### ПРОБЛЕМЫ МЕХАНИКИ И УПРАВЛЕНИЯ Нелинейные динамические системы

Вып. 46 Межвузовский сборник научных трудов

2014

УДК 531.355

#### Н Н Макеев

Институт проблем точной механики и управления РАН

Россия, 410028, Саратов, ул. Рабочая, 24 nmakeyev@mail.ru; (845) 272-35-33

# ИНТЕГРАЛ ДЕЙСТВИЯ ДИНАМИЧЕСКОЙ СИСТЕМЫ ГИРОСТАТА, ДВИЖУЩЕГОСЯ В СВЕТОВОМ ПОТОКЕ

Приводятся некоторые формы аналитического представления интеграла действия динамической системы гиростата, движущегося в однородном параллельном световом потоке, порождающем поле сил светового давления.

**Ключевые слова:** интеграл действия; адиабатический инвариант; гиростат; световое давление.

### Введение

Интеграл действия I (ИД) или "переменная действие", "действие", является интегралом невозмущённой (порождающей) динамической системы (ДС) [1], усреднённой по фазе [2].

Адиабатическим инвариантом (АИ) динамической системы является функция её фазовых переменных и параметров, для которых значения этой функции мало изменяются при значительном изменении параметров данной системы. Впервые АИ были открыты Л. Больцманом при исследовании адиабатических процессов в термодинамике. Термин "АИ" был введён первоначально П. Эренфестом. Современное общепризнанное определение АИ было сформулировано авторским коллективом, возглавляемым А.А. Андроновым [3].

-

<sup>©</sup> Макеев Н. Н., 2014

Характерные величины, относящиеся к ДС, – ИД и АИ–являются составными элементами системных средств, применяемых в методах асимптотического интегрирования многопараметрических ДС, находящихся под воздействием возмущающих факторов.

В теории ДС существует следующая закономерность. Величина, называемая интегралом действия [1] для ДС, является интегралом этой системы, усреднённой по фазе. С другой стороны, интеграл действия является АИ порождающей системы для возмущённой ДС с ненулевыми собственными частотами и медленно изменяющимися параметрами. В более широком смысле переменные "действие" являются почти АИ для невырожденной многочастотной детерминированной ДС эволюционного типа [2].

Имеет место строгое взаимное соответствие между АИ и формальными интегралами ДС, получаемыми применением асимптотических методов теории возмущений. В частности, любой интеграл ДС, находящейся в нерезонансном режиме, является её АИ [4].

Для формального описания свойств нелинейной ДС теория АИ является одним из эффективных инструментов исследования, позволяющих получать необходимые характеристики этой системы, минуя её непосредственное интегрирование [1].

Известно, что ИД, применяемый в теории асимптотического интегрирования ДС, являясь первым интегралом порождающей (невозмущённой) ДС, одновременно является и ее АИ [1]. Точнее, доказано, что если частота ДС с одной степенью свободы отлична от нуля, то переменная "действие" является её АИ [2]. С другой стороны, АИ является переменная "действие" в задаче для ДС с постоянными коэффициентами [5]. Эта характерная особенность составляет аналитическую основу для построения асимптотического интегрального многообразия исходной возмущенной динамической системы.

В дальнейшем вместо термина "адиабатический инвариант" применяется термин "интеграл действия".

В настоящей статье рассматривается ИД системы уравнений движения свободного гиростата, находящегося под воздействием поля сил светового давления (СД-поля).

# 1. Основные предпосылки и первые интегралы

Рассматривается движение свободного от связей гиростата с заданным постоянным результирующим гиростатическим моментом. Гиростат движется так, что его неизменяемая часть (тело-носитель) движется вокруг неподвижного полюса О, неизменно связанного с инерциальным пространством. В частности, таким полюсом может являться центр масс гиростата. С телом-носителем гиростата неизменно связан светоотражсающий экран — тонкая недеформируемая оболочка неизменной конфигурации с заданными постоянными термомеханическими параметрами. На экран падает однородный световой поток в виде пучка параллельных световых лучей постоянной интенсивности.

Введём правые координатные ортобазисы с общим началом в полюсе O: базис Z ( $Oz_1z_2z_3$ ), неизменно связанный с инерциальным конфигурационным пространством, и координатный ортобазис X ( $Ox_1x_2x_3$ ), оси которого направлены по главным в полюсе O направлениям тензора инерции гиростата.

