

МАТЕМАТИЧЕСКИЕ МОДЕЛИ ДВИЖЕНИЯ РАКЕТ КЛАССА «ПОВЕРХНОСТЬ-ПОВЕРХНОСТЬ» В ПЛОТНЫХ СЛОЯХ АТМОСФЕРЫ

Этапы разработки и реализации математической модели



Основные допущения

1. Наличие осевой аэродинамической симметрии ракеты.
2. Совпадение вектора силы тяги с продольной осью ракеты (отсутствие аэродинамического эксцентриситета).
3. Малость углов атаки-скольжения, допущение о возможности линеаризации уравнений движения ($\cos \alpha \approx 1$, $\sin \alpha \approx \alpha$).
4. Неучет кривизны и вращения Земли.
5. Отсутствие ветра.

Векторное уравнение движения центра масс ЛА

$$m \left(\frac{d^* \vec{V}}{dt} + \vec{\omega} \times \vec{V} \right) = \sum \vec{F} + \sum \vec{F}_p$$

скалярные уравнения

в некоторой i -ой подвижной системе координат с началом в центре масс ЛА

в проекциях на оси траекторной системы координат

$$\vec{V}_{x_k} = V, V_{y_k} = V_{z_k} = 0$$

$$\dot{V}_{xi} + \omega_{yi} V_{zi} - \omega_{zi} V_{yi} = \frac{\sum F_{xi}}{m} + \frac{\sum F_{pxi}}{m}$$



$$\dot{V} = \frac{\sum F_{x_k}}{m} + \frac{\sum F_{px_k}}{m}$$

$$\dot{V}_{yi} + \omega_{zi} V_{xi} - \omega_{xi} V_{zi} = \frac{\sum F_{yi}}{m} + \frac{\sum F_{pyi}}{m}$$



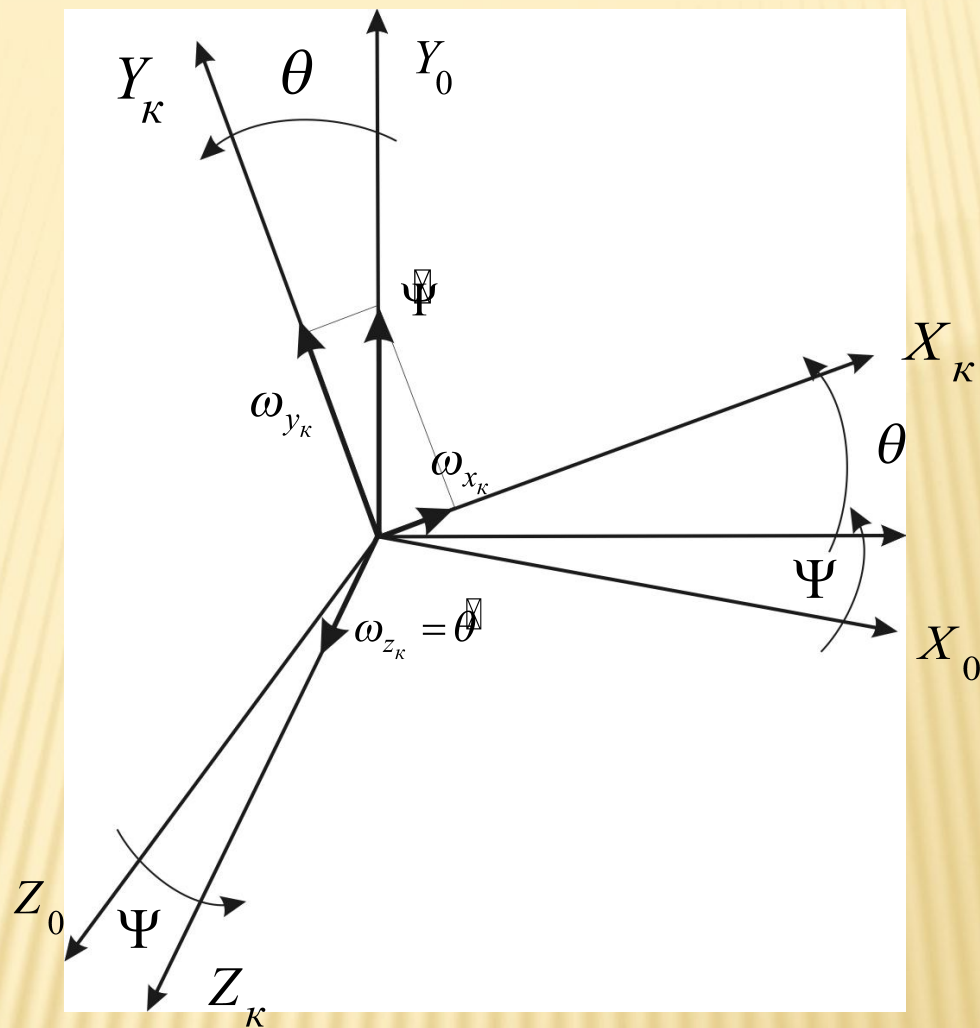
$$\omega_{z_k} V = \frac{\sum F_{y_k}}{m} + \frac{\sum F_{py_k}}{m}$$

