

НАУЧНЫЙ СЕМИНАР «КОМПЬЮТЕРНАЯ АЛГЕБРА»
ФАКУЛЬТЕТА ВМК МГУ И ВЦ РАН
под руководством профессора С.А.Абрамова
25 октября 2023 года

Нелинейные эффекты вблизи многообразия равновесий неголономных систем

Кулешов А.С., Видов Н.М.

Кафедра теоретической механики и мехатроники,
Механико-математический факультет МГУ им. М.В. Ломоносова,
Москва, Россия

E-mail: kuleshov@mech.math.msu.su

Пример 1. Движение точки, подчинённой неголономной связи, под действием упругой силы - I

Рассматривается движение точки массы m в трехмерном пространстве под действием упругой силы с потенциалом

$$V = \frac{c}{2}(x^2 + y^2).$$

Движение точки стеснено неголономной связью вида:

$$g(x, y, z, \dot{x}, \dot{y}, \dot{z}) = \dot{z} - \dot{y}x + \dot{x}y = 0.$$

Функция Лагранжа системы имеет вид:

$$L = T - V = \frac{m}{2}(\dot{x}^2 + \dot{y}^2 + \dot{z}^2) - \frac{c}{2}(x^2 + y^2).$$

Уравнения, определяющие многообразие равновесий, записываются следующим образом:

$$\frac{\partial V}{\partial x} = \lambda \frac{\partial g}{\partial \dot{x}}, \quad \frac{\partial V}{\partial y} = \lambda \frac{\partial g}{\partial \dot{y}}, \quad \frac{\partial V}{\partial z} = \lambda \frac{\partial g}{\partial \dot{z}},$$

или, в явном виде:

$$cx = \lambda y, \quad cy = -\lambda x, \quad 0 = \lambda.$$

Многообразие равновесий – прямая

$$E = \{x = 0, y = 0\}$$

Пример 1. Движение точки, подчинённой неголономной связи, под действием упругой силы - II

При малых x, y, \dot{x}, \dot{y} имеем $z = \text{const}$. Уравнения движения имеют вид:

$$\ddot{x} + \omega^2 x = 0, \quad \ddot{y} + \omega^2 y = 0, \quad \omega^2 = \frac{c}{m}, \quad (7)$$

то есть по x и y получаются гармонические колебания.

При учете членов второго порядка в уравнении связи, то есть при полном учёте связи

$$g(x, y, z, \dot{x}, \dot{y}, \dot{z}) = \dot{z} - \dot{y}x + \dot{x}y = 0,$$

уравнения движения точки всё равно имеют вид (7). Однако в этом случае z растёт линейно со временем (трангрессия).

Предварительные соображения. Нормализация в окрестности многообразия равновесий

Пусть на многообразии (фазовом пространстве) Φ имеется векторное поле Z , обращающееся в нуль на подмногообразии E . Пусть в подходящих координатах X_k, ξ_k (локально) подмногообразии E определяется уравнениями $\xi_k = 0$. Для каждой функции $f(X, \xi)$ положим:

$$f(X, \xi) = \sum_{M=0}^{\infty} f^{(M)}(X, \xi) = \sum_{M=0}^{\infty} \sum_{|j|=M} f^{(j)}(X) \xi^j,$$

$$\frac{df}{dt} = \sum_{M=0}^{\infty} f^{[M]}(X, \xi) = \sum_{M=0}^{\infty} \sum_{|j|=M} f^{[j]}(X) \xi^j, \quad \xi^j = \xi_1^{j_1} \cdot \xi_2^{j_2} \cdot \dots, \quad |j| = j_1 + j_2 + \dots$$

Поскольку $Z = 0$ на E , то

$$\xi_k^{[0]} = X_k^{[0]} = 0.$$

Легко понять, как выглядит N -е приближение в переменных X_k, ξ_k . Исходим из системы вида

$$\dot{X}_k = \sum_{|j| \geq 1} X_k^{[j]}(X) \xi^j, \quad \dot{\xi}_k = \lambda_k(X) \xi_k + \sum_{|j| \geq 2} \xi_k^{[j]}(X) \xi^j \quad (3)$$

и отбрасываем в правых частях все одночлены, начиная со степени N для X_k и степени $N+1$ для ξ_k . Затем можно будет пользоваться процедурой типа приведения к нормальной форме, то есть строить замены переменных, в которых очередное приближение принимает сравнительно простой вид.

Нормализация в окрестности многообразия равновесий

Зависимость коэффициентов системы (3) от X вносит определенные усложнения по сравнению с нормализацией обычных квазилинейных систем. Начнем с замены переменных

$$Y = X + Y^{(N-1)}(X, \xi), \quad \eta = \xi + \eta^{(N)}(X, \xi), \quad N \geq 2 \quad (4)$$

Обратные выражения будут:

$$X = Y - Y^{(N-1)}(Y, \eta) + \dots, \quad \xi = \eta - \eta^{(N)}(Y, \eta) + \dots, \quad N \geq 2 \quad (5)$$

Здесь многоточием обозначены слагаемые высших степеней (только в них сказывается зависимость коэффициентов многочленов (4) от X).

Продифференцируем соотношения (4). В силу системы (3) в производную одночлена $F(X)\xi^j$ степени $M \geq 1$ войдет одночлен $(\lambda(X) \cdot j)F(X)\xi^j$ той же степени плюс слагаемые более высоких степеней, в том числе за счет дифференцирования F по X .

Поэтому в переменных X, ξ имеем:

$$\begin{aligned} \dot{Y}_k &= X_k^{[1]} + \dots + X_k^{[N-2]} + \sum_{|j|=N-1} \left(X_k^{[j]} + (\lambda \cdot j) Y_k^{(j)} \right) \xi^j + \dots \\ \dot{\eta}_k &= \lambda_k \xi_k + \xi_k^{[2]} + \dots + \xi_k^{[N-1]} + \sum_{|j|=N} \left(\xi_k^{[j]} + (\lambda \cdot j) \eta_k^{(j)} \right) \xi^j + \dots \end{aligned}$$

В правых частях этих уравнений перейдем к переменным Y, η по формулам (5). После этого всякий одночлен преобразуется:

$$F(X)\xi^j = F\left(Y - Y^{(N-1)}(Y, \eta) + \dots\right) \left(\eta - \eta^{(N)}(Y, \eta) + \dots\right)^j$$

Нормализация в окрестности многообразия равновесий.

