

И. А. Тимбай

НЕЛИНЕЙНЫЕ КОЛЕБАНИЯ ОСЕСИММЕТРИЧНОГО ЛЕТАТЕЛЬНОГО АППАРАТА  
ОТНОСИТЕЛЬНО ЦЕНТРА МАСС

Рассматриваются пространственные нелинейные колебания неуправляемого осесимметричного ЛА относительно центра масс при спуске в атмосфере. Восстанавливающий аэродинамический момент аппарата близок к синусоидальной зависимости. Получены усредненные уравнения возмущенного движения ЛА для произвольного числа гармоник разложения коэффициентов аэродинамических сил и моментов в тригонометрические ряды. Данная работа является развитием статьи /1/, в которой рассматривается случай, когда число гармоник не превышает трех.

Для осесимметричных ЛА коэффициенты аэродинамических сил и моментов могут быть представлены в виде

$$B = \sum_{t=0}^n a_{Bt} \cos^t \alpha, \quad B = (c_{x_{\pi\pi}}, \bar{m}_{x_{\pi\pi}}^{\omega}, \bar{m}_{y_{\pi\pi}}^{\omega}, \bar{m}_{z_{\pi\pi}}^{\omega}),$$

$$\bar{D} = D/\sin \alpha = \sum_{t=0}^n a_{Dt} \cos^t \alpha, \quad D = (m_p, c_{y_{\pi\pi}}, \bar{m}_{x_{\pi\pi}}^{\omega}, \bar{m}_{y_{\pi\pi}}^{\omega}),$$
(1)

где  $n$  - количество гармоник разложения аэродинамических характеристик,  $\alpha$  - пространственный угол атаки,  $c_{x_{\pi\pi}}, c_{y_{\pi\pi}}$  - коэффициенты тангенциальной и нормальной сил;  $m_p$  - коэффициент аэродинамического момента относительно передней кромки,  $\bar{m}_{x_{\pi\pi}}^{\omega}, \bar{m}_{y_{\pi\pi}}^{\omega}, \bar{m}_{z_{\pi\pi}}^{\omega}, \bar{m}_{x_{\pi\pi}}^{\omega}, \bar{m}_{y_{\pi\pi}}^{\omega}$  - коэффициенты проекций демпфирующего момента на оси связанной с пространственным углом атаки системы координат  $Ox_{\pi\pi}y_{\pi\pi}z_{\pi\pi}$ .

Из соотношений (1) для коэффициентов  $m_p$  и  $c_y$  следует формула для восстанавливающего момента

$$M_{\alpha}(\alpha)/I = -qSlsina \sum_{t=0}^n (a_{m_p t} \bar{x}_{\pi\pi} a_{c_y t}) \cos^t \alpha / I = -qsina \sum_{t=0}^n c_t \cos^t \alpha,$$
(2)

где  $q$  - скоростной напор,  $S$  - площадь миделевого сечения,  $I$  - поперечный момент инерции,  $x_{\pi\pi} = x_{\pi\pi}/l$  - безразмерное смещение центра масс от передней кромки,  $l$  - характерный размер ЛА.

Пусть коэффициенты  $c_i$  в формуле для восстанавливающего момента удовлетворяют условиям

$$|c_i/c_0| = 0(\varepsilon) \quad (i=1, 2, \dots, n), \quad (3)$$

$\varepsilon$  - малый параметр.

С учетом соотношений (1)-(3), для системы уравнений возмущенного движения методом Волосова /2/ получены усредненные уравнения в виде

$$\begin{aligned} \dot{x}_1 &= \frac{\varepsilon(1-x_1^2)^{1/2}}{F(x_1)} \left\{ L_{\alpha} + L_R - \frac{\partial W(x_1)}{\partial R} \bar{\Phi}_R + L_G - \frac{\partial W(x_1)}{\partial G} \bar{\Phi}_G + L_q - \frac{\partial W(x_1)}{\partial q} \bar{\Phi}_q \right\}, \\ \dot{R} &= \varepsilon \sum_{i=0}^{n+1} S_{R_i} N_i = \varepsilon \bar{\Phi}_R, \quad \dot{G} = \varepsilon \sum_{i=0}^{n+2} S_{G_i} N_i = \varepsilon \bar{\Phi}_G, \quad \dot{V} = \varepsilon \sum_{i=0}^{n+2} S_{V_i} N_i = \varepsilon \bar{\Phi}_V, \\ \dot{\theta} &= \varepsilon \bar{\Phi}_{\theta}, \quad \dot{H} = \varepsilon \bar{\Phi}_H, \quad \dot{L} = \varepsilon \bar{\Phi}_L, \end{aligned} \quad (4)$$

где  $x_1 = \cos \alpha_{max}$ ,  $R = Q_x/I$ ,  $G = Q_v/I$ ,  $Q_x$ ,  $Q_v$  - проекции вектора кинетического момента на продольную ось ЛА и вектор скорости  $V$ ,  $\theta$ ,  $H$ ,  $L$  - соответственно, угол наклона траектории к горизонту, высота и дальность полета.