$$\dot{V}_{zi} + \omega_{xi} V_{yi} - \omega_{yi} V_{xi} = \frac{\sum F_{zi}}{m} + \frac{\sum F_{zxi}}{m}$$



$$\omega_{y_k} V = \frac{\sum F_{z_k}}{m} + \frac{\sum F_{pz_k}}{m}$$

Определение проекций угловой скорости вращения траекторной системы координат



$$\omega_{x_k} = \Psi \sin \theta \quad \omega_{y_k} = \Psi \cos \theta \quad \omega_{z_k} = \Psi$$

$$\Psi = \frac{\sum F_{x_k}}{m} + \frac{\sum F_{px_k}}{m} \quad \Psi \cos \theta = \frac{\sum F_{z_k}}{m} + \frac{\sum F_{pz_k}}{m} \quad \Psi \sin \theta = \frac{\sum F_{y_k}}{m} + \frac{\sum F_{py_k}}{m}$$

Уравнения вращательного движения записывают в проекциях на оси связанной системы координат

Векторное уравнение изменения кинетического момента

$$\frac{d\overset{\Delta}{K}}{dt} = \frac{d^* \overset{\Delta}{K}}{dt} + \overset{\Delta}{\omega} \times \overset{\Delta}{K} = \overset{\Delta}{M}_R$$

соответствующее ему матричное уравнение

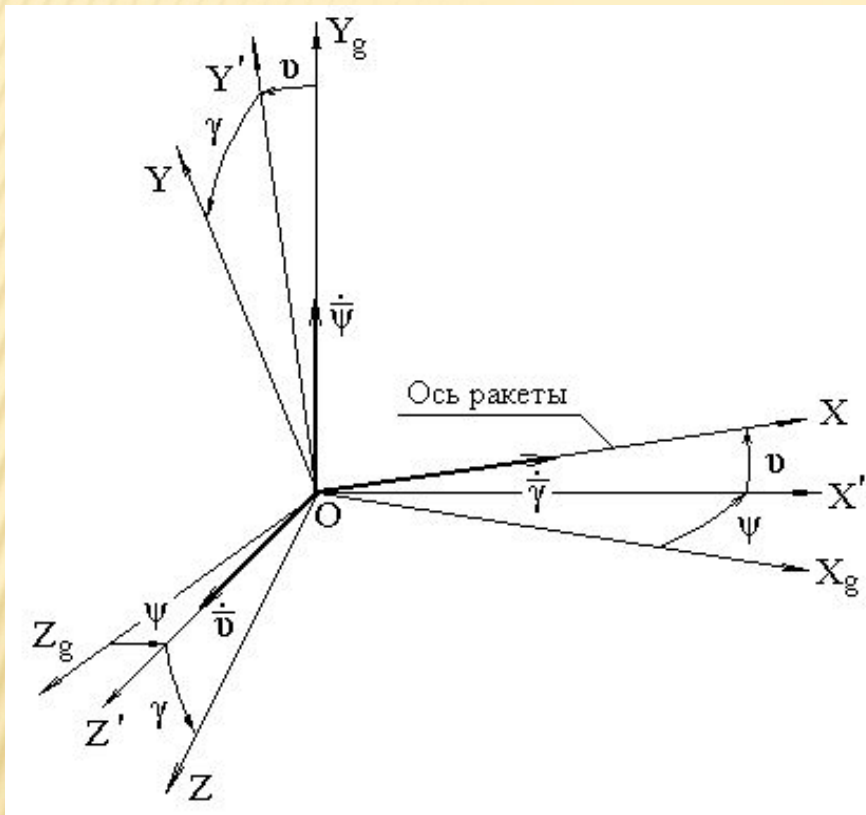
$$\begin{pmatrix} I_{XX} & 0 & 0 \\ 0 & I_{YY} & 0 \\ 0 & 0 & I_{ZZ} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \overset{\Delta}{\omega}_x \\ \overset{\Delta}{\omega}_y \\ \overset{\Delta}{\omega}_z \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \omega_x \\ \omega_y \\ \omega_z \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} I_{XX} & 0 & 0 \\ 0 & I_{YY} & 0 \\ 0 & 0 & I_{ZZ} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \omega_x \\ \omega_y \\ \omega_z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} M_x + M_{px} \\ M_y + M_{py} \\ M_z + M_{pz} \end{pmatrix}$$

