

УДК 677.021

КОНФИГУРАЦИЯ И ПОТЕНЦИАЛЬНАЯ ЭНЕРГИЯ ВОЛОКОН

А. Ф. КАПИТАНОВ, Е. В. ПАВЛЮЧЕНКО

(Московский государственный текстильный университет им. А. Н. Косыгина)

В частном случае по результатам, полученным в [1], равновесная конфигурация может быть линейной, то есть центры всех элементарных отрезков в положениях равновесия могут лежать на одной прямой. Тогда эта прямая может быть выбрана в качестве одной из осей координат, например оси O'_z .

В этом случае координаты $x_{\alpha e}$ и $y_{\alpha e}$ для любого элементарного отрезка равны нулю и последнее уравнение в системе [(13) 1] обращается в тождество. В указанной системе остается только пять первых условий, накладывающих ограничения на координаты x_{α} , y_{α} , z_{α} . Следовательно, при линейной равновесной конфигурации для определения произвольной деформированной конфигурации элементарного отрезка необходимо $n = 3K-5$ независимых переменных R_1, \dots, R_n , через которые могут быть выражены $3K$ координат x_{α} , y_{α} , z_{α} .

Если равновесная конфигурация задана, то есть заданы векторы $r_{\alpha w}$ (или координаты $x_{\alpha w}$, $y_{\alpha w}$, $z_{\alpha w}$), то произвольная неравновесная конфигурация волокна на основании уравнения [(1) 1] может быть оп-

ределена смещениями отдельных элементарных отрезков из положений равновесия или изменениями координат Δx_{α} , Δy_{α} , Δz_{α} по сравнению с их равновесными значениями. При этом на K векторов Δr_{α} будут наложены условия [(6) 1] и [(9) 1] или, если перейти к скалярным величинам, на $3K$ приращений координат Δx_{α} , Δy_{α} , Δz_{α} будут наложены условия

$$\begin{aligned} \sum m_{\alpha} \Delta x_{\alpha} &= 0, \\ \sum m_{\alpha} \Delta y_{\alpha} &= 0, \\ \sum m_{\alpha} \Delta z_{\alpha} &= 0, \\ \sum m_{\alpha} (y_{\alpha e} \Delta z_{\alpha} - z_{\alpha e} \Delta y_{\alpha}) &= 0, \\ \sum m_{\alpha} (z_{\alpha e} \Delta x_{\alpha} - x_{\alpha e} \Delta z_{\alpha}) &= 0, \\ \sum m_{\alpha} (x_{\alpha e} \Delta y_{\alpha} - y_{\alpha e} \Delta x_{\alpha}) &= 0. \end{aligned} \tag{1}$$

Можно ввести $n = 3K - 6$ (в случае линейной равновесной конфигурации $n = 3K-5$) линейно независимых функций смещений Δx_{α} , Δy_{α} , Δz_{α} :

$$F_i(\Delta x_1, \Delta y_1, \Delta z_1, \dots, \Delta x_K, \Delta y_K, \Delta z_K) = q_i \quad i=1, 2, \dots, n. \tag{2}$$

В таком случае, присоединяя к системе уравнений (2) шесть уравнений (1) и разрешая полученную систему относительно Δx_{α} , Δy_{α} , Δz_{α} , можно выразить $3K$ смещения элементарных отрезков из положений через n независимых величин q_1, \dots, q_n :

$$\begin{aligned} \Delta x_{\alpha} &= \Delta x_{\alpha}(q_1, \dots, q_n), \\ \Delta y_{\alpha} &= \Delta y_{\alpha}(q_1, \dots, q_n), \\ \Delta z_{\alpha} &= \Delta z_{\alpha}(q_1, \dots, q_n). \end{aligned} \tag{3}$$

Следовательно, произвольная неравновесная конфигурация волокна может быть описана как с помощью n перемен-

ных R_1, \dots, R_n , введенных выше, так и с помощью n переменных q_1, \dots, q_n , и параметров, определяющих равновесную

конфигурацию волокна. Оба описания могут быть однозначно связаны, если в качестве функций f_i выбрать, например, ΔF_i :

$$f_i = \sum_{\alpha} \left\{ \left(\frac{\partial F_i}{\partial x_{\alpha}} \right)_e \Delta x_{\alpha} + \left(\frac{\partial F_i}{\partial y_{\alpha}} \right)_e \Delta y_{\alpha} + \left(\frac{\partial F_i}{\partial z_{\alpha}} \right)_e \Delta z_{\alpha} \right\} = \Delta F_i. \quad (4)$$

Тогда из определений R_i [(14) 1] и q_i (2) следует:

$$Q_i = R_i - R_{iw}, \quad R_i = R_{iw} + q_i \quad i = 1, 2, \dots, n, \quad (5)$$

где R_{iw} – значения параметров R_1, \dots, R_n , определяющие равновесную конфигурацию элементарных отрезков.

Таким образом, в уравнениях [(2) 1] x_{α} ,

$$\begin{aligned} x_{\alpha} &= x_{\alpha e} + \Delta x_{\alpha}(q_1, \dots, q_n), & y_{\alpha} &= \Delta y_{\alpha}(q_1, \dots, q_n), \\ z_{\alpha} &= z_{\alpha e} + \Delta z_{\alpha}(q_1, \dots, q_n), & \alpha &= 1, 2, \dots, K \end{aligned} \quad (6)$$

на основании уравнений (3).

