

## ОПТИМАЛЬНОЕ ПО БЫСТРОДЕЙСТВИЮ КИНЕМАТИЧЕСКОЕ УПРАВЛЕНИЕ ВИНТОВЫМ ПЕРЕМЕЩЕНИЕМ ТВЕРДОГО ТЕЛА

СТРЕЛКОВА Н. А.

Проводится обобщение задачи оптимального по быстродействию кинематического разворота твердого тела [1] на случай произвольного пространственного движения твердого тела.

1. Кинематическое управление винтовым перемещением твердого тела, как известно, заключается в том, что связанной с телом системе координат  $E$  сообщаются угловая и поступательная скорости, назначение которых — изменить таким образом относительное положение базиса  $E$ , чтобы вызвать его совпадение с опорной системой координат  $I$ .

Движение базиса  $E$  относительно опорного базиса  $I$  зададим кватернионами  $\lambda$  и  $\mu$ , которые характеризуют ориентацию и поступательное перемещение твердого тела. Тогда кинематические уравнения винтового движения примут следующий вид [2]:

$$2\dot{\lambda} = \lambda \circ u, \quad 2\dot{\mu} = \lambda \circ v + \mu \circ u \quad (1.1)$$

Здесь точка означает дифференцирование по времени  $t$ ,  $(\circ)$  — знак кватернионного умножения,  $\lambda = \lambda_0 1 + \lambda_1 i_1 + \lambda_2 i_2 + \lambda_3 i_3$ ,  $\mu = \mu_0 1 + \mu_1 i_1 + \mu_2 i_2 + \mu_3 i_3$ ,  $1, i_1, i_2, i_3$  — орты гиперкомплексного пространства [1],  $\lambda_i (i=0, 1, 2, 3)$  — параметры Родрига — Гамильтона, для которых справедливо соотношение  $\lambda_0^2 + \lambda_1^2 + \lambda_2^2 + \lambda_3^2 = 1$ ,  $\mu_i (i=0, 1, 2, 3)$  — компоненты кватерниона  $\mu$ ,  $u = u_1 i_1 + u_2 i_2 + u_3 i_3$ ,  $v = v_1 i_1 + v_2 i_2 + v_3 i_3$ ,  $u_i, v_i (i=1, 2, 3)$  — проекции соответственно угловой и поступательной скоростей на оси связанной системы координат  $E$ .

Начальное положение твердого тела задают кватернионы

$$\lambda^0 (\lambda_{00}, \lambda_{10}, \lambda_{20}, \lambda_{30}), \quad \mu^0 (\mu_{00}, \mu_{10}, \mu_{20}, \mu_{30}), \quad t=0 \quad (1.2)$$

а совпадение связанной и опорной систем координат (конечное положение твердого тела) определяют кватернионы

$$\lambda^k (\pm 1, 0, 0, 0), \quad \mu^k (0, 0, 0, 0), \quad t=T \quad (1.3)$$

На угловую и поступательную скорости наложены условия

$$\|\mathbf{u}\| = u_1^2 + u_2^2 + u_3^2 \leq a^2, \quad \|\mathbf{v}\| = v_1^2 + v_2^2 + v_3^2 \leq b^2 \quad (1.4)$$

Требуется найти управляющие функции  $u_i, v_i (i=1, 2, 3)$ , удовлетворяющие ограничениям (1.4) и минимизирующие время винтового перемещения твердого тела из начального положения (1.2) в конечное (1.3).

2. Определение оптимальных управлений проведем с использованием принципа максимума Л. С. Понтрягина [3]. Составим функцию Гамильтона

$$\begin{aligned} 2H = & \psi_0 (-\lambda_1 u_1 - \lambda_2 u_2 - \lambda_3 u_3) + \psi_1 (\lambda_0 u_1 + \lambda_2 u_3 - \lambda_3 u_2) + \psi_2 (\lambda_0 u_2 + \lambda_3 u_1 - \lambda_1 u_3) + \\ & + \psi_3 (\lambda_0 u_3 + \lambda_1 u_2 - \lambda_2 u_1) + \varphi_0 (-\lambda_1 v_1 - \lambda_2 v_2 - \lambda_3 v_3 - \mu_1 u_1 - \mu_2 u_2 - \mu_3 u_3) + \\ & + \varphi_1 (\lambda_0 v_1 + \lambda_2 v_3 - \lambda_3 v_2 + \mu_0 u_1 + \mu_2 u_3 - \mu_3 u_2) + \varphi_2 (\lambda_0 v_2 + \lambda_3 v_1 - \lambda_1 v_3 + \mu_0 u_2 + \mu_3 u_1 - \mu_1 u_3) + \\ & + \varphi_3 (\lambda_0 v_3 + \lambda_1 v_2 - \lambda_2 v_1 + \mu_0 u_3 + \mu_1 u_2 - \mu_2 u_1) \end{aligned} \quad (2.1)$$

