

**МЕХАНИКА
ТВЕРДОГО ТЕЛА**
№ 2 · 1990

УДК 531.55:521.2

© 1990 г.

О. Б. ШАГОВ

**О ДВУХ ВИДАХ УРАВНЕНИЙ ДВИЖЕНИЯ ИСКУССТВЕННОГО
СПУТНИКА ЗЕМЛИ В ОСЦИЛЛЯТОРНОЙ ФОРМЕ**

Рассматривается приведение уравнений движения к форме многомерного нелинейного осциллятора на основе применения преобразования вращения в четырехмерном гиперкомплексном пространстве и кинематических уравнений в параметрах Родрига – Гамильтона. На основе использования преобразования вращения с растяжением определяется связь градиента функции в трехмерном пространстве с градиентом функции в четырехмерном гиперкомплексном пространстве.

1. Кватернионный подход к описанию движения искусственного спутника Земли. Движение материальной точки, происходящее в ограниченной области пространства под воздействием силы гравитационного притяжения, величина которой обратно пропорциональна квадрату расстояния до притягивающего центра (кеплеровское движение) является периодическим. В этом случае в некоторых переменных уравнения движения имеют вид многомерного осциллятора. Примером могут служить уравнения движения в $K\bar{S}$ -переменных [1], которые определяют в трехмерном пространстве некоторый неинерциальный базис [2]. Приведение уравнений движения искусственного спутника Земли (ИСЗ) к осцилляторной форме дает возможность как аналитического изучения движения на основе хорошо разработанного математического аппарата анализа поведения возмущенного многомерного осциллятора, так и построения удобных с прикладной точки зрения численно-аналитических методов интегрирования уравнений движения ИСЗ.

Рассмотрим орбитальное движение ИСЗ как движение материальной точки под действием суммы сил различного характера: силы притяжения Земли, аэродинамических сил, управляющих воздействий и т. д. Для описания движения будем использовать систему координат \bar{I} , определяемую следующим образом: $OXYZ$ – неподвижная (абсолютная) система с началом в центре Земли. Ось OZ этой системы направлена по оси вращения Земли, ось OX лежит в плоскости экватора и направлена в точку весеннего равноденствия, ось OY дополняет систему координат до правой. Пусть $\mathbf{r} = \mathbf{r}(t)$ – радиус-вектор материальной точки в этой системе координат, \mathbf{r}_0 – единичный радиус-вектор, определяемый как $\mathbf{r}_0 = \mathbf{r}/|\mathbf{r}|$.

Рассмотрим четырехмерное гиперкомплексное пространство \bar{H} , образованное гиперкомплексными единицами $1, i_1, i_2, i_3$, причем, i_1, i_2, i_3 формально совпадают с ортами трехмерного базиса I , так что i_1 соответствует OZ , $i_2 - OX$, $i_3 - OY$. Пусть в пространстве \bar{H} задана операция вращения, определяемая единичным кватернионом λ , которая орту i_2 ставит в соответствие единичный вектор $\mathbf{r}_0 = \lambda \cdot i_2 \cdot \bar{\lambda}$, где \circ – знак кватернионного умножения [3], черта сверху обозначает сопряженный кватернион. В этом случае \mathbf{r}_0 является вторым ортом некоторого, неинерциального в общем случае базиса E , и переход от базиса I к базису E определяется кватернионом λ . Вследствие относительного движения базисов кватернион λ будет переменной величиной, удовлетворяющей кинематическому уравнению [3] $2d\lambda/dt = \omega_1 \circ \lambda$, где ω_1 – угловая скорость вращения базиса E относительно базиса I . Для конкретного определения базиса E возможно либо задание направления еще одной оси (третья ось дополнит систему до правой),

либо задание закона движения базиса E относительно второго орта — единичного радиус-вектора r_0 .

2. Уравнения движения в осцилляторной форме в компонентах кватерниона орбитального базиса. Определим первый неинерциальный базис $E'(e'_1, e'_2, e'_3)$ заданием первого орта, направлена по кинетическому моменту: $e'_1 = [r \times V] / \| [r \times V] \|$, второго орта — по радиус-вектору: $e'_2 = r / \| r \|$, третий определяется как $e'_3 = [e'_1 \times e'_2]$.

