

УДК 531.35

© 1992 г. О. В. ХОЛОСТОВА

О ДВИЖЕНИИ ТВЕРДОГО ТЕЛА С УПРУГОВЯЗКОЙ МЕМБРАНОЙ В ГРАВИТАЦИОННОМ ПОЛЕ

Рассматривается движение системы, состоящей из несущего твердого тела и упруговязкой круглой мембраны в центральном ньютоновском гравитационном поле на круговой орбите. Ось симметрии мембраны совпадает с одной из главных центральных осей инерции недеформированной системы. В рамках линейной теории упругости получена система дифференциальных уравнений движения. Рассмотрен квазистатический режим движения. Найдены положения относительного равновесия, когда мембрана деформирована, но неподвижна относительно несущего тела, а ориентация рассматриваемой системы (несущее тело и мембрана) в орбитальной системе координат совпадает с положениями относительного равновесия трехосного спутника — твердого тела. Исследована устойчивость указанных равновесий.

1. Об упругих колебаниях мембраны. Рассмотрим движение системы, состоящей из твердого тела, которое далее будем называть несущим, и круглой мембраны, закрепленной в теле по своему контуру так, что оставшая поверхность мембраны остается свободной и может совершать упругие колебания. Будем считать, что ось симметрии мембраны совпадает с одной из главных центральных осей инерции системы (несущее тело и мембрана) в недеформированном состоянии, а центр мембраны отстоит от центра масс недеформированной системы на расстоянии l .

Предполагается, что система движется в центральном ньютоновском гравитационном поле на круговой орбите и ее движение относительно центра масс не влияет на движение самого центра масс. Исследование ограничивается рамками линейной теории упругости.

Пусть $Oxyz$ — система координат с началом в центре масс O недеформированной системы и осями, направленными вдоль ее главных центральных осей инерции. Считаем, что ось симметрии недеформированной мембраны совпадает с осью Oz , так что в системе координат $Oxyz$ радиус-вектор центра O_1 мембраны есть $OO_1 = l = (0, 0, l)^T$. Радиус-вектор r_M произвольной точки P деформированной мембраны представим в виде суммы

$$r_M = l + \rho_0 + u, \quad \rho_0 = O_1 P_0 = (\rho_x, \rho_y, 0)^T \quad (1.1)$$

где ρ_0 — радиус-вектор соответствующей точки P_0 недеформированной мембраны относительно ее центра, u — вектор упругого смещения.

Ограничимся случаем, когда упругие смещения мембраны перпендикулярны ее плоскости, т. е. $u = (0, 0, u)^T$. Введем в плоскости недеформированной мембраны полярные координаты (ρ, α) и будем представлять величину u в виде ряда по собственным функциям $U_{mn}'(\rho, \alpha)$ и $U_{mn}''(\rho, \alpha)$ свободных упругих колебаний мембраны [1, 2]:

$$u = \sum_{n=0}^{\infty} \sum_{m=1}^{\infty} q_{mn}'(t) U_{mn}'(\rho, \alpha) + q_{mn}''(t) U_{mn}''(\rho, \alpha)$$

где $q_{mn}'(t)$ и $q_{mn}''(t)$ — соответствующие обобщенные координаты

$$U_{mn}'(\rho, \alpha) = c_{mn} J_n(k_{mn}\rho) \cos n\alpha, \quad U_{mn}''(\rho, \alpha) = c_{mn} J_n(k_{mn}\rho) \sin n\alpha \quad (1.2)$$

$J_n(k_{mn}\rho)$ — функция Бесселя n -го порядка, параметр k_{mn} — m -й корень уравнения $J_n(ka) = 0$ (a — радиус мембраны), задающего условие отсутствия смещения на границе мембраны. Коэффициенты c_{mn} в (1.2) имеют вид $c_{mn} = (\sigma a^2 J_n'^2(k_{mn}a)/2)^{-1/2}$, где σ — поверхностная плотность мембраны. Они подобраны таким образом, чтобы функции U_{mn}' и U_{mn}'' удовлетворяли условиям ортонормированности

$$\int_s U_{mn}' U_{il}' dm = \delta_{mi} \delta_{nl}, \quad \int_s U_{mn}'' U_{il}'' dm = \delta_{mi} \delta_{nl}, \quad \int_s U_{mn}' U_{il}'' dm = 0$$

где δ_{rs} — символ Кронекера, а интегрирование проводится по поверхности недеформированной мембраны. Для свободных упругих колебаний мембраны частота ω_{mn} связана с параметром k_{mn} соотношением $\omega_{mn} = ak_{mn}$ ($n = 0, 1, \dots$; $m = 1, 2, \dots$).

При $n=0$ упругие смещения мембраны симметричны относительно ее центра, а узловые линии (если они имеются) суть концентрические окружности, радиусы которых задаются уравнением $J_0(k_{m0}\rho) = 0$. При $n \neq 0$ узловые линии состоят из концентрических окружностей с радиусами — корнями уравнения $J_n(k_{mn}\rho) = 0$ и совокупности n диаметров, расположенных равномерно вокруг центра.

2. Кинематические и динамические характеристики системы. В системе координат $Oxyz$ положение центра масс O' несущего тела задается вектором $OO' = -m_2 l / m_1$, где m_1 — масса несущего тела, m_2 — масса мембраны. Радиус-вектор центра масс O_g деформированной мембраны определяется выражением $OO_g = r_{O_g} = \int_S r_M dm / m_2$ и с учетом (1.1) есть $r_{O_g} = l + \int_S u dm / m_2$. Центр масс G деформированной системы имеет радиус-вектор

$$OG = r_G = (m_1 OO' + m_2 r_{O_g}) / (m_1 + m_2) = \int_S u dm / (m_1 + m_2)$$

Легко видеть, что точка G лежит на оси Oz , поэтому $r_G = (0, 0, r_G)^T$.

Рассмотрим систему координат $Gx_1y_1z_1$ с началом в центре масс G деформированной системы и осями, параллельными главным центральным осям инерции недеформированной системы.

