معادله (8) را دوباره بنویسیم:

$$s(z) = cz \quad (9)$$

$$C = [c_1, c_2, \dots, c_m]^T$$

در عبارت زیر، یک انتخاب ممکن و محتمل برای سازه با کنترل گر مد لغزشی نوشته شده است [6].

$$u = u_h + u_{eq} \quad (10)$$

$$u_{eq} = -(cB)^{-1} cAz$$

$$u_h = -(cB)^{-1} (\gamma + \sigma) \frac{s}{\|s\|} \quad (11)$$

طراحی کنترل مد لغزشی فازی

قانون کنترل فازی به عنوان روح روش طراحی فازی مطرح است. با این همه هنگامی که متغیرهای فازی بیش از دو باشد، پایدارسازی کامل دچار مشکل می شود. مطابق با قانون کنترل [7] با یک تابع Switching

$$R^j: \text{ If } s \text{ is } A_j, \text{ then } u \text{ is } u_j.$$

که $S = -q, -q + 1, \dots, q$ از رابطه 9 بدست می آید. تعریف توابه به صورت زیر است:

$$\mu_{A^j}(s) = \begin{cases} \frac{s - \sigma_{j-1}}{\sigma_j - \sigma_{j-1}}, & \sigma_{j-1} < s < \sigma_j \\ \frac{\sigma_{j+1} - s}{\sigma_{j+1} - \sigma_j}, & \sigma_j < s < \sigma_{j+1} \end{cases} \quad (13)$$

که σ_j مرکز تلبغ J ام عضویت است.

مثال شبیه سازی شده

برای تشخیص و تعیین روش FSMC بر اساس الگوریتم ژنتیک در سازه ساختمان نتایج شبیه سازی برای یک مدل ساختمان سه طبقه آورده شده است. در این مطالعه، از سیستم مهار بندی فعال با به کارگیری دو دمپر دینامیکی به صورت قطری میان زمین و اولین طبقه استفاده می کنیم [8]. ظرفیت این دستگاه ۲,۵ تن است. هدف در این مساله $Z_d = 0$ است. روابط حرکت در فضای حالت با معادله ۲ داده شده و پارامترهای مورد نیاز به قرار زیر است:

$$M = \begin{bmatrix} 11136.62 & 0 & 0 \\ 0 & 1144.16 & 0 \\ 0 & 0 & 1144.16 \end{bmatrix} \text{kgw}/(m/s^2)$$

$$K = \begin{bmatrix} 374882 & -464839 & 119690 \\ -464909 & 893225 & -556307 \\ 116911 & -556345 & 937363 \end{bmatrix} \text{kgw}/m$$

$$C = \begin{bmatrix} 216.74 & -11.54 & 9.51 \\ -11.54 & 241.18 & -21.36 \\ 9.51 & -21.36 & 237.26 \end{bmatrix} \text{kgw}/(m/s)$$

$$B_1 = [0 \quad 0 \quad 1.6641]^T$$

$$C_1 = [-113.62 \quad -1144.16 \quad -1144.16]^T$$

طراحی با مد کنترل لغزشی

با به کارگیری تابع Switching نظیر: $s = cz = c_1 z_1 + \dots + c_6 z_6$ که $c = [1 \quad 1 \quad 1 \quad 1 \quad 1 \quad 1]$ آنگاه داریم

$$u_{eq} = [23955 \quad -84554 \quad 302880 \quad -5595 \quad -562.58 \quad -551.94]$$

$$u_h = 2500 \text{sign}(s)$$

طراحی با مد کنترل لغزشی فازی

تابع Switching مثل حالت SMC تعریف می شود. به به کارگیری ۳ قانون کنترل زیر داریم:

