

Уравнение волокна винтовой цилиндрической пружины или уравнение винтовой линии, навитой на винтовую цилиндрическую поверхность

Волокна металлической проволоки имеют продольное расположение. Возьмем отрезок проволоки с цилиндрической поверхностью радиуса $\rho = \frac{d}{2}$ (рис. 1). Рассечем ее вертикальной плоскостью $bbdd$ и горизонтальной — $aacc$ так, чтобы эти плоскости проходили через ось OO . Возьмем поперечные сечения перпендикулярными к осевой линии. Назовем их „нормальными сечениями“.

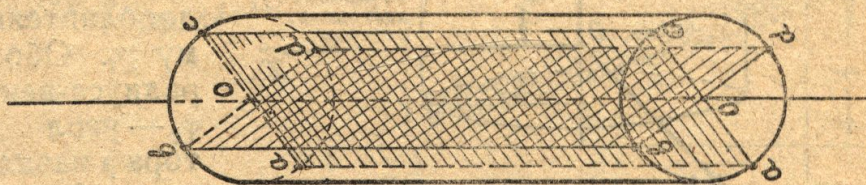


Рис. 1

Возьмем цилиндрическую поверхность Q радиуса R_0 (рис. 2) и навьем на нее проволоку, сохраняя постоянным шаг навивки ее осевой линии OO . Тогда проволока представится правильной винтовой цилиндрической пружиной, ось которой (проволоки) OO в трехосной прямоугольной системе координат есть винтовая линия радиуса R , с шагом t и углом подъема β (рис. 4). Назовем поверхность тела этой винтовой цилиндрической пружины винтовой цилиндрической поверхностью. Будем считать, что нормальные сечения $abcd$ (рис. 1) сохранили в пружине форму окружности и нормальны к винтовой осевой линии.

При навивании проволоки, в силу целого ряда причин, хотя бы по нашему заданию, можно горизонтальные линии ac нормальных сечений проволоки (рис. 1) сохранить горизонтальными и в пружине, но можно навивать и с некоторым закручиванием одного нормального сечения по отношению к другому. Примем это закручивание пропорциональным длине осевой линии. В таком случае, любое волокно, кроме центрального OO , не будет уже правильной винтовой линией в указанной на рис. 2 координатной системе xuz , подобно осевой линии OO . Теперь каждое волокно, например поверхностное, оказывается навитым в виде винтовой линии на винтовую цилиндрическую поверхность радиуса ρ , где ρ может принимать значения в пределах от 0 до $\frac{d}{2}$, причем $\rho = \frac{d}{2}$ соответствует поверхностным волокнам.

Нашей задачей и является представление любого волокна тела пружины уравнением в прямоугольной трехосной системе координат, т. е., иначе говоря, необходимо вывести уравнение винтовой линии, полученной при навивании линии на винтовую цилиндрическую поверхность радиуса ρ . К этой задаче мы и приступим.

Выделим на винтовой цилиндрической поверхности радиуса ρ (рис. 2) одно волокно. Это волокно на рисунке обозначено линией. Один виток винтовой осевой линии пружины назовем большим витком, а один виток

