

УДК 531.383

# ВОЗМУЩЕННЫЕ ВРАЩАТЕЛЬНЫЕ ДВИЖЕНИЯ ТВЕРДОГО ТЕЛА, БЛИЗКИЕ К РЕГУЛЯРНОЙ ПРЕЦЕССИИ В СЛУЧАЕ ЛАГРАНЖА

ЛЕЩЕНКО Д. Д., ШАМАЕВ А. С.

Исследуются возмущенные вращательные движения твердого тела, близкие к регулярной прецессии в случае Лагранжа. Предполагается, что угловая скорость тела достаточно велика, ее направление близко к оси динамической симметрии тела и возмущающие моменты малы по сравнению с восстанавливающим. Специальным образом вводится малый параметр, применяется метод усреднения. Получены усредненные системы уравнений движения в первом и втором приближениях. Рассмотрены конкретные механические модели возмущений.

**1. Постановка задачи.** Рассмотрим движение динамически симметричного твердого тела вокруг неподвижной точки  $O$  под действием восстанавливающего и возмущающего моментов. Уравнения движения (динамические и кинематические уравнения Эйлера) имеют вид

$$\begin{aligned}Ap' + (C - A)qr &= k \sin \theta \cos \varphi + M_1 \\Aq' + (A - C)pr &= -k \sin \theta \sin \varphi + M_2 \\Cr' &= M_3, \quad M_i = M_i(p, q, r, \psi, \theta, \varphi, t) \quad (i=1, 2, 3) \\ \psi' &= (p \sin \varphi + q \cos \varphi) \operatorname{cosec} \theta, \quad \theta' = p \cos \varphi - q \sin \varphi \\ \varphi' &= r - (p \sin \varphi + q \cos \varphi) \operatorname{ctg} \theta\end{aligned}\tag{1.1}$$

Динамические уравнения (1.1) записаны в проекциях на главные оси инерции тела, проходящие через точку  $O$ . Здесь  $p, q, r$  — проекции вектора угловой скорости тела на эти оси,  $M_i (i=1, 2, 3)$  — проекции вектора возмущающего момента на те же оси, являющиеся периодическими функциями углов Эйлера  $\psi, \theta, \varphi$  с периодами  $2\pi, A$  — экваториальный, а  $C$  — осевой моменты инерции тела относительно точки  $O$ ,  $A \neq C$ . Предполагается, что на тело действует восстанавливающий момент, максимальная величина которого равна  $k$  и который создается постоянной по величине и направлению силой, приложенной в некоторой фиксированной точке оси динамической симметрии. В случае тяжелого волчка имеем  $k = mgl$ , где  $m$  — масса тела,  $g$  — ускорение силы тяжести,  $l$  — расстояние от неподвижной точки  $O$  до центра тяжести тела.

Возмущающие моменты  $M_i$  в (1.1) предполагаются известными функциями своих аргументов. При отсутствии возмущений ( $M_i = 0, i=1, 2, 3$ ) уравнения (1.1) отвечают случаю Лагранжа.

Уравнения (1.1) могут описывать движения волчка Лагранжа при воздействии возмущений различной физической природы, а также движения свободного твердого тела относительно центра масс, когда на него действует восстанавливающий момент, обусловленный аэродинамическими силами, и некоторые возмущающие моменты.

В данной работе делаются следующие исходные предположения:

$$p^2 + q^2 \ll r^2, \quad Cr^2 \gg k, \quad |M_i| \ll k \quad (i=1, 2, 3)\tag{1.2}$$

Предположения (1.2) означают, что направление угловой скорости тела близко к оси динамической симметрии; угловая скорость достаточно велика, так что кинетическая энергия тела много больше потенциальной энергии, обусловленной восстанавливающим моментом; возмущающие мо-

менты малы по сравнению с восстанавливающим. Неравенства (1.2) позволяют ввести малый параметр  $\varepsilon \ll 1$  и положить

$$p = \varepsilon P, \quad q = \varepsilon Q, \quad k = \varepsilon K \quad (1.3)$$

$$M_i = \varepsilon^2 M_i^* (P, Q, r, \varphi, \theta, \varphi, t) \quad (i=1, 2, 3)$$

В [1] также рассматриваются движения тяжелого твердого тела, близкие к случаю Лагранжа. Предполагается, что на тело действуют малые возмущающие моменты, удовлетворяющие некоторым дополнительным условиям. Далее в [1] проводится усреднение уравнений движения по углу нутации и даются результаты численного интегрирования полученной усредненной системы для случая линейных диссипативных возмущающих моментов. В отличие от [1] далее рассматривается случай быстро вращающегося вокруг оси динамической симметрии тела, поэтому порождающим решением является не траектория движения в случае Лагранжа, а некоторое более простое решение. Вследствие этого с помощью метода усреднения в первом и втором приближениях удастся получить явные аналитические решения.

В [2], как и в данной работе, предполагается, что угловая скорость достаточно велика, а ее направление близко к оси динамической симметрии тела. В отличие от третьего неравенства (1.2) в [2] считается, что две проекции вектора возмущающего момента на главные оси инерции тела малы по сравнению с восстанавливающим моментом, а третья — одного с ним порядка.

Новые переменные  $P, Q$ , а также переменные и постоянные  $r, \varphi, \theta, \varphi, K, A, C, M_i^*$  предполагаются ограниченными величинами порядка единицы при  $\varepsilon \rightarrow 0$ . Ставится задача исследования асимптотического поведения системы (1.1) при малом  $\varepsilon$ , если выполнены условия (1.2), (1.3). Будем пользоваться методом усреднения [3, 4] на интервале времени порядка  $\varepsilon^{-1}$ .

Отметим, что метод усреднения широко применялся в задачах динамики твердого тела. В [5, 6] этим методом исследован ряд задач динамики, главным образом для тел, обладающих динамической симметрией, в [7] впервые проведено усреднение по движению Эйлера — Пуансо для несимметричного тела, в [1, 2, 6, 8, 9] исследованы возмущенные движения, близкие к движению Лагранжа. Совокупность упрощающих предположений (1.2) или (1.3) позволяет получить в общем случае сравнительно простую схему усреднения и исследовать ряд примеров.