Радиусы-векторы произвольных точек P' и P несущего тела и деформированной мембраны в системе координат $Gx_1y_1z_1$ суть ($r_H = OP'$):

$$GP' = -r_G + r_H, \quad GP = -r_G + l + \rho_0 + u \quad (2.1)$$

их абсолютные радиусы-векторы (O_* — притягивающий центр, $R_G = O_*G$):

$$O_*P' = R_G - r_G + r_H, \quad O_*P = R_G - r_G + l + \rho_0 + u \quad (2.2)$$

скорости в системе координат $Gx_1y_1z_1$

$$v_{P'}^{орт} = -dr_G/dt, \quad v_P^{орт} = -dr_G/dt + du/dt \quad (2.3)$$

абсолютные скорости (v_G — абсолютная скорость центра масс G):

$$v_{P'} = v_G + \omega \times (-r_G + r_H) - dr_G/dt \quad (2.4)$$

$$v_P = v_G + \omega \times (-r_G + l + \rho_0 + u) + d(-r_G + u)/dt$$

Здесь и всюду далее под df/dt понимаем относительную производную вектора f по времени; через ω обозначена абсолютная угловая скорость системы координат $Gx_1y_1z_1$ (а также и $Oxyz$).

Выпишем основные динамические величины системы. Матрица тензора инерции системы для точки G имеет вид

$$J = J_0 + J_1 + J_2, \quad J_0 = \text{diag}(A, B, C) \quad (2.5)$$

$$J_1 = \begin{vmatrix} 2l \int_S u \, dm & 0 & - \int_S \rho_x u \, dm \\ 0 & 2l \int_S u \, dm & - \int_S \rho_y u \, dm \\ - \int_S \rho_x u \, dm & - \int_S \rho_y u \, dm & 0 \end{vmatrix}$$

$$J_2 = \begin{vmatrix} \int_S u^2 \, dm - (m_1 + m_2) r_G^2 & 0 & 0 \\ 0 & \int_S u^2 \, dm - (m_1 + m_2) r_G^2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{vmatrix}$$

где A, B, C — главные центральные моменты инерции системы в недеформированном состоянии.

Кинетический момент K и кинетическая энергия T системы вычисляются по формулам $K = \int r \times v \, dm$, $T = 1/2 \int v^2 \, dm$, где интегрирование проводится по объему несущего тела и поверхности недеформированной мембраны, а величины относительного радиуса-вектора r и абсолютной скорости v точки системы определяются для несущего тела и мембраны по формулам (2.1) и (2.4).

Потенциальная энергия Π системы складывается из потенциальной энергии Π_g массовых сил (за счет гравитационного поля) и потенциальной энергии Π_* упругих деформаций. Потенциальная энергия массовых сил элемента dm системы вычисляется по формуле $d\Pi_g = -\mu dm/R_H - \mu dm/R_M$, где μ — гравитационная постоянная, а $R_H = O_* P'$ и $R_M = O_* P$ — абсолютные радиусы-векторы элементов dm несущего тела и мембраны соответственно, определяемые в (2.2). Величина Π_* для мембраны определяется по формуле [1]:

$$\Pi_* = \frac{1}{2} \sum_{n=0}^{\infty} \sum_{m=1}^{\infty} \omega_{mn}^2 (q_{mn}'^2 + q_{mn}''^2) + \dots$$

где многоточие означает совокупность членов выше второго порядка относительно обобщенных координат.

Опуская довольно громоздкие выкладки, приведем полученные выражения для кинетического момента K , кинетической энергии T и потенциальной энергии Π_g массовых сил рассматриваемой системы

$$K = J\omega + K_*, \quad T = 1/2 (m_1 + m_2) v_G^2 + T_* + K_* \omega + 1/2 \omega \cdot J \omega$$

$$\Pi_g = -\mu (m_1 + m_2) / R_G - \mu [(J_{x_1} + J_{y_1} + J_{z_1}) - 3(\gamma \cdot J \gamma)] / (2R_G^3)$$

Здесь K_* — относительный кинетический момент и T_* — относительная кинетическая энергия системы, вычисляемые по формулам $K_* = \int r \times v_{отн} \, dm$, $T_* = 1/2 \int v_{отн}^2 \, dm$ и равные (с учетом (2.1), (2.3)):

$$K_* = -(m_1 + m_2) r_G \times \frac{dr_G}{dt} + \int_S (\rho_0 + 1) \times \frac{du}{dt} \, dm + \int_S u \times \frac{du}{dt} \, dm$$

$$T_* = -\frac{1}{2}(m_1+m_2)\left(\frac{dr_G}{dt}\right)^2 + \frac{1}{2}\int_s\left(\frac{du}{dt}\right)^2 dm$$

где $J_{x_1}+J_{y_1}+J_{z_1}$ — сумма диагональных элементов матрицы тензора инерции системы, определяемой в (2.5), γ — единичный вектор, направленный вдоль радиуса-вектора R_G . При вычислении Π_g отброшены члены порядка $O(r_H/R_G)^3$.

3. Уравнения движения. Дифференциальные уравнения движения системы относительно центра масс состоят из уравнений движения трехгранника $Gx_1y_1z_1$ в абсолютном пространстве (уравнения движения системы как целого) и уравнений, описывающих зависимость обобщенных координат от времени.