Это дает слагаемое $F(Y)\eta^j$ степени M , затем слагаемые степени $M + N - 1$ (за счет зависимости F от X) и, наконец, слагаемые степени, большей N . Равенство $N = M + N - 1$ достигается только при $M = 1$, так что коэффициенты степени N для η_k изменяются лишь в результате преобразования одночлена:

$$\lambda_k(X)\xi_k = \lambda_k(Y)\eta_k - \sum_i \frac{\partial \lambda_k}{\partial Y_i} Y_i^{(N-1)} \eta_k - \lambda_k(Y)\eta^{(N)} + \dots$$

Следовательно, в переменных Y, η имеем:

$$Y_k^{[j]} = X_k^{[j]} + (\lambda \cdot j) Y_k^{(j)}, \quad |j| = N - 1$$

$$\eta_k^{[j]} = \xi_k^{[j]} - \sum_i \frac{\partial \lambda_k}{\partial Y_i} Y_i^{(j-e_i)} + (\lambda, j - e_k) \eta_k^{(j)}, \quad |j| = N,$$

$$j_k \neq 0, \quad e_k = (0, 0, \dots, 0, 1, 0, \dots, 0);$$

$$\eta_k^{[j]} = \xi_k^{[j]} + ((\lambda \cdot j) - \lambda_k) \eta_k^{(j)}, \quad |j| = N, \quad j_k = 0.$$

Если $(\lambda \cdot j) \neq 0$, $|j| = N - 1$, то подходящим выбором $Y_k^{(j)}$ можно уничтожить $Y_k^{[j]}$, после чего выбором $\eta_k^{(j)}$, $|j| = N$, $j_k \neq 0$ уничтожаются соответствующие $\eta_k^{[j]}$. Отдельно могут быть уничтожены $\eta_k^{(j)}$, $|j| = N$, $j_k = 0$, если

$$\lambda_k \neq \lambda_1 j_1 + \dots + \lambda_{k-1} j_{k-1} + \lambda_{k+1} j_{k+1} + \dots$$

Окрестность многообразия равновесий в классической динамике со связями

Будем исходить из того, что наряду с линейными связями

$$g_s(x, \dot{x}) = \sum_{i=1}^n d_{si}(x) \dot{x}_i = 0, \quad s = m+1, \dots, n$$

задана также функция Лагранжа

$$L = T - V = \frac{1}{2} \sum_{i,j=1}^n a_{ij}(x) \dot{x}_i \dot{x}_j - V(x).$$

Уравнения Лагранжа с неопределенными множителями имеют вид:

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial L}{\partial \dot{x}} \right) - \frac{\partial L}{\partial x} = \sum_s \mu_s \frac{\partial g_s}{\partial \dot{x}}$$

Многообразие равновесий определяется условиями

$$\frac{\partial V}{\partial x} = \sum_s \mu_s \frac{\partial g_s}{\partial \dot{x}} \tag{6}$$

В теории принято рассматривать случай $\dim E = n - m$ (размерность E равна числу связей), поскольку это случай общего положения. Однако в конкретных задачах размерность E оказывается больше. Здесь возникают тонкости, которые стоит исследовать.

Будем считать x_i локальными координатами на многообразии положений M . В силу уравнений связей в каждом его касательном пространстве $T_x M$ выделено подпространство Π_x размерности m (плоскость связи). Будем говорить, что подмногообразие E размерности $n - l \geq n - m$ правильно расположено относительно связи, если

1. $T_x E$ трансверсально Π_x во всех точках $x \in E$;
2. распределение $T_x E \cap \Pi_x$ на E вполне интегрируемо.

Это распределение имеет размерность $m + (n - l) - n = m - l$, так что второе требование существенно лишь при $l \leq m - 2$.

Не уменьшая общности, можно считать

$$E = \{x_\alpha = 0, \alpha = 1, \dots, l\},$$

уравнения связей вблизи E представлены в разрешенном виде

$$\dot{x}_s = f_s(x_1, \dots, x_n, \dot{x}_1, \dots, \dot{x}_m) = \sum_{\lambda=1}^m c_{s\lambda}(x) \dot{x}_\lambda$$

причем на E эти коэффициенты уничтожаются:

$$c_{s\lambda}(0, \dots, 0, x_{l+1}, \dots, x_n) = 0.$$

Предположим, что условия (6) задают правильно расположенное многообразие равновесий. Заменяя уравнения Лагранжа с множителями на уравнения Воронца, получим:

$$\sum G_{\lambda\mu}(x) \dot{v}_\mu + \sum \Gamma_{\lambda\mu\nu}(x) v_\mu v_\nu + \Phi_\lambda(x) = 0, \quad \dot{x}_\lambda = v_\lambda$$

Тогда равновесия оказываются решениями системы

$$\Phi_{\lambda}(x) \equiv \frac{\partial V}{\partial x_{\lambda}} + \sum \frac{\partial V}{\partial x_s} c_{s\lambda} = 0.$$

Поскольку все $\Phi_{\lambda} = 0$, когда $x_{\alpha} = 0$, то имеем:

$$\Phi_{\lambda} = \sum \Phi_{\lambda\beta}(x) x_{\beta}, \quad \beta = 1, 2, \dots, l$$

причем на подмногообразии E

$$\Phi_{\lambda\beta} = \frac{\partial^2 V}{\partial x_{\lambda} \partial x_{\beta}} + \sum \frac{\partial V}{\partial x_s} c_{s\lambda}^{\beta}$$

Будем считать, что вдоль E

$$\det \|\Phi_{\alpha\beta}\| \neq 0$$

Тогда в окрестности E других равновесий заведомо нет.

С точки зрения изложенного выше роль ξ_k играют $x_{\alpha}, v_{\alpha}, v_a$, а роль X_k остаётся x_a, x_s .

