

УДК 519.635.8

**МАТЕМАТИЧЕСКАЯ МОДЕЛЬ МЕХАНИЧЕСКИХ КОЛЕБАНИЙ  
ПРУЖИНЫ****Родин Вячеслав Викторович**

доцент, к.т.н.

89879979005@rambler.ru

**Осенов Никита Александрович**

студент

osenovnik@mail.ru

ФГБОУ ВО «МГУ им. Н. П. Огарёва», г. Саранск

ул. Большевикская, д. 68, г. Саранск, Республика Мордовия, 430005

**Аннотация**

Статья посвящена разработке математической модели колебаний винтовых пружин. Приводится материал, посвященный уравнениям колебаний про-странственного криволинейного стержня. Рассматриваются допущения не-обходимые для расчета параметров колебаний, уравнения равновесия Кирхгофа и дополнительные уравнения Клебша.

**Ключевые слова:** брус, пружина, колебания, уравнения, модель, сила, момент, условие.**MATHEMATICAL MODEL OF MECHANICAL VIBRATIONS OF A SPRING****Vyacheslav V. Rodin**

associate professor, ph.d.

**Nikita A. Osenov**

student

National Research Mordovia State University

st. Bolshevistskaya, 68, Saransk, Republic of Mordovia, 430005

**ABSTRACT**

The article is devoted to the development of a mathematical model of oscillations of helical springs. The material devoted to the equations of vibrations of a spatial curvilinear rod is given. The assumptions necessary for calculating the oscillation parameters, the Kirchhoff equilibrium equations and additional Clebsch equations are considered.

**Keywords:** bar, spring, vibrations, equations, model, force, moment, condition.

**Введение.** Разработка математических моделей колебаний цилиндрических винтовых пружин является актуальной задачей. Созданы математические модели, описывающие колебания как непосредственно пружины, так и эквивалентного бруса, заменяющего её. Эквивалентный брус является приближением, позволяющим существенно упростить расчет параметров колебаний.

Математическая модель, в которой пружина рассматривается в виде пространственного винтового цилиндрического стержня, является существенно более сложной, но более точно описывающей колебания задачей. Рассматриваются колебания пружины с распределенной массой, жесткостью и бесконечным числом степеней свободы. При расчете параметров такой модели решается система уравнений в частных производных, описывающая колебания пространственного стержня.

**Цель исследования.** Разработка математической модели колебаний цилиндрической пружины.

**Материалы и методы исследования.** При создании модели колебаний цилиндрической винтовой пружины используются уравнения равновесия Кирхгофа [1]:

$$\begin{aligned} \frac{\partial Q_x}{\partial s} + Q_z q - Q_y r - q_x &= 0, \\ \frac{\partial Q_y}{\partial s} + Q_x r - Q_z p - q_y &= 0, \\ \frac{\partial Q_z}{\partial s} + Q_y p - Q_x q - q_z &= 0, \\ \frac{\partial M_x}{\partial s} + M_z q - M_y r - Q_y - m_x &= 0, \\ \frac{\partial M_y}{\partial s} + M_x r - M_z p + Q_x - m_y &= 0, \\ \frac{\partial M_z}{\partial s} + M_y p - M_x q - m_z &= 0, \end{aligned} \quad (1)$$

где  $Q_x, Q_y, Q_z$  – величины внутренних сил в пружине вдоль осей  $OX, OY, OZ$ ;  $M_x, M_y, M_z$  – величины моментов сил в пружине вдоль осей  $OX, OY, OZ$ ;  $p, q, r$  – величины проекций кривизны на оси  $OX, OY, OZ$ ;  $s$  – величина длины стержня пружины;  $q_x, q_y, q_z$  – величины проекций распределенной нагрузки на оси  $OX, OY, OZ$ ;  $m_x, m_y, m_z$  – величины проекций распределенного момента на оси  $OX, OY, OZ$ .

Системы уравнений определяет величины линейных и угловых перемещений во вращающейся системе координат, начало которой совпадает с осевой линией стержня пружины, а оси  $OX, OY, OZ$  соответственно совпадают по направлению с нормалью, бинормалью и касательной. Перемещение начала координат на элементарное расстояние  $ds$  по осевой линии стержня пружины вызывает перемещение системы на это расстояние и поворот относительно осей координат.