Пусть переход от базиса I к E' определяется кватернионом λ' с помощью операции вращения, которую запишем в виде $E' = \lambda' \cdot I \cdot \bar{\lambda}'$. Получим уравнения движения в осцилляторной форме в параметрах, описывающих движение базиса E' . Базис E' вращается в инерциальном пространстве I с мгновенной угловой скоростью ω'_1 , определяемой выражением:

$$\omega'_1 = k \rho^{-2} + (g \cdot k) k^{-2} r \quad (2.1)$$

где $k = [r \times V]$ — кинетический момент на единицу массы, $k = \|k\|$ — модуль кинетического момента, $\rho = \|r\|$ — модуль радиус-вектора, V — скорость материальной точки, g — ускорения, действующие на материальную точку. Кинематическое уравнение движения базиса E' $2d\lambda'/dt = \omega'_1 \cdot \lambda'$ дополним соотношениями, определяющими изменение кинетического момента k , и модуля радиус-вектора ρ :

$$2d\lambda'/dt = k \rho^{-2} \lambda' \cdot i_1 + \rho (g \cdot e'_1) k^{-1} \lambda' \cdot i_2 \quad (2.2)$$

$$dk/dt = \rho (g \cdot e'_3), \quad d^2\rho/dt^2 = k^2 \rho^{-3} + (g \cdot e'_2)$$

Уменьшим порядок системы (2.2), вводя ненормированный кватернион μ , такой что $\lambda' = \mu / |\mu|$ и $|\mu| = |\mu|^2 = \mu \cdot \bar{\mu} = \mu_0^2 + \mu_1^2 + \mu_2^2 + \mu_3^2 = k$. Первое уравнение системы (2.2) примет вид

$$2d\mu/dt = k \rho^{-2} \mu \cdot i_1 + \rho (g \cdot e'_1) k^{-1} \mu \cdot i_2 + \rho (g \cdot e'_3) k^{-1} \mu \quad (2.3)$$

Введем фиктивное время τ по формуле $d\tau = 1/k \rho^{-2} dt$ и величину $\sigma = 1/\rho$. Тогда уравнение (2.3), переписанное в фиктивном времени, и последнее уравнение системы (2.2) образуют систему уравнений

$$d\mu/d\tau = \mu \cdot i_1 + (g \cdot e'_3) |\mu|^{-4} \sigma^{-3} \mu + (g \cdot e'_1) |\mu|^{-4} \sigma^{-3} \mu \cdot i_2 \quad (2.4)$$

$$d^2\sigma/d\tau^2 = -4\sigma - 2(g \cdot e'_3) |\mu|^{-4} \sigma^{-3} d\sigma/d\tau - 4(g \cdot e'_1) |\mu|^{-4} \sigma^{-2}$$

$$(d\tau = 1/k \rho^{-2} dt)$$

Выделим основную силу, действующую на ИСЗ в орбитальном движении, обусловленную центральным полем притяжения Земли: $g = -b_0 \rho^{-2} e'_2 + g'$ и введем переменные μ_4 и μ_5 , такие, что

$$\mu_4 = |\mu|^4 b_0^{-1} \sigma - 1, \quad \mu_5 = 1/2 |\mu|^4 b_0^{-1} d\sigma/d\tau \quad (2.5)$$

Окончательно имеем систему шести дифференциальных уравнений:

$$d\mu_0/d\tau = -\mu_1 - f_1 \mu_2 + f_3 \mu_0, \quad d\mu_1/d\tau = \mu_0 - f_1 \mu_3 + f_3 \mu_1 \quad (2.6)$$

$$d\mu_2/d\tau = \mu_3 + f_1 \mu_0 + f_3 \mu_2, \quad d\mu_3/d\tau = -\mu_2 + f_1 \mu_1 + f_3 \mu_3$$

$$d\mu_4/d\tau = 2\mu_5 + 4f_3(1+\mu_4), \quad d\mu_5/d\tau = -2\mu_4 + 2f_3\mu_5 - 2f_2$$

в фиктивном времени τ , связанном с реальным временем t дифференциальным соотношением

$$dt = 2|\mu|^6 b_0^{-2} (1+\mu_4)^{-2} d\tau \quad (2.7)$$

В (2.6) использованы обозначения

$$f_1 = (g' \cdot e'_1) |\mu|^{-4} \rho^3, \quad f_3 = (g' \cdot e'_3) |\mu|^{-4} \rho^3$$

$$f_2 = (g' \cdot e'_2) b_0^{-1} \rho^2, \quad \rho = |\mu|^4 b_0^{-1} (1+\mu_4)^{-1}$$