Уравнения первого приближения имеют вид:

$$\sum G_{\lambda\mu}(0, x_a, x_s) \dot{v}_{\mu} + \sum \Phi_{\lambda\alpha}(0, x_a, x_s) x_{\alpha} = 0, \quad \dot{x}_{\alpha} = v_{\alpha}, \quad \dot{x}_a = \dot{x}_s = 0 \quad (7)$$

Введем (вообще говоря, прямоугольную) матрицу

$$\|F_{\lambda\beta}\| = \|G_{\lambda\mu}\|^{-1} \|\Phi_{\lambda\alpha}\|$$

и предположим, что собственные значения её квадратной части $\|F_{\alpha\beta}\|$ положительны и различны (а если совпадают, то имеют простые жордановы клетки). Обозначим их

$$\omega_1^2, \dots, \omega_l^2$$

Тогда без уменьшения общности можно считать, что в уравнениях (7)

$$\|G_{\lambda\mu}\| = E^m, \quad \|\Phi_{\alpha\beta}\| = \text{diag}(\omega_1^2, \dots, \omega_l^2), \quad \|\Phi_{a\beta}\| = 0,$$

так что в переменных

$$X = (x_a, x_s), \quad \xi = (p_{-\alpha}, p_{+\alpha}, v_a),$$

$$p_{-\alpha} = x_\alpha - \frac{iv_\alpha}{\omega_\alpha(X)}, \quad p_{+\alpha} = x_\alpha + \frac{iv_\alpha}{\omega_\alpha(X)} = \bar{p}_{-\alpha}$$

уравнения уже второго приближения таковы:

$$\dot{p}_{-\alpha} = i\omega_\alpha(X) p_{-\alpha} + p_{-\alpha}^{[2]}(X, \xi),$$

$$\dot{p}_{+\alpha} = -i\omega_\alpha(X) p_{+\alpha} + p_{+\alpha}^{[2]}(X, \xi),$$

$$\dot{v}_a = v_a^{[2]}(X, \xi), \quad \dot{x}_a = v_a, \quad \dot{x}_s = 0$$

Трансгрессия – изменение медленных переменных $X = (x_a, x_s)$.

Пример 2. Движение стержня по цилиндру. Элементы теории поверхностей.

Полагаем, что координатная сеть на поверхности

$$\mathbf{r} = \mathbf{r}(q_1, q_2) \quad (8)$$

составлена из линий кривизны, имеющих в каждой точке направления, указываемые единичными векторами

$$\mathfrak{e}_1(q_1, q_2) = \frac{1}{h_1} \cdot \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial q_1}, \quad \mathfrak{e}_2(q_1, q_2) = \frac{1}{h_2} \cdot \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial q_2}, \quad (\mathfrak{e}_i \cdot \mathfrak{e}_j) = \delta_{ij} \quad (9)$$

Здесь $h_1(q_1, q_2), h_2(q_1, q_2)$ - параметры Ламе:

$$h_i(q_1, q_2) = \left| \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial q_i} \right|, \quad i = 1, 2.$$

Вектор $\mathbf{e} = [\mathfrak{e}_1 \times \mathfrak{e}_2]$ нормален к поверхности (8) в точке (q_1, q_2) .

Обозначая через $k_i(q_1, q_2)$, $(i = 1, 2)$ главные кривизны поверхности (8), имеем по теореме Родрига:

$$\frac{\partial \mathbf{e}}{\partial q_1} = -h_1 k_1 \mathfrak{e}_1, \quad \frac{\partial \mathbf{e}}{\partial q_2} = -h_2 k_2 \mathfrak{e}_2.$$

Кинематические соотношения - I .

Для описания движения стержня введём систему координат $P\mathbf{e}_1\mathbf{e}_2\mathbf{e}$ с началом в точке P соприкосновения стержня и поверхности. Единичный вектор \mathbf{e}_1 выбирается таким образом, что радиус-вектор центра масс стержня имеет вид: $\overrightarrow{PG} = s\mathbf{e}_1$. Будем считать, что векторы \mathbf{e}_1 и \mathbf{e}_2 связаны с единичными векторами \mathfrak{E}_1 и \mathfrak{E}_2 координатных линий формулами:

$$\mathbf{e}_1 = \mathfrak{E}_1 \cos \varphi + \mathfrak{E}_2 \sin \varphi.$$

$$\mathbf{e}_2 = -\mathfrak{E}_1 \sin \varphi + \mathfrak{E}_2 \cos \varphi$$

Поскольку движение стержня по поверхности происходит без скольжения, скорость точки P стержня равна нулю. Это условие приводит к тому, что на систему накладываются две неголономные связи:

$$h_1 \dot{q}_1 + \dot{s} \cos \varphi = 0, \quad h_2 \dot{q}_2 + \dot{s} \sin \varphi = 0.$$

Если обозначить $\dot{s} = u$, то эти неголономные связи можно переписать в виде:

$$\dot{q}_1 = -\frac{u}{h_1} \cos \varphi, \quad \dot{q}_2 = -\frac{u}{h_2} \sin \varphi,$$

Кинематические соотношения - II.

Производная единичного вектора \mathbf{e}_1 равна

$$\dot{\mathbf{e}}_1 = \left[\dot{\varphi} + \left(\frac{\partial h_1}{\partial q_2} \cos \varphi - \frac{\partial h_2}{\partial q_1} \sin \varphi \right) \frac{u}{h_1 h_2} \right] \mathbf{e}_2 - (k_1 \cos^2 \varphi + k_2 \sin^2 \varphi) u \mathbf{e},$$

а производная единичного вектора нормали равна

$$\dot{\mathbf{e}} = (k_1 \cos^2 \varphi + k_2 \sin^2 \varphi) u \mathbf{e}_1 + (k_2 - k_1) u \sin \varphi \cos \varphi \mathbf{e}_2$$

Вектор

$$\boldsymbol{\omega} = \omega_1 \mathbf{e}_1 + \omega_2 \mathbf{e}_2 + \omega \mathbf{e},$$

определим так, чтобы

$$\dot{\mathbf{e}}_1 = [\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{e}_1], \quad \dot{\mathbf{e}} = [\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{e}]$$

Тогда вектор $\boldsymbol{\omega}$ имеет компоненты:

$$\omega_1 = (k_1 - k_2) u \sin \varphi \cos \varphi, \quad \omega_2 = (k_1 \cos^2 \varphi + k_2 \sin^2 \varphi) u,$$

$$\omega = \dot{\varphi} - \left(\frac{\partial h_2}{\partial q_1} \sin \varphi - \frac{\partial h_1}{\partial q_2} \cos \varphi \right) \frac{u}{h_1 h_2}.$$

Динамические уравнения - I

Уравнения движения стержня по поверхности представим в форме уравнений Аппеля. Сначала получим выражение для энергии ускорений системы. В качестве псевдоскоростей выберем введенные ранее переменные u и ω . Энергию ускорений вычислим по формуле:

$$S = \frac{m}{2} \mathbf{a}_G^2 + \frac{1}{2} (\boldsymbol{\varepsilon} \cdot \Theta_G \boldsymbol{\varepsilon}) + ([\boldsymbol{\omega} \times \Theta_G \boldsymbol{\omega}] \cdot \boldsymbol{\varepsilon}).$$