Пусть **s** ( $s_1$ ,  $s_2$ ,  $s_3$ ) — *гелиоцентрический орт*, устанавливающий ориентацию светового потока относительно связанного базиса. Этот вектор является *направляющим ортом* светового потока, ориентированным против направления падающего на экран пучка параллельных лучей света.

При определённых ограничениях, принятых для термомеханической модели [6], СД-поле является консервативным.

Обозначим:  $\mathbf{A} = diag\left(A_1, A_2, A_3\right)$  —матрица тензора инерции гиростата в полюсе O;  $\mathbf{\omega}\left(\omega_1, \omega_2, \omega_3\right)$  — абсолютная угловая скорость носителя гиростата;  $\mathbf{k}\left(k_1, k_2, k_3\right)$  — постоянный гиростатический момент, заданный в базисе X.

Движение гиростата в однородном параллельном СД-поле рассматривается на основе термомеханической модели взаимодействия светового потока с твёрдой поверхностью, учитывающей эффект переизлучения (в тепловом диапазоне) мощности, поглощаемой твёрдой поверхностью экрана [6]. Этой модели соответствует система уравнений, представленных в проекциях на оси координатного ортобазиса X[7]

$$A_{1}\dot{\omega}_{1} = (A_{2} - A_{3})\omega_{2}\omega_{3} + k_{2}\omega_{3} - k_{3}\omega_{2} - u^{F}(s_{3})s_{2},$$

$$A_{2}\dot{\omega}_{2} = (A_{3} - A_{1})\omega_{3}\omega_{1} + k_{3}\omega_{1} - k_{1}\omega_{3} + u^{F}(s_{3})s_{1},$$

$$A_{3}\dot{\omega}_{3} = (A_{1} - A_{2})\omega_{1}\omega_{2} + k_{1}\omega_{2} - k_{2}\omega_{1},$$
(1)

$$\dot{s}_1 = \omega_3 s_2 - \omega_2 s_3 \qquad (1, 2, 3).$$

В уравнениях (1) обозначено

$$u^{F}(s_3) = m_1 + m_2 s_3 \quad (-1 < s_3 < 1),$$
 (2)

где  $m_1$ ,  $m_2$  — заданные постоянные термомеханические параметры, характеризующие теплофизические и оптические свойства светоотражающего экрана.

Уравнения (1) образуют нелинейную многопараметрическую систему, характеризующую движение гиростата в консервативном СД-поле с квадратичным потенциалом [8]

$$U(s_3) = \int u^F(s_3) \, ds_3. \tag{3}$$

В основу предпосылок для исследования данного вопроса положим термомеханическую модель взаимодействия светового потока с абсолютно твердой поверхностью, построенную в работе [6]. Примем предпосылки, введенные в работах [9, 10], и сводящиеся, в основном, к следующим.

- 1. Гиростатический момент  $\mathbf{k}$  ( $k_1$ ,  $k_2$ ,  $k_3$ ) постоянен относительно главного базиса инерции гиростата.
- 2. Гиростат обладает осевой структурно-динамической симметрией вида

$$A_1 = A_2 = A, \quad k_1 = k_2 = 0.$$
 (4)

- 3. Действующее на гиростат СД-поле консервативно с потенциальной функцией  $U(s_3)$  (3), принятой в данной модели [6].
- 4. На гиростат действует внешнее моментно-силовое возмущение  $\mathbf{L}(\boldsymbol{\omega}, \boldsymbol{\Phi})$ , где  $\boldsymbol{\Phi} = (\boldsymbol{\theta}, \boldsymbol{\varphi}, \boldsymbol{\psi})^T$  вектор углов Эйлера, определяющий ориентацию главного координатного базиса гиростата относительно базиса Z. При этом в данном базисе задан вектор  $\mathbf{L} = \begin{bmatrix} L_1 & L_2 & L_3 \end{bmatrix}^T$ .

