

Savireguliacija netiesinėje dinaminėje sistemoje su inerciniu sužadinimu

E. Astrauskienė (KTU), I. Tiknevičienė (KTU), L. Ragulskis (VDU),

Nagrinėjama esminiai netiesinė dinaminė sistema, kurios kinetinė ir potencinė energijos aprašomos lygybėmis

$$T = 0,5(m_x \cdot \dot{x}^2 + m_y \cdot \dot{y}^2 + J_1 \dot{\varphi}_1^2 + J_2 \dot{\varphi}_2^2) + m_1 r_1 \dot{\varphi}_1 (-\dot{x} \sin \varphi_1 + \dot{y} \cos \varphi_1) + m_2 r_2 \dot{\varphi}_2 (\dot{x} \sin \varphi_2 + \dot{y} \cos \varphi_2), \quad (1)$$

$$\Pi = 0,5(c_x \cdot x^2 + c_y \cdot y^2) + m_1 g (y + r_1 \sin \varphi_1) + m_2 g (y + r_2 \sin \varphi_2), \quad (2)$$

o disipacinė funkcija yra pavidale

$$D = 0,5(H_x \cdot \dot{x}^2 + H_y \cdot \dot{y}^2). \quad (3)$$

Čia $m_x = m_1 + m_2$, $m_y = m_0 + m_1 + m_2$, $J_1 = J_{10} + m_1 r_1^2$, $J_2 = J_{20} + m_2 r_2^2$, $\dot{\quad} = \frac{d}{dt}$,

m_0 – nešančiojo kūno masė, m_i – i -tojo debalanso masė, r_i – i -tojo debalanso spindulys – vektorius, φ_i – i -tojo debalanso apibendrinta koordinatė, J_i – i -tojo nario redukuotas inercijos momentas ($i = 1, 2$), x, y – nešančio kūno ortogonalūs poslinkiai, H_x, H_y – sistemos klampios trinties koeficientai, C_x, C_y – sistemos standumo koeficientai.

Sistemos matematinis modelis su įvestais dviem mažais parametrais μ ir ε , įvertinančiais sistemos netiesiškumus, yra tokia esminiai netiesinių diferencialinių lygčių sistema

$$\begin{cases} m_x \ddot{x} + H_x \dot{x} + c_x x = m_1 r_1 (\ddot{\varphi}_1 \sin \varphi_1 + \dot{\varphi}_1^2 \cos \varphi_1) - m_2 r_2 (\ddot{\varphi}_2 \sin \varphi_2 + \dot{\varphi}_2^2 \cos \varphi_2), \\ m_y \ddot{y} + H_y \dot{y} + c_y y = -m_1 r_1 (\ddot{\varphi}_1 \cos \varphi_1 - \dot{\varphi}_1^2 \sin \varphi_1) - m_2 r_2 (\ddot{\varphi}_2 \cos \varphi_2 - \dot{\varphi}_2^2 \sin \varphi_2), \\ J_1 \ddot{\varphi}_1 + \varepsilon m_1 r_1 (-\ddot{x} \sin \varphi_1 + \ddot{y} \cos \varphi_1) + \varepsilon m_1 r_1 g \cos \varphi_1 = \varepsilon M_1 (\dot{\varphi}_1), \\ J_2 \ddot{\varphi}_2 + \varepsilon m_2 r_2 (\ddot{x} \sin \varphi_2 + \ddot{y} \cos \varphi_2) + \mu m_2 r_2 g \cos \varphi_2 = \varepsilon M_2 (\dot{\varphi}_2). \end{cases} \quad (4)$$

Parametrai μ ir ε gale skaičiavimų prilyginami vienetui.

Tiriamas lokalinis nusistovėjęs režimas

$$\overline{\dot{\varphi}_1} = \omega, \quad \overline{\dot{\varphi}_2} = \frac{1}{2} \omega.$$

(4) sistemos periodiniai sprendiniai ieškomi tokių eilučių pavidale:

$$\begin{aligned}x &= x_0 + \varepsilon x_1 + \dots, \\y &= y_0 + \varepsilon y_1 + \dots, \\ \varphi_1 &= \varphi_{10} + \varepsilon \varphi_{11} + \dots, \\ \varphi_2 &= \varphi_{20}(\mu) + \varepsilon \varphi_{21}(\mu) + \dots,\end{aligned}\quad (5)$$

kurių paskutinioji atitinka kartotinės sinchronizacijos režimą.

Išstatę į (4) sistemą (5) išraiškas ir sulyginę koeficientus prie vienodų μ ir ε laipsnių gauname diferencialines lygtis, iš kurių nustatome, kad

$$x_0 = \frac{\omega^2 r_1 \mu_{x_1}}{p_x^2 - \omega^2} \cdot \cos \omega t + \frac{0,25 \omega^2 r_2 \mu_{x_2}}{p_x^2 - 0,25 \omega^2} \cdot \cos(0,5 \omega t + \alpha), \quad (6)$$

$$y_0 = \frac{\omega^2 r_1 \mu_{y_1}}{p_y^2 - \omega^2} \cdot \sin \omega t + \frac{0,25 \omega^2 r_2 \mu_{y_2}}{p_y^2 - 0,25 \omega^2} \cdot \sin(0,25 \omega t + \alpha), \quad (7)$$

$$\begin{aligned}\varphi_2 &= 0,5 \omega t + \alpha + \mu D \cos(0,5 \omega t + \alpha) - \frac{32 M_2 \varepsilon}{D J_2 \omega^2 (8 + D^2)} \cdot \sin(0,5 \omega t + \alpha) + \\ &+ \frac{16 \varepsilon M_2 \left[(2 + D^2) \mu_{x_1} (p_y^2 - \omega^2) + 2 \mu_{y_1} (p_x^2 - \omega^2) \right]}{J_2 \omega^2 (8 + D^2) \left[8 \mu_{x_1} (p_y^2 - \omega^2) - (8 + D^2) \mu_{y_1} (p_x^2 - \omega^2) \right]} \cdot \cos 2(0,5 \omega t + \alpha),\end{aligned}\quad (8)$$

$$\cos 2\alpha = \frac{2g(p_x^2 - \omega^2)(p_y^2 - \omega^2) \left[8M_2 + D J_2 \omega^2 (L + 0,5KD) \right]}{J_2 r_1 \omega^6 D^2 \left[\mu_{y_1} (p_x^2 - \omega^2) - \mu_{x_1} (p_y^2 - \omega^2) \right]}, \quad (9)$$

kai $H_x = 0$ ir $H_y = 0$.

Čia

$$p_x = \sqrt{\frac{c_x}{m_x}}, \quad \mu_{x_1} = \frac{m_1}{m_x}, \quad \mu_{x_2} = \frac{m_2}{m_x}, \quad p_y = \sqrt{\frac{c_y}{m_y}}, \quad \mu_{y_1} = \frac{m_1}{m_y},$$

$$\mu_{y_2} = \frac{m_2}{m_y}, \quad D = \frac{4m_2 r_2 g}{J_2 \omega^2}, \quad L = -\frac{32 M_2}{D J_2 \omega^2 (8 + D^2)},$$

$$K = \frac{16M_2}{J_2\omega^2(8+D^2)} \cdot \frac{(2+D^2)\mu_{x_1}(p_y^2 - \omega^2) + 2\mu_{y_1}(p_x^2 - \omega^2)}{8\mu_{x_1}(p_y^2 - \omega^2) - (8+D^2)\mu_{y_1}(p_x^2 - \omega^2)}.$$

Suvidutininę (4) sistemos trečiosios lygties pirmojo priartėjimo lygtį

$$J_1\ddot{\phi}_1 + m_1r_1(-\ddot{x}_0 \sin \omega t + \ddot{y}_0 \cos \omega t) + m_1gr_1 \cos \omega t = M_1(\dot{\phi}_1) \quad (10)$$

ir panaudoję (6) ir (7) išraiškas gauname, kad nusistovėjęs kartotinės sinchronizacijos režimas egzistuoja, kai redukuotas išorinės jėgos momentas tenkina nelygybę

$$M_1 < \frac{m_1r_1r_2\omega^4}{16} \cdot \left| \frac{\mu_{y_2}(p_x^2 - 0,25\omega^2) - \mu_{x_2}(p_y^2 - 0,25\omega^2)}{(p_x^2 - 0,25\omega^2)(p_y^2 - 0,25\omega^2)} \right|. \quad (11)$$

Norėdami gauti nusistovėjusio režimo stabilumo sąlygas sudarome suvidutintos (10) lygties variacinę lygtį

$$J_1\ddot{\delta\alpha} + \frac{m_1r_1r_2\omega^4[\mu_{x_2}(p_y^2 - 0,25\omega^2) - \mu_{y_2}(p_x^2 - 0,25\omega^2)] \cdot \sin \alpha}{16(p_x^2 - 0,25\omega^2)(p_y^2 - 0,25\omega^2)} \cdot \delta\alpha = 0. \quad (12)$$

Iš jos nustatome nusistovėjusio kartotinės sinchronizacijos stabilumo sąlygas

$$\frac{\mu_{x_2}(p_y^2 - 0,25\omega^2) - \mu_{y_2}(p_x^2 - 0,25\omega^2)}{(p_x^2 - 0,25\omega^2)(p_y^2 - 0,25\omega^2)} \cdot \sin \alpha > 0. \quad (13)$$

(11) ir (13) egzistavimo ir stabilumo sąlygos apibrėžia sistemos parametų kitimo ribas, su kuriomis galima realizuoti konkretų kartotinės sinchronizacijos režimą.

LITERATŪRA

- [1] E. Astrauskienė, K. Ragulskis, I. Tiknevičienė. Dviejų mažų parametų metodo tyrimo klausimu. LMD 38 konferencijos darbai. Specialus Lietuvos matematikos rinkinio priedas. Vilnius, Technika, 1997, 236 – 240p.
- [2] I.I. Blechman. *Vibracinė mechanika*. Maskva., Mokslas. 1994, 476 p. (rusų kalba).

Self-regulation in nonlinear dynamic system with inertial excitation

E. Astrauskienė, I. Tiknevičienė, L. Ragulskis

The motions of investigated mechanisms are principally nonlinear. The analysis of this problem is performed by using the method of two small parameters. The conditions of existence and stability of multiple synchronization regime are obtained.