Минимальное значение угла атаки вычисляется по формуле /1/

$$x_2 = \cos \alpha_{min} = \eta - (a - bx_1)/(1-x_1^2),$$

где  $\eta = (1 - 2(ax_1 - b)/(1-x_1^2) + [(a - bx_1)/(1-x_1)]^2)^{1/2}$ ,  $a = (R^2 + G^2)/(4qc_0)$ ,  $b = RG/(2qc_0)$ .

Параметры, входящие в уравнения (4), определяются следующими соотношениями

$$\begin{aligned} F(x_1) &= [(G - Rx_1)(R - Gx_1)]/(1-x_1^2)^{3/2} + qc_0(1-x_1^2)^{1/2}, \\ L_{\alpha} &= \frac{2\beta^{n+2}}{T} \sum_{i=0}^{n+2} S_{\alpha_i} J_{\alpha_i}, \quad L_R = \sum_{i=0}^{n+1} S_{R_i} (R J_i - G J_{i+1}), \quad L_G = \sum_{i=0}^{n+2} S_{G_i} (G J_i - R J_{i+1}), \\ \frac{\partial W(x_1)}{\partial R} &= (R - Gx_1)/(1-x_1^2), \quad \frac{\partial W(x_1)}{\partial G} = (G - Rx_1)/(1-x_1^2), \quad \frac{\partial W(x_1)}{\partial q} = -c_0 x_1, \\ L_q &= -c_0 V \left( \frac{V}{2} \frac{\partial \rho}{\partial H} \bar{\Phi}_H N_1 + \rho \sum_{i=0}^{n+2} S_{V_i} N_{i+1} \right), \quad J_{\alpha_i} = J_{\alpha_{i-2}} - \sum_{r=0}^{i-2} G_{i-2}^r d_{i-r-1} \\ (i=2, 3, 4, \dots), \quad J_{\alpha_0} &= -2(x_2 + x_1)K/\eta + 4E - (1-x_1)[2 + (1-x_2)/\eta] \Pi_1 - \\ &- (1+x_1)[2 - (1+x_2)/\eta] \Pi_2, \quad J_{\alpha_1} = 2(1+x_1 x_2)K/\eta - 4x_1 E - \\ &- (1-x_1)[2 + (1-x_2)/\eta] \Pi_1 + (1+x_1)[2 - (1+x_2)/\eta] \Pi_2 - d_0, \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
d_t &= 4[k_1^2 A h_{2t} + (2k^2 - 1)h_{2t+2} - h_{2t+4}] / (2\eta) K \quad (t=0, 1, 2, \dots), \quad A = x_2 - x_1, \\
J_t &= J_{t-2} - N_{t-2} \quad (t=2, 3, 4, \dots), \quad J_0 = [\Pi_1 / (1-x_2) + \Pi_2 / (1+x_2)] / (2K), \\
J_1 &= [\Pi_1 / (1-x_2) - \Pi_2 / (1+x_2)] / (2K), \quad N_t = \sum_{\tau=0}^t C_t^\tau h_{2(t-\tau)} \quad (t=0, 1, 2, \dots), \\
h_0 &= 1, \quad h_2 = 2\eta(E - k_1^2 K) / K, \quad h_{2j} = 2\eta[(2j-2)(2k^2-1)h_{2j-2} + \\
&+ (2j-3)k_1^2 A h_{2j-4}] / (2j-1) \quad (j=2, 3, 4, \dots), \quad C_t^\tau = t! x_1^\tau / [(t-\tau)! r!], \\
C_{t-2}^\tau &= (t-2)! x_1^\tau / [(t-2-\tau)! r!], \quad 0! = 1, \quad \Phi_\Theta = (-g/V + V/R_p) \cos\theta, \\
\bar{\Phi}_q &= -\frac{\partial p}{\partial H} \Phi_H^2 / (2 + \rho V \Phi_V), \quad \Phi_H = V \sin\theta, \quad \Phi_L = (R_p - H) V \cos\theta / R_p, \\
S_{\alpha_t} &= \delta_t q_m - \xi_t q_I \quad (t=0, 1, \dots, n), \quad S_{\alpha_{n+1}} = \delta_{n+1} q_m, \quad S_{\alpha_{n+2}} = \delta_{n+2} q_m, \\
S_{R_0} &= m_x q S L / I + \xi_0 R q_{Ix} - \alpha_0 G q_I, \quad S_R = (\alpha_{t-1} R - \alpha_t G) q_I + \xi_t R q_{Ix} \\
&(t=1, 2, \dots, n), \quad S_{R_{n+1}} = \alpha_n R q_I, \quad S_{G_0} = \theta_0 G q_I - \tau_0 R q_m + \nu_0 R q_{Ix}, \\
S_{G_1} &= m_x q S L / I + (\theta_1 G - \alpha_0 G - \nu_0 R) q_I + (\tau_0 G + \lambda_0 R - \tau_1 R) q_m + (\xi_0 R - \nu_1 R) q_{Ix}, \\
S_{G_t} &= (\theta_t G - \alpha_{t-1} G - \theta_{t-1} R - \alpha_{t-2} R) q_I + (-\lambda_{t-2} G + \tau_{t-1} G + \lambda_{t-1} R - \tau_t R) q_m + \\
&+ (-\nu_t R + \nu_{t-2} R + \xi_{t-1} R) q_{Ix} \quad (t=2, 3, \dots, n), \quad S_{G_{n+1}} = (-\alpha_n G + \alpha_{n-1} R - \\
&-\theta_n R) q_I + (-\lambda_{n-1} G + \tau_n G + \lambda_n R) q_m + (\nu_{n-1} R + \xi_n R) q_{Ix}, \quad S_{G_{n+2}} = \alpha_n R q_I - \\
&-\lambda_n G q_m + \nu_n R q_{Ix}, \quad S_{V_0} = -\lambda_0 q S / m - g \sin\theta, \quad S_{V_1} = -(\tau_0 + \lambda_1) q S / m, \\
S_{V_t} &= -(\tau_{t-1} + \lambda_t - \lambda_{t-2}) q S / m \quad (t=2, 3, \dots, n), \quad S_{V_{n+1}} = -(\tau_n - \lambda_{n-1}) q S / m, \\
S_{V_{n+2}} &= \lambda_n q S / m, \quad q_m = q S / (mV), \quad q_I = q S L^2 / (IV), \quad q_{Ix} = q S L^2 / (I_x V), \\
\delta_0 &= -\lambda_0 + \tau_1, \quad \delta_1 = -2\lambda_1 - \tau_0 + 2\tau_2, \quad \delta_t = t[\lambda_{t-2} - \tau_{t-1}] + (t+1)[\tau_{t+1} - \lambda_t] \\
&(t=2, 3, \dots, n-1), \quad \delta_n = n[\lambda_{n-2} - \tau_{n-1}] - (n+1)\lambda_n, \quad \delta_{n+1} = (n+1)[\lambda_{n-1} - \tau_n], \\
\delta_{n+2} &= (n+2)\lambda_n.
\end{aligned}$$

