



УПРАВЛЕНИЕ ОТНОСИТЕЛЬНЫМ ДВИЖЕНИЕМ ДВУХ СПУТНИКОВ СО СФЕРИЧЕСКИМ ПАРУСОМ С ИЗМЕНЯЕМЫМ КОЭФФИЦИЕНТОМ ОТРАЖЕНИЯ

Выпускная квалификационная работа
(бакалаврская работа)

Досаев Роман Владимирович, МФТИ (ГУ)

Научный руководитель: к.ф.-м.н. С.С. Ткачев,

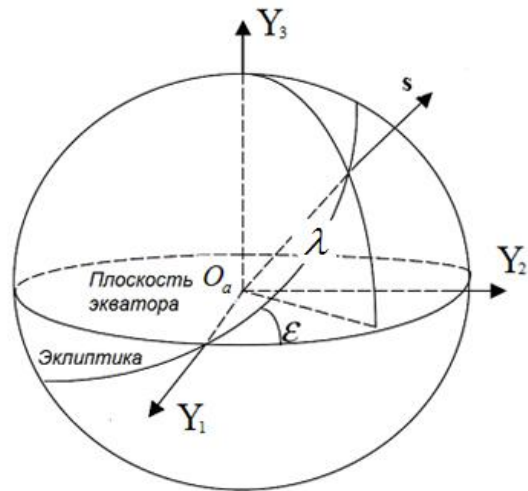
Научный консультант: магистр, Я. В. Маштаков

Постановка задачи

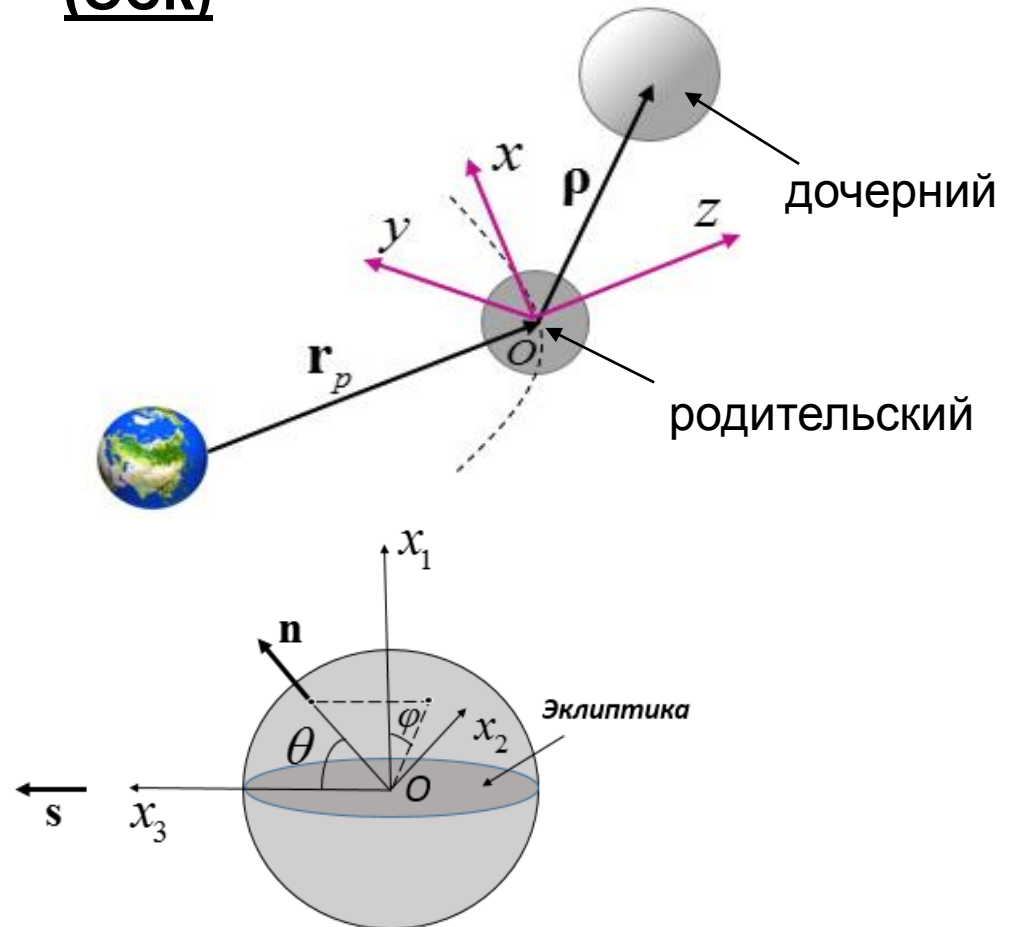
- Формация из двух спутников: 1-й – родительский (пассивный), 2-ой – дочерний (активный)
- Форма спутников сферическая
- Хилловское приближение относительного движения
- Относительный вековой уход устраняется при помощи изменяемой силы солнечного давления
- Возмущения: слабая эллиптичность и гармоника J_2

