

УДК 531.38 + 532.5

О ПРЕЦЕССИОННО-ВИНТОВЫХ ДВИЖЕНИЯХ ТВЕРДОГО ТЕЛА В ЖИДКОСТИ

Рубановский В. Н.

Рассматривается задача Кирхгофа—Клебша о движении по инерции твердого тела в жидкости. Исследуются прецессионно-винтовые движения тела, состоящие из двух винтовых движений, одна из осей которых неподвижна в пространстве, а другая неподвижна в теле. Указано необходимое и достаточное кинематическое условие прецессионно-винтовых движений в дифференциальной и конечной формах. Дан метод отыскания таких движений, проведено исследование их устойчивости и указана геометрическая интерпретация движения тела.

1. Рассматривается задача о движении по инерции в беспредельной по всем направлениям идеальной однородной несжимаемой жидкости свободного твердого тела, ограниченного односвязной поверхностью и имеющего многосвязные полости, целиком заполненные совершающей безвихревое движение идеальной жидкостью. Предполагается, что движение внешней жидкости, порожденное движением тела, безвихревое, и что она покоится на бесконечности.

Кинетическая энергия T такой динамической системы с точностью до постоянной, определяемой циклическим движением жидкости в полостях тела, записывается в виде [1]

$$T = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^3 \sum_{j=1}^3 (a_{ij}P_iP_j + b_{ij}R_iR_j + 2c_{ij}P_iR_j), \quad a_{ij} = a_{ji}, \quad b_{ij} = b_{ji}$$

где a_{ij} , b_{ij} , c_{ij} — определенные для данной системы постоянные, а R_1 , R_2 , R_3 и P_1 , P_2 , P_3 — проекции на оси неизменно связанной с телом прямоугольной системы осей координат $Ox_1x_2x_3$, импульсивной силы R и импульсивной пары P системы без учета циклического движения жидкости в полостях тела.

Обозначив через u_i и Ω_i проекции на оси x_i поступательной u и мгновенной угловой скорости Ω тела, будем иметь для них выражения

$$(1.1) \quad u_1 = \partial T / \partial R_1, \quad \Omega_1 = \partial T / \partial P_1 \quad (123)$$

Уравнения движения тела в жидкости имеют вид [1, 2]

$$(1.2) \quad dR/dt + \Omega \times R = 0, \quad dP/dt + \Omega \times (P + k) + u \times R = 0$$

Здесь $k = (k_1, k_2, k_3)$ — вектор кинетического момента циклического движения жидкости в полостях тела.

Уравнения (1.2) допускают три первых интеграла

$$(1.3) \quad T = E = \text{const}, \quad R^2 = H^2 = \text{const}, \quad (P + k) \cdot R = hH^2 = \text{const}$$

Используя аппарат винтового исчисления [3], введем в рассмотрение импульсивный $Q = R + \omega(P + k)$ и кинематический $U = \Omega + \omega u$ винты, где ω ($\omega^2 = 0$) — число Клиффорда, и представим уравнения (1.2) в виде одного уравнения

$$(1.4) \quad dQ/dt + U \times Q = 0$$

Из (1.4) следует, что винт Q неподвижен в пространстве, при этом

$$(1.5) \quad Q^2 = H^2 (1 + \omega h)^2$$

Отделяя здесь главную и моментную части, получаем последние два из интегралов (1.3).

2. Движение тела в жидкости назовем прецессионно-винтовым (ПВ движением), если оно складывается из двух винтовых движений, дуальный угол между осями которых остается постоянным и ось первого винтового движения неподвижна в пространстве, а ось второго неподвижна в теле.

Далее будем рассматривать только случай, когда составляющие винтовые движения являются постоянными.