Пусть 
$$Q(\omega_3) = (A_3 - A)\omega_3 + k_3, \quad 0 < \varepsilon << 1,$$
 (5)

где  $\varepsilon$  — малый параметр, характеризующий величину возмущений. Уравнения движения гиростата (1) при данных предпосылках, обозначениях (2), (5) и условиях (4) в проекциях на оси главного координатного базиса X имеют вид

$$A\dot{\omega}_1 + Q(\omega_3)\omega_2 = -u^F(s_3)s_2 + \varepsilon L_1,$$

$$A\dot{\omega}_2 + Q(\omega_3)\omega_1 = -u^F(s_3)s_1 + \varepsilon L_2,$$

$$A_3\dot{\omega}_3 = \varepsilon L_3.$$
(6)

К системе уравнений (6) следует присоединить кинематические уравнения Эйлера

$$\dot{\theta} = \omega_1 \cos \varphi - \omega_2 \sin \varphi \quad (0 < \theta < \pi), \tag{7}$$

$$\begin{bmatrix} \dot{\varphi} \\ \dot{\psi} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \omega_3 \\ 0 \end{bmatrix} + (\omega_1 \sin \varphi + \omega_2 \cos \varphi) \begin{bmatrix} -\cos \theta \\ 1 \end{bmatrix} \frac{1}{\sin \theta}$$

и соотношения для координат гелиоцентрического орта s

$$(s_1, s_2, s_3) = (\sin\theta\sin\phi, \sin\theta\cos\phi, \cos\theta). \tag{8}$$

Система уравнений (6)–(8) аналитически замкнута относительно переменных  $(\mathbf{\omega}, \mathbf{s}, \mathbf{\Phi})$ . В нулевом (при  $\varepsilon = 0$ ) приближении система динамических уравнений (6) обладает независимыми первыми алгебраическими интегралами [9]

$$\begin{split} J_1 &\equiv A(\omega_1^2 + \omega_2^2) - 2U(s_3) = 2h_*, \\ J_2 &\equiv A(\omega_1 s_1 + \omega_2 s_2) + G_3^0 s_3 = h_2, \\ \omega_3 &= \omega_3^0, \end{split} \tag{9}$$

где обозначено  $h_* = h_1 - \frac{1}{2} A_3 (\omega_3^0)^2$ ,  $G_3^0 = A_3 \omega_3^0 + k_3$ , причем

 $h_1, h_2$  — постоянные интегрирования.

Первые интегралы (9) представим в углах Эйлера

$$J_{1} = A[\omega_{1}^{2} + \omega_{2}^{2} + \alpha(\omega_{3}^{0})^{2}] -$$

$$-2m_{1}\cos\theta - m_{2}\cos^{2}\theta = 2h_{1},$$
(10)

$$J_2 = A(\omega_1 \sin \varphi + \omega_2 \cos \varphi) \sin \theta + G_3^0 \cos \theta = h_2,$$

где обозначено  $\alpha = A^{-1}A_3$ .

Из системы соотношений (10) и уравнений (7), полагая  $u = \cos \theta$  , получаем

$$\dot{u}^2 = A^{-1} [(m_2 u^2 + 2m_1 u + \beta_1)(1 - u^2) - A^{-1} (h_2 - G_3^0 u)^2] \equiv f(u),$$
(11)

где обозначено  $\beta_1 = 2h_*$ .

# 2. Аналитические представления интеграла действия

Рассмотрим задачу о нахождении возможных форм аналитического представления ИД исходной ДС гиростата, соответствующих принятым предпосылкам.

Введём одну из форм представления ИД [11]

$$I = \int_{\theta_1}^{\theta_2} \dot{\theta} d\theta = \int_{u_1}^{u_2} \frac{\dot{u} du}{1 - u^2},$$
 (12)

где  $\theta_1,\theta_2$  — амплитудные (наименьшее и наибольшее) значения угла  $\theta$ , при которых  $\dot{u}=0$ ;  $u_j=\cos\theta_j$  (j=1,2). В частности, при плоском вращении гиростата имеем  $u_1=1,\ u_2=-1$ ; при плоских колебаниях относительно положений равновесия  $\theta=0,\ \theta=\pi$  имеем  $u_1=1,\ u_2=-1$ , соответственно.

Представим характерный полином (11) (*гиростатическую* функцию f(u)) в стандартном виде

$$f(u) = A^{-1} [-m_2 u^4 - 2m_1 u^3 + (\beta_2 - \beta_1) u^2 + 2\beta_3 u + \beta_4],$$
(13)

а ИД (12) - в виде

$$I = \int_{u_1}^{u_2} \frac{\sqrt{f(u)}}{1 - u^2} du,$$
 (14)

где обозначено

$$\beta_2 = m_2 - A^{-1}(G_3^0)^2$$
,  $\beta_3 = m_1 + A^{-1}h_2G_3^0$ ,   
  $\beta_4 = \beta_1 - A^{-1}h_2^2$ .

