

# کنترل غیرمت مرکز $H_{\infty}$ تحمل پذیر عیب بر اساس مشاهده گر برای سیستم های غیرخطی بهم متصل شامل تأخیر زمانی

مریم کازرونی<sup>۱</sup>، دانشجوی دکتری؛ علیرضا خیاطیان<sup>۲</sup>، دانشیار؛ سیدعلی اکبر صفوی<sup>۳</sup>، استاد

۱- دانشکده مهندسی برق و کامپیوتر - دانشگاه شیراز - شیراز - ایران - kazeroonimaryam@yahoo.com

۲- دانشکده مهندسی برق و کامپیوتر - دانشگاه شیراز - شیراز - ایران - khayatia@shirazu.ac.ir

۳- دانشکده مهندسی برق و کامپیوتر - دانشگاه شیراز - شیراز - ایران - safavi@shirazu.ac.ir

**چکیده:** در این مقاله، یک روش کنترل غیرمت مرکز  $H_{\infty}$  تحمل پذیر عیب برای سیستم های غیرخطی بهم متصل با تأخیرهای متغیر با زمان در عبارت های اتصالات بر اساس مشاهده گر ارائه شده است. عبارت های اتصالات شامل تأخیرهای متغیر با زمان، در هر دو معادله حالت و خروجی در نظر گرفته شده است. عیب هایی که در این مقاله مورد مطالعه قرار می گیرد، عیب عملگر می باشد که به دو صورت از دست دادن اثربخشی و قفل در محل، مدل شده اند. بر اساس تخمین اندازه عیب، کنترل کننده غیرمت مرکز تحمل پذیر عیب فعال می تنسی بر مشاهده گر در هر زیر سیستم طراحی شده که پایداری سیستم حلقه بسته را به صورت نامساوی ماتریسی خطی از طریق رویکرد لیاپانوف-کراسوفسکی تضمین می کند. کنترل کننده پیشنهادی برای یک سیستم شامل دو ماشین که متشکل از اتصالات بسیار غیرخطی است، شبیه سازی شده است. نتایج شبیه سازی صحت و کارایی روش پیشنهادی را تصدیق می کند.

**واژه های کلیدی:** تأخیرهای متغیر با زمان، سیستم های غیرخطی بهم متصل، کنترل غیرمت مرکز  $H_{\infty}$  تحمل پذیر عیب، لیاپانوف-کراسوفسکی، نامساوی ماتریسی خطی.

## Observer Based Decentralized $H_{\infty}$ Fault Tolerant Control of Interconnected Nonlinear Uncertain Time Delay Systems

M. Kazerooni<sup>1</sup>, PhD Student; A. R. Khayatian<sup>2</sup>, Associate Professor; S. A. A. Safavi<sup>3</sup>, Professor

1- Faculty of Electrical and Computer Engineering, University of Shiraz, Shiraz, Iran, Email: kazeroonimaryam@yahoo.com

2- Faculty of Electrical and Computer Engineering, University of Shiraz, Shiraz, Iran, Email: khayatia@shirazu.ac.ir

3- Faculty of Electrical and Computer Engineering, University of Shiraz, Shiraz, Iran, Email: safavi@shirazu.ac.ir

**Abstract:** In this paper, the uncertain  $H_{\infty}$  fault tolerant control approach is investigated for interconnected nonlinear systems with time-varying delays in interconnections based on observers. The time varying delay interactions are considered in both the state and the observation output. Faults invoked in this paper are actuator ones which are modeled as both the loss of effectiveness and lock in place. The considered actuator failure can cover most failures that may occur in actuators of the systems. On the basis of fault estimation information, an observer-based memoryless fault-tolerant controller is designed to guarantee the stability of the closed-loop time delay system in terms of linear matrix inequalities (LMIs) via the Lyapunov–Krasovskii approach. Two machine subsystems are considered as numerical examples which consisted of highly nonlinear interconnections. These subsystems are employed to verify the validity and the effectiveness of the obtained results in the case of actuator failures.

**Keywords:** Time-varying delays, interconnected nonlinear systems, uncertain  $H_{\infty}$  fault tolerant control, Lyapunov–Krasovskii, linear matrix inequalities.

تاریخ ارسال مقاله: ۱۳۹۴/۱۰/۰۱

تاریخ اصلاح مقاله: ۱۳۹۴/۱۲/۲۴، ۱۳۹۵/۰۱/۲۴، ۱۳۹۵/۰۱/۱۶، ۱۳۹۵/۰۴/۰۷، ۱۳۹۵/۰۶/۰۴ و ۱۳۹۵/۰۸/۰۴

تاریخ پذیرش مقاله: ۱۳۹۵/۰۸/۱۵

نام نویسنده مسئول: علیرضا خیاطیان

نشانی نویسنده مسئول: شیراز - بلوار جمهوری - دانشگاه شیراز - دانشکده مهندسی برق و کامپیوتر.

۱ - مقدمه

از آنجاکه غالباً تأخیر زمانی در بسیاری از فرآیندهای صنعتی وجود دارد، کنترل سیستم‌های شامل تأخیر زمانی از اهمیت زیادی برخوردار می‌باشد [۱-۳]. در دنیای واقعی بسیاری از سیستم‌های عملی از زیرسیستم‌های به هم متصل تشکیل شده و کنترل سیستم‌های به هم متصل می‌تواند به دلیل عدم قطعیت و تأخیر زمانی بسیار دشوار باشد [۴-۶].

علاوه بر این، با توجه به محدود بودن دسترسی به اطلاعات حالات سیستم، کنترل سیستم‌های بهم متصل، با استفاده از روش‌های فیدبک حالت غیرمتتمرکز به سادگی امکان پذیر نیست. در نتیجه، تخمین حالات سیستم‌های بهم متصل از روی اندازه‌گیری‌های خروجی توجه زیادی را در سال‌های اخیر به خود جلب کرده است. طراحی مشاهده‌گر حالت برای سیستم‌های بهم متصل که در آن عبارت اتصالات در طراحی مشاهده‌گر استفاده شده را در چندین مقاله از جمله مرجع [۷] می‌توان یافت. از سوی دیگر، مشاهده‌گر و طراحی کنترل فیدبک مبتنی بر مشاهده‌گر برای سیستم‌های بهم متصل که تنها به ورودی و خروجی زیرسیستم‌های محلی بستگی دارند نیز در مرجع [۸] ارائه شده است. در مراجع فوق الذکر تأخیر زمانی وجود ندارد.

از طرف دیگر، تأخیر زمانی می‌تواند مشکلاتی از جمله ناپایداری سیستم را موجب شود. از این‌رو، تحقیقات گسترده‌ای به منظور بررسی مشکلات ناشی از تأخیر در سیستم‌ها انجام شده است. تحلیل پایداری سیستم‌های شامل تأخیر زمانی را می‌توان به دو روش انجام داد. روش‌های وابسته و روش‌های مستقل از تأخیر زمانی. در سال‌های اخیر، روش‌های وابسته به تأخیر که کمتر محافظه‌کارانه هستند حذایست بیشتر، برای خوانندگان، دانند [۹].

مسئله مهم دیگر عملکرد عملگرهای است، عیب در عملگرهای سیستم می‌تواند عملکرد سیستم کنترل را تنزل بخشد و حتی سیستم حلقه‌بسته را ناپایدار کند. در نتیجه، بهمنظور بهبود قابلیت اطمینان سیستم، طراحی کنترل تحمل پذیر عیب به‌طوری که عملکرد سیستم در یک محدوده قابل قبول حفظ شود حتی زمانی که برخی عملگرهای دچار عیب می‌شوند، بسیار مهم می‌باشد. روش کنترل تحمل پذیر عیب فعال می‌تواند به‌طور خودکار تأثیر عیب‌های به وجود آمده را جبران و عملکرد کلی سیستم را در حضور عیب‌های فرآیند حفظ کند. با توجه به مباحث فوق، در این تحقیق به بحث و بررسی در زمینه کنترل غیرمت مرکز تحمل پذیر عیب  $H_{\infty}$  بر اساس مشاهده‌گر برای سیستم‌های غیرخطی به‌هم متصل شامل تأخیر زمانی پرداخته می‌شود. در ادامه، مهم‌ترین مقالات مرتبط با موضوع بررسی شده است. روش کنترل  $H_{\infty}$  برای سیستم‌های غیرخطی ابعاد وسیع با تأخیر متغیر با زمان بازه‌ای که در عبارت اتصالات وجود دارد در مرجع [۱۰] بررسی شده است. تأخیر زمانی می‌تواند هر تابع پیوسته‌ای باشد که در هر دو معادله حالت و خروجی وجود دارد. با کمک یک تابع لیپاچانوف-

کراسوفسکی، شرط کافی جدیدی وابسته به تأخیر برای وجود کنترل غیرمت مرکز از طریق نامساوی ماتریسی خطی به دست آمده است.  $H_\infty$  در این مقاله فرض شده است که حالت های سیستم برای طراحی کنترل کننده در دسترس می باشند که این فرض، کاربرد این روش را محدود می نماید و هیچ عیبی در توصیف سیستم در نظر گرفته نشده است.

در [۱۱]، یک مشاهده‌گر و کنترل‌کننده برای خانواده‌ای از سیستم‌های غیرخطی بهم متصل طراحی شده است. در مقاله مذکور، ماتریس بهره مشاهده‌گر و ماتریس بهره کنترل کننده از طریق رویکرد نامساوی ماتریسی خطی به طور همزمان به دست می‌آیند. علاوه بر این، پایداری سیستم حلقه بسته با وجود اغتشاشات خارجی از طریق شاخص عملکرد  $H_{\infty}$  به دست می‌آید. هیچ‌گونه عیب و تأخیر زمانی در معادله سیستم وجود ندارد و عبارت اتصالات تنها در معادله حالت سیستم ظاهر می‌شود.

کنترل ساختار متغیر فیدبک خروجی ایستا برای خانواده‌ای از سیستم‌های بهم متصل با چندین تأخیر متغیر با زمان در مرجع [۱۲] ارائه شده است. پایداری سیستم حلقه‌بسته بر اساس روش لیاپانوف رازومیخین بررسی شده است. تأخیر، معلوم فرض شده و عبارت اتصالات نامعلوم توسط خانواده‌ای از توابع خروجی و خروجی‌های با تأخیر محدود شده است. علاوه بر این، این مقاله عدم قطعیت غیرخطی را به صورت تطبیق شده در نظر می‌گیرد که کاربردهای این روش را محدود نمی‌کند.

