

УДК 531.38

**КВАТЕРНИОННЫЕ МЕТОДЫ  
В ЗАДАЧАХ ОТНОСИТЕЛЬНОГО ДВИЖЕНИЯ  
ДИНАМИЧЕСКИ СИММЕТРИЧНЫХ МАТЕРИАЛЬНЫХ СИСТЕМ. II**  
ЧЕЛНОВ Ю. Н.

В [1] развиты кватернионные методы исследования относительного движения динамически симметричных материальных систем, использующие в качестве кинематических параметров параметры Родрига — Гамильтона. В публикуемой работе, являющейся продолжением [1], даны приложения кватернионных методов к исследованию в нелинейной постановке движения гиромаятниковых систем [2—5]. Приведены кватернионные уравнения движения гиромаятниковых систем в параметрах Родрига — Гамильтона, обобщающие уравнения, полученные в [6]. Указаны преобразования вращения, позволяющие полностью или частично исключить из уравнений движения гиромаятниковых систем проекцию абсолютной угловой скорости вращения гиросистемы на ее ось динамической симметрии и привести уравнения движения к форме, не содержащей гироскопических и неконсервативных позиционных сил [7]. С геометрической точки зрения введенные замены переменных означают рассмотрение уравнений движения в системе координат, вращающейся с абсолютной угловой скоростью, коллинеарной вектору кинетического момента относительного движения гиромаятниковой системы. Рассмотрены отдельные случаи движения точки подвеса гиромаятниковой системы. Показано, в частности, что для кеплеровских движений точки подвеса уравнения движения гиромаятниковой системы приводятся к уравнениям движения гармонического осциллятора, а для движений, близких к кеплеровским, — к уравнениям движения возмущенного осциллятора. Рассмотрены условия невозмущаемости [2—5, 8, 9] гиромаятниковых систем и соответствующие им кватернионные уравнения движения невозмущаемых гиромаятниковых систем в параметрах Родрига — Гамильтона. С помощью теоремы об устойчивости движения по отношению к части переменных [10] рассмотрена устойчивость движения приборной вертикали невозмущаемых гиромаятниковых систем. Применение аппарата параметров Родрига — Гамильтона к исследованию движения гиромаятниковых систем ранее рассматривалось в [4, 6, 11—14].

1. При рассмотрении движения гиромаятниковой системы будем использовать следующие системы координат, имеющие общее начало в точке  $O$  подвеса гиромаятниковой системы: систему координат  $X_1X_2X_3(X)$ , перемещающуюся относительно инерциальной системы координат  $O^*X_1^*X_2^*X_3^*(X^*)$  поступательно; систему координат  $Z_1Z_2Z_3(Z)$ , вращающуюся относительно  $X(X^*)$  с заданной угловой скоростью  $\omega^\circ$  так, что ее ось  $OZ_3$  во все время движения остается направленной по геоцентрической вертикали; систему координат  $Y_1Y_2Y_3(Y)$ , жестко связанную с гиросилой, ось  $OY_3$  которой проходит через точку подвеса и центр масс системы; систему координат  $Y'_1Y'_2Y'_3(Y')$ , вращающуюся с абсолютной угловой скоростью  $\Omega$ , коллинеарной вектору  $L$  кинетического момента относительного движения гиромаятниковой системы.

Взаимную ориентацию введенных систем координат будем задавать кватернионами в соответствии со схемой поворотов

$$X \xrightarrow{v} Z \xrightarrow{\kappa} Y \xrightarrow{\mu} Y' \sim X \xrightarrow{v} Z \xrightarrow{\lambda} Y' \sim X \xrightarrow{s} Y \xrightarrow{\mu} Y' \sim X \xrightarrow{z} Y' \quad (1.1)$$

Кватернион  $v$  определяет собой ориентацию системы координат  $Z$  относительно  $X$ , кватернионы  $\kappa$ ,  $s$  определяют собой ориентацию системы координат  $Y$  относительно систем координат  $Z$  и  $X$  соответственно, а кватернионы  $\mu$ ,  $\lambda$ ,  $z$  — ориентацию системы координат  $Y'$  относительно систем координат  $Y$ ,  $Z$  и  $X$  соответственно.

Полагаем, что каждый кватернион  $\pi = \pi_0 + \pi_1 i_1 + \pi_2 i_2 + \pi_3 i_3$  ( $\pi = v, \kappa, \mu, \lambda, s$ ) определен своими компонентами  $\pi_j$  ( $j=0, 1, 2, 3$ ) в базисе, преобразуемом этим кватернионом, т. е. параметрами Родрига — Гамильтона соответствующего конечного поворота ( $i_1, i_2, i_3$  — орты гиперкомплексного пространства [15]).

Обозначим через  $I_i$  ( $i=1, 2, 3$ ) моменты инерции гироскопа относительно осей  $OY_i$  (оси  $OY_i$  полагаем главными осями инерции гироскопа), а через  $p, q, r$  — проекции вектора  $\omega$  абсолютной угловой скорости вращения системы координат  $Y$  (гироскопа) на ее же оси.

Будем рассматривать такие гироскопические системы, для которых проекции  $H_i$  вектора собственного кинетического момента  $\mathbf{H}$  гироскопов на оси системы координат  $Y$  определяются соотношениями [3–5, 8, 9]:

$$H_1 = (k - I_1)p, \quad H_2 = (k - I_2)q, \quad H_3 = 0, \quad k = \text{const} \quad (4.2)$$

где  $k$  — некоторая величина, зависящая от параметров системы.