Здесь m – масса стержня, Θ_G – тензор инерции стержня, $\boldsymbol{\varepsilon}$ - угловое ускорение стержня. Будем считать, что Θ_G имеет вид:

$$\Theta_G = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & J & 0 \\ 0 & 0 & J \end{pmatrix}$$

Динамические уравнения - II

Энергия ускорений системы в явном виде записывается следующим образом:

$$\begin{aligned}
 S = & \frac{(J + ms^2)}{2} (k_1 \cos^2 \varphi + k_2 \sin^2 \varphi)^2 \dot{u}^2 + \frac{(J + ms^2)}{2} \dot{\omega}^2 + msu\omega\dot{\omega} - \\
 & - 3(J + ms^2)(k_1 - k_2)(k_1 \cos^2 \varphi + k_2 \sin^2 \varphi)u\omega\dot{u} \sin \varphi \cos \varphi + \\
 & + (J + ms^2)(k_1 - k_2)(k_1 \cos^2 \varphi + k_2 \sin^2 \varphi)u^2\dot{\omega} \sin \varphi \cos \varphi - \\
 & - (J + ms^2) \left(\frac{\partial k_1}{\partial q_1} \cos^2 \varphi + \frac{\partial k_2}{\partial q_1} \sin^2 \varphi \right) (k_1 \cos^2 \varphi + k_2 \sin^2 \varphi) \frac{\cos \varphi}{h_1} u^2 \dot{u} - \\
 & - (J + ms^2) \left(\frac{\partial k_1}{\partial q_2} \cos^2 \varphi + \frac{\partial k_2}{\partial q_2} \sin^2 \varphi \right) (k_1 \cos^2 \varphi + k_2 \sin^2 \varphi) \frac{\sin \varphi}{h_2} u^2 \dot{u} - \\
 & - 2(J + ms^2)(k_1 - k_2)(k_1 \cos^2 \varphi + k_2 \sin^2 \varphi) \left(\frac{\partial h_2}{\partial q_1} \sin \varphi - \frac{\partial h_1}{\partial q_2} \cos \varphi \right) \frac{\sin \varphi \cos \varphi}{h_1 h_2} u^2 \dot{u} + \\
 & + m(k_1 \cos^2 \varphi + k_2 \sin^2 \varphi)^2 su^2 \dot{u}
 \end{aligned}$$

Динамические уравнения - III

Если стержень движется по поверхности в силовом поле с потенциалом $V(q_1, q_2, s, \varphi)$, то уравнения движения стержня, записанные в форме уравнений Аппеля, имеют вид:

$$\frac{\partial S}{\partial \dot{u}} = -\frac{\partial V}{\partial s} + \frac{\cos \varphi}{h_1} \cdot \frac{\partial V}{\partial q_1} + \frac{\sin \varphi}{h_2} \cdot \frac{\partial V}{\partial q_2} - \left(\frac{\partial h_2}{\partial q_1} \sin \varphi - \frac{\partial h_1}{\partial q_2} \cos \varphi \right) \frac{1}{h_1 h_2} \frac{\partial V}{\partial \varphi},$$

$$\frac{\partial S}{\partial \dot{\omega}} = -\frac{\partial V}{\partial \varphi}.$$

Для получения полной системы уравнений движения необходимо присоединить к данным уравнениям уравнения связи

$$\dot{q}_1 = -\frac{u}{h_1} \cos \varphi, \quad \dot{q}_2 = -\frac{u}{h_2} \sin \varphi,$$

а также формулы

$$\dot{s} = u,$$

$$\dot{\varphi} = \omega + \left(\frac{\partial h_2}{\partial q_1} \sin \varphi - \frac{\partial h_1}{\partial q_2} \cos \varphi \right) \frac{u}{h_1 h_2},$$

выражающие производные обобщенных координат через псевдоскорости.

Движение стержня по поверхности вращения - I

Предположим, что стержень движется по поверхности вращения, уравнение которой относительно некоторой неподвижной системы координат имеет вид:

$$\mathbf{r} = \begin{pmatrix} \rho(q_1) \cos q_2 \\ \rho(q_1) \sin q_2 \\ \zeta(q_1) \end{pmatrix}$$

Коэффициенты Ламе определяются формулами:

$$h_1 = \sqrt{\left(\frac{d\rho}{dq_1}\right)^2 + \left(\frac{d\zeta}{dq_1}\right)^2}, \quad h_2 = \rho(q_1),$$

а главные кривизны поверхности – формулами:

$$k_1 = \frac{\frac{d^2\zeta}{dq_1^2} \frac{d\rho}{dq_1} - \frac{d\zeta}{dq_1} \frac{d^2\rho}{dq_1^2}}{\left(\left(\frac{d\rho}{dq_1}\right)^2 + \left(\frac{d\zeta}{dq_1}\right)^2\right)^{\frac{3}{2}}}, \quad k_2 = \frac{\frac{d\zeta}{dq_1}}{\rho \sqrt{\left(\frac{d\rho}{dq_1}\right)^2 + \left(\frac{d\zeta}{dq_1}\right)^2}}.$$

Движение стержня по поверхности вращения - II

Будем считать, что движение стержня по поверхности происходит в однородном поле силы тяжести, причем линия действия силы тяжести образует с осью симметрии поверхности постоянный угол, равный $\pi/2 - \alpha$. В этом случае потенциальная энергия стержня имеет вид:

$$V = mg \left[\left(\rho \cos q_2 + \frac{s \frac{d\rho}{dq_1} \cos q_2 \cos \varphi}{\sqrt{\left(\frac{d\rho}{dq_1}\right)^2 + \left(\frac{d\zeta}{dq_1}\right)^2}} - s \sin \varphi \sin q_2 \right) \cos \alpha + \left(\zeta + \frac{s \frac{d\zeta}{dq_1} \cos \varphi}{\sqrt{\left(\frac{d\rho}{dq_1}\right)^2 + \left(\frac{d\zeta}{dq_1}\right)^2}} \right) \sin \alpha \right]$$

