

О ПРИМЕНЕНИИ КВАТЕРНИОНОВ
 В ПРЕЦЕССИОННОЙ ТЕОРИИ ГИРОСКОПОВ

ЧЕЛНОКОВ Ю. Н.

Получены кватернионные уравнения, описывающие динамику прецессионного движения главной оси и гироскопа обобщенной гироскопической системы относительно системы координат, перемещающейся в инерциальном пространстве по произвольному заданному закону. С их помощью установлено одно свойство гиросистем с маятниковостью.

Рассмотрены некоторые приложения полученных уравнений к теории гироскопа и двухроторной гироскопы. Указаны задачи, в которых применение кватернионных уравнений представляется целесообразным.

1. Рассмотрим гироскопическую систему, построенную следующим образом [1]. Гироскопы вместе с кожухами установлены на гироскопе. Оси гироскопов вместе с кожухами могут поворачиваться относительно гироскопа, а также могут быть укреплены на ней неподвижно. Центры масс всех гироскопов неподвижны относительно гироскопа, а их оси собственного вращения могут располагаться в различных плоскостях. Гироскоп установлен на платформе, движущейся в инерциальном пространстве по заданному закону, и имеет в общем случае относительно платформы три степени свободы. Центр масс C гироскопа не совпадает с ее точкой подвеса O .

Введем в рассмотрение следующие системы координат: $O^*X_1^*X_2^*X_3^*(X^*)$ — инерциальная система координат, $OX_1X_2X_3(X)$ — система координат с началом в точке O подвеса гироскопа, перемещающаяся относительно X^* поступательно (одноименные оси систем координат X и X^* параллельны), $OZ_1Z_2Z_3(Z)$ — система координат, вращающаяся относительно X с заданной угловой скоростью ω° (это может быть естественный трехгранник Дарбу, географический или какой-либо другой координатный трехгранник), $OY_1Y_2Y_3(Y)$ — система координат, жестко связанная с гироскопом, $O\eta_1\eta_2\eta_3(\eta)$ — система координат, одна из осей которой направлена по вектору кинетического момента гироскопа.

Кватернионы $\nu, \lambda, \mu, \kappa$, характеризующие взаимную ориентацию введенных систем координат, а также векторы абсолютных $\omega^\circ, \omega, \Omega$ и относительной ω' угловых скоростей этих систем координат введем в соответствии со схемами поворотов

$$\begin{aligned} X \xrightarrow{\nu, \omega^\circ} Z \xrightarrow{\lambda, \omega'} \eta &\sim X \xrightarrow{\mu, \omega} \eta \\ X \xrightarrow{\nu, \omega^\circ} Z \xrightarrow{\kappa} Y &\sim X \xrightarrow{\Omega} Y \end{aligned} \quad (1.1)$$

Будем считать, что каждый из кватернионов $\nu, \lambda, \mu, \kappa$ определен своими компонентами в базисе, преобразуемом этим кватернионом, т. е. является собственным кватернионом [2].

Движение гироскопа будем рассматривать относительно поступательно перемещающейся системы координат X . Обозначим через L_0 главный вектор момента количества этого движения гироскопа относительно

начала O системы координат X . Полагая, что вектор L_0 определен своими проекциями в системе координат η , запишем теорему об изменении момента количества относительного движения гиросистемы в виде

$$(dL_0/dt)_1 + \omega \times L_0 = M_0' + M_0'' \quad (1.2)$$

Здесь M_0' — главный момент внешних сил, приложенных к гиросистеме, относительно точки O ; M_0'' — главный момент переносных сил инерции относительно той же точки; символ $(d/dt)_1$ означает локальное дифференцирование в системе координат η .

Уравнение (1.2) можно заменить кватернионными [3]

$$2\mu^\circ = \mu^\circ \omega_\eta + \mu^\circ (M_{0\eta}' + M_{0\eta}'') \quad (1.3)$$

$$2\mu' = \mu^\circ \omega_\eta \quad (1.4)$$

$$\mu^\circ = {}^1/2 \mu^\circ L_{0\eta} = {}^1/2 L_{0X} \circ \mu \quad (1.5)$$

Здесь и далее запись вида g_ξ означает отображение вектора g на базис ξ ($\xi = X, Z, \eta, Y$), точка означает дифференцирование по времени t , а знак \circ — кватернионное умножение, кватернион μ характеризует ориентацию системы координат η относительно X .

В соответствии с основным допущением прецессионной теории гироскопов будем считать, что $L_0 = H$, где H — собственный кинетический момент гиросистемы, равный геометрической сумме кинетических моментов отдельных гироскопов в их собственном вращении.

Направим ось $O\eta_k$ системы координат η по вектору H . Тогда

$$L_{0\eta} = H_\eta = H i_k, \quad H = |H| \quad (k=1, 2, 3) \quad (1.6)$$

где i_k — орт гиперкомплексного пространства [2].

Из (1.5) и (1.6) имеем $\mu^\circ = {}^1/2 H \mu^\circ i_k$. Подставим это выражение в уравнение (1.3):

$$H \mu' \circ i_k + H' \mu^\circ i_k = {}^1/2 H \mu^\circ i_k \circ \omega_\eta + \mu^\circ (M_{0\eta}' + M_{0\eta}'') \quad (1.7)$$

Имеет место равенство $i_k \circ \omega_\eta = -2\omega_k - \omega_\eta \circ i_k$, где ω_k — проекция вектора ω абсолютной угловой скорости системы координат η на ось $O\eta_k$. Подставляя его в уравнение (1.7) и учитывая соотношение (1.4), получим

$$2H \mu' - H \omega_k \mu^\circ i_k + H' \mu = -\mu^\circ (M_{0\eta}' + M_{0\eta}'') \circ i_k \quad (1.8)$$

Уравнение (1.8) описывает прецессионное движение оси собственного кинетического момента (главной оси) гиросистемы относительно системы координат X , перемещающейся в инерциальном пространстве поступательно. Это уравнение записано в сопутствующей системе координат η [4]. Проекция ω_k угловой скорости сопутствующей системы координат может быть задана произвольно. Для астатической системы координат $\omega_k = 0$ и уравнение (1.8) упрощается.

Получим кватернионное уравнение, описывающее прецессионное движение главной оси гиросистемы относительно системы координат Z . Для этого перейдем в уравнении (1.8) к новой кватернионной переменной λ , используя равенство

$$\mu = v \circ \lambda \quad (1.9)$$

вытекающее из схемы поворотов (1.1). В (1.9) v и λ — собственные кватернионы, характеризующие ориентацию систем координат Z относительно X и η относительно Z соответственно.

Подставляя равенство (1.9) в (1.8) и учитывая кинематическое уравнение $2v' = v \circ \omega_z$, получим

$$\begin{aligned} 2H \lambda' + H \omega_z \circ \lambda - H \omega_k \lambda \circ i_k + H' \lambda = \\ = -\lambda \circ (M_{0\eta}' + M_{0\eta}'') \circ i_k = -(M_{0z}' + M_{0z}'') \circ \lambda \circ i_k \end{aligned} \quad (1.10)$$

Главный момент M_0'' переносных сил инерции относительно точки O подвеса гиросистемы $M_0'' = mw \times I$, где m — масса гиросистемы, w — вектор абсолютного ускорения точки подвеса O , I — радиус-вектор, проведенный из точки O в центр масс C гиросистемы.

Среди моментов внешних сил выделим момент сил тяготения гравитационного поля Земли. Будем считать, что эти силы приводятся к одной равнодействующей силе F , приложенной в центре масс C гиросистемы и направленной к центру Земли. Тогда $M_0' = M_0 + I \times F$, где M_0 — главный момент относительно точки O других внешних сил, действующих на гиросистему (помимо сил тяготения).

Теперь сумму моментов всех сил, действующих на гиросистему, можно представить в виде

$$M_0' + M_0'' = M_0 + ma \times I, \quad a = w - F/m = w - g \quad (1.11)$$

Здесь a — вектор кажущегося ускорения точки подвеса гиросистемы, g — ускорение сил тяготения.

Учитывая (1.11), получим выражение для правой части уравнения (1.10):

$$\begin{aligned} \lambda \circ (M_{0\eta}' + M_{0\eta}'') \circ i_k &= \lambda \circ M_{0\eta} \circ i_k + \\ &+ \frac{1}{2} m (a_z \circ \lambda \circ I_\eta - \lambda \circ I_\eta \circ \bar{\lambda} \circ a_z \circ \lambda) \circ i_k \end{aligned} \quad (1.12)$$

где λ — кватернион, сопряженный кватерниону λ .

Выражение (1.12) является достаточно сложным, поэтому рассмотрим некоторые частные случаи, представляющие практический интерес.

1. Будем считать, что гиросистема не имеет маятниковости. Тогда в выражении (1.12) следует положить $I_\eta = 0$ и уравнение (1.10) прецессионного движения главной оси гиросистемы принимает для этого случая вид

$$2H\lambda' + H\omega_z \circ \lambda - H\omega_k \lambda \circ i_k + H' \lambda = -\lambda \circ M_{0\eta} \circ i_k \quad (1.13)$$

Для астатической системы координат в уравнении (1.13) следует положить $\omega_k = 0$.

2. Предположим, что вектор H собственного кинетического момента гиросистемы сохраняет свое направление относительно гирорамы неизменным и направлен по оси OY_k . Кроме того, будем считать, что центр масс гиросистемы лежит на отрицательной части оси OY_k ($O\eta_k$). Тогда $I_\eta = -I_k$ ($I = |I|$) и, используя равенство $i_k \circ a_\eta + a_\eta \circ i_k = -2a_k$, где a_k — проекция вектора a кажущегося ускорения точки подвеса гиросистемы на ось OY_k ($O\eta_k$), выражение (1.12) можно привести к виду

$$\lambda \circ (M_{0\eta}' + M_{0\eta}'') \circ i_k = \lambda \circ M_{0\eta} \circ i_k + lm (a_z \circ \lambda - a_k \lambda \circ i_k)$$

Уравнение (1.10) движения главной оси гиросистемы принимает в этом случае вид

$$2H\lambda' + (H\omega_z \circ \lambda + lma_z + H') \circ \lambda = (H\omega_k + lma_k) \lambda \circ i_k - \lambda \circ M_{0\eta} \circ i_k \quad (1.14)$$

Отметим, что проекция $a_k = a_k(\lambda_j)$ кажущегося ускорения на направление вектора H — известная нелинейная функция компонент кватерниона λ (параметров Родрига — Гамильтона λ_j).

Уравнение (1.14) существенно упрощается, если проекцию абсолютной угловой скорости сопутствующей системы координат η задать в соответствии с равенством

$$\omega_k = -lma_k/H \quad (1.15)$$

Учитывая (1.15), из (1.14) получим

$$2H\lambda' + (H\omega_z \circ \lambda + lma_z + H') \circ \lambda = -\lambda \circ M_{0\eta} \circ i_k \quad (1.16)$$

Для $M_0 = 0$ и $H = \text{const}$ из (1.16) следует линейное дифференциальное

уравнение

$$2\lambda' = - \left(\omega_z^\circ + \frac{lm}{H} a_z \right) \circ \lambda \quad (1.17)$$

Свяжем жестко с системой координат η некоторое твердое тело. Тогда уравнение (1.17) будет кватернионным кинематическим уравнением движения этого тела относительно системы координат Z с мгновенной угловой скоростью

$$\omega' = -\omega^\circ - \frac{lm}{H} a = -\omega^\circ + \frac{l}{H} (F - mw) \quad (1.18)$$

проекции которой на оси системы Z (компоненты кватерниона $\omega_z' = -\omega_z^\circ - lma_z/H$) — известные функции времени.

Таким образом, главная ось гиросистемы в рассматриваемом случае движется относительно системы координат Z как одна из осей твердого тела с неподвижной точкой O , вращающегося по отношению к системе координат Z с мгновенной угловой скоростью (1.18). Поэтому задача о движении главной оси гиросистемы, точка подвеса которой перемещается в пространстве с произвольным заданным абсолютным ускорением w , относительно системы координат Z , вращающейся с произвольной заданной абсолютной угловой скоростью ω° , при выполнении условий $I_\eta = -li_\eta$, $M_0 = 0$, $H = \text{const}$ сводится к задаче Дарбу определения углового положения твердого тела по его заданной угловой скорости, определяемой формулой (1.18).

3. Как и в п. 2, будем считать, что вектор H жестко связан с гирорамой и направлен по оси OY_k . Уравнение движения гирорамы относительно системы координат Z получается из уравнения (1.10) и соотношения (1.12), если положить в них

$$\lambda = \kappa, \quad \omega_k = \Omega_k, \quad M_{0\eta} = M_{0Y}, \quad I_\eta = I_Y \quad (1.19)$$

где κ — кватернион, характеризующий ориентацию гирорамы относительно системы координат Z , Ω_k — проекция абсолютной угловой скорости гирорамы на ось OY_k .