در [۱۲]، پایدارسازی خانواده‌ای از سیستم‌های متغیر با زمان ابعاد وسیع با حضور حالات تأخیریافته در عبارت اتصالات بررسی شده است. علاوه بر این، فرض بر این است که مرزهای بالایی عدم قطعیت در عبارت اتصالات نامعلوم می‌باشند. درنهایت محدود بودن یکنواخت سیستم حلقه‌بسته بر اساس تئوری لیاپانوف-کراسوفسکی تضمین می‌شود.

یک طرح کنترل تطبیقی تحمل پذیر عیب فازی برای خانواده‌ای از سیستم‌های غیرخطی در ابعاد وسیع در فرم بازخورد اکید در مرجع [۱۴] بررسی شده است. عیب در نظر گرفته شده در این مقاله، عیب عملگر می‌باشد که به دو صورت از دست دادن اثربخشی و قفل در محل مدل شده است. در مقاله مذکور فرض شده است که اندازه عیب عملگر معلوم و هیچ عیب و عبارت اتصالی در معادله خروجی وجود ندارد.

با توجه به مطالب ذکر شده، در این مقاله کنترل تحمیل‌پذیر عیب  $H_{\infty}$  برای خانواده‌ای از سیستم‌های غیرخطی بهم متصل با تأخیر متغیر با زمان بر اساس مشاهده‌گر طراحی شده است. کنترل پیشنهادی تضمین می‌کند که شاخص عملکرد  $H_{\infty}$  اثرات اغتشاش خارجی بر روی کل سیستم را به حداقل می‌رساند. علاوه بر این، برای بازیابی عملکرد سیستم، ورودی‌های کنترل هر زیرسیستم تاثیرات عیب عملکرگ را جبران می‌کنند. همچنین روش کنترل ارائه شده به عنوان یک مسئله بهینه‌سازی به صورت نامساوی ماتریسی خطی بیان

**۱-۲- مدل عیب**

در این مقاله، عیب تحت بررسی عیب عملگر است. فرض کنید  $u_i^f(t)$  نشان دهنده عملگر دچار عیب نام است. مدل عیب عملگر به شرح زیر درنظر گرفته شده است که به طور کامل از مرجع [۱۴] برگرفته شده است:

مدل عیب قفل شونده عملگر به صورت رابطه زیر درنظر گرفته می‌شود:

$$u_{i,j}^f = \bar{u}_{i,j}, t > t_{i,j} \\ j \in \{j_{i,1}, j_{i,2}, \dots, j_{i,p_i}\} \subset \{1, 2, \dots, m_i\} \quad (5)$$

به طوری که  $\bar{u}_{i,j}$  مقداری است که در آن عملگر  $\bar{z}$  در زیر سیستم  $\bar{a}$  قفل شده است.  $t_{i,j}$  زمانی که در آن عیب قفل در محل رخ می‌دهد. هنگامی که اثر بخشی کنترل از دست برود، مدل از دست دادن اثربخشی کنترل سیستم به صورت زیر مدل می‌شود:

$$u_{i,k}^f = \varphi_{i,k} u_{i,k}, t > t_{i,k} \\ k \in \overline{\{j_{i,1}, j_{i,2}, \dots, j_{i,p_i}\}} \subset \{1, 2, \dots, m_i\} \quad (6)$$

به طوری که  $u_{i,k}$  این ورودی کنترل زیر سیستم  $\bar{a}$  می‌باشد و  $t_{i,k}$  زمانی است که در آن عیب از دست دادن اثربخشی صورت می‌گیرد.  $u_{i,k}^f \in [\underline{\varphi}_{i,k}, 1]$  مقدار از دادن اثربخشی عملگر مربوطه است،  $0 < \underline{\varphi}_{i,k} \leq 1$ . هنگامی  $\underline{\varphi}_{i,k} = 1$  بدان معنی است که در زیرسیستم  $\bar{a}$  عیبی رخ نداده است. علامت  $-$  بدين معنی است که دو عیب درنظر گرفته شده در عملگرها به طور همزمان صورت نمی‌گیرد. با درنظر گرفتن معادله (۵) و (۶)، ورودی کنترل با در نظر گرفتن دو نوع عیب قفل در محل و از دست رفتن اثربخشی می‌تواند به صورت زیر نوشته شود:

$$u_{i,j}^f = (1 - \sigma_{i,j}) \varphi_{i,j} u_{i,j} + \sigma_{i,j} \bar{u}_{i,j}, \\ i = 1, 2, \dots, N, j = 1, 2, \dots, m_i \quad (7)$$

که در آن  $\sigma_{i,j}$  عامل قفل شدن است که به شرح زیر تعریف می‌شود:

$$\sigma_{i,j} = \begin{cases} 1 & \text{اگر عملگر } \bar{z} \text{ در زیرسیستم } \bar{a} \text{ قفل شود} \\ 0 & \text{در غیر این صورت} \end{cases}$$

اطلاعات بیشتر در زمینه مدل‌سازی عیب عملگر را در مراجع [۱۴-۱۷] می‌توان یافت.

هنگامی که عیبی رخ بدده، مدل هر یک از زیرسیستم‌ها به صورت زیر نوشته می‌شود:

می‌شود و همچنین در یک مرحله به طور همزمان ماتریس بهره کنترل کننده و مشاهده‌گر محاسبه می‌شوند.

این مقاله به شرح زیر ادامه می‌یابد. در بخش ۲، بیان مسئله ارائه شده است. در بخش ۳، رویکرد طراحی کنترل تحمل پذیر عیب  $H_{\infty}$  برای خانواده‌ای از سیستم‌های غیرخطی بهم متصل با تأخیر متغیر با زمان بر اساس مشاهده‌گر ارائه می‌گردد. صحبت روش پیشنهادی در بخش ۴ بیان شده است. در نهایت، نتیجه‌گیری در بخش ۵ آورده شده است.

**۲- بیان مسئله**

خانواده‌ای از سیستم‌های غیرخطی بهم متصل با تأخیر متغیر با زمان متشكل از  $N$  زیرسیستم که زیرسیستم  $\bar{a}$  با معادلات زیر توصیف می‌شود را در نظر بگیرید:

$$\dot{x}_i(t) = A_i x_i(t) + B_i u_i(t) + D_i w_i(t) \\ + f_i(t, x_i(t), u_i(t), w_i(t), \{x_j(t - h_{ij}(t))\}_{j=1, j \neq i}^N) \\ + \sum_{j=1, j \neq i}^N A_{ij} x_j(t - h_{ij}(t)) \\ y_i(t) = C_i x_i(t) + F_i u_i(t) \\ + g_i(t, x_i(t), u_i(t), \{x_j(t - h_{ij}(t))\}_{j=1, j \neq i}^N) \\ + \sum_{j=1, j \neq i}^N G_{ij} x_j(t - h_{ij}(t)) \\ x_i(t) = \rho_i(t) \quad \forall t \in [-h, 0] \quad (1)$$

به طوری که  $x_i(t) \in R^{n_i}$  بردار حالت،  $y_i(t) \in R^{q_i}$  بردار خروجی،  $u_i(t) = [u_{i,1}, \dots, u_{i,m_i}] \in R^{m_i}$  ورودی کنترل است،  $w_i(t) \in L_2([0, \infty])$  ماتریس‌های سیستم با ابعاد مناسب هستند، تأخیر زمانی  $A_{ij}$ ،  $F_i$ ،  $C_i$ ،  $B_i$ ،  $D_i$  و  $G_{ij}$  معلوم و شرایط  $0 \leq h_{ij}(t) \leq \bar{h}_{ij}$ ،  $\dot{h}_{ij}(t) \leq \tau_{ij} < 1$  را برآورده می‌سازند، به طوری که  $\bar{h}_{ij}$  و  $\tau_{ij}$  ثوابت مثبت می‌باشند،  $\rho_i(t)$  شرط اولیه زیرسیستم‌ها و توابع غیرخطی  $f_i(\cdot), g_i(\cdot)$  شرایط زیر را برآورده می‌کنند [۱۰]:

$$\exists a_i, b_i, d_i, a_{ij} > 0 : \|f_i(\cdot)\| \leq \\ a_i \|x_i(t)\| + b_i \|u_i(t)\| + d_i \|w_i(t)\| + \sum_{j \neq i, j=1}^N a_{ij} \|x_j(t - h_{ij})\| \quad (2)$$

$$\exists c_i, \lambda_i, g_{ij} > 0 : \|g_i(\cdot)\|^2 \leq \\ c_i \|x_i(t)\|^2 + \lambda_i \|u_i(t)\|^2 + \sum_{j \neq i, j=1}^N g_{ij} \|x_j(t - h_{ij})\|^2 \quad (3)$$

лем ۱ [۱۰]: فرض کنید که  $X$  و  $Y$  بردارها و یا ماتریس‌ها با ابعاد مناسب هستند، آن وقت همواره می‌توان ثابت  $0 < \alpha < \alpha$  به گونه‌ای انتخاب کرد، نامساوی زیر همیشه برقرار باشد:

$$X^T Y + Y^T X \leq \alpha X^T X + \alpha^{-1} Y^T Y \quad (4)$$

$$u_i(t) = \hat{\phi}_i^{-1} u_i^N - \hat{u}_i \quad (11)$$

در این صورت معادلات سیستم حلقه‌بسته با مشاهده‌گر به صورت زیر بیان می‌گردد:

$$\begin{aligned} \dot{x}_i(t) &= A_i x_i(t) + \\ &+ B_i [(I - \sigma_i I)(\varphi_i - \hat{\phi}_i)(-K_i \hat{x}_i + r_i(t)) + \sigma_i (\bar{u}_i - \hat{u}_i)] \\ &+ D_i w_i(t) + \sum_{j=1, j \neq i}^N A_{ij} x_j(t - h_{ij}) \\ &+ f_i(t, x_i(t), u_i^f(t), w_i(t), \{x_j(t - h_{ij})\}_{j=1, j \neq i}^N) \end{aligned} \quad (12)$$

$$\begin{aligned} \dot{\hat{x}}_i(t) &= A_i \hat{x}_i(t) + B_i [(-K_i \hat{x}_i + r_i(t))] \\ &+ \sum_{j=1, j \neq i}^N A_{ij} \hat{x}_j(t - h_{ij}(t)) + L_i (y_i(t) - \hat{y}_i(t)) \end{aligned}$$