Тогда отображение кинетического момента  $\mathbf{L}$  движения гироскопической системы относительно системы координат  $X$ , вычисленного относительно точки  $O$ , на оси системы координат  $Y$  имеет вид  $\mathbf{L}_Y = k\omega_Y + (I_3 - k)r i_3$ . Положим, что центр масс гироскопической системы лежит на отрицательной части оси  $OY_3$  и находится от точки подвеса  $O$  на расстоянии  $l$ .

Кватернионная форма уравнений возмущенного движения такой гироскопической системы в параметрах Родрига — Гамильтона  $\kappa_j$  получается из соотношений (2.5), (2.6) [1], если в них формально положить  $\mathbf{H} = 0$ , и имеет вид

$$\begin{aligned} \kappa'' + \omega_z^\circ \kappa' - cr \kappa' \cdot i_3 + \frac{1}{2}(\omega_z^\circ - cr^2 + nA_3) \kappa + \\ + \frac{1}{2}[nA_z - c(r + r\omega_z^\circ)] \kappa \cdot i_3 = \chi \kappa + \frac{1}{2} n \kappa \cdot \mathbf{M}_Y \end{aligned} \quad (4.3)$$

$$\begin{aligned} \chi = \frac{1}{4}(\omega^\circ - \omega^2) + \frac{1}{2}n(A_3 - A_3') = \\ = -(\kappa_0^2 + \kappa_1^2 + \kappa_2^2 + \kappa_3^2) - p_0(\kappa_0 \kappa_1 - \kappa_1 \kappa_0 + \kappa_2 \kappa_3 - \kappa_3 \kappa_2) - \\ - q_0(\kappa_0 \kappa_2 - \kappa_2 \kappa_0 - \kappa_1 \kappa_3 + \kappa_3 \kappa_1) - r_0(\kappa_0 \kappa_3 - \kappa_3 \kappa_0 + \kappa_1 \kappa_2 - \kappa_2 \kappa_1) - \\ - n[lm w_1(\kappa_0 \kappa_2 + \kappa_1 \kappa_3) + lm w_2(\kappa_2 \kappa_3 - \kappa_0 \kappa_1) - A_3(\kappa_1^2 + \kappa_2^2)] \end{aligned} \quad (4.4)$$

$$I_3 r' = M_3 \quad (4.5)$$

$$\begin{aligned} A_z = lm w_z + i_3 dU(\gamma_3)/d\gamma_3, \quad A_3 = lm w_3 + dU(\gamma_3)/d\gamma_3 \\ A_3' = lm w_3' + \gamma_3 dU(\gamma_3)/d\gamma_3 \end{aligned} \quad (4.6)$$

$$\omega_z^\circ = p_0 i_1 + q_0 i_2 + r_0 i_3, \quad \mathbf{w}_z = w_1 i_1 + w_2 i_2 + w_3 i_3 \quad (4.7)$$

$$\gamma_3 = \cos \vartheta = 1 - 2(\kappa_1^2 + \kappa_2^2) = 2(\kappa_0^2 + \kappa_3^2) - 1 \quad (4.8)$$

$$\kappa \cdot \mathbf{M}_Y = \mathbf{M}_Z \cdot \kappa, \quad \mathbf{M}_Y = \sum M_i i_i, \quad \mathbf{M}_Z = \sum M_i^\circ i_i \quad (i=1, 3)$$

$$c = (k - I_3)k^{-1}, \quad n = k^{-1}, \quad \omega^\circ = |\omega^\circ|, \quad \omega = |\omega|$$

Здесь  $\kappa_j$  — параметры Родрига — Гамильтона конечного поворота системы координат  $Y$  (гироскопа) относительно системы координат  $Z$ ,  $w_i$  ( $i=1, 2, 3$ ) — проекции вектора  $\mathbf{w}$  абсолютного ускорения точки подвеса гироскопической системы на оси системы координат  $Z$ ,  $w_3'$  — проекция вектора  $\mathbf{w}$  на приборную вертикаль (ось  $OY_3$ );  $p_0, q_0, r_0$  — проекции вектора  $\omega^\circ$  на оси системы координат  $Z$ , являющиеся, так же как и величины  $w_i$ , известными функциями времени  $t$ ;  $U(\gamma_3)$  — силовая функция потенциального силового поля, в котором движется гироскопическая система, являющаяся произвольной непрерывной дифференцируемой функцией переменной  $\gamma_3 = \cos \vartheta$ ,  $\vartheta$  — угол между геоцентрической и приборной вертикалями (между осями  $OZ_3$  и  $OY_3$ ),  $A_z$  — отображение вектора  $\mathbf{A} = z_3 dU(\gamma_3)/d\gamma_3 + lm \mathbf{w}$  ( $z_3$  — единичный вектор оси  $OZ_3$ ) на базис  $Z$ ;  $A_3, A_3'$  — проекции вектора  $\mathbf{A}$  на оси  $OZ_3$  и  $OY_3$  соответственно,  $\omega_z^\circ, \mathbf{w}_z$  — отображения векторов  $\omega^\circ$  и  $\mathbf{w}$  на базис  $Z$ ,  $\mathbf{M}$  — главный момент действующих на гироскопическую систему внешних сил (помимо потенциальных сил с силовой функцией  $U(\gamma_3)$ ), вычисленный относительно точки  $O$ ;  $M_i, M_i^\circ$  — проекции век-

тора  $M$  на оси систем координат  $Y$  и  $Z$ ;  $M_Y, M_Z$  — отображения вектора  $M$  на базисы  $Y$  и  $Z$ ;  $m$  — масса гиromaятниковой системы; точка означает дифференцирование по времени  $t$ , знак  $\circ$  — кватернионное умножение.

Отметим, что рассматриваемые потенциальные силы создают относительно точки подвеса гиromaятниковой системы момент  $M_1' = (dU(\gamma_3)/d\gamma_3) \mathbf{y}_3 \times \mathbf{z}_3$ , где  $\mathbf{y}_3$  — орт приборной вертикали.