Для получения уравнений движения трехгранника $Gx_1y_1z_1$ воспользуемся теоремой об изменении кинетического момента

$$K' + \omega \times K = M \quad (3.1)$$

где M — момент гравитационных сил относительно центра масс G , определяемый по формуле

$$M = \gamma \times \text{grad}_\gamma \Pi_g = 3\mu(\gamma \times J\gamma)/R_G^3$$

В проекциях на оси Gx_1, Gy_1, Gz_1 уравнение (3.1) запишется в виде (ω_0 — среднее движение центра масс по орбите):

$$\begin{aligned} & [A\omega_1' + (C-B)\omega_2\omega_3 - 3\omega_0^2(C-B)\gamma_2\gamma_3] + 2l \sum_{m=1}^{\infty} b_m q_{m0}' [\omega_1' - \omega_2\omega_3 + 3\omega_0^2\gamma_2\gamma_3] + \\ & + 2l\omega_1 \sum_{m=1}^{\infty} b_m q_{m0}'' - \sum_{m=1}^{\infty} a_m q_{m1}' [\omega_3' + \omega_1\omega_2 - 3\omega_0^2\gamma_1\gamma_2] + \\ & + \sum_{m=1}^{\infty} a_m q_{m1}'' + \sum_{m=1}^{\infty} a_m q_{m1}''' [(\omega_3'^2 - \omega_2'^2) - 3\omega_0^2(\gamma_3'^2 - \gamma_2'^2)] = 0 \end{aligned} \quad (3.2)$$

$$\begin{aligned} & [B\omega_2' + (A-C)\omega_1\omega_3 - 3\omega_0^2(A-C)\gamma_1\gamma_3] + 2l \sum_{m=1}^{\infty} b_m q_{m0}' [\omega_2' + \omega_1\omega_3 - 3\omega_0^2\gamma_1\gamma_3] + \\ & + 2l\omega_2 \sum_{m=1}^{\infty} b_m q_{m0}' - \sum_{m=1}^{\infty} a_m q_{m1}'' + \sum_{m=1}^{\infty} a_m q_{m1}' [(\omega_1'^2 - \omega_3'^2) - 3\omega_0^2(\gamma_1'^2 - \gamma_3'^2)] - \\ & - \sum_{m=1}^{\infty} a_m q_{m1}''' [\omega_3' - \omega_1\omega_2 + 3\omega_0^2\gamma_1\gamma_2] = 0 \end{aligned} \quad (3.3)$$

$$\begin{aligned} & [C\omega_3' + (B-A)\omega_1\omega_2 - 3\omega_0^2(B-A)\gamma_1\gamma_2] - 2\omega_1 \sum_{m=1}^{\infty} a_m q_{m1}' - \\ & - \sum_{m=1}^{\infty} a_m q_{m1}' [\omega_1' - \omega_2\omega_3 + 3\omega_0^2\gamma_2\gamma_3] - 2\omega_2 \sum_{m=1}^{\infty} a_m q_{m1}'' - \\ & - \sum_{m=1}^{\infty} a_m q_{m1}''' [\omega_2' + \omega_1\omega_3 - 3\omega_0^2\gamma_1\gamma_3] = 0 \end{aligned} \quad (3.4)$$

Здесь $\omega_1, \omega_2, \omega_3$ и $\gamma_1, \gamma_2, \gamma_3$ — проекции векторов ω и γ на оси Gx_1, Gy_1, Gz_1 . При выводе уравнений использованы следующие соотношения, полученные из (1.2):

$$\int_S u \, dm = \sum_{m=1}^{\infty} b_m q_{m0}'', \quad \int_S \rho_x u \, dm = \sum_{m=1}^{\infty} a_m q_{m1}', \quad \int_S \rho_y u \, dm = \sum_{m=1}^{\infty} a_m q_{m1}''$$

$$a_m = \int_S \rho_x U_{m1}' \, dm = \int_S \rho_y U_{m1}'' \, dm = \pi \sigma c_{m1} \int_0^a J_1(k_{m1} \rho) \rho^2 \, d\rho$$

$$b_m = \int_S U_{m0}' \, dm = 2\pi \sigma c_{m0} \int_0^a J_0(k_{m0} \rho) \rho \, d\rho$$

Будем предполагать, что система обладает внутренней вязкостью и возникающие в результате упругих колебаний мембраны диссипативные силы описываются функцией Рэлея вида [3]:

$$\Psi = \chi b \sum_{n=0}^{\infty} \sum_{m=1}^{\infty} (q_{mn}'^2 + q_{mn}''^2)$$

где χ — безразмерный параметр, b — положительная постоянная.

Зависимость обобщенных координат q_{mn}' и q_{mn}'' от времени будем описывать при помощи уравнений Лагранжа второго рода. Приведем эти уравнения

$$q_{m0}'''' - b_m \sum_{k=1}^{\infty} b_k q_{k0}'''' / (m_1 + m_2) + 2\chi b \omega_{m0}^2 q_{m0}'' + \omega_{m0}^2 q_{m0}' -$$

$$- [\omega_1^2 + \omega_2^2 - \omega_0^2 (1 - 3\gamma_3^2)] \left[b_m l + q_{m0}' - b_m \sum_{k=1}^{\infty} b_k q_{k0}' / (m_1 + m_2) \right] = 0 \quad (3.5)$$

$$q_{m1}'''' + 2\chi b \omega_{m1}^2 q_{m1}'' + [\omega_{m1}^2 - \omega_1^2 - \omega_2^2 + \omega_0^2 (1 - 3\gamma_3^2)] q_{m1}' -$$

$$- a_m (\omega_2^2 - \omega_1 \omega_3 + 3\omega_0^2 \gamma_1 \gamma_3) = 0 \quad (3.6)$$

$$q_{m1}'''' + 2\chi b \omega_{m1}^2 q_{m1}'' + [\omega_{m1}^2 - \omega_1^2 - \omega_2^2 + \omega_0^2 (1 - 3\gamma_3^2)] q_{m1}'' +$$

$$+ a_m (\omega_1^2 + \omega_2 \omega_3 - 3\omega_0^2 \gamma_2 \gamma_3) = 0 \quad (m=1, 2, \dots) \quad (3.7)$$

Для остальных обобщенных координат q_{m0}'' , q_{mn}' , q_{mn}'' ($n=2, 3, \dots$; $m=1, 2, \dots$) вид уравнений одинаков. Введем для краткости общее для указанных переменных обозначение q и частоту колебаний ω_q . Для q имеем следующее уравнение

$$q'' + 2\chi b \omega_q^2 q' + [\omega_q^2 - \omega_1^2 - \omega_2^2 + \omega_0^2 (1 - 3\gamma_3^2)] q = 0 \quad (3.8)$$

Уравнения (3.2)–(3.8) в совокупности с кинематическими уравнениями Эйлера описывают движение рассматриваемой системы (несущее тело и мембрана) в гравитационном поле. Уравнение (3.8) имеет частное решение $q=0$, когда соответствующие упругие колебания мембраны не возбуждаются. Из уравнений (3.2)–(3.7) следует также, что указанные колебания не влияют как на изменение обобщенных координат q_{m0}' , q_{m1}' , q_{m1}'' ($m=1, 2, \dots$), так и на движение системы как целого.