Укажем необходимое и достаточное кинематическое условие ПВ движения. Пусть Λ — единичный винт неподвижной в пространстве оси. В качестве оси, неподвижной в теле, возьмем ось x_3 и обозначим через E_3 ее единичный винт. Дуальный угол-между осями винтов Λ и E_3 обозначим через $\Theta = \vartheta + \omega \vartheta^\circ$. Винты Λ и E_3 удовлетворяют уравнениям

$$(2.1) \quad d\Lambda/dt + U \times \Lambda = 0, \quad \Lambda^2 = 1, \quad \Lambda \cdot E_3 = \Lambda_3 = \cos \Theta$$

Отсюда в проекциях на оси x_1, x_2, x_3 получаем уравнения

$$(2.2) \quad \Lambda_1 \dot{} = U_3 \Lambda_2 - U_2 \Lambda_3, \quad \Lambda_2 \dot{} = U_1 \Lambda_3 - U_3 \Lambda_1$$

$$(2.3) \quad U_1 \Lambda_2 - U_2 \Lambda_1 = 0$$

Дифференцируя интегральное соотношение (2.3) с учетом (2.2), получаем уравнение, после подстановки в которое выражений

$$\Lambda_1 = \frac{U_1 \sin \Theta}{\sqrt{U_1^2 + U_2^2}}, \quad \Lambda_2 = \frac{U_2 \sin \Theta}{\sqrt{U_1^2 + U_2^2}}, \quad \Lambda_3 = \cos \Theta$$

получаемых из (2.1) и (2.3), приходим к требуемому условию

$$(2.4) \quad U_2 U_1 \dot{} - U_1 U_2 \dot{} - U_3 (U_1^2 + U_2^2) + (U_1^2 + U_2^2)^{3/2} \operatorname{ctg} \Theta = 0$$

Соотношение (2.4) является винтовым аналогом известного кинематического условия Гриоли прецессионных движений твердого тела с одной неподвижной точкой [4].

Введем неподвижную систему прямоугольных осей координат $O' \zeta_1 \zeta_2 \zeta_3$, ось ζ_3 которой совпадает с осью винта $Q = H (1 + \omega h) \Gamma$ с единичным винтом Γ . Положение подвижных осей $Ox_1 x_2 x_3$ относительно неподвижных $O' \zeta_1 \zeta_2 \zeta_3$ определим дуальными эйлеровыми углами Θ_* , Ψ_* , Φ_* . Проекции U_i винта U на оси x_i связаны с дуальными эйлеровыми углами и производными от них по времени соотношениями [3]

$$U_1 = \Psi_* \dot{} \sin \Theta_* \sin \Phi_* + \Theta_* \dot{} \cos \Phi_*$$

$$U_2 = \Psi_* \dot{} \sin \Theta_* \cos \Phi_* - \Theta_* \dot{} \sin \Phi_*$$

$$U_3 = \Psi_* \dot{} \cos \Phi_* + \Phi_* \dot{}$$

Подставляя эти соотношения в (2.4), приведем условие ПВ движений к виду

$$(2.5) \quad \Psi_* \dot{} \Theta_* \dot{} \sin \Theta_* - \Theta_* \dot{} \Psi_* \dot{} \sin \Theta_* + 2 \Psi_* \dot{} \Theta_* \dot{}^2 \cos \Theta_* + \\ + \Psi_* \dot{}^3 \sin^2 \Theta_* \cos \Theta_* = (\Theta_* \dot{}^2 + \Psi_* \dot{}^2 \sin^2 \Theta_*)^{3/2} \operatorname{ctg} \Theta$$

Условие ПВ движений можно представить в дуальных эйлеровых углах в конечном виде. Для этого рассмотрим скалярное произведение двух винтовых произведений

$$(\Lambda \times \Gamma) \cdot (\Gamma \times E_3) = (\Lambda \cdot \Gamma) (\Gamma \cdot E_3) - \Lambda \cdot E_3$$

Отсюда, в виду того что скалярные произведения единичных винтов равны косинусам соответствующих дуальных углов, получаем $\sin K \sin \Theta_* \cos (\Psi_* - \Psi_{*0}) = \cos K \cos \Theta_* - \cos \Theta$, где $\Psi_* - \Psi_{*0}$ — дуальный угол между винтами $(\Lambda \times \Gamma) \sin^{-1} K$ и $(\Gamma \times E_3) \sin^{-1} \Theta_*$, Ψ_{*0} — дуальный угол между осью винта $(\Lambda \times \Gamma) \sin^{-1} K$ и осью ζ_1 , а K — дуальный угол между винтами Λ и Γ ($K = \kappa + \omega \kappa^0$).