**2. Процедура усреднения.** Сделаем в системе (1.1) замену переменных (1.3). Сократив обе части первых двух уравнений (1.1) на  $\varepsilon$ , получим

$$AP' + (C-A)Qr = K \sin \theta \cos \varphi + \varepsilon M_1^* \quad (2.1)$$

$$AQ' + (A-C)Pr = -K \sin \theta \sin \varphi + \varepsilon M_2^*$$

$$Cr' = \varepsilon^2 M_3^*, \quad \varphi' = \varepsilon (P \sin \varphi + Q \cos \varphi) \operatorname{cosec} \theta$$

$$\theta' = \varepsilon (P \cos \varphi - Q \sin \varphi), \quad \varphi' = r - \varepsilon (P \sin \varphi + Q \cos \varphi) \operatorname{ctg} \theta$$

Рассмотрим сначала систему нулевого приближения и положим  $\varepsilon = 0$  в (2.1). Тогда из последних четырех уравнений (2.1) получим

$$r = r_0, \quad \varphi = \varphi_0, \quad \theta = \theta_0, \quad \varphi = r_0 t + \varphi_0 \quad (2.2)$$

Здесь  $r_0, \varphi_0, \theta_0, \varphi_0$  — постоянные, равные начальным значениям соответствующих переменных при  $t=0$ . Подставим равенства (2.2) в первые два уравнения системы (2.1) при  $\varepsilon=0$  и проинтегрируем полученную систему двух линейных уравнений для  $P, Q$ . Решение можно представить в виде

$$P = a \cos \gamma_0 + b \sin \gamma_0 + KC^{-1} r_0^{-1} \sin \theta_0 \sin (r_0 t + \varphi_0)$$

$$Q = a \sin \gamma_0 - b \cos \gamma_0 + KC^{-1} r_0^{-1} \sin \theta_0 \cos (r_0 t + \varphi_0)$$

$$a = P_0 - KC^{-1} r_0^{-1} \sin \theta_0 \sin \varphi_0, \quad b = -Q_0 + KC^{-1} r_0^{-1} \sin \theta_0 \cos \varphi_0$$

$$\gamma_0 = n_0 t, \quad n_0 = (C-A)A^{-1} r_0 \neq 0, \quad |n_0/r_0| \leq 1 \quad (2.3)$$

Здесь  $P_0, Q_0$  — начальные значения новых переменных  $P, Q$ , введенных согласно (1.3), а переменная  $\gamma = \gamma_0$  имеет смысл фазы колебаний. Система (2.1) существенно нелинейна (частота собственных колебаний переменных  $P, Q$  зависит от медленной переменной  $r$ ), поэтому далее вводится дополнительная переменная  $\gamma$ , определяемая уравнением

$$\dot{\gamma} = n, \gamma(0) = 0, n = (C - A)A^{-1}r \quad (2.4)$$

При  $\varepsilon = 0$  имеем  $\gamma = \gamma_0 = n_0 t$  в соответствии с (2.3). Равенства (2.2), (2.3) определяют общее решение системы (2.1), (2.4) при  $\varepsilon = 0$ . Первые два соотношения (2.3) можно, исключая постоянные с учетом (2.2), переписать в эквивалентном виде

$$P = a \cos \gamma + b \sin \gamma + KC^{-1}r^{-1} \sin \theta \sin \varphi \quad (2.5)$$

$$Q = a \sin \gamma - b \cos \gamma + KC^{-1}r^{-1} \sin \theta \cos \varphi$$

Разрешим равенства (2.5) относительно  $a, b$ :

$$a = P \cos \gamma + Q \sin \gamma - KC^{-1}r^{-1} \sin \theta \sin(\gamma + \varphi) \quad (2.6)$$

$$b = P \sin \gamma - Q \cos \gamma + KC^{-1}r^{-1} \sin \theta \cos(\gamma + \varphi)$$

Введем новую переменную  $\delta$  следующим образом:

$$r = r_0 + \varepsilon \delta \quad (2.7)$$

Обратимся теперь к системе (2.1) при  $\varepsilon \neq 0$  и будем рассматривать соотношения (2.5)–(2.7) как формулы замены переменных, определяющие переход от переменных  $P, Q, r$  к переменным  $a, b, \delta$  (в эти формулы входит также новая переменная  $\gamma$ ). Пользуясь этими формулами, перейдем в системе (2.1), (2.4) от переменных  $P, Q, r, \psi, \theta, \varphi, \gamma$  к новым переменным  $a, b, \delta, \psi, \theta, \alpha, \gamma$ , где

$$\alpha = \gamma + \varphi \quad (2.8)$$

После преобразований получим более удобную для дальнейшего исследования систему семи уравнений (вместо шести (2.1)):

$$\begin{aligned} \dot{a} &= \varepsilon A^{-1}(M_1^0 \cos \gamma + M_2^0 \sin \gamma) - \varepsilon KC^{-1}r_0^{-1} \cos \theta (b - \\ &\quad - KC^{-1}r_0^{-1} \sin \theta \cos \alpha) + \varepsilon^2 KC^{-1}r_0^{-2} \delta \cos \theta (b - 2KC^{-1}r_0^{-1} \sin \theta \cos \alpha) + \\ &\quad + \varepsilon^2 KC^{-2}r_0^{-2} M_3^0 \sin \theta \sin \alpha \\ \dot{b} &= \varepsilon A^{-1}(M_1^0 \sin \gamma - M_2^0 \cos \gamma) + \varepsilon KC^{-1}r_0^{-1} \cos \theta (a + \\ &\quad + KC^{-1}r_0^{-1} \sin \theta \sin \alpha) - \varepsilon^2 KC^{-1}r_0^{-2} \delta \cos \theta (a + \\ &\quad + 2KC^{-1}r_0^{-1} \sin \theta \sin \alpha) - \varepsilon^2 KC^{-2}r_0^{-2} M_3^0 \sin \theta \cos \alpha \\ \dot{\delta} &= \varepsilon C^{-1} M_3^0 \end{aligned} \quad (2.9)$$

$$\dot{\psi} = \varepsilon \operatorname{cosec} \theta (a \sin \alpha - b \cos \alpha) + \varepsilon KC^{-1}r_0^{-1} - \varepsilon^2 KC^{-1}r_0^{-2} \delta$$

$$\dot{\theta} = \varepsilon (a \cos \alpha + b \sin \alpha)$$

$$\begin{aligned} \dot{\alpha} &= CA^{-1}r_0 + \varepsilon CA^{-1}\delta - \varepsilon \operatorname{ctg} \theta (a \sin \alpha - b \cos \alpha) - \\ &\quad - \varepsilon KC^{-1}r_0^{-1} \cos \theta + \varepsilon^2 KC^{-1}r_0^{-2} \delta \cos \theta \end{aligned}$$

$$\dot{\gamma} = n_0 + \varepsilon (C - A)A^{-1}\delta$$

Здесь через  $M_i^0$  обозначены функции, полученные из  $M_i^*$  (см. (1.3)) в результате сделанной подстановки (2.5)–(2.8):

$$M_i^0(a, b, \delta, \psi, \theta, \alpha, \gamma, t) = M_i^*(P, Q, r, \psi, \theta, \varphi, t) \quad (i=1, 2, 3) \quad (2.10)$$

Следует отметить, что переход от двух переменных  $P, Q$  к трем  $a, b, \gamma$  вызван соображениями удобства: при  $\varepsilon = 0$  система для  $P, Q$  линейная, а замена (2.5) — неособая для всех  $a, b$ .

