

УДК 677.022.95

## **О СКОЛЬЖЕНИИ ПРОДУКТОВ ПРЯДЕНИЯ НА КОНИЧЕСКОЙ ПОВЕРХНОСТИ ПО СПИРАЛИ\***

*Е.Н. НИКИФОРОВА, В.Г. ЛАПШИН, Н.Г. ЖАРОВА*

**(Ивановская государственная текстильная академия, ОАО «Красная Талка»)**

В технологических процессах текстильный материал (лента, ровница, пряжа) довольно часто огибает рабочие органы машин, имеющие форму поверхностей вращения, по винтовым линиям, например,

с целью создания дополнительного натяжения продукта перед наматыванием, необходимого для повышения плотности паковки. Такие случаи имеют место и при взаимодействии волокнистых полуфабри-

---

\* Работа выполнена под руководством проф., докт. техн. наук Г.И. Чистобородова

катов с вьюрками различных конструкций, создающими пространственный изгиб продукта и соответственно ложную крутку [1, 2].

Настоящая статья посвящена рассмотрению вопросов определения основных геометрических параметров текстильного материала, огибающего коническую поверхность по винтовой линии с постоянным углом подъема (локсодроме).

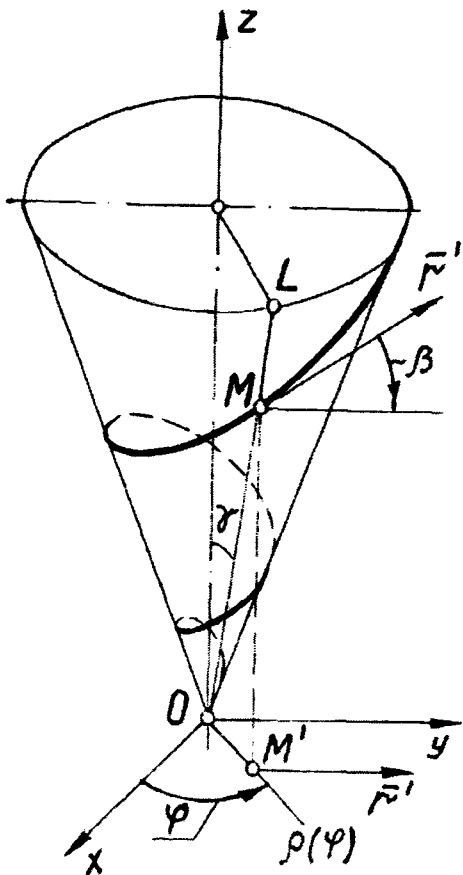


Рис. 1

Параметрические уравнения конической спирали (рис.1):

$$\begin{cases} x = a e^{k\varphi} \cos \varphi, \\ y = a e^{k\varphi} \sin \varphi, \\ z = b e^{k\varphi}, \end{cases} \quad (1)$$

где  $\varphi$  – параметр, от которого зависит положение точки M конической спирали (угол  $\angle xOM'$ , где M' – проекция точки M на плоскость xOy).

Угол  $\gamma$  между образующей конуса и его осью симметрии (угол конусности) связан с параметрами a и b формулой

$$\frac{z}{x} = \frac{b}{a} = \operatorname{ctg} \gamma. \quad (2)$$

Коэффициент k в (1) выразим через параметры  $\gamma$  и  $\beta$  [3]:

$$k = \frac{\sin \gamma \sin \beta}{\sqrt{\cos^2 \beta - \sin^2 \gamma}}, \quad (3)$$

где  $\beta = \operatorname{const}$  – угол между касательной к спирали и плоскостью xOy (угол подъема).

Исследование поверхностей сводится к изучению принадлежащих им линий, в частности, координатных, касательных к ним, нормалей, длины дуг, кривизны и других.

Для винтовых линий контакта конической поверхности с продуктом определим уравнения касательной, главной нормали и бинормали конической спирали (1), а также нормальной, соприкасающейся и спрямляющей плоскостей.

Ввиду громоздкости промежуточных вычислений полученные уравнения (4...9) представлены в окончательном виде.

Параметрические уравнения касательной для конической спирали:

$$\begin{cases} X = a e^{k\varphi} (\cos \varphi + (k \cos \varphi - \sin \varphi) t), \\ Y = a e^{k\varphi} (\sin \varphi + (k \sin \varphi + \cos \varphi) t), \\ Z = b e^{k\varphi} (1 + kt), \end{cases} \quad (4)$$

где t – параметр ( $-\infty < t < \infty$ ); (X, Y, Z) – координаты точки касательной.