Системы координат

Инерциальная СК (ИСК)



Орбитальная система координат (ОСК)

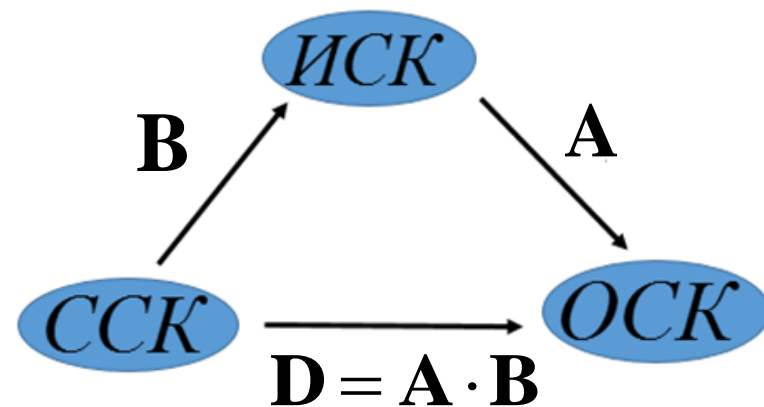


Матрицы перехода

$$\mathbf{A} = \begin{pmatrix} -\cos \Omega \sin u - \sin \Omega \cos i \cos u & -\sin \Omega \sin u + \cos \Omega \cos i \cos u & \sin i \cos u \\ \sin \Omega \sin i & -\cos \Omega \sin i & \cos i \\ \cos \Omega \cos u - \sin \Omega \cos i \sin u & \sin \Omega \cos u + \cos \Omega \cos i \sin u & \sin i \sin u \end{pmatrix}$$

$\lambda = 45^\circ$ — долгота Солнца, $\varepsilon = 23^\circ 27'$ — наклон эклиптики к экватору

$$\mathbf{B} = \begin{pmatrix} 0 & \sin \lambda & \cos \lambda \\ -\sin \varepsilon & -\cos \lambda \cos \varepsilon & \sin \lambda \cos \varepsilon \\ \cos \varepsilon & -\cos \lambda \sin \varepsilon & \sin \lambda \sin \varepsilon \end{pmatrix}$$



Уравнения движения

$$\ddot{\rho} + (\omega, \rho)\omega + 2[\omega, \dot{\rho}] = 3\omega^2 (\mathbf{E}_3, \rho)\mathbf{E}_3$$

$$\begin{cases} \ddot{x} + 2\omega \cdot \dot{z} = 0, \\ \ddot{y} + \omega^2 \cdot y = 0, \\ \ddot{z} - 2\omega \cdot \dot{x} - 3\omega^2 \cdot z = 0 \end{cases}$$

$$x(t) = -\frac{2 \cdot C_2}{\omega} \cdot \sin \omega t + \frac{2 \cdot C_3}{\omega} \cos \omega t - 1.5 \cdot C_1 \cdot \omega t + C_4,$$

$$y(t) = C_5 \cos \omega t + C_6 \sin \omega t,$$

$$z(t) = \frac{C_2}{\omega} \cos \omega t + \frac{C_3}{\omega} \sin \omega t + C_1$$

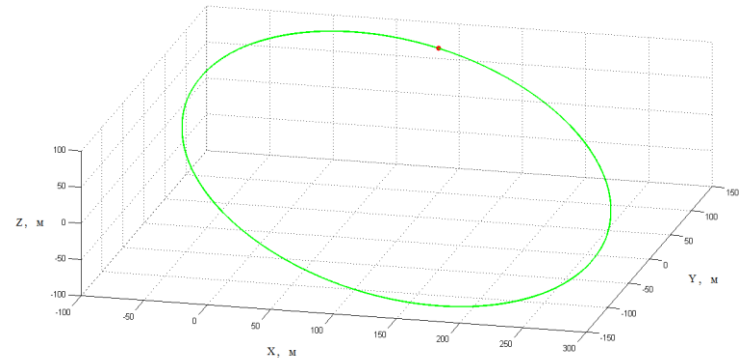
Опорное движение

$$x_{ref} = -\frac{2 \cdot C_2}{\omega} \cdot \sin \omega t + \frac{2 \cdot C_3}{\omega} \cos \omega t + C_4,$$

$$y_{ref} = C_5 \cos \omega t + C_6 \sin \omega t,$$

$$z_{ref} = \frac{C_2}{\omega} \cos \omega t + \frac{C_3}{\omega} \sin \omega t$$

ref – сокр. от «reference orbit»



Начальные данные для **опорной** орбиты были выбраны так, чтобы

$$\dot{x}_0 = -2\omega_0 z_0, \text{ то есть } C_1 = 0$$

Начальные данные для **рассчитываемой** орбиты были выбраны с

учетом ошибки: $\dot{x}_0 + \Delta\dot{x}_0, z_0 + \Delta z_0$.