Колебания пространственного стержня являются статически неопределенной задачей, поэтому кроме уравнений равновесия используются уравнения Клебша,

определяющие взаимосвязь между линейными, угловыми перемещениями и линейной деформации:

$$\begin{aligned}
 \psi_y &= \frac{\partial u}{\partial s} - vr_o + wq_o, \\
 -\varphi_x &= \frac{\partial v}{\partial s} - wp_o + ur_o, \\
 \varepsilon &= \frac{\partial w}{\partial s} - uq_o + vp_o, \\
 p^* &= \frac{\partial \varphi_x}{\partial s} + q_o\Theta_z - r_o\psi_y, \\
 q^* &= \frac{\partial \psi_y}{\partial s} + r_o\varphi_x - p_o\Theta_z, \\
 r^* &= \frac{\partial \Theta_z}{\partial s} + p_o\psi_y - q_o\varphi_x,
 \end{aligned} \tag{2}$$

где  $u, v, w$  – линейные перемещения точки  $O_o$  в направлении осей  $O_oX_o, O_oY_o, O_oZ_o$ ;  $\varphi_x, \psi_y, \Theta_z$  – углы поворота системы координат  $OXYZ$  относительно системы координат  $O_oX_oY_oZ_o$ ;  $p_o, q_o, r_o$  – проекции кривизны недеформированного элемента на оси  $O_oX_o, O_oY_o, O_oZ_o$ ;  $p^*, q^*, r^*$  – приращения соответствующих кривизн  $p_o, q_o, r_o$  при деформации.

Рассматривается перемещение системы координат соответствующее началу ( $O_o X_o Y_o Z_o$ ) и концу ( $OXYZ$ ) элемента  $ds$ .

При колебаниях пружины около положения статического равновесия кривизны, внутренние силы, моменты сил составляют сумму их исходных величин и приращений:

$$\begin{aligned}
 p &= p_o + p^*, & q &= q_o + q^*, & r &= r_o + r^*, \\
 Q_x &= Q_{x_o} + Q_x^*, & Q_y &= Q_{y_o} + Q_y^*, & Q_z &= Q_{z_o} + Q_z^*, \\
 M_x &= M_{x_o} + M_x^*, & M_y &= M_{y_o} + M_y^*, & M_z &= M_{z_o} + M_z^*,
 \end{aligned} \tag{3}$$

где  $Q_{x_o}, Q_{y_o}, Q_{z_o}$  – величины внутренних сил по  $OX, OY, OZ$  в положении равновесия;  $Q_x^*, Q_y^*, Q_z^*$  – приращения сил при колебаниях;  $M_{x_o}, M_{y_o}, M_{z_o}$  – величины моментов внутренних сил по  $OX, OY, OZ$  в положении равновесия;  $M_x^*, M_y^*, M_z^*$  – приращения моментов.

Колебания пружины вызывают приращения моментов и отклонений много меньше начальных значений, что позволяет исключить малые значения произведений  $Q_z^*q^*, Q_y^*r^*, Q_x^*r^*, Q_z^*p^*, Q_y^*p^*, Q_x^*q^*, M_z^*q^*, M_y^*r^*, M_x^*r^*, M_z^*p^*, M_y^*p^*, M_x^*q^*$ .

Проекции  $q, m$  по  $OX, OY, OZ$ , при периодической внешней нагрузке равны:

$$\begin{aligned}
 q_x &= \rho F \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} + q_{внх}, \\
 q_y &= \rho F \frac{\partial^2 v}{\partial t^2} + q_{внy}, \\
 q_z &= \rho F \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} + q_{внz}, \\
 m_x &= \rho J_x \frac{\partial^2 \varphi_x}{\partial t^2} + m_{внх}, \\
 m_y &= \rho J_y \frac{\partial^2 \psi_y}{\partial t^2} + m_{внy}, \\
 m_z &= \rho J_z \frac{\partial^2 \Theta_z}{\partial t^2} + m_{внz},
 \end{aligned} \tag{4}$$

где  $J_x, J_y, J_z$  – величины моментов инерции поперечного сечения стержня по ОХ, ОУ, ОZ;  $q_{внх}, q_{внy}, q_{внz}, m_{внх}, m_{внy}, m_{внz}$  – величины внешних сил и моментов по ОХ, ОУ, ОZ.

Использование (3), (4) и объединение уравнений Кирхгофа и Клебша, позволяет получить систему уравнений описывающих колебания пружины.

Начальные значения кривизн, внутренних сил и моментов  $s_{ix}$  для пружины определяются её геометрическими размерами при навивке, площадью поперечного сечения стержня (F). Моменты инерции пружины постоянного диаметра соответствуют экваториальным и полярному моменту инерции [2].

Внутренне моменты при колебаниях пропорциональны приращению кривизны. Возникающее при колебаниях приращение внутренней силы (Q) определяются относительным удлинением стержня ( $\varepsilon$ ), модулями упругости первого (E) и второго рода (G).

Длина стержня L, из которого свита пружина, определяется её диаметром (D) количеством витков (i) и углом навивки ( $\alpha$ ).

При возникновении периодической нагрузки по ОУ значение интенсивности можно определить:

$$q_{увн} = F_{vn} \sin\left(\frac{2\pi}{T} t\right). \tag{5}$$

где  $F_{vn}$  – величина внешней силы; T – период колебаний силы.

