

ТЕОРИЯ УПРУГОСТИ

Я. С. УФЛЯНД

ОБ ОДНОМ СЛУЧАЕ ИЗГИБА ПРЯМОУГОЛЬНОЙ ПЛИТЫ

(Представлено академиком А. Ф. Иоффе 27 III 1950)

Рассмотрим упругую тонкую плиту в виде прямоугольника (рис. 1), изгибаемую произвольной поперечной нагрузкой $q(x, y)$, причем три стороны будем считать закрепленными, а одну — свободно опертой*.

Поставленная задача сводится к решению бигармонического уравнения**

$$\Delta^2 u = q \quad (1)$$

при граничных условиях

$$u|_{x=0} = u|_{x=a} = 0, \quad (2)$$

$$\frac{\partial u}{\partial x} \Big|_{x=0} = \frac{\partial u}{\partial x} \Big|_{x=a} = 0, \quad (3)$$

$$u|_{y=0} = \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \Big|_{y=0} = u|_{y=b} = \frac{\partial u}{\partial y} \Big|_{y=b} = 0. \quad (4)$$

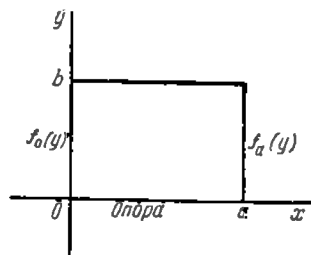


Рис. 1

Применяя метод, предложенный Г. А. Гринбергом⁽¹⁾, точное решение задачи можно свести к интегральному уравнению, допускающему весьма эффективные приближения.

Полагая

$$u(x, y) = \sum_{n=0}^{\infty} u_n(y) \cos \alpha_n x, \quad \alpha_n = \frac{n\pi}{a}, \quad (5)$$

сразу удовлетворяем условиям (3).

Распределим по кромкам $x=0$ и $x=a$ нагрузки $f_0(y)$ и $f_a(y)$ (рис. 1), подлежащие впоследствии определению из условий (2). Тогда, подставляя (5) в (1), разлагая внешнюю нагрузку в соответствующий

* Насколько нам известно, такая задача в литературе не рассматривалась.

** $u = Dw$; w — прогиб плиты; $D = \frac{Eh^3}{12(1-\nu^2)}$ — цилиндрическая жесткость.

тригонометрический ряд и интегрируя обыкновенное уравнение для функций $u_n(y)$, получим:

$$u_n(y) = A_n \operatorname{ch} \alpha_n y + B_n \operatorname{sh} \alpha_n y + C_n \alpha_n y \operatorname{ch} \alpha_n y + D_n \alpha_n y \operatorname{sh} \alpha_n y + \\ + \frac{1}{2\alpha_n^3} \int_0^y p_n(t) K_n(y, t) dt, \\ K_n(y, t) = \alpha_n (y - t) \operatorname{ch} \alpha_n (y - t) - \operatorname{sh} \alpha_n (y - t)^*, \quad (6)$$

$$p_n(t) = \frac{2}{a} \left[f_0(t) + (-1)^n f_a(t) + \int_0^a q_n(x, t) \cos \alpha_n x dx \right].$$

Постоянные A_n , B_n , C_n и D_n должны быть определены из граничных условий (4), после чего величина $u(x, y)$, даваемая формулой (5), будет содержать под знаками интегралов две неизвестные функции: $f_0(y)$ и $f_a(y)$. Чтобы удовлетворить оставшимся двум условиям (2), надо приравнять нулю значения $u(0, y)$ и $u(a, y)$, что приводит к системе двух интегральных уравнений. Эту систему без труда можно превратить в два интегральных уравнения, содержащие две неизвестные функции порознь.

Если нагрузка симметрична относительно линии $x = a/2$, то $f_0(y) = f_a(y) = f(y)$, и для функции $f(y)$ имеем такое интегральное уравнение:

$$\int_0^b f(t) K(y, t) dt + \int_0^y f(t) M(y, t) dt = F(0, y), \quad (7)$$

где

$$K(y, t) + \sum_n^{0, 2, 4, \dots} \frac{\Phi_n(y, t)}{\alpha_n}, \quad M(y, t) = \sum_n^{0, 2, 4, \dots} \frac{K_n(y, t)}{\alpha_n^3}, \\ \Phi_n(y, t) = \varphi_n(y) K_n(b, t) + \psi_n(y) K'_n(b, t), \\ \varphi_n(y) = \frac{\alpha_n y \operatorname{ch} \alpha_n y \operatorname{ch} n\xi - \operatorname{sh} \alpha_n y (n\xi \operatorname{sh} n\xi + \operatorname{ch} n\xi)}{\operatorname{ch} n\xi \operatorname{sh} n\xi - n\xi}, \\ \psi_n(y) = \frac{\operatorname{sh} \alpha_n y \cdot n\xi \operatorname{ch} n\xi - \alpha_n y \operatorname{ch} \alpha_n y \operatorname{sh} n\xi}{\operatorname{ch} n\xi \operatorname{sh} n\xi - n\xi} \quad \left(\xi = \pi \frac{b}{a} \right), \quad (8)$$

