

ИССЛЕДОВАНИЕ ДИНАМИКИ ПОЛЕТА ОСЕСИММЕТРИЧНОГО СНАРЯДА

Методами малого параметра изучается движение осесимметричного быстровращающегося артиллерийского снаряда. Малый параметр введен в уравнения движения снаряда с помощью процедуры числовой нормализации. На основе нелинеаризованных уравнений движения даны оценки модулей поперечной угловой скорости и пространственного угла атаки при известных оценках модулей их начальных значений. Уточнены условия динамической устойчивости снаряда. Установлено, что погрешность асимптотического решения первого приближения [6] уравнений углового движения снаряда увеличивается при учете членов этих уравнений, нелинейных по переменным углового движения.

1. Постановка задачи. Одним из способов частичной формализации процедуры введения малого параметра в уравнения движения механической системы является нормализация этих уравнений (см. [5]). Она основана на переходе к новым масштабам времени, фазовых переменных и зависящих от них функций. При этом в качестве новых масштабов фазовых переменных выбираются верхние характерные значения их модулей, то есть значения, близкие к максимальным по времени для всего изучаемого класса механических систем. В полученных таким образом нормализованных уравнениях движения выделяются безразмерные функции порядка 1, зависящие от фазовых переменных и времени, и множители при них, являющиеся безразмерными степенными одночленами, составленными из характерных значений модулей исходных переменных и функций. Один или несколько из таких одночленов принимаются за малые параметры, а остальные выражаются через них с использованием предположений о выделяемом классе движений, теоретических оценок по упрощенной модели, а также числовых данных, полученных с помощью натурального или численного эксперимента.

Для конкретного класса механических систем каждое из характерных значений, а следовательно, и их комбинация, выбираемая в качестве малого параметра, обычно принадлежат узкому диапазону положительных числовых значений, и потому малый параметр фактически вводится вместо определенного числа $\epsilon_0 \in (0; 1)$. Но тогда с той же степенью обоснованности нормализацию можно сразу проводить не в общем виде, а выбирать в качестве характерных значений конкретные числа и вводить малый параметр вместо определенного числа. Такая числовая нормализация является гибким способом введения малого параметра и позволяет легко определить относительный "вес" каждого члена уравнений.

Примем обозначения статьи [3]. Характерные значения модулей медленно изменяющихся переменных $x, y, z, v, \theta, \psi, p$ достаточно надежно определяются из натурального и численного эксперимента. Поэтому представляет интерес получение теоретических оценок верхних характерных значений модулей переменных q, r, α, β , описывающих угловое движение оси симметрии снаряда. Условия, при которых устанавливаются такие оценки, являются условиями правильности полета снаряда, или условиями его динамической устойчивости (см. [1],[4]), если найденные верхние характерные значения модулей переменных α, β (или угла атаки δ) достаточно малы (порядка $0,1^2$). Последовательность получения этих оценок такова. Для переменных углового движения в качестве новых масштабов берутся некоторые "ожидаемые" верхние характерные числовые значения их модулей. Это позволяет ввести в уравнения движения малый параметр с помощью

Таблица (начало)

Величина	x^*, y^*	z^*	v^*	v_*	θ^*	ψ^*	p^*, p_*	α^*, β^*	q^*, r^*
Значение	10^4	10^2	10^3	10^2	1	$0,1^2$	10^3	$0,1^2$	1
Ед. измер.	м	м	м/с	м/с	-	-	1/с	-	1/с

Таблица (окончание)

K_{x0}^*	K_{y0}^*, K_{z0}^*	K_{p0}^*	$A_{\Omega 0}^*$	A_{g0}^*, A_{g0*}	B_{y0}^*	B_{z0}^*	B_{z0*}	t^*
10^2	0,1	$0,1^2$	1	10^2	10^2	10^4	10^3	10
м/с ²	1/с	1/с	1/с	1/с	1/с ²	1/с ²	1/с ²	с

процедуры числовой нормализации (п.2). Затем проводятся оценки и устанавливается, что рассматриваемые переменные равны $O(1)$ при $\varepsilon \rightarrow 0$ (пп.3–5), а это означает, что действительные верхние характерные значения модулей соответствующих исходных переменных равны ожидаемым. После этого становятся определенными порядки по ε всех членов уравнений движения, что дает возможность построить приближенное асимптотическое решение уравнений углового движения, аналогичное указанному в [6], и оценить его погрешность с учетом нелинейных членов (п.6).

Символы $O(\varepsilon^n)$ [$O^*(\varepsilon^n)$] обозначают функции $f(\xi, t, \varepsilon)$, которые в рассматриваемой области изменения некоторого вектора ξ и времени t имеют при $\varepsilon \rightarrow 0$ порядок не ниже ε^n [равный ε^n], при этом для положительных функций используются обозначения $O_+(\varepsilon^n)$ [$O_+(\varepsilon^n)$]. Аналогичные обозначения используются и при оценках числовых порядков. В этом случае применяется десятичная степенная шкала, так что равенства $f(\xi, t) = O(0,1^n)$ и $f(\xi, t) = O^*(0,1^n)$ означают, что $|f(\xi, t)| < 0,1^{n-1}$ и $0,1^{n+1} < |f(\xi, t)| < 0,1^{n-1}$ в рассматриваемой области изменения переменных ξ, t .

Для сокращения записи применяются обозначения $\zeta = \sin \delta$, $c(\zeta) = 1/(1 + \sqrt{1 - \zeta^2})$, где δ – пространственный угол атаки. Так как $\alpha = \sin \delta \cos \nu$, $\beta = \sin \delta \sin \nu$, где ν – угол поворота плоскости угла атаки, то $\zeta^2 = \alpha^2 + \beta^2$.

Чтобы при введении малого параметра было удобней выделить в уравнениях движения функции порядка единицы, вводятся две четные аналитические функции $s(\psi) = (\sin \psi)/\psi$, $t(\psi) = (\operatorname{tg} \psi)/\psi$ ($s(0) = t(0) = 1$).

2. Введение малого параметра. Движение осесимметричного быстровращающегося артиллерийского снаряда при $|\delta| \leq \pi/2$ описывается уравнениями (19), (20), (24), (25) статьи [3] и изучается на интервале времени $[t_0; t_1]$, где t_0 – момент вылета снаряда из орудия, t_1 – момент его падения на землю. Кроме упомянутых выше максимальных, для оценок используются также близкие к минимальным по времени значения модулей некоторых переменных и функций для всего рассматриваемого класса объектов. Первые естественно назвать верхними, а вторые – нижними характерными числовыми значениями модулей этих величин. Они даны в таблице, где отмечены соответственно верхним и нижним индексом *. Приведенные в верхней части таблицы характерные значения $x^*, y^*, z^*, v^*, v_*, \theta^*, \psi^*, p^*, p_*$ являются действительными, а $\alpha^*, \beta^*, q^*, r^*$ – ожидаемыми. Указанные в таблице верхние и нижние характерные значения переменных y, v, θ, ψ, p определяют область Ξ^5 изменения этих переменных (5-мерный параллелепипед). Соответствующая область изменения y, v, p обозначается через Ξ^3 .