4. Квазистатический режим движения. Рассмотрим квазистатический режим движения системы [4, 5], когда упругие колебания мембраны будут вынужденными под действием гравитационных сил и сил инерции. Будем считать, что характерное время затухания свободных упругих колебаний мембраны много меньше периода T_0 обращения центра масс по орбите, но много больше характерного периода упругих колебаний. Введем малый параметр $\varepsilon = \omega_0/\Omega_1$ (Ω_1 — наименьшая частота свободных упругих колебаний мембраны), полагая $T_0 \sim 1$. В силу принятых предположений между параметрами ε и χ имеет место соотношение $0 < \chi \ll \varepsilon \ll 1$. Будем всюду далее считать $\chi \sim \varepsilon^{\delta+1}$ ($0 < \delta < 1$).

В квазистатическом режиме величину обобщенной координаты q_{mn} можно определить по формуле [5]:

$$q_{mn} = \varepsilon^2 \lambda_{mn}^{-2} [Q_{mn} - 2\chi b Q_{mn}'] + O(\varepsilon^4) \quad (\lambda_{mn} = \varepsilon \omega_{mn}) \quad (4.1)$$

где Q_{mn} — «свободный член», не зависящий от обобщенных координат, входящий в уравнение для q_{mn} . Для q_{m1}' и q_{m1}'' эти члены такие

$$Q_{m1}' = a_m [\omega_2^2 - \omega_1 \omega_3 + 3\omega_0^2 \gamma_1 \gamma_3], \quad Q_{m1}'' = -a_m [\omega_1^2 + \omega_2 \omega_3 - 3\omega_0^2 \gamma_2 \gamma_3] \quad (4.2)$$

Для величин q_{m0}' , задаваемых системой уравнений (3.5), не разрешенной относительно старших производных, можно, путем разложения решения в ряд по степеням ε , получить соотношение, совпадающее с (4.1), причем

$$Q_{m0}' = b_{ml} [\omega_1^2 + \omega_2^2 - \omega_0^2 (1 - 3\gamma_3^2)] \quad (4.3)$$

Отметим, что в квазистатическом режиме решение уравнения (3.8) с $q=0$, что совпадает с упомянутым выше частным решением.

Будем рассматривать систему уравнений (3.2) — (3.4), где обобщенные координаты определены в соотношениях (4.1) — (4.3).

5. Положения относительного равновесия. Анализ уравнений (3.2) — (3.4) с учетом (4.1) — (4.3) показывает, что если система имеет трехосный эллипсоид инерции ($A \neq B \neq C \neq A$), то существуют частные решения, отвечающие стационарным движениям системы. Эти частные решения определяются соотношениями

$$\omega_i = \text{const} \quad (i=1, 2, 3), \quad q_{m1}' = q_{m1}'' = 0, \quad q_{m0}' = \text{const} \quad (m=1, 2, \dots) \quad (5.1)$$

$$\omega_1 \omega_2 = 3\omega_0^2 \gamma_1 \gamma_2, \quad \omega_1 \omega_3 = 3\omega_0^2 \gamma_1 \gamma_3, \quad \omega_2 \omega_3 = 3\omega_0^2 \gamma_2 \gamma_3 \quad (5.2)$$

Равенства (5.1) означают, что в орбитальной системе координат система находится в положении относительного равновесия. Мембрана деформирована, но неподвижна относительно несущего тела. Деформации мембраны (отвечающие обобщенным координатам q_{m0}') симметричны относительно центра мембраны; узловые линии представляют собой концентрические окружности.

Соотношения (5.2) задают ориентацию системы (несущее тело и мембрана) в орбитальной системе координат в положении относительного равновесия. Отметим, что (5.2) совпадают с аналогичными соотношениями, описывающими относительные равновесия абсолютно твердого тела, имеющего трехосный эллипсоид инерции, на круговой орбите в ньютоновском гравитационном поле [6]. Эти относительные равновесия следующие

$$\omega_1 = \omega_3 = 0, \quad \omega_2 = \omega_0, \quad \gamma_1 = \gamma_2 = 0, \quad \gamma_3 = 1 \quad (5.3)$$

$$\omega_1 = \omega_2 = 0, \quad \omega_3 = \omega_0, \quad \gamma_1 = \gamma_3 = 0, \quad \gamma_2 = 1 \quad (5.4)$$

$$\omega_2 = \omega_3 = 0, \quad \omega_1 = \omega_0, \quad \gamma_1 = \gamma_3 = 0, \quad \gamma_2 = 1 \quad (5.5)$$

В положениях равновесия (5.3) — (5.5) ось симметрии мембраны (ось Oz или Gz_1) направлена соответственно по радиусу-вектору центра масс

относительно притягивающего центра, по нормали к плоскости орбиты и по вектору скорости центра масс системы. Обобщенные координаты q_{m0} в положениях (5.3), (5.4) принимают соответственно значения $3\varepsilon^2\lambda_{m0}^{-2}b_m l\omega_0^2$, $-\varepsilon^2\lambda_{m0}^{-2}b_m l\omega_0^2$, в положении (5.5) деформации мембраны отсутствуют. Далее проводится исследование устойчивости решений (5.3)–(5.5).