Выделим среди них равнодействующую сил тяготения Земли, принимаемой за сферу с однородным распределением масс. Для этого представим силовую функцию  $U(\gamma_3)$  в виде  $U(\gamma_3) = lmg\gamma_3 + U'(\gamma_3)$ , где  $g$  — модуль вектора  $\mathbf{g}$  гравитационного ускорения точки подвеса гиromaятниковой системы,  $U'(\gamma_3)$  — некоторая непрерывная дифференцируемая функция переменной  $\gamma_3$ .

Соотношения (1.6) в этом случае примут вид

$$\begin{aligned} A_z &= lma_z + i_3 dU'(\gamma_3)/d\gamma_3, & A_3 &= lma_3^\circ + \\ &+ dU'(\gamma_3)/d\gamma_3, & A_3' &= lma_3 + \gamma_3 dU'(\gamma_3)/d\gamma_3 \end{aligned} \quad (1.9)$$

где  $a_3^\circ = w_3 + g$ ,  $a_3 = w_3' + g\gamma_3$  — проекции вектора  $\mathbf{a}$  кажущегося ускорения точки подвеса системы на геоцентрическую и приборную вертикали,  $\mathbf{a}_z = \mathbf{w}_z - \mathbf{g}_z = \mathbf{w}_z + \mathbf{g}i_3$  — отображение вектора  $\mathbf{a} = \mathbf{w} - \mathbf{g} = \mathbf{w} + \mathbf{g}z_3$  на базис  $Z$ .

Для  $U'(\gamma_3) = 0$  из (1.9) получаем  $A_z = lma_z$ ,  $A_3 = lma_3^\circ$ ,  $A_3' = lma_3$ . Отметим, что кватернионное уравнение возмущенного движения гиromaятниковой системы, полученное в [6], является частным случаем уравнения (1.3) и получается из него при  $M_1 = M_2 = 0$  и  $U'(\gamma_3) = 0$ .

2. Рассмотрим невозмущаемые гиromaятниковые системы. Гиromaятниковая система называется невозмущаемой [2–5, 8, 9], если при произвольном движении точки подвеса системы ее ось  $OY_3$  будет направлена по геоцентрической вертикали. Для невозмущаемой гиromaятниковой системы ее кватернионное уравнение движения (1.3) должно иметь частное решение вида

$$\kappa^* = 1, \quad \kappa^{*'} = 0 \quad (\kappa_0^* = 1, \kappa_i^* = 0, \kappa_j^* = 0, i = \overline{1, 3}, j = \overline{0, 3}) \quad (2.1)$$

Этому частному решению соответствует совпадение приборного трехгранника  $Y$  с трехгранником  $Z$ . Подставляя в уравнение (1.3) значения (2.1) переменных  $\kappa_j$ , убеждаемся, что оно обращается в тождество при выполнении равенства

$$\omega_z^{\circ\circ} - cr^2 + nA_3 + [nA_z - c(r^{\circ} + r\omega_z^{\circ})] \cdot i_3 = nM_Y \quad (2.2)$$

Кватернионное равенство (2.2) эквивалентно следующим скалярным:

$$r_0^{\circ} - r^{\circ} = 0, \quad cr(r_0 - r) = 0 \quad (2.3)$$

$$p_0^{\circ} - crq_0 + lmnw_2 = nM_1, \quad q_0^{\circ} + crp_0 - lmnw_1 = nM_2$$

Таким образом, для невозмущаемости гиromaятниковой системы, описываемой уравнением (1.3), необходимо и достаточно выполнение условий (2.3) и условий  $\kappa(t_0) = 1$ ,  $\kappa'(t_0) = 0$ . Напомним, что рассматриваются гиromaятниковые системы, для которых выполнены известные условия невозмущаемости [3–5, 8, 9], касающиеся проекций собственного кинетического момента гиросистемы, т. е. условия (1.2). Из условий невозмущаемости (2.3) следуют законы изменения моментов  $M_1, M_2$  внешних сил, придающих гиromaятниковой системе свойство невозмущаемости для произвольного движения ее точки подвеса и произвольных значений ее параметров  $c, n$ .

Предположим, что  $M_1 = M_2 = 0$ , а точка подвеса системы движется по поверхности невращающейся сферы радиуса  $R$ , концентрической с земным шаром [2].

Условия невозмущаемости (2.3) примут в этом случае вид

$$r_0^{\circ} - r^{\circ} = 0, \quad cr(r_0 - r) = 0 \quad (2.4)$$

$$p_0^{\circ} - crq_0 + lmnw_2 = 0, \quad q_0^{\circ} + crp_0 - lmnw_1 = 0$$

Треугранник  $Z$  является в рассматриваемом случае координатным треугранником Дарбу [2]. Учитывая, что для треугранника Дарбу в общем случае [2] справедливы соотношения  $w_1=R(q_0+pr_0)$ ,  $w_2=-R(p_0-q_0r_0)$ , получаем, что условия (2.4) выполняются, когда имеет место одна из следующих групп равенств:

$$1/n=k=lmR, \quad r=0, \quad r_0=0 \quad (2.5)$$

$$1/n=k=lmR, \quad c=1, \quad r_0=r \quad (2.6)$$

Из этих равенств следует, что гиросмаятниковая система, параметры которой удовлетворяют условиям  $k=lmR$ ,  $r=0$  (параметр  $c$  может быть при этом произвольным), моделирует в своем невозмущенном движении азимутально свободный треугранник (естественно полагается, что выполнены также условия невозмущаемости, касающиеся ориентации и угловой скорости вращения приборного треугранника  $Y$  в начальный момент времени). Гиросмаятниковая же система, параметры которой удовлетворяют условиям  $k=lmR$ ,  $c=1$ , моделирует в своем невозмущенном движении такой треугранник Дарбу, проекция  $r_0$  абсолютной угловой скорости которого на геоцентрическую вертикаль равна проекции  $r$  абсолютной угловой скорости вращения гиросмаятника на приборную вертикаль (напомним, что для треугранника Дарбу в рассматриваемом общем случае компонента  $r_0$  может быть задана произвольной функцией времени).