$$K'_n(y, t) = \alpha_n (y - t) \operatorname{sh} \alpha_n (y - t),$$

$$F(x, y) = -\frac{a}{4} \sum_{n=0}^{\infty} \frac{F_n(y)}{\alpha_n^3} \cos \alpha_n x,$$

$$F_n(y) = \varphi_n(y) \int_0^b q_n(t) K_n(b, t) dt + \psi_n(y) \int_0^b q_n(t) K'_n(b, t) dt + \\ + \int_0^y q_n(t) K_n(y, t) dt.$$

* При $n = 0$ $K_0(y, t)$ надо умножать на $1/2$.

Приближенное решение уравнения (7) может быть получено путем закрепления отдельных точек на кромках $x = 0$ и $x = a$, причем нагрузка $f(y)$ превращается в ряд сил, сосредоточенных в этих точках. Величины этих сил, через которые выражается прогиб плиты, находятся решением системы линейных алгебраических уравнений.

Приводим формулы для максимальных значений изгибающего момента и перерезывающей силы, достигаемых в точке $x = a/2$, $y = b$, причем в первом приближении закреплялась одна точка $x = 0$, $y = b/2$ *:

$$\begin{aligned} -\frac{a}{2} M_{\max} &= \frac{16}{b^2} F\left(0, \frac{b}{2}\right) \frac{3/32 + \sigma}{7/96 + S} - \left. \frac{\partial^2 F}{\partial y^2} \right|_{\substack{x=a/2 \\ y=b}}, \\ -\frac{a}{2} N_{\max} &= \frac{8}{b^3} F\left(0, \frac{b}{2}\right) \frac{11/16 + \tau}{7/96 + S} - \left. \frac{\partial^3 F}{\partial y^3} \right|_{\substack{x=a/2 \\ y=b}}, \end{aligned} \quad (9)$$

где

$$\begin{aligned} \sigma &= 2 \sum_{n=1}^{\infty} (-1)^n \frac{\operatorname{sh}^3 n\xi}{\operatorname{sh} 4n\xi - 4n\xi}, \\ S &= \frac{1}{2\xi^3} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{1}{n^3} + \sum_{n=1}^{\infty} \frac{(n\xi)^2 (3 - \operatorname{ch} n\xi) + 2n\xi (1 - \operatorname{sh} 2n\xi) - 2e^{-n\xi} \operatorname{sh} n\xi \operatorname{ch} 2n\xi}{(n\xi)^3 (\operatorname{sh} 4n\xi - 4n\xi)}, \\ \tau &= 4 \sum_{n=1}^{\infty} (-1)^n \frac{\operatorname{ch} 2n\xi \operatorname{sh} n\xi + n\xi \operatorname{ch} n\xi (\operatorname{ch} 2n\xi - 2)}{\operatorname{sh} 4n\xi - 4n\xi}. \end{aligned} \quad (10)$$

Суммы σ , S и τ могут быть табулированы для различных значений отношения b/a , независимо от типа внешней нагрузки, причем сходимость рядов очень хорошая.

В табл. 1 для квадратной плиты приведены значения коэффициентов α и β при трех типах внешней нагрузки: 1) равномерная нагрузка q : $\alpha = -M_{\max}/qa^2$, $\beta = -N_{\max}/qa$; 2) нагрузка, равномерно распределенная по линии $y = b/2$, с плотностью p : $\alpha = -M_{\max}/pa$, $\beta = -N_{\max}/p$; 3) сосредоточенная сила P в центре плиты: $\alpha = -M_{\max}/P$, $\beta = -N_{\max}/(P/a)$.

Таблица 1

	α	β
1	0,0582	0,458
2	0,0705	0,396
3	0,138	0,830

Ленинградский физико-технический
институт
Академии наук СССР

Поступило
22 III 1950

ЦИТИРОВАННАЯ ЛИТЕРАТУРА

¹ Г. А. Гринберг и Я. С. Уфлянд, Прикладн. матем. и мех., 13, № 4, 413 (1949).

* По симметрии закрепится также точка $x = a$, $y = b/2$.