Выражение для ИД (14) определяется типом корней полинома (13). В реальном движении гиростата при нулевом приближении должны существовать два, в общем случае, различных

действительных корня полинома (13), соответствующих значениям  $u_1,u_2$ , таких, что  $[u_2,u_1]\in[-1,1]$ . Остальные два корня являются либо действительными, либо комплексными. Комплексные корни обозначим  $(u_3\pm iv), (u_4\pm iv)$ . Если эти корни действительные, то положим  $(-u_3)>u_4$  при  $m_2>0$  и  $(-u_3)< u_4$  при  $m_2<0$ .

Рассмотрим частный случай движения гиростата, при котором

$$\omega_3^0 = 0, \quad h_2 = 0, \quad k_3 = 0.$$
 (15)

Значениям (15) соответствует случай плоского движения гиростата. Если при этом все корни полинома (13) действительные и различные, то из соотношений (13), (14) следует

$$I_{1} = \frac{C}{A} \left[ \left( m_{1} u_{3} + \frac{m_{2} v_{1}}{2} + h_{1} \right) K(k) + \frac{m_{2} v_{2}}{2} E(k) + \left( m_{1} \gamma_{1} + \frac{m_{2} v_{3}}{2} \right) \Pi(n, k) \right].$$
(16)

В равенстве (16) обозначено: K(k), E(k),  $\Pi(n,k)$  — полные эллиптические интегралы первого, второго и третьего рода, соответственно [12];

$$k = \left[ \frac{(u_2 - u_1)(u_3 - u_4)}{(u_2 - u_4)(u_3 - u_1)} \right]^{\frac{1}{2}}$$

модуль эллиптических интегралов;

$$n = \frac{u_2 - u_1}{u_1 - u_3}$$

- параметр эллиптического интеграла третьего рода;

$$\begin{split} C &= 4[A^{-1}m_2(u_1-u_3)(u_2-u_4)]^{-\frac{1}{2}}, \ \gamma_1 = u_2-u_3, \quad v_1 = u_3^2 - \sigma, \\ \sigma &= \frac{\gamma_1^2}{2(n+1)}, \ v_2 = \frac{n\sigma}{D}, \ D = n+k^2, \\ v_3 &= 2\gamma_1u_3 + v_2[D+2+(1+3n^{-1})k^2]. \end{split}$$

В случае, при котором для плоского движения гиростата существуют два действительных различных и два комплексных

корня полинома (13)  $u_* \pm i v$ ,  $u_* = (u_3, u_4)$ , выражение для ИД (14) принимает вид

$$I_{2} = \frac{C}{A} \left[ \left( m_{1} \lambda + \frac{m_{2} \nu_{4}}{2} + h_{1} \right) K(k) + \frac{m_{2} \nu_{5}}{2} E(k) + \left( m_{1} \gamma_{2} + \frac{m_{2} \nu_{6}}{2} \right) \Pi(n, k) \right],$$
(17)

где обозначено

$$k = \left[\frac{1}{2}\left(1 - \frac{w_1}{w_2}\right)\right]^{\frac{1}{2}}, \quad n = w^{-1}\left(\frac{w - 1}{2}\right)^2,$$

$$C = 4\left(\frac{m_2}{A}w_2\right)^{-\frac{1}{2}}, \quad \lambda = \frac{wu_1 - u_2}{w - 1},$$

$$w_1 = (u_1 - u_*)(u_2 - u_*) + v^2,$$

$$\sigma_j = \left[(u_j - u_*)^2 + v^2\right]^{\frac{1}{2}} \quad (j = 1, 2),$$

$$w_2 = \sigma_1 \sigma_2, \quad w = \sigma_1^{-1} \sigma_2,$$

$$\gamma_2 = \frac{2(n + 1)w}{w^2 - 1}(u_2 - u_1),$$

$$v_4 = \lambda^2 - v, \quad v_5 = \frac{nv}{D}, \quad v = \frac{\gamma_2^2}{n + 1},$$

$$v_6 = \left[\left(1 + \frac{k^2}{D}\right)\gamma_2 + 2\lambda\right]\gamma_2.$$

