

Динамика пассивного космического объекта при его бесконтактной транспортировке ионным потоком

В.С. Асланов, А.С. Ледков

Самара, 2020



V.S. Aslanov, A.S. Ledkov, "Chaotic motion of a passive space object during its contactless transportation by ion beam", ITNT-2020, Samara

V.S. Aslanov, A.S. Ledkov, M. Konstantinov "Influence of space debris attitude motion on ion beam assisted removal mission costs", IAC-2020, Dubai

G. Popov, V.S. Aslanov, V. Petukhov, A.S. Ledkov, "Influence of space debris attitude motion on ion beam assisted removal mission costs", IAC-2020, Dubai





Синдром Кеслера –

лавинообразное увеличение числа обломков КМ

- 2007 Разрушение Fengyun-1C
- 2009 Столкновение Iridium 33 и Cosmos-2251



34000 объектов>10 cm 5400 объектов >1m 2000 активных спутников US Space Surveillance Catalogue





Бесконтактное воздействие на объект

Бесконтактное взаимодействие:

- Электростатическое
- Гравитационное
- Ионный поток
- Магнитное
- Лазер

Преимущества

- Отсутствие механического контакта
- Возможность транспортировки быстро вращающихся объектов





Авторы идея:

- S. Kitamura (Ion Beam Irradiation Reorbiter)

 [1] Bombardelli C., Pelaez J. Sistema de modificación de la posición y actitud de cuerpos en órbita por medio de satélites guía, *Patent* No. P201030354, filed 11 March 2010

[2] Kitamura, S., Large Space Debris reorbiter using ion beam irradiation, *61st International Astronautical Congress*, International Astronautical Federation, Paris, France, 2010.





Вычисление ионных сил и моментов



[3] A.P. Alpatov, S.V. Khoroshylov, A.I. Maslova, Contactless de-orbiting of space debris by the ion beam. Dynamics and Control. — Kyiv: Akademperiodyka, 2019. — 170 p. DOI: 10.15407/akademperiodyka.383.170. (Chapter 3)

[4] V.S. Aslanov, A.S. Ledkov, Attitude motion of cylindrical space debris during its removal by ion beam, Mathematical Problems in Engineering. (2017) Article ID 1986374. DOI: 10.1155/2017/1986374.



- Исследовать особенности динамики пассивного цилиндрического объекта при его бесконтактной транспортировке в плоском и пространственном случае.
- Найти закон управления ионным потоком, обеспечивающий стабилизацию транспортируемого объекта.
- Оценить выигрыш в затратах топлива при управляемой транспортировке.





Допущения

- Активный космический аппарат рассматривается как материальная точка
- Пассивный объект рассматривается как цилиндр
- Учитывается влияние только гравитационного поля Земли, сил тяги и передаваемых ионным потоком сил и моментов







(2)

Уравнения Лагранжа 2-го рода

$$\frac{d}{dt}\frac{\partial L}{\partial q_i} - \frac{\partial L}{\partial q_i} = Q_i$$
 (1)

Обобщенные координаты *r* - расстояние до центра Земли v - угол истинной аномалии θ - угол отклонения оси объекта *x* - относительная координата КА *y* – относительная координата КА

Обобщенные силы $Q_i = \mathbf{P} \cdot \frac{\partial \mathbf{r}_A}{\partial q_i} + \mathbf{F} \cdot \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial q_i} + L_z \frac{\partial (\nu + \theta)}{\partial q_i}$







Математическая модель







Уравнения движения

$$\begin{split} \dot{r} &= \dot{v}^{2}r - \frac{\mu}{r^{2}} + \frac{F_{x}\cos\theta - F_{y}\sin\theta}{m_{B}} + \frac{3\mu(3I_{x}\cos^{2}\theta + 3I_{y}\sin^{2}\theta - I_{x} - I_{y} + I_{z})}{2m_{B}r^{4}}, \\ \dot{v} &= -\frac{2\dot{v}r}{r} + \frac{F_{x}\sin\theta + F_{y}\cos\theta}{m_{B}r} - \frac{3\mu(I_{x} - I_{y})\sin\theta\cos\theta}{m_{B}r^{5}}, \\ \ddot{\theta} &= \frac{L_{z}}{I_{z}} + \frac{2\dot{v}r}{r} - \frac{F_{x}\sin\theta + F_{y}\cos\theta}{m_{B}r} + \frac{3\mu(I_{x} - I_{y})\sin\theta\cos\theta}{r^{3}} \left(\frac{1}{m_{B}r^{2}} + \frac{1}{I_{z}}\right), \\ \dot{x} &= vy - \dot{r} + v^{2}(r+x) + 2\dot{v}y + \frac{P_{x}}{m_{A}} - \frac{\mu(r+x)}{r_{A}^{3}}, \\ \dot{y} &= \dot{v}^{2}y - \ddot{v}(r+x) - 2\dot{v}(r+x) + \frac{P_{y}}{m_{A}} - \frac{\mu y}{r_{A}^{3}}. \end{split}$$