Сопряженные переменные удовлетворяют системе уравнений

$$2\dot{\psi} = \psi \circ u + \varphi \circ v, \quad 2\dot{\varphi} = \varphi \circ u \quad (2.2)$$

Из анализа систем (1.1), (2.2) следует, что

$$\varphi = D \circ \lambda, \quad \psi = C \circ \lambda + D \circ \mu \quad (2.3)$$

где  $C, D$  — постоянные кватернионы.

Действительно  $D = \varphi \circ \lambda$ ,  $2D = \varphi \circ u \bar{\lambda} + \varphi \circ \bar{u} \lambda = \varphi \circ u \bar{\lambda} - \varphi \circ \bar{u} \lambda = 0$ ,  $C = \psi \circ \bar{\lambda} - \varphi \circ \bar{\lambda} \circ \mu \circ \bar{\lambda}$ ,  $2C = \psi \circ u \bar{\lambda} + \varphi \circ v \bar{\lambda} - \psi \circ \bar{u} \bar{\lambda} - \varphi \circ \bar{u} \bar{\lambda} + \varphi \circ \bar{u} \bar{\lambda} \circ \mu \circ \bar{\lambda} - \varphi \circ v \bar{\lambda} - \varphi \circ \bar{\lambda} \circ \mu \circ u \bar{\lambda} + \varphi \circ \bar{\lambda} \circ \mu \circ u \bar{\lambda} = 0$  (здесь черта означает сопряженный кватернион).

Преобразуем функцию Гамильтона (2.1) к виду

$$2H = \mathbf{u} \cdot \mathbf{p} + \mathbf{v} \cdot \mathbf{q}, \quad \mathbf{p} = \text{vect} (\bar{\lambda} \circ \psi + \bar{\mu} \circ \varphi), \quad \mathbf{q} = \text{vect} (\bar{\lambda} \circ \varphi) \quad (2.4)$$

с учетом (2.3) вектора  $\mathbf{p}$  и  $\mathbf{q}$  можно представить иначе:

$$\mathbf{p} = \text{vect} (\bar{\lambda} \circ C \circ \bar{\lambda} + \lambda \circ D \circ \mu + \bar{\mu} \circ D \circ \lambda), \quad \mathbf{q} = \text{vect} (\bar{\lambda} \circ D \circ \lambda) \quad (2.5)$$

Система уравнений (1.1) имеет интеграл

$$\lambda_0\mu_0 + \lambda_1\mu_1 + \lambda_2\mu_2 + \lambda_3\mu_3 = 0 \quad (2.6)$$

но тогда выполняется равенство

$$\lambda \cdot \bar{\mu} = -\bar{\mu} \cdot \lambda, \quad \text{sqal}(\bar{\lambda} \cdot D \cdot \mu + \bar{\mu} \cdot D \cdot \lambda) = 0 \quad (2.7)$$

Кроме того  $\text{sqal}(\bar{\lambda} \cdot D \cdot \lambda) = \text{sqal} D$ ,  $\text{sqal}(\bar{\lambda} \cdot C \cdot \lambda) = \text{sqal} C$ . Отсюда выражение (2.5) примет вид

$$p = \bar{\lambda} \cdot c \cdot \lambda + \bar{\lambda} \cdot d \cdot \mu + \bar{\mu} \cdot d \cdot \lambda, \quad q = \bar{\lambda} \cdot d \cdot \lambda, \quad c = \text{vect} C, \quad d = \text{vect} D \quad (2.8)$$