В системе уравнений (2.1) ускорения, действующие на ИСЗ, определяются через проекции на орты базиса E' . Переход к любым другим эле-

ментам (например, оскулирующим [4]), определяющим движение ИСЗ, можно осуществить, используя соотношения $\mathbf{r} = \rho |\boldsymbol{\mu}|^{-2} \boldsymbol{\mu}^\circ \mathbf{i}_2 \cdot \boldsymbol{\mu}$, $\mathbf{V} = \rho^{-2} [\mathbf{k} \times \mathbf{r}] + \mathbf{r}_0 d\boldsymbol{\mu}/dt$, $\mathbf{k} = \boldsymbol{\mu} \cdot \mathbf{i}_1 \cdot \boldsymbol{\mu}$. В отсутствии возмущающих ускорений $f_1 = f_2 = f_3 = 0$ (кеплеровское движение) система уравнений (2.6) имеет решения:

$$\begin{aligned}\mu_0 &= a_1 \cos(\tau + \varphi_1), & \mu_3 &= -a_2 \cos(\tau + \varphi_2) \\ \mu_1 &= a_1 \sin(\tau + \varphi_1), & \mu_4 &= a_3 \cos(2\tau + \varphi_3) \\ \mu_2 &= -a_2 \sin(\tau + \varphi_2), & \mu_5 &= -a_3 \sin(2\tau + \varphi_3)\end{aligned}\quad (2.8)$$

где a_i , φ_i ($i=1, 2, 3$) — некоторые постоянные. Рассмотрим в этом приближении выражение для модуля радиус-вектора

$$\rho = \frac{|\boldsymbol{\mu}|^4}{b_0(1+\mu_4)} = \frac{(a_1^2 + a_2^2)^2}{b_0(1+a_3 \cos(2\tau + \varphi_3))} \quad (2.9)$$

тогда $(a_1^2 + a_2^2)^2/b_0$ — фокальный параметр, a_3 — эксцентриситет, $(2\tau + \varphi_3)$ — истинная аномалия, что проявляет физический смысл введенных элементов μ_j ($j=0, 1, 2, \dots, 5$).

Для определения изменения элементов μ , в реальном времени t для кеплеровского движения проинтегрируем выражение (2.7) с учетом (2.9) и полагая, что начальному времени t_0 соответствует $\tau=0$, а моменту времени t_1 соответствует момент фиктивного времени τ_1 . Для эллиптического движения ($a_3 < 1$) имеем

$$t_1 - t_0 = \int_{\varphi_3}^{2\tau_1 + \varphi_3} \frac{k^3}{b_0^2} \frac{d\theta}{(1+a_3 \cos \theta)^2} = \frac{k^3}{b_0^2} \left[-\frac{a_3 \sin \theta}{(1-a_3^2)(1+a_3 \cos \theta)} + \right. \\ \left. + \frac{2}{(1-a_3^2)^{1/2}} \operatorname{arctg} \left\{ \left(\frac{1-a_3}{1+a_3} \right)^{1/2} \operatorname{tg} \frac{\theta}{2} \right\} \right] \Big|_{\varphi_3}^{2\tau_1 + \varphi_3} \quad (2.10)$$

Положим, что в начальный момент времени материальная точка находится в перигалактике, тогда $d\theta/dt=0$ и из (2.5), (2.8) получим $\varphi_3=0$. В этом случае фиктивное время $2\tau_1$ будет соответствовать углу v_k — истинной аномалии, и выражение (2.10) путем введения нового угла E (эксцентрической аномалии):

$$\operatorname{tg}(E/2) = [(1-a_3)/(1+a_3)]^{1/2} \operatorname{tg}(v_k/2)$$

примет вид уравнения Кеплера: $M=E-a_3 \sin E$, где $M=b_0^2 k^{-3} (1-a_3^2)^{-1/2} \times (t-t_0)$ — средняя аномалия.