Рассмотрим случай пространственного движения гиростата. Если все корни полинома (13) действительные и различные, то ИД (14) выражается равенством

$$I_{p} = I_{1} - \frac{1}{2} \left[ (\delta_{1} p_{1} + \delta_{2} p_{2}) K(k) + \sum_{j=1}^{2} \delta_{j} (q_{j} - p_{j}) \Pi(e_{j}, k) \right], \quad (18)$$

где обозначено

$$\begin{split} (\delta_1, \delta_2) &= \frac{1}{2} (\omega_3^0 \mp A^{-1} h_2)^2, \\ (q_1, q_2) &= (1 \mp u_2)^{-1}, \quad u_i \neq 1 \quad (i = 2, 3), \\ (e_1, e_2) &= n \frac{1 \mp u_3}{1 \mp u_2}, \quad (p_1, p_2) = (1 \mp u_3)^{-1}, \end{split}$$

причем величина  $I_1$  определяется выражением (16) при соответствующих ему обозначениях.

Если для полинома (13) имеют место два действительных различных и два комплексных корня, то ИД (14) определяется выражением

$$I_{q} = I_{2} - \frac{1}{2} \left[ (\delta_{1} p_{1} + \delta_{2} p_{2}) K(k) + (n+1) \sum_{j=1}^{2} \delta_{j} q_{j} \Pi(e_{j}, k) \right],$$
 (19)

где величина  $I_2$  определяется равенством (17). В соотношении (19) обозначено

$$(p_1, p_2) = \frac{w-1}{wf_{12} - f_{34}}, \quad (q_1, q_2) = \frac{w+1}{wf_{12} + f_{34}} - (p_1, p_2),$$

$$(e_1, e_2) = \frac{(wf_{12} - f_{34})^2}{4w f_{12} f_{34}}, \quad (f_1, f_2) = f_{12} = 1 \mp u_1,$$

$$(f_3, f_4) = f_{34} = 1 \mp u_2.$$

Все остальные обозначения здесь используются прежние.

Таким образом, каждое из выражений для ИД (18), (19) содержит пять полных эллиптических интегралов первого, второго и третьего рода.

## 3. Частные виды представления интеграла действия

Рассмотрим характерные частные случаи полученных выражений для ИД. Пусть при плоском движении гиростата выполняется ограничение, относящееся к параметрам величины  $I_1$ 

$$4D(n+1)u^F(u_3)+n\,m_2[D+2+(1+3\,n^{-1})k^2]\,\gamma_1=0$$
 и, кроме того, пусть имеем  $(-u_3)=u_4+\varepsilon_1$  или  $u_2=u_1+\varepsilon_2$ , где  $\Big(\!|\varepsilon_1|,|\varepsilon_2|\Big)\!<<\!1$  — достаточно малые величины. Предполагается,

что  $\varepsilon_1>0$  при  $m_2>0$  и  $\varepsilon_1<0$  при  $m_2<0$ . Предположение о достаточной близости действительных корней  $u_3,u_4$  или, соответственно,  $u_1,u_2$ , реализуется в случае малости величины модуля k эллиптических интегралов. Это позволяет использовать разложения интегралов K (k), E (k) в ряды по степеням малого параметра k в окрестности точки k=0 [12, c. 26]. Используя эти разложения, в результате из соотношения (16) получаем

$$I_1 = \frac{\pi C}{16A} [(2m_1u_3 + m_2v_1 + 2h_1)(k^2 + 4) - m_2v_2(k^2 - 4)] + O(k^4),$$

откуда при  $k \to 0$  следует предельное значение

$$I_1^* = \frac{\pi C}{4 A} (m_2 u_3^2 + 2m_1 u_3 + 2h_1). \tag{20}$$

Выражение, содержащееся в скобках равенства (20), согласно интегралу энергии (10) и определяющему уравнению (11) является характерной величиной [9].