Из условия максимума  $H$  (2.4) следует, что

$$u = p, \quad \|p\| = a^2, \quad v = q, \quad \|q\| = b^2 \quad (2.9)$$

Найдем  $\|q\| = \|\bar{\lambda} \cdot d \cdot \lambda\| = \|d\|$ ,  $\|p\| = (\bar{\lambda} \cdot c \cdot \lambda + \bar{\lambda} \cdot d \cdot \mu + \bar{\mu} \cdot d \cdot \lambda) \cdot (\bar{\lambda} \cdot c \cdot \lambda + \bar{\mu} \cdot d \cdot \lambda + \bar{\lambda} \cdot d \cdot \mu) = \|c\| + \bar{\lambda} \cdot c \cdot \lambda \cdot \bar{\mu} \cdot d \cdot \lambda + \bar{\lambda} \cdot c \cdot d \cdot \mu + \bar{\lambda} \cdot d \cdot \mu \cdot \bar{\mu} \cdot c \cdot \lambda + \|d\| \|\mu\| + \bar{\lambda} \cdot d \cdot \mu \cdot \bar{\mu} \cdot d \cdot \lambda + \bar{\mu} \cdot d \cdot c \cdot \lambda + \bar{\mu} \cdot d \cdot \lambda \cdot \bar{\mu} \cdot d \cdot \lambda + \|d\| \|\mu\| = \|c\| + 2\|d\| \|\mu\| - 2\|d\| \|\mu\| = \|c\|$ , так как справедливо равенство (2.7),  $\bar{\lambda} \cdot d \cdot \mu \cdot \bar{\mu} \cdot d \cdot \lambda + \bar{\mu} \cdot d \cdot \lambda \cdot \bar{\mu} \cdot d \cdot \lambda = 2\text{sqal}(\bar{\mu} \cdot d \cdot \lambda \cdot \bar{\mu} \cdot d \cdot \lambda) = -2\text{sqal}(\bar{\mu} \cdot d \cdot \mu \cdot \bar{\lambda} \cdot d \cdot \lambda) = -2\|\mu\| \|d\|$ ,  $\bar{\lambda} \cdot c \cdot d \cdot \mu + \bar{\mu} \cdot d \cdot c \cdot \lambda = \text{sqal}(\bar{\mu} \cdot d \cdot c \cdot \lambda + \bar{\lambda} \cdot c \cdot d \cdot \mu) = \text{sqal}(\lambda \cdot \mu \cdot d \cdot c - \lambda \cdot \mu \cdot c \cdot d) = 0$ .

Таким образом, оптимальные управления определяются в функции фазовых координат следующими соотношениями:

$$v = \bar{\lambda} \cdot d \cdot \lambda, \quad \|d\| = b^2, \quad u = \bar{\lambda} \cdot c \cdot \lambda + \bar{\lambda} \cdot d \cdot \mu + \bar{\mu} \cdot d \cdot \lambda, \quad \|c\| = a^2 \quad (2.10)$$

Подставив (2.10) в кватернионные уравнения движения (1.1), получим

$$2\lambda' = c \cdot \lambda + d \cdot \mu + \lambda \cdot \bar{\mu} \cdot d \cdot \lambda, \quad 2\mu' = -\lambda \cdot \bar{\mu} \cdot (c \cdot \lambda + d \cdot \mu) + (1 + \|\mu\|) d \cdot \lambda \quad (2.11)$$

где кватернионы  $c$ ,  $d$  должны быть выбраны таким образом, чтобы удовлетворялись граничные условия (1.2), (1.3).

3. Для решения системы (2.11) найдем  $2(\lambda \cdot \bar{\mu})' = \lambda \cdot \bar{u} \cdot \bar{\mu} + \lambda \cdot \bar{v} \cdot \bar{\lambda} + \bar{\lambda} \cdot \bar{u} \cdot \mu = \lambda \cdot \bar{v} \cdot \bar{\lambda}$ .

Воспользуемся равенством (2.10), тогда  $2(\lambda \cdot \bar{\mu})' = \bar{d}$ , отсюда

$$2\lambda \cdot \bar{\mu} = -dt + 2\lambda^0 \cdot \mu^0 \quad (3.1)$$

Так как  $\|d\| = b^2$ ,  $\mu^k = 0$ ,  $\lambda^k \cdot \mu^k = 0$ , то

$$T_1 = \frac{2}{b} \frac{\sqrt{\|\mu^0\|}}{\sqrt{\|\mu^0\|}} = \frac{2}{b} \frac{\sqrt{\mu_{00}^2 + \mu_{10}^2 + \mu_{20}^2 + \mu_{30}^2}}{\sqrt{\|\mu^0\|}} \quad (3.2)$$

$T_1$  определяет время поступательного перемещения твердого тела (при  $t = T_1$  начала связанной и опорной систем координат совпадают).

Из (3.1) найдем  $d = b\lambda^0 \cdot \bar{\mu}^0 / \sqrt{\|\mu^0\|}$ .

