

## СООТНОШЕНИЯ МЕЖДУ КВАТЕРНИОННЫМИ И КЛАССИЧЕСКИМИ ЭЛЕМЕНТАМИ ОРБИТЫ<sup>1</sup>

В статье выводятся соотношения, связывающие между собой классические элементы орбиты ( $a$  - большая полуось,  $e$  - эксцентриситет,  $i$  - наклон орбиты,  $\Omega$  - долгота восходящего узла,  $\omega$  - угловое расстояние перицентра от узла) и кватернионные [1] или векторные [2] элементы орбиты для возмущённого движения по траектории эллиптического типа.

1. Для регуляризации уравнений движения точки массы  $m$  под действием силы гравитационного притяжения к центру с массой  $M$  (полагается  $M \gg m$ ) и управляющей или возмущающей силы  $\mathbf{mp}$  используются переменные Кустаанхеймо-Штифеля (KS-переменные)  $\mathbf{u} = (u_0, u_1, u_2, u_3)$ ,  $\mathbf{s} = (s_0, s_1, s_2, s_3)$ , которые связаны с радиусом вектором точки  $\mathbf{x} = (x_1, x_2, x_3)$  и её вектором скорости  $\mathbf{v} = (v_1, v_2, v_3)$  соотношениями [2, 3]:

$$\mathbf{x} = P^T(\mathbf{u}) \mathbf{u}, \quad \mathbf{v} = 2r^{-1} P^T(\mathbf{u}) \mathbf{s}, \quad r = |\mathbf{x}| = u^2, \quad (1.1)$$

$$P^T(\mathbf{u}) = \begin{pmatrix} u_0 & u_1 & -u_2 & -u_3 \\ -u_3 & u_2 & u_1 & -u_0 \\ u_2 & u_3 & u_0 & u_1 \end{pmatrix}.$$

Векторные или кватернионные элементы орбиты  $\mathbf{A} = (A_0, A_1, A_2, A_3)$ ,  $\mathbf{B} = (B_0, B_1, B_2, B_3)$  в случае движения точки по траектории эллиптического типа, когда полная энергия единицы массы  $h = 0.5v^2 - \gamma M r^{-1} < 0$ , ( $\gamma$  - гравитационная постоянная), связаны с KS-переменными соотношениями [2]

$$\mathbf{u} = \mathbf{A} \cos \varphi + \mathbf{B} \sin \varphi, \quad \mathbf{s} = (-\mathbf{A} \sin \varphi + \mathbf{B} \cos \varphi) (0.5\gamma M Q^{-1})^{1/2}, \quad Q = A^2 + B^2, \quad (1.2)$$

где  $2\varphi$  - обобщённая эксцентрическая аномалия. В случае отсутствия возмущений ( $\mathbf{p} \equiv 0$ )  $\mathbf{A}$  и  $\mathbf{B}$  сохраняют постоянные значения. Если управляющие или возмущающие силы малы по сравнению с силами гравитационного притяжения к центру, то векторные элементы орбиты оказываются медленно изменяющимися переменными. Это позволяет уменьшить объём вычислений при решении задач управления с использованием векторных элементов орбиты.

2. По положению и скорости точки можно определить оскулирующую орбиту, по которой двигалась бы точка только под действием силы притяжения к центру. В работе [2] имеются соотношения, которые связывают KS-

<sup>1</sup> Работа выполнена при поддержке Российского фонда фундаментальных исследований, коды проектов 96-01-01251 и 99-01-00192.

переменные с классическими элементами орбиты. Используя эти соотношения, можно получить формулы для определения большой полуоси и эксцентриситета через векторные элементы орбиты

$$a = 0.5Q, \quad e = [(A^2 - B^2)^2 + 4(A, B)^2]^{1/2} Q^{-1}. \quad (2.1)$$

Трёхмерные вектора  $V, U, W$  вводятся соотношениями

$$V = P^T(A)A, \quad U = P^T(B)B, \quad W = P^T(A)B. \quad (2.2)$$

Единичные вектора  $C, D$ , расположенные в плоскости оскулирующей орбиты, среди которых  $C$  направлен на перицентр орбиты, а  $D$  - по вектору скорости, которую имела бы точка, находясь в перицентре, определяются по формулам

$$C = -\frac{1}{2ae} (V + U),$$

$$D = \frac{1}{2a^2 e \sqrt{1 - e^2}} [(A, B)(V - U) - (A^2 - B^2)W]. \quad (2.3)$$

Координаты векторов  $C$  и  $D$  связаны с угловыми элементами орбиты соотношениями [2]

$$C_1 = \cos\Omega \cos\omega - \sin\Omega \sin\omega \cos i,$$

$$C_2 = \sin\Omega \cos\omega + \cos\Omega \sin\omega \cos i, \quad C_3 = \sin\omega \sin i,$$

$$D_1 = -\cos\Omega \sin\omega - \sin\Omega \cos\omega \cos i, \quad (2.4)$$

$$D_2 = -\sin\Omega \sin\omega + \cos\Omega \cos\omega \cos i, \quad D_3 = \cos\omega \sin i.$$