Рассматриваемая система уравнений (2.9) может быть приведена к виду

$$\begin{aligned} \dot{x} &= \varepsilon F_1(x, y) + \varepsilon^2 F_2(x, y), \quad x(0) = x_0 \\ y^1 &= \omega_1 + \varepsilon g_1(x, y) + \varepsilon^2 g_2(x, y), \quad y^1(0) = y^{10} \\ y^2 &= \omega_2 + \varepsilon h_1(x, y) + \varepsilon^2 h_2(x, y), \quad y^2(0) = y^{20} \end{aligned} \quad (2.11)$$

где вектор-функция  $x = (x^1, \dots, x^5)$  составлена из медленных переменных  $a, b, \delta, \psi, \theta$ ; через  $y^1$  и  $y^2$  обозначены быстрые переменные  $\alpha, \gamma$ ;  $\omega_1, \omega_2$  — постоянные фазы, равные  $CA^{-1}r_0$  и  $(C-A)A^{-1}r_0$  соответственно. Вектор-функции  $F_i, g_i, h_i$  ( $i=1, 2$ ) определяются правыми частями уравнений (2.9).

Двумерный вектор  $(g_1, h_1)$  обозначим  $Z_1$ . Здесь и далее предполагаем, что возмущающие моменты  $M_i^*$  не зависят от  $t$ . Так как  $M_i^* (i=1, 2, 3)$  периодичны по  $\varphi$  с периодом  $2\pi$ , то согласно замене (2.5), (2.6), (2.8) функции  $M_i^0$  из (2.10) будут периодическими функциями  $\alpha$  и  $\gamma$  с периодами  $2\pi$ .

Согласно известной процедуре построения асимптотики системы (2.11) [4] будем искать замену переменных

$$\begin{aligned} x &= x^* + \varepsilon u_1(x^*, y^*) + \varepsilon^2 u_2(x^*, y^*) + \dots \\ y &= y^* + \varepsilon v_1(x^*, y^*) + \varepsilon^2 v_2(x^*, y^*) + \dots \\ y &= (y^1, y^2), \quad x^* = (x^{*1}, \dots, x^{*5}), \quad y^* = (y^{*1}, y^{*2}) \end{aligned}$$

такую, что система (2.11) в новых переменных  $(x^*, y^*)$  приняла бы вид

$$\begin{aligned} \dot{x}^* &= \varepsilon A_1(x^*) + \varepsilon^2 A_2(x^*) + \dots \\ y^{*'} &= \omega + \varepsilon B_1(x^*) + \varepsilon^2 B_2(x^*) + \dots, \quad \omega = (\omega_1, \omega_2) \end{aligned} \quad (2.12)$$

Для этого нужно соответствующим образом выбрать функции  $u_1, u_2, v_1, v_2$ , определяющие замену переменных. Известно [4], что уравнений для вектор-функций  $u_1, v_1$  имеют вид

$$\begin{aligned} \omega \partial u_1 / \partial y^* &= F_1(x^*, y^*) - A_1(x^*) \\ \omega \partial v_1 / \partial y^* &= Z_1(x^*, y^*) - B_1(x^*) \end{aligned} \quad (2.13)$$

где  $(\partial f / \partial x)$  — матрица частных производных  $\|\partial f_i / \partial x^j\|$  ( $i, j=1, \dots, 5$ ). Функции  $A_1(x^*), B_1(x^*)$  определяются по формулам

$$A_1(x^*) = \frac{1}{4\pi^2} \int_0^{2\pi} \int_0^{2\pi} F_1(x^*, y^*) dy^{*1} dy^{*2}, \quad B_1(x^*) = \frac{1}{4\pi^2} \int_0^{2\pi} \int_0^{2\pi} Z_1(x^*, y^*) dy^{*1} dy^{*2} \quad (2.14)$$

Функция  $u_2(x^*, y^*)$  должна быть решением уравнения

$$\frac{\partial u_2}{\partial y^*} \omega = F_2(x^*, y^*) + \frac{\partial F_1}{\partial x^*} u_1 + \frac{\partial F_1}{\partial y^*} v_1 - \frac{\partial u_1}{\partial x^*} A_1(x^*) - \frac{\partial u_1}{\partial y^*} B_1(x^*) - A_2(x^*) \quad (2.15)$$

Функция  $A_2(x^*)$  определяется по формуле

$$\begin{aligned} A_2(x^*) = \frac{1}{4\pi^2} \int_0^{2\pi} \int_0^{2\pi} \left( F_2(x^*, y^*) + \frac{\partial F_1}{\partial x^*} u_1 + \frac{\partial F_1}{\partial y^*} v_1 - \frac{\partial u_1}{\partial x^*} A_1(x^*) - \right. \\ \left. - \frac{\partial u_1}{\partial y^*} B_1(x^*) \right) dy^{*1} dy^{*2} \end{aligned} \quad (2.16)$$

Определим усредненную систему уравнений первого приближения для медленных переменных

$$\dot{x}_1^{*'} = \varepsilon A_1(x_1^*), \quad x_1^*(0) = x_{10} \quad (2.17)$$

а также систему второго приближения для медленных переменных

$$x_2^* = \varepsilon A_1(x_2^*) + \varepsilon^2 A_2(x_2^*), \quad x_2^*(0) = x_{20} \quad (2.18)$$

и систему уравнений второго приближения для быстрых переменных

$$y_2^* = \omega + \varepsilon B_1(x_1^*(t)), \quad y_2^*(0) = y^0, \quad y^0 = (y^{10}, y^{20}) \quad (2.19)$$

которая сразу интегрируется:

$$y_2^*(t) = \omega t + y^0 + \varepsilon \int_0^t B_1(x_1^*(s)) ds \quad (2.20)$$

Для исследования системы второго приближения (2.18) удобно сделать замену независимой переменной  $\tau = \varepsilon t$ . Тогда система (2.18) примет вид

$$dx_2^*/d\tau = A_1(x_2^*) + \varepsilon A_2(x_2^*) \quad (2.21)$$

При этом интервал времени  $(0, T/\varepsilon)$ , на котором рассматриваются решения исходной системы (2.11), перейдет в интервал  $(0, T)$ , не зависящий от малого параметра  $\varepsilon$ . Будем искать решение системы (2.21) в виде

$$x_2^*(\tau) = x^{(1)}(\tau) + \varepsilon x^{(2)}(\tau) + O(\varepsilon^2) \quad (2.22)$$