Из последнего равенства получаем искомое условие

$$(2.6) \quad \cos (\Psi_* - \Psi_{*0}) = (\cos K \cos \Theta_* - \cos \Theta) (\sin K \sin \Theta_*)^{-1}$$

которое можно рассматривать как общее решение дифференциального уравнения (2.5) с двумя произвольными дуальными постоянными Ψ_{*0} и K . Оно является винтовым аналогом условия прецессионных движений твердого тела с неподвижной точкой¹.

3. Укажем метод нахождения ПВ движений. Умножив скалярно обе части уравнения (2.1) на винт E_3 , получим соотношение $E_3 \cdot (U \times \Lambda) = 0$, из которого следует, что винт U можно представить в виде

$$(3.1) \quad U = \Psi \Lambda + \Phi E_3$$

где Ψ — дуальный угол между осями винтов $\Lambda \times (\Gamma \times \Lambda)$ и $E_3 \times \Lambda$, а Φ — дуальный угол между осью винта $E_3 \times \Lambda$ и осью x_1 .

Подставив (3.1) в (2.1), получаем для определения Λ уравнение

$$(3.2) \quad \Lambda + \Phi (E_3 \times \Lambda) = 0, \quad \Lambda^2 = 1$$

Интегрируя (3.2), находим для прямоугольных дуальных координат $\Lambda_i = \lambda_i + \omega \lambda_i^0$ ($i = 1, 2, 3$) винта Λ выражения

$$(3.3) \quad \Lambda_1 = \sin \Theta \sin \Phi, \quad \Lambda_2 = \sin \Theta \cos \Phi, \quad \Lambda_3 = \cos \Theta, \quad \Phi = \Phi' t + A$$

где $A = \alpha + \omega \alpha^0$ — произвольная дуальная постоянная.

Из (3.1) и (3.3) для координат U_i винта U получаем выражения

$$(3.4) \quad \begin{aligned} U_1 &= \Omega_1 + \omega u_1 = \Psi' \sin \Theta \sin \Phi \\ U_2 &= \Omega_2 + \omega u_2 = \Psi' \sin \Theta \cos \Phi \\ U_3 &= \Omega_3 + \omega u_3 = \Psi' \cos \Theta + \Phi' \end{aligned}$$

Отделяя здесь главные и моментные части, имеем

$$(3.5) \quad \begin{aligned} \Omega_1 &= \psi' \sin \vartheta \sin \varphi, \quad \Omega_2 = \psi' \sin \vartheta \cos \varphi, \quad \Omega_3 = \psi' \cos \vartheta + \varphi' \\ \varphi &= \varphi' t + \alpha \end{aligned}$$

$$(3.6) \quad \begin{aligned} u_1 &= (\psi^0 \sin \vartheta + \psi' \vartheta^0 \cos \vartheta) \sin \varphi + \psi' (\varphi^0 t + \alpha^0) \sin \vartheta \cos \varphi \\ u_2 &= (\psi^0 \sin \vartheta + \psi' \vartheta^0 \cos \vartheta) \cos \varphi - \psi' (\varphi^0 t + \alpha^0) \sin \vartheta \sin \varphi \\ u_3 &= \psi^0 \cos \vartheta - \psi' \vartheta^0 \sin \vartheta + \varphi^0 \end{aligned}$$

Для определения винта Γ используем легко проверяемое разложение

$$(3.7) \quad \begin{aligned} \Gamma &= \left(\cos K + \frac{\cos \Theta \sin K \sin \Psi}{\sin \Theta} \right) \Lambda - \frac{\sin K \sin \Psi}{\sin \Theta} E_3 - \\ &- \frac{\sin K \cos \Psi}{\sin \Theta} (\Lambda \times E_3) \end{aligned}$$

из которого для координат $\Gamma_i = \gamma_i + \omega \gamma_i^0$ ($i = 1, 2, 3$) винта Γ получаем

$$\begin{aligned} \Gamma_1 &= (\sin \Theta \cos K + \cos \Theta \sin K \sin \Psi) \sin \Phi - \\ &- \sin K \cos \Psi \cos \Phi \\ \Gamma_2 &= (\sin \Theta \cos K + \cos \Theta \sin K \sin \Psi) \cos \Phi + \\ &+ \sin K \cos \Psi \sin \Phi \end{aligned}$$