Если оскулирующая орбита является круговой, то согласно (2.1)

$$e = 0, \quad a = A^2 = B^2, \quad (A, B) = 0. \quad (2.5)$$

В этом случае единичный вектор  $K$ , перпендикулярный к плоскости орбиты, определяется векторным произведением

$$K = [V, W] a^{-2}. \quad (2.6)$$

Координаты вектора  $K$  связаны с угловыми элементами орбиты  $i$  и  $\Omega$  соотношениями

$$K_1 = \sin i \sin\Omega, \quad K_2 = -\sin i \cos\Omega, \quad K_3 = \cos i. \quad (2.7)$$

3. Если ввести мнимые единицы Гамильтона  $j_1, j_2, j_3$ , то все четырёхмерные вектора можно интерпретировать как кватернионы. В частности, кватернионный элемент орбиты  $A$  и сопряжённый к нему кватернион  $\bar{A}$  будут иметь вид

$$A = A_0 + j_1 A_1 + j_2 A_2 + j_3 A_3, \quad \bar{A} = A_0 - j_1 A_1 - j_2 A_2 - j_3 A_3. \quad (3.1)$$

Трёхмерные вектора можно интерпретировать как кватернионы с нулевой скалярной частью. Тогда всё содержание п.п. 1 и 2 можно изложить с использованием кватернионов и операций над ними. Кватернионы  $V, U, W$  можно представить в виде

$$V = \bar{A} \bullet j_1 \bullet A, \quad U = \bar{B} \bullet j_1 \bullet B, \quad W = \bar{A} \bullet j_1 \bullet B, \quad (3.2)$$

где символ  $\bullet$  обозначает кватернионное умножение. Кватернион  $K$  и скалярное произведение векторов  $(A, B)$  можно представить в виде

$$K = \text{vect}(V \bullet W) a^{-2}, \quad (A, B) = \text{scal}(\bar{A} \bullet B), \quad (3.3)$$

где  $\text{scal}(\dots)$  и  $\text{vect}(\dots)$  - обозначают скалярную и векторную части кватерниона соответственно.

## СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Челноков Ю.Н. Применение кватернионов в теории орбитального движения искусственного спутника. I, II // *Космические исследования*. 1992. Т. 30, вып. 6. С. 759 - 770; 1993. Т. 31, вып. 3. С. 3 - 15.
2. Stiefel E.L., Scheifele G. *Linear and Regular Celestial Mechanics*. Berlin : Springer, 1971.
3. Сапунков Я.Г. Применение KS-переменных к задаче оптимального управления космическим аппаратом // *Космические исследования*. 1996. Т. 34, вып. 4. С. 428 - 433.

УДК 301.51.17.07.05

О. М. Сапункова

### ПРИМЕР МГД-ТЕЧЕНИЯ С ДВУМЯ ХАРАКТЕРНЫМИ СКОРОСТЯМИ

1. Пусть две плоские струи идеальной плазмы с общей линией симметрии  $Ox$  движутся навстречу друг другу в магнитном поле, силовые линии которого параллельны линиям тока.

Считается, что движение установившееся, адиабатическое, внешнее электрическое поле отсутствует, энтропия постоянна во всём потоке. Для магнитного поля выполняется условие  $\text{rot}[\nu(1-s)] = 0$ , где  $\nu$  - вектор скорости плазмы,

$$s = s_0(1-\tau)^\beta \quad (1)$$

- число Альвена,

$$s_0 = \mu \kappa^2 \rho_0, \quad (2)$$

$\mu$ -магнитная проницаемость,  $\kappa = H/(\rho\nu) = \text{const}$ ,  $H$  - напряжённость магнитного поля,  $\rho$  - плотность,  $\rho_0$  - плотность в точке остановки,  $\tau = (\nu/\nu_{\max})^2$ ,  $\nu_{\max}$  - максимальная скорость,  $\beta = (\gamma-1)^{-1}$ ,  $\gamma$  - показатель адиабаты.

Если  $s_0 \leq 1$ , то рассматриваются дозвуковые струи, а при  $s_0 > 1$  рассматриваются струи с догиперкритическими скоростями.

Вдоль оси  $Ox$  слева направо движется струя плазмы, которая на бесконечности имеет ширину  $2h_1$ , скорость  $V_1$ , плотность  $\rho_1$ , а справа налево движется струя плазмы с соответствующими значениями  $2h_2$ ,  $V_2$ ,  $\rho_2$  на бесконечности. После соударения образуются две симметричные струи, направления которых в бесконечности составляют углы  $\pm\theta_0$  с осью  $Ox$ . Значение  $\theta_0$  определяется из уравнения импульсов: