

УДК 531.38

©2009. М.Е. Лесина, Я.В. Зиновьева

### УРАВНЕНИЯ АКСОИДОВ В ОПОРНОМ БАЗИСЕ ДЛЯ ЗАДАЧИ О ДВИЖЕНИИ ПО ИНЕРЦИИ СИСТЕМЫ ДВУХ ГИРОСКОПОВ ЛАГРАНЖА

Если момент количества движения системы тел, сохраняющий направление в пространстве, отличен от нуля, то его можно использовать для построения неподвижных аксоидов. Существует решение, характеризующее нулевым значением момента количества движения системы. Для этого решения, следуя [1], введен опорный базис на траектории центра сферического шарнира. Найдены кривизна и кручение траектории, скорость каждого из тел относительно опорного базиса. Впервые построены аксоиды тел в опорном базисе. Записаны уравнения подвижных аксоидов тел.

В пятой главе монографии [2] дана постановка задачи о движении по инерции двух динамически осесимметричных тел, сочлененных упругим сферическим шарниром. Там же приведены кинематические и динамические характеристики системы тел и шесть форм уравнений движения. Нам понадобятся из них две формы уравнений движения, которые мы приведем здесь.

**Исходные соотношения.** Первая форма уравнений движения<sup>1</sup> (5.38)\* – (5.40)\* имеет вид

$$\dot{G}_1 + \omega_2 G_3 - \omega_3 G_2 = 0, \quad \dot{G}_2 + \omega_3 G_1 - \omega_1 G_3 = 0, \quad \dot{G}_3 + \omega_1 G_2 - \omega_2 G_1 = 0. \quad (1)$$

Здесь компоненты  $G_i$  момента количества движения  $\mathbf{g} = G_1 \mathbf{e}_1 + G_2 \mathbf{e}_2 + G_3 \mathbf{e}_3$  системы тел в полуподвижном базисе  $\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2 \mathbf{e}_3$  даны соотношениями (5.15)\* – (5.17)\*

$$G_1 = (A - N \cos \theta) \omega_1 + (A_0 - N \cos \theta) \Omega_1, \quad (2)$$

$$G_2 = (A - N \cos \theta) \omega_2 + (A_0 \cos \theta - N) \Omega_2 - n_0 \sin \theta, \quad (3)$$

$$G_3 = (A_0 \Omega_2 - N \omega_2) \sin \theta + n + n_0 \cos \theta. \quad (4)$$

Из второй формы уравнений движения приведем здесь (5.43)\*, (5.44)\*, (5.6)\*, (5.11)\*

$$A_0 (\dot{\Omega}_1 - \Omega_2 \Omega_3) + n_0 \Omega_2 = -\Pi'(\theta) + N [(\omega_1^2 + \omega_2^2) \sin \theta + (\dot{\omega}_1 - \omega_2 \omega_3) \cos \theta], \quad (5)$$

$$A_0 (\Omega_2 + \Omega_3 \Omega_1) - n_0 \Omega_1 = N (\dot{\omega}_2 + \omega_3 \omega_1), \quad (6)$$

$$\dot{\theta} = \Omega_1 - \omega_1, \quad (7)$$

<sup>1</sup>Номера уравнений работы [2] снабжены звездочкой.

$$J(\omega_3 + \dot{\varphi}) = n, \quad J_0(\Omega_3 + \dot{\Phi}) = n_0. \quad (8)$$

Рассмотрим указанное в [2, гл. 10] решение, характеризуемое нулевым значением постоянной момента количества движения системы тел:  $\mathbf{g} = \mathbf{0}$ . Предположим, что одно из тел системы закреплено в центре масс

$$N = 0. \quad (9)$$

Тогда при ограничении (9) компоненты (2)–(4) таковы:

$$G_1 = A\omega_1 + A_0\Omega_1 = 0, \quad (10)$$

$$G_2 = A\omega_2 + A_0\Omega_2 \cos \theta - n_0 \sin \theta = 0, \quad (11)$$

$$G_3 = A_0\Omega_2 \sin \theta + n + n_0 \cos \theta = 0. \quad (12)$$

Из соотношений (10)–(12) находим

$$\omega_1 = -\frac{A_0\Omega_1}{A}, \quad (13)$$

$$\omega_2 = \frac{n_0 + n \cos \theta}{A \sin \theta}, \quad (14)$$

$$\Omega_2 = -\frac{n_0 \cos \theta + n}{A_0 \sin \theta}. \quad (15)$$

Запишем уравнения (5), (6) при ограничении (9)

$$\dot{\Omega}_1 - \Omega_2\Omega_3 = -\frac{n_0}{A_0}\Omega_2 - \frac{\Pi'(\theta)}{A_0}, \quad (16)$$

$$\dot{\Omega}_2 + \Omega_3\Omega_1 = \frac{n_0}{A_0}\Omega_1. \quad (17)$$

Умножая первое уравнение на  $\Omega_1$ , второе – на  $\Omega_2$  и складывая, получим

$$\dot{\Omega}_1\Omega_1 + \dot{\Omega}_2\Omega_2 = -\frac{\Pi'(\theta)}{A_0}\Omega_1. \quad (18)$$

Вместо  $\Omega_2$  введем новую переменную  $\sigma$ :

$$\sigma^2 = \Omega_1^2 + \Omega_2^2, \quad (19)$$

тогда уравнение (18) принимает вид

$$\sigma \dot{\sigma} = -\frac{\Pi'(\theta)}{A_0}\Omega_1. \quad (20)$$

Подставив (13) в (7), получим

$$\dot{\theta} = \frac{\Omega_1}{k_*}, \quad (21)$$

где введен новый параметр  $k_* = \frac{A}{A + A_0}$  ( $0 < k_* < 1$ ).

В уравнении (20) перейдем от дифференцирования по  $t$  к дифференцированию по  $\theta$ , с учетом (21) получим

$$\sigma\sigma' = -\frac{\Pi'(\theta)k_*}{A_0} \quad (22)$$

(предполагаем, что  $\Omega_1$  отлично от нуля).

