

Trijų krypčių priverstinės synchronizacijos sistemos matematinio modelio sudarymas ir tyrimas

Violeta BORSUK, Jonas RIMAS (KTU)

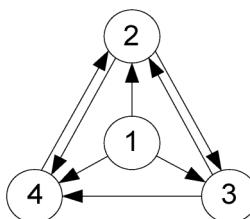
el. paštas: violeta.borsuk@kobra.ktu.lt, jonas.rimas@ktu.lt

1. Įvadas

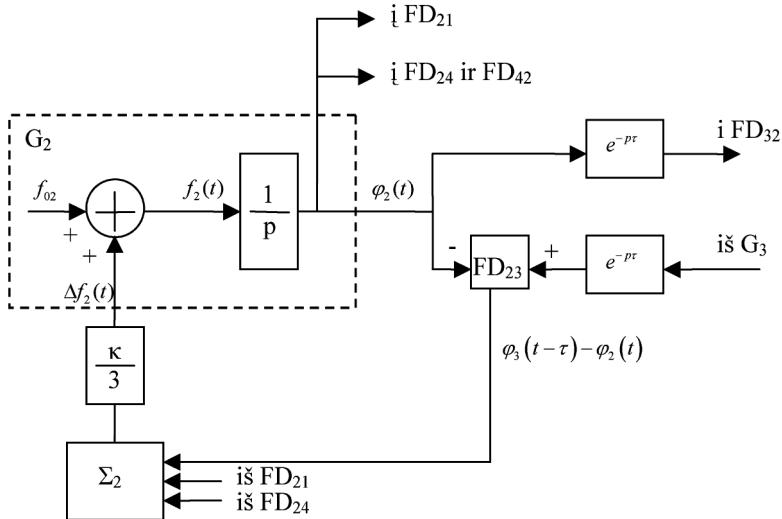
Ryšio tinklo komutacijos centruose esantys taktiniai generatoriai gali būti sinchronizuojami, panaudojant priverstinę synchronizacijos sistemą [1]. Tokioje sistemoje vieno generatoriaus, vadinamo vedančiuoju, dažnis nėra valdomas. Kitų (valdomų) generatorių dažniai yra keičiami, ivertinant generatorių virpesių fazinių skirtumus ir naudojant automatinę fazinę dažnio keitimo sistemą [1, 2]. Realiamame ryšio tinkle atstumai tarp komutacijos centrų yra dideli, todėl tenka ivertinti signalo, perduodamo ryšio linijomis, vėlavimus. Taigi, priverstinės synchronizacijos sistema yra automatinė valdymo sistema su vėlavimais. Tokios sistemos yra aprašomos diferencialinėmis lygtimis su vėluojančiu argumentu [3, 4]. Yra daug publikacijų, kuriose analizuojami sistemos su vėlavimais stabilumo klausimai (žr. [4] literatūros sąrašą), tačiau trūksta darbų skirtų tiksliam analiziniam tokiai sistemoi tyrimui. Šiame darbe pateikiame priverstinės synchronizacijos sistemos, sudarytos iš keturių generatorių, matematinio modelio tikslų analizinį tyrimą.

2. Synchronizacijos sistemos matematinis modelis

Nagrinėjamos sistemos schema, vaizduojanti taktinius generatorius (skrituliukai) ir ryšio linijas, kuriomis perduodami synchronizacijos signalai (orientuotos tiesės atkarpos), pateikta 1 pav. 2 pav. duota antrojo generatoriaus valdymo struktūrinė schema, kurioje pažymėta: G_i – i -asis generatorius ($i = 2, 3$), f_{02} – antrojo generatoriaus savasis dažnis (dažnis, kai valdymas išjungtas), $f_2(t)$ ir $\varphi_2(t)$ – antrojo generatoriaus



1 pav. Priverstinės synchronizacijos sistemos schema.