فرض کنید خطای تخمین ( $e_i = x_i(t) - \hat{x}_i(t)$ ) و خطای پارامتر ( $\tilde{u}_i = \hat{u}_i - \bar{u}_i$ ) باشد. در این صورت دینامیک خطای تخمین به صورت معادله (۱۳) بیان می‌شود.

$$\begin{aligned} \dot{e}_i &= (A_i - L_i C_i) e_i + D_i w_i(t) + \sum_{j=1, j \neq i}^N A_{ij} e_j(t - h_{ij}) \\ &+ f_i(t, x_i(t), u_i^f(t), w_i(t), \{x_j(t - h_{ij})\}_{j=1, j \neq i}^N) \\ &+ L_i \sum_{j=1, j \neq i}^N G_{ij} e_j(t - h_{ij}) \\ &+ L_i \sum_{j=1, j \neq i}^N g_i(t, x_i(t), u_i^f(t), \{x_j(t - h_{ij})\}_{j=1, j \neq i}^N) \\ &+ (I - \sigma_i)[B_i + L_i F_i] \tilde{\varphi}_i u_i + \sigma_i [B_i + L_i F_i] \tilde{u}_i \end{aligned} \quad (13)$$

مسئله اصلی این است که ماتریس بهره کنترل  $K_i$  و مشاهده‌گر  $L_i$  را به‌گونه‌ای به دست آوریم که سیستم حلقه‌بسته (۱۲) پایدار باشد و به شاخص عملکرد  $H_{\infty}$  برای غلبه بر عدم قطعیت موجود در سیستم دست یابیم.

برای رسیدن به این هدف، معیار  $H_{\infty}$  به شرح زیر انتخاب می‌گردد:

$$\sum_{i=1}^N \int_0^\infty e_i^T \Psi_i e_i dt + \sum_{i=1}^N \int_0^\infty \hat{x}_i^T \bar{\Psi}_i \hat{x}_i dt \leq \gamma_i \int_0^\infty w_i^T w_i dt \quad (14)$$

به‌طوری که  $\gamma_i$  یک ثابت مثبت است و  $\Psi_i$  و  $\bar{\Psi}_i$  ماتریس‌های مثبت معین متقارن هستند. علاوه، فرض بر این است که

$$\|u_i(t)\|^2 \leq u_{m_i} \quad (15)$$

به‌طوری که  $u_{m_i}$  یک ثابت مثبت است. این فرض در ادامه با برقراری قضیه ۱ و با توجه به محدود بودن تخمین حالات صادق می‌باشد. قضیه ۱. اگر ماتریس‌های مثبت معین و متقارن  $\bar{Q}_i, Q_i, \bar{P}_i, P_i$ ،  $\bar{\varphi}_i$ ،  $\hat{\varphi}_i$  و  $\bar{u}_i$  تخمین پارامترهای عیب  $\varphi_i$ ،  $\hat{u}_i$  می‌باشد

برای طراحی یک کنترل کننده قابل اعتماد برای جبران اثر عیب در هر زیرسیستم، کنترل تحمل پذیر عیب فعال مبتنی بر مشاهده‌گر زیر بر اساس تخمین پارامترهای عیب به صورت زیر در نظر گرفته می‌شود:

$$\begin{aligned} \dot{x}_i(t) &= A_i x_i(t) + B_i [(I - \sigma_i I)\varphi_i u_i + \sigma_i \bar{u}_i] \\ &+ D_i w_i(t) + \sum_{j=1, j \neq i}^N A_{ij} x_j(t - h_{ij}) \\ &+ f_i(t, x_i(t), u_i^f(t), w_i(t), \{x_j(t - h_{ij})\}_{j=1, j \neq i}^N) \end{aligned} \quad (18)$$

$$\begin{aligned} y_i(t) &= C_i x_i(t) + F_i [(I - \sigma_i I)\varphi_i u_i + \sigma_i \bar{u}_i] \\ &+ \sum_{j=1, j \neq i}^N G_{ij} x_j(t - h_{ij}) \\ &+ g_i(t, x_i(t), u_i^f(t), \{x_j(t - h_{ij})\}_{j=1, j \neq i}^N) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \sigma_i &= diag([\sigma_{i,1}, \sigma_{i,2}, \dots, \sigma_{i,m_i}]) \\ u_i &= [u_{i,1}, u_{i,2}, \dots, u_{i,m_i}] \\ \varphi_i &= diag([\varphi_{i,1}, \varphi_{i,2}, \dots, \varphi_{i,m_i}]) \\ \bar{u}_i &= [\bar{u}_{i,1}, \bar{u}_{i,2}, \dots, \bar{u}_{i,m_i}] \end{aligned}$$

با توجه به مسئله تعریف شده فوق الذکر، هدف از این تحقیق ارائه یک کنترل غیرمتتمرکز تحمل پذیر عیب فعال برای سیستم (۱) با عیب عملگر می‌باشد، به‌طوری که تمام سیگنال‌های سیستم حلقه‌بسته محدود باقی بماند. در ادامه به نحوه طراحی کنترل کننده پیشنهادی پرداخته می‌گردد.

### ۳- طراحی کنترل تحمل پذیر عیب مبتنی بر مشاهده‌گر

در این بخش، طرح کنترل تحمل پذیر عیب فعال  $H_{\infty}$  بر اساس مشاهده‌گر بررسی شده است. در شرایط عادی، فرض می‌گردد که کنترل نامی مبتنی بر مشاهده‌گر برای هر زیرسیستم قبل از وقوع عیب به صورت زیر طراحی شده است:

$$u_i^N(t) = -K_i \hat{x}_i + r_i(t) \quad (9)$$

به‌طوری که  $K_i$  ماتریس بهره فیدبک و  $r_i(t)$  ورودی مرجع،  $\hat{x}_i$  تخمین حالات سیستم است که بر اساس مشاهده‌گر زیر بدست می‌آید:

$$\begin{aligned} \dot{\hat{x}}_i(t) &= A_i \hat{x}_i(t) + B_i [(I - \sigma_i I)\hat{\varphi}_i u_i + \sigma_i \hat{u}_i] \\ &+ \sum_{j=1, j \neq i}^N A_{ij} \hat{x}_j(t - h_{ij}(t)) + L_i (y_i(t) - \hat{y}_i(t)) \\ \hat{y}_i(t) &= C_i \hat{x}_i(t) + F_i [(I - \sigma_i I)\hat{\varphi}_i u_i + \sigma_i \hat{u}_i] \\ &+ \sum_{j=1, j \neq i}^N G_{ij} \hat{x}_j(t - h_{ij}(t)) \end{aligned} \quad (10)$$

در رابطه (۱۰)،  $\hat{\varphi}_i$ ،  $\hat{u}_i$  تخمین پارامترهای عیب  $\varphi_i$ ،  $u_i$  می‌باشد و ماتریس بهره مشاهده‌گر  $L_i$  در ادامه تعیین می‌شود. برای طراحی یک کنترل کننده قابل اعتماد برای جبران اثر عیب در هر زیرسیستم، کنترل تحمل پذیر عیب فعال مبتنی بر مشاهده‌گر زیر بر اساس تخمین پارامترهای عیب به صورت زیر در نظر گرفته می‌شود:

$$\Pi_i = \begin{bmatrix} \varphi_{11} & P_i & N_i & 2P_i \sum_{j=1, j \neq i}^N A_{ij} + 2N_i \sum_{j=1, j \neq i}^N G_{ij} & 2M_i C_i & 0 & 0 & 2P_i D_i \\ * & -I & 0 & 0 & 2M_i \sum_{j=1, j \neq i}^N G_{ij} & 0 & 0 & 0 \\ * & * & -I & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ * & * & * & -\sum_{j=1, j \neq i}^N (1-\tau_{ij}) \bar{P}_i & 2M_i \sum_{j=1, j \neq i}^N G_{ij} & 0 & 0 & 0 \\ * & * & * & * & \varphi_{33} & M_i & 2Q_i \sum_{j=1, j \neq i}^N A_{ij} & 0 \\ * & * & * & * & * & -I & 0 & 0 \\ * & * & * & * & * & * & \varphi_{44} & 0 \\ * & * & * & * & * & * & * & (d_i^2 - \gamma_i) I \end{bmatrix} < 0 \quad (16)$$

$$\begin{aligned} \dot{V}_i &\leq 2\dot{e}_i^T P_i e_i + 2\dot{\hat{x}}_i^T Q_i \hat{x}_i + N e_i^T \bar{P}_i e_i \\ &- \sum_{j=1, j \neq i}^N (1-\tau_{ij}) e_i^T (t-h_{ij}) \bar{P}_i e_i (t-h_{ij}) + N \hat{x}_i^T \bar{Q}_i \hat{x}_i \\ &- \sum_{j=1, j \neq i}^N (1-\tau_{ij}) \hat{x}_i^T (t-h_{ij}) \bar{Q}_i \hat{x}_i (t-h_{ij}) \\ &+ 2\text{trace}(\tilde{\varphi}_i^T \Gamma_i \dot{\tilde{\varphi}}_i) + 2\tilde{u}_i^T \Upsilon_i \dot{\tilde{u}}_i \end{aligned} \quad (22)$$

با استفاده از معادله مشاهده‌گر (۱۰) و معادله (۱۱) و جایگزین کردن معادله (۱۳)، می‌توان مشتق تابع لیاپانوف-کراسوفسکی را به صورت معادله (۲۳) به دست آورد.