Уравнения (2.6) обладают основными достоинствами обобщенных уравнений Кустаанхеймо — Штифеля [5]: линейны для невозмущенного кеплеровского движения, близки к линейным для возмущенного кеплеровского движения, устойчивы в фиктивном времени к начальным возмущениям для невозмущенного кеплеровского движения [1] и позволяют применять для изучения возмущенного эллиптического движения спутника методы осреднения теории нелинейных колебаний, но в отличие от обобщенных уравнений Кустаанхеймо — Штифеля не являются регулярными.

3. Уравнения движения в осцилляторной форме Кустаанхеймо — Штифеля. Связь системы уравнений (2.6) с уравнениями Кустаанхеймо — Штифеля проявляется также и в том, что в кеплеровском движении элементы $\mu_0, \mu_1, \mu_2, \mu_3$ системы уравнений (2.6) определяют движение в пространстве базиса, совпадающего с KS — базисом. Поясняя вышеизложенное, определим базис $E''(e_1'', e_2'', e_3'')$ законом движения относительно орта $e_2'' = \mathbf{r}/|\mathbf{r}|$. Пусть базис E'' совершает вращение относительно орта e_2'' с мгновенной угловой скоростью $\omega_1'' = -(g \cdot k) k^{-2} r$. Тогда, на основании (2.1), угловая скорость базиса E'' в инерциальном пространстве есть $\omega_1'' = \mathbf{k}/\rho^2$. Пусть переход от базиса I к базису E'' определяется кватернионом λ'' с помощью операции вращения: $E'' = \lambda'' \cdot I \cdot \bar{\lambda}'$. Кинематическое уравнение движения базиса E'' имеет вид

$$2d\lambda''/dt = \rho^{-2} \mathbf{k} \cdot \lambda'' \quad (3.1)$$

Отметим, что базис E'' определяется с точностью до задания начального направления орта e_1'' или e_3'' (третий дополнит систему до правой). В этом случае кватернион λ'' определится с точностью до постоянного, так как

$$\mathbf{r}_0 = \lambda^* \circ \mathbf{r}_0 \cdot \bar{\lambda}^* = \lambda^* \circ \lambda'' \circ \mathbf{i}_2 \cdot \bar{\lambda}'' \cdot \bar{\lambda}^* \quad (3.2)$$

где $\lambda^* = \cos(\alpha^*/2) + \mathbf{r}_0 \sin(\alpha^*/2)$, α^* — произвольный угол. Выражение (3.2) справедливо в любой момент времени, поэтому при описании движения единичного радиус-вектора \mathbf{r}_0 возможно умножение кватерниона λ'' в любой момент времени на кватернион вида λ^* , вносящее произвол в определение компонент кватерниона λ'' .

Пусть \mathbf{v} — ненормированный кватернион, такой что $\lambda'' = \mathbf{v}/\|\mathbf{v}\|$ и $\|\mathbf{v}\| = |\mathbf{v}|^2 = \mathbf{v} \cdot \bar{\mathbf{v}} = p$. Из (3.1) можно получить, используя фиктивное время s ($ds = pdt$), дифференциальное уравнение для кватерниона \mathbf{v} :

$$2d^2\mathbf{v}/ds^2 = -(\mathbf{g} \cdot \mathbf{r} - V^2/2) \circ \mathbf{v} \quad (3.3)$$

$$\mathbf{r} = \mathbf{v} \circ \mathbf{i}_2 \cdot \bar{\mathbf{v}}, \quad \mathbf{V} = 2(d\mathbf{v}/dt) \circ \mathbf{i}_2 \cdot \bar{\mathbf{v}}$$

Если выделить в (3.3) действие основной центральной силы $\mathbf{g} = b_0 p^{-2} e_2'' + \mathbf{g}'$, то приходим к уравнениям движения вида

$$2d^2\mathbf{v}/ds^2 = h_0 \mathbf{v} + ((\mathbf{g}' \cdot \mathbf{r}) + [\mathbf{r} \times \mathbf{g}']) \circ \mathbf{v} \quad (3.4)$$

$$dh_0/dt = (\mathbf{g}' \cdot \mathbf{V})$$

где $h_0 = V^2/2 - b_0/p^2$ — кеплеровская энергия.