2 pav. Antrojo synchronizacijos sistemos generatoriaus valdymo struktūrinė schema.

dažnis ir fazę; Σ_2 – sumatorius, esantis antrojo generatoriaus valdymo grandinėje, FD_{ij} – $i j$ -tosios linijos fazinių detektorius ($i j$ -toji linija yra ryšio linija, kuria perduodamas synchronizacijos signalas iš j -tojo generatoriaus į i -tajį), κ – koeficientas, turintis dažnio dimensiją (jis dalijamas iš trijų, kadangi į antrojo generatoriaus valdymo grandinės sumatorių Σ_2 ateina signalai iš trijų fazinių detektorių), $\Delta f_2(t)$ – antrojo generatoriaus valdymo signalas, $\frac{1}{p}$ – integratoriaus perdavimo funkcija, $e^{-p\tau}$ – ryšio linijos perdavimo funkcija, τ – signalo vėlavimas ryšio linijoje.

Kitų generatorių valdymo struktūrinės schemas vaizduojamos analogiškai.

Remdamiesi generatorių valdymo struktūrinėmis schemomis ir įvertine saryši $f_i(t) = \varphi'_i(t)$ ($i = \overline{1, 4}$), parašome diferencialinių lygčių su vėluojančiu argumentu sistemą (ji yra negrinėjamos synchronizacijos sistemos matematinis modelis):

$$\varphi'_i(t) = f_{0i} + \Delta f_i(t), \quad i = \overline{1, 4}; \quad (1)$$

čia $f_i(t)$ ir $\varphi_i(t)$ – i -tojo generatoriaus dažnis ir fazę, f_{0i} – i -tojo generatoriaus savasis dažnis,

$$\Delta f_i(t) = \begin{cases} 0, & i = 1, \\ \frac{\kappa}{3}[\varphi_1(t - \tau) - \varphi_2(t)] + \frac{\kappa}{3}[\varphi_3(t - \tau) - \varphi_2(t)] \\ \quad + \frac{\kappa}{3}[\varphi_4(t - \tau) - \varphi_2(t)], & i = 2, \\ \frac{\kappa}{2}[\varphi_1(t - \tau) - \varphi_3(t)] + \frac{\kappa}{2}[\varphi_2(t - \tau) - \varphi_3(t)], & i = 3, \\ \frac{\kappa}{3}[\varphi_1(t - \tau) - \varphi_4(t)] + \frac{\kappa}{3}[\varphi_2(t - \tau) - \varphi_4(t)] \\ \quad + \frac{\kappa}{3}[\varphi_3(t - \tau) - \varphi_4(t)], & i = 4 \end{cases} \quad (2)$$

– i -tojo generatoriaus valdymo signalas, τ – perduodamo signalo vėlavimas ryšio linijoje.

Ivesime apibendrintą diferencijavimo operatorių D (taikomą apibendrintoms funkcijoms [5]). Tai supaprastins (1) lygties sprendinio gavimo procedūrą.

Pažymėkime

$$x_i(t) = \varphi_i(t)1(t); \quad (3)$$

čia $1(t) = \begin{cases} 1, & t \geq 0, \\ 0, & t < 0 \end{cases}$ – Hevisaido vienetinė funkcija, $x_i(t)$ – apibendrinta funkcija, sutampanti su $\varphi_i(t)$, kai $t \geq 0$. Tada

$$Dx_i(t) = D(\varphi_i(t)1(t)) = \varphi'_i(t)1(t) + \varphi_i(0)\delta(t), \quad i = \overline{1, n}; \quad (4)$$

čia $\delta(t)$ – Dirako delta funkcija.

Remdamiesi (1)–(4) išraiškomis parašome diferencialinių lygčių sistemą funkcijoms $x_i(t)$ ($i = \overline{1, 4}$):

$$\left\{ \begin{array}{l} Dx_1(t) = z_1(t), \\ Dx_2(t) = \frac{\kappa}{3}[x_1(t - \tau) - x_2(t)] + \frac{\kappa}{3}[x_3(t - \tau) - x_2(t)] \\ \quad + \frac{\kappa}{3}[x_4(t - \tau) - x_2(t)] + z_2(t), \\ Dx_3(t) = \frac{\kappa}{2}[x_1(t - \tau) - x_3(t)] + \frac{\kappa}{2}[x_2(t - \tau) - x_3(t)] + z_3(t), \\ Dx_4(t) = \frac{\kappa}{3}[x_1(t - \tau) - x_4(t)] + \frac{\kappa}{3}[x_2(t - \tau) - x_4(t)] \\ \quad + \frac{\kappa}{3}[x_3(t - \tau) - x_4(t)] + z_4(t); \end{array} \right. \quad (5)$$