$$\begin{aligned} \dot{V}_i &\leq e_i^T ((A_i - L_i C_i)^T P_i + P_i (A_i - L_i C_i)) e_i \\ &+ 2e_i^T P_i D_i w_i(t) + 2e_i^T P_i \sum_{j=1, j \neq i}^N A_{ij} e_j (t-h_{ij}) \\ &+ 2e_i^T P_i (B_i + L_i F_i) \tilde{\varphi}_i u_i^N (t) + 2e_i^T P_i (B_i + L_i F_i) \tilde{u}_i \\ &+ 2e_i^T P_i \sum_{j=1, j \neq i}^N f_i(t, x_i(t), u_i^f(t), w_i(t), \{x_j(t-h_{ij})\}_{j=1, j \neq i}^N) \\ &+ 2e_i^T P_i L_i \sum_{j=1, j \neq i}^N G_{ij} e_j (t-h_{ij}) \\ &+ 2e_i^T P_i L_i \sum_{j=1, j \neq i}^N g_i(t, x_i(t), u_i^f(t), \{x_j(t-h_{ij})\}_{j=1, j \neq i}^N) \\ &+ \hat{x}_i^T ((A_i - B_i K_i)^T Q_i + Q_i (A_i - B_i K_i)) \hat{x}_i \\ &+ 2\hat{x}_i^T Q_i \sum_{j=1, j \neq i}^N A_{ij} \hat{x}_j (t-h_{ij}) \\ &+ 2\hat{x}_i^T Q_i L_i C_i e_i + 2\hat{x}_i^T Q_i L_i F_i \tilde{\varphi}_i u_i^N (t) + 2\hat{x}_i^T Q_i L_i F_i \tilde{u}_i \\ &+ 2\hat{x}_i^T Q_i L_i \sum_{j=1, j \neq i}^N g_i(t, x_i(t), u_i^f(t), \{x_j(t-h_{ij})\}_{j=1, j \neq i}^N) + \\ &2\hat{x}_i^T Q_i L_i \sum_{j=1, j \neq i}^N G_{ij} e_j (t-h_{ij}) + N e_i^T \bar{P}_i e_i \\ &- \sum_{j=1, j \neq i}^N (1-\tau_{ij}) e_i^T (t-h_{ij}) \bar{P}_i e_i (t-h_{ij}) + N \hat{x}_i^T \bar{Q}_i \hat{x}_i \\ &- \sum_{j=1, j \neq i}^N (1-\tau_{ij}) \hat{x}_i^T (t-h_{ij}) \bar{Q}_i \hat{x}_i (t-h_{ij}) \\ &+ 2\text{trace}(\tilde{\varphi}_i^T \Gamma_i \dot{\tilde{\varphi}}_i) + 2\tilde{u}_i^T \Upsilon_i \dot{\tilde{u}}_i \end{aligned} \quad (23)$$

با استفاده از معادله (۲) و (۳) و لم ا، عبارت‌های  $\cdot 2e_i^T P_i \sum_{j=1, j \neq i}^N f_i(t, x_i(t), u_i^f(t), w_i(t), \{x_j(t-h_{ij})\}_{j=1, j \neq i}^N)$

به طوری که

$$\begin{aligned} \varphi_{11} &= A_i^T P_i + P_i A_i - N_i C_i - C_i^T N_i^T \\ &+ N \bar{P}_i + (a_i^2 + c_i) I + \Psi_i + \sum_{j \neq i, j=1}^N g_{ij} I \\ \varphi_{33} &= N \bar{Q}_i + c_i I + A_i^T Q_i - \Phi_i^T + Q_i A_i - \Phi_i + \bar{\Psi}_i \\ \varphi_{44} &= -\sum_{j=1, j \neq i}^N (1-\tau_{ij}) \bar{Q}_i + \sum_{j \neq i, j=1}^N a_{ij}^2 I + \sum_{j \neq i, j=1}^N g_{ij} I \\ Q_i P_i^{-1} &= M_i N_i^{-1} \end{aligned} \quad (17)$$

$$P_i B_i + N_i F_i = 0 \quad (18)$$

آنگاه درصورتی که قوانین وفقی برای به روزرسانی پارامترهای خطاب شوند:

$$\dot{\hat{\varphi}}_i = -\Gamma_i^{-1} (\hat{x}_i^T M_i F_i u_i(t)) \quad (19)$$

$$\dot{\tilde{u}}_i = -\Upsilon_i^{-1} (\hat{x}_i^T M_i F_i) \quad (20)$$

به طوری که  $\Gamma_i$  و  $\Upsilon_i$  ماتریس‌های مثبت معین مناسب باشند، می‌توان نتیجه گرفت که تخمین خطاهای ( $e_i$ )، حالات و خطاهای پارامتر عیب ( $\tilde{\varphi}_i$ )، ( $\tilde{u}_i$ ) محدود خواهد بود و در نتیجه سیستم حلقه‌بسته نیز پایدار می‌ماند.

در اینجا  $*$  نشان‌دهنده عناصر متقارن در یک ماتریس متقارن است.

اثبات. تابع لیاپانوف-کراسوفسکی به صورت زیر را در نظر بگیرید:

$$\begin{aligned} V_i &= e_i^T P_i e_i + \hat{x}_i^T Q_i \hat{x}_i + \sum_{j=1, j \neq i}^N \int_{t-h_{ij}}^t e_i^T \bar{P}_i e_i d\tau \\ &+ \sum_{j=1, j \neq i}^N \int_{t-h_{ij}}^t \hat{x}_i^T \bar{Q}_i \hat{x}_i d\tau + \text{trace}(\tilde{\varphi}_i^T \Gamma_i \dot{\tilde{\varphi}}_i) + \tilde{u}_i^T \Upsilon_i \tilde{u}_i \end{aligned} \quad (21)$$

و مشتق تابع لیاپانوف-کراسوفسکی مذکور می‌تواند به صورت زیر فرموله شود:

$$\begin{aligned}
\dot{V}_i &\leq e_i^T ((A_i - L_i C_i)^T P_i + P_i (A_i - L_i C_i)) e_i \\
&+ 2e_i^T P_i D_i w_i(t) + 2e_i^T P_i \sum_{j=1, j \neq i}^N A_{ij} e_j(t - h_{ij}) \\
&+ 2e_i^T P_i L_i \sum_{j=1, j \neq i}^N G_{ij} e_i(t - h_{ij}) + e_i^T P_i P_i e_i \\
&+ a_i^2 \|e_i(t)\|^2 + a_i^2 \|\hat{x}_i(t)\|^2 + b_i^2 u_{m_i}^2 \\
&+ d_i^2 \|w_i(t)\|^2 + \sum_{j=i, j=1}^N a_{ij}^2 \|e_j(t - h_{ij})\|^2 \\
&+ \sum_{j=i, j=1}^N a_{ij}^2 \|\hat{x}_i(t - h_{ij})\|^2 + e_i^T (P_i L_i)^T (P_i L_i) e_i \\
&+ c_i \|e_i(t)\|^2 + c_i \|\hat{x}_i(t)\|^2 + \lambda_i u_{m_i}^2 \\
&+ \sum_{j=i, j=1}^N g_{ij} \|\hat{x}_j(t - h_{ij})\|^2 + \sum_{j=i, j=1}^N g_{ij} \|e_j(t - h_{ij})\|^2 \\
&+ \hat{x}_i^T ((A_i - B_i K_i)^T Q_i + Q_i (A_i - B_i K_i)) \hat{x}_i \\
&+ 2\hat{x}_i^T Q_i \sum_{j=1, j \neq i}^N A_{ij} \hat{x}_j(t - h_{ij}) \\
&+ 2\hat{x}_i^T Q_i L_i C_i e_i + 2\hat{x}_i^T Q_i L_i F_i \tilde{\varphi}_i u_i + 2\hat{x}_i^T Q_i L_i F_i \tilde{u}_i \\
&+ \hat{x}_i^T (Q_i L_i)^T (Q_i L_i) \hat{x}_i + 2\hat{x}_i^T Q_i L_i \sum_{j=1, j \neq i}^N G_{ij} e_j(t - h_{ij}) \\
&+ N e_i^T \bar{P}_i e_i - \sum_{j=1, j \neq i}^N (1 - \tau_{ij}) e_i^T (t - h_{ij}) \bar{P}_i e_i(t - h_{ij}) \\
&+ N \hat{x}_i^T \bar{Q}_i \hat{x}_i - \sum_{j=1, j \neq i}^N (1 - \tau_{ij}) \hat{x}_i^T (t - h_{ij}) \bar{Q}_i \hat{x}_i(t - h_{ij}) \quad (۳۷)
\end{aligned}$$

و  $\dot{\tilde{\varphi}}_i = -\Gamma_i^{-1}(\hat{x}_i^T M_i F_i u_i^N(t))$  در نظر گرفتن و  $\dot{\tilde{u}}_i = -\Upsilon_i^{-1}(\hat{x}_i^T M_i F_i)$  پس از ساده‌سازی خواهیم داشت:

$$\dot{V}_i \leq \zeta_i^T \Lambda_i \zeta_i + (b_i^2 + 2\lambda_i) u_{m_i}^2 \quad (۳۸)$$