Учет возмущений

$$\ddot{\mathbf{p}} + [\boldsymbol{\varepsilon}, \mathbf{p}] + [\boldsymbol{\omega}, [\boldsymbol{\omega}, \mathbf{p}]] + 2[\boldsymbol{\omega}, \dot{\mathbf{p}}] = -\frac{\mu}{r_p^3} \mathbf{p} + \frac{3\mu(\mathbf{r}_p, \mathbf{p})\mathbf{r}_p}{r_p^5} + \mathbf{F}_{J_2}$$

численное интегрирование в среде Matlab

$$\mathbf{F}_{J_2} = \nabla \mathbf{J}_2 \cdot \mathbf{p} - \text{гармоника } J_2$$

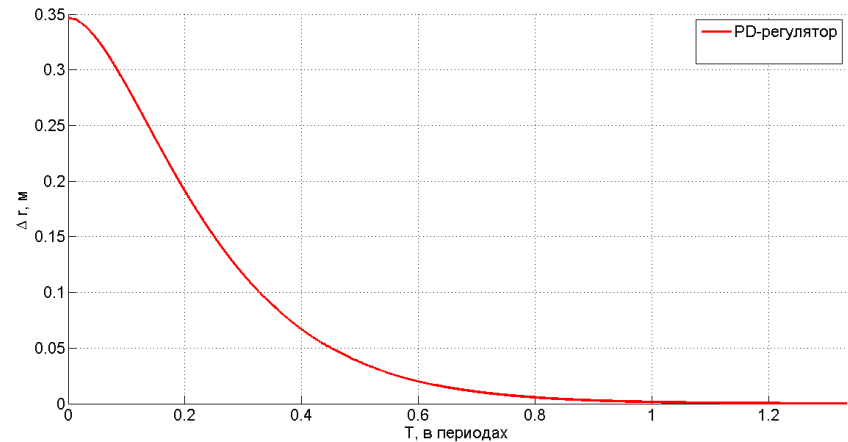
$$\nabla \mathbf{J}_2 = \frac{6\mu \cdot J_2 R_E^2}{r_p^2} \begin{pmatrix} 1 - 3 \sin^2 i \sin^2 \mathcal{G} & \sin^2 i \sin 2\mathcal{G} & \sin 2i \sin \mathcal{G} \\ \sin^2 i \sin 2\mathcal{G} & -\frac{1}{4} - \sin^2 i \left(\frac{1}{2} - \frac{7}{4} \sin^2 \mathcal{G} \right) & -\frac{1}{4} \sin 2i \cos \mathcal{G} \\ \sin 2i \sin \mathcal{G} & -\frac{1}{4} \sin 2i \cos \mathcal{G} & -\frac{3}{4} + \sin^2 i \left(\frac{1}{2} + \frac{5}{4} \sin^2 \mathcal{G} \right) \end{pmatrix}$$

Управление

$$\begin{cases} \dot{\mathbf{v}} = \mathbf{f}(\boldsymbol{\rho}, \mathbf{v}) + \mathbf{u}, \\ \dot{\boldsymbol{\rho}} = \mathbf{v}. \end{cases}$$

Функция Ляпунова

$$V = \frac{1}{2} (\mathbf{v} - \mathbf{v}_{ref})^2 + \frac{1}{2} k_{\rho} (\boldsymbol{\rho} - \boldsymbol{\rho}_{ref})^2 \geq 0$$



Теорема Ляпунова: $\dot{V} < 0 \Leftrightarrow$ асимп. устойчивость \Rightarrow

$$\mathbf{u} = -k_{\rho} (\boldsymbol{\rho} - \boldsymbol{\rho}_{ref}) - k_v (\mathbf{v} - \mathbf{v}_{ref}) + \dot{\mathbf{v}}_{ref} - \mathbf{f}$$

$$k_{\rho}, k_v = \text{const} > 0, \text{ причем выбрано } k_v = \frac{k_{\rho}^2}{4};$$

Вычисление силы солнечного давления (SRP)

$$\mathbf{F} = -P_c \left(\int_{S^+} (1-k)(\mathbf{s}, \mathbf{n}) \mathbf{s} dS + 2 \int_{S^+} k \mathbf{n} (\mathbf{s}, \mathbf{n})^2 dS \right)$$

S^+ – освещенная часть поверхности: $(\mathbf{n}, \mathbf{s}) > 0$.