Характерные начальные значения $\alpha^*, \beta^*, q^*, r^*(t_0)$ переменных α, β, q, r найдем в предположении, что в момент t_0 вылета снаряда из орудия скорость его центра масс направлена вдоль оси ствола, расстояние между ведущими утолщениями $L \approx 500$ мм, а зазор между снарядом и поверхностью канала ствола $h \approx 0,5$ мм. Тогда синус угла наклона снаряда к оси ствола по модулю равен $|\zeta(t_0)| = h/L$, и следовательно, $|\zeta^*(t_0)| \approx 0,1^3$. В этом наклонном положении благодаря нарезке ствола снаряд имеет угловую скорость $\omega(t_0)$, направленную вдоль оси ствола. Проекция $\Omega(t_0)$ вектора $\omega(t_0)$ на плоскость, ортогональную оси симметрии снаряда, по модулю равна $|p(t_0) \sin \delta(t_0)|$. Поэтому $q^*, r^*(t_0) = p^*(t_0)\zeta^*(t_0)$. Следовательно,

$$\alpha^*, \beta^*(t_0) = 0,1^3, \quad q^*, r^*(t_0) = 1 \text{ с}^{-1}. \quad (1)$$

Аэродинамические силы и моменты характеризуются функциями $R_x, R_{y1} = R_y/\zeta, R_{z1} = R_z/\zeta, M_p, M_\Omega, M_{y1} = M_y/\zeta, M_{z1} = M_z/\zeta$, которые зависят от y, v, ζ , а R_{z1}, M_{y1} — еще и от p . В уравнения движения снаряда входят выражающиеся через них аэродинамические функции

$$\begin{aligned} K_x = R_x/m, \quad K_y = R_{y1}/mv, \quad K_z = R_{z1}/mv, \quad K_p = M_p/I_1, \\ A_\Omega = M_\Omega/I_2, \quad B_y = M_{y1}/I_2, \quad B_z = M_{z1}/I_2. \end{aligned} \quad (2)$$

Все они являются четными по ζ [3]. Эти функции предполагаются дважды непрерывно дифференцируемыми при $(y, v, p) \in \Xi^3$ и значениях $\zeta = O(0,1)$, которые по модулю на десятичный порядок больше ожидаемых. Поэтому, если временно обозначить через $A(y, v, p, \zeta)$ одну из этих функций, то

$$A(y, v, p, \zeta) = A_0(y, v, p) + A_2(y, v, p, \zeta)\zeta^2, \quad (3)$$

где $A_0(y, v, p) = A(y, v, p, 0)$, $A_2(y, v, p, \zeta) = A''(y, v, p, \tilde{\zeta}(\zeta))/2$ ($\tilde{\zeta}(\zeta) \in [0; \zeta]$) являются соответственно дважды непрерывно дифференцируемой и непрерывной функциями. Здесь и далее нулевым нижним индексом отмечаются значения функций при $\zeta = 0$, штрих означает дифференцирование по ζ .

Функции $K_{x0}, K_{y0}, K_{p0}, A_{\Omega 0}, B_{z0}(y, v)$ достаточно надежно определяются экспериментальным путем, что позволяет найти характерные значения их модулей (они приведены в нижней части таблицы). В п.3 после замены переменных в линейной части уравнений углового движения функция B_{z0} входит в эти уравнения с множителем 4. Поэтому в таблице в качестве B_{z0}^*, B_{z0*} взяты верхнее и нижнее характерные значения функции $4B_{z0}$. Относительно силы Магнуса R_z известно, что она меньше влияет на полет снаряда, чем подъемная сила R_y . С учетом этого для общности предполагается, что R_z принимает значения того же порядка, что и подъемная сила R_y , или меньшие по модулю значения, то есть $K_{z0}^* = K_{y0}^*$. Для функции B_{y0} , характеризующей момент Магнуса M_y , следует предположить, что $B_{y0}^* = 0,1^2 B_{z0}^*$, так как если предположить B_{y0}^* больше хотя бы на один десятичный порядок, то невозможно обеспечить выполнение условий динамической устойчивости снаряда в п.4. Время полета снаряда при стрельбе на максимальную дальность составляет несколько десятков секунд. Поэтому характерное время полета $t^* = 10$ с. В таблице приведены также характерные значения функции $A_{g0}(p) = pI_1/I_2$.

Относительно величин квадратичных по ζ членов аэродинамических функций K_x, K_y, K_z, K_p, B_z делаются следующие предположения, основанные на имеющихся экспериментальных данных. Для функций K_x, K_y, K_z, K_p предполагается, что в области

$(y, v, p) \in \Xi^3$, $\zeta = O(0,1)$ числовые значения производных $K_x'', K_y'', K_z'', K_p''$, а вместе с ними и числовые значения коэффициентов $K_{x2}, K_{y2}, K_{z2}, K_{p2}$ при ζ^2 в формулах вида (3) на один десятичный порядок больше, чем значения соответствующих нулевых членов $K_{x0}, K_{y0}, K_{z0}, K_{p0}$. Для функции B_z предполагается, что B_z'' , а значит, и коэффициент нелинейного члена B_{z2} в представлении вида (3) принимает при $(y, v, p) \in \Xi^3$ числовые значения того же порядка, что и нулевой член B_{z0} . Таким образом, имеем $K_{x2}^* = 10K_{x0}^*, K_{y2}^* = 10K_{y0}^*, K_{z2}^* = 10K_{z0}^*, K_{p2}^* = 10K_{p0}^*, B_{z2}^* = B_{z0}^*$. Что касается двух оставшихся функций A_Ω, B_y , то квадратичные по ζ члены их представлений вида (3) предполагаются такими, что соответствующие им члены уравнений движения имеют тот же порядок, что и нелинейный член, связанный с B_z .