Подставляя в (2.21) разложение (2.22), получим следующие системы уравнений для вектор-функций  $x^{(i)}(\tau) = x_i(t)$  ( $\tau = \varepsilon t$ ,  $i=1, 2$ ):

$$dx^{(1)}/d\tau = A_1(x^{(1)}), \quad x^{(1)}(0) = x_0 \quad (2.23)$$

$$dx^{(2)}/d\tau = A_1'(x^{(1)}(\tau))x^{(2)} + A_2(x^{(1)}(\tau)), \quad x^{(2)}(0) = 0 \quad (2.24)$$

где  $A_1'$  — матрица частных производных компонент вектор-функций  $A_1(x)$ :  $A_1'(x) = \|\partial A_1^i / \partial x^j\|$ . Система (2.23) является линейной, поэтому ее использование в ряде случаев проще, чем исследование системы (2.21).

Обозначим  $X(\tau, c)$  общее решение системы первого приближения (2.23):

$$X_\tau' = A_1(X), \quad X(0, c) = c = x_0 \quad (2.25)$$

Тогда для функций  $x^{(1)}(\tau)$ ,  $x^{(2)}(\tau)$  получаются выражения

$$x^{(1)}(\tau) = X(\tau, x_0), \quad x^{(2)}(\tau) = \Phi(\tau) \int_0^\tau \Phi^{-1}(\tau_1) \eta(\tau_1) d\tau_1 \quad (2.26)$$

Здесь  $\Phi$  — фундаментальная матрица однородного уравнения, соответствующего второму приближению

$$\Phi(\tau) = \|\partial X(\tau, c) / \partial c\|_{c=x_0}, \quad \eta(\tau) = A_2(x^{(1)}(\tau)) = A_2(X(\tau, x_0))$$

Определим вектор-функции

$$x_\varepsilon^\sim(t) = x^{(1)}(\varepsilon t) + \varepsilon x^{(2)}(\varepsilon t) + \varepsilon u_1(x^{(1)}(\varepsilon t)), \quad y^0 + \omega t + \varepsilon \int_0^t B_1(x^{(1)}(\varepsilon s)) ds$$

$$y_\varepsilon^\sim(t) = y^0 + \omega t + \varepsilon \int_0^t B_1(x^{(1)}(\varepsilon s)) ds \quad (2.27)$$

**Теорема.** Существует такое множество  $L$  меры нуль на плоскости  $(\omega_1, \omega_2)$ , что если  $\omega$  не принадлежит  $L$ , то уравнения (2.13), (2.15) разрешимы (а значит, и приведенная выше формальная схема построения функций  $x_\varepsilon^\sim(t)$ ,  $y_\varepsilon^\sim(t)$  имеет смысл) и имеют место неравенства

$$|x_\varepsilon^\sim(t) - x(t)| \leq C_1 \varepsilon^2, \quad |y_\varepsilon^\sim(t) - y(t)| \leq C_1 \varepsilon, \quad t \in [0, T\varepsilon^{-1}] \quad (2.28)$$

а постоянная  $C_1 > 0$  не зависит от  $\varepsilon$ . Доказательство теоремы проводится на основе стандартной процедуры замены переменных метода усреднения

[4], а также арифметической леммы, используемой для оценки «малых знаменателей» [10], возникающих при построении решений уравнений (2.13), (2.15) в виде тригонометрических рядов [4].

Таким образом, построение приближенных решений  $x_e^{\sim}(t)$ ,  $y_e^{\sim}(t)$ , удовлетворяющих оценке (2.28), сводится к следующей процедуре: решаем с помощью рядов Фурье уравнения (2.13), (2.15), затем по формуле (2.16) строим вектор-функцию  $A_2(x^*)$ , далее согласно (2.26) определяем решения  $x^{(1)}(\tau)$  и  $x^{(2)}(\tau)$  уравнений (2.23), (2.24) и, наконец, по формуле (2.27) получаем искомые приближения  $x_e^{\sim}(t)$ ,  $y_e^{\sim}(t)$ . Далее описанная процедура реализуется для некоторых конкретных систем уравнений динамики твердого тела.

Рассматриваемые дальше примеры возмущений таковы, что разложения в ряд Фурье правых частей уравнений (2.13) и (2.15) содержат лишь конечное число членов. Поэтому условие разрешимости уравнений (2.13) и (2.15) сводится к проверке конечного числа условий вида  $\omega_1 m_1 + \omega_2 m_2 \neq 0$ . В рассматриваемых конкретных примерах условия (2.30) принимают вид  $CA^{-1}r_0 \neq 0$ ,  $(C-A)A^{-1}r_0 \neq 0$ , а последние условия выполняются всегда в силу исходных предположений. Таким образом, оценка (2.28) справедлива без каких-либо дополнительных предположений относительно частот  $\omega_1$ ,  $\omega_2$ .

**3. Случай тела с полостью, заполненной жидкостью большой вязкости.** В качестве примера развитой методики исследуем движение твердого тела в случае Лагранжа с симметричной полостью, заполненной жидкостью большой вязкости. Тогда моменты сил, действующих на твердое тело, имеют вид [11]:

$$M_1 = \rho P_{11} \nu^{-1} A^{-2} [C(A-C)pr^2 + k(C-A)r \sin \theta \sin \varphi + kAp \cos \theta] \quad (3.1)$$

$$M_2 = \rho P_{11} \nu^{-1} A^{-2} [C(A-C)qr^2 + k(C-A)r \sin \theta \cos \varphi + kAq \cos \theta]$$

$$M_3 = \rho P_{11} \nu^{-1} A^{-2} [A(C-A)(p^2 + q^2)r - kA \sin \theta (p \sin \varphi + q \cos \varphi)]$$

где  $\rho$  и  $\nu$  — плотность и кинематический коэффициент вязкости жидкости,  $P_{11}$  — компонента введенного в [11] тензора в системе координат, связанной с телом. Тензор зависит только от формы полости,  $P_{ii} > 0$ , в рассматриваемом случае симметричной полости  $P_{11} = P_{22}$ . Далее будем считать, что  $\nu^{-1} \sim \varepsilon$  (вязкость жидкости велика). Сделав замену (1.3) и отбросив члены порядка  $O(\varepsilon^3)$ , получим

$$M_1^* = \rho P_{11} A^{-2} [C(A-C)Pr^2 + K(C-A)r \sin \theta \sin \varphi] \quad (3.2)$$

$$M_2^* = \rho P_{11} A^{-2} [C(A-C)Qr^2 + K(C-A)r \sin \theta \cos \varphi], \quad M_3^* = 0$$