به طوری که

$$\begin{aligned}
\zeta_i &= \left[ e_i \quad \left\{ e_j(t - h_{ij}) \right\}_{j=1, j \neq i}^N \quad \hat{x}_i \quad \left\{ \hat{x}_j(t - h_{ij}) \right\}_{j=1, j \neq i}^N \quad w_i(t) \right]^T \\
\Lambda_i &= \begin{bmatrix} \varphi_{11} & 2P_i \sum_{j=1, j \neq i}^N A_{ij} + 2N_i \sum_{j=1, j \neq i}^N G_{ij} & 2M_i C_i & 0 \\ * & -\sum_{j=1, j \neq i}^N (1 - \tau_{ij}) \bar{P} & 2M_i \sum_{j=1, j \neq i}^N G_{ij} & 0 \\ * & \varphi_{33} & 2Q_i \sum_{j=1, j \neq i}^N A_{ij} & 0 \\ * & * & * & \varphi_{44} \end{bmatrix}
\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
\varphi_{11} &= A_i^T P_i + P_i A_i - N_i C_i - C_i^T N_i^T \\
&+ P_i P_i + N_i^T N_i + \sum_{j \neq i, j=1}^N g_{ij} I + N \bar{P}_i \\
&+ (a_i^2 + c_i) I \\
\varphi_{33} &= M_i^T M_i + N \bar{Q}_i + c_i I + A_i^T Q_i - \Phi_i^T + Q_i A_i - \Phi_i \\
\varphi_{44} &= -\sum_{j=1, j \neq i}^N (1 - \tau_{ij}) \bar{Q}_i + \sum_{j \neq i, j=1}^N a_{ij}^2 I + \sum_{j \neq i, j=1}^N g_{ij} I
\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
&2e_i^T P_i L_i \sum_{j=1, j \neq i}^N g_i(t, x_i(t), u_i^f(t), \{x_j(t - h_{ij})\}_{j=1, j \neq i}^N) \\
&\text{به صورت زیر ساده شوند:}
\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
&2e_i^T P_i \sum_{j=1, j \neq i}^N f_i(t, x_i(t), u_i^f(t), w_i(t), \{x_j(t - h_{ij})\}_{j=1, j \neq i}^N) \leq \\
&(e_i^T P_i P_i e_i + a_i^2 \|e_i(t)\|^2 + a_i^2 \|\hat{x}_i(t)\|^2 + b_i^2 u_{m_i}^2 + d_i^2 \|w_i(t)\|^2) \quad (۲۴) \\
&+ \sum_{j \neq i, j=1}^N a_{ij}^2 \|e_j(t - h_{ij})\|^2 + \sum_{j \neq i, j=1}^N a_{ij}^2 \|\hat{x}_i(t - h_{ij})\|^2
\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
&2e_i^T P_i L_i \sum_{j=1, j \neq i}^N g_i(t, x_i(t), u_i^f(t), \{x_j(t - h_{ij})\}_{j=1, j \neq i}^N) \leq \\
&e_i^T (P_i L_i)^T (P_i L_i) e_i + c_i \|e_i(t)\|^2 + c_i \|\hat{x}_i(t)\|^2 \\
&+ \lambda_i u_{m_i}^2 + \sum_{j \neq i, j=1}^N g_{ij} \|\hat{x}_j(t - h_{ij})\|^2 + \sum_{j \neq i, j=1}^N g_{ij} \|e_j(t - h_{ij})\|^2 \quad (۲۵)
\end{aligned}$$

با توجه به معادلات (۲۴) و (۲۵)، می‌توان مشتق  $V_i$  را به صورت معادله (۲۶) بیان نمود.

$$\begin{aligned}
\dot{V}_i &\leq e_i^T ((A_i - L_i C_i)^T P_i + P_i (A_i - L_i C_i)) e_i \\
&+ 2e_i^T P_i D_i w_i(t) + 2e_i^T P_i \sum_{j=1, j \neq i}^N A_{ij} e_j(t - h_{ij}) \\
&+ 2e_i^T P_i (B_i + L_i F_i) \tilde{\varphi}_i u_i^N(t) + 2e_i^T P_i (B_i + L_i F_i) \tilde{u}_i \\
&+ 2e_i^T P_i L_i \sum_{j=1, j \neq i}^N G_{ij} e_i(t - h_{ij}) + e_i^T P_i P_i e_i \\
&+ a_i^2 \|e_i(t)\|^2 + a_i^2 \|\hat{x}_i(t)\|^2 + b_i^2 u_{m_i}^2 + d_i^2 \|w_i(t)\|^2 \\
&+ \sum_{j \neq i, j=1}^N a_{ij}^2 \|e_j(t - h_{ij})\|^2 + \sum_{j \neq i, j=1}^N a_{ij}^2 \|\hat{x}_i(t - h_{ij})\|^2 \\
&+ e_i^T (P_i L_i)^T (P_i L_i) e_i + c_i \|e_i(t)\|^2 + c_i \|\hat{x}_i(t)\|^2 \\
&+ \lambda_i u_{m_i}^2 + \sum_{j \neq i, j=1}^N g_{ij} \|\hat{x}_j(t - h_{ij})\|^2 \\
&+ \sum_{j \neq i, j=1}^N g_{ij} \|e_j(t - h_{ij})\|^2 + \hat{x}_i^T ((A_i - B_i K_i)^T Q_i \\
&+ Q_i (A_i - B_i K_i)) \hat{x}_i + 2\hat{x}_i^T Q_i \sum_{j=1, j \neq i}^N A_{ij} \hat{x}_j(t - h_{ij}) \\
&+ 2\hat{x}_i^T Q_i L_i C_i e_i + 2\hat{x}_i^T Q_i L_i F_i \tilde{\varphi}_i u_i^N \\
&+ 2\hat{x}_i^T Q_i L_i F_i \tilde{u}_i + \hat{x}_i^T (Q_i L_i)^T (Q_i L_i) \hat{x}_i \\
&+ 2\hat{x}_i^T Q_i L_i \sum_{j=1, j \neq i}^N G_{ij} e_j(t - h_{ij}) \quad (۲۶) \\
&+ N e_i^T \bar{P}_i e_i - \sum_{j=1, j \neq i}^N (1 - \tau_{ij}) e_i^T (t - h_{ij}) \bar{P}_i e_i(t - h_{ij}) \\
&+ N \hat{x}_i^T \bar{Q}_i \hat{x}_i - \sum_{j=1, j \neq i}^N (1 - \tau_{ij}) \hat{x}_i^T (t - h_{ij}) \bar{Q}_i \hat{x}_i(t - h_{ij})
\end{aligned}$$

فرض می‌کنیم که تساوی  $P_i(B_i + L_i F_i) = 0$  برقرار باشد در این صورت معادله (۲۶) به معادله (۲۷) ساده می‌شود.

در نتیجه معادله (۱۳) تضمین می‌شود و اثبات کامل می‌گردد.

توجه ۱. بر اساس لم مکمل شور و فرض کردن این که  $Q_i L_i = M_i$ ،  $Q_i B_i K_i = \Phi_i$ ،  $P_i L_i = N_i$  نامساوی ماتریسی خطی نوشته شود. علاوه بر این، برای مقابله با مشکل به دست آوردن بردار  $L_i$ ، رابطه تساوی (۳۰) می‌تواند به صورت همان‌طور که در توجه ۱ اشاره شد بعد از حل نامساوی ماتریسی خطی، بهره مشاهده‌گر از رابطه  $L_i = P_i^{-1}N_i$  و بهره کنترل از رابطه  $K_i = (Q_i B_i)^{-1}\Phi_i$  به دست می‌آید.

#### ۴- نتایج شبیه‌سازی

در این بخش، یک مثال عددی برای نشان دادن صحت روش کنترل پیشنهادی مبتنی بر مشاهده‌گر ارائه شده است. مثال شبیه‌سازی مشکل از دو زیرسیستم به شرح زیر است [۱۰]:

$$\begin{aligned} \dot{x}_1(t) &= A_1 x_1(t) + B_1 u_1(t) + D_1 w_1(t) + A_{12} x_1(t - h_{12}(t)) + f_1(.) \\ y_1(t) &= C_1 x_1(t) + F_1 u_1(t) + G_{12} x_1(t - h_{12}(t)) + g_1(.) \\ x_1(t) &= \rho_1(t) \quad \forall t \in [-2.1, 0] \\ \dot{x}_2(t) &= A_2 x_2(t) + B_2 u_2(t) + D_2 w_2(t) + A_{21} x_2(t - h_{21}(t)) + f_2(.) \\ y_2(t) &= C_2 x_2(t) + F_2 u_2(t) + G_{21} x_2(t - h_{21}(t)) + g_2(.) \\ x_2(t) &= \rho_2(t) \quad \forall t \in [-2.1, 0] \end{aligned} \quad (32)$$

به طوری که  $x_1 = (x_{11}, x_{12})$ ،  $x_2 = (x_{21}, x_{22})$  به ترتیب زاویه مطلق روتور و سرعت زاویه‌ای روتور در هر زیرسیستم می‌باشدند و  $A_i$ ،  $B_i$ ،  $D_i$  به ترتیب ماتریس سیستم آن کنترل و عدم قطعیت هستند.  $f_i(.)$  و  $g_i(.)$  عدم قطعیت زیرسیستم آن و  $A_{ij}$  ماژول انتقال ادمیتانس،  $y_i$  خروجی مشاهده شده است. تأخیر متغیر با زمان  $h_{ij}(t)$  بین دو دستگاه در زیرسیستم‌ها و سایر پارامترهای سیستم به شرح زیر است:

$$h_{12}(t) = 0.3 + 0.3 \sin(3t)$$

$$h_{21}(t) = 0.4 + 0.2 \sin(3t)$$

$$A_1 = \begin{bmatrix} -1 & 0.5 \\ 1 & -1.5 \end{bmatrix}, A_{12} = \begin{bmatrix} -0.01 & 0.02 \\ 0.025 & -0.04 \end{bmatrix},$$

$$B_1 = \begin{bmatrix} 2 \\ 1 \end{bmatrix}, D_1 = \begin{bmatrix} -0.02 & 0.01 \\ 0.02 & -0.03 \end{bmatrix}$$

$$C_1 = G_{12} = C_2 = G_{21} = \begin{bmatrix} 0.06 & -0.06 \\ -0.08 & 0.08 \end{bmatrix},$$

$$F_1 = F_2 = \begin{bmatrix} 0.8 \\ 0.6 \end{bmatrix}, A_2 = \begin{bmatrix} -2 & 1 \\ 0.5 & -1 \end{bmatrix}, A_{21} = \begin{bmatrix} -0.03 & 0.03 \\ 0.01 & -0.05 \end{bmatrix}$$

$$B_2 = \begin{bmatrix} 3 \\ 2 \end{bmatrix}, D_2 = \begin{bmatrix} -0.03 & 0.01 \\ 0.02 & -0.01 \end{bmatrix}$$

(33)

تابع غیرخطی ظاهر شده در سیستم به صورت زیر می‌باشد:

از معادله (۱۴) می‌توان نتیجه گرفت:

$$e_i^T \Psi_i e_i + \hat{x}_i^T \bar{\Psi}_i \hat{x}_i - \gamma_i w_i^T w_i + \dot{V}_i \leq \zeta_i^T \bar{\Lambda}_i \zeta_i + (b_i^2 + 2\lambda_i) u_{m_i}^2 \quad (29)$$