Нормализуем приведенные в [3] уравнения движения снаряда, выбирая в качестве новых масштабов фазовых переменных верхние характерные значения их модулей, указанные в таблице. Аэродинамические функции (2) отнесем к верхним характерным значениям модулей нулевых членов их представлений вида (3), функцию A_{g0} – к A_{g0}^* , а константу g – к величине 10 м/с^2 . В качестве новой единицы времени возьмем $t^0 = 0,01 \text{ с}$. Для новых переменных и функций сохраним прежние обозначения. Числовые коэффициенты при выделенных таким образом в уравнениях движения функциях порядка 1 представим в виде степеней числа $\varepsilon_0 = 0,1$, а затем заменим ε_0 малым параметром ε . В результате получим содержащие ε уравнения поступательного движения и продольного вращения

$$\begin{aligned} \dot{x} &= \varepsilon^3 F_x(v, \theta, \varepsilon^2 \psi), & \dot{y} &= \varepsilon^3 F_y(v, \theta, \varepsilon^2 \psi), & \varepsilon^2 \dot{z} &= \varepsilon^5 F_z(v, \varepsilon^2 \psi), \\ \dot{v} &= \varepsilon^4 F_v(\theta, \varepsilon^2 \psi) + \varepsilon^3 K_x(y, v, \zeta, \varepsilon), \\ \dot{\theta} &= \varepsilon^3 F_\theta(v, \theta, \varepsilon^2 \psi) + \varepsilon^5 [K_y(y, v, \zeta, \varepsilon)\alpha - K_z(y, v, p, \zeta, \varepsilon)\beta] / \cos \varepsilon^2 \psi, \\ \varepsilon^2 \dot{\psi} &= \varepsilon^5 F_\psi(v, \theta, \varepsilon^2 \psi) + \varepsilon^5 [K_z(y, v, p, \zeta, \varepsilon)\alpha + K_y(y, v, \zeta, \varepsilon)\beta], \\ \dot{p} &= \varepsilon^4 p K_p(y, v, \zeta, \varepsilon), \end{aligned} \quad (4)$$

где

$$\begin{aligned} F_x(v, \theta, \varepsilon^2 \psi) &= v \cos \theta \cos \varepsilon^2 \psi, & F_y(v, \theta, \varepsilon^2 \psi) &= v \sin \theta \cos \varepsilon^2 \psi, & F_z(v, \varepsilon^2 \psi) &= v \psi s(\varepsilon^2 \psi), \\ F_v(\theta, \varepsilon^2 \psi) &= -g \sin \theta \cos \varepsilon^2 \psi, & F_\theta(v, \theta, \varepsilon^2 \psi) &= -\frac{\varepsilon g \cos \theta}{v \cos \varepsilon^2 \psi}, & F_\psi(v, \theta, \varepsilon^2 \psi) &= \frac{\varepsilon g}{v} \psi s(\varepsilon^2 \psi) \sin \theta, \end{aligned} \quad (5)$$

причем $\varepsilon g/v = O(1)$. Согласно предположениям о нелинейностях,

$$\begin{aligned} K_x(y, v, \zeta, \varepsilon) &= K_{x0}(y, v) + \varepsilon^3 \zeta^2 K_{x2}(y, v, \zeta, \varepsilon), \\ K_y(y, v, \zeta, \varepsilon) &= K_{y0}(y, v) + \varepsilon^3 \zeta^2 K_{y2}(y, v, \zeta, \varepsilon), \\ K_z(y, v, p, \zeta, \varepsilon) &= K_{z0}(y, v, p) + \varepsilon^3 \zeta^2 K_{z2}(y, v, p, \zeta, \varepsilon), \\ K_p(y, v, \zeta, \varepsilon) &= K_{p0}(y, v) + \varepsilon^3 \zeta^2 K_{p2}(y, v, \zeta, \varepsilon), \\ A_\Omega(y, v, \zeta, \varepsilon) &= A_{\Omega 0}(y, v) + \varepsilon^2 \zeta^2 A_{\Omega 2}(y, v, \zeta, \varepsilon), \\ B_y(y, v, p, \zeta, \varepsilon) &= B_{y0}(y, v, p) + \varepsilon^2 \zeta^2 B_{y2}(y, v, p, \zeta, \varepsilon), \\ B_z(y, v, \zeta, \varepsilon) &= B_{z0}(y, v) + \varepsilon^4 \zeta^2 B_{z2}(y, v, \zeta, \varepsilon). \end{aligned} \quad (6)$$

При этом для снаряда $K_{x0}, K_{y0}, B_{z0}(y, v) > 0$ и $K_{p0}, A_{\Omega 0}(y, v) < 0$. Пусть

$$\xi = (x, y, \varepsilon^2 z, v, \theta, \varepsilon^2 \psi, p), \quad \xi_5 = (y, v, \theta, \varepsilon^2 \psi, p), \quad \xi_3 = (y, v, p).$$

Области изменения ξ_5, ξ_3 , в которые после изменения масштабов переходят исходные области Ξ^5, Ξ^3 , снова обозначаются через Ξ^5, Ξ^3 . В формулах (5), (6) и далее функции переменных ξ_5, ζ и параметра ε , обозначаемые заглавными латинскими буквами, равны $O(1)$ при $\xi_5 \in \Xi^5, \zeta = O(\varepsilon^{-1})$. Поэтому если, например, $k = O(\varepsilon^3)$, то $k = \varepsilon^3 K$, где $K = O(1)$.

Уравнения углового движения оси симметрии снаряда после введения в них малого параметра ε запишем в квазилинейной форме, пользуясь в их линейной части комплексными переменными $\Omega = q + ir, \Delta = \alpha + i\beta$:

$$\begin{aligned} \dot{\Omega} &= a(y, v, p, \varepsilon)\Omega + b(y, v, p, \varepsilon)\Delta + h_{\Omega}(y, v, \theta, \psi, p, q, r, \alpha, \beta, \varepsilon), \\ \dot{\Delta} &= -i\Omega - k(y, v, p, \varepsilon)\Delta + l(v, \theta, \varepsilon^2 \psi) + h_{\Delta}(y, v, \theta, \psi, p, q, r, \alpha, \beta, \varepsilon). \end{aligned} \quad (7)$$

Здесь коэффициенты линейных членов равны

$$\begin{aligned} a(y, v, p, \varepsilon) &= \varepsilon^2 A_{\Omega 0}(y, v) + iA_{g0}(p), \quad b(y, v, p, \varepsilon) = \varepsilon^2 B_{y0}(y, v, p) + iB_{z0}(y, v), \\ k(y, v, p, \varepsilon) &= \varepsilon^3 K_{y0}(y, v) + i\varepsilon^3 K_{z0}(y, v, p), \quad l(v, \theta, \varepsilon^2 \psi) = \varepsilon L_{\alpha}(v, \theta, \varepsilon) + i\varepsilon^3 L_{\beta}(v, \theta, \psi, \varepsilon), \end{aligned} \quad (8)$$

причем

$$L_{\alpha}(v, \theta, \varepsilon) = \frac{\varepsilon g}{v} \cos \theta, \quad L_{\beta}(v, \theta, \psi, \varepsilon) = -\frac{\varepsilon g}{v} \psi s(\varepsilon^2 \psi) \sin \theta, \quad (9)$$