Величины  $q_{внх}, q_{внz}, m_{внх}, m_{внz}$  от действия внешней распределенной нагрузки на пружину по ОУ вращающейся системы координат равны нулю.

Использование указанных величин и запись системы уравнений в векторной форме позволяет получить:

$$\frac{\partial \mathbf{Y}}{\partial s} + \mathbf{A} \mathbf{Y} = \mathbf{B} \frac{\partial^2 \mathbf{Y}}{\partial t^2} + \mathbf{C}, \tag{6}$$

где  $\mathbf{Y}$  – вектор перемещений, кривизн и внутренних сил;  $\mathbf{A}$  – матрица взаимосвязи;  $\mathbf{B}$  – матрица сил инерции;  $\mathbf{C}$  – вектор внешних, начальных сил и моментов.

Вектора  $\mathbf{Y}$  и  $\mathbf{C}$  записываются в виде:

$$Y = \begin{bmatrix} Q_x^* \\ Q_y^* \\ \varepsilon \\ p^* \\ q^* \\ r^* \\ u \\ v \\ w \\ \varphi_x \\ \psi_y \\ \Theta_z \end{bmatrix}, \quad C = \begin{bmatrix} Q_{y_0} r_0 - Q_{z_0} q_0 \\ F_{zn} \sin\left(\frac{2\pi}{T} t\right) \\ 0 \\ \frac{Q_{y_0} - M_{z_0} q_0 + M_{y_0} r_0}{EJ} \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}.$$

Матрица  $A$  имеет размер  $12 \times 12$ . Коэффициенты матрицы определяются выражениями:

$$\begin{aligned} a_{12} &= -r_0; & a_{13} &= EFq_0; & a_{15} &= Q_{z_0}; & a_{16} &= -Q_{y_0}; \\ a_{21} &= r_0; & a_{24} &= -Q_{z_0}; & a_{31} &= -q_0/EF; & a_{34} &= Q_{y_0}/EF; \\ a_{42} &= -1/EJ; & a_{45} &= (M_{z_0} - EJr_0)/EJ; & a_{46} &= (GJ_0q_0 - M_{y_0})/EJ; \\ a_{51} &= 1/EJ; & a_{54} &= (EJr_0 - M_{z_0})/EJ; & a_{64} &= (M_{y_0} - EJq_0)/GJ_0; \\ a_{78} &= -r_0; & a_{79} &= q_0; & a_{711} &= -1; & a_{87} &= r_0; & a_{810} &= 1; \\ a_{93} &= -1; & a_{97} &= -q_0; & a_{104} &= -1; & a_{1011} &= -r_0; & a_{1012} &= q_0; \\ a_{115} &= -1; & a_{1110} &= r_0; & a_{126} &= -1; & a_{1210} &= -q_0. \end{aligned}$$

Матрица  $B$  также имеет размер  $12 \times 12$ . Коэффициенты матрицы равны:

$$b_{17} = \rho F; \quad b_{28} = \rho F; \quad b_{39} = \rho/E; \quad b_{410} = \rho/E; \quad b_{511} = \rho/E; \quad b_{612} = \rho/G.$$

Остальные коэффициенты матриц  $A$  и  $B$  равны 0.

Начальные условия для решения (8) определяются способом закрепления пружины и её начальным положением:

$$Y(0, t) = 0, \quad Y(L, t) = 0, \quad Y(s, 0) = 0, \quad \frac{\partial Y(s, 0)}{\partial t} = 0.$$

**Результаты и их обсуждение.** Расчет колебаний может производиться путем представления пружины в виде эквивалентного бруса, но точность определения параметров отклонений под воздействием внешних сил приближительна. Предложенная система уравнений (6) позволит рассчитывать величины линейных и угловых перемещения пружины, по полученным величинам для отдельных участков пространственного криволинейного стержня. Уравнения позволяют определять возникающие внутренние силы и моменты сил при колебаниях.

**Заключение.** Приведенный в статье переход к векторной форме записи уравнений колебаний позволяет упростить форму записи и позволит применить для решения рассмотренной системы численный метод конечных элементов.

**Список литературы:**

1. Белый В.Д. Стержни и стержневые системы. – Омск: ОмПИ, 1979. –89 с.
2. Канинина Е.Н., Родин В.В. Моделирование механических колебаний пружины // Научно-технический вестник Поволжья. – №11. – 2019 г. – Казань: «Рашин Сайнс», 2019. – С.130 - 133.

**References:**

1. Bely V.D. Rods and rod systems. - Omsk: OMPI, 1979. -89 p.
2. Kaninina E.N., Rodin V.V. Modeling of mechanical oscillations of a spring // Scientific and technical bulletin of the Volga region. - No. 11. - 2019 - Kazan: «Russian Science», 2019. - P.130 - 133.