Так как в этом решении  $\Pi(\theta)$  является произвольной дифференцируемой функцией, можно ее конкретизировать, например, так:  $\Pi(\theta) = -c^2 \cos \theta$ , тогда уравнение (22) запишем в виде  $\sigma\sigma' = -\frac{c^2 k_* \sin \theta}{A_0}$ . В результате интегрирования получим

$$\sigma^2 = \sigma_0^2(1 + b \cos \theta), \quad (23)$$

где введен безразмерный параметр  $b = \frac{2k_*c^2}{A_0\sigma_0^2}$ , а  $\sigma_0^2$  – постоянная интегрирования.

Вместо переменной  $\theta$  введем переменную  $u$

$$u = \cos \theta \quad (24)$$

и запишем  $\omega_2, \Omega_2, \sigma, \Omega_1$  как функции  $u$ . Для этого подставим (24) в (14), (15), (23), (19):

$$\omega_2 = \frac{n_0 + nu}{A\sqrt{1 - u^2}}, \quad (25)$$

$$\Omega_2 = \frac{-(n_0u + n)}{A_0\sqrt{1 - u^2}}, \quad (26)$$

$$\sigma^2 = \sigma_0^2(1 + bu), \quad (27)$$

$$\Omega_1^2 = \frac{\sigma_0^2(1 + bu)(1 - u^2) - (n_0u + n)^2/A_0^2}{1 - u^2}. \quad (28)$$

Заменой  $n_0 = A_0\sigma_0n_0^*, n = A_0\sigma_0n^*$  преобразуем выражение  $\sigma_0^2(1 + bu)(1 - u^2) - (n_0u + n)^2/A_0^2$  к такому виду:  $A_0^2\sigma_0^2[(1 + bu)(1 - u^2) - (n_0^*u + n^*)^2] = A_0^2\sigma_0^2P_3(u)$ , где  $P_3(u) = (1 + bu)(1 - u^2) - (n_0^*u + n^*)^2$ .  $P_3(\pm 1) = -(n^* \pm n_0^*)^2 < 0$  при  $u = \pm 1$  и  $P_3(0) = 1 - (n^*)^2$  при  $u = 0$ . Если постоянная  $(n^*)^2 < 1$ , то всегда существует интервал, содержащий точку  $u = 0$ , в котором это выражение больше нуля.

Умножим обе части уравнения (21) на  $\sin \theta$ , учтем замену (24), получим

$$\dot{u} = -\frac{1}{k_*} \frac{\Omega_1(u)}{\sqrt{1-u^2}}. \quad (29)$$

Подставив (28) в (29), установим зависимость времени  $t$  от переменной  $u$

$$\sigma_0(t-t_0) = -k_* \int_{u_0}^u \frac{du}{\sqrt{(1+bu)(1-u^2) - (n_0u+n)^2/A_0^2\sigma_0^2}}. \quad (30)$$

Отметим, что  $\sigma_0(t-t_0)$  есть безразмерное время.

Соотношениями (26), (27) и (13), (25), (8) заданы годографы тел  $S_0$  и  $S$  в полуподвижных базисах. Чтобы найти годографы тел в неизменно связанных с телами базисах, необходимо определить углы собственных вращений  $\varphi$ ,  $\Phi$ .

Перепишем уравнения (8) в виде

$$\dot{\varphi} = \frac{n}{J} - \omega_3, \quad (31)$$

$$\dot{\Phi} = \frac{n_0}{J_0} - \Omega_3, \quad (32)$$

где  $\Omega_3, \omega_3$  определены в [2] соотношениями (5.55)\*

$$\omega_3 = (\Omega_2 - \omega_2 \cos \theta) / \sin \theta, \quad (33)$$

$$\Omega_3 = (\Omega_2 \cos \theta - \omega_2) / \sin \theta. \quad (34)$$

Внесем (24)–(26) в (33), (34), определим  $\Omega_3(u), \omega_3(u)$  :

$$\omega_3(u) = \frac{n}{A} - \frac{n_0u+n}{A_0k_*(1-u^2)}, \quad (35)$$

$$\Omega_3(u) = \frac{n_0}{A_0} - \frac{nu+n_0}{A_0k_*(1-u^2)}. \quad (36)$$

Подставив соотношения (35), (36) в уравнения (31), (32), получим

$$\dot{\varphi} = \left( \frac{1}{J} - \frac{1}{A} \right) n + \frac{n_0u+n}{A_0k_*(1-u^2)},$$

$$\dot{\Phi} = \left( \frac{1}{J_0} - \frac{1}{A_0} \right) n_0 + \frac{nu+n_0}{A_0k_*(1-u^2)}.$$

При интегрировании этих уравнений с учетом (29) находим углы собственных вращений тел  $S_0, S$ :

$$\varphi - \varphi_0 = \left( \frac{1}{J} - \frac{1}{A} \right) nt - \int_{u_0}^u \frac{(n_0u+n)du}{(1-u^2)\sqrt{A_0^2\sigma_0^2(1+bu)(1-u^2) - (n_0u+n)^2}}, \quad (37)$$

$$\Phi - \Phi_0 = \left( \frac{1}{J_0} - \frac{1}{A_0} \right) n_0 t - \int_{u_0}^u \frac{(nu + n_0) du}{(1 - u^2) \sqrt{A_0^2 \sigma_0^2 (1 + bu)(1 - u^2) - (n_0 u + n)^2}}. \quad (38)$$

Основные переменные отнесены к полуподвижным базисам, а необходимо иметь кинематические характеристики в базисах, неизменно связанных с телами.

Неизменный в  $S$  базис  $\mathbf{e}_1^* \mathbf{e}_2^* \mathbf{e}_3^*$  связан с  $\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2 \mathbf{e}_3$  соотношениями (5.30)\*

$$\mathbf{e}_1^* = \mathbf{e}_1 \cos \varphi + \mathbf{e}_2 \sin \varphi, \quad \mathbf{e}_2^* = -\mathbf{e}_1 \sin \varphi + \mathbf{e}_2 \cos \varphi, \quad \mathbf{e}_3^* = \mathbf{e}_3 \quad (39)$$

и для компонент  $\omega_1^*, \omega_2^*, \omega_3^*$  угловой скорости  $\boldsymbol{\omega}_* = \omega_1^* \mathbf{e}_1^* + \omega_2^* \mathbf{e}_2^* + \omega_3^* \mathbf{e}_3^*$  получаем значения

$$\omega_1^* = \omega_1 \cos \varphi + \omega_2 \sin \varphi, \quad \omega_2^* = -\omega_1 \sin \varphi + \omega_2 \cos \varphi, \quad \omega_3^* = n/J. \quad (40)$$

Неизменный в  $S_0$  базис  $\mathbf{e}_1^{0*} \mathbf{e}_2^{0*} \mathbf{e}_3^{0*}$  связан с  $\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2 \mathbf{e}_3^0$  соотношениями [2] (5.35)\*

$$\mathbf{e}_1^{0*} = \mathbf{e}_1 \cos \Phi + \mathbf{e}_2^0 \sin \Phi, \quad \mathbf{e}_2^{0*} = -\mathbf{e}_1 \sin \varphi + \mathbf{e}_2^0 \cos \Phi, \quad \mathbf{e}_3^{0*} = \mathbf{e}_3^0 \quad (41)$$

и для компонент  $\Omega_1^*, \Omega_2^*, \Omega_3^*$  угловой скорости  $\boldsymbol{\Omega}_*$  тела  $S_0$  имеем

$$\Omega_1^* = \Omega_1 \cos \Phi + \Omega_2 \sin \Phi, \quad \Omega_2^* = -\Omega_1 \sin \Phi + \Omega_2 \cos \Phi, \quad \Omega_3^* = n_0/J_0 \quad (42)$$

( $\omega_3^* = \omega_3 + \dot{\varphi} = n/J$ ,  $\Omega_3^* = \Omega_3 + \dot{\Phi} = n_0/J_0$  – следствие циклических интегралов (8)).

Так как  $\omega_1, \omega_2, \omega_3$  и  $\varphi$  известны как функции переменной  $u$ , то подставив (13), (25), (35), (37) в (40), сможем найти компоненты угловой скорости  $\boldsymbol{\omega}_*$  тела  $S$ . Аналогично, подставив (28), (26), (36), (38) в (42), сможем определить компоненты угловой скорости  $\boldsymbol{\Omega}_*$  тела  $S_0$ .

**Опорный базис.** Для построения аксоидов в работах [3–2] использовались две системы координат: одна – неизменно связанная с движущимся телом, а другая – выбрана в неподвижном пространстве. В этих работах фигурировал неподвижный в пространстве вектор, компоненты которого по отношению к движущимся осям определялись в зависимости от времени (или вспомогательной переменной) вместе с компонентами угловой скорости тела в этих осях. Иногда в прикладных задачах возникает необходимость изучать движение тела по отношению к осям, которые в свою очередь движутся в неподвижном пространстве. В работе [1] выделен случай, когда движущаяся опорная система координат, определена естественным базисом на траектории одной из точек движущегося тела.

В случае нулевого значения момента количества движения системы тел, при решении задачи отсутствует имеющий физический смысл вектор, фиксированный в неподвижном пространстве и задаваемый своими компонентами в осях, связанных с телом. Однако в осях, связанных с телом, определен вектор абсолютной скорости точки  $O$  (центра сферического шарнира), и это дает возможность строить полное решение на основе метода работы [1].

В монографии [2] указаны радиус-вектор  $\mathbf{r}_*$ , скорость  $\mathbf{v}_*$  и ускорение  $\mathbf{w}_*$  точки  $O$ . При обращении в нуль параметра  $N = \frac{mm_0}{m+m_0} l l_0$ , определяемого (5.13)\*, необходимо рассматривать два варианта

$$l = 0, \quad (43)$$

$$l_0 = 0. \quad (44)$$

При этом обращается в нуль один из параметров (5.23)\*

$$a = \frac{ml}{m+m_0}, \quad a_0 = \frac{m_0 l_0}{m+m_0}.$$

Из двух возможностей (43), (44) выбираем первую

$$a = 0 \quad (45)$$

(вторая рассматривается аналогично).

Запишем векторы  $\mathbf{r}_*$ ,  $\mathbf{v}_*$ ,  $\mathbf{w}_*$  по формулам (5.22)\*, (5.24)\*, (5.27)\* – (5.29)\* при ограничении (45)

$$\mathbf{r}_* = -a_0 \mathbf{e}_3^0,$$

$$\mathbf{v}_* = a_0(-\Omega_2 \mathbf{e}_1 + \Omega_1 \mathbf{e}_2^0), \quad (46)$$

$$\mathbf{w}_* = a_0 \left\{ -(\dot{\Omega}_2 + \Omega_3 \Omega_1) \mathbf{e}_1 + (\dot{\Omega}_1 - \Omega_2 \Omega_3) \mathbf{e}_2^0 + (\Omega_1^2 + \Omega_2^2) \mathbf{e}_3^0 \right\}. \quad (47)$$

Подставив (16), (17), (19), (22) в (47) определим  $\mathbf{w}_*$ :

$$\mathbf{w}_* = a_0 \left[ -\frac{n_0}{A_0} \Omega_1 \mathbf{e}_1 + \left( \frac{\sigma \sigma'}{k_*} - \frac{n_0}{A_0} \Omega_2 \right) \mathbf{e}_2^0 + \sigma^2 \mathbf{e}_3^0 \right]. \quad (48)$$

В дальнейшем потребуется вектор  $\dot{\mathbf{w}}_*$

$$\dot{\mathbf{w}}_* = \dot{w}_1 \mathbf{e}_1 + \dot{w}_2^0 \mathbf{e}_2^0 + \dot{w}_3^0 \mathbf{e}_3^0 + \boldsymbol{\Omega} \times \mathbf{w}_*, \quad (49)$$

где  $\boldsymbol{\Omega}$  – угловая скорость базиса  $\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2^0 \mathbf{e}_3^0$ :

$$\boldsymbol{\Omega} = \Omega_1 \mathbf{e}_1 + \Omega_2 \mathbf{e}_2^0 + \Omega_3 \mathbf{e}_3^0. \quad (50)$$

Продифференцировав  $w_1, w_2^0, w_3^0$ , из (48) находим

$$\dot{w}_1 = -\frac{a_0 n_0 \dot{\Omega}_1}{A_0}, \quad \dot{w}_2 = a_0 \left( \frac{\sigma \sigma'}{k_*} - \frac{n_0}{A_0} \Omega_2 \right)', \quad \dot{w}_3 = 2a_0 \sigma \dot{\sigma}. \quad (51)$$

Опорный базис  $\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2 \mathbf{e}_3$ , следуя [4, с. 96–99], вводим следующим образом

$$\mathbf{e}_1 = \frac{\mathbf{v}_*}{v_*}, \quad \mathbf{e}_2 = \frac{\mathbf{B}_* \times \mathbf{v}_*}{|\mathbf{B}_* \times \mathbf{v}_*|}, \quad \mathbf{e}_3 = \frac{\mathbf{B}_*}{B_*}, \quad (52)$$

где  $\mathbf{B}_*$  – вектор бинормали

$$\mathbf{B}_* = \mathbf{v}_* \times \mathbf{w}_* = B_1 \mathbf{e}_1 + B_2^0 \mathbf{e}_2^0 + B_3^0 \mathbf{e}_3^0. \quad (53)$$

Запишем его разложение в базисе  $\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2^0 \mathbf{e}_3^0$ , подставив (46), (48) в (53):

$$\mathbf{B}_* = a_0^2 \left[ \Omega_1 \sigma^2 \mathbf{e}_1 + \Omega_2 \sigma^2 \mathbf{e}_2^0 + \left( -\frac{\sigma \sigma'}{k_*} \Omega_2 + \frac{n_0}{A_0} \sigma^2 \right) \mathbf{e}_3^0 \right]. \quad (54)$$

Модули векторов  $\mathbf{v}_*$ ,  $\mathbf{B}_*$ ,  $\mathbf{B}_* \times \mathbf{v}_*$  находим из (46), (54) с учетом (27):

$$v_* = a_0 \sigma, \quad (55)$$

$$B_*^2 = a_0^4 \left[ \sigma^6 + \left( \frac{n_0}{A_0} \sigma^2 - \frac{\sigma \sigma'}{k_*} \Omega_2 \right)^2 \right], \quad (56)$$

$$|\mathbf{B}_* \times \mathbf{v}_*| = B_* v_*.$$

Теперь опорный базис (52) определяем, воспользовавшись соотношениями (46), (54), (56)

$$\begin{aligned} \mathfrak{e}_1 &= -\frac{\Omega_2}{\sigma} \mathbf{e}_1 + \frac{\Omega_1}{\sigma} \mathbf{e}_2^0, \\ \mathfrak{e}_2 &= \mathfrak{e}_3 \times \mathfrak{e}_1, \end{aligned} \quad (57)$$

$$\mathfrak{e}_3 = \frac{a_0^2}{B_*} \left[ \Omega_1 \sigma^2 \mathbf{e}_1 + \Omega_2 \sigma^2 \mathbf{e}_2^0 + \left( \frac{n_0}{A_0} \sigma^2 - \frac{\sigma \sigma'}{k_*} \Omega_2 \right) \mathbf{e}_3^0 \right].$$

Чтобы упростить выражение (56) для модуля бинормали, введем новую переменную  $\chi$  с помощью дифференциального соотношения

$$\operatorname{tg} \chi = \frac{k_* n_0 \sigma - \sigma' A_0 \Omega_2}{A_0 k_* \sigma^2}, \quad (58)$$

тогда

$$B_* = \frac{a_0^2 \sigma^3}{\cos \chi}. \quad (59)$$

С учетом (19), переменные  $\Omega_1, \Omega_2$  можно представить в виде

$$\Omega_1 = \sigma \cos \beta, \quad \Omega_2 = \sigma \sin \beta. \quad (60)$$

Подставив (59), (60) в (57), устанавливаем связь между опорным  $\mathfrak{e}_1 \mathfrak{e}_2 \mathfrak{e}_3$  и полуподвижным  $\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2^0 \mathbf{e}_3^0$  базисами

$$\mathfrak{e}_1 = -\mathbf{e}_1 \sin \beta + \mathbf{e}_2^0 \cos \beta, \quad (61)$$

$$\mathfrak{e}_2 = -\mathbf{e}_1 \cos \beta \sin \chi - \mathbf{e}_2^0 \sin \beta \sin \chi + \mathbf{e}_3^0 \cos \chi, \quad (62)$$

$$\mathfrak{e}_3 = \mathbf{e}_1 \cos \beta \cos \chi + \mathbf{e}_2^0 \sin \beta \cos \chi + \mathbf{e}_3^0 \sin \chi.$$

Формулы обратного преобразования можно записать в виде

$$\mathbf{e}_1 = -\varepsilon_1 \sin \beta - \varepsilon_2 \cos \beta \sin \chi + \varepsilon_3 \cos \beta \cos \chi, \quad (63)$$

$$\mathbf{e}_2^0 = \varepsilon_1 \cos \beta - \varepsilon_2 \sin \beta \sin \chi + \varepsilon_3 \sin \beta \cos \chi, \quad (64)$$

$$\mathbf{e}_3^0 = \varepsilon_2 \cos \chi + \varepsilon_3 \sin \chi. \quad (65)$$

Из соотношений (61), (62) заключаем, что  $\chi$  – это угол между  $\mathbf{e}_3^0$  и  $\varepsilon_2$ , а  $\beta$  – угол между  $\mathbf{e}_2^0$  и  $\varepsilon_1$ . Чтобы определить угловую скорость опорного базиса, необходимо найти кривизну  $\varkappa^*$  и кручение  $\varkappa^0$  [5] траектории точки  $O$ :

$$\varkappa^* = \frac{B_*}{v_*^3}, \quad (66)$$

$$\varkappa^0 = \frac{\dot{\mathbf{w}}_* \cdot \mathbf{B}_*}{B_*^2}. \quad (67)$$

Внесем (55), (59) в (66) и определим кривизну траектории точки  $O$

$$\varkappa^* = \frac{1}{a_0 \cos \chi}. \quad (68)$$

Вычислим скалярное произведение  $\dot{\mathbf{w}}_* \cdot \mathbf{B}_*$ , воспользовавшись соотношениями (49), (53),

$$\dot{\mathbf{w}}_* \cdot \mathbf{B}_* = B_1 \dot{w}_1 + B_2^0 \dot{w}_2^0 + B_3^0 \dot{w}_3^0 + (\mathbf{v}_* \times \mathbf{w}_*) \cdot (\boldsymbol{\Omega} \times \mathbf{w}_*). \quad (69)$$

Второе слагаемое преобразуем к виду

$$(\mathbf{v}_* \times \mathbf{w}_*) \cdot (\boldsymbol{\Omega} \times \mathbf{w}_*) = (\boldsymbol{\Omega} \cdot \mathbf{v}_*) \mathbf{w}_*^2 - (\boldsymbol{\Omega} \cdot \mathbf{w}_*) (\mathbf{v}_* \cdot \mathbf{w}_*).$$

Теперь (69) можно записать так:

$$\mathbf{B}_* \cdot \dot{\mathbf{w}}_* = B_1 \dot{w}_1 + B_2^0 \dot{w}_2^0 + B_3^0 \dot{w}_3^0 + (\boldsymbol{\Omega} \cdot \mathbf{v}_*) \mathbf{w}_*^2 - (\boldsymbol{\Omega} \cdot \mathbf{w}_*) (\mathbf{v}_* \cdot \mathbf{w}_*).$$

Подставив в это выражение (50), (46), (48), (51), (54), получим

$$\mathbf{B}_* \cdot \dot{\mathbf{w}}_* = \frac{a_0^3 \Omega_1}{k_*} \left[ \frac{(\sigma \sigma')'}{k_*} \Omega_2 \sigma^2 - \frac{3(\sigma \sigma')^2}{k_*} \Omega_2 + \frac{2n_0}{A_0} \sigma^3 \sigma' - \Omega_3 \sigma^3 \sigma' \right]. \quad (70)$$

Уравнение (17) запишем с учетом (21), считая  $\Omega_1 \neq 0$ ,

$$\frac{\Omega_2'}{k_*} + \Omega_3 = \frac{n_0}{A_0} \quad (71)$$

(при  $\Omega_1 = 0$ , как следует из (21),  $\theta = \text{const}$ ), определим  $\Omega_3$  из (71):  $\Omega_3 = \frac{n_0}{A_0} - \frac{\Omega_2'}{k_*}$ . Теперь скалярное произведение (70) можно записать в виде

$$\mathbf{v}_* \cdot \dot{\mathbf{w}}_* = \frac{a_0^3 \Omega_1 \sigma^5}{A_0 k_*^2} \left( \frac{A_0 \Omega_2 \sigma' - k_* n_0 \sigma}{\sigma^2} \right)'. \quad (72)$$

Будем рассматривать вариант, при котором кручение  $\varkappa^0$  не обращается в нуль. Используя параметризацию (58), (59), получаем из (67)

$$\varkappa^0 = -\frac{\dot{\chi}}{a_0 \sigma}. \quad (73)$$

Угловая скорость  $\Omega_0$  опорного базиса [4] вычисляется по формуле

$$\Omega_0 = v_*(\varkappa^0 \mathfrak{e}_1 + \varkappa^* \mathfrak{e}_3).$$

С учетом (55), (68), (73)  $\Omega_0$  принимает вид

$$\Omega_0 = -\dot{\chi} \mathfrak{e}_1 + \frac{\sigma}{\cos \chi} \mathfrak{e}_3. \quad (74)$$

Угловая скорость  $\Omega_{0*}$  тела  $S_0$  относительно опорного базиса [4] – это разность угловых скоростей тела и опорного базиса

$$\Omega_{0*} = \Omega_* - \Omega_0, \quad (75)$$

$$\Omega_0 = \Omega_1 \mathbf{e}_1 + \Omega_2 \mathbf{e}_2 + \frac{n_0}{J_0} \mathbf{e}_3. \quad (76)$$

Чтобы получить разложение вектора  $\Omega_*$  в опорном базисе, подставим в (76) соотношения (65):

$$\Omega_* = \mathfrak{e}_2 \left( -\sigma \sin \chi + \frac{n_0}{J_0} \cos \chi \right) + \mathfrak{e}_3 \left( \sigma \cos \chi + \frac{n_0}{J_0} \sin \chi \right). \quad (77)$$

Теперь внесем (77), (74) в (75) и найдем угловую скорость  $\Omega_{0*}$

$$\Omega_{0*} = \mathfrak{e}_1 \dot{\chi} + \mathfrak{e}_2 \left( -\sigma \sin \chi + \frac{n_0}{J_0} \cos \chi \right) + \mathfrak{e}_3 \left( -\sigma \sin \chi + \frac{n_0}{J_0} \cos \chi \right) \text{tg} \chi. \quad (78)$$

Аксиод тела  $S_0$  в опорном базисе  $\mathfrak{e}_1 \mathfrak{e}_2 \mathfrak{e}_3$  имеет вид

$$\zeta^0 = \mu_0 \frac{\Omega_{0*}}{\Omega_{0*}} + \frac{\Omega_{0*} \times \mathbf{v}_*}{\Omega_{0*}^2} = \zeta_1^0 \mathfrak{e}_1 + \zeta_2^0 \mathfrak{e}_2 + \zeta_3^0 \mathfrak{e}_3. \quad (79)$$

Из (52), (55) следует представление для скорости шарнира  $\mathbf{v}_*$

$$\mathbf{v}_* = a_0 \sigma \mathfrak{e}_1. \quad (80)$$

Подставив (78), (80) в уравнение (79), для компонент  $\zeta_i^0$  получим выражения

$$\begin{aligned}\zeta_1^0 &= \frac{\mu\dot{\chi}}{\Omega_{0*}}, \\ \zeta_2^0 &= \left( \frac{\mu\sigma}{\Omega_{0*}} + \frac{a_0\sigma^2}{\Omega_{0*}^2} \operatorname{tg}\chi \right) \left( -\sin\chi + \frac{n_0}{J_0\sigma} \cos\chi \right), \\ \zeta_3^0 &= \left( \frac{\mu\sigma}{\Omega_{0*}} \operatorname{tg}\chi + \frac{a_0\sigma^2}{\Omega_{0*}^2} \right) \left( -\sin\chi + \frac{n_0}{J_0\sigma} \cos\chi \right),\end{aligned}\quad (81)$$

где  $\Omega_{0*}^2 = \dot{\chi}^2 + \sigma^2 \left( \operatorname{tg}\chi - \frac{n_0}{J_0\sigma} \right)^2$ , а  $\sigma$  и  $\operatorname{tg}\chi$  определены в (23), (58).

Подвижный аксоид  $\xi^0$  тела  $S_0$  определен уравнением (12.9)\*

$$\xi^0 = \mu \frac{\Omega_*}{\Omega_*^2} + \frac{\Omega_* \times \mathbf{v}_*}{\Omega_*^2} \quad (82)$$

и в базисе  $\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2^0 \mathbf{e}_3^0$  имеет разложение

$$\xi^0 = \xi_1^0 \mathbf{e}_1 + \xi_2^0 \mathbf{e}_2^0 + \xi_3^0 \mathbf{e}_3^0. \quad (83)$$

Для определения  $\xi_i^0$  внесем (76), (46) в уравнение (82):

$$\xi_1^0 = F^0(\mu, \theta) \Omega_1(\theta), \quad \xi_2^0 = F^0(\mu, \theta) \Omega_2(\theta), \quad \xi_3^0 = a_0 + F^0(\mu, \theta) \frac{n_0}{J_0},$$

где

$$F^0(\mu, \theta) = \frac{\mu}{\Omega_*(\theta)} + \frac{a_0 n_0}{J_0 \Omega_*^2(\theta)}, \quad (84)$$

$$\Omega_*^2(\theta) = \sigma^2(\theta) + \frac{n_0^2}{J_0^2}. \quad (85)$$

Чтобы записать аксоид тела  $S_0$  в неизменно связанном с ним базисе  $\mathbf{e}_1^{0*} \mathbf{e}_2^{0*} \mathbf{e}_3^{0*}$ , необходимо учесть, что этот базис вращается с угловой скоростью  $\dot{\Phi}$  относительно полуподвижного базиса  $\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2^0 \mathbf{e}_3^0$ . Подставив (41) в (83), с учетом (42) находим компоненты  $\xi_i^{0*}$  вектора  $\xi^0$ :

$$\xi^0 = \xi_1^{0*} \mathbf{e}_1^{0*} + \xi_2^{0*} \mathbf{e}_2^{0*} + \xi_3^{0*} \mathbf{e}_3^{0*},$$

$$\xi_1^{0*} = F^0(\mu, \theta) \Omega_1^*(\theta), \quad \xi_2^{0*} = F^0(\mu, \theta) \Omega_2^*(\theta), \quad \xi_3^{0*} = \xi_3^0(\mu, \theta). \quad (86)$$

Скалярное произведение  $\Omega^* \cdot \mathbf{v}_*$  с учетом (46), (76) равно нулю, и, следовательно, скорость скольжения равна нулю. Таким образом, при движении тела  $S_0$  его подвижный аксоид (84)–(86) катится без скольжения по аксоиду (81) в опорном базисе.

Для вычисления аксоида тела  $S$  в опорном базисе вначале представим угловую скорость тела  $S$

$$\boldsymbol{\omega}_* = \omega_1 \mathbf{e}_1 + \omega_2 \mathbf{e}_2 + \frac{n}{J} \mathbf{e}_3 \quad (87)$$

в опорном базисе. Для этого запишем соотношения, связывающие полуподвижные базисы  $\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2 \mathbf{e}_3$  тела  $S$  и  $\mathbf{e}_1^0 \mathbf{e}_2^0 \mathbf{e}_3^0$  тела  $S_0$ :

$$\mathbf{e}_2 = \mathbf{e}_2^0 \cos \theta - \mathbf{e}_3^0 \sin \theta, \quad (88)$$

$$\mathbf{e}_3 = \mathbf{e}_2^0 \sin \theta + \mathbf{e}_3^0 \cos \theta. \quad (89)$$

Подставив (88), (89) в (87), получим разложение

$$\boldsymbol{\omega} = \omega_1 \mathbf{e}_1 + \left( \omega_2 \cos \theta + \frac{n}{J} \sin \theta \right) \mathbf{e}_2^0 + \left( -\omega_2 \sin \theta + \frac{n}{J} \cos \theta \right) \mathbf{e}_3^0. \quad (90)$$