Введение координат $x_0, y_0, z_0, \Theta, \varphi, \chi$ и R_1, \dots, R_n (или q_1, \dots, q_n) вместо координат $x_{\alpha}, y_{\alpha}, z_{\alpha}$ позволяет описать отдельно движение центра масс волокна относительно внешней системы координат (координаты x_0, y_0, z_0), вращение волокна как целого относительно той же системы координат (координаты Θ, φ, χ) и колебания элементарных отрезков относительно положений равновесия (параметры R_1, \dots, R_n или q_1, \dots, q_n).

y_{α}, z_{α} можно выразить через параметры R_1, \dots, R_n с помощью соотношений [(15) 1].

Координаты $x_{\alpha}, y_{\alpha}, z_{\alpha}$ в уравнениях (2) можно выразить и через q_1, \dots, q_n в выражении [(2) 1], представив в виде

Определим вид функции потенциальной энергии для малых смещений элементарных отрезков из положения равновесия, то есть для малых деформаций волокна.

Функции $V(R_1, \dots, R_n)$ и $U(R_1, \dots, R_n)$ по определению связаны уравнением

$$V(R_1, \dots, R_n) = V(R_{1w} + q_1, \dots, R_{nw} + q_n). \quad (7)$$

В частности, в минимуме V имеют место соотношения

$$V_w = V(R_{1w}, \dots, R_{nw}) = U(0, \dots, 0) = U_w, \quad (8)$$

$$\left(\frac{\partial V}{\partial R_i} \right)_w = \left(\frac{\partial U}{\partial q_i} \right)_w = 0, \quad i = 1, 2, \dots, n, \quad (9)$$

$$\left(\frac{\partial^2 V}{\partial R_i \partial R_j} \right)_w = \left(\frac{\partial^2 U}{\partial q_i \partial q_j} \right)_w = k_{ij}, \quad i, j = 1, 2, \dots, n. \quad (10)$$

При рассмотрении малых смещений элементарных отрезков функции V и U обычно раскладываются в ряд по смеще-

ниям элементарных отрезков от положений равновесия.

Для функции U такое разложение будет

$$U(q_1, \dots, q_n) = U_e + \sum_{i=1}^n \left(\frac{\partial U}{\partial q_i} \right)_w + \frac{1}{2} \sum_{i,j=1}^n \left(\frac{\partial^2 U}{\partial q_i \partial q_j} \right)_w q_i q_j + \dots \quad (11)$$

Все первые производные от U до q_i равны нулю, так как они относятся к минимуму U . Поэтому (11) можно переписать в виде

$$U(q_1, \dots, q_n) = U_e + U(q_1, \dots, q_n),$$

где

$$U(q_1, \dots, q_n) = \frac{1}{2} \sum_{i,j=1}^n k_{ij} q_i q_j + \dots, \quad (12)$$

$$k_{ij} = \left(\frac{\partial^2 U}{\partial q_i \partial q_j} \right)_w = \left(\frac{\partial^2 U}{\partial q_j \partial q_i} \right)_w.$$

Таким образом, потенциальная энергия волокна как функция координат q_1, \dots, q_n определяется матрицей коэффициентов упругости k_{ij} :

$$U_q = \parallel k_{ij} \parallel. \quad (13)$$

Силы, соответствующие координатам q_i по определению, будут

$$\begin{aligned} F_i &= -\frac{\partial U}{\partial q_i} = -\frac{\partial}{\partial q_i} = \\ &= -\sum_{j=1}^n k_{ij} q_j, \quad i=1, 2, \dots, n. \end{aligned}$$

Выразив из этих уравнений q_i , получим

$$q_i = -\sum_{j=1}^n C_{ij} F_j, \quad i=1, 2, \dots, n.$$

Тогда потенциальную энергию U можно представить как функцию сил F_i в виде

$$U = \sum_i q_i \sum_j k_{ij} q_j = -\sum_i F_i = \sum_{i,j} C_{ij} F_i F_j. \quad (14)$$

Потенциальная энергия U как функция сил F_i будет определяться матрицей коэффициентов влияния C_{ij} , то есть матрицей

$$U_F = \parallel C_{ij} \parallel. \quad (15)$$

Для двухзвенной конфигурации смещения элементарного отрезка из положений равновесия определяются одним параметром:

$$Q = R - R_e = r - r_e, \quad (16)$$

равным изменению расстояния между элементарными отрезками по сравнению с равновесным. Поэтому для двухзвенной конфигурации формулы (12) или (14) принимают вид

$$U(q) = 1/2 k q^2, \quad U(F) = 1/2 C_e F^2 + \dots, \quad (17)$$

где

$$k_e = \left(\frac{\partial^2}{\partial q^2} \right)_e, \quad C_e = \left(\frac{\partial^2}{\partial F^2} \right)_e.$$

ВЫВОДЫ

1. Получены аналитические выражения, позволяющие описать движение центра масс волокна относительно внешней системы координат, перемещение волокна как целого относительно той же системы и изменение положений элементарных отрезков относительных положений равновесия.

2. Установлено, что потенциальная энергия волокна определяется матрицей коэффициента упругости элементарных отрез-

ков и координатами их концов.

3. Конфигурация волокна позволяет судить о силовом воздействии на волокна, например, в процессе чесания, и оценить эффективность модификации их свойств с целью снижения обрывности волокон.

ЛИТЕРАТУРА

1. *Капитанов А.Ф., Павлюченко Е.В.* // Изв. вузов. Технология текстильной промышленности. – 2002. №6. С.33...36.

Рекомендована кафедрой технологии шерсти.
Поступила 05.06.02.