Первые три уравнения системы (2.9) в переменных  $a$ ,  $b$ ,  $\delta$ ,  $\psi$ ,  $\theta$ ,  $\alpha$ ,  $\gamma$  записываются следующим образом:

$$a^* = \rho P_{11} \nu^{-1} A^{-3} C(A-C)r_0^2 a - \varepsilon KC^{-1}r_0^{-1} \cos \theta (b - KC^{-1}r_0^{-1} \sin \theta \cos \alpha) + \varepsilon^2 KC^{-1}r_0^{-2} \delta \cos \theta (b - 2KC^{-1}r_0^{-1} \sin \theta \cos \alpha) \quad (3.3)$$

$$b^* = \rho P_{11} \nu^{-1} A^{-3} C(A-C)r_0^2 b + \varepsilon KC^{-1}r_0^{-1} \cos \theta (a + KC^{-1}r_0^{-1} \sin \theta \sin \alpha) - \varepsilon^2 KC^{-1}r_0^{-2} \delta \cos \theta (a + 2KC^{-1}r_0^{-1} \sin \theta \sin \alpha), \quad \delta^* = 0$$

Остальные уравнения системы (2.9) не изменяются.

Применим приведенную общую схему построения приближенного решения к конкретной системе (3.3). Вектор-функции  $A_1$  и  $B_1$  определяются по формулам (2.14) и имеют вид

$$\begin{aligned} A_1 &= \{A_1^{(i)}\} \quad (i=\overline{1,5}), \quad B_1 = \{B_1^{(j)}\} \quad (j=\overline{1,2}) \\ A_1^{(1)} &= \rho P_{11} A^{-3} C(A-C)r_0^2 a - KC^{-1}r_0^{-1} b \cos \theta \\ A_1^{(2)} &= \rho P_{11} A^{-3} C(A-C)r_0^2 b + KC^{-1}r_0^{-1} a \cos \theta \\ A_1^{(3)} &= 0, \quad A_1^{(4)} = KC^{-1}r_0^{-1}, \quad A_1^{(5)} = 0 \\ B_1^{(1)} &= CA^{-1}\delta - KC^{-1}r_0^{-1} \cos \theta, \quad B_1^{(2)} = (C-A)A^{-1}\delta \end{aligned} \quad (3.4)$$

Четвертая и пятая компоненты вектор-функции  $u_i = \{u_i^{(i)}\}$  ( $i = \overline{1, 5}$ ) выражаются следующим образом:

$$\begin{aligned} u_1^{(4)} &= -C^{-1}Ar_0^{-1} \operatorname{cosec} \theta (a \cos \alpha + b \sin \alpha) \\ u_1^{(5)} &= C^{-1}Ar_0^{-1} (a \sin \alpha - b \cos \alpha) \end{aligned} \quad (3.5)$$

Вектор-функция  $A_2(x^*)$  после соответствующих вычислений по формуле (2.16) может быть записана в виде

$$A_2(x^*) = \{A_2^{(i)}\} \quad (i = \overline{1, 5}) \quad (3.6)$$

$$A_2^{(1)} = KC^{-1}r_0^{-2}b \cos \theta [\delta^{-1/2}KC^{-2}Ar_0^{-1}(1 + \cos \theta)]$$

$$A_2^{(2)} = -KC^{-1}r_0^{-2}a \cos \theta [\delta^{-1/2}KC^{-2}Ar_0^{-1}(1 + \cos \theta)]$$

$$A_2^{(3)} = 0, A_2^{(4)} = -KC^{-1}\delta r_0^{-2} + K^2C^{-3}Ar_0^{-3} \cos \theta, A_2^{(5)} = 0.$$

Определим решение усредненной системы уравнений первого приближения (2.17) с учетом (3.4) для медленных и быстрых переменных

$$\begin{aligned} a^{(1)} &= \exp(st) (a^0 \cos wt - b^0 \sin wt) \\ b^{(1)} &= \exp(st) (b^0 \cos wt + a^0 \sin wt) \end{aligned} \quad (3.7)$$

$$\delta^{(1)} = 0, \psi^{(1)} = \varepsilon KC^{-1}r_0^{-1}t + \psi_0, \theta^{(1)} = \theta_0$$

$$\alpha^{(1)} = CA^{-1}r_0t - wt + \varphi_0, \gamma^{(1)} = n_0t$$

$$s = \rho P_{11}v^{-1}A^{-3}C(A-C)r_0^2, w = \varepsilon KC^{-1}r_0^{-1} \cos \theta_0$$

где  $s, w, a^0, b^0, n_0$  определяются согласно формуле (2.3);  $\psi_0, \theta_0, \varphi_0$  — постоянные, равные начальным значениям углов Эйлера при  $t=0$ .

На основании приведенных формул можно, следуя (2.27), построить компоненты функции  $x_e^\sim(t)$ , отвечающие переменным  $\psi$  и  $\theta$ :

$$\begin{aligned} \psi_e^\sim(t) &= \psi_0 + \varepsilon KC^{-1}r_0^{-1}t + \varepsilon^2 t KC^{-3}Ar_0^{-3} \cos \theta_0 - \\ &- \varepsilon C^{-1}Ar_0^{-1} \operatorname{cosec} \theta_0 (a^{(1)} \cos \alpha^{(1)} + b^{(1)} \sin \alpha^{(1)}) \\ \theta_e^\sim(t) &= \theta_0 + \varepsilon C^{-1}Ar_0^{-1} (a^{(1)} \sin \alpha^{(1)} - b^{(1)} \cos \alpha^{(1)}) \end{aligned} \quad (3.8)$$

Полученные формулы удобно записать в виде

$$\begin{aligned} \psi_e^\sim(t) &= \psi_0 + \varepsilon KC^{-1}r_0^{-1}t + \varepsilon^2 t KC^{-3}Ar_0^{-3} \cos \theta_0 + R^{(1)} \\ R^{(1)} &= -\varepsilon C^{-1}Ar_0^{-1} \operatorname{cosec} \theta_0 \exp(st) (a^{02} + b^{02})^{1/2} \sin(\alpha^{(1)} + \beta) \\ \theta_e^\sim(t) &= \theta_0 + \varepsilon C^{-1}Ar_0^{-1} \exp(st) (a^{02} + b^{02})^{1/2} \sin(\alpha^{(1)} - \mu) \\ \cos \beta &= \sin \mu = b^{(1)} \exp(-st) (a^{02} + b^{02})^{-1/2} \end{aligned} \quad (3.9)$$

В выражении (3.9) для  $\theta_e^\sim(t)$  слагаемое порядка  $\varepsilon$  представляет собой произведение экспоненциально убывающего (при  $A < C$ ) или возрастающего (при  $A > C$ ) сомножителя  $\exp(st)$ , обусловленного наличием полосты с вязкой жидкостью, и осциллирующего сомножителя  $\sin(\alpha^{(1)} - \mu)$ . Величина декремента затухания и характер медленного изменения фазы малых колебаний видны непосредственно из формул (3.7) для  $b^{(1)}, \alpha^{(1)}$ .