$$R^{-1}: \text{ If } s \text{ is NB, then } u \text{ is } G_{-1}z + k_{-1}.$$

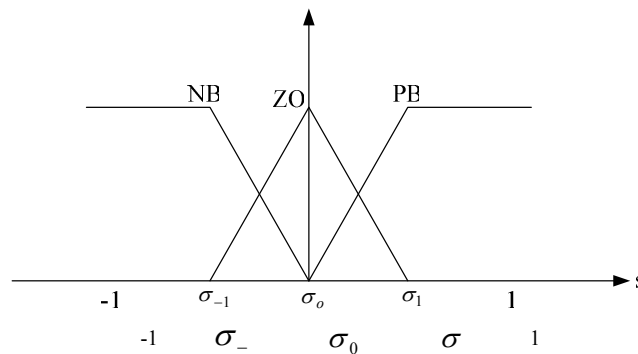
$$R^0: \text{ If } s \text{ is NB, then } u \text{ is } G_0z + k_0.$$

$$R^1: \text{ If } s \text{ is NB, then } u \text{ is } G_1z + k_1.$$

که تابع عضویت مطابق با روش NB، Z_0 و PB در شکل ۲ نشان داده شده است. در این مقاله، پارامترهای مورد نیاز در روش FSMC به صورت زیر داده شده است:

$$\sigma_1 = 0.12 \quad k_{-1} = 2500 \quad k_o = 0 \quad k_1 = -2500$$

$$G_{-1} = G_o = G_1 = \begin{bmatrix} 23955 & -84554 & 302880 & -554.95 & -562.48 & -551.94 \end{bmatrix}$$



شکل ۲- تابع عضویت مجموعه فازی

طراحی با روش FSMC بر اساس الگوریتم (GA)

پارامترهای مورد نیاز در روش فوق به صورت زیر داده شده است:

$$c = [3381 \quad 4423 \quad 12157 \quad 7670 \quad 6685 \quad 4671]$$

$$\sigma_1 = 0.0316 \quad k_{-1} = 2460 \quad k_o = 93.7 \quad k_1 = -2274$$

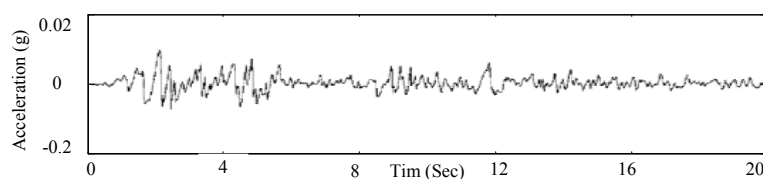
$$G_{-1} = \begin{bmatrix} -12750 & 9305 & 5765 & -9857 & -9175 & -4643 \end{bmatrix}$$

$$G_o = \begin{bmatrix} 3208 & -14712 & -4643 & -14772 & -13418 & -10918 \end{bmatrix}$$

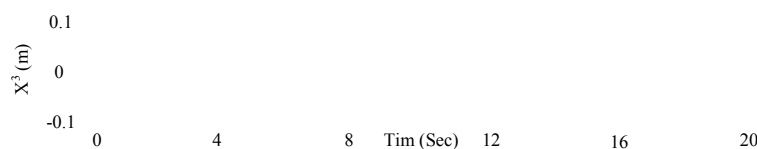
$$G_1 = \begin{bmatrix} 5472 & 2361 & -6706 & -12082 & -8542 & -2805 \end{bmatrix}$$