а дополнительные члены выражаются формулами

$$\begin{aligned} h_{\Omega}(y, v, \theta, \psi, p, q, r, \alpha, \beta, \varepsilon) &= \left\{ \varepsilon^4 (\alpha^2 + \beta^2) A_{\Omega 2}(y, v, \zeta, \varepsilon) - i\varepsilon^4 (\alpha q + \beta r) c(\varepsilon^2 \zeta) + \right. \\ &+ \varepsilon^6 g v^{-1} \left[\psi t(\varepsilon^2 \psi) \cos \theta + \beta c(\varepsilon^2 \zeta) \cos \theta + \varepsilon^2 \alpha \psi s(\varepsilon^2 \psi) c(\varepsilon^2 \zeta) \sin \theta \right] - \\ &- i\varepsilon^7 K_y(y, v, \zeta, \varepsilon) \alpha \psi t(\varepsilon^2 \psi) + i\varepsilon^7 K_z(y, v, p, \zeta, \varepsilon) \left[(\alpha^2 + \beta^2) c(\varepsilon^2 \zeta) + \beta \psi t(\varepsilon^2 \psi) \right] \left. \right\} \Omega + \\ &+ \varepsilon^4 (\alpha^2 + \beta^2) [B_{y2}(y, v, p, \zeta, \varepsilon) + iB_{z2}(y, v, \zeta, \varepsilon)] \Delta, \end{aligned} \quad (10)$$

$$\begin{aligned} h_{\Delta}(y, v, \theta, \psi, p, q, r, \alpha, \beta, \varepsilon) &= \left\{ \varepsilon^4 (\beta q - \alpha r) c(\varepsilon^2 \zeta) + i\varepsilon^6 g v^{-1} \psi t(\varepsilon^2 \psi) \cos \theta - \right. \\ &- \varepsilon^6 (\alpha^2 + \beta^2) \left[K_{y2}(y, v, \zeta, \varepsilon) + iK_{z2}(y, v, p, \zeta, \varepsilon) \right] + \varepsilon^7 K_y(y, v, \zeta, \varepsilon) \left[(\alpha^2 + \beta^2) c(\varepsilon^2 \zeta) - \right. \\ &- i\alpha \psi t(\varepsilon^2 \psi) \left. \right] + i\varepsilon^7 K_z(y, v, p, \zeta, \varepsilon) \left[(\alpha^2 + \beta^2) c(\varepsilon^2 \zeta) + \beta \psi t(\varepsilon^2 \psi) \right] \left. \right\} \Delta + \\ &+ \varepsilon^6 g v^{-1} (\alpha^2 + \beta^2) c(\varepsilon^2 \zeta) [-\cos \theta + i\psi s(\varepsilon^2 \psi) \sin \theta]. \end{aligned}$$

В соответствии с таблицей функция $B_{z0}(y, v) > 0$ ограничена снизу значениями порядка ε , которые она может принимать на среднем участке траектории при больших углах стрельбы, а функция $A_{g0}(p) = Ip$ (I – число, близкое к 1) принимает только значения порядка 1:

$$O_+^*(\varepsilon) \leq B_{z0}(y, v) \leq O_+^*(1), \quad A_{g0}(p) = O^*(1). \quad (11)$$

Кроме того, не только сами нулевые члены представлений (3) функций (2) равны $O(1)$ в Ξ^3 , но и все их частные производные первого и второго порядков считаются равными $O(1)$ в Ξ^3 . Это обозначается следующим образом

$$K_{x0}, K_{y0}, K_{z0}, K_{p0}, A_{\Omega 0}, B_{y0}, B_{z0}(y, v, p) = O^2(1), \quad (y, v, p) \in \Xi^3. \quad (12)$$

В начальный момент в соответствии с (1) имеем $\Omega(t_0, \varepsilon) = O(1)$, $\Delta(t_0, \varepsilon) = O(\varepsilon)$. Система (4), (7) рассматривается на отрезке времени $[t_0; t_1]$, длина которого $t_1 - t_0 = O(\varepsilon^{-3})$.

3. Преобразование уравнений углового движения. Пусть $e(\xi_5, \varepsilon)$, $d(\xi_5, \varepsilon)$ – значения Ω и Δ , при которых обращаются в нули правые части уравнений (7) с отброшенными h_Ω, h_Δ . Тогда

$$e = bl/(ib - ak), \quad d = -al/(ib - ak), \quad (13)$$

причем в соответствии с (8), (11), (12)

$$e(\xi_5, \varepsilon) = \varepsilon E(\xi_5, \varepsilon), \quad d(\xi_5, \varepsilon) = D(\xi_5, \varepsilon), \quad E, D(\xi_5, \varepsilon) = O^2(1). \quad (14)$$

Условимся верхним индексом $[m]$ отмечать зависящие от ξ_5, ε функции, которые с погрешностью $O(\varepsilon^m)$ аппроксимируют в Ξ^5 соответствующие функции без этого индекса. Подставив (8) в (13), получаем

$$e^{[2]} = -i\varepsilon L_\alpha, \quad d^{[2]} = -\varepsilon^3 A_{g0} B_{y0} L_\alpha / B_{z0}^2 + i\varepsilon A_{g0} L_\alpha / B_{z0}, \quad (15)$$

причем $\varepsilon / B_{z0} = O(1)$ согласно (11).

В выражении $\dot{a}(\xi_5, \zeta, \varepsilon) = a_0^1(\xi_3, \varepsilon) + a_1^1(\xi_5, \zeta, \varepsilon)$ производной функции $a(\xi_5, \varepsilon)$ в силу уравнений движения ведущий член равен

$$a_0^1(\xi_3, \varepsilon) = i\varepsilon^4 A_{g0}(p) K_{p0}(y, v), \quad (16)$$

а для a_1^1 справедлива оценка $a_1^1 = O(\varepsilon^5)$. Пусть функция $w(\xi_5, \varepsilon)$ определена равенством

$$w = (a - k)^2 / 4 - ib + ak - a_0^1 / 2. \quad (17)$$

После подстановки в (17) выражений a, b, k из (8) w записывается в виде

$$w = -A_{g0}^2 \sigma^2 / 4 + O(\varepsilon^2), \quad (18)$$

где

$$\sigma = \sqrt{1 - 4B_{z0} / A_{g0}^2}. \quad (19)$$

Свои наибольшие значения функция B_{z0} принимает на начальном участке траектории, где $B_{z0} = O_+^*(1)$, а наименьшие – на среднем участке, где при больших углах стрельбы $B_{z0} = O_+^*(\varepsilon)$. Для A_{g0} имеем $A_{g0} = O^*(1)$ во все время полета. В момент t_0 конструктивно обеспечивается положительность подкоренного выражения в (19), в этот момент $0,6 < \sigma_0 < 0,7$. Но тогда подкоренное выражение положительно при всех $t \in [t_0; t_1]$, а функция σ находится в пределах

$$\sigma_0 \leq \sigma \leq 1 - O_+(\varepsilon), \quad (20)$$

где $\sigma_0 = O_+^*(1)$. Следовательно, $w = O^*(1) \neq 0$. Полагаем теперь

$$\lambda_j = (a - k) / 2 \pm \sqrt{w}, \quad \lambda_j^+ = \lambda_j - \dot{w} / 4w \quad (j = 1, 2). \quad (21)$$

Здесь $\dot{w} = \dot{w}(y, v, p, \zeta, \varepsilon)$, верхний знак отвечает $j = 1$, нижний – $j = 2$.

