

СТАБІЛІЗАЦІЯ КЕРОВАНИХ КОЛИВАНЬ МОДЕЛІ АНТЕНИ ОРБІТАЛЬНОГО СУПУТНИКА

Є. О. Євгенєва^{1,2}, О. Л. Зуєв^{1,2}, Ю. І. Калоша¹

¹Інститут прикладної математики і механіки
Національної академії наук України, Черкаси

²Інститут складних технічних систем ім. Макса Планка, Магдебург, Німеччина
bashtynskaya.evgeniya@gmail.com, zuyev@mpi-magdeburg.mpg.de, julykucher@gmail.com

У доповіді запропоновано математичну модель коливань антени орбітального супутника ([1], [2]). Передбачається, що супутник складається з твердого тіла-носія, яке рухається вздовж навколосемної орбіти, та консольно закріпленої антени у вигляді пружної балки. Із супутником пов'язано систему координат $Oxyz$ з точкою O в центрі мас супутника та ортами \mathbf{e}_1 , \mathbf{e}_2 , \mathbf{e}_3 . Балку довжини l закріплено в точці $(0, 0, l_0)$ таким чином, що у недеформованому стані центральна лінія балки займає відрізок $[l_0, l_0 + l]$ осі Oz . Поперечне переміщення точки балки з координатою $(0, 0, \xi)$ в момент часу t задається функцією $w(\xi, t) = w_1(\xi, t)\mathbf{e}_1 + w_2(\xi, t)\mathbf{e}_2 + w_3(\xi, t)\mathbf{e}_3$, де $\xi = z - l_0$, $w_3 = \xi + l_0$.

Нехай $\boldsymbol{\omega}(t)$ — вектор кутової швидкості руху системи координат, пов'язаної з супутником, відносно орбітальної системи координат, ω_1 , ω_2 , ω_3 — проєкції вектора $\boldsymbol{\omega}(t)$ на вісі Ox , Oy , Oz , відповідно. За допомогою варіаційного принципу Гамільтона–Остроградського з урахуванням роботи зовнішніх сил отримано рівняння коливань пружної балки. Рівняння руху з урахуванням доданків порядку малості не вище другого мають вигляд (див., напр., [3]):

$$\ddot{w}_1 + \frac{EI}{\rho A} w_1'''' = 2\omega_3 \dot{w}_2 + u_3 w_2 - (u_2 + \omega_1 \omega_3)(\xi + l_0), \quad (1)$$

$$\ddot{w}_2 + \frac{EI}{\rho A} w_2'''' = -2\omega_3 \dot{w}_1 - u_3 w_1 + (u_1 - \omega_2 \omega_3)(\xi + l_0), \quad (2)$$

з крайовими умовами

$$w_1(0, t) = w_2(0, t) = 0, \quad w_1'(0, t) = w_2'(0, t) = 0, \quad (3)$$

$$w_1''(l, t) = w_2''(l, t) = 0, \quad w_1'''(l, t) = w_2'''(l, t) = 0. \quad (4)$$

Тут E — модуль Юнга, I та A — момент інерції та площа поперечного перетину балки, відповідно, ρ — щільність матеріалу балки. Розглядається однорідна балка, тому механічні параметри E , I , A та ρ вважатимемо додатними сталими.

Величини u_1 , u_2 , u_3 у рівняннях (1), (2) відповідають похідним кутової швидкості тіла-носія і в даній роботі розглядаються в якості керуючих впливів. Фізична реалізація такого керування здійснюється належним вибором моментів сил, прикладених до тіла-носія.

Повну енергію балки можна представити у вигляді

$$\mathcal{E} = \frac{1}{2} \int_0^l \rho A ((\dot{w}_1)^2 + (\dot{w}_2)^2) d\xi + \frac{1}{2} \int_0^l EI ((w_1'')^2 + (w_2'')^2) d\xi, \quad (5)$$

та її похідну за часом в силу системи (1)–(4) — у вигляді

$$\frac{\dot{\mathcal{E}}}{\rho A} = -(u_2 + \omega_1 \omega_3) \int_0^l (\xi + l_0) \dot{w}_1 d\xi + (u_1 - \omega_2 \omega_3) \int_0^l (\xi + l_0) \dot{w}_2 d\xi + u_3 \int_0^l (w_2 \dot{w}_1 - w_1 \dot{w}_2) d\xi.$$

Запропоновано закон керування у вигляді зворотного зв'язку, який забезпечує недода-
тність похідної функціонала (5):

$$\begin{aligned}u_1 &= \omega_2\omega_3 - \alpha_1 \int_0^l (\xi + l_0)\dot{w}_2 d\xi, \\u_2 &= -\omega_1\omega_3 + \alpha_2 \int_0^l (\xi + l_0)\dot{w}_1 d\xi, \\u_3 &= -\alpha_3 \int_0^l (w_2\dot{w}_1 - w_1\dot{w}_2) d\xi,\end{aligned}\tag{6}$$

де $\alpha_i, \alpha_2, \alpha_3$ — додатні сталі параметри.

Оскільки $\dot{\mathcal{E}} \leq 0$ на траєкторіях замкненої системи (1)–(4), (6), на основі прямого методу Ляпунова доведено стійкість стану рівноваги $\mathbf{w}(\xi, t) = 0$ замкненої системи.

Роботу виконано за підтримки бюджетної програми КПКВК 6541230 НАН України (тема ВБ-15-18-21/479)

1. Misra R., Wisniewski R., Zuyev A. Attitude Stabilization of a Satellite Having Only Electromagnetic Actuation Using Oscillating Controls. *Aerospace*, 2022, 9(8), 444.
2. Wisniewski R. Satellite attitude control using only electromagnetic actuation. Ph.D. Thesis, Department of Control Engineering, Aalborg University, Aalborg, Denmark, 1997.
3. Goldstein H., Poole C., Safko J. *Classical Mechanics*. 3rd Edition. — Boston: Addison Wesley, 2002, 638 p.