(5)

Допущения: x=const, y=const, 1/r<<1

$$c = vr^{2}$$

$$r = \frac{c^{2}}{r^{3}} - \frac{\mu}{r^{2}} + \frac{F_{x}\cos\theta - F_{y}\sin\theta}{m_{B}}, \quad c = \frac{r(F_{x}\sin\theta + F_{y}\cos\theta)}{m_{B}}, \quad \ddot{\theta} = \frac{L_{z}}{I_{z}} + \frac{2\dot{c}r}{r^{3}} + \frac{3\mu(I_{x} - I_{y})\sin\theta\cos\theta}{I_{z}r^{3}}.$$
(6)
Центр масс движется по Кеплеровой орбите

$$r = \frac{p}{1 + e\cosv}, \qquad p = c^{2}\mu^{-1} \qquad (7)$$

$$\theta'' = \frac{L_{z}}{I_{z}} \frac{p^{4}}{c^{2}(1 + e\cosv)^{4}} + \frac{2e(\theta' + 1)\sin v}{1 + e\cos v} + \frac{3(I_{x} - I_{y})\sin 2\theta}{2I_{z}(1 + e\cos v)} \qquad (8)$$

$$B \text{ случае малого эксцентриситета}$$

$$\theta'' = \frac{L_{z}c^{6}}{I_{z}\mu^{4}} + \frac{e(1 + 1)\sin v}{2I_{z}} + e(2(\theta' + 1)\sin v - \frac{4L_{z}c^{6}\cos v}{\mu^{4}I_{z}} - \frac{3(I_{x} - I_{y})\sin 2\theta\cos v}{2I_{z}}) \qquad (9)$$



Движение по орбите с малым эксцентриситетом

$$\theta'' - A\left(a_0 + \sum_{j=1}^k (a_j \cos j\theta + b_j \sin j\theta)\right) - B \sin 2\theta = e\left(2(\theta'+1)\sin v - \frac{4L_z c^6 \cos v}{\mu^4 I_z} - \frac{3(I_x - I_y)\sin 2\theta \cos v}{2I_z}\right), \quad (10)$$
Moment ионного потока

$$L_z = L_z^{\max}\left(a_0 + \sum_{j=1}^k (a_j \cos j\theta + b_j \sin j\theta)\right) \qquad \qquad A = \frac{L_z^{\max} c^0}{I_z \mu^4}, \quad B = \frac{3(I_x - I_y)}{2I_z}$$

Невозмущенная система (e=0)

$$\theta'' - A\left(a_0 + \sum_{j=1}^k (a_j \cos j\theta + b_j \sin j\theta)\right) - B \sin 2\theta = 0$$
(11)
 $\gamma = \frac{A}{B} = \frac{2L_z^{\max} p^3}{3\mu(I_x - I_y)}$
(12)





Параметры системы

Параметры ионного потока

Параметр	Значени	Параметр	Значение
	е	Концентрация плазмы	2.6 10 ¹⁶ м ⁻³
Macca KA m _A	1500 кг	n	
Масса объекта m _в	2150 кг	Macca частицы (xenon)	2.18 10 ⁻²⁵ кг
Длина объекта	7 м	m_{0}	
Радиус Объекта	1.3 м	Скорость ионов и	38000 м/с
Координата КА х	0	Угол расхождения	15 град
Координата КА у	15 м	потока	



Рассматриваемые случаи



	Случай 1	Случай 2	Случай 3
	(точка <i>В₁</i>)	(точка <i>В₂</i>)	(точка <i>В₃</i>)
Смещение центра масс	3.5 м	2.625 м	1.75 м
Δ			
Момент инерции І	1817кг·м²	1817 кг·м ²	1817 кг·м ²
Момент инерции І,, І	4390 кг∙м²	10974 кг·м ²	30727 кг·м ²
Момент ионного	0.016 Н м	0.0234 Н м	0.0299 Н м
потока <i>L_^{max}</i>			