В линейной части уравнений (7) делаем замену переменных Ω, Δ на u_1, u_2 типа квазидиагонализирующей замены (7.2.4) в [7]:

$$\Omega = i(\lambda_1^+ + k)u_1 + i(\lambda_2^+ + k)u_2 + e, \quad \Delta = u_1 + u_2 + d. \quad (22)$$

Тогда уравнения (7) преобразуются к виду

$$\dot{u}_j = \lambda_j^+ u_j \pm \rho(u_1 + u_2) \mp \frac{1}{2w^{1/2}} [i(h_\Omega - \dot{e}) + (\lambda_{3-j}^+ + k)(h_\Delta - \dot{d})] \quad (j = 1, 2), \quad (23)$$

$$\rho = \frac{1}{2w^{1/2}} \left(\frac{\ddot{w}}{4w} - \frac{5\dot{w}^2}{16w^2} - \frac{a_1^1 + \dot{k}}{2} \right).$$

Рассмотрим структуру зависимости \dot{e}, \dot{d} от введенных переменных. Согласно (8),(9), функцию l в (13) можно представить в виде суммы $l = L_0 + \varepsilon^4 L_1$ функции $L_0 = \varepsilon g v^{-1} \cos(\theta + i\varepsilon^2 \psi)$ и малого добавка. Выражение $\dot{\theta} + i\varepsilon^2 \dot{\psi}$ в соответствии с (4) представляется в виде суммы членов трех типов: зависящих только от ξ_5 , линейных по $\Delta = \alpha + i\beta$ и малых дополнительных членов. Поэтому и величины \dot{e}, \dot{d} в (23) представляются в таком же виде. На рассматриваемом решении $\xi, q, r, \alpha, \beta(t, \varepsilon)$ уравнений движения функции $\lambda_j, \rho(\xi, q, r, \alpha, \beta, \varepsilon)$ и т.д. обращаются в функции $\lambda_j, \rho(t, \varepsilon)$ и т.д. Уравнения (23) записываются в интегральной форме

$$u_j(t, \varepsilon) = \tilde{u}_j(t, \varepsilon) + \int_{t_0}^t [\rho_j(t, \tau, \varepsilon)(u_1(\tau, \varepsilon) + u_2(\tau, \varepsilon)) + \chi_j(t, \tau, \varepsilon)] d\tau + \\ + \int_{t_0}^t \eta_j(t, \tau, \varepsilon) \left[\exp \int_{\tau}^t \lambda_j(\tau_1, \varepsilon) d\tau_1 \right] d\tau \quad (j = 1, 2), \quad (24)$$

где

$$\tilde{u}_j(t, \varepsilon) = u_j(t_0, \varepsilon) \frac{w^{1/4}(t_0, \varepsilon)}{w^{1/4}(t, \varepsilon)} \exp \int_{t_0}^t \lambda_j(\tau_1, \varepsilon) d\tau_1 \quad (j = 1, 2), \quad (25)$$

функции η_j зависят от t только через переменные ξ_5 , а функции ρ_j, χ_j зависят от t также и через q, r, α, β , причем эта нелинейная зависимость слабая.

4. Условия динамической устойчивости. Представим λ_j ($j = 1, 2$) в виде $\lambda_j = n_j + i\omega_j$. Подставив в (17), (21) выражения (8), (16), находим ε^5 -приближения для n_j, ω_j ($j = 1, 2$):

$$n_j^{[5]} = \frac{\varepsilon^2}{2} \left(A_{\Omega 0} \pm \frac{A_{g0} A_{\Omega 0} - 2B_{y0}}{\sigma A_{g0}} \right) + \frac{\varepsilon^3}{2} K_{y0} \left(-1 \pm \frac{1}{\sigma} \right) \mp \varepsilon^4 \frac{K_{p0}}{2\sigma}, \\ \omega_j^{[5]} = \frac{A_{g0}}{2} (1 \pm \sigma) + \varepsilon^3 \frac{K_{z0}}{2} \left(-1 \pm \frac{1}{\sigma} \right) \pm \varepsilon^4 \left[\frac{(1 - \sigma^2) A_{\Omega 0}^2}{4\sigma^3 A_{g0}} - \frac{B_{y0} A_{\Omega 0}}{\sigma^3 A_{g0}^2} + \frac{B_{y0}^2}{\sigma^3 A_{g0}^3} \right]. \quad (26)$$

Отсюда с учетом (11), (20) следует, что в области Ξ^3 , а значит, и на траектории полета при $t \in [t_0; t_1]$ выполняются соотношения

$$\lambda_1, \omega_1 = O^*(1), \quad O_+^*(\varepsilon) \leq |\lambda_2| \leq O_+^*(1), \quad O_+^*(\varepsilon) \leq |\omega_2| \leq O_+^*(1), \quad n_1, n_2 = O(\varepsilon^2). \quad (27)$$

Поэтому в соответствии с (12) в области Ξ^3 имеем

$$1/\lambda_1, 1/\omega_1 = O^2(1), \quad 1/\lambda_2, 1/\omega_2 = O^2(\varepsilon^{-1}). \quad (28)$$

Предположим, что при $t \in [t_0; t_1]$ кроме условия гироскопической устойчивости $1 - 4B_{z0}/A_{g0}^2 > 0$ выполняются неравенства $n_j \leq O_+(\varepsilon^4)$, $j = 1, 2$. Поскольку $t_1 - t_0 = O(\varepsilon^{-3})$, то тогда

$$\left| \exp \int_{t_0}^t \lambda_j(\tau, \varepsilon) d\tau \right| = 1 + O_+(\varepsilon). \quad (29)$$

Согласно (26), неравенства $n_j \leq O_+(\varepsilon^4)$ означают, что с погрешностью порядка ε^2 выполняется неравенство $|1 - \varepsilon\kappa - \mu| \leq \sigma(1 + \varepsilon\kappa)$, где $\mu = 2By_0/A_{g0}A_{\Omega 0}$, $\kappa = -Ky_0/A_{\Omega 0} > 0$. Рассматривая его как ограничение на параметр μ , получаем для μ с погрешностью порядка ε^2 допустимый интервал $[\mu_1; \mu_2]$, где $\mu_1, \mu_2 = 1 \mp \sigma - \varepsilon\kappa(1 \pm \sigma)$.