¹ Горр Г. В. Методы построения полного решения задач динамики твердого тела: Автореф. дис. на соискание уч. ст. докт. физ.-матем. наук. М.: МГУ, 1982. 35с.

$$\Gamma_3 = \cos \vartheta \cos \kappa - \sin \vartheta \sin \kappa \sin \Psi, \quad \Psi = \Psi^\circ + \omega t + \beta$$

$$B = \beta + \omega \beta^\circ = \text{const}, \quad \beta^\circ = \text{const} \quad (\beta \text{ const } \vartheta = \text{const } \kappa = \text{const } \Psi = \text{const})$$

Отделяя здесь главные и моментные части, имеем

$$(3.8) \quad \gamma_1 = (\sin \vartheta \cos \kappa + \cos \vartheta \sin \kappa \sin \psi) \sin \varphi - \\ - \sin \kappa \cos \psi \cos \varphi$$

$$\gamma_2 = (\sin \vartheta \cos \kappa + \cos \vartheta \sin \kappa \sin \psi) \cos \varphi + \\ + \sin \kappa \cos \psi \sin \varphi$$

$$\gamma_3 = \cos \vartheta \cos \kappa - \sin \vartheta \sin \kappa \sin \psi$$

$$(3.9) \quad \gamma_1^\circ = (\vartheta^\circ \cos \vartheta \cos \kappa - \kappa^\circ \sin \vartheta \sin \kappa) \sin \varphi - (\vartheta^\circ \sin \vartheta \sin \kappa - \\ - \kappa^\circ \cos \vartheta \cos \kappa) \sin \varphi \sin \psi - \kappa^\circ \cos \kappa \cos \varphi \cos \psi + \\ + (\varphi^\circ + \psi^\circ \cos \vartheta) \sin \kappa \sin \varphi \cos \psi + \varphi^\circ \sin \vartheta \cos \kappa \cos \varphi + \\ + (\psi^\circ + \varphi^\circ \cos \vartheta) \sin \kappa \cos \varphi \sin \psi$$

$$\gamma_2^\circ = (\vartheta^\circ \cos \vartheta \cos \kappa - \kappa^\circ \sin \vartheta \sin \kappa) \cos \varphi - (\vartheta^\circ \sin \vartheta \sin \kappa - \\ - \kappa^\circ \cos \vartheta \cos \kappa) \cos \varphi \sin \psi + \kappa^\circ \cos \kappa \sin \varphi \cos \psi + \\ + (\varphi^\circ + \psi^\circ \cos \vartheta) \sin \kappa \cos \varphi \cos \psi - \varphi^\circ \sin \vartheta \cos \kappa \sin \varphi - \\ - (\psi^\circ + \varphi^\circ \cos \vartheta) \sin \kappa \sin \varphi \sin \psi$$

$$\gamma_3^\circ = -(\vartheta^\circ \sin \vartheta \cos \kappa + \kappa^\circ \cos \vartheta \sin \kappa) - (\vartheta^\circ \cos \vartheta \sin \kappa + \\ + \kappa^\circ \sin \vartheta \cos \kappa) \sin \psi - \psi^\circ \sin \vartheta \sin \kappa \cos \psi$$

Выражения для R_i, P_i ($i = 1, 2, 3$) получим из соотношения

$$R + \omega(P + k) = H(1 + \omega h)(\gamma + \omega \gamma^\circ)$$

записав его в координатах и отделив главные и моментные части

$$(3.10) \quad R_1 = H\gamma_1, \quad P_1 = hR_1 + H\gamma_1^\circ - k_1 \quad (123)$$

С другой стороны, для Ω_i, u_i ($i = 1, 2, 3$) имеем соотношения (1.1), которые запишем в виде (индекс T означает транспонирование)

$$\Omega = A \cdot P + C \cdot R, \quad u = C^T \cdot P + B \cdot R, \quad A = \|a_{ij}\|_1^3,$$

$$B = \|b_{ij}\|_1^3, \quad C = \|c_{ij}\|_1^3$$

Подставляя сюда выражения для R и P из (3.10), получаем

$$(3.11) \quad \Omega = HA \cdot \gamma^\circ + H(C + hA) \cdot \gamma - A \cdot k$$

$$(3.12) \quad u = HC^T \cdot \gamma^\circ + H(B + hC^T) \cdot \gamma - C^T \cdot k$$

Отождествляя выражения для Ω и u , определяемые по формулам (3.5) (3.11) и (3.6), (3.12), получим условия существования ПВ движений тела.