Направим ось OZ_3 системы координат Z по геоцентрической вертикали. Будем считать, что центр масс гиросистемы лежит на отрицательной части оси OY_3 . Тогда $I_Y = -li_3$ и из (1.10), (1.12) с учетом (1.19) получаем кватернионное уравнение движения гирорамы относительно системы координат Z

$$\begin{aligned} 2H\kappa' + (H\omega_z^\circ + H') \circ \kappa - lma_z \circ \kappa \circ i_3 \circ i_k = \\ = (H\Omega_k + lma_3) \kappa \circ i_k - \kappa \circ M_{0Y} \circ i_k \end{aligned} \quad (1.20)$$

где $a_3 = a_3(\kappa_j)$ ($j=0, 1, 2, 3$) — проекция кажущегося ускорения точки подвеса гиросистемы на ось OY_3 , являющаяся нелинейной функцией параметров Родрига — Гамильтона κ_j (компонент кватерниона κ). В случае отсутствия у гиросистемы маятниковости в уравнении (1.20) следует положить $l=0$.

Итак, получены различные кватернионные уравнения прецессионной теории гироскопов. Уравнение (1.10) вместе с соотношением (1.12) описывает прецессионное движение главной оси гиросистемы относительно системы координат Z , вращающейся с заданной абсолютной угловой скоростью ω° . Это уравнение записано в сопутствующей системе координат η , связанной с главной осью. Уравнения (1.13), (1.14), (1.16), (1.17) являются частными случаями уравнения (1.10) и описывают движение главной оси гиросистемы при выполнении указанных условий, накладываемых на схему гиросистемы, ее параметры и на закон движения сопутствующей системы координат вокруг главной оси гиросистемы. Уравнение (1.20) описывает прецессионное движение гирорамы относительно системы координат Z при выполнении указанных в п. 3 предположений.

Во всех полученных уравнениях кватернионы ω_z° , a_z являются известными функциями времени. Вид этих кватернионов зависит от выбора системы координат Z и закона движения точки подвеса гиросистемы. Величина ω_k в уравнениях (1.10), (1.13), (1.14), как уже отмечалось, может быть задана произвольно, а проекции a_k

и a_3 в уравнениях (1.14) и (1.20) являются известными нелинейными функциями параметров Родрига — Гамильтона λ_j и κ_j ($j=0, 1, 2, 3$) и времени. Во всех уравнениях величина H собственного кинетического момента гиросистемы полагается заданной функцией времени или функцией времени и каких-либо других параметров (в простейшем случае $H=\text{const}$). Поэтому каждое из полученных кватернионных уравнений в каждом конкретном случае должно дополняться скалярным уравнением, описывающим изменение величины H . Вид этого уравнения обуславливается той или иной исследуемой конкретной схемой гиросистемы. Уравнение (1.20), кроме того, в каждом конкретном случае необходимо дополнить соотношением, описывающим изменение проекции Ω_k абсолютной угловой скорости гиросистемы на ось OY_k (направление вектора \mathbf{H}). Вид этого соотношения также определяется исследуемой конкретной схемой гиросистемы.

2. Рассмотрим гироскопический маятник с подвижной точкой подвеса [4–7]. Координатный трехгранник Z является в этом случае либо естественным координатным трехгранником Дарбу [4, 5], либо географическим трехгранником [6, 7], в зависимости от того, относительно какого трехгранника рассматривается движение гиромаятника. Ось OZ_3 системы координат Z необходимо направить по геоцентрической вертикали.

Кватернионное уравнение прецессионного движения гиромаятника имеет вид (1.14), где индекс k следует положить равным 3. В сопутствующей системе координат, для которой $\omega_3 = -lma_3/H$, уравнение движения гиромаятника принимает вид (1.16). Это уравнение является линейным, если H и M_{OY} — известные функции времени, а также в некоторых других случаях. При выполнении условий $M_0=0$, $H=\text{const}$ прецессионное движение гиромаятника описывается линейным кватернионным уравнением (1.17). Это уравнение эквивалентно четырем скалярным уравнениям движения гиромаятника в параметрах Родрига — Гамильтона, полученным в [8]. Для неподвижной точки подвеса гиромаятника $H=\text{const}$ и $M_0=0$ уравнения движения гиромаятника в параметрах Родрига — Гамильтона были получены в [9].