$P_c = 4.56 \cdot 10^{-6} \text{ Н/м}^2$ – солнечная постоянная,

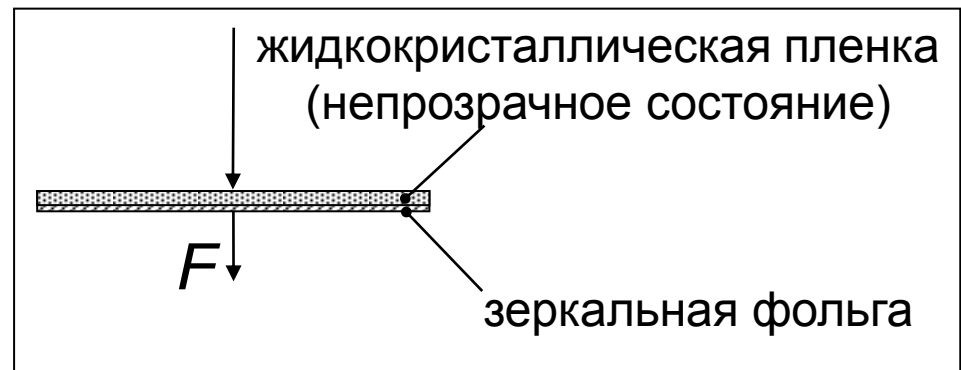
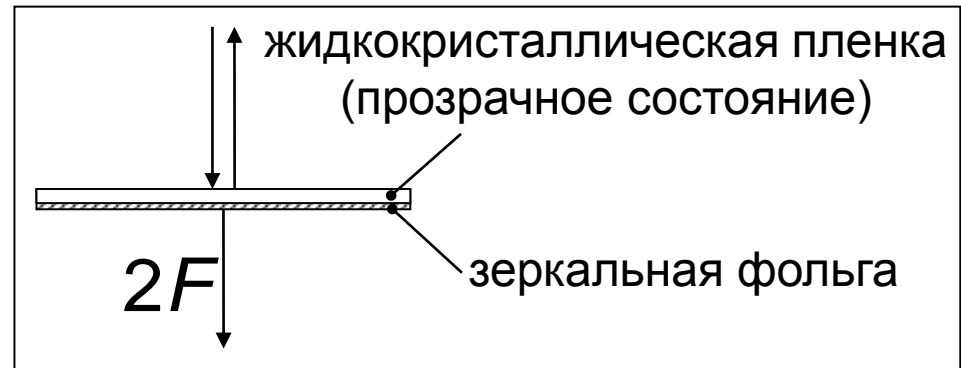
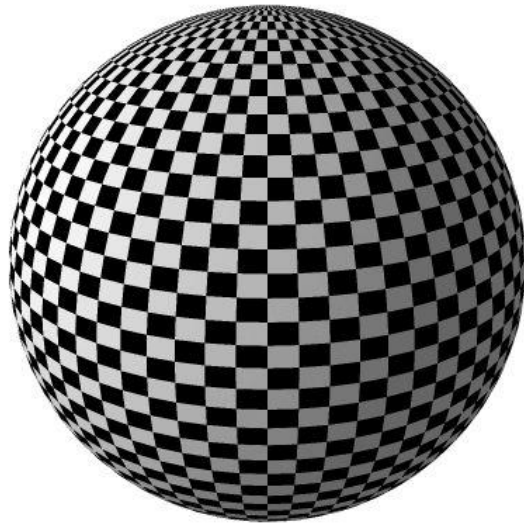
$$x_1 = R \cos \varphi \sin \theta, \quad x_2 = R \sin \varphi \sin \theta, \quad x_3 = R \cos \theta.$$

R – радиус оболочки спутника

$$(\mathbf{n}, \mathbf{s}) > 0 \Leftrightarrow \cos \theta > 0 \Leftrightarrow \theta \in \left(0; \frac{\pi}{2} \right), \quad \varphi \in (0; 2\pi).$$

$$\mathbf{s} = (0, 0, 1), \quad \mathbf{n} = (\cos \varphi \sin \theta, \sin \varphi \sin \theta, \cos \theta)$$

Изменение отражательной способности



Коэффициент отражения

1) $k = \text{const}$

$$\mathbf{F} = -P_c [\mathbf{s}(1-k) \int_0^{\frac{\pi}{2}} \int_0^{2\pi} (\mathbf{s}, \mathbf{n}) d\varphi d\theta + 2k \int_0^{\frac{\pi}{2}} \int_0^{2\pi} \mathbf{n}(\mathbf{s}, \mathbf{n})^2 d\varphi d\theta] = -\pi R^2 P_c \mathbf{s}$$

2) $k = k(\varphi, \theta)$

$$\mathbf{F} = -P_c R^2 [\mathbf{s} \int_0^{\frac{\pi}{2}} \int_0^{2\pi} (1-k) \cos \theta \sin \theta d\varphi d\theta + 2 \int_0^{\frac{\pi}{2}} \int_0^{2\pi} \mathbf{n} k \cdot (\cos \theta)^2 \sin \theta d\varphi d\theta]$$

При заданном \mathbf{F} это интегральное уравнение относительно функции $k(\varphi, \theta)$.

