

этих орбит следы пересечения могут иметь некоторую протяженность вдоль оси OX .

На рисунке 25 показано движение элемента l в плоскости Π ротора; чтобы не загромождать чертеж, из числа препятствий обозначены фрагмент одного кольца K_4 и орбита одного спутника $Сп_2$, расположенные в плоскости экватора Π_1 , со следами K_4 и C_2 их пересечения с плоскостью XOZ .

Рассмотрим движение элемента ротора с массой m и начальной длиной l_0 . При движении ротора длина выделенного элемента увеличивается вследствие раздвижения фрагментов и пропорционально радиусу ротора, масса же остается постоянной:

$$l = l_0 \frac{r \cos \psi}{R \cos \psi_0}, \quad m = \text{const.}$$

Обобщенными координатами элемента являются:

- 1) угол φ поворота в плоскости Π , в которой он расположен в данный момент;
- 2) расстояние r элемента до центра планеты. В дальнейшем будем рассматривать r как модуль радиус-вектора $\vec{r}$, отмечающего положение центра масс элемента по отношению к инерциальной системе отсчета $OXYZ$;
- 3) угол ψ отклонения $\vec{r}$ от плоскости экватора Π_1 . Начальные значения этих параметров и их производных

$$\varphi_0 = 0; \quad \dot{\varphi}_0 = \omega_0; \quad r_{p0} = R \cos \psi_0; \quad \dot{r}_{p0} = \omega_0; \quad \psi_0 \neq 0; \quad \dot{\psi}_0 = 0. \quad (3.1)$$

Кинетическая энергия элемента

$$K = \frac{m}{2} (\dot{\varphi}^2 r^2 \cos^2 \psi + \dot{r}^2 + \dot{\psi}^2 r^2).$$

Силы, действующие на выделенный элемент, зависят от режима движения ротора. Во всех трех режимах действует сила притяжения элемента к центру планеты:

$$\bar{G} = mg \frac{R^2}{r^2},$$

где g – гравитационное ускорение в стартовом положении ротора.

Во втором режиме на элемент дополнительно действует внешняя диссипативная сила $\bar{P}$, которую полагаем приложенной в центре элемента и направленной перпендикулярно радиус-вектору $\vec{r}$ в сторону скорости $\dot{\psi}r$

(рисунок 24). Сила $\bar{P}$ является также управляющей и подлежит определению из условий маневра по обходу препятствий.

В третьем режиме на элемент дополнительно к $\bar{G}$ действуют силы натяжения $\bar{F}_1$ и $\bar{F}_2$, возникающие от трения между фрагментами при их фрикционном раздвижении. Эти силы приложены на концах элемента по касательным к ротору и имеют равные величины: $F_1 = F_2 = F_{\text{тр}}$ (рисунок 25). Их равнодействующая $\bar{F}$ приложена в центре элемента в плоскости ротора

Π и направлена по его радиусу к оси OZ ; ее модуль равен $F = 2F_{\text{тр}} \sin \frac{\delta}{2}$, где $\delta = l_0/r_{p0} \frac{1}{r} \cos \psi$. Учитывая малость δ и зависимость $r_{p0} = R \cos \psi_0$, можно записать:

$$F = F_{\text{тр}} \delta = F_{\text{тр}} \frac{l_0}{R \cos \psi_0}.$$

Обобщенные силы в зависимости от режимов I, II и III движения ротора принимают значения:

$$Q_\varphi = 0; \quad Q_r = \begin{cases} -G; \\ -G; \\ -(G + F \cos \psi); \end{cases} \quad Q_\psi = \begin{cases} 0; & \text{I} \\ Pr; & \text{II} \\ Fr \sin \psi. & \text{III} \end{cases} \quad (3.2)$$

Система дифференциальных уравнений движения элемента ротора имеет вид:

$$\ddot{\varphi} r \cos \psi + 2\dot{\varphi} \dot{r} \cos \psi - 2\dot{\varphi} \dot{\psi} r \sin \psi = 0; \quad (3.3)$$

$$\ddot{r} - \dot{\varphi}^2 r \cos^2 \psi - \dot{\psi}^2 r = \frac{1}{m} Q_r; \quad (3.4)$$

$$\ddot{\psi} + 2\dot{\psi} \frac{\dot{r}}{r} + \dot{\varphi}^2 \sin \psi \cos \psi = \frac{1}{mr^2} Q_\psi. \quad (3.5)$$

Координата ψ является циклической; соответствующий интеграл имеет смысл закона сохранения кинетического момента ротора относительно оси OZ :

$$\dot{\varphi} = \dot{\varphi}_0 \frac{R^2 \cos^2 \psi_0}{r^2 \cos^2 \psi} = V_0 \frac{R \cos \psi_0}{r^2 \cos^2 \psi}. \quad (3.6)$$