Момент ионного потока



[3] A.P. Alpatov, S.V. Khoroshylov, A.I. Maslova, *Contactless de-orbiting of space debris by the ion beam. Dynamics and Control.* — Kyiv: Akademperiodyka, 2019. — 170 p. DOI: 10.15407/akademperiodyka.383.170. (Chapter 3)

[4] V.S. Aslanov, A.S. Ledkov, Attitude motion of cylindrical space debris during its removal by ion beam, *Mathematical Problems in Engineering*. (2017) Article ID 1986374. DOI: 10.1155/2017/1986374.







Фазовый портрет невозмущенной системы (Case 3)







Хаотическое движение (Случай 3)

$$\theta'' - A\left(a_0 + \sum_{j=1}^k (a_j \cos j\theta + b_j \sin j\theta)\right) - B\sin 2\theta = e\left(2(\theta'+1)\sin v - \frac{4L_zc^6\cos v}{\mu^4 I_z} - \frac{3(I_x - I_y)\sin 2\theta\cos v}{2I_z}\right), (10)$$



Спектр показателей Ляпунова: Λ =[0.1, 0.001, -0.201]





 Топология фазового пространства может сильно изменяться в процессе спуска. С увеличением эксцентриситета толщина хаотического слоя увеличивается.



Исследование невозмущенного движения







Осредненная сила ионного сопротивления





Закон управления двигателями КА





$M_{\alpha} = (\alpha - 0)k_{\alpha 1} + \alpha k_{\alpha 2}$ $F_{d} = (d - d_{0})k_{d 1} + d k_{d 2}$ $P_{x} = -\frac{M_{\alpha}}{d}\cos\alpha - F_{d}\sin\alpha$ $P_{y} = -\frac{M_{\alpha}}{d}\sin\alpha + F_{d}\cos\alpha$ **Направление ионного потока**





Управление колебаниями объекта



$$M_{z} = \begin{cases} (\beta_{1} - \beta)k_{1\beta} - \beta k_{2\beta}, & when \quad L_{z}(\theta, \beta_{1})\dot{\theta}(E_{*} - E) > 0, \\ (\beta_{2} - \beta)k_{1\beta} - \beta k_{2\beta}, & when \quad L_{z}(\theta, \beta_{2})\dot{\theta}(E_{*} - E) > 0, \\ -\beta k_{1\beta} - \beta k_{2\beta} & otherwise \end{cases}$$









Tm = $I_{sp}g_0$ $I_{sp} = 2000s$

$$m_1 = 11.1648 \text{kg}$$

 $m_2 = 9.3418 \text{kg}$
 $\Delta t = 98.76 \text{ hours}$
 $m_1 - m_2$
 $m_2 = 0.1633$

007(1)





- Управление угловым движением объекта при его транспортировке позволяет существенно снизить затраты топлива
- Даже без приема во внимание влияния угловых колебаний объекта, рассматриваемая технология позволяет решать задачу бесконтактной транспортировки

Математическая модель. Системы координат $OX_PY_PZ_P$ - Инерциальная $OX_bY_bZ_b$ - СК вязанная Y_H СК $X_{\!\scriptscriptstyle H}$ Обобщенны $\bullet X_h$ e $\mathbf{q} = ((\mathbf{r}, \mathbf{y}, \mathbf$ ψ \mathbf{r}_{B} Z_n $x_A = d = const, \quad y_A = 0, \quad z_A = 0$ 29



Движение центра масс



30





 G_{B}





Рассмотрим движение на GEO

$$R = \overline{I}_{x}\omega_{x}, \quad G = R\cos\theta + (\omega_{z}\sin\varphi - \omega_{y}\cos\varphi)\sin\theta \quad (7)$$
$$\overline{I}_{x} = I_{x} / I, \quad I_{y} = I_{z} = I$$



$$I_{x} = I_{x} / I, \qquad I_{y} = I_{z} = I$$

$$\frac{\partial + \frac{(G - R\cos\theta)(R - G\cos\theta)}{\sin^{3}\theta} = \frac{L_{Iz}^{\varphi}(\theta)}{I} \qquad (8)$$

$$R = L_{Ix}^{\varphi}(\theta)I^{-1} \cos\theta - L_{Iy}^{\varphi}(\theta)I^{-1}\sin\theta \qquad (10)$$