3. Рассмотрим движение маятниковой гироскопы в следующей постановке. Будем считать, что вектор собственного кинетического момента \mathbf{H} жестко связан с гироскопом и направлен по ее оси OY_2 , а ось OY_3 гироскопы в невозмущенном движении совпадает с геоцентрической вертикалью OZ_3 . Кватернионное уравнение движения гироскопы относительно системы координат Z получается из уравнения (1.20), если положить в нем $k=2$:

$$\begin{aligned} 2H\kappa^* + (H\omega_z^0 + H^*) \circ \kappa + lma_2 \circ \kappa \circ \mathbf{i}_1 - \\ - (H\Omega_2 + lma_3) \kappa \circ \mathbf{i}_2 = -\kappa \circ M_{OY} \circ \mathbf{i}_2 \end{aligned} \quad (3.1)$$

Уравнение (3.1) необходимо дополнить скалярными уравнениями для H и Ω_2 , которые определим из условий существования у уравнения (3.1) определенного частного решения.

Предположим, что точка подвеса гироскопы движется по поверхности невращающейся сферы радиуса R , концентрической с земным шаром, а координатный трехгранник Z является естественным трехгранником Дарбу. В этом случае кватернионы

$$\omega_z^0 = \frac{v}{R} \mathbf{i}_2 + \frac{v}{\rho} \mathbf{i}_3, \quad \mathbf{a}_z = (v^* + v\omega_z^0) \circ \mathbf{i}_1 + g \mathbf{i}_3 \quad (3.2)$$

где $v=v(t)$ — скорость движения точки подвеса гироскопы относительно невращающейся сферы, $\rho=\rho(t)$ — радиус геодезической кривизны траектории точки подвеса гироскопы в том месте, где в данный момент находится точка подвеса.

Уравнения движения (3.1), (3.2) гироскопы имеют частное решение $\kappa=1$, при котором трехгранники Y и Z совпадают, в следующих случаях:

$$\begin{aligned} H^* = lma_1, \quad H(0) = lmv(0), \quad \Omega_2 = H/lmR, \quad M_k = 0 \\ H = lmv, \quad \Omega_2 = H/lmR = v/R, \quad M_k = 0 \end{aligned}$$

$$H' = lma_1, \quad H(0) = lmv(0), \quad \Omega_2 = lm(g - a_3)/H, \quad M_h = 0$$

$$H = lmv, \quad \Omega_2 = (g - a_3)/v, \quad M_h = 0$$

Здесь $a_h = a_h(\kappa_j)$ — проекция кажущегося ускорения точки подвеса гироскопа на ось OY_h , являющаяся нелинейной функцией параметров Родрига — Гамильтона κ_j , M_h — момент внешних сил (в их состав не входят силы инерции и тяготения), действующих на гироскоп, относительно оси OY_h (компонента кватерниона \mathbf{M}_{0r}).

Отметим, что поскольку $M_h = 0$, то указанные законы изменения H и Ω_2 могут быть обусловлены лишь переносными силами инерции, силами тяготения и внутренними по отношению к гироскопу силами.

Движение гироскопа в каждом из четырех указанных случаев описывается кватернионным уравнением

$$2H\dot{\kappa} + (H' + H\omega_z^\circ) \circ \kappa + lma_2 \circ \kappa \circ \mathbf{i}_1 - lmg\kappa \circ \mathbf{i}_2 = \mathbf{f}_n \quad (3.3)$$

которое в зависимости от рассматриваемого случая необходимо дополнить соотношениями

$$\mathbf{f}_1 = \frac{lm}{R} \left(\left[\left(\frac{H}{lm} \right)^2 - v^2 + R(a_3 - a_3^\circ) \right] \kappa \circ \mathbf{i}_2, \quad H' = lma_1 \right) \quad (3.4)$$

$$\mathbf{f}_2 = lm(a_3 - a_3^\circ) \kappa \circ \mathbf{i}_2, \quad H = lmv \quad (3.5)$$