Уравнения движения стержня, разрешённые относительно производных, записываются следующим образом

$$\dot{u} = -\frac{msu^2}{(J + ms^2)} + \frac{3(k_1 - k_2)u\omega \sin \varphi \cos \varphi}{k_1 \cos^2 \varphi + k_2 \sin^2 \varphi} + \frac{\left(\frac{dk_1}{dq_1} \cos^2 \varphi + \frac{dk_2}{dq_1} \sin^2 \varphi \right) u^2 \cos \varphi}{(k_1 \cos^2 \varphi + k_2 \sin^2 \varphi) \sqrt{\left(\frac{d\rho}{dq_1} \right)^2 + \left(\frac{d\zeta}{dq_1} \right)^2}} +$$

$$+ \frac{2(k_1 - k_2) \frac{d\rho}{dq_1} u^2 \sin^2 \varphi \cos \varphi}{(k_1 \cos^2 \varphi + k_2 \sin^2 \varphi) \rho \sqrt{\left(\frac{d\rho}{dq_1} \right)^2 + \left(\frac{d\zeta}{dq_1} \right)^2}} + \frac{mgs \left(\frac{d\rho}{dq_1} \sin \alpha - \frac{d\zeta}{dq_1} \cos q_2 \cos \alpha \right)}{(J + ms^2) (k_1 \cos^2 \varphi + k_2 \sin^2 \varphi) \sqrt{\left(\frac{d\rho}{dq_1} \right)^2 + \left(\frac{d\zeta}{dq_1} \right)^2}},$$

$$\dot{\omega} = -\frac{msu\omega}{(J + ms^2)} - (k_1 - k_2) (k_1 \cos^2 \varphi + k_2 \sin^2 \varphi) u^2 \sin \varphi \cos \varphi + \frac{mgs \cos \varphi \sin q_2 \cos \alpha}{(J + ms^2)} +$$

$$+ \frac{mgs \frac{d\rho}{dq_1} \sin \varphi \cos q_2 \cos \alpha}{(J + ms^2) \sqrt{\left(\frac{d\rho}{dq_1} \right)^2 + \left(\frac{d\zeta}{dq_1} \right)^2}} + \frac{mgs \frac{d\zeta}{dq_1} \sin \varphi \sin \alpha}{(J + ms^2) \sqrt{\left(\frac{d\rho}{dq_1} \right)^2 + \left(\frac{d\zeta}{dq_1} \right)^2}}, \quad \dot{\varphi} = \omega + \frac{\frac{d\rho}{dq_1} u \sin \varphi}{\rho \sqrt{\left(\frac{d\rho}{dq_1} \right)^2 + \left(\frac{d\zeta}{dq_1} \right)^2}},$$

$$\dot{s} = u, \quad \dot{q}_1 = -\frac{u \cos \varphi}{\sqrt{\left(\frac{d\rho}{dq_1} \right)^2 + \left(\frac{d\zeta}{dq_1} \right)^2}}, \quad \dot{q}_2 = -\frac{u \sin \varphi}{\rho}.$$

Положения равновесия стержня на поверхности вращения - I

Положения равновесия стержня на поверхности вращения определяются из системы уравнений:

$$\frac{\partial V}{\partial s} = \frac{\cos \varphi}{\sqrt{\left(\frac{d\rho}{dq_1}\right)^2 + \left(\frac{d\zeta}{dq_1}\right)^2}} \frac{\partial V}{\partial q_1} + \frac{\sin \varphi}{\rho} \frac{\partial V}{\partial q_2}, \quad \frac{\partial V}{\partial \varphi} = 0.$$

Если представить потенциальную энергию в виде:

$$V(q_1, q_2, s, \varphi) = \left(m\mathbf{g} \cdot \left(\mathbf{r}(q_1, q_2) + s\mathbf{e}_1(q_1, q_2, \varphi) \right) \right),$$

то положения равновесия стержня на поверхности определяются из условий

$$\begin{cases} s(m\mathbf{g} \cdot \mathbf{e}_2) = 0, \\ s(k_1 \cos^2 \varphi + k_2 \sin^2 \varphi)(m\mathbf{g} \cdot \mathbf{e}) = 0. \end{cases}$$

Таким образом, можно определить три типа положений равновесия.

Положения равновесия стержня на поверхности вращения - II

I. $s=0$. В этом случае стержень находится в равновесии в произвольной точке поверхности вращения, опираясь о неё своим центром масс. Положения равновесия данного типа образуют многообразие равновесий и не являются изолированными. При движении стержня в окрестности положения равновесия может возникнуть эффект «транссгрессии».

II. $s \neq 0$, $(mg \cdot e_2) = 0$, $(mg \cdot e) = 0$. В данном случае линия действия силы тяжести направлена вдоль стержня; центр масс находится выше (неустойчивое положение) или ниже (устойчивое положение) точки соприкосновения стержня с поверхностью.

III. $s \neq 0$, $k_1 \cos^2 \varphi + k_2 \sin^2 \varphi = 0$. Кривизна нормального сечения поверхности в направлении стержня равна нулю. Иными словами, поверхность имеет прямолинейную образующую и стержень в положении равновесия целиком лежит на этой образующей (далее не рассматриваем, так как не одноточечный контакт).

Трансгрессия в задаче о движении стержня по цилиндру - I

Рассмотрим далее частный случай, когда стержень движется по поверхности цилиндра:

$$\mathbf{r} = \begin{pmatrix} R \cos \varphi \\ R \sin \varphi \\ z \end{pmatrix}$$

Положение стержня на цилиндре определяется координатой s такой, что $\overrightarrow{PG} = s\mathbf{e}_1$ и углом θ таким, что

$$\mathbf{e}_1 = \mathfrak{e}_1 \sin \theta + \mathfrak{e}_2 \cos \theta, \quad \mathbf{e}_2 = -\mathfrak{e}_1 \cos \theta + \mathfrak{e}_2 \sin \theta.$$

Уравнения неголономных связей имеют вид:

$$\dot{z} = -u \sin \theta, \quad \dot{\varphi} = -\frac{u}{R} \cos \theta, \quad \dot{s} = u.$$

Потенциальная энергия имеет вид:

$$V = mg \left[(z + s \sin \theta) \sin \alpha + (R \cos \varphi - s \cos \theta \sin \varphi) \cos \alpha \right].$$

Энергия ускорений в явном виде записывается следующим образом:

$$S = \frac{J_P}{2} \dot{\omega}^2 + \frac{J_p}{2R^2} \dot{u}^2 \cos^4 \theta + \frac{Ms u^2}{R^2} \dot{u} \cos^4 \theta + Ms u \omega \dot{\omega} + \\ + \frac{J_p}{R^2} (u \dot{\omega} - 3\omega \dot{u}) u \sin \theta \cos^3 \theta, \quad \text{Здесь } \omega = \dot{\theta}, \quad J_p = J + Ms^2.$$