В следующем параграфе будет показано, что если выполняются предположения, сделанные при введении малого параметра, а также указанные в данном параграфе неравенства $\sigma^2 = 1 - 4B_{z0}/A_{g0}^2 > 0$, $n_j \leq O_+(\varepsilon^4)$ ($j = 1, 2$), $\sigma_0 \leq \sigma \leq 1 - O_+(\varepsilon)$, то $\Omega, \Delta(t, \varepsilon) = O(1)$, $t \in [t_0; t_1]$. Таким образом, эти предположения и неравенства в совокупности обеспечивают динамическую устойчивость снаряда.

Если предположить, что $n_j \leq O_+(\varepsilon^3)$, то тогда с погрешностью порядка ε будет выполняться неравенство $|1 - \mu| \leq \sigma$. Полагая $s_d = \mu = 2By_0/A_{g0}A_{\Omega 0}$, $s_g = A_{g0}^2/4B_{z0}$, получим отсюда условие $s_d(2 - s_d) \geq 1/s_g$, приведенное в [4]. Формально при $n_j \leq O_+(\varepsilon^3)$ левая часть (29) равна $O_+(1)$. Но так как параметр ε введен вместо числа $\varepsilon_0 = 0,1$, то в исходной системе уравнений движения (без параметра ε) аналогичная числовая оценка в этом случае выполняться не будет, поскольку $\exp O_+(1)$ может иметь числовой порядок $0,1^{-1}$ и ниже. А тогда нельзя будет гарантировать в п.5, что $\Omega, \Delta(t, \varepsilon) = O(1)$.

5. Оценки модулей Ω, Δ . Пусть $\Omega^0(t, \varepsilon) = \max |\Omega(\tau, \varepsilon)|$, $\Delta^0(t, \varepsilon) = \max |\Delta(\tau, \varepsilon)|$ при $\tau \in [t_0; t]$. Функции $\Omega^0, \Delta^0(t, \varepsilon)$ являются непрерывными и неубывающими по t . Отмечая верхним нулевым индексом верхние оценки модулей функций, входящих в (24), получаем

$$\begin{aligned} |\tilde{u}_j(t, \varepsilon)| &\leq \tilde{u}^0 = O_+(1), \quad |\rho_j(t, \varepsilon)| \leq \rho^0(\varepsilon) = O_+(\varepsilon^5), \quad |\eta_j(t, \varepsilon)| \leq \eta^0(\varepsilon) = O(\varepsilon^3), \\ |\chi_j(t, \varepsilon)| &\leq \chi^0(t, \varepsilon) = [O_+(\varepsilon^4)(\Delta^0)^2 + O_+(\varepsilon^4)\Omega^0\Delta^0 + O_+(\varepsilon^5)\Delta^0 + O_+(\varepsilon^5)]\Omega^0 + \\ &+ [O_+(\varepsilon^4)(\Delta^0)^2 + O_+(\varepsilon^5)\Delta^0 + O_+(\varepsilon^5)]\Delta^0 + O_+(\varepsilon^6) \quad (j = 1, 2). \end{aligned} \quad (30)$$

Аргументы у $\Omega^0, \Delta^0(t, \varepsilon)$ здесь для краткости опущены. Функции ρ_j , зависящие от q, r, α, β , оценены при $\Omega, \Delta = O(\varepsilon^{-1})$, и поэтому ρ^0 не зависит от Ω^0, Δ^0 . Так как η_j здесь зависят от t только через $\xi_5(t, \varepsilon)$, то из (4), (28) следует, что $d(\eta_j/\lambda_j)/dt = O(\varepsilon^5)$ при $\Delta = O(\varepsilon^{-1})$. Тогда, обозначая через $I_j(t, \varepsilon)$ интегралы в (24), содержащие η_j , с помощью интегрирования по частям и оценок (28), (29) устанавливаем, что

$$|I_j(t, \varepsilon)| \leq I^0(\varepsilon) = O(\varepsilon^2) \quad (j = 1, 2; \quad t \in [t_0; t_1]). \quad (31)$$

В таком случае из (24), (30) следуют неравенства

$$|u_j(t, \varepsilon)| \leq \tilde{u}^0 + \chi^+(t, \varepsilon) + \rho^0(\varepsilon) \int_{t_0}^t (|u_1(\tau, \varepsilon)| + |u_2(\tau, \varepsilon)|) d\tau \quad (j = 1, 2).$$

Здесь $\chi^+(t, \varepsilon) = \chi^0(t, \varepsilon)(t - t_0) + \Gamma^0(\varepsilon)$, а так как $t - t_0 = O(\varepsilon^{-3})$, то $\chi^+(t, \varepsilon)$ имеет вид функции $\chi^0(t, \varepsilon)$ в (30), где величины $O(\varepsilon^n)$ заменены на $O(\varepsilon^{n-3})$. Отсюда, пользуясь леммой Гронуолла в форме, приведенной в [2], получаем оценку

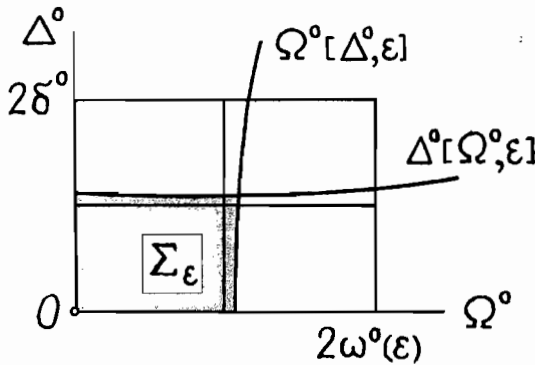
$$|u_1(t, \varepsilon)| + |u_2(t, \varepsilon)| \leq 2\tilde{u}^0 + m_1(\Omega^0(t, \varepsilon), \Delta^0(t, \varepsilon), \varepsilon), \quad (32)$$

где m_1 – функция такого же вида, что и χ^+ . Но тогда из формул замены (22) с учетом непрерывности и неубывания $\Omega^0, \Delta^0(t, \varepsilon)$ по t следует, что при $0 \leq \Omega^0 \leq O_+(\varepsilon^{-1})$, $0 \leq \Delta^0 \leq O_+(\varepsilon^{-1})$ для $\Omega^0, \Delta^0(t, \varepsilon)$ справедливы неравенства

$$\begin{aligned} \Omega^0(t, \varepsilon) &\leq \omega^0(\varepsilon) + m_2(\Omega^0(t, \varepsilon), \Delta^0(t, \varepsilon), \varepsilon), \\ \Delta^0(t, \varepsilon) &\leq \delta^0 + m_1(\Omega^0(t, \varepsilon), \Delta^0(t, \varepsilon), \varepsilon), \quad t \in [t_0; t_1]. \end{aligned} \quad (33)$$

Здесь $\omega^0(\varepsilon) = 2\varepsilon[\lambda^{+0}(\varepsilon) + k^0(\varepsilon)]\tilde{u}^0 + e^0(\varepsilon) = O_+(1)$, $\delta^0 = 2\tilde{u}^0 + d^0 = O(1)$, а m_2 – функция такого же вида, что и χ^+ .