Рассмотрим соотношение (3.11). Его левая часть не содержит вековых членов. Для того чтобы и правая его часть не содержала таких членов, необходимо, чтобы выражения (3.9) для $\gamma_1^\circ, \gamma_2^\circ, \gamma_3^\circ$ не содержали вековых членов. Это требование приводит к условиям

$$\psi^\circ \sin \vartheta \sin \kappa = 0, \quad \varphi^\circ \sin \vartheta \cos \kappa = 0$$

$$(\varphi^\circ + \psi^\circ \cos \vartheta) \sin \kappa = 0, \quad (\psi^\circ + \varphi^\circ \cos \vartheta) \sin \kappa = 0$$

которые выполняются в следующих случаях:

$$(3.13) \quad \text{а) } \kappa = \varphi^\circ = 0; \quad \text{б) } \vartheta = \varphi^\circ + \psi^\circ = 0; \quad \text{в) } \vartheta = \pi, \quad \varphi^\circ = \psi^\circ;$$

$$\text{г) } \psi^\circ = \varphi^\circ = 0$$

Исследуем ПВ движения в случае а) из (3.13), при этом для простоты вычислений будем считать, что $\kappa^\circ = 0$; тогда оси винтов Λ и Γ совпадают.

Отождествляя выражения (3.5) и (3.11) для Ω_i и (3.6) и (3.12) для u_i ($i = 1, 2, 3$), получаем следующие девять групп условий существования

для которого Ω_i, u_i имеют выражения

$$(3.20) \quad \begin{aligned} \Omega_1 &= \dot{\psi} \sin \vartheta \sin (\varphi t + \alpha), & u_1 &= (\psi^\circ \sin \vartheta + \dot{\psi} \vartheta^\circ \cos \vartheta) \times \\ &\times \sin (\varphi t + \alpha) \\ \Omega_2 &= \dot{\psi} \sin \vartheta \cos (\varphi t + \alpha), & u_2 &= (\psi^\circ \sin \vartheta + \dot{\psi} \vartheta^\circ \cos \vartheta) \times \\ &\times \cos (\varphi t + \alpha) \\ \Omega_3 &= \dot{\psi} \cos \vartheta + \varphi, & u_3 &= \psi^\circ \cos \vartheta - \dot{\psi} \vartheta^\circ \cos \vartheta \end{aligned}$$

Равенства (3.14) показывают, что в ПВ движении тела вектор гирос- статического момента внутренних циклических движений параллелен оси x_3 собственного винтового движения тела. Равенства (3.15) налагают соответствующие ограничения на форму внешней поверхности тела и распределение его массы. Равенствами (3.16) определяются значения кинематических характеристик прецессионно-винтового движения. Уравнение (3.17) показывает, что при изменении угла ϑ и фиксированных значениях остальных параметров ось x_3 описывает цилиндроид. Выражениями (3.18) определяются значения постоянных первых трех интегралов (1.3) для ПВ движений тела.

4. Дадим геометрическую интерпретацию движения тела, описываемого решением (3.20). Для этого представим (3.1) с учетом (3.16) в виде

$$(4.1) \quad \Omega e^{\omega P} \mathbf{E} = \varphi \mathbf{E}_3 + \dot{\psi} e^{\omega P} \mathbf{\Gamma}, \quad \mathbf{U} = \Omega e^{\omega P} \mathbf{E}, \quad p = \dot{\psi}^\circ / \dot{\psi}$$

где Ω, P, \mathbf{E} — модуль вектора, параметр и единичный вектор винта \mathbf{U} , а p — параметр винта $\mathbf{\Psi} \mathbf{\Gamma}$.