به طوری که

$$\bar{\Lambda}_i = \begin{bmatrix} \bar{\varphi}_{11} & \bar{\varphi}_{12} & 2M_i C_i & 0 & 2P_i D_i \\ * & \bar{\varphi}_{22} & 2M_i \sum_{j=1, j \neq i}^N G_{ij} & 0 & 0 \\ * & * & \bar{\varphi}_{33} & 2Q_i \sum_{j=1, j \neq i}^N A_{ij} & 0 \\ * & * & * & \varphi_{44} & 0 \\ * & * & * & * & (d_i^2 - \gamma_i) I \end{bmatrix} < 0 \quad (30)$$

و

$$\begin{aligned} \bar{\varphi}_{11} &= A_i^T P_i + P_i A_i - N_i C_i - C_i^T N_i^T + P_i P_i \\ &\quad + N_i^T N_i + \sum_{j \neq i, j=1}^N g_{ij} I + N \bar{P}_i + (a_i^2 + c_i) I + \Psi_i \\ \bar{\varphi}_{12} &= 2P_i \sum_{j=1, j \neq i}^N A_{ij} + 2N_i \sum_{j=1, j \neq i}^N G_{ij} \\ \bar{\varphi}_{22} &= - \sum_{j=1, j \neq i}^N (1 - \tau_{ij}) \bar{P}_i \\ \bar{\varphi}_{33} &= M_i^T M_i + N \bar{Q}_i + 2c_i I \\ &\quad + A_i^T Q_i - \Phi_i^T + Q_i A_i - \Phi_i + \bar{\Psi}_i \end{aligned}$$

با توجه به معادله (۲۸)، مشتق زمانی تابع لیاپانوف-کراسوفسکی کل سیستم در رابطه زیر صدق می‌کند:

$$\dot{V} = \sum_{i=1}^N \dot{V}_i \leq \sum_{i=1}^N (\zeta_i^T \bar{\Lambda}_i \zeta_i + (b_i^2 + 2\lambda_i) u_{m_i}^2)$$

$$\dot{V} \leq \sum_{i=1}^N -\varepsilon_i \|\zeta_i\|^2 + (b_i^2 + 2\lambda_i) u_{m_i}^2$$

ویژه ماتریس  $\bar{\Lambda}_i$  است. حال اگر  $\varepsilon_i \|\zeta_i\|^2 > (b_i^2 + 2\lambda_i) u_{m_i}^2$  برای

$i = 1, 2, \dots, N$ ، آنگاه  $\dot{V} < 0$  خواهد بود که می‌توان گفت  $\zeta_i$

همگرا به یک مجموعه کوچک با توجه به نظریه پایداری لیاپانوف است.

بنابراین، خطای تخمین و حالت به طور یکنواخت محدود می‌باشدند.

علاوه بر این، لازم به ذکر است که با انتخاب مناسب پارامترهای طراحی، ثابت  $(b_i^2 + 2\lambda_i) u_{m_i}^2$  می‌تواند به اندازه کافی کوچک شود. با

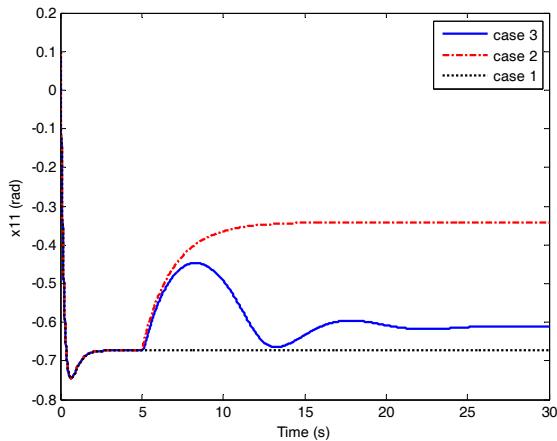
انتگرال‌گیری از هر دو طرف معادله (۳۰) خواهیم داشت:

$$\begin{aligned} \int_0^\infty (e_i^T \Psi_i e_i + \hat{x}_i^T \bar{\Psi}_i \hat{x}_i - \gamma_i w_i^T w_i) dt + V_i(\cdot)|_{t=\infty} - V_i(\cdot)|_{t=0} &< \\ \int_0^\infty (\zeta_i^T \bar{\Lambda}_i \zeta_i + (b_i^2 + 2\lambda_i) u_{m_i}^2) dt \end{aligned} \quad (31)$$

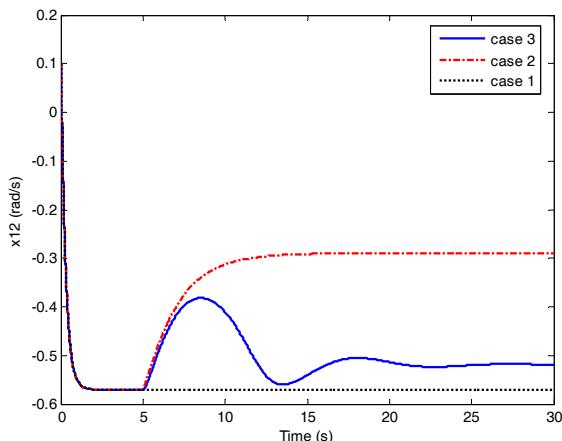
با درنظر گرفتن این که  $V_i > 0$  برای تمام زمان‌ها به جزء خواهیم داشت:

$$\int_0^\infty e_i^T \Psi_i e_i + \hat{x}_i^T \bar{\Psi}_i \hat{x}_i dt \leq \int_0^\infty \gamma_i \Delta_i^T \Delta_i dt$$

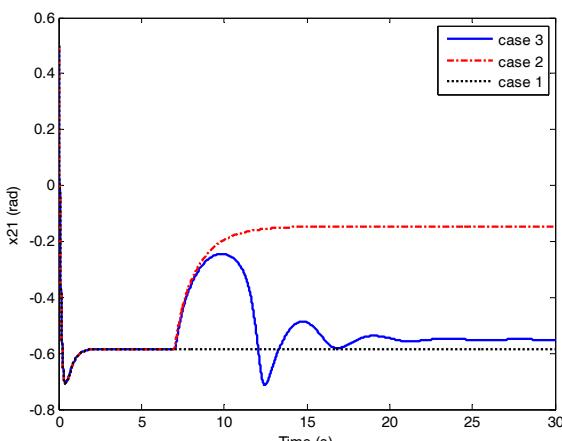
تخمین زده شده است که تقریباً به مقادیر  $\hat{\phi}_1 = -0.5$  و  $\hat{\phi}_2 = -0.75$  به ترتیب برای زیرسیستم اول و دوم می‌کنند. از نتایج شبیه‌سازی می‌توان نتیجه گرفت که کنترل کننده پیشنهادی می‌تواند حالات سیستم را در حضور عیب تا حد مطلوبی به مقادیر سیستم در حالت بدون عیب نزدیک کند که کارایی کنترل کننده پیشنهادی را نشان می‌دهد.



شکل ۲: حالت اول زیرسیستم اول- از دست دادن اثر بخشی



شکل ۳: حالت دوم زیرسیستم اول- از دست دادن اثر بخشی



شکل ۴: حالت اول زیرسیستم دوم- از دست دادن اثر بخشی

$$\begin{aligned} f_1(.) &= 0.01 \begin{cases} \sqrt{x_{11}(t)^2 + x_{21}(t-h_{12}(t))^2}, \\ \sqrt{x_{12}(t)^2 + x_{22}(t-h_{12}(t))^2} \end{cases}, \\ g_1(.) &= 0.1 \begin{cases} \sqrt{x_{11}(t)^2 + x_{21}(t-h_{12}(t))^2}, \\ \sqrt{x_{12}(t)^2 + x_{22}(t-h_{12}(t))^2} \end{cases}, \\ f_2(.) &= 0.01 \begin{cases} \sqrt{x_{21}(t)^2 + x_{11}(t-h_{21}(t))^2}, \\ \sqrt{x_{22}(t)^2 + x_{12}(t-h_{21}(t))^2} \end{cases}, \\ g_2(.) &= 0.1 \begin{cases} \sqrt{x_{21}(t)^2 + x_{11}(t-h_{21}(t))^2}, \\ \sqrt{x_{22}(t)^2 + x_{12}(t-h_{21}(t))^2} \end{cases} \end{aligned} \quad (34)$$

به طوری که ثابت‌های زیر در شرایط معادله (۲) و (۳) صادق می‌باشند:

$$a_1 = b_1 = c_1 = d_1 = \lambda_1 = +0.1$$

$$a_2 = b_2 = c_2 = d_2 = \lambda_2 = +0.1$$

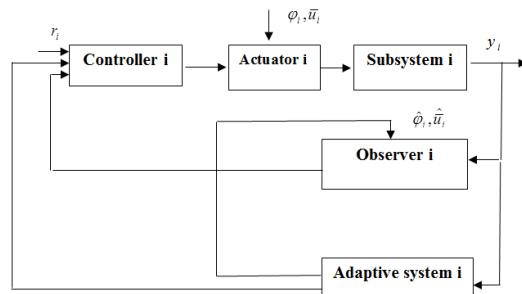
$$a_{12} = a_{21} = g_{12} = g_{21} = +0.1$$

(35)

شرایط اولیه و عدم قطعیت زیر سیستم‌ها به شرح زیر می‌باشند:

$$\rho_1(t) = \rho_2(t) = [0, 0]^T, w_1 = w_2 = [0.1, 0.1]^T \quad (36)$$

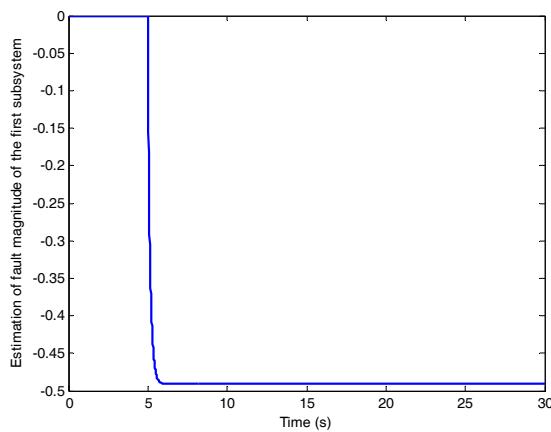
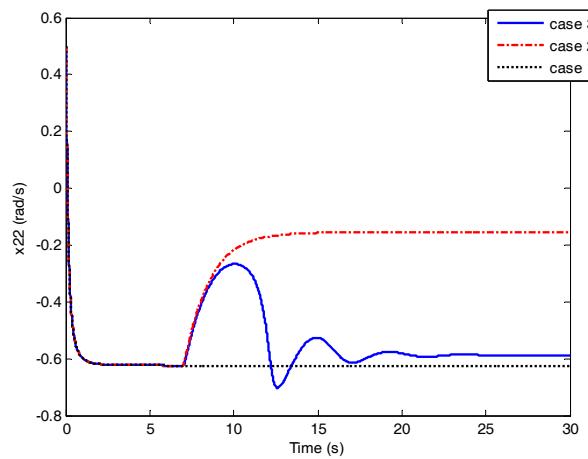
بلوک دیاگرام سیستم در شکل ۱ نشان داده شده است.



