

ТЕХНИЧЕСКИЕ НАУКИ

УДК 539:375

Н. М. БОРОДАЧЕВ, Г. П. ТАРИКОВ

О ЗАДАЧЕ ГЕРЦА С УЧЕТОМ ТЕПЛО ВЫДЕЛЕНИЯ

(Представлено академиком А. И. Свириденком)

Гомельский государственный технический университет им. П. О. Сухого

Поступило 21.10.2002

Рассматривается пространственная контактная задача теории упругости с учетом тепло-выделения при трении скольжения. Влияние тепловыделения на процесс контактного взаимодействия двух тел изучалось в [1–3].

Рассмотрим два упругих тела, находящихся в условиях скользящего контакта. При этом на площадке контакта этих тел возникают: нормальное давление $p(x, y)$ и касательные усилия трения $q(x, y)$. Доказано [4], что усилия $q(x, y)$ почти не влияют на распределение нормального давления, а также на форму и размеры площадки контакта. Касательные усилия $q(x, y)$ следует учитывать только при решении вопроса о тепловыделении при трении скольжения.

Считаем, что на площадке контакта имеют место условия теплообразования, предложенные Коровчинским [1]. А именно, в каждой точке площадки контакта выполняются два условия: а — сумма интенсивностей тепловых потоков, идущих в каждое из соприкасающихся тел, равна интенсивности теплообразования за счет сил трения; б — температуры тел равны.

Пусть два тела, ограниченные выпуклыми поверхностями S_1, S_2 соприкасаются в точке O , которую примем за начало координат. Проведем оси z_1 и z_2 , перпендикулярные к общей касательной плоскости Π поверхностей S_1 и S_2 в точке O , внутрь каждого из тел. Следуя Герцу, тела, находящиеся в контакте, заменим упругими полупространствами. Площадка контакта Ω определяется областью внутри эллипса

$$\frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2} = 1.$$

Следовательно, имеем такие краевые условия при $z = 0$:

$$\begin{aligned} u_z^{(1)} + u_z^{(2)} &= \delta - \varphi_1(x, y) - \varphi_2(x, y), \quad (x, y) \in \Omega, \\ \sigma_z^{(i)} &= -p(x), \quad (x, y) \in \Omega, \\ \sigma_z^{(i)} &= 0, \quad (x, y) \notin \Omega, \\ \tau_{xz}^{(i)} = \tau_{yz}^{(i)} &= 0, \quad -\infty < x, y < \infty, \\ q_1 + q_2 &= \frac{\nu f}{J} p(x, y), \quad T_1 = T_2, \quad (x, y) \in \Omega, \\ q_i &= 0, \quad (x, y) \notin \Omega. \end{aligned} \tag{1}$$

Здесь $i = 1, 2$; u_z — проекция вектора перемещения на ось z ; σ_z — нормальное напряжение; τ_{xz} и τ_{yz} — касательные напряжения; T — температура; φ_i — уравнение поверхности

S_1 , ν — скорость относительного скольжения; f — коэффициент трения скольжения; J — механический эквивалент тепла; q — интенсивность теплового потока. Имеем

$$q = -k\partial T / \partial n,$$

где k — коэффициент теплопроводности материала.

Для упрощения исследования примем, что оба контактирующих тела имеют одинаковую геометрию и выполнены из одного и того же материала. Тогда последние два условия (1) примут вид (при $z = 0$)

$$\begin{aligned} \frac{\partial T}{\partial z} &= -\frac{\nu f}{2kJ} p(x, y), & (x, y) \in \Omega, \\ \frac{\partial T}{\partial z} &= 0, & (x, y) \notin \Omega, \end{aligned} \quad (2)$$

где $k_1 = k_2 = k$. Решение уравнения теплопроводности с краевыми условиями (2) представим в такой форме:

$$T(x, y, z) = \frac{\nu f}{4\pi kJ} \frac{\partial}{\partial z} \iint_{\Omega} p(x_1, y_1) \ln(z + r) dx_1 dy_1, \quad (3)$$

где $r = \sqrt{(x - x_1)^2 + (y - y_1)^2 + z^2}$.

