

УДК 531.55

©2008. Л.Д. Акуленко, Д.Д. Лещенко, А.Л. Рачинская

**ВРАЩЕНИЯ СПУТНИКА С ПОЛОСТЬЮ,  
ЗАПОЛНЕННОЙ ВЯЗКОЙ ЖИДКОСТЬЮ,  
ПОД ДЕЙСТВИЕМ МОМЕНТА СИЛ СВЕТОВОГО ДАВЛЕНИЯ**

Исследуется быстрое вращательное движение относительно центра масс динамически несимметричного спутника с полостью, целиком заполненной вязкой жидкостью при малых числах Рейнольдса, под действием момента сил светового давления. Орбитальные движения вокруг Солнца с произвольным эксцентриситетом предполагаются заданными. Анализируется система, полученная после усреднения по движению Эйлера–Пуансо. Установлен эффект убывания кинетической энергии вращательных движений спутника. Определена ориентация вектора кинетического момента в орбитальной системе координат. Проведены численный анализ в общем случае и аналитическое исследование в окрестности осевого вращения. Рассмотрено движение в частном случае динамически симметричного спутника.

**1. Постановка задачи.** Рассмотрим движение спутника относительно центра масс под действием момента сил светового давления. Тело содержит полость, целиком заполненную сильно вязкой однородной жидкостью. Вращательные движения рассматриваются в рамках модели динамики квазитвердого тела, центр масс которого движется по заданной фиксированной эллиптической орбите вокруг Солнца [1]. Задачи динамики, обобщенные и осложненные учетом различных возмущающих факторов, и в настоящее время остаются достаточно актуальными. Исследованиям вращательных движений тел относительно центра масс под действием возмущающих моментов сил различной природы (гравитационных, светового давления, полости, заполненной вязкой жидкостью, и др.), близким к проведенному ниже, посвящены работы [1–12].

Введем три декартовы системы координат, начало которых совместим с центром инерции спутника [2, 3]. Система координат  $Ox_i$  ( $i = 1, 2, 3$ ) движется поступательно вместе с центром инерции: ось  $Ox_1$  параллельна радиусу-вектору перигелия орбиты, ось  $Ox_2$  – вектору скорости центра масс спутника в перигелии, ось  $Ox_3$  – нормали к плоскости орбиты. Система координат  $Oy_i$  ( $i = 1, 2, 3$ ) связана с вектором кинетического момента  $\mathbf{G}$ . Ось  $Oy_3$  направлена по вектору кинетического момента  $\mathbf{G}$ , ось  $Oy_2$  лежит в плоскости орбиты (т.е. в плоскости  $Ox_1x_2$ ), ось  $Oy_1$  лежит в плоскости  $Ox_3y_3$  и направлена так, что векторы  $\mathbf{y}_1, \mathbf{y}_2, \mathbf{y}_3$  образуют правую тройку [2–4]. Оси системы координат  $Oz_i$  ( $i = 1, 2, 3$ ) связаны с главными центральными осями инерции твердого тела. Взаимное положение главных центральных осей инерции и осей  $Oy_i$  определим углами Эйлера. При этом направляющие косинусы  $\alpha_{ij}$  осей  $Oz_i$  относительно системы  $Oy_i$  выражаются через углы Эйлера  $\varphi, \psi, \theta$  по известным формулам [2]. Положение вектора кинетического момента  $\mathbf{G}$  в системе координат  $Ox_i$  определяется углами  $\lambda$  и  $\delta$ , как показано в [2–4].

Уравнения движения тела относительно центра масс запишем в форме [3]:

$$\begin{aligned}
 \frac{dG}{dt} &= L_3, & \frac{d\delta}{dt} &= \frac{L_1}{G}, & \frac{d\lambda}{dt} &= \frac{L_2}{G \sin \delta}, \\
 \frac{d\theta}{dt} &= G \sin \theta \sin \varphi \cos \varphi \left( \frac{1}{A_1} - \frac{1}{A_2} \right) + \frac{L_2 \cos \psi - L_1 \sin \psi}{G}, \\
 \frac{d\varphi}{dt} &= G \cos \theta \left( \frac{1}{A_3} - \frac{\sin^2 \varphi}{A_1} - \frac{\cos^2 \varphi}{A_2} \right) + \frac{L_1 \cos \psi + L_2 \sin \psi}{G \sin \theta}, \\
 \frac{d\psi}{dt} &= G \left( \frac{\sin^2 \varphi}{A_1} + \frac{\cos^2 \varphi}{A_2} \right) - \frac{L_1 \cos \psi + L_2 \sin \psi}{G} \operatorname{ctg} \theta - \frac{L_2}{G} \operatorname{ctg} \delta.
 \end{aligned} \tag{1}$$

Здесь  $L_i$  – моменты приложенных сил относительно осей  $Oy_i$ ,  $G$  – величина кинетического момента,  $A_i$  ( $i = 1, 2, 3$ ) – главные центральные моменты инерции относительно осей  $Oz_i$ .

В некоторых случаях удобно наряду с переменной  $\theta$  использовать в качестве дополнительной переменной важную характеристику – кинетическую энергию  $T$ , производная которой имеет вид

$$\begin{aligned}
 \frac{dT}{dt} &= \frac{2T}{G} L_3 + G \sin \theta \left[ \cos \theta \left( \frac{\sin^2 \varphi}{A_1} + \frac{\cos^2 \varphi}{A_2} - \frac{1}{A_3} \right) (L_2 \cos \psi - L_1 \sin \psi) + \right. \\
 &\quad \left. + \sin \varphi \cos \varphi \left( \frac{1}{A_1} - \frac{1}{A_2} \right) (L_1 \cos \psi + L_2 \sin \psi) \right].
 \end{aligned} \tag{2}$$

Центр масс спутника движется по кеплеровскому эллипсу с эксцентриситетом  $e$  и периодом обращения  $Q$ . Зависимость истинной аномалии  $\nu$  от времени  $t$  дается соотношением

$$\frac{d\nu}{dt} = \frac{\omega_0(1 + e \cos \nu)^2}{(1 - e^2)^{3/2}}, \quad \omega_0 = \frac{2\pi}{Q} = \sqrt{\frac{\mu(1 - e^2)^3}{\ell_0^3}}. \tag{3}$$

Здесь  $\ell_0$  – фокальный параметр орбиты,  $\omega_0$  – угловая скорость орбитального движения,  $e$  – эксцентриситет орбиты,  $\mu$  – гравитационная постоянная.

Проекция  $L_i$  момента приложенных сил складывается из момента сил светового давления  $L_i^c$  и момента сил вязкой жидкости в полости  $L_i^p$ .