Параметрические уравнения бинормали для конической спирали:

$$\begin{cases} X = a e^{k\varphi} \cos \varphi + a b k e^{2k\varphi} (\sin \varphi - k \cos \varphi) t, \\ Y = a e^{k\varphi} \sin \varphi - a b k e^{2k\varphi} (\cos \varphi + k \sin \varphi) t, \\ Z = b e^{k\varphi} + a^2 (k^2 + 1) e^{2k\varphi}. \end{cases} \quad (5)$$

Уравнения главной нормали к конической спирали:

$$\begin{cases} X = a e^{k\varphi} \cos \varphi + a e^{3k\varphi} (k \sin \varphi + \cos \varphi) (a^2 k^2 + b^2 k^2 + a^2) t, \\ Y = a e^{k\varphi} \sin \varphi + a e^{3k\varphi} (\sin \varphi - k \cos \varphi) (a^2 k^2 + b^2 k^2 + a^2) t, \\ Z = b e^{k\varphi}. \end{cases} \quad (6)$$

В (6) составляющая  $z_{\bar{n}} = 0$  следовательно, вектор главной нормали  $\bar{n}$  компланарен плоскости  $xOy$ .

Уравнение нормальной плоскости, перпендикулярной вектору касательной:

$$a (k \cos \varphi - \sin \varphi) (X - a e^{k\varphi} \cos \varphi + a (k \sin \varphi + \cos \varphi) (Y - a e^{k\varphi} \sin \varphi) + b k (Z - b e^{k\varphi}) = 0. \quad (7)$$

Уравнение соприкасающейся плоскости, перпендикулярной вектору бинормали:

$$b k (\sin \varphi - k \cos \varphi) (X - a e^{k\varphi} \cos \varphi) - b k (\cos \varphi + k \sin \varphi) (Y - a e^{k\varphi} \sin \varphi) + a (k^2 + 1) (Z - b e^{k\varphi}) = 0. \quad (8)$$

Уравнение спрямляющей плоскости, перпендикулярной вектору главной нормали:

$$(k \sin \varphi + \cos \varphi) (X - a e^{k\varphi} \cos \varphi) + (\sin \varphi - k \cos \varphi) (Y - a e^{k\varphi} \sin \varphi) = 0. \quad (9)$$

Форма нити в каждый момент определяется через кривизну, которую вычислим по формуле из [4]:

$$K = \frac{a e^{-k\varphi} \sqrt{(k^2 + 1)}}{(a^2 + b^2) k^2 + a^2}. \quad (11)$$

$$K = \frac{|[\bar{r}', \bar{r}'']|}{|\bar{r}'|^3}. \quad (10)$$

Орт вектора кривизны найдем с помощью выражения

$$\bar{n}_0 = \frac{[[\bar{r}', \bar{r}''], \bar{r}']}{|[[\bar{r}', \bar{r}''], \bar{r}']|}; \quad (12)$$

Определив необходимые значения для (10) и выполнив преобразования, получим кривизну конической спирали в произвольной точке:

$$\bar{n}_0 = -\frac{1}{\sqrt{k^2 + 1}} (k \sin \varphi + \cos \varphi; \sin \varphi - k \cos \varphi; 0). \quad (13)$$

Используя (11) и (13), определим вектор кривизны конической спирали:

$$K \bar{n}_0 = -\frac{a e^{-k\varphi}}{(a^2 + b^2) k^2 + a^2} (k \sin \varphi + \cos \varphi; \sin \varphi - k \cos \varphi; 0). \quad (14)$$