Метод решения интегрального уравнения

$$k(\varphi, \theta) = g(\varphi) \cdot h(\theta)$$

$$F_1 = -\frac{1}{4} P_c R^2 \int_0^{2\pi} g(\varphi) \cos \varphi d\varphi \int_0^{\frac{\pi}{2}} h(\theta) (1 - \cos 4\theta) d\theta,$$

$$F_2 = -\frac{1}{4} P_c R^2 \int_0^{2\pi} g(\varphi) \sin \varphi d\varphi \int_0^{\frac{\pi}{2}} h(\theta) (1 - \cos 4\theta) d\theta,$$

$$F_3 = -P_c R^2 \left[\pi + \frac{1}{2} \int_0^{2\pi} g(\varphi) d\varphi \int_0^{\frac{\pi}{2}} h(\theta) \sin 4\theta d\theta \right].$$

Коэффициент отражения

$$g(\varphi) = a_1 \cos(\varphi + \alpha) + a_0$$

$$h(\theta) = \frac{1}{2} + \frac{1}{2} \sin 4\theta$$



$$k(\varphi, \theta) = (a_1 \cos(\varphi + \alpha) + a_0) \left(\frac{1}{2} + \frac{1}{2} \sin 4\theta \right)$$

a_0, a_1, α — изменяемые параметры

$$\mathbf{F} = \mathbf{F}(k) = \mathbf{F}(a_0, a_1, \alpha)$$

Результирующая сила:

$$\mathbf{F} = \mathbf{F}_d - \mathbf{F}_p$$

“d” – daughter,

“p” – parent.

$$F_1 = -\frac{\pi^2}{16} R_d^2 P_c a_1 \cos \alpha,$$

$$F_2 = \frac{\pi^2}{16} R_d^2 P_c a_1 \cos \alpha$$

$$F_3 = -\frac{P_c \pi^2 R_d^2}{16} a_0 + P_c \pi (R_p^2 - R_d^2)$$

Ограничения на параметры

Коэффициент отражения: $0 \leq k \leq 1$.

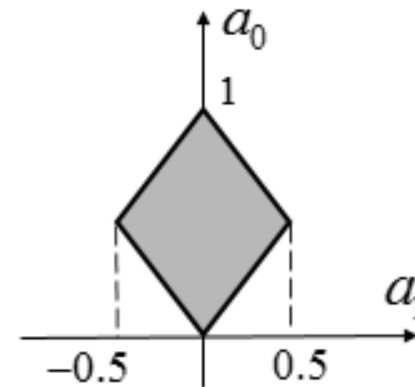
$$0 < (a_1 \cos(\varphi + \alpha) + a_0) \left(\frac{1}{2} + \frac{1}{2} \sin 4\theta \right) \leq 1$$

$$0 \leq a_1 \cos(\varphi + \alpha) + a_0 \leq 1$$

Последнее неравенство должно выполняться для всех $\varphi \in [0; 2\pi]$.

Поэтому

$$\begin{cases} 0 \leq a_1 + a_0 \leq 1, \\ 0 \leq a_0 - a_1 \leq 1 \\ \alpha \in [0, 2\pi]. \end{cases}$$



Параметры управления

$$\begin{aligned} F_1 &= -\frac{\pi^2}{32} R_d^2 P_c a_1 \cos \alpha, & \alpha &= \operatorname{arctg} \left(-\frac{F_2}{F_1} \right), \\ F_2 &= \frac{\pi^2}{32} R_d^2 P_c a_1 \sin \alpha, & \Rightarrow a_1 &= -\frac{32}{\pi^2 P_c R_d^2} \cdot \frac{F_1}{\cos \alpha}, \\ F_3 &= -\frac{P_c \pi^2 R_d^2}{4} a_0 + P_c \pi (R_p^2 - R_d^2). & a_0 &= -\frac{4}{\pi^2 P_c R_d^2} F_3 + \frac{4}{\pi R_d^2} (R_p^2 - R_d^2). \end{aligned}$$

Если коэффициенты a_1, a_0 не принадлежат ромбу, то уменьшаем \mathbf{F} в нужное число раз. Причем оптимальное уменьшение возможно только при условии:

$$R_d < R_p < \sqrt{1 + \frac{\pi}{16} R_d} \approx 1.09 R_d$$

Оценка модуля \mathbf{F}

$$\mathbf{F} = F\mathbf{e}, \quad \mathbf{e} \in \mathbb{R}^3, \quad |\mathbf{e}| = 1$$