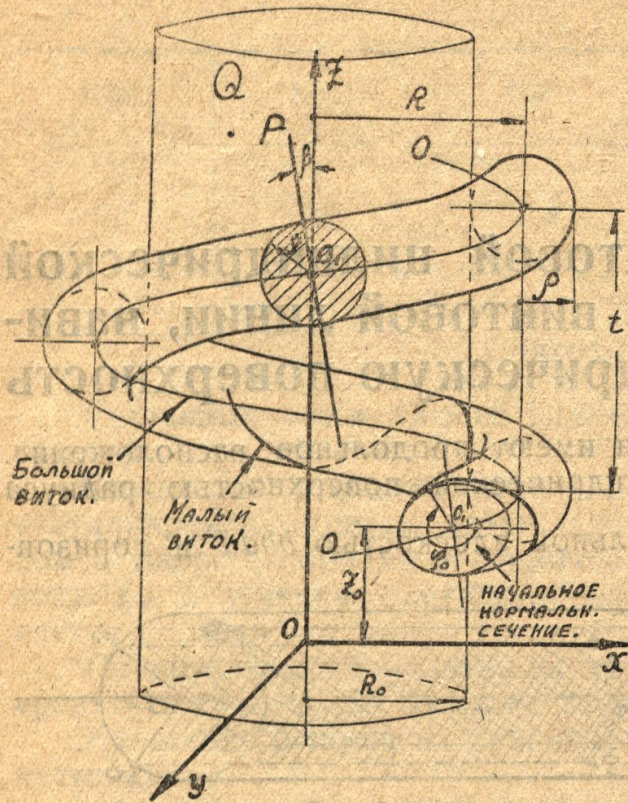


Рис. 2

волокна на винтовой цилиндрической поверхности — малым витком. Заметим, что плоскость P нормального сечения, нормального, как указывалось выше, к винтовой осевой линии, составляет с осью Z угол, равный углу β под'ема винтовой осевой линии.

Обратимся теперь к рис. 3. Представим нормальное сечение плоскостью L (рис. 3а) в двух видах (рис. 3b и 3c). Точка C нормального сечения (рис. 3а) принадлежит волокну. Эта точка C на рис. 3b обозначена через C' , а на рис. 3c — через C'' . Радиус-вектор точки C' и будет ρ . Возьмем (рис. 3b) дополнительную двухосную систему $\xi\eta$. Обозначим угол поворота радиуса-вектора ρ через $\varphi_0 + \varphi$, где φ_0 — угол поворота радиуса-вектора ρ начального нормального сечения (рис. 2). Выше указывалось, что относительное закручивание нормальных сечений принято про-

порциональным длине осевой линии проволоки; иначе говоря, два любых нормальных сечения, находящихся на расстоянии единицы длины осевой линии, закручиваются на один и тот же относительный угол. Но ведь