Для естественного треугранника Дарбу (частный случай рассмотренного выше треугранника Дарбу) [2]  $w_1=Rq_0^*$ ,  $w_2=Rq_0r_0$ , где  $r_0$  уже не является произвольной функцией времени, а задается формулой  $r_0=v/\rho$ , в которой  $v$  — модуль вектора  $v$  абсолютной скорости точки подвеса гиросмаятника,  $\rho$  — радиус геодезической кривизны траектории точки подвеса.

С учетом этих равенств получаем, что условия (2.4) выполняются, когда

$$k=lmR, \quad c=1, \quad r=r_0=v/\rho \quad (2.7)$$

Это говорит о том, что гиросмаятниковая система, параметры которой удовлетворяют условиям (2.7), моделирует в своем невозмущенном движении естественный треугранник Дарбу.

Следует отметить, что равенство  $c=1$  может быть выполнено лишь в рамках прецессионной теории, а также то, что равенство  $r=r_0=v/\rho$  может быть реализовано за счет приложения к гиросмаятнику момента  $M_3=I_3r_0$ .

Полагая, что выполнены условия невозмущаемости (2.2) и  $M_1=M_2=0$ , а также учитывая соотношение  $\kappa \circ i_3 - i_3 \circ \kappa = 2(\kappa_2 i_1 - \kappa_1 i_2)$  и уравнение (1.5), из (1.3) получаем следующее кватернионное уравнение движения невозмущаемой гиросмаятниковой системы:

$$\begin{aligned} \kappa'' + \omega_z \circ \kappa - cr \kappa \circ i_3 + \\ + (nA_z - r - cr \omega_z) \circ (\kappa_2 i_1 - \kappa_1 i_2) = \chi \kappa \end{aligned} \quad (2.8)$$

где функция  $\chi$  определяется выражением (1.4).

Подставляя последовательно в уравнение (2.8) равенства (2.5)–(2.7), которым должны удовлетворять параметры невозмущаемых гиросмаятниковых систем в рассматриваемых случаях, получаем соответствующие им кватернионные уравнения движения невозмущаемых гиросмаятниковых систем. Так, подставляя в уравнение (2.8) равенства (2.5), получаем кватернионное уравнение

$$\kappa'' + \omega_z \circ \kappa + (lmR)^{-1} A_z \circ (\kappa_2 i_1 - \kappa_1 i_2) = \chi \kappa \quad (2.9)$$

из которого при  $U'(\gamma_3)=0$  ( $A_z=lm a_z$ ) следуют скалярные уравнения в параметрах Родрига — Гамильтона, приведенные в [6].

Уравнением (2.9) при  $A_z=lm a_z$  описывается движение относительно азимутально свободного треугранника невозмущаемого физического маятника [2, 16], платформы свободной в азимуте системы инерциальной навигации [2, 17], невозмущаемой двухроторной гиросмаятника [4].

Подставляя в (2.8) равенства (2.7), получаем кватернионное уравне-

ние прецессионного движения приборной вертикали невозмущаемой двух-  
роторной гироскопы относительно естественного трехгранника Дарбу:

$$\begin{aligned} & \kappa'' + \omega_z \circ \kappa' - r_0 \kappa' \circ i_3 + \\ & + [(lmR)^{-1} A_z - r_0' - r_0 \omega_z \circ] \circ (\kappa_2 i_1 - \kappa_1 i_2) = \chi \kappa \end{aligned} \quad (2.10)$$

При  $A_z = lma_z$  из кватернионного уравнения (2.10) следуют скалярные уравнения движения приборной вертикали в параметрах Родрига — Гамильтона, полученные в [4, 6].

Сопоставление уравнений (2.8) — (2.10) с уравнением (1.3) позволяет проанализировать изменение структуры уравнений движения гироскопических систем (структуры действующих на них сил), происходящее при выполнении условий невозмущаемости. Так, например, из (2.9) и (1.3) видно, что при выполнении условий невозмущаемости (2.5) исчезают гироскопические силы  $cr \kappa' \circ i_3$ , неконсервативные позиционные силы  $cr \kappa' \circ i_3$ ,  $\omega_z \circ \kappa$ , консервативные силы  $cr \omega_z \circ \kappa \circ i_3$ , нарушается структура консервативных сил  $nA_z \circ \kappa \circ i_3$ .

Предположим, что  $r = \text{const}$  и силовая функция  $U(\gamma_3)$  не зависит явно от времени. Рассмотрим такое движение точки подвеса гироскопической системы по поверхности невращающейся сферы радиуса  $R$ , для которого вектор  $\omega^\circ$  абсолютной угловой скорости вращения системы координат  $Z$  постоянен в этой же системе координат по модулю и направлению. Тогда при выполнении любой из совокупности условий (2.5) — (2.7) уравнение движения невозмущаемой гироскопической системы (2.8) имеет интеграл энергии (суммирование по  $j$  здесь и ниже производится от 0 до 3):

$$\sum \kappa_j'^2 - \omega^{\circ 2} (\kappa_1^2 + \kappa_2^2) - U(\gamma_3) / (2lmR) = \text{const}, \quad \omega^\circ = |\omega^\circ| \quad (2.11)$$

Рассмотрим устойчивость невозмущенного движения (2.1) гиросистемы. Для этого разложим функцию  $U(\gamma_3)$  в ряд по степеням переменной  $\kappa_{12} = \kappa_1^2 + \kappa_2^2$ , учитывая равенство (1.8):

$$U(\gamma_3) = U(\gamma_3)|_{\gamma_3=1} - 2dU(\gamma_3)/d\gamma_3|_{\gamma_3=1} (\kappa_1^2 + \kappa_2^2) + O(\kappa^4) \quad (2.12)$$

Здесь символом  $O(\kappa^4)$  обозначена совокупность членов разложения высших порядков, начиная с четвертого, относительно переменных  $\kappa_1, \kappa_2$ .