$$\overset{\Delta}{\omega}_x = \frac{M_x + M_{px}}{I_{XX}} - \frac{I_{ZZ} - I_{YY}}{I_{XX}} \omega_y \omega_z$$

$$\overset{\Delta}{\omega}_y = \frac{M_y + M_{py}}{I_{YY}} - \frac{I_{XX} - I_{ZZ}}{I_{YY}} \omega_x \omega_z$$

$$\overset{\Delta}{\omega}_z = \frac{M_z + M_{pz}}{I_{ZZ}} - \frac{I_{YY} - I_{XX}}{I_{ZZ}} \omega_y \omega_x$$

К определению проекций угловой скорости ракеты



$$\omega_x = \dot{\psi} \sin \vartheta + \dot{\gamma}$$

$$\omega_y = \dot{\psi} \cos \vartheta \cos \gamma + \dot{\phi} \sin \gamma$$

$$\omega_z = -\dot{\psi} \cos \vartheta \sin \gamma + \dot{\phi} \cos \gamma$$

$$\dot{\phi} = \omega_y \sin \gamma + \omega_z \cos \gamma$$

$$\dot{\psi} = \frac{1}{\cos \vartheta} (\omega_y \cos \gamma - \omega_z \sin \gamma)$$

$$\dot{\gamma} = \omega_x - \operatorname{tg} \vartheta (\omega_y \cos \gamma + \omega_z \sin \gamma)$$

$$XYZ \longrightarrow X_{\kappa} Y_{\kappa} Z_{\kappa}$$

$$X_{\kappa} Y_{\kappa} Z_{\kappa} \longrightarrow X_g Y_g Z_g$$

$$\begin{pmatrix} \cos \alpha \cos \beta & -\sin \alpha \cos \beta & \sin \beta \\ \cos \gamma_a \sin \alpha + \sin \gamma_a \cos \alpha \sin \beta & \cos \gamma_a \cos \alpha - \sin \gamma_a \sin \alpha \sin \beta & -\sin \gamma_a \cos \beta \\ \sin \gamma_a \sin \alpha - \cos \gamma_a \cos \alpha \sin \beta & \sin \gamma_a \cos \alpha + \cos \gamma_a \sin \alpha \sin \beta & \cos \gamma_a \cos \beta \end{pmatrix} * \begin{pmatrix} \cos \theta \cos \Psi & -\sin \theta \cos \Psi & \sin \Psi \\ \sin \theta & \cos \theta & 0 \\ -\cos \theta \sin \Psi & \sin \theta \cos \Psi & \cos \Psi \end{pmatrix}$$