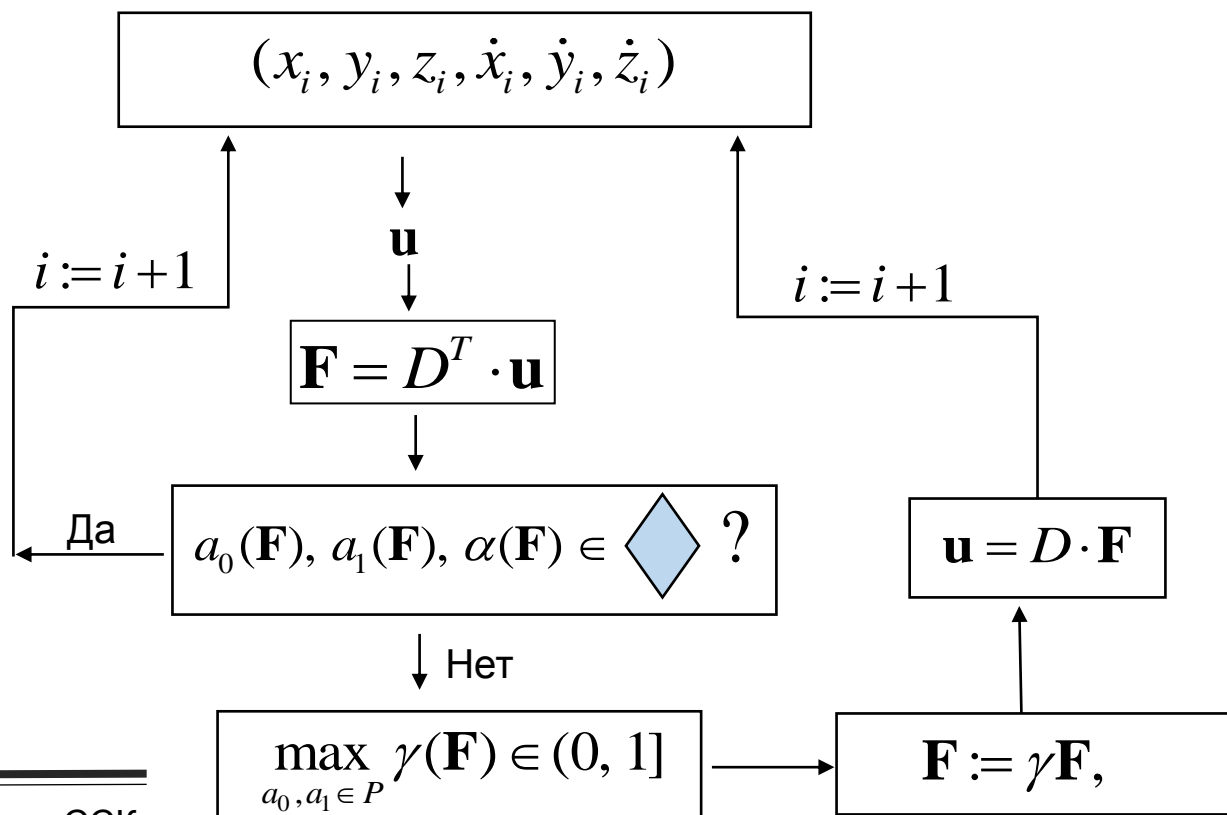
$$a_1 = -\frac{16}{\pi^2 P_c R_d^2} \cdot \frac{F_1}{\cos \alpha} = \pm \frac{16}{\pi^2 P_c R_d^2} \cdot F \sqrt{1 - e_3^2},$$

$$a_0 = -\frac{16}{\pi^2 P_c R_d^2} F e_3 + \frac{16}{\pi R_d^2} (R_p^2 - R_d^2).$$

$$\min_{\mathbf{e} \in \mathbb{R}^3} \max_{a_0, a_1 \in \text{ромбу}} |\mathbf{F}|$$

$$F_{\min} = \sqrt{2}\pi P_c \cdot \begin{cases} \left(\frac{\pi}{16} + 1\right) R_d^2 - R_p^2, & \text{если } R_p > R_d \sqrt{\frac{\pi}{32} + 1} \\ R_p^2 - R_d^2, & \text{если } R_p \leq R_d \sqrt{\frac{\pi}{32} + 1} \end{cases}$$