С помощью принципа сжимающих отображений устанавливаем, что множество точек (Ω^0, Δ^0) прямоугольника $\Sigma_\varepsilon^0 : 0 \leq \Omega^0 \leq 2\omega^0(\varepsilon)$, $0 \leq \Delta^0 \leq 2\delta^0$, удовлетворяющих



неравенствам (33), при малых ε представляет собой область Σ_ε , ограниченную осями координат и непрерывными кривыми $\Omega^0[\Delta^0, \varepsilon], \Delta^0[\Omega^0, \varepsilon]$ такими, что $\Omega^0[\Delta^0, \varepsilon] = \omega^0(\varepsilon) + O_+(\varepsilon)$, $\Delta^0[\Omega^0, \varepsilon] = \delta^0 + O_+(\varepsilon)$ (см. рисунок). Аргументы здесь взяты в квадратные скобки, чтобы отличить эти кривые от $\Omega^0, \Delta^0(t, \varepsilon)$. Множество (возможно, пустое) точек (Ω^0, Δ^0) , удовлетворяющих неравенствам (33) и лежащих вне прямоугольника Σ_ε^0 , обозначим через Σ'_ε .

В соответствии с формулами (22) и вытекающим из (24),(25) неравенством $|u_1(t_0, \varepsilon)| + |u_2(t_0, \varepsilon)| \leq 2\tilde{u}^0$ имеем $\Omega^0(t_0, \varepsilon) \leq \omega^0(\varepsilon)$, $\Delta^0(t_0, \varepsilon) \leq \delta^0$, так что при $t = t_0$ точка $(\Omega^0(t, \varepsilon), \Delta^0(t, \varepsilon))$ лежит в Σ_ε .

Но функции $\Omega^0, \Delta^0(t, \varepsilon)$ удовлетворяют неравенствам (33) при всех $t \in [t_0; t_1]$, а поскольку они непрерывны по t , точка $(\Omega^0(t, \varepsilon), \Delta^0(t, \varepsilon))$ не может попасть в Σ'_ε и, следовательно, остается в Σ_ε . Это означает, что при $t \in [t_0; t_1]$ выполняются следующие оценки

$$\begin{aligned} |\Omega(t, \varepsilon)| &\leq \omega^0(\varepsilon) + O_+(\varepsilon) = O_+(1), \\ |\Delta(t, \varepsilon)| &\leq \delta^0 + O_+(\varepsilon) = O_+(1). \end{aligned} \quad (34)$$

6. Приближенные выражения Ω, Δ . Оценки (34) позволяют установить, что $m_1 = O(\varepsilon)$, $\chi_j = O(\varepsilon^4)$. Тогда из (24), (32) с учетом полученных ранее оценок (30),(31) для ρ_j, η_j, I_j получаем $u_j(t, \varepsilon) = \tilde{u}_j(t, \varepsilon) + O(\varepsilon)$, $j = 1, 2$. При этом $u(t_0, \varepsilon) = \tilde{u}(t_0, \varepsilon)$ согласно (25). Следовательно, если обозначить через $\tilde{\Omega}, \tilde{\Delta}(t, \varepsilon)$ функции, которые определяются формулами (22) при замене в них u_j выражением (25), то получим оценки

$$\Omega(t, \varepsilon) - \tilde{\Omega}(t, \varepsilon) = O(\varepsilon), \quad \Delta(t, \varepsilon) - \tilde{\Delta}(t, \varepsilon) = O(\varepsilon), \quad t \in [t_0; t_1]. \quad (35)$$

Здесь $\Omega, \Delta(t, \varepsilon)$ – точное решение уравнений (7). В начальный момент имеем $\tilde{\Omega}, \tilde{\Delta}(t_0, \varepsilon) = \Omega, \Delta(t_0, \varepsilon)$, отсюда следуют выражения для комплексных постоянных $u_j(t_0, \varepsilon)$.

Величины w, λ_j, k, e, d в определении функций $\tilde{\Omega}, \tilde{\Delta}(t, \varepsilon)$ зависят от t только через y, v, θ, ψ, p , а λ_j^+ – еще и через ζ в выражении \dot{w} . Поэтому указанные функции нельзя рассматривать в качестве приближенного решения уравнений (7). Однако, поскольку $k = O(\varepsilon^3)$, $\dot{w}/4w = O(\varepsilon^3)$, то оценки (35) не изменятся, если в определении $\tilde{\Omega}$ формулой вида (22) вместо $\lambda_j^+ + k$ взять λ_j ($j = 1, 2$). Тогда приближенное решение уравнений углового движения (7) будет иметь вид

$$\begin{aligned}\tilde{\Omega}(t, \varepsilon) &= i \frac{w^{1/4}(t_0, \varepsilon)}{w^{-1/4}(t, \varepsilon)} \left[C_1 \lambda_1(t, \varepsilon) \exp \int_{t_0}^t \lambda_1(\tau, \varepsilon) d\tau + C_2 \lambda_2(t, \varepsilon) \exp \int_{t_0}^t \lambda_2(\tau, \varepsilon) d\tau \right] + e(t, \varepsilon), \\ \tilde{\Delta}(t, \varepsilon) &= \frac{w^{1/4}(t_0, \varepsilon)}{w^{-1/4}(t, \varepsilon)} \left[C_1 \exp \int_{t_0}^t \lambda_1(\tau, \varepsilon) d\tau + C_2 \exp \int_{t_0}^t \lambda_2(\tau, \varepsilon) d\tau \right] + d(t, \varepsilon),\end{aligned}\tag{36}$$

и для его погрешности сохраняются оценки (35). Из условий $\tilde{\Omega}(t_0, \varepsilon) = \Omega(t_0, \varepsilon)$, $\tilde{\Delta}(t_0, \varepsilon) = \Delta(t_0, \varepsilon)$ следуют выражения комплексных постоянных $C_j = u_j(t_0, \varepsilon)$:

$$C_j = (-1)^j \frac{i[\Omega(t_0, \varepsilon) - e(t_0, \varepsilon)] + \lambda_{3-j}(t_0, \varepsilon)[\Delta(t_0, \varepsilon) - d(t_0, \varepsilon)]}{2w(t_0, \varepsilon)} \quad (j = 1, 2).\tag{37}$$

Решение (36) определено, если известны зависимости y, v, θ, ψ, p от t, ε .