$$\begin{pmatrix} \cos \psi \cos \vartheta & -\cos \psi \sin \vartheta \cos \gamma + \sin \psi \sin \gamma & \cos \psi \sin \vartheta \sin \gamma + \sin \psi \cos \gamma \\ \sin \vartheta & \cos \vartheta \cos \gamma & -\cos \vartheta \sin \gamma \\ -\sin \psi \cos \vartheta & \cos \psi \sin \gamma + \sin \psi \sin \vartheta \cos \gamma & \cos \psi \cos \gamma - \sin \psi \sin \vartheta \sin \gamma \end{pmatrix}$$

$$XYZ \longrightarrow X_g Y_g Z_g$$

**Соотношения между
углами:**

$$\sin \vartheta = \sin \theta \cos \alpha \cos \beta + \cos \theta (\sin \alpha \cos \gamma_a + \cos \alpha \sin \beta \sin \gamma_a)$$

$$\sin \psi \cos \gamma = \sin \Psi \cos \beta \cos \gamma_a + \cos \Psi (\sin \beta \cos \theta + \sin \gamma_a \sin \theta \cos \beta) - \cos \psi \sin \vartheta \sin \gamma;$$

$$\cos \vartheta \sin \gamma = \sin \gamma_a \cos \beta \cos \theta - \sin \beta \sin \theta$$

Текущие значения

координат
 $x_g = V \cos\theta \cos\Psi$

$$y_g = V \sin\theta$$

$$z_g = -V \cos\theta \sin\Psi$$

Уравнение для текущей массы
ракеты

$$m = m_0 - \int_0^t |\dot{m}| dt$$

Наклонная дальность – расстояние до центра масс
ракеты

$$r = \sqrt{x^2 + y^2 + z^2}$$

Характеристики движения

ракеты
 $V(t); \theta(t); \Psi(t); x_g(t); y_g(t); z_g(t); \vartheta(t); \psi(t); \gamma(t); \alpha(t); \beta(t); \gamma_a(t);$
 $\omega_x(t); \omega_y(t); \omega_z(t); m_x(t).$

Система уравнений движения ЛА в плотных слоях

атмосферы

$$1. \dot{X} = \frac{1}{m} [(P_x - X_p - X_a) \cos \alpha \cos \beta - (P_y + Y_p + Y_a) \sin \alpha \cos \beta + (P_z + Z_p + Z_a) \sin \beta - mg \sin \theta];$$

$$2. \dot{\theta} = \frac{1}{mV} [(P_x - X_p - X_a) \sin \alpha \cos \gamma_a + (P_y + Y_p + Y_a) \cos \gamma_a \cos \alpha - (P_z + Z_p + Z_a) \sin \gamma_a \cos \beta - mg \cos \theta];$$

$$3. \dot{\Psi} = -\frac{1}{mV \cos \theta} [-(P_x - X_p - X_a) \cos \gamma_a \cos \alpha \sin \beta + (P_y + Y_p + Y_a) \sin \gamma_a \cos \alpha + (P_z + Z_p + Z_a) \cos \gamma_a \cos \beta];$$

$$4. \dot{\omega}_x = \frac{1}{I_{xx}} (M_x + M_{px});$$

$$5. \dot{\omega}_y = \frac{1}{I_{yy}} (M_y + M_{py});$$

$$6. \dot{\omega}_z = \frac{1}{I_{zz}} (M_z + M_{pz});$$

$$7. \vartheta = \omega_y \sin \gamma + \omega_z \cos \gamma;$$

$$8. \psi = \frac{1}{\cos \vartheta} (\omega_y \cos \gamma - \omega_z \sin \gamma);$$

$$9. \gamma = \omega_x - \operatorname{tg} \vartheta (\omega_y \cos \gamma - \omega_z \sin \gamma);$$

$$10. \sin \vartheta = \sin \theta \cos \alpha \cos \beta + \cos \theta \sin \alpha \cos \gamma_a;$$

$$11. \sin \psi \cos \gamma = \sin \Psi \cos \beta \cos \gamma_a + \cos \Psi (\sin \beta \cos \theta + \sin \gamma_a \sin \theta \cos \beta) - \cos \psi \sin \vartheta \sin \gamma;$$

$$12. \cos \vartheta \sin \gamma = \sin \gamma_a \cos \beta \cos \theta - \sin \beta \sin \theta;$$