Уравнения движения стержня по цилиндру имеют вид:

$$\dot{s} = u, \quad \dot{\theta} = \omega, \quad \dot{z} = -u \sin \theta, \quad R\dot{\varphi} = -u \cos \theta,$$

$$J_p \dot{u} \cos^2 \theta + Msu^2 \cos^2 \theta - 3J_p \omega u \sin \theta \cos \theta + MgRs \cos \varphi \cos \alpha = 0, \quad (10)$$

$$J_p \dot{\omega} + Msu\omega + \frac{J_p}{R^2} u^2 \sin \theta \cos^3 \theta + Mgs \cos \theta \sin \alpha + Mgs \sin \theta \sin \varphi \cos \alpha = 0.$$

В уравнениях (19) сделаем замену независимой переменной по формуле

$$dt = \sqrt{J_p} \cos \theta d\tau,$$

а также положим: $M=g=R=1$. В результате уравнения примут вид:

$$s' = u, \quad \theta' = \omega, \quad z' = -u \sin \theta, \quad \varphi' = -u \cos \theta,$$

$$u' - \frac{2 \sin \theta}{\cos \theta} \omega u + s \cos \varphi \cos \alpha = 0, \quad (11)$$

$$\omega' + \frac{\sin \theta}{\cos \theta} \omega^2 + u^2 \sin \theta \cos^3 \theta + s \cos^3 \theta \sin \alpha + s \sin \theta \cos^2 \theta \sin \varphi \cos \alpha = 0.$$

В уравнениях (20) вместо θ введем переменную χ по формуле: $\chi' = \frac{\omega}{\cos \theta}$

Тогда $\cos \theta = \frac{1}{\cosh \chi}, \quad \sin \theta = \frac{\sinh \chi}{\cosh \chi}.$

Уравнения (11) примут вид:

$$\begin{aligned} s' = u, \quad \chi' = v, \quad z' = -\frac{u \sinh \chi}{\cosh \chi}, \quad \varphi' = -\frac{u}{\cosh \chi}, \\ u' - \frac{2 \sinh \chi}{\cosh \chi} uv + s \cos \varphi \cos \alpha = 0, \\ v' + \frac{\sinh \chi}{\cosh^3 \chi} u^2 + \frac{s \sin \alpha}{\cosh^2 \chi} + \frac{s \sinh \chi \sin \varphi \cos \alpha}{\cosh^2 \chi} = 0. \end{aligned} \tag{12}$$

Система уравнений (12) имеет многообразие равновесий

$$E = \{s = 0\}$$

Сделаем в уравнениях (12) последнее преобразование. Введем новые переменные по формулам:

$$\Phi = \varphi + \frac{s}{\cosh \chi}, \quad Q = z + \frac{s \sinh \chi}{\cosh \chi}.$$

В результате в новых переменных система уравнений (12) примет вид системы, к которой следует применять процедуру нормализации, кратко описанную выше.

В окончательной форме система уравнений движения примет вид:

$$s' = u, \quad \chi' = v, \quad Q' = \frac{sv}{\cosh^2 \chi}, \quad \Phi' = -sv \frac{\sinh \chi}{\cosh^2 \chi},$$

$$u' = \frac{2 \sinh \chi}{\cosh \chi} uv - s \cos \left(\Phi - \frac{s}{\cosh \chi} \right) \cos \alpha,$$

$$v' = -\frac{\sinh \chi}{\cosh^3 \chi} u^2 - \frac{s \sin \alpha}{\cosh^2 \chi} - \frac{s \sinh \chi \sin \left(\Phi - \frac{s}{\cosh \chi} \right) \cos \alpha}{\cosh^2 \chi}$$

С точки зрения изложенного выше, роль быстрых переменных ξ играют s , u и v , а роль медленных переменных X остаётся χ , Φ и Q . Путём нормализации системы можно сделать следующие выводы о характере её движения.

Процесс движения качественно можно представить как колебания по s , θ , z , с амплитудой порядка ε около положения равновесия с координатами Φ , Q , сочетающиеся с медленным поворотом стержня. За время порядка $1/\varepsilon$ угол θ изменится на конечную величину, а равновесие, около которого происходят колебания, сместится на величину порядка ε^2 (трангрессия). Смещение будет происходить по кривой:

$$Q = Q_0 - \frac{2 \cos \alpha}{\sin \alpha} (\cos \Phi - \cos \Phi_0).$$

Пример 2. Задача о качении шара в углублении - I.

Шар катается без проскальзывания по неподвижной поверхности под действием силы тяжести в окрестности нижней точки данной поверхности, причем эта точка является точкой эллиптического типа. Будем считать, что центр масс шара S принадлежит поверхности $S \in \{z = f(x, y)\}$, причем без ограничения общности $K_1 \neq K_2$, $K_i > 0$, $i = 1, 2$.

$$f(x, y) = \frac{1}{2}(K_1 x^2 + K_2 y^2) + \frac{1}{6}(L_{11} x^3 + L_{22} y^3 + 3(L_{12} x + L_{21} y)xy) + \frac{1}{24}(M_1 x^4 + M_2 y^4 + 6M_3 x^2 y^2 + 4(M_{12} x^2 + M_{21} y^2)xy). \quad (1)$$

Пусть M – масса шара, r – его радиус, $\lambda M r^2$ – момент инерции шара относительно произвольной оси, проходящей через центр масс; g – ускорение свободного падения.

Обозначим через \mathbf{v}_S и $\boldsymbol{\omega}$ скорость центра масс шара и его угловую скорость. Пусть $Oxyz$ – неподвижная система координат, в которой задана поверхность (1), единичные базисные векторы данной системы обозначим $\mathbf{e}_x, \mathbf{e}_y, \mathbf{e}_z$, причем вектор \mathbf{e}_z направлен противоположно направлению силы тяжести.

Пример 2. Задача о качении шара в углублении - II.