Допустим, что поверхность космического аппарата представляет собой поверхность вращения, причем единичный орт оси симметрии  $\mathbf{k}$  направлен вдоль оси  $Oz_3$ . Как показано в [2, 5], в этом случае для момента сил светового давления, действующего на спутник, имеет место формула

$$\mathbf{L}^c = (a_c(\varepsilon_s) R_0^2 / R^2) \mathbf{e}_r \times \mathbf{k}, \tag{4}$$

$$a_c(\varepsilon_s) \frac{R_0^2}{R^2} = p_c S(\varepsilon_s) Z_0^l(\varepsilon_s), \quad p_c = \frac{E_0}{c} \left( \frac{R_0}{R} \right)^2.$$

Здесь  $\mathbf{e}_r$  – единичный вектор по направлению радиус-вектора орбиты;  $\varepsilon_s$  – угол между направлениями  $\mathbf{e}_r$  и  $\mathbf{k}$  так, что  $|\mathbf{e}_r \times \mathbf{k}| = \sin \varepsilon_s$ ;  $R$  – текущее расстояние от центра Солнца до центра масс спутника;  $R_0$  – фиксированное значение  $R$ , например, в начальный момент времени;  $a_c(\varepsilon_s)$  – коэффициент момента сил светового давления, определяемый свойствами поверхности;  $S$  – площадь “тени” на плоскости, нормальной к потоку;  $Z_0^{\perp}$  – расстояние от центра масс до центра давления;  $p_c$  – величина светового давления на расстоянии  $R$  от центра Солнца;  $c$  – скорость света;  $E_0$  – величина потока энергии светового давления на расстоянии  $R_0$  от центра Солнца.

Проекция  $L_i^p$  момента сил вязкой жидкости в полости на оси  $Oy_i$  ( $i = 1, 2, 3$ ) имеют вид [1]:

$$L_i^p = \frac{P}{A_1 A_2 A_3} \left\{ p \left[ q^2 A_2 (A_1 - A_2)(A_2 - A_3 + A_1) + r^2 A_3 (A_1 - A_3)(A_3 - A_2 + A_1) \right] \alpha_{i1} + \right. \\ + q \left[ r^2 A_3 (A_2 - A_3)(A_3 - A_1 + A_2) + p^2 A_1 (A_1 - A_2)(A_3 - A_1 - A_2) \right] \alpha_{i2} + \\ + r \left[ p^2 A_1 (A_3 - A_1)(A_1 - A_2 + A_3) + q^2 A_2 (A_3 - A_2)(A_2 - A_1 + A_3) \right] \alpha_{i3} + \\ + a_c (\cos \varepsilon_s) R_0^2 / R^2 \left\{ A_3 \left[ \frac{A_2}{1 - \alpha_{33}^2} \left( (p\alpha_{31} + q\alpha_{32})(\gamma_{31}\alpha_{33} - \alpha_{22}\beta_1 + \alpha_{12}\beta_2) + \right. \right. \right. \\ \left. \left. \left. + \alpha_{32}\gamma_{33}(p\alpha_{32} - q\alpha_{31}) \right) - r\gamma_{31}(A_1 + A_3) \right] \alpha_{i1} + A_3 \left[ \frac{A_1}{1 - \alpha_{33}^2} \left( (p\alpha_{31} + q\alpha_{32}) \times \right. \right. \right. \\ \left. \left. \left. (\alpha_{11}\beta_2 - \gamma_{32}\alpha_{33} - \alpha_{21}\beta_1) + \alpha_{31}\gamma_{33}(p\alpha_{32} - q\alpha_{31}) \right) + r\gamma_{32}(A_2 + A_3) \right] \alpha_{i2} + \right. \\ \left. \left. \left. + [q\gamma_{32}A_2(A_1 - A_2 - A_3) + p\gamma_{31}A_1(A_1 - A_2 + A_3)] \alpha_{i3} \right\} \right\}, \quad (5)$$

$$\gamma_{3i} = \beta_1 \alpha_{1i} + \beta_2 \alpha_{2i} + \beta_3 \alpha_{3i} \quad (i = 1, 2, 3),$$

$$\beta_1 = \cos(\nu - \lambda) \cos \delta, \quad \beta_2 = \sin(\nu - \lambda), \quad \beta_3 = \cos(\nu - \lambda) \sin \delta.$$

Здесь  $\alpha_{ij}$  – направляющие косинусы между системами координат  $Oy_i$  и  $Oz_i$  ( $i = 1, 2, 3$ );  $p, q, r$  – проекции на оси  $Oz_i$  вектора абсолютной угловой скорости  $\boldsymbol{\omega}$  спутника относительно системы координат  $Ox_1x_2x_3$ .

Величина  $\tilde{P}$  – тензор, зависящий только от формы полости, характеризует диссипативный момент сил, обусловленный вязкостью жидкости, в квазистатическом приближении [1]. Для простоты в уравнениях (5) рассмотрен так называемый скалярный тензор, определенный одной скалярной величиной  $P > 0$ ; компоненты его имеют вид  $\tilde{P}_{ij} = P\delta_{ij}$ , где  $\delta_{ij}$  – символы Кронекера (такой вид тензор  $\tilde{P}$  имеет, например, в случае сферической полости). Если форма полости существенно отличается от сферической, то определение компонент тензора представляет значительные вычислительные трудности.

Рассматривается динамически несимметричный спутник, моменты инерции которого для определенности удовлетворяют неравенству  $A_1 > A_2 > A_3$ ,

в предположении, что угловая скорость  $\omega$  движения спутника относительно центра масс существенно больше угловой скорости орбитального движения  $\omega_0$ , т.е.  $\varepsilon = \omega_0/\omega \sim A_1\omega_0/G \ll 1$ . В этом случае кинетическая энергия вращения тела велика по сравнению с моментами возмущающих сил.

В работе предполагается, что в полости находится жидкость большой вязкости, т.е.  $\vartheta \gg 1$  ( $\vartheta^{-1} \sim \varepsilon^2$ ), форма полости сферическая, тогда [1]

$$\tilde{P} = P \text{diag}(1, 1, 1), \quad P = \frac{8\pi\rho a^7}{525\vartheta}. \quad (6)$$

Здесь  $\rho, \vartheta$  – плотность и кинематический коэффициент вязкости жидкости в полости,  $a$  – радиус полости.

В данной постановке задачи пренебрегаем моментом гравитационных сил. Соотношения между характерными величинами моментов гравитационных сил и моментов сил светового давления приведены в [2].

Полагаем [2], что в силу симметрии соответствующая функция имеет вид  $a_c = a_c(\cos \varepsilon_s)$ , и аппроксимируем ее тригонометрическим полиномом по степеням  $\cos \varepsilon_s$ . Представим функцию  $a_c(\cos \varepsilon_s)$  в виде  $a_c = a_0 + a_1 \cos \varepsilon_s + \dots$ . Рассмотрим второй член разложения, когда  $a_c(\cos \varepsilon_s) = a_1 \cos \varepsilon_s$  в предположении, что  $a_1 \sim \varepsilon$ .

С учетом рассмотренных выше предположений видно, что второе слагаемое (с коэффициентом  $a_c(\cos \varepsilon_s)$ ) в формуле проекции момента сил вязкой жидкости в полости (5) имеет порядок  $\varepsilon^3$ , а значит, с точностью до величин второго порядка малости ( $P \sim \varepsilon^2$ ) проекции момента сил вязкой жидкости в полости имеют вид

$$L_i^p = \frac{P}{A_1 A_2 A_3} \left\{ p \left[ q^2 A_2 (A_1 - A_2)(A_2 - A_3 + A_1) + r^2 A_3 (A_1 - A_3)(A_3 - A_2 + A_1) \right] \alpha_{i1} + \right. \\ \left. + q \left[ r^2 A_3 (A_2 - A_3)(A_3 - A_1 + A_2) + p^2 A_1 (A_1 - A_2)(A_3 - A_1 - A_2) \right] \alpha_{i2} + \right. \\ \left. + r \left[ p^2 A_1 (A_3 - A_1)(A_1 - A_2 + A_3) + q^2 A_2 (A_3 - A_2)(A_2 - A_1 + A_3) \right] \alpha_{i3} \right\} \\ (i = 1, 2, 3).$$

Ставится задача исследования эволюции вращений спутника на асимптотически большом интервале времени  $t \sim \varepsilon^{-2}$ , на котором происходит существенное изменение параметров движения.