Возводя обе части (4.1) в квадрат и отделяя главную и моментную части, находим

$$(4.2) \quad \Omega^2 = \varphi^2 + \dot{\psi}^2 + 2\varphi \dot{\psi} \cos \vartheta, \quad P = \frac{(\dot{\psi} + \varphi \cos \vartheta) \dot{\psi}^\circ - \varphi \dot{\psi} \vartheta^\circ \sin \vartheta}{\varphi^2 + \dot{\psi}^2 + 2\varphi \dot{\psi} \cos \vartheta}$$

Умножая теперь (4.1) скалярно на винты \mathbf{E} и $\mathbf{\Gamma}$ и обозначая через $D = \delta + \omega \delta^\circ$ и $\Theta - D = \vartheta - \delta + \omega (\vartheta^\circ - \delta^\circ)$ дуальные углы, образуемые винтом \mathbf{E} с винтами \mathbf{E}_3 и $\mathbf{\Gamma}$, получаем

$$\Omega e^{\omega P} \cos D = \varphi + \dot{\psi} e^{\omega P} \cos \Theta, \quad \Omega e^{\omega P} \cos (\Theta - D) = \varphi \cos \Theta + \dot{\psi} e^{\omega P}$$

Отделяя здесь главные и моментные части, находим

$$(4.3) \quad \begin{aligned} \cos \delta &= (\varphi + \dot{\psi} \cos \vartheta) \Omega^{-1}, & \delta^\circ &= [\varphi \dot{\psi}^\circ \sin \vartheta + \dot{\psi} (\dot{\psi} + \varphi \cos \vartheta) \vartheta^\circ] \Omega^{-2} \\ \cos (\vartheta - \delta) &= (\dot{\psi} + \varphi \cos \vartheta) \Omega^{-1}, & \vartheta^\circ - \delta^\circ &= [-\varphi \dot{\psi}^\circ \sin \vartheta + \\ &+ \varphi (\varphi + \dot{\psi} \cos \vartheta) \vartheta^\circ] \Omega^{-2} \end{aligned}$$

Эти формулы показывают, что при движении тела дуальные углы, образуемые единичным винтом \mathbf{E} винта \mathbf{U} с винтами \mathbf{E}_3 и $\mathbf{\Gamma}$, остаются постоянными. Следовательно, при движении тела ось винта \mathbf{U} будет описывать в теле и неподвижном пространстве однополосные гиперboloиды

$$(4.4) \quad x_1^2 + x_2^2 - x_3^2 \operatorname{tg}^2 \delta = \delta^{\circ 2}, \quad \xi_1^2 + \xi_2^2 - \xi_3^2 \operatorname{tg}^2 (\vartheta - \delta) = (\vartheta^\circ - \delta^\circ)^2$$

При этом неподвижная система координат $O'' \xi_1 \xi_2 \xi_3$ выбрана так, что ось ξ_3 направлена по оси импульсивного винта \mathbf{Q} , а за начала O, O'' подвижных и неподвижных осей координат приняты точки пересечения оси дуального угла Θ с осями винтов \mathbf{Q} и \mathbf{E}_3 .

Движение тела в жидкости, описываемое решением (3.20), можно представить себе как результат качения подвижного гиперboloида по неподвижному вокруг общей образующей с угловой скоростью Ω и его скольжения вдоль этой образующей со скоростью $P\Omega$. При $c_{ij} \rightarrow 0, b_{ij} \rightarrow 0$ задача о движении тела в жидкости переходит в задачу о движении уравновешен-

ного гиристора, при этом формулы (3.14) — (3.17) приводят к известным соотношениям

$$a_{11} = a_{22}, \quad a_{13} = a_{23} = 0, \quad k_1 = k_2 = 0,$$

$$(C - A) \psi \cos \vartheta + C\varphi + k_3 = 0, \quad \psi^\circ = \vartheta^\circ = 0, \quad A = a_{11}^{-1}$$

$$C = a_{33}^{-1}$$

а (4.2) и (4.3) дают

$$\delta^\circ = \vartheta^\circ = 0, \quad \operatorname{tg} \delta = \frac{\psi \sin \vartheta}{\varphi + \psi \cos \vartheta}, \quad \operatorname{tg} (\vartheta - \delta) = \frac{\varphi \sin \vartheta}{\psi + \varphi \cos \vartheta}$$

$$x_1^2 + x_2^2 - x_3^2 \operatorname{tg}^2 \delta = 0, \quad \xi_1^2 + \xi_2^2 - \xi_3^2 \operatorname{tg}^2 (\vartheta - \delta) = 0$$

В этом случае движение тела происходит так, что асимптотический подвижный конус катится без скольжения по асимптотическому неподвижному конусу с угловой скоростью Ω , при этом вершины конусов совпадают.