С учетом разложения (2.12) интеграл (2.11) примет вид

$$\begin{aligned} & \sum \kappa_j'^2 + [(lmR)^{-1} dU(\gamma_3)/d\gamma_3|_{\gamma_3=1} - \omega^{\circ 2}] (\kappa_1^2 + \kappa_2^2) + \\ & + O(\kappa^4) = \text{const} \end{aligned} \quad (2.13)$$

Принимая выражение, стоящее в левой части равенства (2.13), в качестве функции Ляпунова, на основании теоремы об устойчивости движения по отношению к части переменных [10] получаем, что невозмущенное движение (2.1) гироскопической системы устойчиво по отношению к переменным  $\kappa_1, \kappa_2, \kappa_j$  ( $j = \overline{0, 3}$ ) для указанного движения точки подвеса системы, если выполнено условие

$$(lmR)^{-1} dU(\gamma_3)/d\gamma_3|_{\gamma_3=1} > \omega^{\circ 2} \quad (2.14)$$

В первом приближении  $\kappa_1 \cong \beta/2$ ,  $\kappa_2 \cong \gamma/2$ , где  $\beta$  и  $\gamma$  — углы отклонения приборной вертикали (оси  $OY_3$ ) от геоцентрической вертикали. Поэтому (2.14) является достаточным условием устойчивости невозмущенного движения приборной вертикали невозмущаемой гироскопической системы для такого движения точки подвеса системы, при котором вектор  $\omega^\circ$  постоянен по модулю и направлению в системе координат  $Z$ .

При рассмотрении движения гироскопической системы в центральном ньютоновском поле сил тяготения силовая функция  $U(\gamma_3) = lmg\gamma_3 + +^{3/2}(I_1 - I_3)R^{-1}g\gamma_3^2$ . В этом случае интеграл (2.13) и условие (2.14) принимают вид

$$\sum \kappa_j'^2 + (gR^{-1} + d' - \omega^{\circ 2}) (\kappa_1^2 + \kappa_2^2) - d' (\kappa_1^2 + \kappa_2^2)^2 = \text{const}$$

$$d' = 3(I_1 - I_3)g(lmR^2)^{-1}$$

$$[1 + 3(I_1 - I_3)/lmR]v^2 > \omega^{\circ 2}, \quad v^2 = g/R$$

Для невозмущаемой гиросмаятниковой системы, материализующей в своем невозмущенном движении азимутально свободный трехгранник,  $\omega^{\circ 2} = p_0^2 + q_0^2 = v^2/R^2$ , а для системы, материализующей в невозмущенном движении естественный трехгранник Дарбу,  $\omega^{\circ 2} = q_0^2 + r_0^2 = v^2(R^2 + \rho^{-2})$ .

При  $d' = 0$  и  $\omega^{\circ 2} = q_0^2 + r_0^2$  достаточное условие устойчивости движения приборной вертикали переходит в известное [18, 19] достаточное условие устойчивости движения пространственного гирогоризонткомпаса [2, 20] по отношению ко всем переменным и совпадает с достаточным условием устойчивости положения относительного равновесия гиросмаятниковой системы, полученным в [3].

3. Запишем кватернионное уравнение движения гиросмаятниковой системы в параметрах Родрига — Гамильтона  $\lambda_j$ , т. е. запишем это уравнение в системе координат  $Y'$ , вращающейся относительно гирорамы вокруг приборной вертикали с угловой скоростью  $\mathbf{u}' = -c\mathbf{r}_3$ . Это уравнение получается из уравнения (3.7) [1] и имеет вид

$$\begin{aligned} \lambda'' + \omega_z^{\circ} \lambda' + 1/2(nA_3 + \omega_z^{\circ}) \lambda + 1/2nA_z \lambda \cdot \mathbf{i}_3 = \\ = \chi^* \lambda + 1/2nM_z \lambda \end{aligned} \quad (3.1)$$

$$\begin{aligned} \chi^* = 1/4(\omega^{\circ 2} - \Omega^2) + 1/2n(A_3 - A_3') = \\ = -(\lambda_0^{\circ 2} + \lambda_1^{\circ 2} + \lambda_2^{\circ 2} + \lambda_3^{\circ 2}) - p_0(\lambda_0 \lambda_1^{\circ} - \lambda_1 \lambda_0^{\circ} + \lambda_2 \lambda_3^{\circ} - \lambda_3 \lambda_2^{\circ}) - \\ - q_0(\lambda_0 \lambda_2^{\circ} - \lambda_2 \lambda_0^{\circ} - \lambda_1 \lambda_3^{\circ} + \lambda_3 \lambda_1^{\circ}) - r_0(\lambda_0 \lambda_3^{\circ} - \lambda_3 \lambda_0^{\circ} + \\ + \lambda_1 \lambda_2^{\circ} - \lambda_2 \lambda_1^{\circ}) - n[lmw_1(\lambda_0 \lambda_2 + \lambda_1 \lambda_3) + \\ + lmw_2(\lambda_2 \lambda_3 - \lambda_0 \lambda_1) - A_3(\lambda_1^2 + \lambda_2^2)] \end{aligned} \quad (3.2)$$

