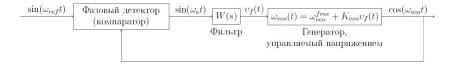
УДК 517.977.5

Миронов А. В., Юлдашев Р. В., Юлдашев М. В., Кузнецов Н. В.

## Оценка полосы захвата для систем ФАПЧ 3 порядка

1. Введение. Система фазовой автоподстройки частоты — система с обратной связью, подстраивающая частоту сигнала генератора, управляемого напряжением (ГУН) под частоту опорного сигнала. В настоящее время системы ФАПЧ применяются в телекоммуникационном оборудовании [1], навигационных системах [6] и д. р. Основными параметрами ФАПЧ являются полосы удержания, захвата и захвата без проскальзывания [5]. В данной работе получены оценки полосы захвата для некоторых систем ФАПЧ 3 порядка, которые отличаются хорошим подавлением шума и низкой стационарной ошибкой, по сравнению с системами ФАПЧ 2 порядка [4].

## 2. Математическая модель ФАПЧ. Хорошо известна систе-



**Рис. 1.** Схема классической системы ФАПЧ, где  $\omega_{ref}$  — частота опорного сигнала,  $\omega_{vco}$  — частота сигнала ГУН,  $v_f(t)$  — выходной сигнал фильтра,  $\omega_{vco}^{free}$  — частота свободных колебаний ГУН,  $\omega_e=\omega_{ref}-\omega_{vco}$ 

Mиронов Aлексей Bладиславович – студент, Санкт-Петербургский государственный университет; e-mail: alexmir2015@yandex.ru

 $<sup>{\</sup>it Mondames\ Penam\ Bnadumuposuu-}$  – профессор, Санкт-Петербургский государственный университет; e-mail: renatyv@pm.me

 $<sup>{\</sup>it HOndames\ Mapam\ Bnadumuposuu}$  — профессор, Санкт-Петербургский государственный университет; e-mail: renatyv@pm.me

Кузнецов Николай Владимирович – профессор, Санкт-Петербургский государственный университет; e-mail: renatyv@pm.me

Работа выполнена в рамках проекта Ведущих научных школ HШ-2624.2020.1

ма дифференциальных уравнений, описывающих ФАПЧ [3], рис. 1

$$\dot{x} = Ax + B(\sin(\theta_e) - \gamma),$$

$$\dot{\theta_e} = -K_{vco}C^Tx - K_{vco}D(\sin(\theta_e) - \gamma),$$
(1)

где A — постоянная матрица  $n \times n$ , B и C постоянные n — мерные векторы, D — константа, x(t) — n-мерный вектор состояний системы.  $W(s) = C^T \left(A - sI\right)^{-1} B - D$  — передаточная функция фильтра.  $K_{vco}$  — коэффициент передачи,  $\gamma$  определяется следующим образом

$$\gamma = \frac{\omega_e^{free}}{K_{vco} \left( D - C^T A^{-1} B \right)},\tag{2}$$

где  $\omega_e^{free} = \omega_{ref} - \omega_{free}$  — разность частоты опорного сигнала и частоты свободных колебаний ГУН. При этом предполагается, что эталонный генератор работает на постоянной частоте.

**3.** Оценка области захвата. Введем определение полосы захвата согласно [3].

Определение 1. Полоса захвата — максимальная разность по модулю частот опорного сигнала и ГУН  $|\omega_p|$  такая, что система (1) глобально асимптотически устойчива для всех  $0 < |\omega_e^{free}| < |\omega_p|$ .

**Определение 2.** Система (1) называется глобально асимптотически устойчивой, если любое решение  $x(t,x_0)$  стремится к некоторому состоянию равновесия при  $t\to +\infty$ . Введем в рассмотрение число:

$$\mid \nu \mid = \frac{0.5\pi\gamma}{\gamma \arcsin(\gamma) + \sqrt{1 - \gamma^2}} \tag{3}$$

Следующая теорема дает условие глобальной асимптотической устойчивости (1).

**Теорема 1** [2]. Пусть все нули функции  $\sin(\theta_e) - \gamma$  изолированы, пара (A, B) вполне управляема, все собственные значения матрицы A имеют отрицательные вещественные части и существуют числа  $\varepsilon > 0, \delta > 0, \tau \geqslant 0, u \varkappa$ , такие что имеют место неравенства:

$$\operatorname{Re}\left(\varkappa W(ix) - \varepsilon \left[W(ix)\right]^{2} - \tau \left[\overline{W(ix)} + ix\right] \left[W(ix) + ix\right]\right) \geqslant \delta, \quad (4)$$

$$\forall x \in \mathbb{R}$$

$$\varepsilon \delta > (\varkappa \nu)^2 \tag{5}$$

Тогда система (1) глобально асимптотически устойчива.