Пусть в плоском движении выполняется ограничение, относящееся к параметрам величины  $I_2$ 

$$2Du^{F}(\lambda) + m_{2}(D + k^{2})\gamma_{2} = 0, \tag{21}$$

где величина  $u^F$  определяется равенством (2). Введем малый параметр  $0 < \varepsilon_3 << 1$  и примем условие

$$q^{2} \equiv (u_{1} - u_{2})^{2} v^{2} = 4w_{1}\varepsilon_{3} \qquad (w_{1} > 0)$$
 (22)

и тогда в линейном по  $\varepsilon_3$  приближении имеем

$$w_1 = w_2 - 2\varepsilon_3, \quad k = (w_2^{-1}\varepsilon_3)^{\frac{1}{2}} \quad (w_2 > 0).$$

В силу этого в линейном по  $\varepsilon_3$  приближении наряду с равенством (22) имеет место соотношение

$$q^2 = 4w_2 \,\varepsilon_3 \qquad (w_2 > 0).$$

Используя разложения интегралов K(k), E(k) в ряды по степеням малого параметра k в окрестности точки k=0 при условиях (21), (22), в результате из равенства (17) получаем

$$I_2 = \frac{\pi C}{16A} [(2m_1\lambda + m_2\nu_4 + 2h_1)(k^2 + 4) - m_2\nu_5(k^2 - 4)] + O(k^4).$$

Приведем выражения для ИД в случае, при котором выполняется термомеханическое условие [10]

$$m_2 = 0. (23)$$

При выполнении условия (23) потенциал  $U(s_3)$  (2), (3) становится линейным. Это ограничение может быть реализовано путем определенного подбора конфигурации светоотражающего экрана и его термомеханических параметров. Таких вариантов подбора существует несколько. Укажем один из них, при котором должны одновременно выполняться следующие условия.

- 1. Светоотражающий экран гиростата является поверхностью, образованной вращением параболы четной степени вокруг его оси кинетической симметрии.
- 2. Центр масс гиростата расположен на середине отрезка оси вращения, образованного проекцией светоотражающего экрана на эту ось.
- 3. Выполняется по крайней мере одно из следующих условий, обусловленных принятой термомеханической моделью [6]. Либо сторона экрана, обращенная к падающему световому потоку, является абсолютно черным телом, либо вся мощность падающего на экран светового потока распределяется изотропно в полусфере экрана, обращенной к потоку.

Гиростатическая функция (13) при условии (23) вырождается в полином третьей степени

$$g(u) = A^{-1}[(2m_1u + \beta_1)(1 - u^2) - A^{-1}(h_2 - G_3^0 u)^2]$$
 (24)

и аналитическое выражение для ИД устанавливается аналогом соотношения (14) — определяющим равенством

$$I = \int_{u_1}^{u_2} \frac{\sqrt{g(u)}}{1 - u^2} du.$$
 (25)

Движение гиростата в этом случае реализуется, если только все корни полинома (24) действительные [13]. Примем условия  $u_1 > u_2 > u_3$  для  $m_1 > 0$ , где  $u_1, u_2$  — наименьшее и наибольшее значения величины  $u = \cos\theta$ , соответственно. Положим

также  $u_1 < u_2 < u_3$  для  $m_1 < 0$ , где  $u_1, u_2$  — наибольшее и наименьшее значения, соответственно.

При плоском движении гиростата, когда выполняются условия (15), для ИД (25) с учетом равенства (24) получаем

$$I_1 = A^{-1} C[(m_1 u_3 + h_1) K(k) + m_1 \gamma_1 E(k)].$$
 (26)

В равенстве (26) обозначено

$$k = \left(\frac{u_1 - u_2}{\gamma_1}\right)^{\frac{1}{2}}, \qquad C = 4\left(2\frac{m_1}{A}\gamma_1\right)^{-\frac{1}{2}},$$
  
 $\gamma_1 = u_1 - u_3.$ 

В случае плоского вращения гиростата, когда  $h_1 > |m_1|$ , выражение (26) принимает вид

$$I_1 = 2A^{-1}[2(h_1 + |m_1|)]^{\frac{1}{2}}E(k).$$
 (27)

При  $h_1 < |m_1|$ , что соответствует режиму плоских колебаний гиростата в световом потоке, ИД (26) определяется выражением

$$I_1 = 2A^{-1}\sqrt{|m_1|} \left[ (h_1 - |m_1|) K(k) + 2|m_1| E(k) \right]. \tag{28}$$

Для пространственного движения гиростата при условии (23) выражение для ИД (25) представляется в форме

$$I_{p} = I_{1} - \frac{1}{2} \sum_{j=1}^{2} \delta_{j} p_{j} \Pi(e_{j}, k),$$
 (29)

где величина  $I_1$  выражается одним из соотношений (27), (28). В равенстве (29) обозначено

$$(p_1, p_2) = (1 \mp u_1)^{-1},$$
  
 $(e_1, e_2) = (u_2 - u_1)(u_1 \mp 1),$ 

а величины  $\delta_j$ , k выражаются равенствами, относящимися к соотношениям (18), (26), соответственно.