بحث بر روی نتایج

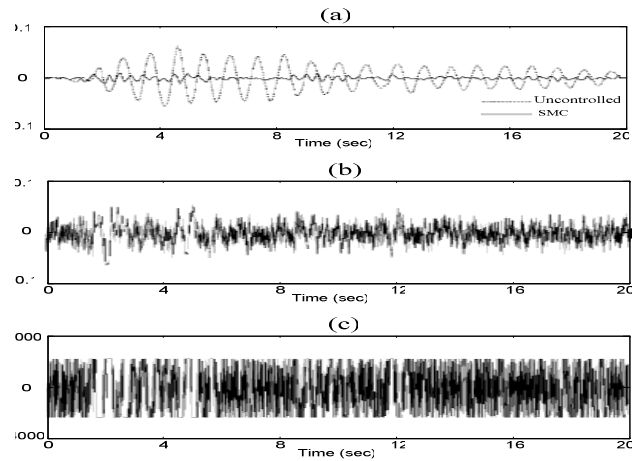
در شکل ۳، شتاب طیف زلزله El-Centro با $PGA=0.1g$ داده شده است. به منظور مطالعه اثر کنترل گرهای ارائه شده، پاسخ تغییرمکان افقی سومین طبقه، X_3 ، به عنوان تابع مورد مطالعه آورده شده است. برای سازه بدون هیچ کنترل، میزان X_3 برابر ۶،۳ سانتیمتر بدست آمده است. با به کارگیری روش SMC، میزان آن به ۰،۹۵ سانتیمتر تقلیل می یابد. شکل ۴-a تاریخچه زمانی این مساله را نشان میدهد و در شکل ۴-b تابع عضویت نمایش داده شده است. شکل‌های ۵ و ۶ نیز تاریخچه زمانی تغییرمکان X_3 را بر اساس دو روش دیگر یعنی FSMC و الگوریتم ژنتیک نشان میدهد. با مقایسه نتایج ۳ روش، SM، FSMC و FSMC با سیستم غیر کنترلی، میتوان نتیجه گرفت که با استفاده از این روشهای اشاره شده، میزان کاهش X_3 به ترتیب ۰،۸۲، ۰،۸۵، و ۰،۸۸ است. یعنی هر سه روش در کاهش پاسخ لرزه ای این ساختمان ۳ طبقه بسیار موثر است. روش مد کنترل با لغزش فازی با به کارگیری الگوریتم ژنتیک، دارای اثرات مشابه روش SMC است. با توجه به نتایج قابل قبولی که از شبیه سازی بدست آمده است می توان عنوان کرد که روش کنترل سازه مهندسی نظیر ساختمان، پل و ... بر اساس روش های ارائه شده به عنوان یک رقیب جدی در مقابل فکر ایمن سازی سازه بر اساس زیاد کردن ابعاد ستونها و... باشد.