Далее будем выбирать  $\varepsilon, \delta, \varkappa, \tau$ , удовлетворяющие (4) так, чтобы максимизировать  $\nu$ . Из максимальности  $\nu$  получим максимальный  $\omega_e^{free}$ , при котором система (1) глобально асимптотически устойчива.

3.1. Оценка полосы захвата для систем ФАПЧ с фильтром  $\frac{1}{(1+\tau_{p1}s)(1+\tau_{p2}s)}$ . Оценим полосу захвата ФАПЧ для фильтра с передаточной функцией:

$$W(s) = \frac{1}{(1 + \tau_{p1}s)(1 + \tau_{p2}s)}, \quad 0 < \tau_{p1} < 1, \quad 0 < \tau_{p2} < 1$$
 (6)

Оценка  $\nu$  будет наибольшей при следующих значениях параметров:

$$\varkappa = 1, \ \varepsilon = 1 - \tau - \delta, \ \tau = \tau_{p1}\tau_{p2} + \delta(\tau_{p1}^2 + \tau_{p2}^2), \ \delta = \frac{1 - \tau_{p1}\tau_{p2}}{2(\tau_{p1}^2 + \tau_{p2}^2 + 1)}$$

**3.2.** Оценка полосы захвата для систем ФАПЧ с фильтром  $\frac{(1+\tau_{z1}s)^2}{(1+\tau_{p1}s)^2}$ . Оценим полосу захвата ФАПЧ для фильтра с передаточной функцией:

$$W(s) = \frac{(1 + \tau_{z1}s)^2}{(1 + \tau_{p1}s)^2}, \quad 0 < \tau_{p1} < 1, \quad 0 < \tau_{p2} < 1, \quad \tau_{p1} \neq \tau_{p2}$$
 (7)

Оценка  $\nu$  будет наибольшей, если параметры  $\varepsilon,\,\delta$  лежат на одной из граней выпуклого многоугольника, ограниченного прямыми  $\delta=0,\,\varepsilon=0$  и

$$\varepsilon(\delta) = z^2 - z^4 \delta, \quad \varepsilon(\delta) = q - z^2 \delta, \quad \varepsilon(\delta) = 1 - \delta,$$

где  $z=rac{ au_{p1}}{ au_{z1}},\,q=2z-rac{1}{2}-rac{1}{2}z^2.$  Тогда  $4arepsilon\delta$  определяется как максимум по всем граням многоугольника.

3.3. Оценка полосы захвата для систем ФАПЧ с фильтром  $\frac{1+\alpha_1\beta_1s+\alpha_2\beta_2s^2}{1+\alpha_1s+\alpha_2s^2}$ . Оценим полосу захвата ФАПЧ для фильтра с передаточной функцией:

$$W(s) = \frac{1 + \alpha_1 \beta_1 s + \alpha_2 \beta_2 s^2}{1 + \alpha_1 s + \alpha_2 s^2}, \quad 0 < \beta_1 < \beta_2 < 1, \quad 0 < \alpha_1, \alpha_2$$
 (8)

Оценка  $\nu$  будет наибольшей при следующих значениях параметров:

$$\tau = 0, \quad \varkappa = 1, \quad \varepsilon = 1 - \delta, \quad \delta = \frac{\alpha_1^2 (1 - \beta_1) \beta_1 - \alpha_2 (1 - \beta_2)}{\alpha_1^2 (1 - \beta_1^2) - 2\alpha_2 (1 - \beta_2)} \tag{9}$$

**4.** Заключение. В настоящее время системы фазовой автоподстройки частоты и их модификации применяются во многих системах, где требуется синхронизация частот. Полученный результат может быть интересен инженерам и может использоваться при проектировании и реализации систем ФАПЧ третьего порядка.

## Литература

- 1. Best R. E. Phase-Locked Loops: Design, Simulation, and Applications / New York: McGraw-Hill Education, 2007. P. 115–116.
- 2. Leonov G. A., Reitmann V., Smirnova V. B. Non-Local Methods for Pendulum-Like Feedback Systems / ed. by H. Kurke. Wiesbaden: Vieweg+Teubner Verlag, 1992. P. 72–75.
- 3. Kuznetsov N. V., Leonov G. A., Yuldashev M. V., Yuldashev R. V. Hold-In, Pull-In, and Lock-In Ranges of PLL Circuits: Rigorous Mathematical Definitions and Limitations of Classical Theory // Transactions on Circuits and Systems I: Regular Papers. 2015. Vol. 62, No 10. P. 2455.
- 4. Feng L., Wu C., Jin B., Wu Z. A Passive Third-order Cascade PLL Filter // Trans Tech Publications. 2011. Vol. 255-260. P. 2262.
- 5. Шахгильдян В. В., Ляховкин А. А. Системы фазовой автоподстройки частоты / М.: Изд-во Связь, 1972. Р. 15–19.
- 6. Rao R. B., Kunysz W., Fante R., McDonald K., GPS/GNSS Antennas / Boston: Artech House, 2013. P. 50–51.