## 4. Применение и оценка интеграла действия

В возмущенном движении, определяемом ДС (6)–(8) при  $\varepsilon \neq 0$ , имеет место эволюция фазовых траекторий на плоскости

переменных  $(\theta, \dot{\theta})$ . В силу этого фазовые траектории могут пересекать сепаратрисы, переходя из области вращательного движения в область колебаний и наоборот. В результате такого рода переходов может качественно измениться характер движения гиростата, определяемый значениями параметров  $m_1, m_2, h_1, h_2, \omega_3^0$ . Трудности асимптотического интегрирования возмущенной ДС (6)–(8) вызывают необходимость применения обходных путей нахождения оценок некоторых величин, характеризующих тип движения гиростата в данном режиме.

Такому подходу способствует применение ИД как первого интеграла порождающей (невозмущенной) ДС. Использование ИД как адиабатического инварианта ДС позволяет находить некоторые характеристики состояния гиростата, минуя интегрирование исходной возмущенной ДС [1].

В качестве примера рассмотрим случай, при котором ДС (6), помимо **L**-возмущений, получает возмущения вследствие медленного изменения во времени значений термомеханических параметров светоотражающего экрана  $m_1, m_2$ . За достаточно большой промежуток времени  $T = (0 \le t < \varepsilon^{-1})$  это возможно вследствие изменения:

- величины коэффициента поглощения падающего светового потока на поверхность экрана, обращенную к потоку;
- величины коэффициента рассеяния мощности падающего на экран светового потока, распределяемой изотропно в полусфере экрана, обращенной к потоку;
- характеристик степени черноты прямой и обратной сторон экрана;
- конфигурации экрана вследствие длительного воздействия на него агрегативной окружающей космической среды.

Перечисленные факторы соответствуют принятой термомеханической модели, предложенной в работе [6].

Пусть  $\tau = \varepsilon t$  — медленное время. Тогда в возмущенном движении имеем  $m_j = m_j(\tau)$  (j=1,2), а в невозмущенном (при  $\varepsilon = 0$ )  $m_j = m_j^0 = const$  (j=1,2). Полагаем, что возмущающий силовой момент  $\mathbf{L} = 0$  и возмущения ДС (6) порождаются только

медленным изменением термомеханических параметров  $m_1$ ,  $m_2$ . Как известно [1], для такого рода ДС величина ИД сохраняется для широкого класса задаваемых начальных значений.

Рассмотрим ИД типа (14) и пусть I — его аналитическое выражение для невозмущенной заданной ДС;  $J_1$ ,  $J_2$  — выражения для первых интегралов (10) данной системы. Тогда для возмущенной ДС в линейном по  $\varepsilon$  приближении имеем

$$\begin{split} (J_1(\tau),J_2(\tau)) &= (J_1,J_2) + O(\varepsilon), \\ f(u,\,\tau) &= f(u) + O(\varepsilon), \end{split}$$

где полином f(u) определяется выражением (13). В силу этого для возмущенного движения на отрезке времени T получаем

$$I(\tau) = I + Z(u_1, u_2, \omega_3^0) + O(\varepsilon),$$
 (30)

где I = const — интеграл порождающей (при  $\varepsilon = 0$ ) исходной ДС, определяемый выражениями (13), (14);

$$Z(u_1, u_2, \omega_3^0) = \frac{1}{2} \int_{u_1}^{u_2} \frac{du}{(1-u^2)\sqrt{f(u)}}.$$

Величина Z может быть выражена через полные эллиптические интегралы первого и третьего рода [12]. В качестве примера приведем случай, при котором корни полинома f(u) – все действительные и различные, причем

$$u_1 > u \ge u_2 > u_3 > u_4. \tag{31}$$

Рассмотрим интеграл с заданным действительным параметром  $p \neq u_1$ 

$$F(p) = \int_{u_1}^{u_2} \frac{du}{(p-u)\sqrt{f(u)}},$$

который в силу условий (31) определяется выражением [12]

$$F(p) = \frac{2(u_1 - p)K(k) - (u_1 - u_4)\Pi(n, k)}{(p - u_1)(p - u_4)\sqrt{(u_1 - u_3)(u_2 - u_4)}},$$