6. Устойчивость решения (5.3). Введем орбитальную систему координат $GXYZ$, направив ее оси GX , GY , GZ соответственно по радиусу-вектору центра масс, по вектору скорости и по нормали к плоскости орбиты. Ориентацию трехгранника $Gx_1y_1z_1$ относительно $GXYZ$ зададим при помощи углов Эйлера. В рассматриваемом равновесии углы Эйлера имеют значения

$$\psi=\pi/2, \theta=\pi/2, \varphi=0 \quad (6.1)$$

Полагая $\psi=\pi/2+x_1$, $\theta=\pi/2+x_2$, $\varphi=x_3$, линеаризуем систему (3.2)–(3.4), с подстановкой в нее (4.1)–(4.3), в окрестности решения (6.1). Линеаризованная система имеет вид (штрих означает дифференцирование по переменной $\tau=\omega_0 t$):

$$x_1'' = -3(\theta_A - \theta_C)x_1 + 3B^{-1}\varepsilon^2\omega_0^2[2\kappa_0 l^2(5\theta_A - 5\theta_C - 3) + 3\kappa_1(\theta_A - \theta_C + 1)^2]x_1 - 6B^{-1}\varepsilon^2\chi b\omega_0^3[4\kappa_0 l^2(\theta_A - \theta_C) + 3\kappa_1(\theta_A - \theta_C + 1)^2]x_1' \quad (6.2)$$

$$x_2'' + 2B^{-1}\theta_A^{-2}\varepsilon^2\chi b\omega_0^3\kappa_1(\theta_A - \theta_C + 1)\{\theta_C^{-1}(3\theta_C - \theta_A + 1)[4\theta_A^{-1}(\theta_A - \theta_C + 1) + \theta_A^{-1}\theta_C^{-1}(\theta_A + \theta_C - 1)^2] + \theta_C^{-2}(\theta_A + \theta_C - 1)(\theta_A - 1)\}x_2' + 4\{-\theta_A^{-1}(\theta_C - 1) + B^{-1}\varepsilon^2\omega_0^2 \times \\ \times [6\theta_A^{-2}l^2\kappa_0(\theta_A + \theta_C - 1) + \kappa_1\theta_A^{-2}(\theta_A - \theta_C + 1)(\theta_A^{-1}\theta_C^{-1}(\theta_C - 1)(3\theta_C - \theta_A + 1) - 4)]\}x_2 + \{\theta_A^{-1}(\theta_A + \theta_C - 1) - B^{-1}\varepsilon^2\omega_0^2[6\theta_A^{-2}l^2\kappa_0(\theta_A + \theta_C - 1) + \kappa_1\theta_A^{-2} \times \\ \times (\theta_A - \theta_C + 1)(\theta_A^{-1}\theta_C^{-1}(3\theta_C - \theta_A + 1)(\theta_A + \theta_C - 1) + \theta_C^{-1}(\theta_A - 1) - 4)]\}x_3' + \\ + 2B^{-1}\theta_A^{-2}\theta_C^{-1}\varepsilon^2\chi b\omega_0^3\kappa_1(\theta_A - \theta_C + 1)(\theta_A - 1)[\theta_A^{-1}\theta_C^{-1}(3\theta_C - \theta_A + 1) + 1](\theta_A + \theta_C - 1) + \theta_C^{-1}(\theta_A - 1) - 4]x_3 = 0 \quad (6.3)$$

$$x_3'' - \theta_C^{-1}(\theta_A + \theta_C - 1)x_2' - \theta_C^{-1}(\theta_A - 1)x_3 - 2B^{-1}\theta_A^{-1}\theta_C^{-1}\varepsilon^2\omega_0^2\kappa_1(\theta_A - \theta_C + 1) \times \\ \times \{[\theta_C^{-1}(3\theta_C - \theta_A + 1)x_2' - \theta_C^{-1}(\theta_A - 1)x_3] - 2\chi b\omega_0[4\theta_A^{-1}\theta_C^{-1}(\theta_C - 1)(3\theta_C - \theta_A + 1)x_2 - (\theta_A^{-1}\theta_C^{-1}(3\theta_C - \theta_A + 1)(\theta_A + \theta_C - 1) + \theta_C^{-1}(\theta_A - 1))x_3']\} = 0 \quad (6.4)$$

$$\theta_A = A/B, \quad \theta_C = C/B, \quad \kappa_0 = \sum_{m=1}^{\infty} b_m^2/\lambda_{m0}^2, \quad \kappa_1 = \sum_{m=1}^{\infty} a_m^2/\lambda_{m1}^2$$

В системе (6.2)–(6.4) первое уравнение отделяется. Его характеристическое уравнение имеет пару корней с отрицательными вещественными частями при условии $\theta_A > \theta_C$. Полагая это условие выполненным, рассмотрим уравнения (6.3)–(6.4). Соответствующее им характеристическое уравнение имеет вид

$$\lambda^4 + \alpha_1\lambda^3 + \alpha_2\lambda^2 + \alpha_3\lambda + \alpha_4 = 0 \quad (6.5)$$

$$\alpha_1 = 2B^{-1}\theta_A^{-2}\theta_C^{-2}\varepsilon^2\chi b\omega_0^3\kappa_1(\theta_A - \theta_C + 1)^2[\theta_A^{-1}(3\theta_C - \theta_A + 1)^2 - (\theta_A - 1)] + O(\varepsilon^4)$$

$$\begin{aligned}\alpha_2 &= -\theta_c^{-1}(\theta_A - 1) - 4\theta_A^{-1}(\theta_c - 1) + \theta_A^{-1}\theta_c^{-1}(\theta_A + \theta_c - 1)^2 + O(\varepsilon^2) \\ \alpha_3 &= -8B^{-1}\theta_A^{-3}\theta_c^{-2}\varepsilon^2\chi b\omega_0^3\kappa_1(\theta_A - \theta_c + 1)^2(\theta_A - 1)(3\theta_c + 1) + O(\varepsilon^4) \\ \alpha_4 &= 4\theta_A^{-1}\theta_c^{-1}(\theta_A - 1)(\theta_c - 1) + O(\varepsilon^2)\end{aligned}$$

При $\varepsilon=0$ (случай спутника — твердого тела) области устойчивости задаются [6] в плоскости параметров θ_A, θ_c неравенствами

$$1 > \theta_A > \theta_c, \theta_A + \theta_c > 1 \quad (\text{область I}) \quad (6.6)$$

$$\theta_A > \theta_c > 1, \theta_c + 1 > \theta_A, \alpha_2^2 > 4\alpha_4 \quad (\text{область II}) \quad (6.7)$$

В области I имеет место устойчивость по Ляпунову, а в области II — формальная устойчивость или устойчивость для большинства начальных условий (за исключением кривых резонансов до четвертого порядка включительно) [6, 7]. Отметим, что в области II устойчивость обеспечивается гироскопическими силами.