Вносим в (90) соотношения (63)–(65)

$$\begin{aligned} \omega_* &= \varepsilon_1 \frac{1}{\sigma} \left[ -\omega_1 \Omega_2 + \Omega_1 \left( \omega_2 \cos \theta + \frac{n}{J} \sin \theta \right) \right] + \\ &+ \varepsilon_2 \left\{ -\frac{1}{\sigma} \left[ \Omega_1 \omega_1 + \Omega_2 \left( \omega_2 \cos \theta + \frac{n}{J} \sin \theta \right) \right] \sin \chi + \left( -\omega_2 \sin \theta + \frac{n}{J} \cos \theta \right) \cos \chi \right\} + \\ &+ \varepsilon_3 \left\{ \frac{1}{\sigma} \left[ \Omega_1 \omega_1 + \Omega_2 \left( \omega_2 \cos \theta + \frac{n}{J} \sin \theta \right) \right] \cos \chi + \left( -\omega_2 \sin \theta + \frac{n}{J} \cos \theta \right) \sin \chi \right\}. \end{aligned}$$

С учетом (13)–(15), (60) этот вектор принимает вид

$$\begin{aligned} \omega_* &= \varepsilon_1 \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{n}{A} \cos \beta \sin \theta + \\ &+ \varepsilon_2 \left\{ - \left[ -\frac{A_0}{A} \sigma + \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{n}{A} \sin \beta \sin \theta \right] \sin \chi + \left[ -\frac{n_0}{A} + \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{n}{A} \cos \theta \right] \cos \chi \right\} + \\ &+ \varepsilon_3 \left\{ \left[ -\frac{A_0}{A} \sigma + \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{n}{A} \sin \beta \sin \theta \right] \cos \chi + \left[ -\frac{n_0}{A} + \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{n}{A} \cos \theta \right] \sin \chi \right\}. \quad (91) \end{aligned}$$

Тело  $S$  имеет по отношению к опорному базису угловую скорость  $\boldsymbol{\omega}_{0*}$ , равную разности  $\boldsymbol{\omega}_* - \boldsymbol{\Omega}_0$ . Разложение этого вектора в опорном базисе получим, воспользовавшись соотношениями (91), (74)

$$\begin{aligned} \omega_{0*} &= \varepsilon_1 \left[ \dot{\chi} + \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{n}{A} \cos \beta \sin \theta \right] + \\ &+ \varepsilon_2 \left\{ - \left[ -\frac{A_0}{A} \sigma + \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{n}{A} \sin \beta \sin \theta \right] \sin \chi + \left[ -\frac{n_0}{A} + \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{n}{A} \cos \theta \right] \cos \chi \right\} + \\ &+ \varepsilon_3 \left\{ \left[ -\frac{A_0}{A} \sigma + \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{n}{A} \sin \beta \sin \theta \right] \cos \chi + \left[ -\frac{n_0}{A} + \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{n}{A} \cos \theta \right] \sin \chi - \frac{\sigma}{\cos \chi} \right\}. \quad (92) \end{aligned}$$

АксOID  $\zeta$  тела  $S$  в опорном базисе имеет вид

$$\zeta = \mu \frac{\omega_{0*}}{\omega_{0*}} + \frac{\omega_{0*} \times \mathbf{v}_*}{\omega_{0*}^2} = \zeta_1 \mathbf{e}_1 + \zeta_2 \mathbf{e}_2 + \zeta_3 \mathbf{e}_3. \quad (93)$$

Подставив (92), (80) в (93), для компонент  $\zeta_i$  получим выражения

$$\zeta_1 = \frac{\mu}{\omega_{0*}} \left[ \dot{\chi} + \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{n}{A} \cos \beta \sin \theta \right], \quad (94)$$

$$\begin{aligned} \zeta_2 = & \frac{\mu\sigma}{\omega_{0*}} \left\{ \left[ \frac{A_0}{A} - \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{n}{A\sigma} \sin \beta \sin \theta \right] \sin \chi - \left[ \frac{n_0}{A\sigma} - \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{n}{A\sigma} \cos \theta \right] \cos \chi \right\} + \\ & + \frac{a_0\sigma^2}{\omega_{0*}^2} \left\{ \left[ -\frac{1}{k_*} + \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{n}{A\sigma} \sin \beta \sin \theta \right] \cos \chi + \left[ \frac{n_0}{A\sigma} - \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{n}{A\sigma} \cos \theta \right] \sin \chi \right\}, \end{aligned} \quad (95)$$

$$\begin{aligned} \zeta_3 = & \frac{\mu\sigma}{\omega_{0*}} \left\{ \left[ -\frac{1}{k_*} + \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{n}{A\sigma} \sin \beta \sin \theta \right] \cos \chi + \left[ \frac{n_0}{A\sigma} - \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{n}{A\sigma} \cos \theta \right] \sin \chi \right\} - \\ & - \frac{a_0\sigma^2}{\omega_{0*}^2} \left\{ \left[ \frac{A_0}{A} - \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{n}{A\sigma} \sin \beta \sin \theta \right] \sin \chi - \left[ \frac{n_0}{A\sigma} - \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{n}{A\sigma} \cos \theta \right] \cos \chi \right\}, \end{aligned}$$

где

$$\begin{aligned} \omega_{0*}^0(u) = & \left[ \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{n}{A} - \frac{d\chi}{du} \cdot \frac{\sigma(u)}{k_*} \right]^2 \left[ 1 - u^2 - \frac{(n_0 u + n)^2}{A_0^2 \sigma^2(u)} \right] + \\ & + \left[ \frac{\sigma(u)}{k_*} + \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{n(n_0 u + n)}{A A_0 \sigma(u)} \right]^2 + \left[ \left( \frac{A}{J} - 1 \right) \frac{nu}{A} - \frac{n_0}{A_0 k_*} + \frac{(n_0 u + n)}{A_0 k_* \sigma(u)} \frac{d\sigma}{du} \right]^2, \end{aligned}$$

$$\chi(u) = \operatorname{arctg} \left[ \frac{n_0}{A_0 \sigma(u)} - \frac{(n_0 u + n)}{A_0 k_* \sigma^2(u)} \frac{d\sigma}{du} \right].$$