**2. Модифицированная процедура метода усреднения.** Для исследования системы (1)–(3) при малом  $\varepsilon$  на промежутке времени  $t \sim \varepsilon^{-2}$  будем применять модифицированную схему метода усреднения [3, 13, 14]. Рассмотрим невозмущенное движение ( $\varepsilon = 0$ ), когда моменты приложенных сил равны нулю. В этом случае вращение твердого тела является движением Эйлера–Пуансо. Величины  $G, \delta, \lambda, T, \nu$  обращаются [15] в постоянные, а  $\varphi, \psi, \theta$  – некоторые функции времени  $t$ . Медленными переменными в возмущенном движении будут  $G, \delta, \lambda, T, \nu$ , а быстрыми – углы Эйлера  $\varphi, \psi, \theta$ .

Рассмотрим движение при условии  $2TA_1 \geq G^2 \geq 2TA_2$ , соответствующем траекториям вектора кинетического момента, охватывающим ось наибольшего момента инерции  $A_1$ . Введем величину

$$k^2 = \frac{(A_2 - A_3)(2TA_1 - G^2)}{(A_1 - A_2)(G^2 - 2TA_3)} \quad (0 \leq k^2 \leq 1), \quad (8)$$

представляющую собой в невозмущенном движении постоянную – модуль эллиптических функций, описывающих это движение.

Для построения усредненной системы первого приближения подставим решение невозмущенного движения Эйлера–Пуансо в правые части уравнений движения (1), (2) и проведем усреднение по переменной  $\psi$ , а затем по времени  $t$  с учетом зависимости  $\varphi$ ,  $\theta$  от  $t$  по схеме, предложенной в [3] для нерезонансного случая. При этом для медленных переменных  $\delta$ ,  $\lambda$ ,  $G$ ,  $T$  сохраняются прежние обозначения. В результате получим

$$\begin{aligned} \frac{dG}{dt} &= 0, \quad \frac{d\delta}{dt} = -a_1 R_0^2 (2GR^2)^{-1} H \sin \delta \sin 2(\lambda - \nu), \\ \frac{d\lambda}{dt} &= -a_1 R_0^2 (GR^2)^{-1} H \cos \delta \cos^2(\lambda - \nu), \\ \frac{dT}{dt} &= -\frac{4PT^2(A_1 - A_3)(A_1 - A_2)(A_2 - A_3)}{3A_1^2 A_2^2 A_3^2 [A_2 - A_3 + (A_1 - A_2)k^2]^2} \times \\ &\times \left\{ A_2(A_1 - A_3)(A_1 + A_3 - A_2) \left[ (k^2 - 1) + (1 + k^2) \frac{E(k)}{K(k)} \right] + \right. \\ &+ A_1(A_2 - A_3)(A_3 + A_2 - A_1) \left[ (k^2 - 2) \left( 1 - \frac{E(k)}{K(k)} \right) + k^2 \right] + \\ &\left. + A_3(A_1 - A_2)(A_1 + A_2 - A_3) \left[ (1 - 2k^2) \left( 1 - \frac{E(k)}{K(k)} \right) + k^2 \right] \right\}, \\ H &= \frac{1}{2} \left[ 3a^2 \frac{E(k)}{K(k)} - 1 \right] \quad \text{при} \quad 2TA_2 - G^2 > 0, \\ H &= \frac{1}{2} \left\{ \frac{3a^2}{k^2} \left[ k^2 - 1 + \frac{E(k)}{K(k)} \right] - 1 \right\} \quad \text{при} \quad 2TA_2 - G^2 < 0, \\ a^2 &= \frac{\sigma + h}{1 + \sigma}, \quad \sigma = \frac{A_3 A_1 - A_2}{A_1 A_2 - A_3}, \quad h = \left( \frac{2T}{G^2} - \frac{1}{A_2} \right) \frac{A_2 A_3}{A_2 - A_3}. \end{aligned} \quad (9)$$

Здесь  $K(k)$  и  $E(k)$  – полные эллиптические интегралы первого и второго рода соответственно [16]. Согласно первому уравнению (9) кинетический момент спутника остается постоянным и равен  $G_0$ . Дифференцируя выражение (8) для  $k^2$  и используя уравнения для кинетической энергии (9), получим дифференциальное уравнение, которое не зависит от других переменных

[1, 9],

$$\begin{aligned} \frac{dk^2}{d\xi} &= (1 - \chi)(1 - k^2) - [(1 - \chi) + (1 + \chi)k^2] \frac{E(k)}{K(k)}, \\ \chi &= \frac{3A_2[(A_1^2 + A_3^2) - A_2(A_1 + A_3)]}{(A_1 - A_3)[A_2(A_1 + A_3 - A_2) + 2A_1A_3]}, \\ \xi &= (t - t_*)/N, \quad N = \frac{3A_1^2A_2^2A_3^2}{PG_0^2(A_1 - A_3)[A_2(A_1 + A_3 - A_2) + 2A_1A_3]} \sim \varepsilon^{-2}. \end{aligned} \quad (10)$$

Здесь  $t_*$  – постоянная. Значению  $k^2 = 1$  отвечает равенство  $2TA_2 = G^2$ , что соответствует сепаратрисе для движения Эйлера–Пуансо. Уравнение (10) описывает усредненное движение конца вектора кинетического момента  $\mathbf{G}$  на сфере постоянного радиуса  $G_0$ .

**3. Анализ усредненного собственного вращения спутника.** Из уравнений движения (9) следует, что под влиянием момента сил вязкой жидкости в полости происходит эволюция кинетической энергии тела  $T$  в пределах от вращения вокруг оси  $A_3$  (неустойчивое движение) до вращения вокруг оси  $A_1$  (устойчивое движение). Изменения углов  $\lambda$ ,  $\delta$  зависят как от действия момента сил светового давления, так и от действия момента сил вязкой жидкости в полости. Выражение, стоящее в фигурных скобках правой части уравнения (9) для  $T$ , положительно (при  $A_1 > A_2 > A_3$ ), так как справедливы неравенства  $(1 - k^2)K < E < K$ . Поэтому  $dT/dt < 0$ , поскольку  $T > 0$ , т.е. переменная  $T$  строго убывает для любых  $k^2 \in [0, 1]$ .