В областях I и II при $\varepsilon=0$ (а также при $\varepsilon \neq 0, \chi=0$) корни уравнения (6.5) чисто мнимые. Обозначим их через $\pm i\sigma_1, \pm i\sigma_2$ ($\sigma_1 > \sigma_2 > 0$) при $\varepsilon=0$ и через $\pm i\Sigma_1, \pm i\Sigma_2$ ($\Sigma_1 > \Sigma_2 > 0$) при $\varepsilon \neq 0, \chi=0$. При $\varepsilon \neq 0, \chi \neq 0$ корни уравнения (6.5) будут $\lambda_{1,2} = \pm i\Sigma_1 + \varepsilon^2\chi\delta_1 + O(\varepsilon^4)$, $\lambda_{3,4} = \pm i\Sigma_2 + \varepsilon^2\chi\delta_2 + O(\varepsilon^4)$, получив вещественные добавки (с точностью до $O(\varepsilon^4)$):

$$\varepsilon^2\chi\delta_1 = (\alpha_3 - \alpha_1\sigma_1^2) / (2(\sigma_1^2 - \sigma_2^2)), \quad \varepsilon^2\chi\delta_2 = (\alpha_3 - \alpha_1\sigma_2^2) / (2(\sigma_2^2 - \sigma_1^2)) \quad (6.8)$$

Исследуем их знаки в областях I и II. Как показывают вычисления, величина

$$\Delta = (\alpha_3 - \alpha_1\sigma_1^2)(\alpha_3 - \alpha_1\sigma_2^2) \quad (6.9)$$

имеет следующий вид:

$$\Delta = \theta_A^{-1}\theta_c^{-1}(\theta_A - 1) [24B^{-1}\theta_A^{-2}\theta_c^{-1}\varepsilon^2\chi b\omega_0^3\kappa_1(\theta_A - \theta_c + 1)^2]^2$$

В области II $\Delta > 0$; из (6.8), (6.9) следует, что величины δ_1 и δ_2 имеют разные знаки. Характеристическое уравнение (6.5) имеет пару корней с положительными вещественными частями, и рассматриваемое относительное равновесие неустойчиво. Имевшая место при $\varepsilon=0$ гироскопическая устойчивость разрушена за счет упругости и диссипации.

В области I $\Delta < 0$, поэтому $\alpha_3 - \alpha_1\sigma_1^2 < 0$ и $\alpha_3 - \alpha_1\sigma_2^2 > 0$ (в силу условия $\sigma_1^2 > \sigma_2^2$ и очевидного неравенства $\alpha_1 > 0$). Следовательно, в этой области $\delta_1 < 0, \delta_2 < 0$, т. е. корни характеристического уравнения имеют отрицательные вещественные части. Имеем асимптотическую устойчивость по переменным $\psi, \theta, \varphi, \psi', \theta', \varphi'$.

7. Устойчивость относительного равновесия (5.4). Орбитальную систему координат $GXYZ$ введем так, что ее оси GX, GY, GZ направлены соответственно по вектору скорости центра масс, по нормали к орбите и вдоль радиуса-вектора центра масс. Введем углы Эйлера, задавая их обычным образом. Для решения (5.4) имеем

$$\psi = \pi, \theta = \pi/2, \varphi = 0 \quad (7.1)$$

Положив $\psi = \pi + x_1, \theta = \pi/2 + x_2, \varphi = x_3$, имеем следующую линеаризованную в окрестности решения (7.1) систему уравнений ($\theta_A = A/C, \theta_B = B/C$):

$$\begin{aligned}x_1'' - \theta_B^{-1}(\theta_A - 1)x_1 + \theta_B^{-1}(\theta_A + \theta_B - 1)x_2' - 2C^{-1}\theta_B^{-2}\varepsilon^2\omega_0^2 l^2\kappa_0(\theta_A - \theta_B - 1)(x_1 - \\ - x_2') + C^{-1}\theta_B^{-2}\kappa_1\varepsilon^2\omega_0^2(\theta_A + \theta_B - \\ - 1) \{ [(\theta_A^{-1}\theta_B^{-1}(\theta_A - 1)(\theta_B - 1) - 1)x_1 + (\theta_A^{-1}\theta_B^{-1} \times \\ \times (\theta_B - 1)(3\theta_B - \theta_A + 1) + 1)x_2'] - \\ - 2\theta_A^{-1}\chi b\omega_0(\theta_B - 1) [(\theta_B^{-1}(\theta_A - 1) + \theta_A^{-1}\theta_B^{-1} \times \\ \times (3\theta_B - \theta_A + 1)(\theta_A + \theta_B - 1) + 1)x_1' + \\ + 4(\theta_A^{-1}\theta_B^{-1}(\theta_B - 1)(3\theta_B - \theta_A + 1) + 1)x_2] \} = 0\end{aligned} \quad (7.2)$$

$$\begin{aligned}
& x_2'' - \theta_A^{-1}(\theta_A + \theta_B - 1)x_1' - 4\theta_A^{-1}(\theta_B - 1)x_2 - \\
& - 2C^{-1}\theta_A^{-2}\varepsilon^2\omega_0^2\gamma_0(\theta_B - \theta_A - 1) \times \\
& \times (x_1' + 4x_2) - C^{-1}\theta_A^{-2}\gamma_1\varepsilon^2\omega_0^2(\theta_A + \\
& + \theta_B - 1) \{ [(\theta_B^{-1}(\theta_A - 1) + \theta_A^{-1}\theta_B^{-1} \times \\
& \times (3\theta_B - \theta_A + 1)(\theta_A + \theta_B - 1) + 4)x_1' + \\
& + 4(\theta_A^{-1}\theta_B^{-1}(\theta_B - 1)(3\theta_B - \theta_A + 1) + 4)x_2] - \\
& - 2\chi b\omega_0[\theta_B^{-1}(\theta_A - 1)(\theta_B^{-1}(\theta_A - 1) + \\
& + \theta_A^{-1}\theta_B^{-1}(3\theta_B - \theta_A + 1)(\theta_A + \theta_B - 1) + 4)x_1 + \\
& + \theta_A^{-1}(\theta_A + \theta_B - 1)(-\theta_B^{-1}(\theta_A - 1) + \\
& + \theta_A^{-1}\theta_B^{-1}(3\theta_B - \theta_A + 1)^2)x_2'] \} = 0 \quad (7.3) \\
& x_3'' + 3(\theta_A - \theta_B)x_3 = 0 \quad (7.4)
\end{aligned}$$

