## УДК 629.78

Попкова Д.А.

## ПРОЕКТНО-БАЛЛИСТИЧЕСКИЙ АНАЛИЗ ПО ДОСТАВКЕ ГРУНТА С ЦЕРЕРЫ

В последние годы повысился интерес к исследованию других планет и астероидов, их климата, атмосферы и рельефа. Главной задачей для реализации таких проектов является проектно-баллистическая оптимизация транспортного космического аппарата (ТКА):

$$M_{0} \to \min \begin{vmatrix} T \to \min \\ m_{nn} = fixed \end{cases}$$
(1)

Баланс масс на орбите старта [1]:

$$M_{0} = \sum_{i=1}^{9} m_{T_{i}} + m_{\delta} + m_{\kappa} + m_{\mathcal{A}\mathcal{Y}} + m_{\mathcal{Y}}, \qquad (2)$$

где mTi – масса топлива на i-ом участке, mб – масса баков, mк – масса конструкции, mДУ – масса двигательной установки, mЭУ – масса энергоустановки.

mЭУ = 
$$\alpha$$
эN, mДУ =  $\gamma$ ДР, m $\kappa$  =  $\alpha$ KN +  $\gamma$ KP,  $N = \frac{Pc}{2\eta}$ . (3)

Полный цикл доставки полезной нагрузки на планету назначения и обратно



состоит из следующих участков: 1 – вывод космического аппарата на орбиту ожидания; 2, 4, 7, 9 – планетоцентрические участки набора параболической скорости или торможения и формирование заданной орбиты; 3, 8 – гелиоцентрические участки (прямой и обратный перелеты); 5 – спуск на поверхность планеты назначения; 6 – старт с поверхности планеты назначения. Схема межпланетного перелета представлена на рисунке 1.

Рисунок 1 - Схема межпланетного перелёта

Набор скорости на планетоцентрических участках ведется в одной плоскости под действием тангенциально направленного ускорения.

Изменение радиуса во времени описывается следующей зависимостью [2]:

$$r(t) = 1 + c_0 \ln\left(1 - \frac{a_0}{c_0}t\right),$$
(4)

где r, a0, c0 – безразмерные величины.

Длительность маневра определяется по формуле:

$$t = \frac{1}{a_0} \left( 1 - 0,7555 \sqrt[4]{a_0} - \frac{\left(1 - 0,7555 \sqrt[4]{a_0}\right)^2}{c_0} \right);$$
(5)

$$t_{pasm} = t \cdot 2\pi \cdot \frac{r_0^{3/2}}{\sqrt{\mu}}.$$
(6)

Масса топлива для совершения маневра:

$$m_T = t_{pasm} \cdot \beta, \quad \beta = \frac{P}{c}.$$
 (7)

На гелиоцентрических участках траектории принимается, что орбита старта – круговая с радиусом r0, двигатель работает без выключения и ускорение мало (a < 0,1g). Изменение радиуса описывается следующей зависимостью:

$$r = r_0 e^{\phi \cdot \operatorname{ctg}\alpha},\tag{8}$$

где ф – угловая дальность; а – угол между радиус-вектором и вектором скорости.

$$\alpha = 0,5 \arcsin\left(\frac{B\left(3 - \sqrt{1 - 8B^2}\right)}{1 + B^2}\right), \text{ если } r \text{ уменьшается;}$$

$$\alpha = \frac{\pi}{2} - 0,5 \arcsin\left(\frac{B\left(3 - \sqrt{1 - 8B^2}\right)}{1 + B^2}\right), \text{ если } r \text{ увеличивается,}$$

$$B = \frac{a_0 \cdot \sin \lambda}{1 + B^2},$$
(9)

$$=\frac{a_0 \sin \lambda}{1-a_0 \cos \lambda},\tag{10}$$

где  $\lambda$  – угол между радиус-вектором и вектором ускорения.

Угол λ подбирается таким образом, чтобы выполнялось равенство:

$$\frac{\cos\alpha \cdot \sin\alpha}{2 - \cos^2\alpha} = \frac{a_0 \sin\lambda}{1 - a_0 \cos\lambda}.$$
(11)

Длительность маневра:

$$t = \frac{2\left(r^{3/2} - r_0^{3/2}\right)}{3\cos\alpha\sqrt{1 - a_0}\frac{\sin\left(\alpha - \lambda\right)}{\sin\alpha}}.$$
(12)

Время ожидания на орбите определяется следующей формулой:

$$T_{oxc} = \frac{\Delta\varphi_{com}(s-f) - \Delta\varphi(s)}{\Delta\omega}, \quad \Delta\varphi(s) = \varphi - \omega t, \tag{13}$$

где  $\Delta \varphi_{rom}(s-f)$  – разность истинных аномалий Земли и астероида Церера на момент готовности, рад;  $\Delta \varphi(s)$  – разность положений Земли и астероида на момент готовности, рад;  $\varphi$  – изменение угловой дальности за время гелиоцентрического перелета, рад;  $\omega$  – круговая скорость вращения Цереры, рад/с; t – время гелиоцентрического перелета, с;  $\Delta \omega$  – разность круговых скоростей вращения Цереры и Земли, рад/с.