Введем в рассмотрение термоупругий потенциал Ψ , определяемый соотношением

$$T(x, y, z) = \frac{2(1 - \nu)}{(1 + \nu)\alpha} \frac{\partial \Psi}{\partial z}, \quad (4)$$

где ν — коэффициент Пуассона, α — коэффициент линейного температурного расширения. Используя формулы (3), (4) и полагая $z = 0$, получаем

$$\Psi(x, y, 0) = \Psi(x, y) = \frac{\beta_0}{2\pi} \iint_{\Omega} p(x_1, y_1) \ln R dx_1 dy_1, \quad (5)$$

$$\beta_0 = \frac{(1 + \nu)\alpha \nu f}{4(1 - \nu)kJ}, \quad R = \sqrt{(x - x_1)^2 + (y - y_1)^2}.$$

Решая уравнения равновесия Ламе с учетом температурных членов в области $z \geq 0$ и используя граничное условие для касательных напряжений из (1), находим, что при $z = 0$

$$u_z(x, y) = 2(1 - \nu)\Psi(x, y) + \frac{1 - \nu}{2\pi\mu} \iint_{\Omega} p(x_1, y_1) \frac{1}{R} dx_1 dy_1, \quad (x, y) \in \Omega, \quad (6)$$

где μ — модуль сдвига. Подставляя (5) в (6), получаем

$$u_z(x, y) = \frac{\beta}{2\pi} \iint_{\Omega} p(x_1, y_1) \ln R dx_1 dy_1 + \frac{1 - \nu}{2\pi\mu} \iint_{\Omega} p(x_1, y_1) \frac{1}{R} dx_1 dy_1, \quad (x, y) \in \Omega, \quad (7)$$

где $\beta = 2(1 - \nu)\beta_0 = \frac{(1 + \nu)\alpha \nu f}{2kJ}$.

Если применить выражение (7) к каждому из двух соприкасающихся тел и учесть первое условие из (1), то будем иметь

$$\begin{aligned} \delta - \varphi_1(x, y) - \varphi_2(x, y) &= \frac{(\beta_1 + \beta_2)}{2\pi} \iint_{\Omega} p(x_1, y_1) \ln R dx_1 dy_1 + \\ &+ \frac{(\vartheta_1 + \vartheta_2)}{2\pi} \iint_{\Omega} p(x_1, y_1) \frac{1}{R} dx_1 dy_1, \quad (x, y) \in \Omega, \\ \beta_i &= \frac{(1 + \nu_i)\alpha_i \nu f}{2k_i J}, \quad \vartheta_i = \frac{1 - \nu_i}{\mu_i}, \quad i = 1, 2. \end{aligned} \quad (8)$$

Уравнение (8) является двумерным интегральным уравнением первого рода контактной задачи с учетом тепловыделения при трении скольжения. Полагая в (8) $\beta_1 = \beta_2 = 0$ получим известное интегральное уравнение задачи Герца.

Решая уравнение (8) можно найти закон распределения нормального давления $p(x, y)$ на площадке контакта Ω с учетом теплообразования при трении скольжения. Подставив затем найденную формулу для $p(x, y)$ в уравнение (8) и выполнив интегрирование, получим систему уравнений для определения сближения упругих тел δ , эксцентриситета и полуосей эллиптической площадки контакта.

Ограничиваясь в уравнении (8) рассмотрением лишь локальных эффектов, левую часть этого уравнения можно представить в виде

$$\delta - \varphi_1(x, y) - \varphi_2(x, y) = \delta - \frac{x^2}{2R_1} - \frac{y^2}{2R_2}, \quad (x, y) \in \Omega.$$

Вопросы, связанные с определением величин R_1 и R_2 , подробно обсуждаются в монографии [5].

Литература

1. К о р о в ч и н с к и й М.В. Плоская контактная задача термоупругости при стационарном тепловыделении на поверхности соприкосновения. М., 1961.
2. Г р и л і ц ь к и й Д.В. Термопружні контактні задачі в трибології. Київ, 1996.
3. Г р и л і ц к и й Д.В., К р а с н ю к П.П. // Трение и износ, 1996. Т. 17, № 3. С. 312—319.
4. Д ж о н с о н К. Механика контактного взаимодействия. М., 1989.
5. Л у р ь е А. И. Теория упругости. М., 1970.

BORODACHYOV N. M., TARIKOV G. P.

ON THE HERTZ PROBLEM TAKING INTO CONSIDERATION HEAT GENERATION

Summary

The three-dimensional contact problem of the theory of elasticity taking into consideration heat generation is esteemed at a sliding friction.