Характеристическое уравнение, отвечающее (7.4), при условии $\theta_A > \theta_B$ имеет пару чисто мнимых корней. Уравнения (7.2), (7.3) (при выполнении этого условия) исследуются так же, как в п. 6. Характеристическое уравнение имеет вид (6.5), где

$$\begin{aligned}
\alpha_1 &= 2C^{-1}\theta_A^{-2}\theta_B^{-2}\varepsilon^2\chi b\omega_0^3\gamma_1(\theta_A + \theta_B - \\
& - 1)^2[\theta_A^{-1}(3\theta_B - \theta_A + 1)^2 - \theta_B^{-1}(3\theta_B + 1) \times \\
& \times (\theta_B - 1) - (\theta_A - 1)] + O(\varepsilon^4) \\
\alpha_2 &= \theta_A^{-1}\theta_B^{-1}(\theta_A + \theta_B - 1)^2 - \theta_B^{-1}(\theta_A - 1) - 4\theta_A^{-1}(\theta_B - 1) + O(\varepsilon^2) \\
\alpha_3 &= -8C^{-1}\theta_A^{-2}\theta_B^{-2}\varepsilon^2\chi b\omega_0^3\gamma_1(\theta_A + \theta_B - \\
& - 1)^2[\theta_B^{-1}(\theta_B - 1) + \theta_A^{-1}(\theta_A - 1)(3\theta_B + 1)] + O(\varepsilon^4) \\
\alpha_4 &= 4\theta_A^{-1}\theta_B^{-1}(\theta_A - 1)(\theta_B - 1) + O(\varepsilon^2)
\end{aligned}$$

Области устойчивости I и II рассматриваемого решения при $\varepsilon = 0$ задаются неравенствами (6.6), (6.7), если в них заменить θ_c на θ_B . Величина Δ_ε определенная в (6.9), имеет вид

$$\Delta = \theta_A\theta_B[12C^{-1}\theta_A^{-3}\theta_B^{-3}\varepsilon^2\chi b\omega_0^3\gamma_1(\theta_A + \theta_B - 1)^2]^2[\theta_A(7\theta_B^3 - 6\theta_B^2 + 4\theta_B - 1) - \theta_B(3\theta_B^3 - \theta_B^2 + \theta_B + 1)].$$

Анализ величин α_i и Δ в областях I и II показывает, что в области III $\Delta > 0$ и решение неустойчиво, а в области I $\alpha_1 > 0$ и $\Delta < 0$, т. е. корни уравнения (6.5) имеют отрицательные вещественные части. Для строгого выяснения характера устойчивости в области I необходимо рассмотреть нелинейную задачу.

Отметим, что в уравнениях (3.2)–(3.3) в окрестности решения (7.1) отсутствуют слагаемые, содержащие только переменные φ и φ' . Действительно, при $\psi = \pi$, $\theta = \pi/2$, $\varphi = \varphi$ эти уравнения удовлетворяются тождественно. Уравнение (3.4) при этом примет вид

$$\varphi'' = -\frac{3}{2}(\theta_A - \theta_B)\sin 2\varphi \quad (7.5)$$

Для уравнения (7.5) стационарное решение $\varphi = 0$ устойчиво по Ляпунову; в качестве функции Ляпунова возьмем функцию $V_1 = \frac{1}{2}\varphi'^2 + \frac{3}{4}(\theta_B - \theta_A)\cos 2\varphi$. Она определенно-положительна в окрестности точки $\varphi = 0$, $\varphi' = 0$ и ее производная $V_1' = 0$ в силу уравнения (7.5).

Рассмотрим линейные уравнения (7.2)–(7.3). Так как в области II имеет место асимптотическая устойчивость по переменным ψ , θ , ψ' , θ' , то существует определенно-положительная квадратичная форма переменных x_1 , x_1' , x_2 , x_2' вида $V_2 = d_1x_1^2 + \dots + d_{10}x_2'^2$, такая, что ее производная в силу уравнений (7.2)–(7.3) есть [8]:

$$V_2' = -(x_1^2 + x_2^2 + x_1'^2 + x_2'^2)$$

Покажем, что в области I имеет место устойчивость по Ляпунову решения (7.1) по всем переменным $\psi, \theta, \psi', \theta', \varphi, \varphi'$. Запишем систему уравнений (3.2)–(3.4) в окрестности решения (7.1) в виде (для удобства будем далее обозначать x_3 через y):

$$\begin{aligned}x_1'' &= p_{11}x_1 + p_{12}x_2 + X_1(y, y', x_1, x_1', x_2, x_2') \\x_2'' &= p_{21}x_1 + p_{22}x_2 + X_2(y, y', x_1, x_1', x_2, x_2') \\y'' &= py + Y(y, y', x_1, x_1', x_2, x_2')\end{aligned}\quad (7.6)$$

где p_{ij} и p — коэффициенты линеаризованной системы (3.2)–(3.4), а через X_1, X_2, Y обозначены совокупности членов, разложение которых по их аргументам начинается со слагаемых степени не меньше второй, причем, как установлено ранее, $X_s(y, y', 0, 0, 0, 0) = 0$ ($s=1, 2$). Величины X_1, X_2, Y представим в виде

$$\begin{aligned}X_s(y, y', x_1, x_1', x_2, x_2') &= X_1^{(s)} + X_2^{(s)} + \dots \quad (s=1, 2) \\Y(y, y', x_1, x_1', x_2, x_2') &= Y_0 + Y_1 + Y_2 + \dots\end{aligned}$$