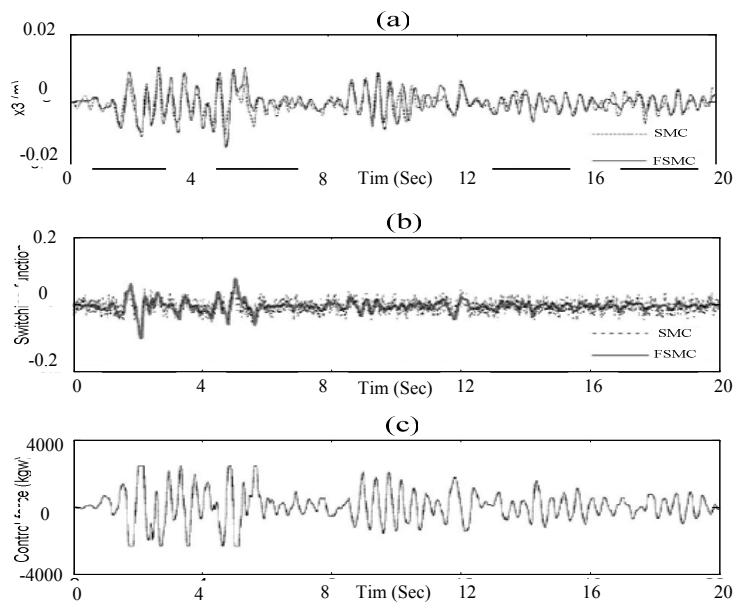
شکل ۳- طیف El-Centro



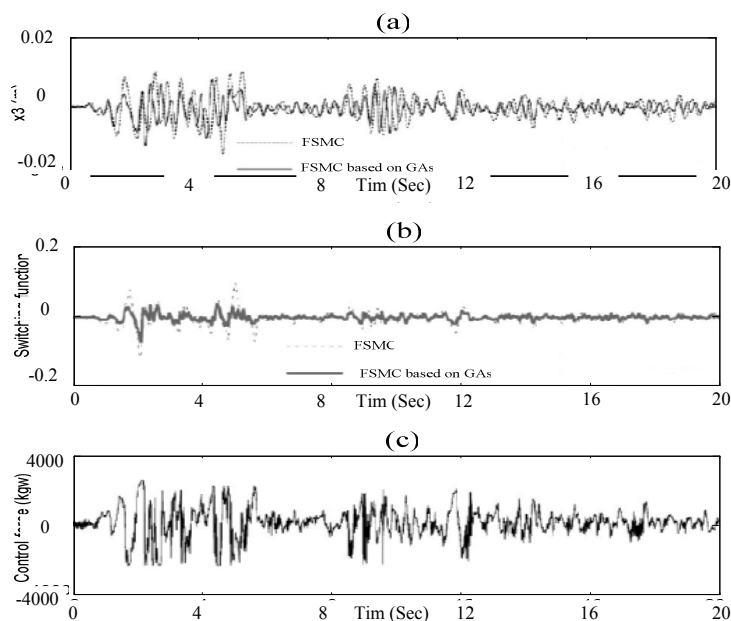
ching funchon



شکل ۴- (a) تاریخچه زمانی تغییر مکان افقی با روش SMC: طبقه سوم، (b) تاریخچه زمانی تابع switching برای SMC (c) تاریخچه زمانی نیروی کنترل SMC



شکل ۵- (a) تاریخچه زمانی تغییر مکان افقی با روش SMC و FSMC: طبقه سوم، (b) تاریخچه زمانی تابع switching برای SMC و FSMC (c) تاریخچه زمانی نیروی کنترل SMC و FSMC



شکل ۶- (a) تاریخچه زمانی تغییر مکان افقی با روش FSMC بر اساس GA: طبقه سوم، (b) تاریخچه زمانی تابع switching برای FSMC بر اساس GA، (c) تاریخچه زمانی نیروی کنترل FSMC بر اساس GA

مراجع

- [1] Spencer, J., S. J. Dyke and H. S. Deoskar, 'Benchmark problems in structural control. Part I: active mass driver system'. in *Proc. 1997 ASCE Structures Congr.*, Portland, Oregon, 13-16 April, 1997.
- [2] Aldemir, U., M. Bakioglu and S. S. Akhiev, Optimal control of linear buildings under seismic excitations, *Earthquake Engineering and Structural Dynamics*, 30, pp.835-851, 2001.
- [3] Guenfaf, L., M. Djebiri, M. S. Boucherit and F. Boudjema, Generalized minimum variance control for buildings under seismic ground motion, *Earthquake Engineering and Structural Dynamics*, 30, pp.945-960, 2001.
- [4] Lynch, J.P. and Law, K.H. Market-based control of linear structural systems, *Earthquake Engineering and Structural Dynamics*, 31, pp.1855-1877, 2002.
- [5] Zadeh L.A., Fuzzy Sets, *Information Control*, Vol.8, pp. 338-353, 1965
- [6] Chen JY. Expert SMC-based fuzzy control with genetic algorithms. *Journal of the Franklin Institute*, 6, pp.589-610, 1999.
- [7] John Y. Hung, W. Gao and James C. Hung, "Variable Structure Control: A Survey," *IEEE Transactions on Industrial Electronics*, 40(1), pp.2-21, 1993.
- [8] Lu LY, Chung LL, Huang SK. A test program for using active member concept in seismic structural control. *Proceedings of the Second World Conference on Structural Control*, Japan, Wiley: New York, pp.1891-1900, 1998.