Эквивалентная стоимость за весь срок существования СТ рассчитывается по следующей формуле [3]:

$$C_T = C_{KA} + C_{PH}, \tag{14}$$

где  $C_{K\!A}$  – стоимость проектирования, изготовления и испытаний космического аппарата;  $C_{P\!H}$  – стоимость выведения на орбиту ожидания.

$$C_{KA} = C_{ucn} \left( C_{\kappa o \mu} + C_{PT} + C_{JV} + C_{3V} + C_{np} \right).$$
(15)

$$C_{_{\kappa OH}} = C_{_{\kappa OH}}^{_{y \partial}} \cdot m_{_{\kappa}}, \qquad (16)$$

где  $C_{_{\kappa o \mu}}^{_{y o}}$  – удельная стоимость 1 кг конструкции.

$$C_{PT} = C_{PT}^{\gamma \partial} \cdot m_{PT}, \qquad (17)$$

где  $C_{PT}^{y\partial}$  – удельная стоимость 1 кг рабочего тела (ксенона).

$$C_{AY} = C_{AY} \cdot n, \quad n = \frac{P}{P_{\partial s}}, \tag{18}$$

$$C_{3Y} = C_{3Y}^{y\partial} \cdot N, \tag{19}$$

где  $C_{yy}^{y\partial}$  – цена 1 Вт мощности солнечных батарей, N – мощность энергоустановки.

$$C_{np} = C_{np}^{\,y\partial} \cdot m_{KA},\tag{20}$$

где  $C_{np}^{y\partial}$  – удельная стоимость проектирования 1 кг ТКА.

$$C_{PH} = \frac{C_P}{n_{KA}} + C_{PE},\tag{21}$$

136

где Ср – стоимость ракеты-носителя, nка – количество космических аппаратов, выводимых одной ракетой, Срб – стоимость разгонного блока.

$$C_{P} = C_{n\mu}^{y\partial} \left( H, i \right) \cdot m_{n\mu}, \tag{22}$$

где  $C_{nn}^{y\partial}(H,i)$  – удельная стоимость 1 кг ПН для ракеты в зависимости от высоты и наклонения орбиты выведения.

$$C_{PE} = \frac{C_P}{V_{xap}} = \frac{C_P}{1, 2} \sqrt{\frac{r}{\mu}}.$$
 (23)

В таблице 1 приведены варианты решений задачи проектно-баллистической оптимизации ТКА. Исследовались зависимости времени перелета и стартовой массы от скорости истечения. Графики зависимостей представлены на рисунке 2.





Для расчета в качестве исходных данных использовались эфемериды планет и астероидов, полученные с сайта NASA [4]. На рисунке 3 представлены некоторые из них.

2460466.500000000 = A.D. 2024-Jun-05 00:00:00.0000 (TDB) EC= 7.907647196634611E-02 QR= 2.548119915351758E+00 IN= 1.058777255843627E+01 OM= 8.025371839878034E+01 W = 7.332815724459959E+01 Tp= 2459919.614240870811 N = 2.141458357179129E-01 MA= 1.171133079309509E+02 TA= 1.248077095085081E+02 A = 2.766918031503089E+00 AD= 2.985716147654421E+00 PR= 1.681097364294377E+03

Рисунок 3 – Эфемериды астероида Церера на 5.06.2024



N⁰	с, м/с	т0, кг	Т, лет
1	100000	2766	9,594
2	90000	2736	9,515
3	80000	2722	9,448
4	70000	2733	9,397
5	60000	2782	9,372
6	50000	2893	9,384

## Библиографический список

1. Старинова О.Л. Расчет межпланетных перелетов космических аппаратов с малой тягой [Текст]/О.Л. Старинова. – Самара: Издательство Самарского научного центра РАН, 2007. – 196 с.

Лебедев В.Н. Расчет движения космического аппарата с малой тягой [Текст]/
 В.Н. Лебедев. – М.: ВЦ АН СССР, 1968. – 108 с.

3. Волков И.М. Проектный анализ [Текст]/ И.М. Волков, М. В. Грачёва. – М.: ЮНИТИ, 1998. – 423 с.

4. NASA – Jet Propulsion Laboratory http://ssd.jpl.nasa.gov/?horizons