Его можно еще упростить, сохранив оценки (35). Для этого в формулах (36) следует заменить под знаками интегралов λ_j на $\lambda_j^{[5]}$, а во внеинтегральных членах этих формул достаточно заменить величины w, λ_j, C_j, e, d их приближенными выражениями $w, \lambda_j^{[2]}, C_j^{[2]}, e^{[2]}, d^{[2]}$. Для $w^{[2]}, \lambda_j^{[2]}$ согласно (18), (26) имеем $w^{[2]} = -A_{g0}^2 \sigma^2 / 4$, $\lambda_j^{[2]} = i\omega_j^{[2]}$, $\omega_j^{[2]} = A_{g0}(1 \pm \sigma)/2$, а для $e^{[2]}, d^{[2]}, \lambda_j^{[5]} = n_j^{[5]} + i\omega_j^{[5]}$ уже получены выражения (15), (26). Воспользовавшись этими аппроксимациями, найдем

$$C_j^{[2]} = (-1)^j \frac{\Omega(t_0, \varepsilon) - e^{[2]}(t_0, \varepsilon) + \omega_{3-j}^{[2]}(t_0, \varepsilon)[\Delta(t_0, \varepsilon) - d^{[2]}(t_0, \varepsilon)]}{A_{g0}(t_0, \varepsilon)\sigma(t_0, \varepsilon)} \quad (j = 1, 2).$$

В результате вместо $\tilde{\Omega}, \tilde{\Delta}$ получаем приближенное решение уравнений углового движения (7), которое обозначим через $\tilde{\tilde{\Omega}}, \tilde{\tilde{\Delta}}$. Так как $\tilde{\Omega} - \tilde{\tilde{\Omega}} = O(\varepsilon^2)$, $\tilde{\Delta} - \tilde{\tilde{\Delta}} = O(\varepsilon^2)$, то из (35) следует оценка его погрешности

$$\Omega(t, \varepsilon) - \tilde{\tilde{\Omega}}(t, \varepsilon) = O(\varepsilon), \quad \Delta(t, \varepsilon) - \tilde{\tilde{\Delta}}(t, \varepsilon) = O(\varepsilon), \quad t \in [t_0; t_1].\tag{38}$$

В работе [6] оценка модуля погрешности приближенного решения, аналогичного $\tilde{\tilde{\Omega}}, \tilde{\tilde{\Delta}}$, получена не через O -символы, а в виде сложных неравенств. При этом не учитывались нелинейные члены уравнений движения, а также возможность уменьшения частоты ω_2 на среднем участке траектории при больших углах стрельбы. При таких допущениях в уравнениях (7) следует положить $h_\Omega, h_\Delta = 0$, а вместо (28) принять $1/\omega_j = O(1)$ ($j = 1, 2$). Тогда в (30) будет $\chi^0(\varepsilon) = O(\varepsilon^6)$, а оценка (31) примет вид

$I_j(t, \varepsilon) = O(\varepsilon^3)$. В результате оказывается, что принятой в [6] постановке задачи вместо (35) соответствует оценка $\Omega - \tilde{\Omega} = O(\varepsilon^3)$, $\Delta - \tilde{\Delta} = O(\varepsilon^3)$, а вместо (38) – оценка $\Omega - \tilde{\tilde{\Omega}} = O(\varepsilon^2)$, $\Delta - \tilde{\tilde{\Delta}} = O(\varepsilon^2)$.

1. Гантмахер Ф.Р., Левин Л.М. Теория полета неуправляемых ракет. – М.: Физматгиз, 1959. – 360 с.
2. Коддингтон Э.А., Левинсон Н. Теория обыкновенных дифференциальных уравнений. – М.: Изд-во иностранной литературы, 1958. – 475 с.
3. Коносевиц Б.И. К теории полета осесимметричного снаряда // Механика твердого тела. – 1997. – Вып. 28. – С. 44 – 55.
4. Мэрфи Ч.Х. Динамическая неустойчивость осесимметричного снаряда // Ракетная техника и космонавтика. – 1982. – 20, N 5. – С. 132–141.
5. Новожилов И.В. Фракционный анализ. – М.: Изд-во МГУ. – 1991. – 190 с.
6. Пугачев В.С. Общая задача о движении вращающегося артиллерийского снаряда в воздухе // Тр. ВВИА им. Жуковского. – 1940. – Вып. 70. – 90 с.
7. Федорюк М.В. Обыкновенные дифференциальные уравнения. – М.: Наука, 1980. – 352 с.

Ин-т прикл. математики и механики НАН Украины, Донецк

Получено 12.10.99

УДК 531.38

©2000. Т.А. Кушпиль, Д.Д. Лещенко, И.А. Тимошенко

НЕКОТОРЫЕ ЗАДАЧИ ЭВОЛЮЦИИ ВРАЩЕНИЙ ТВЕРДОГО ТЕЛА ПОД ДЕЙСТВИЕМ ВОЗМУЩАЮЩИХ МОМЕНТОВ

Рассматривается движение вокруг центра инерции твердого тела близкого к динамически сферическому и содержащего вязкоупругий элемент. Этот элемент моделируется подвижной массой, прикрепленной при помощи упругой связи с вязким трением к точке, расположенной на одной из главных осей инерции. Считается, что малые параметры, обусловленные близостью моментов инерции и наличием подвижной массы, одного порядка. Вводятся сферические координаты, определяющие положение вектора угловой скорости, для которых получена и исследована система дифференциальных уравнений. Рассмотрены специальные случаи движения.

Исследуются возмущенные вращательные движения твердого тела, близкие к регулярной прецессии в случае Лагранжа, под действием возмущающего момента, медленно изменяющегося во времени, и восстанавливающего момента, зависящего от угла нутации. Тело предполагается быстро закрученным, проекция вектора возмущающего момента на оси инерции тела одного порядка малости с восстанавливающим моментом. Получены и исследуются усредненные системы уравнений движения в первом и втором приближениях. Рассмотрены примеры.

1. Исследуем движение вокруг центра инерции близкого к динамически сферическому твердого тела, к которому в точке O_1 , расположенной на одной из главных осей инерции, прикреплена при помощи упругой связи точка массы m . Начало декартовой системы координат, связанной с твердым телом, поместим в центр инерции тела точку O , а орты e_1, e_2, e_3 направим по главным осям инерции так, чтобы орт e_3 определял ось, на которой расположена точка O_1 . Тогда для радиус-вектора точки O_1 имеем $\rho = \rho e_3$, причем, не нарушая общности, будем считать $\rho > 0$.

При выводе уравнений движения используется схема, изложенная в [8].

При исследовании эволюции вращения твердого тела ограничимся условиями

$$\Omega^2 \gg \lambda \omega \gg \omega^2, \quad (\omega \equiv |\omega| \sim 1) \quad (1)$$

что дает возможность пренебрегать свободными колебаниями точки m и учитывать лишь ее вынужденные движения, которые будем искать в виде разложения по степеням Ω^{-2} . В этом случае уравнение движения твердого тела с тензором инерции J_0^*