Нетрудно показать, что значение  $d$  не зависит от того, в какой момент времени брать текущие кватернионы, т. е.

$$d = b\lambda^0 \cdot \bar{\mu}^0 / \sqrt{\|\mu^0\|} = b\lambda^i \cdot \bar{\mu}^i / \sqrt{\|\mu\|} \quad (3.3)$$

Подставив (3.3) в (2.10), определим

$$v = b\bar{\mu} \cdot \lambda / \sqrt{\|\mu\|} \quad (3.4)$$

Подставляя найденное значение  $v$  в (2.10) и в первое уравнение системы (2.11), получим

$$2\lambda' = c \cdot \lambda, \quad u = \bar{\lambda} \cdot c \cdot \lambda, \quad \|c\| = a^2 \quad (3.5)$$

Но тогда [1]:

$$u_i = -a\lambda_{i0} \text{sign } \lambda_{00} / \sqrt{1 - \lambda_{00}^2}, \quad (i=1, 2, 3) \quad (3.6)$$

Из соотношений (3.5), (3.6) следует, что оптимальная по быстродействию ориентация твердого тела не зависит от его поступательного движения.

Найдем время кинематической ориентации твердого тела

$$T_2 = 2 \arccos |\lambda_{00}| / a \quad (3.7)$$

4. Окончательные выражения для оптимальных управлений имеют следующий вид:

$$u_i = \begin{cases} -a\lambda_{i0} \operatorname{sign} \lambda_{00} \sqrt{1-\lambda_{00}^2}, & \text{если } t \in [0, T_2] \\ 0, & \text{если } t \in [T_2, T_1] \text{ при } T_2 < T_1 \left( |\lambda_{00}| < \cos \frac{a}{b} \sqrt{\|\mu^0\|} \right) \end{cases} \quad (i=1,2,3) \quad (4.1)$$

$$v = \begin{cases} b\mu^0 \lambda / \sqrt{\|\mu\|}, & \text{если } t \in [0, T_1] \\ 0, & \text{если } t \in [T_1, T_2] \text{ при } T_1 < T_2 \left( |\lambda_{00}| < \cos \frac{a}{b} \sqrt{\|\mu^0\|} \right) \end{cases} \quad (4.2)$$

Время винтового перемещения твердого тела определяется равенством

$$T = \max(T_1, T_2) \quad (4.3)$$

Из соотношений (4.1), (4.2), (3.1), (3.5) найдем траектории оптимального по быстродействию винтового движения твердого тела

$$\lambda_0(t) = \lambda_{00} \cos \frac{1}{2} a t + \sin \frac{1}{2} a t \operatorname{sign} \lambda_{00} \sqrt{1-\lambda_{00}^2}, \quad t \in [0, T_2] \quad (4.4)$$

$$\lambda_i(t) = \lambda_{i0} \left( \cos \frac{a}{2} t - \sin \frac{a}{2} t \frac{|\lambda_{00}|}{\sqrt{1-\lambda_{00}^2}} \right) \quad (i=1,2,3), \quad t \in [0, T_2]$$

$$\mu(t) = (1 - bt/2\sqrt{\|\mu^0\|}) \mu^0 \bar{\lambda}^0 \lambda, \quad t \in [0, T_1]$$

*Замечание.* Пусть  $r = y_1 i_1 + y_2 i_2 + y_3 i_3$  — радиус-вектор, проведенный из начала опорной системы координат  $I$  в полюс связанной системы координат  $E$ ,  $y_i$  ( $i=1, 2, 3$ ) — проекция  $r$  на оси связанной системы координат.

Воспользуемся формулой [2]:  $r = 2\lambda \circ \mu$  и перейдем от кватернионных координат  $\lambda_i, \mu_i$  к переменным  $\lambda_i, y_i$ . Тогда

$$T_1 = 2/b\sqrt{\|\mathbf{y}^0\|} = 2/b\sqrt{y_{10}^2 + y_{20}^2 + y_{30}^2}$$

$$v_i = -by_i(t) / \sqrt{y_1^2(t) + y_2^2(t) + y_3^2(t)}, \quad (i=1, 2, 3), \quad t \in [0, T_1]$$

$$\mathbf{y}(t) = (1 - bt/2\sqrt{\|\mathbf{y}^0\|}) \bar{\lambda}(t) \circ \lambda^0 \circ \mathbf{y}^0 \circ \bar{\lambda}^0 \circ \lambda(t)$$

$\lambda(t), \bar{\lambda}(t)$  определяются равенством (4.4).