Общая схема алгоритма



D — матрица перехода из ССК в ОСК

Численный пример

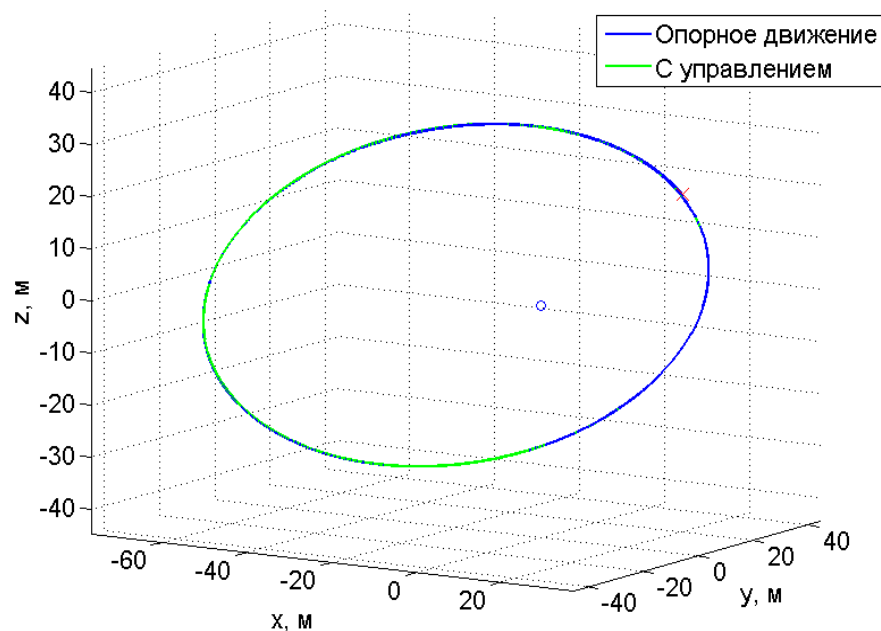
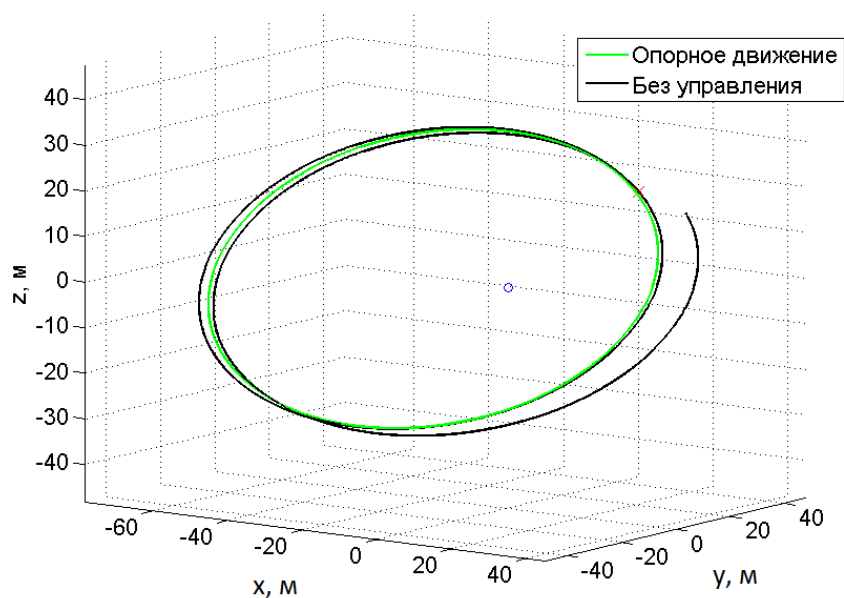
Габариты спутников:

- Родительский: радиус – 2.1 м,
- Дочерний: радиус – 2 м,
- Суммарная масса: 5 кг
- Нач. данные относительного движения:

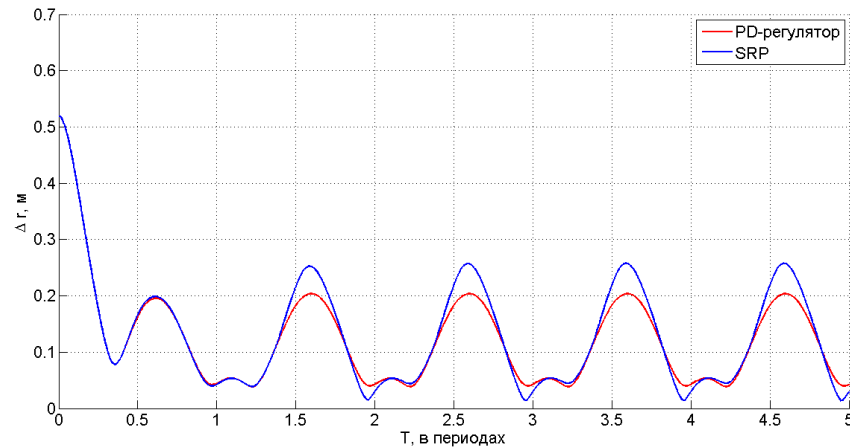
$$(x_0, y_0, z_0, \dot{x}_0, \dot{y}_0, \dot{z}_0) = (20 \text{ м}, 20 \text{ м}, 20 \text{ м}, -32.97 \text{ мм/с}, 16.48 \text{ мм/с}, 16.48 \text{ мм/с})$$

Параметры орбиты главного спутника:

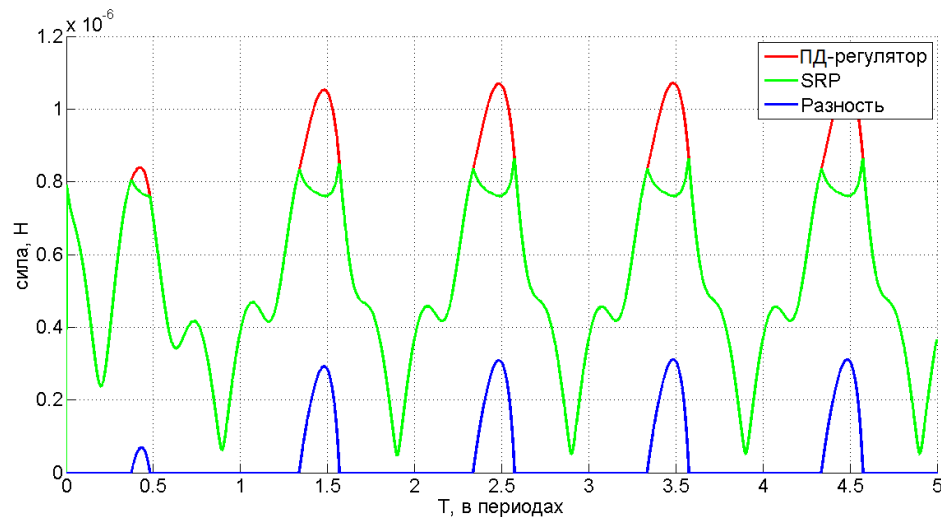
- Эксцентриситет: $e = 0.004$
- Большая полуось: $a = 8371 \text{ км}$
- Период $T = 2 \text{ ч}$ (на графиках 2 витка)