Подвижный аксOID  $\xi$  тела  $S$ , определяемый уравнением (12.9)\*

$$\xi = \frac{\mu\omega_*}{\omega_*} + \frac{\omega_* \times \mathbf{v}_*}{\omega_*^2}, \quad (96)$$

запишем в полуподвижном базисе  $\mathbf{e}_1 \mathbf{e}_2 \mathbf{e}_3$ . Скорость шарнира (46) в этом базисе с учетом (88), (89) такова:

$$\mathbf{v}_* = -a_0 \Omega_2 \mathbf{e}_1 + a_0 \Omega_1 (\mathbf{e}_2 \cos \theta + \mathbf{e}_3 \sin \theta). \quad (97)$$

Подставив (87), (97) в уравнение (96), получим компоненты  $\xi_i$ :

$$\begin{aligned}\xi_1 &= \frac{\mu\omega_1}{\omega_*} + \frac{a_0}{\omega_*^2} \left( \omega_2\Omega_1 \sin \theta - \Omega_1 \frac{n}{J} \cos \theta \right), \\ \xi_2 &= \frac{\mu\omega_2}{\omega_*} - \frac{a_0}{\omega_*^2} \left( \omega_1\Omega_1 \sin \theta + \Omega_2 \frac{n}{J} \right), \\ \xi_3 &= \frac{\mu n}{J\omega_*} + \frac{a_0}{\omega_*^2} (\omega_1\Omega_1 \cos \theta + \Omega_2\omega_2).\end{aligned}$$

Внесем (13)–(15), (19) в эти соотношения, тогда

$$\begin{aligned}\xi_1(\mu, u) &= \left[ -\frac{\mu A_0}{\omega_* A} + \frac{a_0}{\omega_*^2} \left( \frac{n_0 + nu}{A} - \frac{nu}{J} \right) \right] \sqrt{\sigma^2 - \frac{(n_0 u + n)^2}{A_0^2(1-u^2)}}, \\ \xi_2(\mu, u) &= \left[ \frac{\mu(n_0 + nu)}{A\omega_*} + \frac{a_0}{\omega_*^2} \left( \frac{A_0}{A} \cdot \sigma^2(u)(1-u^2) - \right. \right. \\ &\quad \left. \left. - \frac{(n_0 u + n)^2}{AA_0} + \frac{(n_0 u + n)n}{A_0 J} \right) \right] \frac{1}{\sqrt{1-u^2}}, \\ \xi_3(\mu, u) &= -\frac{\mu n}{J\omega_*} - \frac{a_0}{\omega_*^2} \left[ \frac{A_0 \sigma^2(u)}{A} + \frac{(n_0 u + n)n_0}{AA_0} \right],\end{aligned}\tag{98}$$

где

$$\omega_*^2(u) = \frac{A_0^2 \sigma^2(u)}{A^2} + \frac{n_0^2 - n^2}{A_0^2} + \frac{n^2}{J^2}.\tag{99}$$

Воспользовавшись следующими из (39) соотношениями

$$\mathbf{e}_1 = \mathbf{e}_1^* \cos \varphi + \mathbf{e}_2^* \sin \varphi, \quad \mathbf{e}_2 = \mathbf{e}_1^* \sin \varphi + \mathbf{e}_2^* \cos \varphi,$$

запишем подвижный аксоид в неизменно связанном с телом  $S$  базисе  $\mathbf{e}_1^* \mathbf{e}_2^* \mathbf{e}_3^*$

$$\boldsymbol{\xi} = \xi_1^* \mathbf{e}_1^* + \xi_2^* \mathbf{e}_2^* + \xi_3^* \mathbf{e}_3^*,$$

где  $\xi_1^* = \xi_1 \cos \varphi + \xi_2 \sin \varphi$ ,  $\xi_2^* = -\xi_1 \sin \varphi + \xi_2 \cos \varphi$ ,  $\xi_3^* = \xi_3$ . Здесь угол  $\varphi$  определен в (38) квадратурой.

С учетом выражений (90), (46), (25), (26) определим скорость скольжения  $\frac{\boldsymbol{\omega}_* \cdot \mathbf{v}_*}{\omega_*}$  подвижного аксоида по опорному

$$\frac{\boldsymbol{\omega}_* \cdot \mathbf{v}_*}{\omega_*} = \frac{a_0 \Omega_1}{\omega_*^2 \sqrt{1-u^2}} \left[ \frac{n(1-u^2)}{J} - \frac{(n_0 u + n)}{A_0} + \frac{(n_0 + nu)u}{A} \right],\tag{100}$$

которая, вообще говоря, в нуль не обращается.

Таким образом, при движении тела  $S$  подвижный аксоид (98), (99) катится по опорному – (94), (95). Это качение сопровождается скольжением вдоль общей образующей со скоростью (100).

*Впервые* в задаче о движении по инерции двух гироскопов Лагранжа записаны аксоиды тел в опорном базисе. Это дает возможность представить движение тел качением подвижного аксоида по опорному аксоиду. При этом выяснилось, если тело  $S$  закреплено в центре масс, то качение его подвижного аксоида по аксоиду в опорном базисе сопровождается скольжением, а качение подвижного аксоида тела  $S_0$  по опорному аксоиду происходит без скольжения.

1. Харламов М.П., Харламов П.В. Построение полного решения задачи об относительном движении тела // Докл. АН УССР. – 1983. – Сер. А. - № 12. - С. 36–38.
2. Лесина М.Е. Точные решения двух новых задач аналитической динамики системы сочлененных тел. – Донецк: ДонГТУ, 1996. – 238 с.
3. Харламов П.В. Кинематическое истолкование движения тела, имеющего неподвижную точку // Прикл. математика и механика. – 1964. - **28**. – № 3. – С. 502-507.
4. Лурье А.И. Аналитическая механика. – М.: Физматгиз, 1961. – 824 с.
5. Рашевский П.К. Курс дифференциальной геометрии. – М.; Л.: Гостехтеориздат, 1950. – 428 с.