čia

$$z_i(t) = \left\{ \begin{array}{ll} f_{01}1(t) + \varphi_{01}\delta(t), & i = 1, \\ f_{02}1(t) + \varphi_{02}\delta(t) \\ \quad + \frac{\kappa}{3}[\varphi_1(t - \tau) + \varphi_3(t - \tau) + \varphi_4(t - \tau)](1(t) - 1(t - \tau)), & i = 2, \\ f_{03}1(t) + \varphi_{03}\delta(t) \\ \quad + \frac{\kappa}{2}[\varphi_1(t - \tau) + \varphi_2(t - \tau)](1(t) - 1(t - \tau)), & i = 3, \\ f_{04}1(t) + \varphi_{04}\delta(t) \\ \quad + \frac{\kappa}{3}[\varphi_1(t - \tau) + \varphi_2(t - \tau) + \varphi_3(t - \tau)](1(t) - 1(t - \tau)), & i = 4 \end{array} \right. \quad (6)$$

– i -tosios lygties laisvasis narys, priklausantis nuo pradinių sąlygų.

3. Pereinamosios funkcijos

Pereinamaja funkcija $h_{ij}(t)$ vadinsime i -tojo generatoriaus virpesio fazės reakciją į j -tojo generatoriaus virpesio fazės vienetinį šuoli. Pereinamujų funkcijų visuma ($h_{ij}(t)$, $i, j = \overline{1, 4}$) sudaro synchronizacijos sistemos pereinamujų funkcijų matricą $h(t) = (h_{ij}(t))$. Rasime šios matricos elementus.

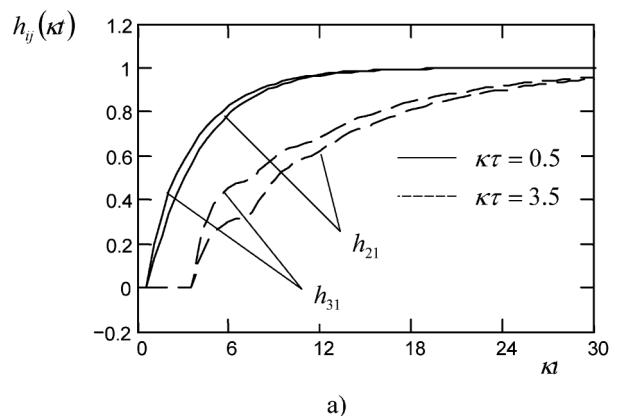
Kai vienetinis fazės šuolis veikia j -tojo generatoriaus virpesio fazę, (5) lygčių sistemas j -tosios lygties laisvasis narys įgauna pokytį

$$\Delta z_j(t) = \delta(t). \quad (7)$$

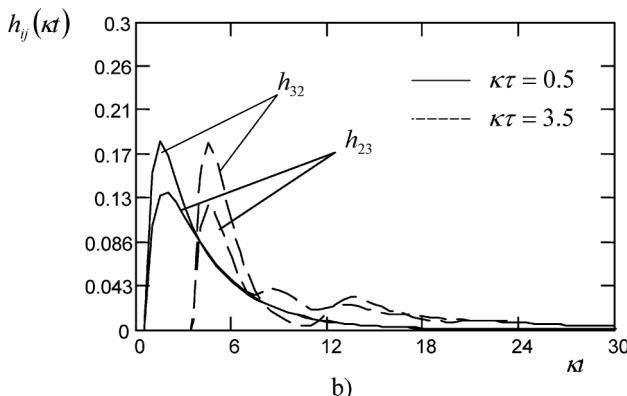
Remdamies (5) ir (7) išraiškomis, parašome diferencialinių lygčių sistemą pereinamosioms funkcijoms $h_{i1}(t)$ ($i = \overline{1, 4}$):

$$\begin{cases} Dh_{11}(t) = \delta(t), \\ Dh_{21}(t) = \frac{\kappa}{3}[h_{11}(t - \tau) + h_{31}(t - \tau) + h_{41}(t - \tau)] - \kappa h_{21}(t), \\ Dh_{31}(t) = \frac{\kappa}{2}[h_{11}(t - \tau) + h_{31}(t - \tau)] - \kappa h_{31}(t), \\ Dh_{41}(t) = \frac{\kappa}{3}[h_{11}(t - \tau) + h_{21}(t - \tau) + h_{31}(t - \tau)] - \kappa h_{41}(t). \end{cases} \quad (8)$$