Заметим, что в выражении (3.9) для переменной  $\psi_e^\sim(t)$  слагаемое  $R^{(1)}(\varepsilon, t)$  имеет порядок  $O(\varepsilon)$  на интервале времени  $(0, T\varepsilon^{-1})$ . Выражение для угловой скорости прецессии  $\omega_p = KC^{-1}r^{-1}$  хорошо известно из приближенной теории гироскопов [12]. Найденное слагаемое  $R^{(1)}(\varepsilon, t)$  уточняет эту формулу для рассматриваемой задачи.

**4. Случай линейных внешних диссипативных моментов.** Рассмотрим возмущенное движение Лагранжа с учетом моментов, действующих на твердое тело со стороны внешней среды. Будем считать, что возмущающие моменты  $M_i$  ( $i = 1, 2, 3$ ) с учетом (1.3) имеют вид [13]:

$$M_1 = -\varepsilon^2 I_1 P, M_2 = -\varepsilon^2 I_1 Q, M_3 = -\varepsilon^2 I_3 r, I_1, I_3 > 0 \quad (4.1)$$

где  $I_1, I_3$  — некоторые постоянные коэффициенты пропорциональности, зависящие от свойств среды и формы тела.

Первые три уравнения (2.9) для задачи в переменных  $a, b, \delta, \psi, \theta, \alpha, \gamma$  принимают вид

$$\begin{aligned} a^* &= -\varepsilon A^{-1} I_1 (a + KC^{-1} r_0^{-1} \sin \theta \sin \alpha) - \varepsilon KC^{-1} r_0^{-1} \cos \theta (b - \\ &\quad - KC^{-1} r_0^{-1} \sin \theta \cos \alpha) + \varepsilon^2 A^{-1} I_1 KC^{-1} r_0^{-2} \delta \sin \theta \sin \alpha + \\ &\quad + \varepsilon^2 KC^{-1} r_0^{-2} \delta \cos \theta (b - 2KC^{-1} r_0^{-1} \sin \theta \cos \alpha) - \varepsilon^2 KC^{-2} r_0^{-1} I_3 \sin \theta \sin \alpha \\ b^* &= -\varepsilon A^{-1} I_1 (b - KC^{-1} r_0^{-1} \sin \theta \cos \alpha) + \varepsilon KC^{-1} r_0^{-1} \cos \theta (\alpha + \\ &\quad + KC^{-1} r_0^{-1} \sin \theta \sin \alpha) - \varepsilon^2 A^{-1} I_1 KC^{-1} r_0^{-2} \delta \sin \theta \cos \alpha - \\ &\quad - \varepsilon^2 KC^{-1} r_0^{-2} \delta \cos \theta (a + 2KC^{-1} r_0^{-1} \sin \theta \sin \alpha) + \\ &\quad + \varepsilon^2 KC^{-2} r_0^{-1} I_3 \sin \theta \cos \alpha, \delta^* = -\varepsilon C^{-1} I_3 r_0 - \varepsilon^2 C^{-1} I_3 \delta \end{aligned} \quad (4.2)$$

Остальные уравнения системы (2.9) остаются неизменными.

Воспользуемся описанной в п. 2 процедурой усреднения для построения приближенного решения системы (4.2). Вектор-функция  $B_1$  определяется (3.4), а компоненты вектор-функции  $A_1$  после вычислений по формулам (2.14) записываются следующим образом:

$$\begin{aligned} A_1^{(1)} &= -A^{-1} I_1 a - KC^{-1} r_0^{-1} b \cos \theta, A_1^{(2)} = -A^{-1} I_1 b + KC^{-1} r_0^{-1} a \cos \theta \\ A_1^{(3)} &= -C^{-1} I_3 r_0, A_1^{(4)} = KC^{-1} r_0^{-1}, A_1^{(5)} = 0 \end{aligned} \quad (4.3)$$

Четвертая и пятая компоненты вектор-функции  $u_1$  выражаются согласно (3.5).

Отметим, что в данном и предыдущем разделах, как следует из уравнений (2.9), (3.3), (4.2), комбинации вида  $(M_1^0 \cos \gamma + M_2^0 \sin \gamma)$  и  $(M_1^0 \sin \gamma - M_2^0 \cos \gamma)$  не зависят от  $\gamma$  и правые части указанных уравнений зависят лишь от одной быстрой переменной  $\alpha$ . Этот факт аналогичен полученным в [1] достаточным условиям возможности усреднения уравнений движения только по углу нутаций. В результате упрощается решение уравнений (2.13)

Определим функцию  $A_2(x^*)$  по формуле (2.16):

$$\begin{aligned} A_2^{(1)} &= KC^{-1} r_0^{-2} [\delta b \cos \theta - 1/2 KC^{-2} r_0^{-1} A b (3 \cos^2 \theta - 1) - I_1 C^{-1} a \cos \theta] \\ A_2^{(2)} &= -KC^{-1} r_0^{-2} [\delta a \cos \theta - 1/2 KC^{-2} r_0^{-1} A a (3 \cos^2 \theta - 1) + I_1 C^{-1} b \cos \theta] \\ A_2^{(3)} &= -C^{-1} I_3 \delta, A_2^{(4)} = KC^{-1} r_0^{-2} (-\delta + KC^{-2} r_0^{-1} \cos \theta) \\ A_2^{(5)} &= I_1 KC^{-2} r_0^{-2} \sin \theta \end{aligned} \quad (4.4)$$

Решение усредненной системы уравнений первого приближения (2.17) с учетом (4.3) для медленных и быстрых переменных имеет вид

$$\begin{aligned} a^{(1)} &= \exp(-\varepsilon A^{-1} I_1 t) (a^0 \cos wt - b^0 \sin wt) \\ b^{(1)} &= \exp(-\varepsilon A^{-1} I_1 t) (b^0 \cos wt + a^0 \sin wt) \\ \delta^{(1)} &= -\varepsilon C^{-1} I_3 r_0 t, \psi^{(1)} = \varepsilon KC^{-1} r_0^{-1} t + \psi_0, \theta^{(1)} = \theta_0 \\ \alpha^{(1)} &= CA^{-1} r_0 t - wt - 1/2 \varepsilon^2 A^{-1} I_3 r_0 t^2 + \varphi_0 \\ \gamma^{(1)} &= n_0 t - 1/2 \varepsilon^2 (C - A) A^{-1} C^{-1} I_3 r_0 t^2 \end{aligned} \quad (4.5)$$