Рассмотрим систему, состоящую из четвертого уравнения системы (9) и уравнения (10). Проведем обезразмеривание в уравнении изменения кинетической энергии, считая характерными величинами задачи параметр  $N$ , определенный в (10), и момент инерции  $A_1$ . Имеем

$$\begin{aligned} \frac{dT'}{d\xi} &= - \frac{2(T')^2(A_1 - A_2)(A_2 - A_3)}{A_1 [A_2(A_1 + A_3 - A_2) + 2A_1A_3] [A_2 - A_3 + (A_1 - A_2)k^2]^2} \times \\ &\times \left\{ A_2(A_1 - A_3)(A_1 + A_3 - A_2) \left[ (k^2 - 1) + (1 + k^2) \frac{E(k)}{K(k)} \right] + \right. \\ &+ A_1(A_2 - A_3)(A_3 + A_2 - A_1) \left[ (k^2 - 2) \left( 1 - \frac{E(k)}{K(k)} \right) + k^2 \right] + \\ &\left. + A_3(A_1 - A_2)(A_1 + A_2 - A_3) \left[ (1 - 2k^2) \left( 1 - \frac{E(k)}{K(k)} \right) + k^2 \right] \right\}, \end{aligned} \quad (11)$$

где  $T' = \frac{2A_1T}{G_0^2}$ ,  $\xi$  определяется согласно (10). Это равенство выполняется при  $\xi > 0$ , т.е. для случая  $2TA_1 \geq G^2 \geq 2TA_2$ .

Проведен численный расчет при значениях моментов инерции  $A_1 = 8$ ,  $A_2 = 5, 6, 7$ ,  $A_3 = 4$ ;  $k^2(0) = 0.99999$ ,  $G(0) = 1$ . Начальное значение кинети-

ческой энергии находилось из равенства

$$T = \frac{G_0^2}{2} \frac{A_2 - A_3 + (A_1 - A_2)k^2(0)}{A_1(A_2 - A_3) + A_3(A_1 - A_2)k^2(0)}. \quad (12)$$

В безразмерном виде имеем

$$T' = \frac{A_1(A_2 - A_3 + (A_1 - A_2)k^2(0))}{A_1(A_2 - A_3) + A_3(A_1 - A_2)k^2(0)}.$$

Рассмотрен также случай  $\xi < 0$ , что соответствует  $2TA_2 \geq G^2 \geq 2TA_3$ . Уравнение (11) записывается следующим образом:

$$\begin{aligned} \frac{dT'}{d\xi} = & \frac{2(T')^2(A_3 - A_2)(A_2 - A_1)}{A_3 [A_2(A_1 + A_3 - A_2) + 2A_1A_3] [A_3 - A_2 + (A_2 - A_1)k^2]^2} \times \\ & \times \left\{ A_2(A_3 - A_1)(A_1 + A_3 - A_2) \left[ (k^2 - 1) + (1 + k^2) \frac{E(k)}{K(k)} \right] + \right. \\ & + A_3(A_2 - A_1)(A_1 + A_2 - A_3) \left[ (k^2 - 2) \left( 1 - \frac{E(k)}{K(k)} \right) + k^2 \right] + \\ & \left. + A_1(A_3 - A_2)(A_2 + A_3 - A_1) \left[ (1 - 2k^2) \left( 1 - \frac{E(k)}{K(k)} \right) + k^2 \right] \right\} \end{aligned}$$

с начальным условием

$$T' = \frac{A_3(A_2 - A_3 + (A_1 - A_2)k^2(0))}{A_1(A_2 - A_3) + A_3(A_1 - A_2)k^2(0)}.$$

В этом случае численный расчет проводился для значений моментов инерции

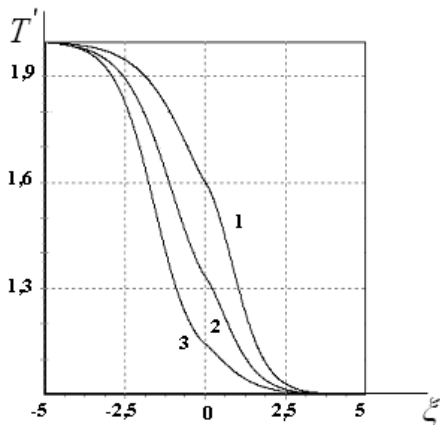


Рис. 1.

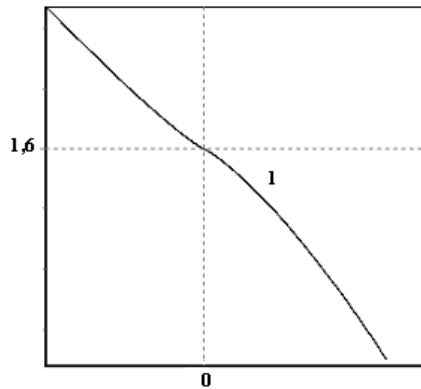


Рис. 2.

$A_1 = 4$ ;  $A_2 = 5, 6, 7$ ;  $A_3 = 8$ . Графики изменения кинетической энергии имеют вид, представленный на рис. 1. Кривые 1, 2, 3 соответствуют значениям

$A_2 = 5, 6, 7$ . Значение  $T' = 2$  соответствует вращению около оси  $A_3$  (неустойчивое движение),  $T' = 1$  – вращению около оси  $A_1$  (устойчивое движение). При  $\xi = 0$  (переход через сепаратрису) кривые имеют горизонтальную касательную (точки перегиба, см. рис. 2). Аналогичные графики изменения кинетической энергии могут быть получены пересчетом из формулы (8) для безразмерной кинетической энергии

$$T' = \frac{A_1[(A_2 - A_3) + k^2(A_1 - A_2)]}{A_1(A_2 - A_3) + k^2 A_3(A_1 - A_2)}.$$

Отсюда видно, что при  $k^2 \rightarrow 0$  имеем  $T' \rightarrow 1$ . Аналогично, для случая вращения около оси  $A_3$  можно показать, что  $T' \rightarrow 2$ .

**4. Ориентация вектора кинетического момента.** Рассмотрим систему, состоящую из уравнений для  $\lambda$  и  $\delta$  системы (9).

Как известно,  $R = \frac{l_0}{1 + e \cos \nu}$ , а фокальный параметр орбиты определяется равенством  $l_0 = \frac{\mu^{1/3}(1 - e^2)}{\omega_0^{2/3}}$ . Тогда первые два уравнения (9) примут вид

$$\begin{aligned} \frac{d\delta}{dt} &= -\frac{a_1 R_0^2 \omega_0^{4/3} (1 + e \cos \nu)^2}{2G \mu^{2/3} (1 - e^2)^2} H \sin \delta \sin 2(\lambda - \nu), \\ \frac{d\lambda}{dt} &= -\frac{a_1 R_0^2 \omega_0^{4/3} (1 + e \cos \nu)^2}{G \mu^{2/3} (1 - e^2)^2} H \cos \delta \cos^2(\lambda - \nu). \end{aligned} \quad (13)$$

Проведем обезразмеривание уравнения изменения кинетического момента (9), уравнений для истинной аномалии (3) и  $k^2$  (10), уравнений системы (13). Характерными параметрами задачи являются  $G_0$  – кинетический момент спутника при  $t = 0$ ,  $\Omega_0$  – величина угловой скорости  $\omega$  движения спутника относительно центра масс в начальный момент времени. Безразмерные величины определяются формулами

$$\tilde{t} = \Omega_0 t, \quad \tilde{G} = \frac{G}{G_0}, \quad \tilde{A}_i = \frac{A_i \Omega_0}{G_0}, \quad \tilde{L}_i = \frac{L_i}{G_0 \Omega_0}, \quad \tilde{T} = \frac{T}{G_0 \Omega_0}, \quad \varepsilon^2 \tilde{P} = \frac{P \Omega_0}{G_0}.$$

Введем обозначение

$$\Gamma = \frac{a_1 R_0^2 \Omega_0}{G_0 \mu^{2/3} \omega_0^{2/3}} \quad (14)$$

и назовем эту величину приведенным коэффициентом момента сил светового давления.



После обезразмеривания имеем систему уравнений движения

$$\begin{aligned}
 \frac{d\delta}{d\tilde{t}} &= -\varepsilon^2 \frac{\tilde{H}(1+e\cos\nu)^2}{2\tilde{G}(1-e^2)^2} \sin\delta \sin 2(\lambda-\nu), \\
 \frac{d\lambda}{d\tilde{t}} &= -\varepsilon^2 \frac{\tilde{H}(1+e\cos\nu)^2}{\tilde{G}(1-e^2)^2} \cos\delta \cos^2(\lambda-\nu), \\
 \frac{d\nu}{d\tilde{t}} &= \varepsilon \frac{(1+e\cos\nu)^2}{(1-e^2)^{3/2}}, \quad \frac{d\tilde{G}}{d\tilde{t}} = 0, \\
 \frac{dk^2}{d\tilde{t}} &= \varepsilon^2 \frac{1}{\tilde{N}} \left\{ (1-\chi)(1-k^2) - [(1-\chi) + (1+\chi)k^2] \frac{E(k)}{K(k)} \right\}, \\
 \tilde{N} &= \frac{3\tilde{A}_1^2 \tilde{A}_2^2 \tilde{A}_3^2}{\tilde{P}(\tilde{A}_1 - \tilde{A}_3)[\tilde{A}_2(\tilde{A}_1 + \tilde{A}_3 - \tilde{A}_2) + 2\tilde{A}_1 \tilde{A}_3]}, \\
 \tilde{H} &= \frac{1}{2} \left[ 3\tilde{a}^2 \frac{E(k)}{K(k)} - 1 \right] \quad \text{при} \quad 2\tilde{T}\tilde{A}_2 - \tilde{G}^2 > 0, \\
 \tilde{H} &= \frac{1}{2} \left\{ \frac{3\tilde{a}^2}{k^2} \left[ k^2 - 1 + \frac{E(k)}{K(k)} \right] - 1 \right\} \quad \text{при} \quad 2\tilde{T}\tilde{A}_2 - \tilde{G}^2 < 0, \\
 \tilde{a}^2 &= \frac{\tilde{\sigma} + \tilde{h}}{1 + \tilde{\sigma}}, \quad \tilde{\sigma} = \frac{\tilde{A}_3(\tilde{A}_1 - \tilde{A}_2)}{\tilde{A}_1(\tilde{A}_2 - \tilde{A}_3)}, \quad \tilde{h} = \left( \frac{2\tilde{T}}{\tilde{G}^2} - \frac{1}{\tilde{A}_2} \right) \frac{\tilde{A}_2 \tilde{A}_3}{\tilde{A}_2 - \tilde{A}_3}.
 \end{aligned} \tag{15}$$

Кинетическая энергия  $\tilde{T}$  находится из соотношения (8) в безразмерном виде

$$\tilde{T} = \frac{\tilde{G}^2 \left( (\tilde{A}_2 - \tilde{A}_3) + k^2 (\tilde{A}_1 - \tilde{A}_2) \right)}{\tilde{A}_1 (\tilde{A}_2 - \tilde{A}_3) + \tilde{A}_3 (\tilde{A}_1 - \tilde{A}_2) k^2}.$$

Первые три уравнения для  $\lambda$ ,  $\delta$  и  $\nu$  системы (15) можно записать следующим образом:

$$\begin{aligned}
 \frac{d\delta}{d\tilde{t}} &= \varepsilon^2 \Delta(\nu, \delta, \lambda), & \frac{d\lambda}{d\tilde{t}} &= \varepsilon^2 \Lambda(\nu, \delta, \lambda), \\
 \frac{d\nu}{d\tilde{t}} &= \varepsilon \frac{(1+e\cos\nu)^2}{h(e)}, & h(e) &= (1-e^2)^{3/2}.
 \end{aligned} \tag{16}$$

Здесь  $\Delta$ ,  $\Lambda$  – коэффициенты в правых частях первого и второго уравнений (15),  $\delta$ ,  $\lambda$  – медленные переменные, а  $\nu$  – полумедленная.

Получена система специального вида, для решения которой применяется модифицированный метод усреднения по следующей схеме [14]

$$\frac{d\delta}{d\tilde{t}} = \varepsilon^2 \frac{h(e)}{2\pi} \int_0^{2\pi} \frac{\Delta(\lambda, \delta, \nu)}{(1 + e \cos \nu)^2} d\nu, \quad \frac{d\lambda}{d\tilde{t}} = \varepsilon^2 \frac{h(e)}{2\pi} \int_0^{2\pi} \frac{\Lambda(\lambda, \delta, \nu)}{(1 + e \cos \nu)^2} d\nu.$$

После усреднения получим

$$\frac{d\delta}{d\tilde{t}} = 0, \quad \frac{d\lambda}{d\tilde{t}} = -\varepsilon^2 \frac{\Gamma \tilde{H} \cos \delta}{2\tilde{G}(1 - e^2)^{1/2}}. \quad (17)$$

Интегрирование системы проводилось для медленного времени  $\tau = \varepsilon^2 \tilde{t}$ .

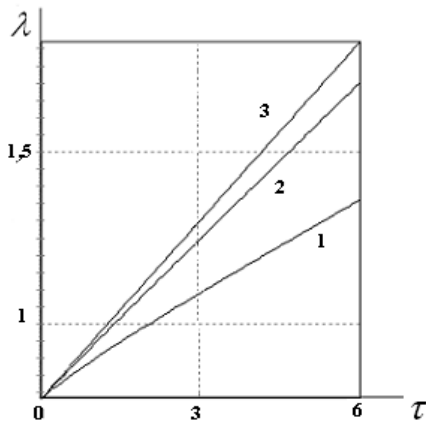


Рис. 3

Численный расчет проводился при начальных условиях  $\tilde{G}(0) = 1$ ;  $k^2(0) = 0.99$ ;  $\lambda(0) = 0.785$  рад;  $\delta(0) = 0.785$  рад;  $\tilde{P}(0) = 10$ . Для безразмерного времени  $\tau$  имеем картину, представленную на рис. 3. Кривые 1, 2, 3 соответствуют различным значениям  $\tilde{A}_2 = 5, 6, 7$  для постоянных значений  $\tilde{A}_1 = 8$ ,  $\tilde{A}_3 = 4$ . Из рис. 3 видно, что характер изменения угла  $\lambda$  носит почти линейный характер и с увеличением значения момента инерции  $\tilde{A}_2$  функция увеличивается быстрее.