5. Исследуем устойчивость движения (3.19) в случае, когда

$$(5.1) \quad a_{11} = a_{22}, \quad a_{13} = a_{23} = 0$$

При выполнении условий (5.1) удвоенная кинетическая энергия системы дается с учетом (3.15) выражением

$$(5.2) \quad 2T = a_{11}(P_1^2 + P_2^2) + a_{33}P_3^2 + b_{11}(R_1^2 + R_2^2) + b_{33}R_3^2 + 2c_{11}(P_1R_1 + P_2R_2) + 2c_{33}P_3R_3$$

$$c_{11} = c + a_{11}v, \quad c_{33} = c + a_{33}\mu + c', \quad b_{11} = b + a_{11}v^2$$

Такой вид имеет кинетическая энергия тела, форма и распределение массы в котором не меняются при повороте тела вокруг оси x_3 на угол $\pi/2$. Примером такого тела может служить корабельный винт с четырьмя лопастями.

При условиях (5.1) уравнения (1.2) допускают первый интеграл $P_3 = \text{const}$. Представим выражение (5.2) с учетом (3.15) и интегралов (1.3) в виде

$$(5.3) \quad 2T = a_{11}[(P_1 + vR_1)^2 + (P_2 + vR_2)^2] + a_{33}P_3^2 + 2(c' + a_{33}\mu)P_3R_3 + (b_{33} - b)R_3^2 - 2ck_3R_3 + (b + 2ch)H^2 = \text{const}$$

Найдем значения переменных $L_i = P_i + vR_i$ ($i = 1, 2$), для которых T имеет стационарное значение при условии, что P_3 рассматривается как параметр. Из (5.3) получаем уравнения

$$(5.4) \quad \frac{\partial T}{\partial L_i} = a_{ii}L_i = 0 \quad (i = 1, 2), \quad \frac{\partial T}{\partial R_3} = (c' + a_{33}\mu)P_3 + (b_{33} - b)R_3 - ck_3 = 0$$

Для решения (3.19) имеем

$$L_1 = P_1 + vR_1 = 0, \quad L_2 = P_2 + vR_2 = 0, \quad P_3 + \mu R_3 = 0$$

Подставляя в (5.4) $P_3 = -\mu R_3$, находим из этих уравнений

$$(5.5) \quad L_1 = P_1 + vR_1 = 0, \quad L_2 = P_2 + vR_2 = 0, \quad R_3 = ck_3(b_{33} - b - a_{33}\mu^2 - c'\mu)^{-1}$$

Эти выражения для L_1, L_2, R_3 совпадают с соответствующими выражениями, получаемыми из (3.19). Отсюда следует, что для решения (3.19) интеграл $T = \text{const}$ имеет стационарное значение, если его рассматривать как функцию переменных L_1, L_2, R_3 , считая P_3 параметром.

Требование положительной определенности второй вариации

$$\delta^2 T = a_{11}[(\delta L_1)^2 + (\delta L_2)^2] + (b_{33} - b)(\delta R_3)^2$$

приводит к неравенству $b_{33} > b$, которое в силу теоремы Рауса является достаточным условием устойчивости ПВ движений (3.19) по отношению к величинам L_1, L_2, P_3, R_3 , для которых имеют место соотношения (5.1).

Отметим, что для случая уравновешенного гиристора $c_{ij} = b_{ij} = 0$ ($i, j = 1, 2, 3$), а потому с учетом (3.15) имеем $b = -a_{11}v^2 < 0$, и условие $b_{33} > b$ выполняется.

ЛИТЕРАТУРА

1. Стеклов В. А. О движении твердого тела в жидкости. Харьков: 1893. 234 с.
2. Харламов Ц. В. О движении в жидкости тела, ограниченного многосвязной поверхностью. — ПМТФ, 1963, № 4, с. 17—29.
3. Диментберг Ф. М. Теория винтов и ее приложения. М.: Наука, 1978. 327 с.
4. Добронравов В. В. Основы механики неголономных систем. М.: Выс. школа, 1970. 270 с.