Движение шара происходит без проскальзывания, поэтому

$$\mathbf{v}_S = [\boldsymbol{\omega} \times r\mathbf{n}] = r[\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{n}],$$

$$\mathbf{n} = -\frac{\frac{\partial f}{\partial x}}{\sqrt{\left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)^2 + \left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)^2 + 1}}\mathbf{e}_x - \frac{\frac{\partial f}{\partial y}}{\sqrt{\left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)^2 + \left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)^2 + 1}}\mathbf{e}_y + \frac{1}{\sqrt{\left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)^2 + \left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)^2 + 1}}\mathbf{e}_z. \quad (2)$$

Для нахождения закона движения шара запишем закон изменения импульса и закон изменения кинетического момента относительно центра масс соответственно:

$$M \frac{d\mathbf{v}_S}{dt} = -Mg\mathbf{e}_z + \mathbf{R}, \quad \lambda Mr^2 \frac{d\boldsymbol{\omega}}{dt} = r[\mathbf{R} \times \mathbf{n}].$$

Радиус-вектор центра масс шара имеет вид:

$$\mathbf{r}_S = x\mathbf{e}_x + y\mathbf{e}_y + z\mathbf{e}_z = x\mathbf{e}_x + y\mathbf{e}_y + f(x, y)\mathbf{e}_z,$$

$$\mathbf{v}_S = \dot{x}\mathbf{e}_x + \dot{y}\mathbf{e}_y + \left(\frac{\partial f}{\partial x} \dot{x} + \frac{\partial f}{\partial y} \dot{y} \right) \mathbf{e}_z,$$

$$\mathbf{a}_S = \ddot{x}\mathbf{e}_x + \ddot{y}\mathbf{e}_y + \left(\frac{\partial f}{\partial x} \ddot{x} + \frac{\partial^2 f}{\partial x^2} \dot{x}^2 + 2 \frac{\partial^2 f}{\partial x \partial y} \dot{x} \dot{y} + \frac{\partial^2 f}{\partial y^2} \dot{y}^2 + \frac{\partial f}{\partial y} \ddot{y} \right) \mathbf{e}_z.$$

Пример 2. Задача о качении шара в углублении - III.

Введем также

$$\boldsymbol{\omega} = \omega_x \mathbf{e}_x + \omega_y \mathbf{e}_y + \Omega \mathbf{e}_z.$$

Уравнения связей (2) в проекциях на оси системы координат $Oxyz$ запишутся в следующем виде:

$$\dot{x} = \frac{r\omega_y}{\sqrt{1 + \left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)^2 + \left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)^2}} + \frac{r\Omega \frac{\partial f}{\partial y}}{\sqrt{1 + \left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)^2 + \left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)^2}},$$
$$\dot{y} = -\frac{r\omega_x}{\sqrt{1 + \left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)^2 + \left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)^2}} - \frac{r\Omega \frac{\partial f}{\partial x}}{\sqrt{1 + \left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)^2 + \left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)^2}}.$$

Закон изменения кинетического момента можно переписать в виде:

$$\lambda r \frac{d\boldsymbol{\omega}}{dt} = \left[\left(g \mathbf{e}_z + \frac{d\mathbf{v}_s}{dt} \right) \times \mathbf{n} \right].$$

Пример 2. Задача о качении шара в углублении - IV.

В проекциях на оси системы координат $Oxyz$ данное уравнение запишется следующим образом:

$$\lambda r \dot{\omega}_x = \frac{\ddot{y}}{\sqrt{1 + \left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)^2 + \left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)^2}} + \frac{\frac{\partial f}{\partial y} \left(\frac{\partial f}{\partial x} \ddot{x} + \frac{\partial^2 f}{\partial x^2} \dot{x}^2 + 2 \frac{\partial^2 f}{\partial x \partial y} \dot{x} \dot{y} + \frac{\partial^2 f}{\partial y^2} \dot{y}^2 + \frac{\partial f}{\partial y} \ddot{y} + g \right)}{\sqrt{1 + \left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)^2 + \left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)^2}},$$

$$\lambda r \dot{\omega}_y = - \frac{\ddot{x}}{\sqrt{1 + \left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)^2 + \left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)^2}} - \frac{\frac{\partial f}{\partial x} \left(\frac{\partial f}{\partial x} \ddot{x} + \frac{\partial^2 f}{\partial x^2} \dot{x}^2 + 2 \frac{\partial^2 f}{\partial x \partial y} \dot{x} \dot{y} + \frac{\partial^2 f}{\partial y^2} \dot{y}^2 + \frac{\partial f}{\partial y} \ddot{y} + g \right)}{\sqrt{1 + \left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)^2 + \left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)^2}},$$

$$\lambda r \dot{\Omega} = \frac{\ddot{y} \frac{\partial f}{\partial x} - \ddot{x} \frac{\partial f}{\partial y}}{\sqrt{1 + \left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)^2 + \left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)^2}}.$$

Выражая из уравнений связей компоненты ω_x, ω_y , получим замкнутую систему уравнений относительно x, y, Ω . Будем раскладывать правые части уравнений в ряд по x и y , \dot{x}, \dot{y}

Пример 2. Задача о качении шара в углублении - V.

В первом приближении получается следующая система

$$(\lambda + 1)\ddot{x} = -K_1gx + \lambda r\Omega K_2\dot{y},$$

$$(\lambda + 1)\ddot{y} = -K_2gy - \lambda r\Omega K_1\dot{x},$$

$$\dot{\Omega} = 0.$$

В первом приближении компонента угловой скорости Ω постоянная. Будем считать её малой величиной. Тогда система уравнений первого приближения слегка переписется и примет вид:

$$(\lambda + 1)\ddot{x} = -K_1gx, \quad (\lambda + 1)\ddot{y} = -K_2gy, \quad \dot{\Omega} = 0.$$

Шар будет совершать колебания в плоскости, перпендикулярной вертикальной оси, проходящей через точку $x = 0, y = 0, z = 0$ - наинизшую точку углубления. Шар будет совершать колебания с различными частотами в направлении неподвижных осей x и y .

Во втором приближении система будет иметь вид:

$$(\lambda + 1)\ddot{x} = -K_1gx - \frac{g}{2}(L_{11}x^2 + 2L_{12}xy + L_{21}y^2) + \lambda r\Omega K_2\dot{y},$$

$$(\lambda + 1)\ddot{y} = -K_2gy - \frac{g}{2}(L_{11}x^2 + 2L_{12}xy + L_{21}y^2) - \lambda r\Omega K_1\dot{x},$$

$$\dot{\Omega} = 0.$$

Пример 2. Задача о качении шара в углублении - VI.