Согласно численному расчету показано, что для несимметричного спутника с полостью, заполненной вязкой жидкостью, движущегося под действием момента сил светового давления, вектор кинетического момента  $\mathbf{G}$  остается величиной постоянной, направленной под постоянным углом  $\delta$  к вертикали плоскости орбиты. При этом конец вектора  $\mathbf{G}$  движется по сфере радиуса  $G_0$  по ходу часовой стрелки и кинетическая энергия убывает до значения 1, соответствующего устойчивому движению спутника вокруг оси  $A_1$ .

**5. Предельный случай вращения, близкого к осевому.** Рассмотрим движение тела при малых  $k^2 \ll 1$ , отвечающих движениям твердого тела, близким к вращениям вокруг оси  $A_1$ . В этом случае правую часть уравнения (10) можно упростить, используя разложения полных эллиптических интегралов в ряды по  $k^2$  [16]. Тогда уравнение (10) интегрируется и асимп-

точечное решение записывается в виде

$$\begin{aligned} k^2 &= C_1 \exp \left[ -\frac{(3+\chi)\xi}{2} \right] && \text{при } \xi > 0, \\ k^2 &= C_1 \exp \left[ \frac{(3-\chi)\xi}{2} \right] && \text{при } \xi < 0, \\ C_1 &= \text{const}, \quad 0 \leq C_1 \leq 1. \end{aligned} \quad (18)$$

Изменение кинетической энергии можно качественно грубо получить, следуя работе [1], простым пересчетом из соотношения (8), используя найденное решение (18) для малых  $k^2$ . Имеем

$$\begin{aligned} T &= \frac{G^2}{2A_1} + \frac{G^2(A_1 - A_3)(A_1 - A_2)}{2A_1^2(A_2 - A_3)} C_1 \exp \left[ -\frac{(3+\chi)\xi}{2} \right] && \text{при } \xi > 0, \\ T &= \frac{G^2}{2A_3} + \frac{G^2(A_3 - A_1)(A_3 - A_2)}{2A_3^2(A_2 - A_1)} C_1 \exp \left[ \frac{(3-\chi)\xi}{2} \right] && \text{при } \xi < 0. \end{aligned} \quad (19)$$

Для безразмерной величины кинетической энергии равенства (19) примут вид

$$\begin{aligned} T' &= 1 + \frac{(A_1 - A_3)(A_1 - A_2)}{A_1(A_2 - A_3)} C_1 \exp \left[ -\frac{(3+\chi)\xi}{2} \right] && \text{при } \xi > 0, \\ T' &= \frac{A_1}{A_3} + \frac{A_1(A_3 - A_1)(A_3 - A_2)}{A_3^2(A_2 - A_1)} C_1 \exp \left[ \frac{(3-\chi)\xi}{2} \right] && \text{при } \xi < 0. \end{aligned} \quad (20)$$

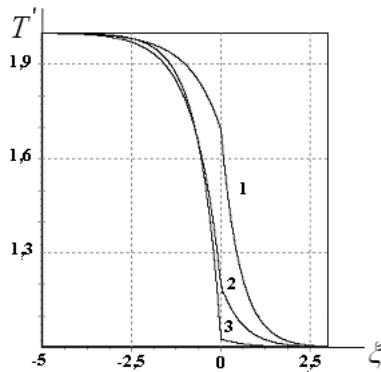


Рис. 4

Постоянная интегрирования  $C_1$  находится грубо из условия равенства кинетической энергии по формулам (20) при  $\xi = 0$ . Имеем

$$C_1 = \frac{A_1 A_3 (A_2 - A_3) (A_1 - A_2)}{A_3^2 (A_1 - A_2)^2 + A_1^2 (A_2 - A_3)^2}. \quad (21)$$

Графики изменения безразмерной кинетической энергии  $T'$  в случае малых  $k^2$  представлены на рис. 4. Кривые 1, 2, 3 соответствуют различным значениям  $A_2 = 5, 6, 7$ , при постоянных значениях  $A_1 = 8, A_3 = 4$  для  $\xi > 0$  и  $A_1 = 4, A_3 = 8$  для  $\xi < 0$ . Как видно из рис. 4, характер функции  $T' = T'(\xi)$  тот же, что и для  $0 \leq k^2 \leq 1$ , асимптотические значения  $T'$  на положительных и отрицательных безразмерных временах сохраняют свои величины.

Асимптотическое выражение модуля эллиптических функций можно представить в виде функции безразмерного времени  $\tau$

$$k^2 = k_0^2 \exp[\rho\tau], \quad (22)$$

$$\rho = \frac{\tilde{P}}{\tilde{A}_1^2 \tilde{A}_2^2 \tilde{A}_3^2} \left[ \tilde{A}_1 \tilde{A}_2 (\tilde{A}_1 - \tilde{A}_2) + \tilde{A}_1 \tilde{A}_3 (\tilde{A}_1 - \tilde{A}_3) + \tilde{A}_2 \tilde{A}_3 \right].$$

Рассмотрим дифференциальное уравнение (17) для угла  $\lambda$  в безразмерном времени  $\tau$  для малых  $k^2$  с учетом (22). В правую часть уравнения входит непостоянная величина  $\tilde{H}$ . При выполнении неравенства  $2\tilde{T}\tilde{A}_2 - \tilde{G}^2 < 0$  функция  $H(\tau)$  с учетом малых второго порядка имеет вид

$$\tilde{H} = \frac{1}{2} \left\{ \frac{3\tilde{A}_3(\tilde{A}_1 - \tilde{A}_2)}{2\tilde{A}_1(\tilde{A}_2 - \tilde{A}_3)} k_0^2 \exp[-\rho\tau] - 1 \right\}.$$

Ясно, что  $\tilde{H} \rightarrow -0.5$  при  $\tau \rightarrow \infty$ . Подставляем полученное выражение для  $H$  в уравнение изменения угла  $\lambda$ , интегрируем и находим

$$\lambda = \lambda_0 + \frac{3\tilde{A}_3(\tilde{A}_1 - \tilde{A}_2)\Gamma k_0^2 \cos \delta}{8\tilde{A}_1(\tilde{A}_2 - \tilde{A}_3)\rho(1 - e^2)^{1/2}} (\exp[-\rho\tau] - 1) + \frac{\Gamma\tau \cos \delta}{4(1 - e^2)^{1/2}},$$

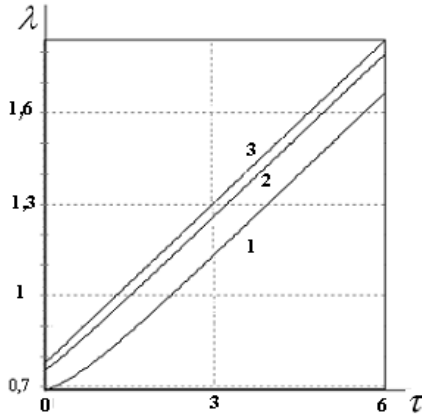


Рис. 5

константы  $\lambda_0, k_0^2$  определяются из начальных условий. График функции  $\lambda = \lambda(\tau)$  при  $k^2 \ll 1$  представлен на рис. 5.