$$\gamma_3 = 1 - 2(\lambda_1^2 + \lambda_2^2) = 2(\lambda_0^2 + \lambda_3^2) - 1 \quad (3.3)$$

$$\begin{aligned} M_z \lambda = \lambda \cdot M_{Y1}, \quad M_{Y1} = \bar{\mu} \cdot M_Y \cdot \mu, \\ \mu = \cos(\varepsilon/2) - \mathbf{i}_3 \sin(\varepsilon/2) \end{aligned} \quad (3.4)$$

$$\begin{aligned} \varepsilon' = cr = c\Omega_3/(1-c) = 2c[-\lambda_3 \lambda_0^{\circ} + \lambda_2 \lambda_1^{\circ} - \lambda_1 \lambda_2^{\circ} + \\ + \lambda_0 \lambda_3^{\circ} + p_0(\lambda_1 \lambda_3 + \lambda_0 \lambda_2) + q_0(\lambda_2 \lambda_3 - \lambda_0 \lambda_1) + \\ + r_0(1/2 - \lambda_1^2 - \lambda_2^2)]/(1-c) \end{aligned} \quad (3.5)$$

Здесь  $\Omega = |\Omega|$ ,  $M_{Y1}$  — отображение момента  $M$  на базис  $Y'$ ,  $\Omega_3$  — проекция вектора  $\Omega$  на приборную вертикаль, величины  $A_3$ ,  $A_3'$ ,  $A_z$  определяются соотношениями (1.6), в которых переменная  $\gamma_3$  задается равенствами (3.3).

В общем случае задания момента  $M$  его проекциями  $M_i$  в системе координат  $Y$ , связанной с гирорамой, кватернионное уравнение (3.1) необходимо рассматривать совместно с соотношениями (3.4), (3.5). В случаях, когда проекция  $M_3$  этого момента на приборную вертикаль является известной функцией времени  $t$ , переменная  $\varepsilon$  также является известной функцией времени (в силу равенства  $I_3 r' = M_3$ ) и уравнение (3.5), связывающее  $\varepsilon$  с параметрами  $\lambda_j$ , выпадает из рассмотрения. Уравнение (3.1) может рассматриваться независимо от соотношений (3.4), (3.5) в случаях, когда момент  $M = 0$ , когда  $M = M_3(t)\mathbf{u}_3$ , а также когда момент  $M$  задан своими проекциями  $M_i^{\circ}$  как функциями времени в системе координат  $Z$ .

Отметим, что уравнение (3.1) и соотношение (3.2) могут быть формально получены из уравнения (1.3) и соотношения (1.4), если в них положить  $r = 0$ , а вместо  $\kappa$ ,  $\omega$  и  $\kappa_j$  взять соответственно  $\lambda$ ,  $\Omega$  и  $\lambda_j$  (при этом необходимо учесть равенство  $\kappa \cdot M_Y = M_Z \cdot \kappa$ ).

Переход от переменных  $\lambda_j$  к  $\kappa_j$ , характеризующим ориентацию гирорамы относительно системы координат  $Z$ , производится по формуле, вытекающей из схемы поворотов (1.1):

$$\kappa = \lambda \cdot \bar{\mu} \quad (3.6)$$

Кватернион  $\mu$  здесь определяется соотношениями (3.4), (3.5).

Уравнение (3.1) гораздо проще уравнения (1.3), поэтому его использование для аналитического и численного исследования движения гиросистемы может оказаться в некоторых случаях более предпочтительным.

4. Рассмотрим кватернионное уравнение движения гиросистемы в параметрах Родрига — Гамильтона  $z_j$ , характеризующих собой ориентацию системы координат  $Y'$  относительно системы координат  $X$ , перемещающейся по отношению к инерциальной системе координат  $X^*$  поступательно. Это уравнение получается из уравнения (4.5) и соотношения (4.4) [1] и имеет вид

$$\dot{z} + \frac{1}{4}\Omega^2 z = -\frac{1}{2}n(A_x \circ z \circ i_3 + A_3' z) + \frac{1}{2}nM_x \circ z \quad (4.1)$$

$$z = z_0 + \sum z_i i_i, \quad A_x = \sum A_i \circ i_i, \quad M_x = \sum M_i \circ i_i, \quad (i = \overline{1, 3}) \quad (4.2)$$

$$\frac{1}{4}\Omega^2 = z_0'^2 + z_1'^2 + z_2'^2 + z_3'^2 = \frac{1}{4}n^2 L^2, \quad \Omega = |\Omega|, \quad L = |L| \quad (4.3)$$

$$A_3' = 2A_1 \circ (z_0 z_2 + z_1 z_3) + 2A_2 \circ (z_2 z_3 - z_0 z_1) + A_3 \circ (z_0^2 - z_1^2 - z_2^2 + z_3^2) \quad (4.4)$$

Здесь  $A_i^*$ ,  $M_i^*$  — проекции вектора  $A$  и момента  $M$  на ось  $OX_i$  ( $O^*X_i^*$ ),  $A_x$ ,  $M_x$  — отображения векторов  $A$  и  $M$  на базис  $X(X^*)$ .

Нетрудно заметить, что уравнение (4.1) получается из уравнения (3.1) и соотношения (3.2), если в них положить  $Z = X$ ,  $\lambda = z$ ,  $\lambda_j = z_j$ ,  $\omega^0 = 0$ , т. е. если принять, что система координат  $Z$  не вращается относительно инерциальной системы координат  $X^*$ .