где обозначено

$$k = \left[ \frac{(u_1 - u_2)(u_3 - u_4)}{(u_1 - u_3)(u_2 - u_4)} \right]^{\frac{1}{2}}, \quad n = \frac{(u_2 - u_1)(p - u_4)}{(u_2 - u_4)(p - u_1)}.$$

Согласно последнему соотношению для F(p) имеем

$$Z(u_1, u_2, \omega_3^0) = \frac{1}{4} [F(1) - F(-1)].$$

Таким образом, накопление возмущений в ДС при изменении величины ИД  $I(\tau)$  в пределах отрезка времени T, согласно равенству (30), пропорционально величине Z (30), определяемой последними соотношениями для F(p),  $Z(u_1, u_2, \omega_3^0)$ .

#### Заключение

Такие инварианты, как ИД и АИ, могут применяться для исследования инвариантных динамических свойств гиростата, движущегося в СД-поле.

Рассмотренная частная задача о построении аналитических форм ИД по углу нутации логически связана с общей фундаментальной проблемой исследования свойств движения гиростата в поле сил светового давления. При этом оценка полученных форм приближённого представления в линейном приближении при воздействии возмущений позволяет для каждой рассматриваемой задачи о движении получить заключения качественного характера о режиме движения гиростата.

Соотношение (11), содержащее гиростатическую функцию f(u), можно рассматривать как первый интеграл гамильтоновой ДС с одной степенью свободы. Для этой системы частота движения фазовой точки по замкнутым фазовым траекториям отлична от нуля. Это позволяет отождествлять ИД исходной ДС с её АИ [2].

Характерно, что в случае осевой кинетической симметрии гиростата ИД системы его уравнений движения выражается в конечном виде через заданные параметры задачи в эллиптических квадратурах.

# Библиографический список

- 1. Моисеев Н.Н. Асимптотические методы нелинейной механики. М.: Наука, 1969. 379 с.
- 2. *Арнольд В.И. и др.* Математические аспекты классической и небесной механики // Итоги науки и техники / Современные проблемы математики. Фундаментальные направления. Т. 3. М.: ВИНИТИ, 1985. 304 с.
- 3. *Бакай А.С., Степановский Ю.П.* Адиабатические инварианты. Киев: Наукова думка, 1981. 283 с.
- 4. Джакалья Г.Е. Методы теории возмущений для нелинейных систем. М.: Наука, 1979. 319 с.
- 5. *Арнольд В.И.* Математические методы классической механики. М.: Наука, 1974. 431 с.
- 6. Коган А.Ю., Кирсанова Т.С. Термомеханические явления в движении относительно центра масс космического аппарата с солнечным стабилизатором // Космические исследования. 1992. Т. 30. Вып. 3. С. 312–320.
- 7. *Макеев Н.Н.* Динамика гиростата в радиационном силовом поле // Вестник Пермского университета. Сер. Математика. Механика. Информатика. 2014. Вып. 1 (24). С. 36–45.
- 8. *Макеев Н.Н.* Интегралы динамики гиростата в световом потоке // Вестник Пермского университета. Сер. Математика. Механика. Информатика. 2013. Вып. 3 (22). С. 50–58.
- 9. *Макеев Н.Н.* Угловое движение симметричного космического аппарата с солнечным стабилизатором // Проблемы механики и управления. Нелинейные динамические системы / Пермский ун-т. Пермь, 1996. С. 105–112.
- 10. Макеев Н.Н. Редукция уравнений движения космического аппарата // Проблемы механики и управления. Нелинейные динамические системы / Пермский ун-т. Пермь, 1997. С. 78–85.
- 11. Волосов В.М., Моргунов Б.И. Метод усреднения в теории нелинейных колебательных систем. М.: Изд-во Моск. ун-та. 1971. 507 с.
- 12. Бейтмен  $\Gamma$ ., Эрдейи A. Высшие трансцендентные функции. Т. 3. М.: Наука, 1967. 300 с.
- 13. *Магнус К*. Гироскоп. Теория и применение. М.: Мир, 1974. 528 с.