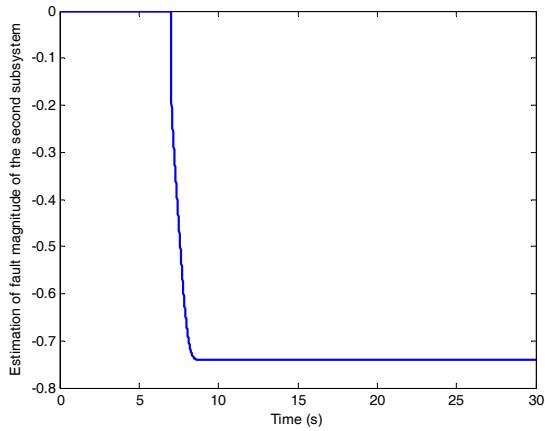
شکل ۱: بلوک دیاگرام سیستم

در این شبیه‌سازی دو سناریوی مختلف در نظر گرفته شده است. برای شبیه‌سازی عیب عملگر در هر زیرسیستم در سناریو ۱، فرض بر این است که تنها عیب از دست دادن اثر بخشی وجود دارد. از این رو در زیرسیستم ۱،  $\phi_1 = -0.5$  در ثانیه پنجم و در زیرسیستم ۲، در ثانیه هفتم،  $\phi_1 = -0.75$  انتخاب شده‌اند.

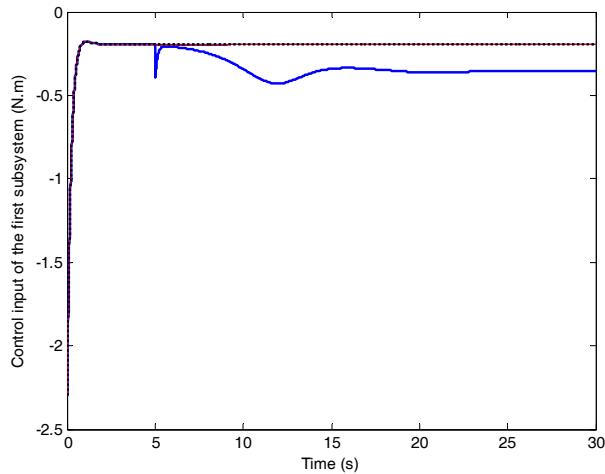
بعلاوه ورودی مرجع در سناریوی اول ثابت و به فرم  $r_1 = r_2 = 2$  انتخاب شده است. سه حالت مختلف در نتایج شبیه‌سازی وجود دارد. حالت اول، سیستم بدون عیب که با نقطه‌چین در شکل‌ها نشان داده شده است، حالت دوم کنترل تحمل پذیر عیب پیشنهادی که با خط فاصله در شکل‌ها نشان داده شده است و حالت سوم کنترل نرمال با وجود عیب در سیستم که با خط‌نقطه در شکل‌ها نشان داده شده است، در نظر گرفته شده است. حالات سیستم از زیرسیستم اول و دوم به ترتیب در شکل‌های ۲ تا ۵ نشان داده است. ورودی کنترل زیرسیستم اول و دوم در شکل‌های ۶ و ۷ نشان داده است. تخمین پارامترهای عیب هر زیرسیستم با دقت مناسب در شکل‌های ۸ و ۹

شکل ۸: تخمین پارامتر خطای اثر بخشی  $\hat{\varphi}_1$  زیرسیستم اول

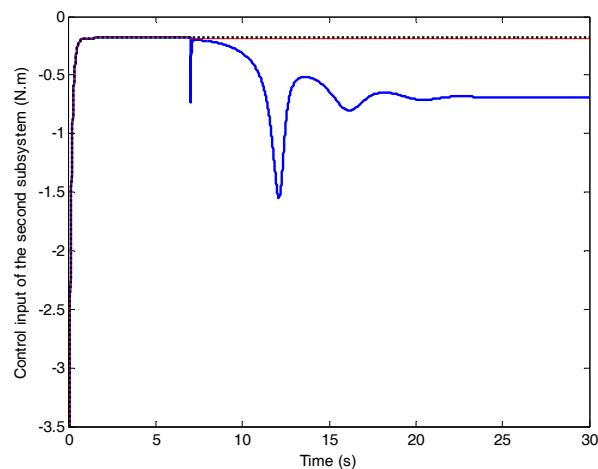
شکل ۵: حالت دوم زیرسیستم دوم- از دست دادن اثر بخشی

شکل ۹: تخمین پارامتر خطای اثر بخشی  $\hat{\varphi}_2$  زیرسیستم دوم

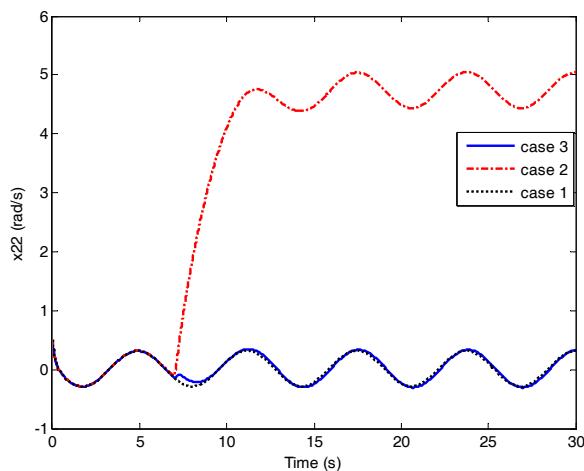
در سناریو ۲، عیب قفل شدن در محل عملگرها شبیه سازی شده و  $\bar{u}_1 = 0/8$ ، در ثانیه پنجم به زیرسیستم ۱ و مقدار  $1/2$ ، در  $\bar{u}_2 = 0/8$ ، در ثانیه هفتم به زیرسیستم ۲ اعمال می شود. به علاوه ورودی مرجع در سناریوی دوم به فرم  $r_1 = r_2 = \sin(t)$  انتخاب شده است. حالات زیرسیستم اول و دوم در سناریوی دوم به ترتیب در شکل ۱۰ تا ۱۳ نشان داده شده است. همان‌گونه که از نتایج شبیه‌سازی مشخص است بهممض وقوع عیب در سیستم، حالات سیستم بدون در نظر گرفتن کنترل کننده تحمل پذیر عیب از مقادیر حالات سیستم در حالت نرمال منحرف شده، در صورتی که با در نظر گرفتن کنترل کننده تحمل پذیر عیب می‌توان حالات سیستم را به مقادیر بدون عیب نزدیک کرد. عیب در محل نشان داده است. تخمین پارامترهای عیب هر زیرسیستم با دقت مناسب در شکل‌های ۱۶ و ۱۷ تخمین زده شده است. از نتایج شبیه‌سازی می‌توان نتیجه گرفت که حالات سیستم در حضور عیب قفل شونده در محل می‌توانند با خطای کمی مقدار مطلوب را دنبال کنند.



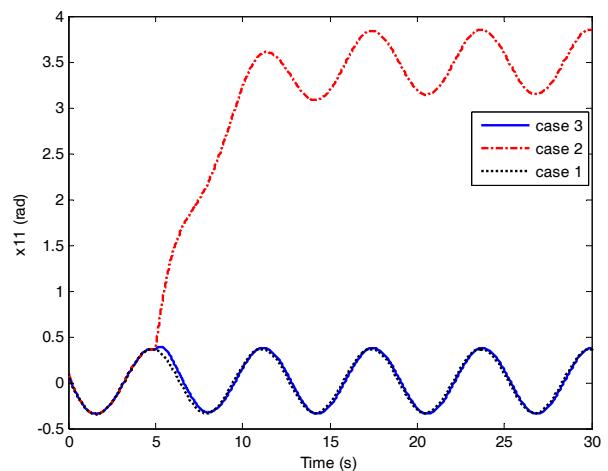
شکل ۶: ورودی کنترل زیرسیستم اول- از دست دادن اثر بخشی



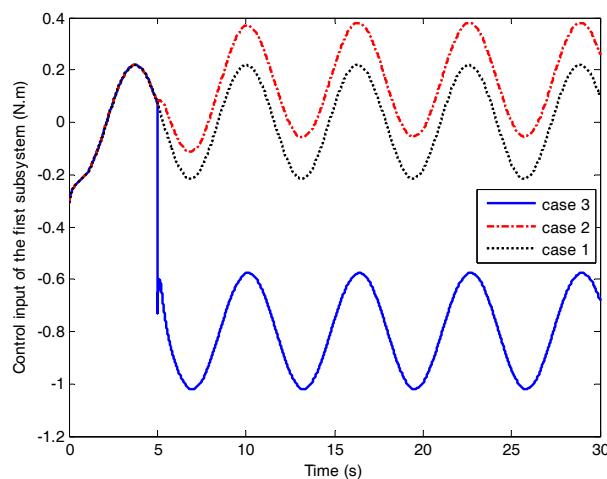
شکل ۷: ورودی کنترل زیرسیستم دوم- از دست دادن اثر بخشی