Система дифференциальных уравнений (3.4) имеет вид, аналогичный системе уравнений в KS -переменных [4], т. е. нормированные KS -переменные являются компонентами некоторого нормированного кватерниона, определяющего переход от базиса I к базису E'' . Указанная кинематическая интерпретация регуляризующего преобразования Кустаанхеймо — Штифеля предложена в [2].

Определим гиперкомплексное отображение градиента функции $U(x, y, z)$ в базисе I :

$$\nabla_x U(x, y, z) = \mathbf{i}_1 \frac{\partial U}{\partial z} + \mathbf{i}_2 \frac{\partial U}{\partial x} + \mathbf{i}_3 \frac{\partial U}{\partial y}$$

и градиент в гиперкомплексном пространстве переменных:

$$\nabla_v U(v_0, v_1, v_2, v_3) = \frac{\partial U}{\partial v_0} + \mathbf{i}_1 \frac{\partial U}{\partial v_1} + \mathbf{i}_2 \frac{\partial U}{\partial v_2} + \mathbf{i}_3 \frac{\partial U}{\partial v_3}$$

Справедливо соотношение

$$\nabla_v U = -2\nabla_x U \circ \mathbf{v} \circ \mathbf{i}_2 \quad (3.5)$$

где \mathbf{v} — ненормированный кватернион, такой что

$$\mathbf{r} = \mathbf{v} \circ \mathbf{i}_2 \cdot \bar{\mathbf{v}} \quad (3.6)$$

Действительно, если $U(x, y, z)$ — скалярная функция, а x, y, z — функции переменных v_0, v_1, v_2, v_3 , то

$$\frac{\partial U}{\partial v_m} = \frac{\partial U}{\partial x} \frac{\partial x}{\partial v_m} + \frac{\partial U}{\partial y} \frac{\partial y}{\partial v_m} + \frac{\partial U}{\partial z} \frac{\partial z}{\partial v_m} \quad (m=0,1,2,3) \quad (3.7)$$

Вычисляя частные производные из соотношения (3.6), записанного по-компонентно, подставляя их в (3.7) и сравнивая полученный результат с (3.5), записанным покомпонентно, убеждаемся, что выражения (3.5) и (3.7) идентичны.

Рассмотрим теперь уравнение (3.3), выделив действие гравитационного поля:

$$\mathbf{g} = -\nabla_x U + \mathbf{g}_I'' \quad (3.8)$$

где \mathbf{g}_I'' — прочие возмущающие ускорения. Используя для градиента по-

тенциальной функции $\nabla_x \dot{U}$ в (3.8) соотношение (3.5) и подставляя (3.8) в (3.3), после некоторых преобразований получим:

$$2d^2\mathbf{v}/ds^2 = (U + V^2/2)\mathbf{v}^{-1/2}\nabla_v(|\mathbf{v}|^2 U) - \mathbf{g}_I'' \cdot \mathbf{r} \circ \mathbf{v} \quad (3.9)$$

где возмущающие ускорения \mathbf{g}_I'' определяются проекциями на оси инерциального базиса I. Поскольку преобразование координат неизменного вектора на базисы I и E задается обратной операцией, выполняемой над отображениями [3], то для возмущающих ускорений в проекциях на ось KS-базиса E'' — \mathbf{g}_E'' справедливо равенство $\mathbf{g}_E'' \cdot \mathbf{v} = \mathbf{v} \cdot \mathbf{g}_E''$ и для последнего члена в правой части (3.9) выполняется соотношение $\mathbf{g}_I'' \cdot \mathbf{r} \circ \mathbf{v} = \mathbf{r} \circ \mathbf{g}_E'' \cdot \mathbf{i}_2$. Обозначим полную энергию $h = U + V^2/2$ и запишем (3.9) в виде системы уравнений, подобной (3.4):

$$2d^2\mathbf{v}/ds^2 = h\mathbf{v}^{-1/2}\nabla_v(|\mathbf{v}|^2 U) - \mathbf{g}_I'' \cdot \mathbf{r} \circ \mathbf{v} \quad (3.10)$$

$$dh/dt = -1/2(\mathbf{g}_I'' \cdot \mathbf{V} + \mathbf{V} \cdot \mathbf{g}_I'')$$