Численный пример

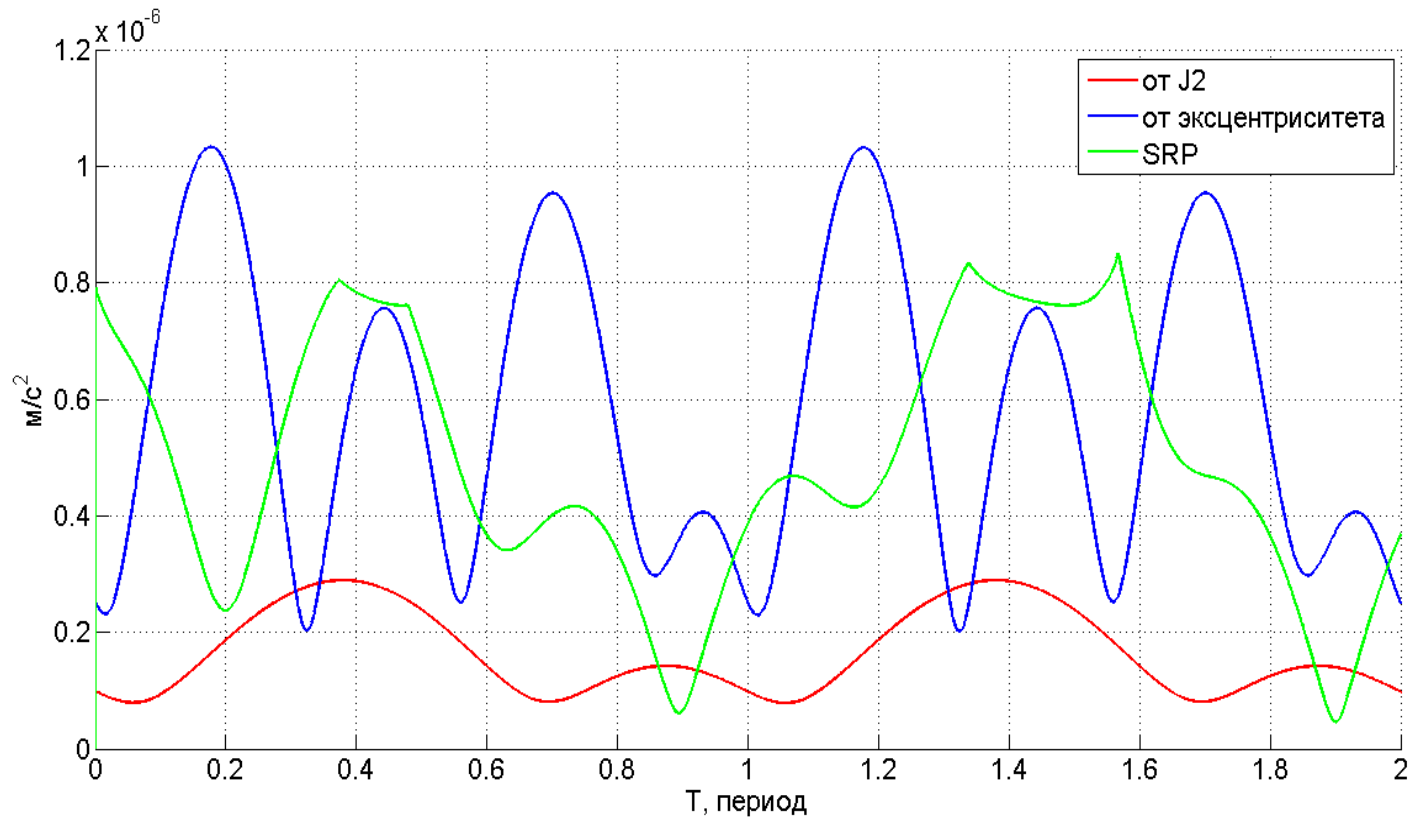


Модуль вектора ошибки реальной траектории от опорной



Управление от ПД-регулятора
и сила солнечного давления (SRP)

Возмущения



Заключение:

- В работе продемонстрирована возможность устранения относительного векового ухода с помощью сферического паруса с переменным коэффициентом отражения
- Предложен и реализован алгоритм построения управляющего воздействия (коэффициента отражения) с учетом ограничений
- Проведена оценка области применимости реализованного алгоритма управления с учетом малых возмущений