Переход от переменных  $z_j$  к параметрам Родрига — Гамильтона  $\mu_j$ , характеризующим ориентацию гиросистемы относительно системы координат  $Z$ , производится в соответствии с равенством, вытекающим из схемы поворотов (1.1):

$$z = \bar{v} \circ z \circ \bar{\mu} \quad (4.5)$$

Кватернион  $v$ , фигурирующий в формуле (4.5), характеризует собой ориентацию системы координат  $Z$  относительно  $X$  и является известной функцией времени  $t$ . Он может быть найден по заданному закону движения точки подвеса гиросистемы, или интегрированием кинематического уравнения  $2\dot{v} = v \circ \omega_z^0$  по заданным проекциям  $p_0$ ,  $q_0$ ,  $r_0$  вектора  $\omega^0$  на оси системы координат  $Z$ .

Кватернион  $\mu$ , входящий в формулу (4.5), определяется соотношениями

$$\mu = \cos(\varepsilon/2) - i_3 \sin(\varepsilon/2) \quad (4.6)$$

$$\varepsilon = cr = c\Omega_3 / (1 - c) = 2c(-z_3 z_0' + z_2 z_1' - z_1 z_2' + z_0 z_3') / (1 - c)$$

Уравнение (4.1) и соотношения (4.2), (4.3) позволяют непосредственно находить переменные  $z_j$  в случаях, когда известны как функции времени проекции  $A_i^*$ ,  $M_i^*$  векторов  $A$  и  $M$  на оси системы координат  $X(X^*)$ .

Если же вектор  $A$  задан своими проекциями  $A_i$  в системе координат  $Z$  (с помощью соотношений (1.6), (1.7) или (1.9), (1.7)), то уравнение (4.1) необходимо дополнить равенством

$$A_x = v \circ A_z \circ \bar{v} \quad (4.7)$$

из которого при  $U'(\gamma_3) = 0$  предварительно находят как функции времени проекции  $A_i^*$  вектора  $A$  через его проекции  $A_i(t)$  и компоненты  $v_j(t)$  кватерниона  $v$ . При  $U'(\gamma_3) \neq 0$  к равенству (4.7) необходимо в соответствии с (1.9) присоединить соотношение для нахождения переменной  $\gamma_3$ :

$$\gamma_3 = z_3 \circ y_3 = 4(v_0 v_2 + v_1 v_3)(z_0 z_2 + z_1 z_3) + 4(v_2 v_3 - v_0 v_1)(z_2 z_3 - z_0 z_1) + [1 - 2(v_1^2 + v_2^2)][1 - 2(z_1^2 + z_2^2)]$$

В случаях, когда момент  $M$  задан своими проекциями  $M_i$  в системе координат  $Y$ , связанной с гиросистемой, уравнение (4.1) необходимо дополнить соотношением  $M_x \circ z = z \circ M_{y1} = z \circ \bar{\mu} \circ M_y \circ \mu$ , где кватернион  $\mu$  определяется соотношениями (4.6).

Второе из соотношений (4.6), связывающее переменную  $\varepsilon$  с параметрами  $z_j$  и их производными  $\dot{z}_j$ , выпадает из рассмотрения, если  $r = r(t)$  ( $M_3 = M_3(t)$ ).

Величину  $\Omega^2$ , фигурирующую в уравнении (4.1), можно рассматривать в качестве новой переменной, дополняя кватернионное уравнение (4.1) ее законом изменения

$$\begin{aligned} d\Omega^2/dt = & 2n[2A_1 * d(z_0 z_2 + z_1 z_3)/dt + \\ & + 2A_2 * d(z_2 z_3 - z_0 z_1)/dt + A_3 * d(z_0^2 - z_1^2 - z_2^2 + z_3^2)/dt] + \\ & + 4n \operatorname{sgal}(\bar{z} \circ M_X \circ z) \end{aligned} \quad (4.8)$$

Остановимся на некоторых частных случаях. Предположим, что момент  $M = 0$  (или  $M \perp \Omega(L)$ ),  $U'(\gamma_3) = 0$  и точка подвеса гиromaятниковой системы движется в инерциальной системе координат с постоянным кажущимся ускорением. Тогда  $A_X = l m a_X = \text{const}$  и из уравнения (4.8) получаем  $1/4 \Omega^2 = 1/2 n A_3' + h$ ,  $h = \text{const}$ . Уравнение движения гиromaятниковой системы (4.1) в этом случае принимает вид  $z'' + (h + n A_3') z + 1/2 n A_X \circ z \circ i_3 = 0$  ( $h, A_X = \text{const}$ ). Для кеплеровских движений точки подвеса гиromaятниковой системы (эллиптического, гиперболического, параболического) кажущееся ускорение точки подвеса  $a = 0$ , поэтому уравнение (4.1) движения гиросистемы при  $M = 0$  и  $U'(\gamma_3) = 0$  принимает вид уравнения движения гармонического осциллятора:  $z'' + 1/4 \Omega^2 z = 0$  ( $\Omega = \text{const}$ ), а для движений точки подвеса, близких к кеплеровским, — вид уравнения движения возмущенного осциллятора.

В случае движения точки подвеса гиросистемы по экватору или по дуге большого круга невращающейся сферы, концентрической с Землей, уравнение движения гиросистемы (4.1) принимает вид уравнения движения динамически симметричного спутника. В случае, когда точка подвеса гиросистемы движется по неподвижной вертикальной прямой с произвольным абсолютным ускорением  $w = w_3 z_3$ , а  $M = 0$ , уравнение (4.1) распадается на две независимые системы интегродифференциальных уравнений. Эти уравнения целесообразно использовать для исследования колебаний гиromaятниковой системы с вибрирующей точкой подвеса. Для движения точки подвеса с постоянным кажущимся ускорением  $a = (w_3 + g) z_3 = \text{const}$  каждая из указанных систем при  $U'(\gamma_3) = 0$  интегрируется в квадратурах, причем можно показать, что достаточное условие устойчивости движения приборной вертикали в этом случае имеет вид неравенства  $a_3^\circ = w_3 + g > 0$ .