В кеплеровском движении система (3.10) имеет вид

$$2d^2\mathbf{v}/ds^2 = h_0\mathbf{v}, \quad h = h_0 \quad (3.11)$$

решения которой представим в форме $\mathbf{v} = \kappa \circ \eta$, где нормированный кватернион η , компоненты которого постоянны, определяет плоскость орбиты и базис в ней, а ненормированный кватернион $\kappa = \kappa_0 + \kappa_1 \mathbf{i}_1$ определяет движение в плоскости орбиты, причем, его компоненты удовлетворяют уравнениям

$$2d^2\kappa_0/ds^2 = -|h_0|\kappa_0, \quad 2d^2\kappa_1/ds^2 = -|h_0|\kappa_1 \quad (3.12)$$

где учтено, что $h_0 < 0$ в случае эллиптических орбит. Решения уравнений (3.12) имеют вид $\kappa_0 = C_0 \cos(s' + \psi_1)$, $\kappa_1 = C_1 \sin(s' + \psi_1)$, где $s' = (|h_0|/2)^{1/2}s$, C_0 , C_1 , ψ_1 — некоторые постоянные. Тогда общее решение (3.11) есть

$$\mathbf{v}_0 = \eta_0 C_0 \cos(s' + \psi_1) - \eta_1 C_1 \sin(s' + \psi_1)$$

$$\mathbf{v}_1 = \eta_1 C_0 \cos(s' + \psi_1) + \eta_0 C_1 \sin(s' + \psi_1)$$

$$\mathbf{v}_2 = \eta_2 C_0 \cos(s' + \psi_1) - \eta_3 C_1 \sin(s' + \psi_1)$$

$$\mathbf{v}_3 = \eta_3 C_0 \cos(s' + \psi_1) + \eta_2 C_1 \sin(s' + \psi_1)$$

Исходя из выражения для модуля радиус-вектора:

$$\begin{aligned} p &= 1/2(C_0^2 + C_1^2) = 1/2(C_1^2 - C_0^2) \cos 2(s' + \psi_1) = \\ &= 1/2(C_0^2 + C_1^2)[1 - (C_1^2 - C_0^2)(C_1^2 + C_0^2)^{-1} \cos 2(s' + \psi_1)] \end{aligned}$$

определен, что $1/2(C_0^2 + C_1^2)$ — большая полуось, $2(s' + \psi_1)$ — эксцентриситет, $(C_1^2 - C_0^2)/(C_1^2 + C_0^2)$ — эксцентриситет.

Две системы уравнений (2.6) и (3.10) представляют орбитальное движение ИСЗ в форме многомерного возмущенного осциллятора. Система уравнений (2.6) содержит переменные, характеризующие вращение в инерциальном пространстве базиса E' — орбитального базиса, а система (3.10) — переменные, характеризующие вращение базиса E'' — KS-базиса. KS-базис ранее был определен законом движения с точностью до задания начального положения орта \mathbf{e}_1'' или \mathbf{e}_3'' , поэтому можно считать, что в кеплеровском движении KS-базис и орбитальный базис совпадают. Связь компонент нормированных кватернионов λ' и λ'' , определяющих переход от базиса I к базисам E' и E'', получается их соответственным приравниванием. Количество независимых переменных системы (2.6) равно шести, а системы (3.10) равно девятым h , v_m , $d\mathbf{v}_m/ds$ ($m = 0, 1, 2, 3$), связанных билинейным соотношением [4], вытекающим из (3.3) и $(\mathbf{k} \cdot \mathbf{r}) = 0$.

Автор выражает глубокую признательность В. Н. Бранцу за помощь в работе над настоящей статьей.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Штифель Е., Шейфеле Г. Линейная и регулярная небесная механика. М.: Наука, 1975. 304 с.
2. Челноков Ю. Н. К регуляризации уравнений пространственной задачи двух тел // Изв. АН СССР. МТТ. 1981. № 6. С. 12–21.
3. Бранец В. Н., Шмыглевский И. П. Применение кватернионов в задачах ориентации твердого тела. М.: Наука, 1973. 320 с.
4. Основы теории полета космических аппаратов // Под ред. д. ф.-м. н. Г. С. Нариманова. М.: Машиностроение, 1972. 608 с.
5. Челноков Ю. Н. О регулярных уравнениях пространственной задачи двух тел // Изв. АН СССР. МТТ. 1984. № 1. С. 151–158.

Калининград

Поступила в редакцию
2.XII.1987