где, как и в формулах (3.7),  $w = \varepsilon KC^{-1} r_0^{-1} \cos \theta_0$ ; величины  $a^0, b^0, n_0$  определяются согласно (2.3);  $\psi_0, \theta_0, \varphi_0$  — постоянные, равные начальным значениям углов Эйлера при  $t=0$ . Сравнение полученных выражений для медленных переменных  $a^{(1)}, b^{(1)}, \delta^{(1)}, \psi^{(1)}, \theta^{(1)}$  с учетом (2.7) с соответствующими формулами [2], если формально положить в них  $I_3 = \varepsilon I_3$ , дает совпадение указанных выражений.

Согласно (2.27) и формулам (3.5), (4.4), (4.5) определяются компоненты функции  $x_s^{\sim}(t)$ , отвечающие переменным  $\psi$  и  $\theta$ :

$$\begin{aligned} \psi_s^{\sim}(t) &= \psi_0 + \varepsilon KC^{-1} r_0^{-1} t + \varepsilon^2 t K^2 C^{-3} r_0^{-3} \cos \theta_0 + \\ &\quad + 1/2 \varepsilon^3 KC^{-2} I_3 r_0^{-1} t^2 - \varepsilon C^{-1} A r_0^{-1} \operatorname{cosec} \theta_0 (a^{(1)} \cos \alpha^{(1)} + b^{(1)} \sin \alpha^{(1)}) \\ \theta_s^{\sim}(t) &= \theta_0 + \varepsilon^2 t I_1 KC^{-2} r_0^{-2} \sin \theta_0 + \varepsilon C^{-1} A r_0^{-1} (a^{(1)} \sin \alpha^{(1)} - b^{(1)} \cos \alpha^{(1)}) \end{aligned} \quad (4.6)$$



Полученные выражения можно записать следующим образом:

$$\begin{aligned}\psi_e^{\sim}(t) &= \psi_0 + \varepsilon KC^{-1} r_0^{-1} t + S^{(1)} \\ S^{(1)} &= \varepsilon^2 t K^2 C^{-3} r_0^{-3} \cos \theta_0 + \frac{1}{2} \varepsilon^3 KC^{-2} r_0^{-1} I_3 t^2 - \\ &- \varepsilon C^{-1} A r_0^{-1} \operatorname{cosec} \theta_0 \exp(-\varepsilon A^{-1} I_1 t) (a^{02} - b^{02})^{\frac{1}{2}} \sin(\alpha^{(1)} + \sigma) \\ \theta_e^{\sim}(t) &= \theta_0 + \varepsilon^2 t I_1 KC^{-2} r_0^{-2} \sin \theta_0 + \\ &+ \varepsilon C^{-1} A r_0^{-1} \exp(-\varepsilon A^{-1} I_1 t) (a^{02} + b^{02})^{\frac{1}{2}} \sin(\alpha^{(1)} - \lambda) \\ \cos \sigma &= \sin \lambda = b^{(1)} \exp(\varepsilon A^{-1} I_1 t) (a^{02} + b^{02})^{-\frac{1}{2}}\end{aligned}\quad (4.7)$$

В выражении (4.7) для  $\theta_e^{\sim}$  слагаемое порядка  $\varepsilon$  является произведением медленно экспоненциально убывающего сомножителя  $\exp(-\varepsilon A^{-1} I_1 t)$ , обусловленного диссипацией энергии, и осциллирующего сомножителя  $\sin(\alpha^{(1)} - \lambda)$ . Величина декремента затухания и характер медленного изменения фазы малых колебаний видны из формул (4.5) для  $b^{(1)}$ ,  $\alpha^{(1)}$ .

В выражении (4.7) для переменной  $\psi_e^{\sim}(t)$  слагаемые  $S^{(1)}(\varepsilon, t)$  имеют порядок  $O(\varepsilon)$  на интервале времени  $(0, T\varepsilon^{-1})$ .

Полученное выражение  $S^{(1)}(\varepsilon, t)$  уточняет для данной задачи формулу угловой скорости прецессии  $\omega_p = KC^{-1} r_0^{-1}$ , имеющую место в приближенной теории гироскопов.

**5. Случай малого постоянного момента.** Рассмотрим движение твердого тела в случае Лагранжа под действием момента, постоянного в связанных осях. Возмущающие моменты  $M_i$  ( $i=1, 2, 3$ ) в этом случае имеют вид  $M_i = \varepsilon^2 M_i^* = \varepsilon^2 M_i^0 = \text{const}$ . При построении приближенного решения системы (2.9) с учетом выражения для  $M_i$  применим процедуру усреднения, приведенную в п. 2. Вектор-функция  $B_1$  определяется согласно (3.4), а вектор-функция  $A_1$ , полученная согласно (2.14), имеет следующие компоненты:

$$A_1^{(1)} = -KC^{-1} r_0^{-1} b \cos \theta, \quad A_1^{(2)} = KC^{-1} r_0^{-1} a \cos \theta \quad (5.1)$$

$$A_1^{(3)} = C^{-1} M_3^*, \quad A_1^{(4)} = KC^{-1} r_0^{-1}, \quad A_1^{(5)} = 0$$

Четвертая и пятая компоненты вектор-функции  $u_1$  имеют вид (3.5). Функция  $A_2(x^*)$  определяется по формуле (2.16):

$$\begin{aligned}A_2^{(1)} &= KC^{-1} r_0^{-2} b [\cos \theta - \frac{1}{2} KC^{-2} A r_0^{-1} (3 \cos^2 \theta - 1)] \\ A_2^{(2)} &= -KC^{-1} r_0^{-2} a [\delta \cos \theta - \frac{1}{2} KC^{-2} A r_0^{-1} (3 \cos^2 \theta - 1)] \\ A_2^{(3)} &= 0, \quad A_2^{(4)} = -KC^{-1} r_0^{-2} \delta + K^2 C^{-3} A r_0^{-3} \cos \theta \\ A_2^{(5)} &= 0\end{aligned}\quad (5.2)$$

Получим решение усредненной системы уравнений первого приближения (2.17) с учетом (5.1) для медленных и быстрых переменных

$$\begin{aligned}a^{(1)} &= a^0 \cos wt - b^0 \sin wt \\ b^{(1)} &= b^0 \cos wt + a^0 \sin wt \\ \delta^{(1)} &= \varepsilon C^{-1} M_3^* t, \quad \psi^{(1)} = \varepsilon KC^{-1} r_0^{-1} t + \psi_0, \quad \theta^{(1)} = \theta_0 \\ \alpha^{(1)} &= CA^{-1} r_0 t - wt + \frac{1}{2} \varepsilon^2 A^{-1} M_3^* t^2 + \varphi_0 \\ \gamma^{(1)} &= n_0 t + \frac{1}{2} \varepsilon^2 (C - A) C^{-1} A^{-1} M_3^* t^2\end{aligned}\quad (5.3)$$

где  $w = \varepsilon KC^{-1} r_0^{-1} \cos \theta_0$ ; величины  $a^0$ ,  $b^0$ ,  $n_0$  определяются согласно формулам (2.3);  $\psi_0$ ,  $\theta_0$ ,  $\varphi_0$  — начальные значения углов Эйлера при  $t=0$ .