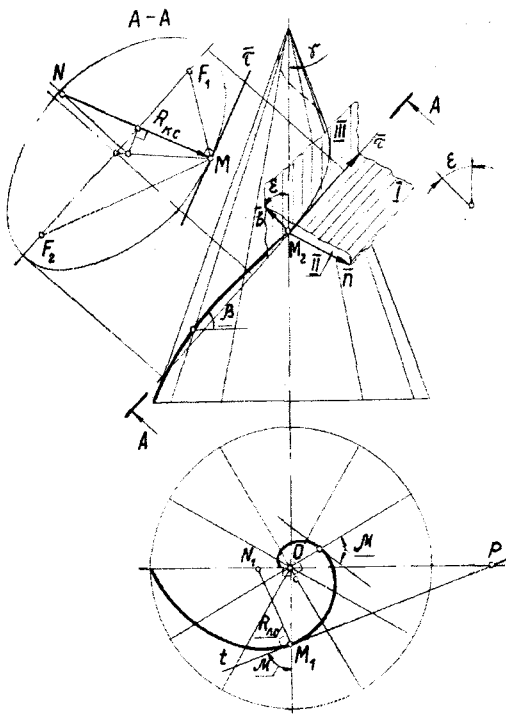


Рис. 2

Для решения практических задач большое значение имеет определение радиуса кривизны нити пространственной формы через ее проекцию на плоскость. Используя графические методы теории начертательной геометрии, установим связь между радиусом  $R_{к.с}$  кривизны конической спирали в заданной точке  $M$  и радиусом  $R_{л.с}$  кривизны ортогональной проекции этой кривой на плоскость (рис.2). Ортогональной проекцией конической спирали на горизонтальную плоскость является логарифмическая спираль.

В этом общем случае радиус  $R$  кривизны пространственной кривой и радиус  $r$  кривизны ее проекции на горизонтальную плоскость связаны соотношением [5]:

$$R = r \frac{\cos \varepsilon}{\cos^3 \alpha}, \quad (15)$$

где  $\varepsilon$  – угол между соприкасающейся плоскостью и плоскостью проекций;  $\alpha$  – угол между касательной к пространственной кривой и горизонтальной плоскостью (угол подъема).

Используя полученные выше уравнения основного триэдра, для точки  $M$  конической спирали (рис.2), которая проециру-

ется на фронтальную плоскость без искажений, построены касательная  $\tau$ , главная нормаль  $n$  и бинормаль  $b$ , а также соприкасающаяся I, нормальная II и спрямляющая III плоскости. В связи с тем, что главная нормаль в любой точке конической спирали параллельна горизонтальной плоскости, угол между соприкасающейся плоскостью и плоскостью проекций (угол между их бинормальями) равен углу подъема спирали, то есть для локсодромы на поверхности конуса справедливо равенство  $\beta = \varepsilon$ .

Учитывая, что буквами  $\alpha$  в (15) и  $\beta$  обозначена одна и та же величина, получим выражение радиуса кривизны конической спирали через ее проекцию:

$$R_{к.с} = \frac{R_{л.с}}{\cos^2 \beta}. \quad (16)$$

Формула (16) путем несложных математических вычислений позволяет определить радиус кривизны нити, скользящей на поверхности конуса по линии с постоянным углом подъема, по ее проекции на горизонтальную плоскость.

Натуральную величину радиуса кривизны логарифмической спирали можно легко найти, используя известный графический способ (рис.2). Так, построенный графически радиус кривизны конической спирали в точке  $M$  (рис.2, сечение конуса  $A-A$ ) точно соответствует величине, полученной при расчете по формуле (16).

Для проектирования и расчета технологических систем с нитями, скользящими по направляющим поверхностям, удобно иметь уравнения кривых в натуральной форме, где за натуральный параметр принята длина дуги нити.

Приведем уравнение конической спирали (1) к такому виду, когда вместо углового параметра  $\varphi$  будет натуральный параметр  $s$ . Для этого выразим длину  $s$  дуги линии (1) в соответствии с изменением параметра  $\varphi$  на отрезке  $[0, \varphi]$ :

$$s = \frac{\sqrt{a^2 + a^2 k^2 + b^2 k^2}}{k} (e^{k\varphi} - 1). \quad (17)$$

Из (17) найдем зависимость  $\varphi$  как функции  $s$ :

$$\varphi = \frac{1}{k} \ln \left( 1 + \frac{ks}{\sqrt{a^2 + a^2 k^2 + b^2 k^2}} \right). \quad (18)$$

$$\begin{cases} x = a \left( 1 + \frac{ks}{\sqrt{a^2 + a^2 k^2 + b^2 k^2}} \right) \cos \left[ \frac{1}{k} \ln \left( 1 + \frac{ks}{\sqrt{a^2 + a^2 k^2 + b^2 k^2}} \right) \right], \\ y = a \left( 1 + \frac{ks}{\sqrt{a^2 + a^2 k^2 + b^2 k^2}} \right) \sin \left[ \frac{1}{k} \ln \left( 1 + \frac{ks}{\sqrt{a^2 + a^2 k^2 + b^2 k^2}} \right) \right], \\ z = b \left( 1 + \frac{ks}{\sqrt{a^2 + a^2 k^2 + b^2 k^2}} \right). \end{cases} \quad (19)$$