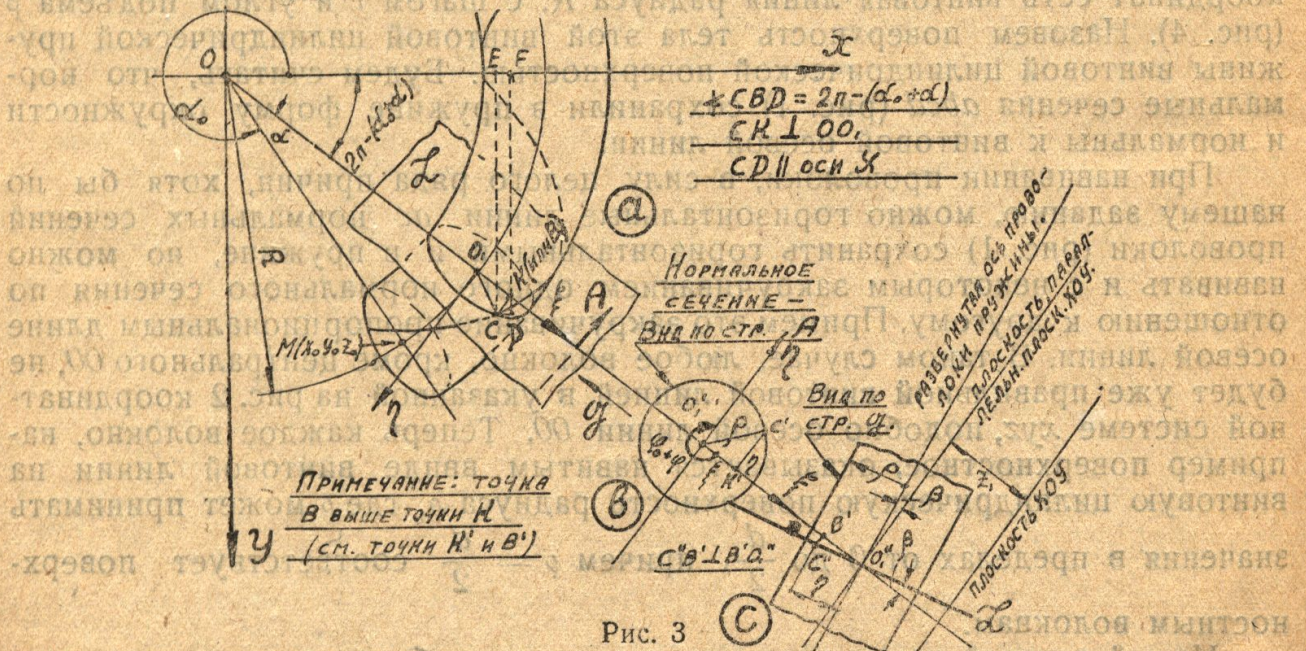


Рис. 3

вместе с пропорциональным поворотом последующего нормального сечения перемещается с окружностью нормального сечения и точка C , принадлежащая волокну и являющаяся текущей точкой волокна. Следовательно, поворот радиуса-вектора ρ точки C' (рис. 3b) также пропорционален длине осевой линии.

Радиус-вектор R точки O_1 (рис. 3а) винтовой осевой линии повернут на угол $\alpha_0 + \alpha$, где α_0 — угол поворота радиуса-вектора R начального нормального сечения. Из уравнения винтовой линии известно, что приращение угла α пропорционально длине винтовой линии.

Итак приращение угла φ поворота радиуса-вектора ρ пропорционально длине винтовой осевой линии, или пропорционально приращению угла α поворота радиуса-вектора R . Математически это представится так:

$$\varphi = k\alpha,$$

где k — коэффициент пропорциональности. На основании этой пропорциональности можно написать:

приращение φ соответствует приращению α ,
приращение φ_1 соответствует приращению 2π .

Отсюда

$$\varphi = \frac{\varphi_1}{2\pi} \alpha$$

Если n — число малых витков, приходящееся на один большой виток (длина большого витка (рис. 4) $\frac{2\pi R}{\cos \beta}$), то

$$\varphi_1 = 2\pi n$$

Окончательно

$$\varphi = \frac{2\pi n}{2\pi} \alpha = n\alpha; \quad \boxed{\varphi = n\alpha}$$

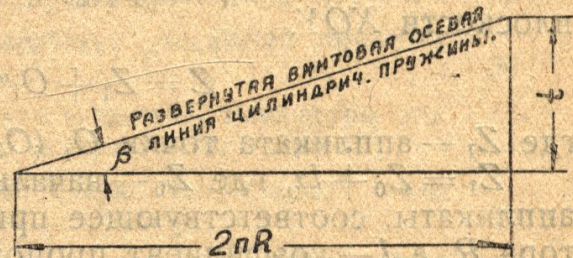


Рис. 4

Из рис. 3b координаты точки C' будут:

$$\xi = \rho \cos [2\pi - (\varphi_0 + \varphi)] = \rho \cos (\varphi_0 + \varphi); \quad \boxed{\xi = \rho \cos (\varphi_0 + n\alpha)}$$

$$\eta = \rho \sin [2\pi - (\varphi_0 + \varphi)] = -\rho \sin (\varphi_0 + \varphi); \quad \boxed{\eta = -\rho \sin (\varphi_0 + n\alpha)}$$

Из рисунков 3а, 3b, 3с определим координаты точки C .