Отметим, что в решение усредненной системы первого приближения (5.3) входит только компонента момента, постоянного в связанных осях, приложенная вдоль оси симметрии  $M_3^*$ . Проекция вектора возмущающего момента  $M_1^*$ ,  $M_2^*$  выпадают при усреднении. Сравнение полученных выражений (5.3) для медленных переменных с учетом (2.7) с соответствующими формулами [2], формально полагая в них  $M_3^* = \varepsilon M_3^*$ , дает совпадение выражений для  $a^{(1)}$ ,  $b^{(1)}$ ,  $\delta^{(1)}$ ,  $\psi^{(1)}$ ,  $\theta^{(1)}$ . Компоненты функции  $x_e^{\sim}(t)$ , отвечающие переменным  $\psi$  и  $\theta$ , определяются согласно (2.27) с подстановкой соответствующих выражений (3.5), (5.2), (5.3):

$$\begin{aligned}\psi_e^{\sim}(t) &= \psi_0 + \varepsilon KC^{-1} r_0^{-1} t + \varepsilon^2 t K^2 C^{-3} A r_0^{-3} \cos \theta_0 - \\ &- \frac{1}{2} \varepsilon^3 KC^{-2} M_3^* r_0^{-2} t^2 - \varepsilon C^{-1} A r_0^{-1} \operatorname{cosec} \theta_0 (a^{(1)} \cos \alpha^{(1)} + b^{(1)} \sin \alpha^{(1)}), \quad \theta_e^{\sim}(t) = \\ &= \theta_0 + \varepsilon C^{-1} A r_0^{-1} (a^{(1)} \sin \alpha^{(1)} - b^{(1)} \cos \alpha^{(1)})\end{aligned}$$

Полученные выражения удобно записать в виде

$$\begin{aligned}\psi_{\varepsilon}(t) &= \psi_0 + \varepsilon KC^{-1} r_0^{-1} t + V^{(1)} \\ V^{(1)} &= \varepsilon^2 t K^2 C^{-3} A r_0^{-3} \cos \theta_0 - 1/2 \varepsilon^3 K C^{-2} M_3^* r_0^{-2} t^2 - \\ &\quad - \varepsilon C^{-1} A r_0^{-1} (a^{02} + b^{02})^{1/2} \sin(\alpha^{(1)} + \kappa) \\ \theta_{\varepsilon}(t) &= \theta_0 + \varepsilon C^{-1} A r_0^{-1} (a^{02} + b^{02})^{1/2} \sin(\alpha^{(1)} - \chi) \\ \cos \kappa &= \sin \chi = b^{(1)} (a^{02} + b^{02})^{-1/2}\end{aligned}$$

Здесь в выражении для  $\theta_{\varepsilon}$  ограниченное осциллирующее слагаемое содержит ненулевые начальные данные  $a^0, b^0$ . Полученное слагаемое  $V^{(1)}$ , так же как и в предыдущих примерах, дополняет известное из приближенной теории гироскопов выражение для угловой скорости прецессии  $\omega_p = KC^{-1} r_0^{-1}$ .

Заметим, что если ограничиться построением первого приближения, то в формулы для углов нутации и прецессии не войдут параметры возмущающих моментов, и поэтому влияние возмущений на регулярную прецессию тела не будет учтено. Таким образом, построение второго приближения является в данном случае существенным.

Авторы выражают благодарность Ф. Л. Черноушко и Л. Д. Акуленко за постановку задачи и полезные обсуждения.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Акуленко Л. Д., Лещенко Д. Д., Черноушко Ф. Л. Возмущенные движения твердого тела, близкие к случаю Лагранжа // ПММ. 1979. Т. 43. Вып. 5. С. 771–778.
2. Акуленко Л. Д., Лещенко Д. Д., Черноушко Ф. Л. Возмущенные движения твердого тела, близкие к регулярной прецессии // Изв. АН СССР. МТТ. 1986. № 5. С. 3–10.
3. Боголюбов Н. Н., Митропольский Ю. А. Асимптотические методы в теории нелинейных колебаний. М.: Наука, 1974. 503 с.
4. Волосов В. М., Моргунов Б. И. Метод осреднения в теории нелинейных колебательных систем. М.: Изд-во МГУ. 1971. 507 с.
5. Белецкий В. В. Движение искусственного спутника относительно центра масс. М.: Наука. 1965. 416 с.
6. Ярошевский В. А. Движение неуправляемого тела в атмосфере. М.: Машиностроение. 1978. 167 с.
7. Черноушко Ф. Л. О движении спутника относительно центра масс под действием гравитационных моментов // ПММ. 1963. Т. 27. Вып. 3. С. 474–483.
8. Кузмак Г. Е. Динамика неуправляемого движения летательных аппаратов при входе в атмосферу. М.: Наука. 1970. 347 с.
9. Иващенко Б. П. О движении симметричного волчка с полостью, заполненной вязкой жидкостью // Докл. АН УССР. Сер. А. 1976. № 9. С. 794–797.
10. Арнольд В. И. Дополнительные главы теории обыкновенных дифференциальных уравнений. М.: Наука. 1978. 304 с.
11. Черноушко Ф. Л. Движение твердого тела с полостями, заполненными жидкостью, при малых числах Рейнольдса // Ж. вычисл. математики и мат. физики. 1965. Т. 5. № 6. С. 1049–1070.
12. Бухгольц Н. Н. Основной курс теоретической механики. Ч. 2. М.: Наука. 1969. 332 с.
13. Кошляков В. Н. Задачи динамики твердого тела и прикладной теории гироскопов: Аналитические методы. М.: Наука. 1985. 286 с.

Москва, Одесса

Поступила в редакцию  
15.VI.1986