Кривые 1, 2, 3 соответствуют различным значениям  $\tilde{A}_2 = 5, 6, 7$  при постоянных значениях  $\tilde{A}_1 = 8, \tilde{A}_3 = 4$  и при начальном значении угла  $\lambda(0) = 0.785$  рад. Как видно из рисунка, характер кривых аналогичен функциям  $\lambda = \lambda(\tau)$  при произвольных  $k^2$ .

**6. Движение динамически симметричного спутника.** Рассмотрим движение динамически симметричного спутника ( $A_1 = A_2$ ), моменты инерции которого для определенности удовлетворяют неравенству  $A_1 > A_3$ . Урав-

нения движения тела относительно центра масс запишем в форме [2]

$$\begin{aligned}
 \frac{dG}{dt} &= L_3, & \frac{d\delta}{dt} &= \frac{L_1}{G}, & \frac{d\lambda}{dt} &= \frac{L_2}{G \sin \delta}, \\
 \frac{d\theta}{dt} &= \frac{L_2 \cos \psi - L_1 \sin \psi}{G}, \\
 \frac{d\varphi}{dt} &= G \cos \theta \left( \frac{1}{A_3} - \frac{1}{A_1} \right) + \frac{L_1 \cos \psi + L_2 \sin \psi}{G \sin \theta}, \\
 \frac{d\psi}{dt} &= \frac{G}{A_1} - \frac{L_1 \cos \psi + L_2 \sin \psi}{G} \operatorname{ctg} \theta - \frac{L_2}{G} \operatorname{ctg} \delta.
 \end{aligned} \tag{23}$$

Проекция на оси  $Oy_i$  ( $i = 1, 2, 3$ ) момента  $L_i^p$  сил вязкой жидкости в полости при  $A_1 = A_2$  имеют вид

$$L_i^p = \frac{P}{A_1 A_2} (A_1 - A_3) \{ pr^2 A_3 \alpha_{i1} + qr^2 A_3 \alpha_{i2} - r A_1 [p^2 + q^2] \alpha_{i3} \} \quad (i = 1, 2, 3). \tag{24}$$

Для решения задачи будем применять метод усреднения [13]. В случае невозмущенного движения Эйлера–Пуансо, когда эллипсоид инерции является эллипсоидом вращения,  $\varphi$ ,  $\psi$  являются линейными функциями, а угол  $\theta$  – величиной постоянной [15]. Для возмущенного движения углы  $\varphi$ ,  $\psi$  являются быстрыми переменными, а угол  $\theta$  – медленной. Проводим усреднение системы уравнений для медленных переменных  $G$ ,  $\lambda$ ,  $\delta$ ,  $\theta$  по быстрым переменным: сначала по  $\psi$ , а затем по  $\varphi$ .

После усреднения по быстрым переменным  $\varphi$ ,  $\psi$  имеем уравнения в безразмерных величинах

$$\begin{aligned}
 \frac{dG'}{dt'} &= 0, & \frac{d\theta}{dt'} &= \varepsilon^2 \Gamma_1 (A'_1 - A'_3) \sin \theta \cos \theta, \\
 \frac{d\delta}{dt'} &= -\varepsilon^2 \frac{\Gamma (1 + e \cos \nu)^2}{2(1 - e^2)^2} \left( 1 - \frac{3}{2} \sin^2 \theta \right) \sin \delta \sin 2(\lambda - \nu), \\
 \frac{d\lambda}{dt'} &= -\varepsilon^2 \frac{\Gamma (1 + e \cos \nu)^2}{(1 - e^2)^2} \left( 1 - \frac{3}{2} \sin^2 \theta \right) \cos \delta \cos^2(\lambda - \nu).
 \end{aligned} \tag{25}$$

Здесь безразмерные величины определяются равенствами  $t' = \Omega_0 t$ ,  $A'_i = \frac{A_i \Omega_0}{G_0}$ ,  $\varepsilon^2 \nu' = \frac{v}{\Omega_0 a^2}$ , где  $\Omega_0$  – угловая скорость движения спутника относительно центра масс в начальный момент времени.

Введены обозначения  $\Gamma$ , согласно (14), и  $\Gamma_1 = \frac{8\pi a^5 \rho G_0^3}{525 \nu' A_1^3 A_3 \Omega_0^3}$ , где  $\mu$  – гравитационная постоянная. Назовем величину  $\Gamma_1$  приведенным коэффициентом момента сил вязкой жидкости в полости.

Исследуем решение системы (25) при малом  $\varepsilon$  на промежутке времени  $\tau = \varepsilon^2 t'$ . Из первого уравнения системы (25) видно, что кинетический момент есть величина постоянная. Интегрируя второе уравнение системы (25) для угла нутации, получим

$$\operatorname{tg} \theta = \operatorname{tg} \theta_0 \exp [\Gamma_1(A'_1 - A'_3)\tau]. \quad (26)$$

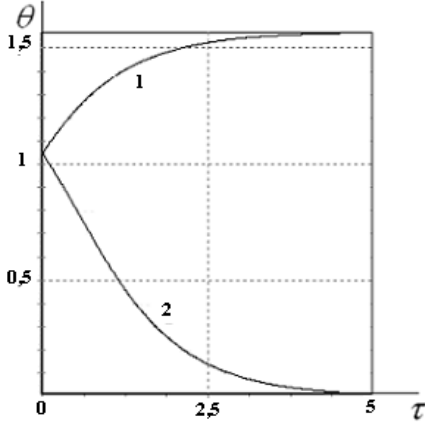


Рис. 6

График функции  $\theta = \theta(\tau)$  представлен на рис. 6. Расчет проводился при начальном условии  $\theta(0) = \pi/3$  рад. Кривая 1 соответствует случаю  $A'_1 > A'_3$  (спутник “сплюснутый” по оси инерции  $A_3$ ), а кривая 2 –  $A'_1 < A'_3$  (спутник “вытянутый” по оси инерции  $A_3$ ).

Последние два уравнения (25) и уравнение для истинной аномалии (3) в безразмерном времени  $\tau$  могут быть записаны в виде

$$\begin{aligned} \frac{d\delta}{d\tau} &= \varepsilon^2 \Delta(\nu, \delta, \lambda), & \frac{d\lambda}{d\tau} &= \varepsilon^2 \Lambda(\nu, \delta, \lambda), \\ \frac{d\nu}{d\tau} &= \frac{\varepsilon}{h(e)} (1 + e \cos \nu)^2, & h(e) &= (1 - e^2)^{3/2}, \end{aligned} \quad (27)$$

где  $\Delta$ ,  $\Lambda$  – коэффициенты в правых частях последних двух уравнений (25). Из системы (27) видно, что  $\delta$ ,  $\lambda$  – медленные переменные, а  $\nu$  – полумедленная.

Применяя модифицированный метод усреднения [14], получим

$$\frac{d\delta}{d\tau} = 0, \quad \frac{d\lambda}{d\tau} = -\frac{\Gamma \cos \delta}{2(1 - e^2)^{1/2}} \left(1 - \frac{3}{2} \sin^2 \theta\right).$$

Видно, что угол отклонения  $\delta$  вектора кинетического момента  $\mathbf{G}$  от вертикали остается постоянным в указанном приближении, как и в случае несимметричного спутника.