1. Абсцисса X

$$X = OE = OF - EF$$

$$OF = (OO_1 + O_1k) \cos (\alpha_0 + \alpha)$$

$$O_1k = O_1'k^1 = \xi$$

$$OF = (R + \xi) \cos (\alpha_0 + \alpha)$$

$$OF = [R + \rho \cos (\varphi_0 + n\alpha)] \cos (\alpha_0 + \alpha)$$

$EF = CD = -BC \sin (\alpha_0 + \alpha)$, где BC — проекция ординаты η на плоскость, проходящую через центр O_1 , и параллельную плоскости XOY . Таким образом,

$$BC = B'C'' = C''O_1'' \sin \beta = \eta \sin \beta = -\rho \sin (\varphi_0 + n\alpha) \sin \beta$$

$$EF = \rho \sin \beta \cdot \sin (\varphi_0 + n\alpha) \cdot (\sin (\alpha_0 + \alpha))$$

$$\boxed{X = [R + \rho \cos (\varphi_0 + n\alpha)] \cos (\alpha_0 + \alpha) - \rho \sin \beta \sin (\varphi_0 + n\alpha) \sin (\alpha_0 + \alpha)}$$

2. Ордината Y

$$Y = CE = FB + BD$$

$$FB = -(OO_1 + O_1k) \sin(\alpha_0 + \alpha)$$

$$OO_1 + O_1k = [R + \rho \cos(\varphi_0 + n\alpha)]$$

$$FB = -[R + \rho \cos(\varphi_0 + n\alpha)] \sin(\alpha_0 + \alpha)$$

$$BD = BC \cdot \cos(\alpha_0 + n\alpha)$$

$$BC = -\rho \sin(\varphi_0 + n\alpha) \sin \beta$$

$$BD = -\rho \sin(\varphi_0 + n\alpha) \sin \beta \cos(\alpha_0 + \alpha)$$

$$Y = -[R + \rho \cos(\varphi_0 + n\alpha)] \sin(\alpha_0 + \alpha) - \rho \sin \beta \sin(\varphi_0 + n\alpha) \cdot \cos(\alpha_0 + \alpha)$$

3. Аппликата Z

Аппликата Z представляет собою на рис. 3 с расстояние точки B' от плоскости XOY .

$$Z = Z_1 + O_1''C'' \cos \beta = Z_1 + \eta \cos \beta$$

где Z_1 — аппликата точки O_1 (O_1''), принадлежащей осевой линии (рис. 3 с).

$Z_1 = Z_0 + l\alpha$, где Z_0 — начальная аппликата (рис. 2) и $l\alpha$ — приращение аппликаты, соответствующее приращению угла α поворота радиуса-вектора R , а l — коэффициент пропорциональности, зависящий от шага t (согласно уравнения винтовой линии вообще). Для определения коэффициента l положим $Z_0 = 0$. Тогда $Z_1 = l\alpha$ и $l = \frac{Z_1}{\alpha}$. Если радиус-вектор R опишет

угол 2π , то приращение Z_1 будет равно шагу t . Следовательно, $l = \frac{t}{2\pi}$.

Но $t = 2\pi R \operatorname{tg} \beta$ (рис. 4).

Тогда

$$l = \frac{2\pi R \operatorname{tg} \beta}{2\pi} = R \operatorname{tg} \beta; \quad l = R \operatorname{tg} \beta$$

Окончательно

$$Z_1 = Z_0 + R \operatorname{tg} \beta \cdot \alpha$$

и

$$Z = Z_0 + R \cdot \operatorname{tg} \beta \cdot \alpha - \rho \cos \beta \sin(\varphi_0 + n\alpha)$$

Итак, искомое уравнение может быть представлено в виде системы трех уравнений в функции от α :

$$x = f_1(\alpha)$$

$$y = f_2(\alpha)$$

$$z = f_3(\alpha),$$

а именно:

$$x = [R + \rho \cos(\varphi_0 + n\alpha)] \cos(\alpha_0 + \alpha) - \rho \sin \beta \sin(\varphi_0 + n\alpha) \sin(\alpha_0 + \alpha)$$

$$y = -[R + \rho \cos(\varphi_0 + n\alpha)] \cdot \sin(\alpha_0 + \alpha) - \rho \sin \beta \sin(\varphi_0 + n\alpha) \cos(\alpha_0 + \alpha)$$

$$z = Z_0 + R \cdot \operatorname{tg} \beta \cdot \alpha - \rho \cos \beta \sin(\varphi_0 + n\alpha)$$