В случае натуральной параметризации формула (11) для определения кривизны имеет вид:

$$K(s) = \frac{a\sqrt{k^2 + 1} \sqrt{a^2 + a^2 k^2 + b^2 k^2}}{ks + (a^2 + a^2 k^2 + b^2 k^2)^{3/2}}. \quad (20)$$

Соответственно радиус кривизны конической спирали:

$$R(s) = \frac{1}{K(s)} = \frac{ks + (a^2 + a^2 k^2 + b^2 k^2)^{3/2}}{a\sqrt{k^2 + 1} \sqrt{a^2 + a^2 k^2 + b^2 k^2}}. \quad (21)$$

Отметим, что согласно (21) радиус кривизны конической спирали линейно зависит от натурального параметра  $s$ .

Исследуем изменение натяжения нити при огибании направляющего устройства по конической спирали. Для определения натяжения  $T$  небольших участков нити, то есть когда отклонение нити от геодезической линии невелико, воспользуемся формулой (4) из [6]:

$$T = T_0 \exp \left( f \int_{s_1}^{s_2} K(s) ds \right), \quad (22)$$

где  $T_0$  – начальное натяжение нити;  $f$  – коэффициент трения;  $ds$  – элемент длины нити;  $K(s)$  – кривизна нити, выраженная через натуральный параметр (длину  $s$  дуги);  $s_1, s_2$  – дуговые координаты элемента нити.

Подставив (20) в (22), получим:

$$T = T_0 \exp \left( f \int_{s_1}^{s_2} \frac{a\sqrt{k^2 + 1} \sqrt{a^2 + a^2 k^2 + b^2 k^2}}{ks + (a^2 + a^2 k^2 + b^2 k^2)^{3/2}} ds \right).$$

Для вычисления интеграла введем обозначения:

$$A = a\sqrt{k^2 + 1} \sqrt{a^2 + a^2 k^2 + b^2 k^2}; \quad (23)$$

$$B = (a^2 + a^2 k^2 + b^2 k^2)^{3/2}. \quad (24)$$

Тогда

$$T = T_0 \exp\left(f A \int_{s_1}^{s_2} \frac{ds}{ks + B}\right) = T_0 \exp\left(\frac{f A}{k} \ln|ks + B| \Big|_{s_1}^{s_2}\right),$$

$$T = T_0 \exp\left(\frac{f A}{k} \ln\left|\frac{ks_2 + B}{ks_1 + B}\right|\right). \quad (25)$$

## ВЫВОДЫ

1. Найдены уравнения для длинномерного текстильного материала, скользящего на поверхности конуса по спирали, задающие положение каждой точки нити и определяющие ее форму.

2. Предложен графоаналитический метод определения радиуса кривизны конической спирали через ее проекцию на горизонтальную плоскость.

3. Получена формула, позволяющая с достаточной для практических расчетов точностью определять величину натяжения нити при огибании направляющего устройства по конической спирали в зависимости от геометрических параметров направлятеля и от длины нити на его поверхности.

## ЛИТЕРАТУРА

1. Павлов Ю.В. Неподвижные вьюрки в прядении. – М.: Легкая индустрия, 1978.
2. Чистобородов Г.И. и др. // Изв. вузов. Технология текстильной промышленности. – 1998, № 6. С.31...34.
3. Чистобородов Г.И. и др. Определение основных геометрических параметров текстильного материала, движущегося по конической спирали / Иванов. гос. текст. академия. – Иваново, 2002. – Деп. в ООО «Легпроминформ» 25.04.02, № 4053 - ЛП.
4. Позняк Э.Г., Шикин Е.В. Дифференциальная геометрия: Первое знакомство. – М.: МГУ, 1990.
5. Бубенников А.В., Громов М.Я. Начертательная геометрия. – М.: Высшая школа, 1965.
6. Чистобородов Г.И. и др. // Изв. вузов. Технология текстильной промышленности. – 2001, № 4. С.56...59.

Рекомендована кафедрой начертательной геометрии и черчения. Поступила 10.06.02.