$$13. \dot{X}_g = V \cos \theta \cos \Psi;$$

$$14. \dot{Y}_g = V \sin \theta;$$

$$15. \dot{Z}_g = -V \cos \theta \sin \Psi;$$

(*)

$$16. m = m_0 - \int_0^t |\dot{m}| dt.$$

$$17. r = \sqrt{x^2 + y^2 + z^2}$$

Упрощени

я

$$1. \omega_x = 0; \dot{\gamma} = 0; \gamma = 0$$

$$2. M_x + M_{px} = 0;$$

$$M_y + M_{py} = 0;$$

$$M_z + M_{pz} = 0$$

$$\alpha = \alpha_0; \beta = \beta_0; \gamma = \gamma_0$$

3 $\alpha, \beta, \gamma, \gamma_a$ мал

$$\sin(\alpha, \beta, \gamma, \gamma_a) \approx \alpha, \beta, \gamma, \gamma_a$$

$$\cos(\alpha, \beta, \gamma, \gamma_a) \approx 1$$

Уравнения продольного (плоского) движения ракеты

$$\ddot{x} = \frac{1}{m} [(P_x - X_p - X_a) \cos \alpha - (P_y + Y_p + Y_a) \sin \alpha - mg \sin \theta];$$

$$\dot{x}_g = V \cos \theta;$$

$$\ddot{\theta} = \frac{1}{mV} [(P_x - X_p - X_a) \sin \alpha + (P_y + Y_p + Y_a) \cos \alpha - mg \cos \theta];$$

$$\dot{y}_g = V \sin \theta;$$

$$\dot{\omega}_z = \frac{1}{I_{zz}} (M_z + M_{pz}); \quad \dot{\vartheta} = \omega_z; \quad \alpha = \vartheta - \theta;$$

$$m = m_0 - \int_0^t |\dot{m}| dt.$$

Уравнения бокового движения ракеты и вращения по крену

$$\ddot{\Psi} = -\frac{1}{mV \cos \theta} [-(P_x - X_p - X_a) \cos \gamma_a \sin \beta + (P_y + Y_p + Y_a) \sin \gamma_a + (P_z + Z_p + Z_a) \cos \gamma_a \cos \beta];$$

$$\dot{\gamma} = \omega_x - \operatorname{tg} \vartheta (\omega_y \cos \gamma - \omega_z \sin \gamma);$$

$$\dot{\omega}_x = \frac{1}{I_{xx}} (M_x + M_{px});$$

$$\sin \gamma_a = \frac{\cos \vartheta \sin \gamma + \sin \beta \sin \theta}{\cos \beta \cos \theta};$$

$$\dot{\omega}_y = \frac{M_y + M_{py}}{I_{yy}} - \frac{I_{xx} - I_{zz}}{I_{yy}} \omega_x \omega_z;$$

$$\dot{x}_g = -V \cos \theta \sin \Psi;$$

$$\dot{\Psi} = \frac{1}{\cos \vartheta} (\omega_y \cos \gamma - \omega_z \sin \gamma);$$

$$\sin \beta = \frac{\sin \Psi \cos \gamma - \sin \Psi \cos \gamma_a - \sin \gamma_a \sin \theta + \sin \vartheta \sin \gamma}{\cos \theta}$$

Система дифференциальных уравнений для оценки дальности стрельбы неуправляемых ракет

$$\begin{aligned} \dot{V} &= \frac{P_x - X_a}{m} - g \sin \theta; & \dot{x}_g &= V \cos \theta; \\ \dot{\theta} &= -\frac{g \cos \theta}{V}; & \dot{y}_g &= V \sin \theta; \end{aligned} \quad m = m_0 - \int_0^t |\dot{m}| dt.$$

для пассивного участка траектории

$$\begin{aligned} \dot{V} &= \frac{P_x - X_a}{m} - g \sin \theta; & \dot{x}_g &= V \sin \theta; \\ \dot{\theta} &= -\frac{g \cos \theta}{V}; & \dot{y}_g &= V \cos \theta \end{aligned}$$