Šią sistemą sprendžiame naudodami operacinį metodą. Taikydami Laplaso transformaciją, parašome atitinkamą operatorinių lygčių sistemą ir randame operatorinių sprendinių. Pritaikę jam atvirkštinę Laplaso transformaciją, randame sistemos sprendinių – pereinamiasias funkcijas $h_{i1}(t)$ ($i = \overline{1, 4}$). Dėl vienos stokos pateikiame tiktais vienā šio spren-



a)



b)

3 pav. Pereinamuju funkciju $h_{ij}(t)$ grafikai.

dinio komponentę:

$$h_{21}(t) = \frac{1}{3}h_{21}^{(1)}(t) + \frac{5}{18}h_{21}^{(2)}(t) + h_{21}^{(3)}(t), \quad (9)$$

čia

$$h_{21}^{(i)}(t) = \sum_{n=0}^{\infty} \sum_{k=0}^n \frac{n!}{k!(n-k)!} \frac{5^k}{18^k} \left[1 - \sum_{m=0}^{3n-k+i-1} \frac{\kappa^m (t - (3n-k+i)\tau)^m}{m!} e^{-\kappa(t-(3n-k+i)\tau)} \right] \\ \times \chi(t - (3n-k+i)\tau), \quad i = 1, 2, 3. \quad (10)$$

Analogiškai sudarome diferencialinių lygčių sistemas pereinamosioms funkcijoms $h_{i2}(t)$, $h_{i3}(t)$ ir $h_{i4}(t)$ ($i = \overline{1, 4}$). Jas išsprendė, randame sinchronizacijos sistemos pereinamujų funkcijų matricą $h(t)$. Remiantis išvestomis išraiškomis skaičiuojame pereinamasių funkcijas ir braižome jų grafikus. Keletas pereinamujų funkcijų $h_{ij}(t)$ grafikų pateiki 3 pav.

4. Išvados

Analizuodami skaičiavimo rezultatus ir sinchronizacijos sistemos pereinamujų funkcijų grafikus galime padaryti šias išvadas:

1. Pereinamojo proceso trukmė sinchronizacijos sistemoje priklauso nuo vėlavimo τ ir koeficiente κ sandaugos dydžio: didėjant $\kappa\tau$ pereinamojo proceso trukmė turi tendenciją didėti. Pavyzdžiui, pereinamosios funkcijos $h_{31}(\kappa\tau)$ grafikas kerta lygio $1 - \Delta$ ($\Delta = 0, 001$) liniją prie šių argumento $\kappa\tau$ reikšmių: 15 (kai $\kappa\tau = 0, 5$) ir 66 (kai $\kappa\tau = 3, 5$). Vadinas, sandaugą $\kappa\tau$ padidinus 7 kartus (nuo 0,5 iki 3,5) – pereinamojo proceso trukmė padidėja ~2,5 karto.

2. Kai $\kappa\tau < 1$ pereinamasis procesas yra aperiodinis. Kai $\kappa\tau > 1$ pereinamasis procesas īgauna virpamojo proceso požymiu.

Literatūra

1. S. Bregni, A historical perspective on telecommunications networks synchronization, *IEEE Communications Magazine*, **36**(6), 158–166 (1998).
2. W.C. Lindsey, J.H. Chen, Mutual clock synchronization in global digital communication networks, *Euro. Trans. Telecommun.*, **7**(1), 25–37 (1996).
3. J. Rimas, Tarpusavio sinchronizacijos sistemos dinamikos tyrimas, *Radiotekhnika*, **32**(2), 3–9 (1977) (rusų k.).
4. K. Gu, V. Kharitonov, J. Chen, *Stability of Time Delay Systems*, Birkhauser (2003).
5. P. Antosik, J. Mikusinskij, R. Sikorskij, *Apibendrintų funkcijų teorija*, Mir (1976) (rusu kalba).

SUMMARY

V. Borsuk, J. Rimas. Development and investigation of the mathematical model for threedirectional forced synchronization system

Investigation of the threedirectional forced synchronization system, composed of four oscillators, is carried out. The exact expressions of the step responses functions for the synchronization system are derived and the transition process in the system is analysed.

Keywords: delay systems, differential equations with delay arguments, step responses functions.