Для начала приведем данную систему второго порядка к системе уравнений первого порядка, первое приближение которой имеет диагональный вид. Введем следующие обозначения:

$$K_1 = \frac{(\lambda + 1)\omega_1^2}{g}, \quad K_2 = \frac{(\lambda + 1)\omega_2^2}{g}, \quad u = \frac{\lambda r \Omega}{g}.$$

Теперь введем новые переменные z_1, z_2, z_3, z_4, z_5 по формулам:

$$x = \frac{z_1 - z_2}{2i\omega_1^2}, \quad \dot{x} = \frac{z_1 + z_2}{2\omega_1}, \quad y = \frac{z_3 - z_4}{2i\omega_2^2}, \quad \dot{y} = \frac{z_3 + z_4}{2\omega_2}, \quad u = z_5$$

В переменных z_1, z_2, z_3, z_4, z_5 система уравнений движения шара записывается в виде:

Пример 2. Задача о качении шара в углублении - VII.

В переменных z_1, z_2, z_3, z_4, z_5 система уравнений движения шара записывается в виде:

$$\dot{z}_1 = i\omega_1 z_1 + \frac{gL_{11}}{8(\lambda+1)\omega_1^3} (z_1 - z_2)^2 + \frac{gL_{12}}{4(\lambda+1)\omega_1\omega_2^2} (z_1 - z_2)(z_3 - z_4) +$$

$$+ \frac{gL_{21}\omega_1}{8(\lambda+1)\omega_2^4} (z_3 - z_4)^2 + \frac{\omega_1\omega_2}{2} (z_3 + z_4) z_5,$$

$$\dot{z}_2 = -i\omega_1 z_2 + \frac{gL_{11}}{8(\lambda+1)\omega_1^3} (z_1 - z_2)^2 + \frac{gL_{12}}{4(\lambda+1)\omega_1\omega_2^2} (z_1 - z_2)(z_3 - z_4) +$$

$$+ \frac{gL_{21}\omega_1}{8(\lambda+1)\omega_2^4} (z_3 - z_4)^2 + \frac{\omega_1\omega_2}{2} (z_3 + z_4) z_5,$$

$$\dot{z}_3 = i\omega_2 z_3 + \frac{gL_{12}\omega_2}{8(\lambda+1)\omega_1^4} (z_1 - z_2)^2 + \frac{gL_{21}}{4(\lambda+1)\omega_1^2\omega_2} (z_1 - z_2)(z_3 - z_4) +$$

$$+ \frac{gL_{22}}{8(\lambda+1)\omega_2^3} (z_3 - z_4)^2 + \frac{\omega_1\omega_2}{2} (z_3 + z_4) z_5,$$

$$\dot{z}_4 = -i\omega_2 z_4 + \frac{gL_{12}\omega_2}{8(\lambda+1)\omega_1^4} (z_1 - z_2)^2 + \frac{gL_{21}}{4(\lambda+1)\omega_1^2\omega_2} (z_1 - z_2)(z_3 - z_4) +$$

$$+ \frac{gL_{22}}{8(\lambda+1)\omega_2^3} (z_3 - z_4)^2 + \frac{\omega_1\omega_2}{2} (z_3 + z_4) z_5,$$

$$\dot{z}_5 = 0.$$

Пример 2. Задача о качении шара в углублении - VIII.

Заметим, что линейная часть системы уравнений движения шара, записанной в переменных z_1, z_2, z_3, z_4, z_5 , имеет диагональную форму и получение нормальной формы сводится к выделению резонансных членов в правых частях системы. После нормализации квадратичных слагаемых система уравнений движения шара примет вид:

$$\dot{z}_1 = i\omega_1 z_1, \quad \dot{z}_2 = -i\omega_1 z_2, \quad \dot{z}_3 = i\omega_2 z_3, \quad \dot{z}_4 = -i\omega_2 z_4, \quad \dot{z}_5 = 0.$$

Таким образом, в нормальной форме все члены второго порядка отсутствуют, а последнее уравнение дает $z_5 = \text{const}$, то есть $\Omega = \text{const}$.

Нормализация членов третьего порядка малости приводит к тому, что в правых частях уравнений для z_1, z_2, z_3, z_4 появляются резонансные члены, но последнее уравнение своей формы не меняет: по-прежнему $z_5 = \text{const}$, то есть $\Omega = \text{const}$.

Резонансные члены в уравнении для z_5 получаются только в шестом порядке.

Пример 2. Задача о качении шара в углублении - IX.

Дифференциальное уравнение для z_5 имеет вид:

$$\dot{z}_5 = R_1 z_1^2 z_2^2 \left(\frac{3z_3 z_4}{\omega_2^2} - \frac{z_1 z_2}{\omega_1^2} \right) + R_2 z_3^2 z_4^2 \left(\frac{z_3 z_4}{\omega_2^2} - \frac{3z_1 z_2}{\omega_1^2} \right),$$

$$R_1 = \frac{\left((\lambda + 1)(4\omega_1^2 - \omega_2^2)M_{12}\omega_1^2 + (4\omega_1^2 - \omega_2^2)gL_{11}L_{12} + 3gL_{12}L_{21}\omega_1^2 \right) \lambda}{16(9\omega_1^2 - \omega_2^2)(4\omega_1^2 - \omega_2^2)g^3\omega_1^4},$$

$$R_2 = \frac{\left((\lambda + 1)(4\omega_2^2 - \omega_1^2)M_{21}\omega_2^2 + (4\omega_2^2 - \omega_1^2)gL_{21}L_{22} + 3gL_{12}L_{21}\omega_2^2 \right) \lambda}{16(9\omega_2^2 - \omega_1^2)(4\omega_2^2 - \omega_1^2)g^3\omega_2^4}$$

Таким образом, в системе будет наблюдаться равномерное изменение компоненты угловой скорости Ω с постоянной скоростью, имеющей шестой порядок малости. На временах порядка $1/\varepsilon$ переменная Ω изменяется на величину пятого порядка малости.

Следовательно, в рассматриваемой системе наблюдается эволюция медленной переменной (трансгрессия), причем порядок трансгрессии – пятый.

Выводы

1. На основе теории, описанной в работах Я.В. Татаринова, рассмотрен ряд задач, в которых обнаружен эффект трансгрессии. Данный эффект изучен с помощью специально разработанных методов.
2. Исследована задача о движении абсолютно твердого стержня по поверхности цилиндра. Обнаружен и описан эффект трансгрессии в данной задаче.
3. Описан эффект трансгрессии с задаче о качении тяжелого однородного шара по неподвижной поверхности в окрестности её наинизшей точки эллиптического типа.

Спасибо за внимание!