$$\mathbf{f}_3 = 0, \quad H' = lma_1 \quad (3.6)$$

$$\mathbf{f}_4 = 0, \quad H = lmv \quad (3.7)$$

В этих соотношениях

$$a_1 = [1 - 2(\kappa_2^2 + \kappa_3^2)] a_1^\circ + 2(\kappa_1\kappa_2 + \kappa_0\kappa_3) a_2^\circ + 2(\kappa_1\kappa_3 - \kappa_0\kappa_2) a_3^\circ$$

$$a_3 - a_3^\circ = 2(\kappa_1\kappa_3 + \kappa_0\kappa_2) a_1^\circ + 2(\kappa_2\kappa_3 - \kappa_0\kappa_1) a_2^\circ - 2(\kappa_1^2 + \kappa_2^2) a_3^\circ$$

a_i° — компоненты кватерниона \mathbf{a}_z : $a_1^\circ = v$, $a_2^\circ = v^2/\rho$, $a_3^\circ = -v^2/R + g$.

Уравнения движения гироскопа (3.3) — (3.7) с учетом (3.2) принимают вид

$$v\dot{\kappa} + (v' + v\omega_z^\circ) \circ \kappa + g(\kappa_2\mathbf{i}_2 + \kappa_3\mathbf{i}_3) + g(\kappa_2 - \kappa_1\mathbf{i}_3) = \mathbf{f}_n' \quad (3.8)$$

$$\mathbf{f}_1' = -\frac{h}{lm} \dot{\kappa} - \frac{1}{2lm} (h' + h\omega_z^\circ) \circ \kappa + \quad (3.9)$$

$$+ \left[\frac{h}{lmR} \left(v + \frac{h}{2lm} \right) + \frac{1}{2} (a_3 - a_3^\circ) \right] \kappa \circ \mathbf{i}_2, \quad h' = lm(a_1 - a_1^\circ)$$

$$\mathbf{f}_2' = 1/2 (a_3 - a_3^\circ) \kappa \circ \mathbf{i}_2 \quad (3.10)$$

$$\mathbf{f}_3' = -\frac{h}{lm} \dot{\kappa} - \frac{1}{2lm} (h' + h\omega_z^\circ) \circ \kappa, \quad h' = lm(a_1 - a_1^\circ) \quad (3.11)$$

$$\mathbf{f}_4' = 0 \quad (3.12)$$

Уравнение (3.8) в случае (3.12) интегрируется в квадратурах. Его общее решение имеет вид

$$\kappa_0 = \kappa_{00} + \frac{c}{R} t + cg \int \frac{1}{v^2} dt - \int \frac{x}{\rho} dt$$

$$\kappa_1 = \kappa_{10} + c \int \frac{1}{\rho} dt - \frac{1}{R} \int x dt, \quad \kappa_2 = \frac{c}{v}, \quad \kappa_3 = \frac{x}{v} \quad (3.13)$$

$$x = a' \sin(vt + \varepsilon') + \frac{cg}{v} \int_0^t \frac{1}{\rho(\xi)} \sin v(t - \xi) d\xi$$

$$c = v_0 \kappa_{20} = \text{const}, \quad \kappa_{j0} = \kappa_j(0), \quad v_0 = v(0), \quad v^2 = g/R$$

Здесь a' , ε' — постоянные интегрирования.

Формулы (3.13) существенно упрощаются, когда $c=0$. В этом случае $\kappa_{20}=0$ (при $v_0 \neq 0$) и вектор конечного поворота, определяющий собой начальную ориентацию трехгранника Y относительно Z , должен лежать в вертикальной плоскости OZ_1Z_3 .

Соотношения (3.13) будут являться решением уравнения (3.8) в остальных трех случаях (3.9), (3.10), (3.11) лишь при выполнении условий $a_1 - a_1^0 = 0$, $a_3 - a_3^0 = 0$, $H(0) = lmv(0)$; $a_3 - a_3^0 = 0$; $a_1 - a_1^0 = 0$, $H(0) = lmv(0)$, накладывающих существенные ограничения на характер движения точки подвеса гиросамы.

Полученные уравнения и соотношения представляется целесообразным использовать для исследования движения гиросамы методами нелинейной механики.