Тема № 7. УСТОЙЧИВОСТЬ ДВИЖЕНИЯ И СТАБИЛИЗАЦИЯ СНАРЯДОВ

Содержание

- 1. Устойчивость полета снарядов, стабилизированных вращением**
- 2. Устойчивое движение на траектории оперенного снаряда**
- 3. Явление резонанса проворачивающихся оперенных снарядов**
- 4. Явление резонанса удлиненных нежестких ЛА**

Схема последовательных положений оперенного снаряда на траектории при правильном полете

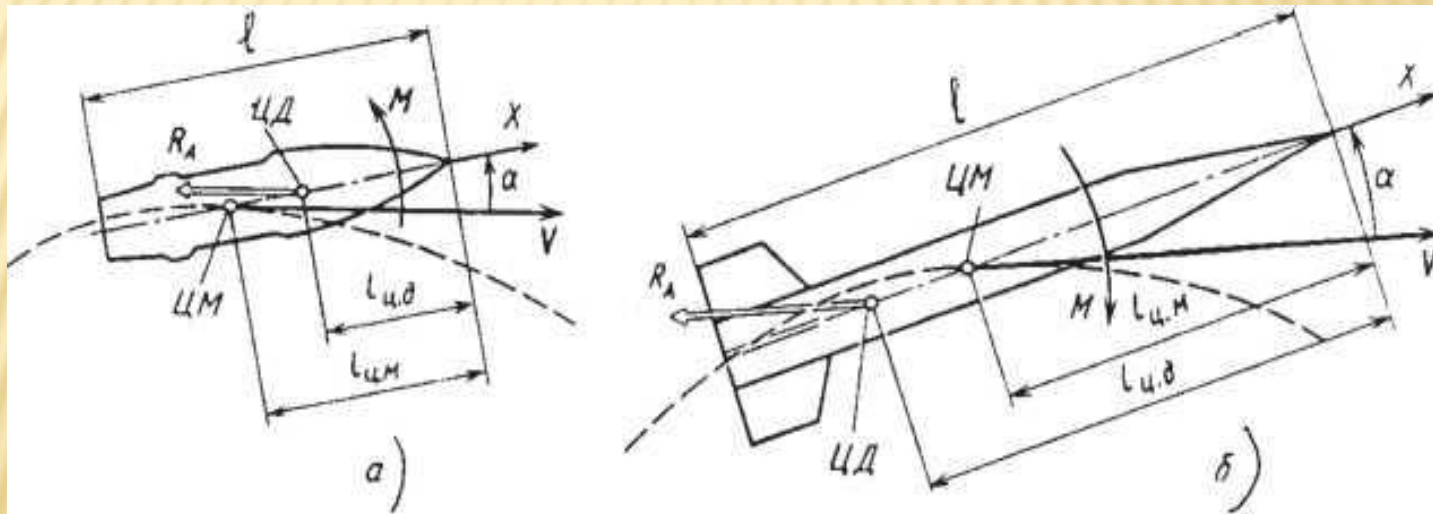
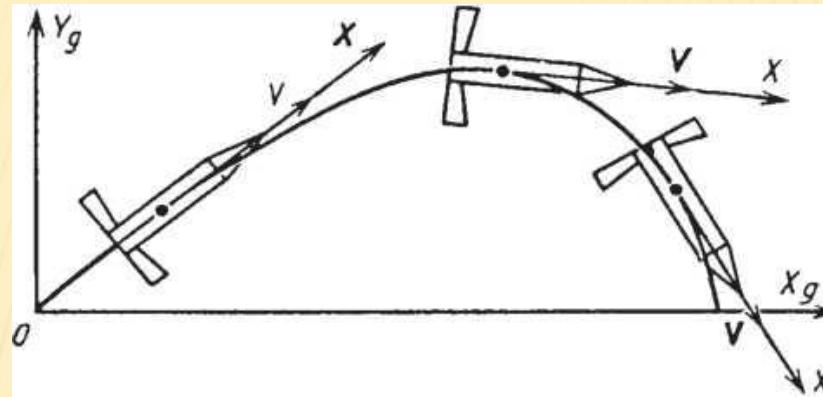