$$\varphi = (G - R\cos\theta)\sin^{-2}\theta \qquad (11)$$

$$\varphi = R\overline{I}_{x}^{-1} - (G - R\cos\theta)\cos\theta\sin^{-2}\theta \qquad (12)$$

$$L_{Ix}^{\varphi} = L_{Ix}, \quad L_{Iy}^{\varphi} = L_{Iy}\cos\varphi - L_{Iz}\sin\varphi,$$

$$L_{Iz}^{\varphi} = L_{Iy}\sin\varphi + L_{Iz}\cos\varphi \qquad 32$$



Уравнения движения ЦМ на GEO

$$L_{Ix}^{\varphi} = L_{Iy}^{\varphi} = 0, \qquad L_{Iz}^{\varphi} = uL_{I}^{\max}\sum_{j}^{k}b_{j}\sin j\theta \qquad (13)$$

$$u \in [0,1] \qquad \text{Control parameter}$$

$$\stackrel{Y_{H}}{\longrightarrow} L_{Ix} \xrightarrow{Y_{h}} X_{H} \qquad \stackrel{\vdots}{\mapsto} + \frac{(G - R\cos\theta)(R - G\cos\theta)}{\sin^{3}\theta} = \frac{uL_{I}^{\max}}{I}\sum_{j}^{k}b_{j}\sin j\theta \qquad (14)$$

$$R = const, \quad G = const$$

$$\stackrel{\vdots}{\longrightarrow} \frac{\partial^{2}}{2} + W(\theta) = E \qquad (15)$$

$$W(\theta) = \frac{G^{2} + R^{2} - 2GR\cos\theta}{2\sin^{2}\theta} + \frac{uL_{I}^{\max}}{I}\sum_{j}^{k}\frac{b_{j}}{j}\cos j\theta \qquad (16)$$



Положение равновесия





Параметры системы



Параметр	Значение
Macca m _B	1100 кг
Момент инерции І	1400 кг м ²
Моменты инерции <i>I</i> _y , <i>I</i> _z	2100 кг м ²
Концентрация плазмы ₀	2.6 10 ¹⁶ М ⁻³
Macca частицы (xenon) <i>m</i> ₀	2.18 10 ⁻²⁵ кг
Скорость ионов и ₀	38000 м/с
Угол расхождения потока	15 град
Расстояние d	15 м



Момент ионного потока







[1] A.P. Alpatov, S.V. Khoroshylov, A.I. Maslova, Contactless de-orbiting of space debris by the ion beam. Dynamics and Control. — Kyiv: Akademperiodyka, 2019. — 170 p. DOI: 10.15407/akademperiodyka.383.170. (Chapter 3)

[2] V.S. Aslanov, A.S. Ledkov, Attitude motion of cylindrical space debris during its removal by ion beam, Mathematical Problems in Engineering. (2017)
 Article ID 1986374. DOI: 10.1155/2017/1986374.



Невозмущенное движение



Закон управления тягой ионного двигателя

$$L_{Iz}^{\varphi} = u L_{I}^{\max} \sum_{j=1}^{k} b_{j} \sin j\theta$$
$$u = \begin{cases} 1 + k(\theta - \theta_{*})\dot{\theta} H[(\theta_{*} - \theta)\dot{\theta}], \text{ when } k(\theta - \theta_{*})\dot{\theta} > -1; \\ 1, & \text{ when } k(\theta - \theta_{*})\dot{\theta} \leq -1; \end{cases}$$



Функция Хевисайда

Закон управления

Начальные

 $\omega_x = 0.001 \text{ rad/s}, \ \omega_y = \omega_z = 0 \ \phi_0 = 0 \ \phi_0 = 0, \ \theta_0 = 0.001 \text{ rad/s}, \ R = 6.6667 \cdot 10^{-4} \text{ rad/s}, \ G = -2.7743 \cdot 10^{-4} \text{ rad/s}, \ \theta_* = 2.4082 \text{ rad}$





40





- Исследовано невозмущенное движение системы
- Предложен закон управления тягой ионного двигателя.
- Эффективность закона подтверждаете результатами численного моделирования.



Спасибо за внимание

В.С. Асланов

URL: aslanov.ssau.ru Email:aslanov_vs@mail.ru

А.С. Ледков

URL: ledkov.com Email:ledkov@inbox.ru