где $Y_0; X_1^{(s)}$ и $Y_1; X_2^{(s)}$ и так далее означают соответственно совокупность членов, содержащих только переменные y, y' в последнем уравнении системы (7.6); совокупности членов, линейных по переменным x_1, x_1', x_2, x_2' ; совокупности квадратичных по x_1, x_1', x_2, x_2' членов и т. д. Коэффициентами в $Y_j, X_j^{(s)}$ ($j=1, 2, \dots; s=1, 2$) являются функции переменных y и y' , содержащие все степени этих переменных (в $X_j^{(s)}$ — начиная с первой степени, в Y_j — с нулевой). При помощи анализа уравнения (3.4) можно показать, что $Y_1 = 0$.

В качестве функции Ляпунова берем функцию $V = V_1 + V_2$, определенно-положительную по $x_1, x_1', x_2, x_2', y, y'$. Её полная производная V' в силу уравнений (7.6) будет

$$V' = -(x_1^2 + x_1'^2 + x_2^2 + x_2'^2) + y'(Y_2 + Y_3 + \dots) +$$

$$+ (\partial V_2 / \partial x_1') (X_1^{(1)} + X_2^{(1)} + \dots) + (\partial V_2 / \partial x_2') (X_1^{(2)} + X_2^{(2)} + \dots)$$

В (7.7) $\partial V_2 / \partial x_1', \partial V_2 / \partial x_2'$ — линейные формы переменных x_1, x_1', x_2, x_2' , разложение функций $X_1^{(1)}, X_1^{(2)}$ (линейных по указанным переменным) начинается со степени, не меньше второй по $x_1, x_1', x_2, x_2', y, y'$. Поэтому в достаточно малой окрестности начала координат функция V' отрицательна по переменным $x_1, x_1', x_2, x_2', y, y'$.

Итак, в области I имеем устойчивость по Ляпунову решения (7.1) по переменным $\psi, \psi', \theta, \theta', \varphi, \varphi'$, причем из проведенных построений легко видеть, что по переменным $\psi, \psi', \theta, \theta'$ имеет место асимптотическая устойчивость, а по переменным φ, φ' — просто устойчивость по Ляпунову.

8. Устойчивость решения (5.5). Вопрос об устойчивости решения (5.5) исследуется так же, как в п. 6. В качестве орбитальной берем систему координат, описанную в п. 7.

Для решения (5.5) имеем $\psi = \pi/2, \theta = \pi/2, \varphi = 0$. Полагая $\psi = \pi/2 + x_1, \theta = \pi/2 + x_2, \varphi = x_3$, получаем линеаризованную систему уравнений, которая здесь не приводится. Уравнение для x_2 отделяется и при условии $\theta_c > \theta_B$ ($\theta_B = B/A, \theta_c = C/A$) имеет пару корней с отрицательными вещественными частями. Для двух других уравнений характеристическое уравнение имеет вид (6.5), где

$$\alpha_1 = -2A^{-1}\theta_B^{-2}\theta_c^{-2}\varepsilon^2\chi b\omega_0^3\kappa_1(\theta_c - \theta_B - 1)^2(\theta_B - 1)(3\theta_B + 1) + O(\varepsilon^4)$$

$$\alpha_2 = \theta_B^{-1}\theta_c^{-1}(\theta_B + \theta_c - 1)^2 - 4\theta_c^{-1}(\theta_B - 1) - \theta_B^{-1}(\theta_c - 1) + O(\varepsilon^2)$$

$$\alpha_3 = -8A^{-1}\theta_B^{-3}\theta_c^{-2}\varepsilon^2\chi b\omega_0^3\kappa_1(\theta_c - \theta_B - 1)^2(\theta_B - 1) + O(\varepsilon^4)$$

$$\alpha_4 = 4\theta_B^{-1}\theta_c^{-1}(\theta_B - 1)(\theta_c - 1) + O(\varepsilon^2)$$

а величина Δ равна

$$\Delta = \theta_B (\theta_B - 1) [12A^{-1} \theta_B^{-3} \theta_C^{-2} \varepsilon^2 \chi b \omega_0^3 \kappa_1 (\theta_C - \theta_B - 1)^2 (\theta_B - 1)]^2$$

Области устойчивости I и II рассматриваемого решения при $\varepsilon=0$ задаются неравенствами (6.6), (6.7), если заменить θ_A на θ_C и θ_C на θ_B . Так же, как и в случае решения (5.3), имеем в области II $\Delta > 0$ (неустойчивость) и в области I $\Delta < 0$, $\alpha_1 > 0$ (асимптотическую устойчивость).

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ.

1. Стрэтт Дж. В. (Лорд Рэлей). Теория звука. Т. 1. М.—Л.: Гостехиздат, 1940. 499 с.
2. Смирнов В. И. Курс высшей математики. Т. 2. М.: Гостехиздат, 1956. 628 с.
3. Ландау Л. Д., Лифшиц Е. М. Теоретическая физика. Т. VII. Теория упругости. М.: Наука, 1987. 248 с.
4. Черноусько Ф. Л. О движении твердого тела с упругими и диссипативными элементами // ПММ. 1978. Т. 42. № 1. С. 34—42.
5. Маркеев А. П. К динамике упругого тела в гравитационном поле // Космические исследования. 1989. Т. 27. Вып. 2. С. 163—175.
6. Белецкий В. В. Движение искусственного спутника относительно центра масс. М.: Наука. 1965. 416 с.
7. Маркеев А. П., Сокольский А. Г. К задаче об устойчивости относительного равновесия спутника на круговой орбите // Космические исследования. 1975. Т. 13. Вып. 2. С. 139—146.
8. Малкин И. Г. Теория устойчивости движения. М.: Наука, 1966. 530 с.

Москва

Поступила в редакцию
30.VIII.1990