5. Уравнения (3.1), (4.1) представляют собой две формы уравнений движения гиromaятниковой системы, записанных в системе координат  $Y'$ , вращающейся с абсолютной угловой скоростью, пропорциональной вектору  $L$  кинетического момента относительного движения гиросистемы. Уравнение (3.1) описывает собой динамику движения гиromaятниковой системы относительно системы координат  $Z$ , связанной с геоцентрической вертикалью, а уравнение (4.1) — динамику движения гиросистемы относительно системы координат  $X$ , перемещающейся в инерциальном пространстве поступательно. Из сопоставления уравнений (3.1), (4.1) с уравнением движения гиросистемы (1.3), записанным в системе координат  $Y$ , связанной с гирорамой, видно, как изменяется структура уравнений движения гиromaятниковой системы при использовании преобразований вращения (3.6), (4.5). Указанные замены переменных позволяют полностью или частично (в зависимости от того, каким образом задан момент  $M$ ) исключить из уравнений движения проекцию  $r$  абсолютной угловой скорости вращения гиросистемы на ее ось динамической симметрии (приборную вертикаль). Поэтому уравнения (3.1) и (4.1) не содержат, в отличие от уравнения (1.3), гироскопических, неконсервативных позиционных и консервативных сил [7], обусловленных проекцией  $r$  (т. е. членов вида  $sr \dot{x} \circ i_3$ ,  $sr \dot{x} \circ i_3$ ,  $sr \omega_z^\circ \circ x \circ i_3$ ). Кроме того, в отличие от уравнений (1.3) и (3.1) уравнение (4.1) не содержит гироскопических и неконсервативных позиционных сил, обусловленных абсолютной угловой скоростью  $\omega^\circ$  вращения системы координат  $Z$  (т. е. членов вида  $\omega_z^\circ \circ \dot{x}$ ,  $\omega_z^\circ \circ x$ ).

Отметим, что введенные в п. 4 кватернионные переменные  $z, z'$  позволяют легко находить закон изменения кинетического момента  $L$  относительного движения гиросмаятниковой системы по формуле  $L_x = \Omega_x/n = = (2/n)z' \circ z$ .

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Челноков Ю. Н. Кватернионные методы в задачах относительного движения динамически симметричных материальных систем. I.— Изв. АН СССР. МТТ, 1986, № 6, с. 30—37.
2. Ишлинский А. Ю. Ориентация, гироскопы и инерциальная навигация. М.: Наука, 1976. 670 с.
3. Андреев В. Д. Теория инерциальной навигации. (Корректируемые системы). М.: Наука, 1967. 648 с.
4. Кошляков В. Н. Теория гироскопических компасов. М.: Наука, 1972. 344 с.
5. Климов Д. М. Механика невозмущаемых гироскопических систем.— Изв. АН СССР. МТТ, 1983, № 4, с. 57—65.
6. Челноков Ю. Н. Об уравнениях движения гиросмаятниковых систем в параметрах Родрига — Гамильтона.— Изв. АН СССР. МТТ, 1983, № 2, с. 20—29.
7. Меркин Д. Р. Гироскопические системы. М.: Наука, 1974. 344 с.
8. Климов Д. М. Об условиях невозмущаемости гироскопической рамы.— ПММ, 1964, т. 28, вып. 3, с. 511—513.
9. Блюмин Г. Д., Чичинадзе М. В. Условия невозмущаемости однороторного гироскопа.— Изв. АН СССР. Механика и машиностроение, 1964, № 3, с. 71—78.
10. Румянцев В. В. Об устойчивости движения по отношению к части переменных.— Вестн. МГУ. Сер. математики, механики, астрономии, физики, химии, 1957, вып. 4, с. 21—28.
11. Кошляков В. Н. Об одном классе точных решений уравнений движения корректируемого гироскопа.— Изв. АН СССР. МТТ, 1969, № 6, с. 3—9.
12. Кошляков В. Н. К вопросу построения некоторого класса решений гиросмаятниковой системы.— Изв. АН СССР. МТТ, 1975, № 2, с. 32—38.
13. Жбанов Ю. К. О точных решениях уравнений движения гироскопа.— Изв. АН СССР. МТТ, 1980, № 2, с. 11—18.
14. Челноков Ю. Н. К теории гироскопа в параметрах Родрига — Гамильтона.— Прикл. механика, 1984, т. 20, № 1, с. 118—123.
15. Бранец В. Н., Шмыглевский И. П. Применение кватернионов в задачах ориентации твердого тела. М.: Наука, 1973. 320 с.
16. Ишлинский А. Ю. Об относительном равновесии физического маятника с подвижной точкой опоры.— ПММ, 1956, т. 20, вып. 3, с. 297—308.
17. Ишлинский А. Ю. Об уравнениях задачи определения местоположения движущегося объекта посредством гироскопов и измерителей ускорений.— ПММ, 1957, т. 21, вып. 6, с. 725—739.
18. Жбанов Ю. К. Исследование свободных колебаний в системе автономного определения координат движущегося объекта.— ПММ, 1960, т. 24, вып. 6, с. 1024—1029.
19. Меркин Д. Р. Об устойчивости движения гироскопа.— ПММ, 1961, т. 25, вып. 6, с. 983—991.
20. Ишлинский А. Ю. К теории гироскопа.— ПММ, 1956, т. 20, вып. 4, с. 487—499.

Саратов

Поступила в редакцию  
17.VII.1984