Схема действия аэродинамического момента:
а — на неоперенный снаряд (ракету); б — на оперенный снаряд

Устойчивость полета ракет и снарядов, стабилизированных вращением

Угловая
скорость

$$\omega_x = \frac{2\pi V_\partial}{\eta d} \approx \frac{2\pi V_0}{\eta d}$$

Угловая скорость
прецессии

$$\dot{\theta} = \frac{I_{zz} r_0}{I_{xx}}$$

$$r_0 = \omega_x + \dot{\theta} \cos \delta \approx \omega_x$$

При $\sigma \geq 0$

$$\delta = \frac{\dot{\theta}_0}{\alpha \sqrt{\sigma}} \sin \alpha \sqrt{\sigma} t$$

При $\sigma < 0$

$$\delta = \frac{\dot{\theta}_0}{\alpha \sqrt{|\sigma|}} \operatorname{sh} \alpha \sqrt{|\sigma|} t$$

$$T = \frac{2\pi}{\alpha \sqrt{\sigma}} \quad A_\delta = \frac{\dot{\theta}_0}{\alpha \sqrt{\sigma}}$$

**Условие гироскопической устойчивости снаряда –
положительное значение коэффициента
гироскопической устойчивости**

$$\alpha = \dot{\theta}$$

$$\sigma > 0$$

Физический смысл σ

$$\sigma = 1 - \frac{\beta}{\alpha^2} > 0$$

$$M_z = I_{zz}\beta\delta$$

$$M_z = \frac{\rho V^2}{2} S_m m_z^\alpha \delta$$

$$\beta = \frac{\rho V^2}{2I_{zz}} S_m m_z^\alpha$$

$$1 - \frac{\rho V^2}{2} \frac{S_m m_z^\alpha}{I_{zz} \alpha^2} > 0$$

$$\frac{\rho V^2}{2} \frac{S_m m_z^\alpha}{I_{zz}} < \alpha^2 \approx \frac{I_{xx}^2 \omega_x^2}{4I_{zz}^2}$$

Необходимая угловая скорость вращения ЛА относительно продольной оси

$$\omega_x > \frac{V}{kI_{xx}} \sqrt{2\rho I_{zz} S_m m_z^\alpha}$$

Устойчивое движение на траектории оперенного снаряда

Условие устойчивости оперенного снаряда выполнение неравенства

$$x_{цд} - x_{цм} > 0$$

Коэффициент запаса устойчивости

$$m_z^{C_y} = \frac{|m_z^\alpha|}{C_y^\alpha} = \frac{|x_{цд} - x_{цм}|}{l} 100\%$$

$$x_{цм} = \frac{\sum m_i x_{Ci}}{\sum m_i}$$

$$x_{цд} = \frac{x_{цдк} C_{ук}^\alpha + x_{цдон} C_{уоп}^\alpha}{C_{ук}^\alpha + C_{уоп}^\alpha}$$

Явление резонанса проворачивающихся оперенных снарядов

Значение критической угловой скорости
аксиального вращения

$$\omega_{кр} = V \sqrt{\frac{\rho S_m l |m_z^\alpha|}{2(I_{zz} - I_{xx})}}$$

Условие возникновения резонанса

совпадение частот аксиального и экваториального вращений

Явление резонанса удлиненных нежестких ^{снаряда}

ЛА

$$\frac{\partial^2}{\partial x^2} \left[EJ(x) \frac{\partial^2 y}{\partial x^2} \right] + m(x) \frac{\partial^2 y}{\partial t^2} = q(x, t)$$

$$y(x, t) = \sum_{n=1}^{\infty} f_n(x) q_n(t)$$

Частота собственных
колебаний

$$\omega_n = \lambda_n^2 \sqrt{\frac{EJ_0}{m_0 l^4}}$$

$$\cos \lambda_n c h \lambda_n - 1 = 0 \quad \lambda_1 = 4,73 \quad \lambda_2 = 7,85 \quad \lambda_3 = 11,0$$

Условие возникновения резонанса -

совпадение частоты вращения ракеты относительно
продольной оси с частотами упругих изгибных колебаний
корпуса ракеты