4. Рассмотрим двухроторную маятниковую гиросаму [4, 6, 10, 11]. Направим ось OY_2 по вектору собственного кинетического момента H гиросамы, а ось OY_3 — параллельно осям кожухов гироскопов вверх. Кватернионное уравнение движения гиросамы относительно системы координат Z , ось OZ_3 которой направлена вверх по геоцентрической вертикали, имеет вид (3.1). Это уравнение необходимо дополнить скалярными уравнениями для H и Ω_2 . Считая, что кожухи гироскопов кинематически связаны между собой так, что повороты осей роторов гироскопов относительно гиросамы происходят в разные стороны на одинаковые углы, имеем [4, 6, 10, 11]:

$$H' = lma_1 + M_2, \quad H = 2B \cos \varepsilon, \quad \Omega_2 = -N/2B \sin \varepsilon \quad (4.1)$$

где 2ε — угол между осями роторов гироскопов, B — собственный кинетический момент гироскопа (гироскопы полагаются идентичными), N — разность сумм моментов заданных сил относительно осей кожухов гироскопов.

С учетом первого из уравнений (4.1) уравнения движения (3.1), (4.1) гиросамы можно записать в виде

$$2\dot{\kappa} + \omega_z \circ \kappa - \kappa \circ \Omega_y = 0, \quad H' = lma_1 + M_2, \quad H = 2B \cos \varepsilon \quad (4.2)$$

$$\Omega_1 = \frac{M_3}{H}, \quad \Omega_2 = -\frac{N}{2B \sin \varepsilon}, \quad \Omega_3 = \frac{1}{H}(lma_2 - M_1)$$

Для пространственного гиросамогоризонткомаса

$$\Omega_2 = H/lmR, \quad M_k = 0 \quad (4.3)$$

Поэтому его уравнения движения имеют вид уравнений (4.2), (4.3) или уравнений (3.3), (3.4), ((3.8), (3.9)), рассмотренных в п. 3.

В случае отсутствия у гиросамы маятниковости ее уравнения движения получаются из (3.1), (4.1) или (4.2) при $l=0$. Получаемые при этом уравнения являются кватернионными уравнениями движения корректируемого гиросамогоризонткомаса [6]. Представляется целесообразным использовать эти уравнения для синтеза корректирующих моментов, придающих астатической гиросаме свойства гиросамогоризонткомаса [6]. Задача синтеза корректирующих моментов в такой постановке относится к классу кинематических задач ориентации во вращающихся системах координат [2], однако эта задача сложнее задач, рассмотренных в [2].

В заключение отметим, что полученные кватернионные уравнения могут оказаться удобными для решения некоторых задач идентификации и фильтрации ошибок гиросистем и других задач, связанных с решением на ЭВМ уравнений ошибок гиросистем, поскольку они, в отличие от уравнений в углах Эйлера — Крылова, не содержат тригонометрических функций, снижающих эффективность использования ЭВМ, и имеют симметричную и близкую в ряде случаев к линейной структуру.

ЛИТЕРАТУРА

1. Меркин Д. Р. Гироскопические системы. М.: Наука, 1974. 344 с.
2. Бранец В. Н., Шмыглевский И. П. Применение кватернионов в задачах ориентации твердого тела. М.: Наука, 1973. 320 с.
3. Челноков Ю. Н. Об одной форме уравнений инерциальной навигации.— Изв. АН СССР. МТТ, 1981, № 5, с. 20—28.
4. Ишлинский А. Ю. Ориентация, гироскопы и инерциальная навигация. М.: Наука, 1976. 672 с.
5. Ишлинский А. Ю. К теории гироскопического маятника.— ПММ, 1957, т. 21, вып. 1.
6. Ройтенберг Я. Н. Гироскопы. М.: Наука, 1966. 400 с.
7. Сайдов П. И., Слив Э. И., Чертков Р. И. Вопросы прикладной теории гироскопов. Л.: Судпромгиз, 1961. 427 с.
8. Челноков Ю. Н. К теории гироскопического маятника.— ПММ, 1980, т. 44, вып. 6, с. 986—993.
9. Кошляков В. Н. О применении параметров Родрига — Гамильтона и Кейли — Клейна в прикладной теории гироскопов.— ПММ, 1965, т. 29, вып. 4, с. 729—733.
10. Ишлинский А. Ю. К теории гироскопического компаса.— ПММ, 1956, т. 20, вып. 4, с. 487—499.
11. Кошляков В. Н. Теория гироскопических компасов. М.: Наука, 1972. 344 с.

Саратов

Поступила в редакцию
/ 20.IV.1983