С учетом (26) находим аналитически закон изменения угла  $\lambda$  от времени  $\tau$ :

$$\begin{aligned} \lambda &= \lambda_0 + \alpha\tau - \frac{3\alpha}{2\beta} \ln \left| \frac{1 + \gamma \exp(\beta\tau)}{1 + \gamma} \right|, \\ \alpha &= -\frac{\Gamma \cos \delta}{2(1 - e^2)^{3/2}}, \quad \beta = 2\Gamma_1(A'_1 - A'_3), \quad \gamma = \operatorname{tg}^2 \theta_0. \end{aligned}$$

График изменения функции  $\lambda = \lambda(\tau)$  представлен на рис. 7 для начального значения угла нутации  $\theta(0) = \pi/3$  рад и при начальном значении угла  $\lambda(0) = \pi/4$  рад. Кривые построены при различных значениях параметра  $\beta = -0.5, -1, -1.5, -2$ . Из рис. 7 видно, что при значениях  $\beta \geq -1$  на

малых временах  $\tau < 2.5$  график функции имеет вид линейной монотонно убывающей функции. При значениях  $\beta < -1$  на малых временах функция  $\lambda = \lambda(\tau)$  не является ни монотонной, ни линейной, при этом, чем меньше параметр  $\beta$ , тем больше возрастает функция. При временах  $\tau > 2.5$  графики всех функций линейны и параллельны между собой.

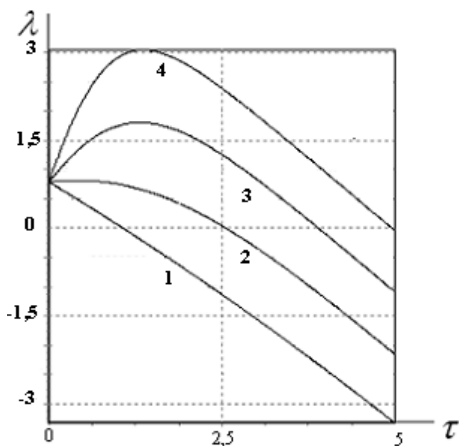


Рис. 7

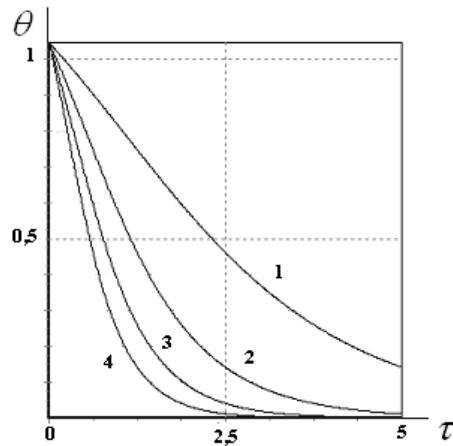


Рис. 8

Для тех же значений параметра  $\beta$  построены графики изменения угла нутации  $\theta = \theta(\tau)$  (рис. 8). Видно, что чем меньше параметр  $\beta$ , тем быстрее угол  $\theta$  стремится к нулю, т.е. чем более “вытянуто” тело по оси  $A_3$ , тем быстрее спутник стремится к положению устойчивого вращения вокруг этой оси.

Таким образом, при движении динамически симметричного спутника с полостью, заполненной вязкой жидкостью, под действием момента сил светового давления вектор кинетического момента  $\mathbf{G}$  остается величиной постоянной, направленной под постоянным углом  $\delta$  к вертикали плоскости орбиты. Направление движения конца вектора  $\mathbf{G}$  зависит от формы спутника. В случае спутника, “сплюснутого” по оси инерции  $A_3$ , конец вектора  $\mathbf{G}$  движется по сфере радиуса  $G_0$  против хода часовой стрелки. При этом угол нутации стремится к предельному значению  $\pi/2$  рад. Для динамически “вытянутого” по этой же оси спутника конец вектора  $\mathbf{G}$  движется по сфере радиуса  $G_0$ , сначала по ходу часовой стрелки, а затем против хода часовой стрелки, а угол нутации стремится к нулю.

1. Черноушко Ф.Л. Движение твердого тела с полостями, заполненными вязкой жидкостью, при малых числах Рейнольдса // Ж. вычисл. матем. и матем. физ. — 1965. — 5, № 6. — С. 1049–1070.
2. Белецкий В.В. Движение искусственного спутника относительно центра масс. — М.: Наука, 1965. — 416 с.
3. Черноушко Ф.Л. О движении спутника относительно центра масс под действием гравитационных моментов // Прикл. математика и механика. — 1963. — 27, вып.3. — С. 474–483.
4. Белецкий В.В. Движение спутника относительно центра масс в гравитационном поле.

- М.: Изд-во МГУ, 1975. – 308 с.
5. *Карымов А.А.* Устойчивость вращательного движения геометрически симметричного искусственного спутника Солнца в поле сил светового давления // Прикл. математика и механика. – 1964. – **28**, вып. 5. – С. 923–930.
  6. *Поляхова Е.Н.* Космический полет с солнечным парусом: проблемы и перспективы. – М.: Наука, 1986. – 304 с.
  7. *Сазонов В.В.* Движение астероида относительно центра масс под действием момента сил светового давления // Астрон. вестник. – 1994. – **28**, № 2. – С. 95–107.
  8. *Осипов В.З., Суликашвили Р.С.* О колебании твердого тела со сферической полостью, целиком заполненной вязкой жидкостью, на эллиптической орбите // Тр. Ин-та/ Тбилис. Мат. ин-т АН Груз. ССР. – 1978. – **58**. – С. 175–186.
  9. *Смирнова Е.П.* Стабилизация свободного вращения асимметричного волчка с полостями, целиком заполненными жидкостью // Прикл. математика и механика. – 1974. – **33**, вып. 6. – С. 980–985.
  10. *Сидоренко В.В.* Эволюция вращательного движения планеты с жидким ядром // Астрон. вестник. – 1993. – **27**, № 2. – С. 119–127.
  11. *Вильке В.Г.* Аналитическая механика систем с бесконечным числом степеней свободы. Часть II. – М.: Изд-во механико-математического фак-та МГУ, 1997. – 160 с.
  12. *Акуленко Л.Д., Лещенко Д.Д., Рачинская А.Л.* Эволюция вращений спутника с полостью, заполненной вязкой жидкостью // Механика твердого тела. – 2007. – **37**. – С. 126–139.
  13. *Волосов В.М., Моргунов Б.И.* Метод осреднения в теории нелинейных колебательных систем. – М.: Изд-во МГУ, 1971. – 507 с.
  14. *Акуленко Л.Д.* Схемы усреднения высших степеней в системах с быстрой и медленной фазами // Прикл. математика и механика. – 2002. – **66**, вып. 2. – С. 165–176.
  15. *Ландау Л.Д., Лифшиц Е.М.* Теоретическая физика. Т. 1. Механика. – М.: Наука, 1973. – 208 с.
  16. *Градштейн И.С., Рыжик И.М.* Таблицы интегралов, сумм, рядов и произведений. – М.: Наука, 1971. – 1108 с.

Ин-т проблем механики РАН, Москва, Россия,  
Гос. академия строительства и архитектуры, Одесса, Украина  
leshchenko\_d@ukr.net, rachinskaya@onu.edu.ua

Получено 27.05.08