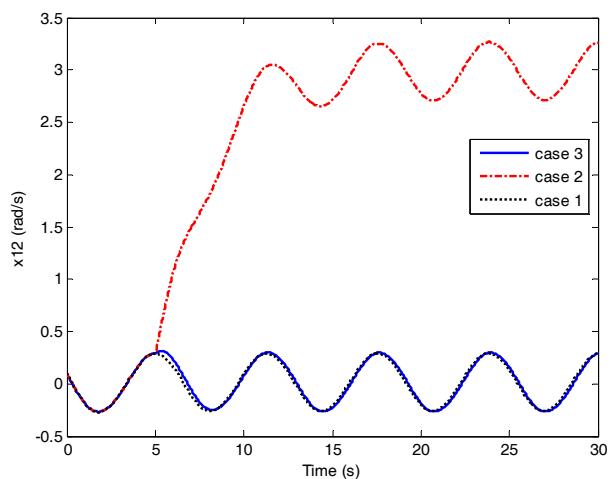
شکل ۱۳: حالت دوم زیرسیستم دوم - قفل در محل



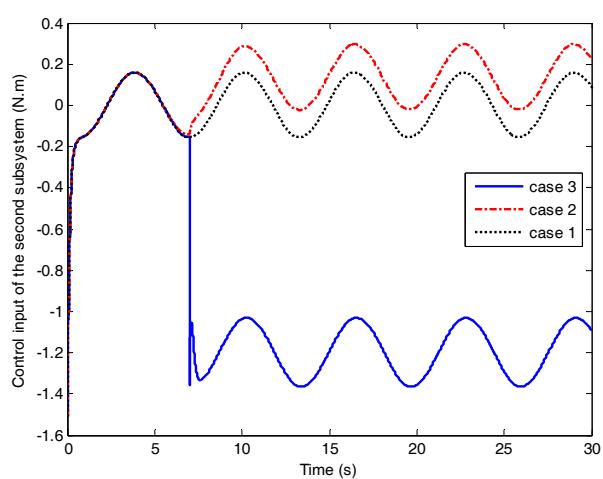
شکل ۱۰: حالت اول زیرسیستم اول - قفل در محل



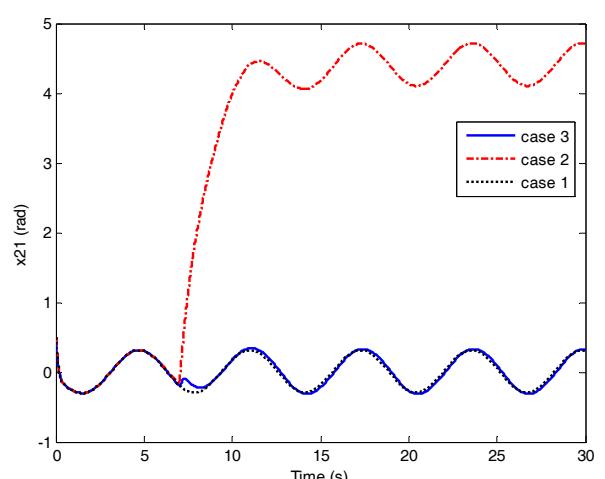
شکل ۱۴: ورودی کنترل زیرسیستم اول - قفل در محل



شکل ۱۱: حالت دوم زیرسیستم اول - قفل در محل

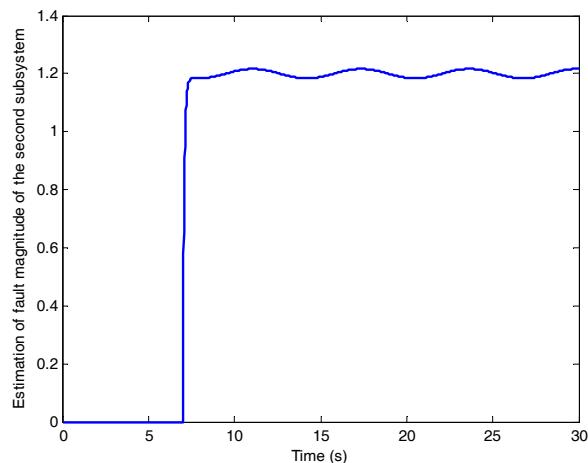
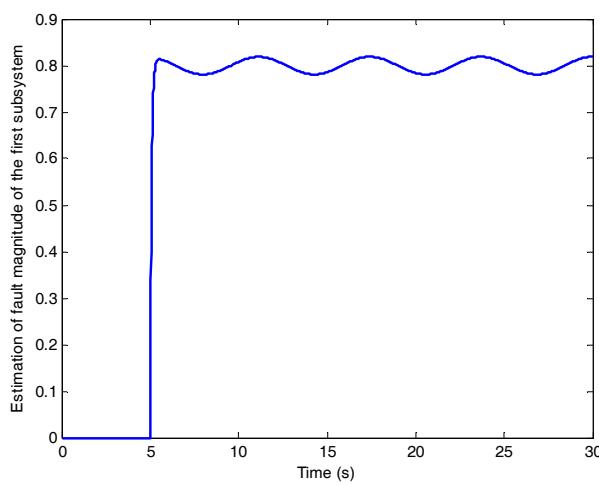


شکل ۱۵: ورودی کنترل زیرسیستم دوم - قفل در محل



شکل ۱۲: حالت اول زیرسیستم دوم - قفل در محل

- [2] S. J. Yoo, "Decentralized adaptive control of a class of interconnected non-linear systems with unknown time delays and dead-zone inputs," *IET Control Theory Appl.*, vol. 4, no.11, pp. 2639–2650, 2010.
- [3] K. Gu, V. L. Kharitonov and J. Chen, *Stability of Time Delay Systems*, Birkhauser, Boston, 2003.
- [4] B. Labibi, H. J. Marquez and T. Chen, "Decentralized robust output feedback control for control affine nonlinear interconnected systems," *Journal of Process Control*, vol. 19, no.5, pp. 865–878, 2009.
- [5] O. M. Kwon and J. H. Park, "Decentralized guaranteed cost control for uncertain large-scale systems using delayed feedback: LMI optimization approach," *Journal of Optimization Theory and Applications*, vol. 129, no. 3, pp. 391–414, 2006.
- [6] U. A. Ugrinovskii, I. R. Petersen and A.V. Savkin, "Decentralized state-feedback stabilization and robust control of uncertain large-scale systems with integrally constrained interconnections," *Systems and Control Letters*, vol. 40, no. 2, pp. 107–119, 2000.
- [7] X. G. Yan, J. Lam, H. S. Li and I. M. Chen, "Decentralized control of nonlinear large-scale systems using dynamic output feedback," *J. Optim. Theory Appl.*, vol. 104, no. 2, pp. 459–475, 2000.
- [8] A. S. Tlili and N. B. Braiek, "Systematic linear matrix inequality conditions to design a robust decentralized observer-based optimal control for interconnected systems," *IET Control Theory Appl.*, vol. 6, no. 18, pp. 2737–2747, 2012.
- [9] M. Wu, Y. He, J. H. She and G. P. Liu, "Delay-dependent criteria for robust stability of time-varying delay systems," *Automatica*, vol. 40, no. 8, pp. 1435–1439, 2004.
- [10] N. T. Thanh and V. N. Phat, "Decentralized  $H_{\infty}$  control for large-scale interconnected nonlinear time-delay systems via LMI approach," *Journal of Process Control*, vol. 22, no. 7, pp. 1325–1339, 2012.
- [11] A. S. Tlili and N. B. Braie, " $H_{\infty}$  optimization-based decentralized control of linear interconnected systems with nonlinear interconnections," *Journal of the Franklin Institute*, vol. 351, no. 6, pp. 3286-3304, 2014.
- [12] X. G. Yan and S. K. Spurgeon, "Decentralized variable structure control for time delay interconnected systems," *Lecture Notes in Control and Information Sciences*, vol. 440, pp. 55-74, 2013.
- [13] A. S. Tlili, N. B. Braie, "Decentralized Observer based Guaranteed Cost Control for Nonlinear Interconnected Systems," *International Journal of Control and Automation*, vol. 2, no. 2, pp. 29-44, June 2009.
- [14] M. Hashemi, J. Ghaisari, J. Askari, "Adaptive control for a class of MIMO nonlinear time delay systems against time varying actuator failures," *ISA Transactions*, vol. 57, pp. 23-42, 2015.
- [15] M. Hashemi, J. Askari, J. Ghaisari, M. Kamali, "Adaptive compensation for actuator failure in a class of non-linear time-delay systems," *IET Control Theory & Applications*, vol. 9, no. 5, pp. 710-722, 2014.
- [16] X. Tang, G. Tao and S. M. Joshi, "Adaptive actuator failure compensation for parametric strict feedback systems and an aircraft application," *Automatica*, vol. 39, no. 11, pp. 1975 – 1982, 2003.
- [17] M. Corless and J. Tu, "State and input estimation for a class of uncertain systems," *Automatica*, vol. 34, no. 6, pp. 757–764, 1998.
- [18] K. Zhang, B. Jiang and V. Cocquempot, "Adaptive observer-based fast fault estimation," *Int. J. Control Autom. Syst.*, vol. 6, no.3, pp. 320–326, 2008.

شکل ۱۶: تخمین پارامتر خطای قفل شدن  $\hat{u}_1$  زیرسیستم اولشکل ۱۷: تخمین پارامتر خطای قفل شدن  $\hat{u}_2$  زیرسیستم دوم

## ۵- نتیجه‌گیری

در این مقاله، یک روش کنترل تحمل پذیر عیب برای سیستم‌های غیرخطی با تأخیرهای متغیر با زمان در عبارت‌های اتصالات بر اساس مشاهده‌گر ارائه گردید. توابع تأخیر زمانی غیرخطی در هر دو معادله حالت و خروجی در نظر گرفته شد و بر اساس تخمین عیب محرک، کنترل تحمل پذیر عیب فعال برای هر زیرسیستم طراحی گردید. کنترل کننده تحمل پذیر عیب مبتنی بر مشاهده‌گر پیشنهادی، پایداری سیستم حلقه‌بسته شامل تأخیر زمانی از طریق تابع لیپاپونوف-کراسوفسکی و رویکرد نامساوی ماتریسی خطی را تضمین می‌نماید. نتایج شبیه‌سازی شده عملکرد قابل قبول و مناسب کنترل تحمل پذیر عیب  $H_{\infty}$  مبتنی بر مشاهده‌گر را تصدیق می‌کند.

## مراجع

- [1] K. Zhang, B. Jiang, and V. Cocquempot, "Fast adaptive fault estimation and accommodation for nonlinear time-varying delay systems," *Asian Journal of Control*, vol. 11, no. 6, pp. 643–652, 2009.