5. Рассмотрим оптимальное по быстродействию управление винтовым перемещением твердого тела по вращающейся системе координат при условиях (1.2)–(1.4). Решение данной задачи представляет интерес при исследовании кинематической стыковки космических аппаратов.

Пусть опорная система координат  $I$  совершает вращение с угловой скоростью  $\omega$  ( $\omega = \omega_1 i_1 + \omega_2 i_2 + \omega_3 i_3$ ) относительно инерциального пространства. Тогда, учитывая результаты работы [4] и проводя исследование, аналогичное пп. 2–4, нетрудно показать, что время оптимального по быстродействию винтового перемещения твердого тела определяется равенством

$$T = \max [T_1, \min (T_2, T_3)] \quad (5.1)$$

Величины  $T_2, T_3$  находятся из уравнений

$$\lambda_{00} \cos \beta(T_2) - \lambda_{20} \sin \beta(T_2) = \cos \frac{a}{2} T_2$$

$$\beta(t) = \frac{1}{2} \int_0^t \omega(\tau) d\tau \quad (5.2)$$

$$\lambda_{00} \cos \beta(T_3) + \lambda_{20} \sin \beta(T_3) = -\cos \frac{a}{2} T_3$$

Оптимальные управления имеют следующий вид:

$$u_1 = \frac{a}{\sin \alpha(T_2)} [-\lambda_{10} \cos \beta(T_2) + \lambda_{30} \sin \beta(T_2)]$$

$$u_2 = \frac{a}{\sin \alpha(T_2)} [\lambda_{00} \sin \beta(T_2) - \lambda_{20} \cos \beta(T_2)] \quad (5.3)$$

$$u_3 = \frac{a}{\sin \alpha(T_2)} [-\lambda_{30} \cos \beta(T_2) - \lambda_{10} \sin \beta(T_2)]$$

при  $T_2 < T_3$ ,  $t \in [0, T_2]$

$$u_1 = \frac{a}{\sin \alpha(T_3)} [\lambda_{10} \cos \beta(T_3) + \lambda_{30} \sin \beta(T_3)]$$

$$u_2 = \frac{a}{\sin \alpha(T_3)} [\lambda_{00} \sin \beta(T_3) + \lambda_{20} \cos \beta(T_3)] \quad (5.4)$$

$$u_3 = \frac{a}{\sin \alpha(T_3)} [\lambda_{30} \cos \beta(T_3) - \lambda_{10} \sin \beta(T_3)]$$

при  $T_3 < T_2$ ,  $t \in [0, T_3]$

$$u_1 = u_2 = u_3 = 0 \quad \text{при} \quad \min(T_2, T_3) < T_1, \quad t \in [\min(T_2, T_3), T_1] \quad (5.5)$$

где  $\alpha(t) = \frac{1}{2}at$ ,  $\beta = \beta(t)$  задается соотношением (5.2)

$$\dot{\nu} = \begin{cases} b\bar{\mu}(t) \cdot \lambda(t) / \sqrt{\|\mu(t)\|} & \text{при } t \in [0, T_1] \\ 0 & \text{при } T_1 < \min(T_2, T_3), \quad t \in [T_1, \min(T_2, T_3)] \end{cases} \quad (5.6)$$

где  $\lambda(t)$ ,  $\mu(t)$  — решения системы уравнений  $2\dot{\lambda} = \lambda \cdot u - \omega \cdot \lambda$ ;  $2\dot{\mu} = \mu \cdot u + \lambda \cdot v - \omega \cdot \mu$  при управлениях (5.3) — (5.6).

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Бранец В. Н., Шмыглевский И. П. Применение кватернионов в задачах ориентации твердого тела. М.: Наука, 1973. 320 с.
2. Челноков Ю. Н. Об интегрировании кинематических уравнений винтового движения твердого тела. — ПММ, 1980, т. 44, вып. 1, с. 32—39.
3. Понтрягин Л. С., Болтянский В. Г., Гамкрелидзе Р. В., Мищенко Е. Ф. Математическая теория оптимальных процессов. М.: Наука, 1969. 384 с.
4. Маланин В. В., Клязга Н. А. Трехосная ориентация спутника. — Проблемы механики управляемого движения: Сб. статей. Пермь: Изд-во Пермск. ун-та, 1975, вып. 7, с. 94—107.

Пермь

Поступила в редакцию  
7.VII.1980