Здесь  $T=2K/\beta$  - период колебания угла атаки,  $\beta=(qc_0\eta)^{1/2}$ ;  
 $k=(A/2\eta)^{1/2}$  - модуль эллиптических функций,  $k_1=1-k^2$  - дополнительный модуль,  $K(k)$ ,  $E(k)$ ,  $\Pi(k, n)$  - полные эллиптические интегралы первого, второго и третьего рода,  $\Pi_1=\Pi(k, n_1)$ ,  $\Pi_2=\Pi(k, n_2)$ ,  $n_1=A/(1-x_2)$ ,

$n_2 = -A/(1+x_2)$ ;  $g$  - ускорение силы тяжести,  $R_p$  - расстояние до притягивающего центра,  $\rho$  - плотность атмосферы,  $m$  - масса ЛА,  $I_x$  - продольный момент инерции,  $m_x$  - коэффициент крутящего момента относительно продольной оси аппарата, параметрами  $\lambda, \delta, \tau, \xi, \vartheta, \zeta, \kappa, \nu$  обозначены коэффициенты разложения аэродинамических характеристик в тригонометрические ряды, соответственно,

$$a_{y_{II}}^{\alpha}, a_{y_{II}}^{\alpha}, a_{x_{II}}^{\omega}, a_{x_{II}}^{\omega}, a_{y_{II}}^{\omega}, a_{z_{II}}^{\omega}, a_{x_{II}}^{\omega}, a_{y_{II}}^{\omega}.$$

Численное интегрирование полученных усредненных уравнений возмущенного движения осесимметричного аппарата (4) дает существенное (на 2 порядка) сокращение времени определения параметров движения по сравнению с исходными уравнениями. Проведенные контрольные расчеты по исходным и усредненным уравнениям показывают близость результатов, при этом ошибка не превышает значения

$$\delta_{\alpha_m} = 1 - [c_0 \int_{t=0}^n (c_0 + \dots) dt]$$

#### Список литературы

1. Асланов В.С., Тимбай И.А., Бойко В.В. Пространственные колебания осесимметричного аппарата на произвольных углах атаки при снижении в атмосфере планеты //Космические исследования. - 1981. - Т. XIX, № 5, с. 680-687.
2. Волосов В.М. Некоторые виды расчетов в теории нелинейных колебаний, связанных с усреднением //ЖВМ и ВМ. - 1963. - т. 3. № 1. - С. 3 - 53.