УДК 539.3 **Босаков С.В.**

К РЕШЕНИЮ НЕОСЕСИММЕТРИЧНОЙ КОНТАКТНОЙ ЗАДАЧИ ДЛЯ КРУГЛОЙ ПЛАСТИНКИ

Введение. Осесимметричная контактная задача для круглой пластинки на различных моделях упругого основания успешно решена многими учеными [1–5]. В случае круглого штампа на упругом основании получены точные решения для его осесимметричного и неосесимметричного нагружения [2]. В [6] дано замкнутое решение в виде бесконечного ряда осесимметричной задачи для круглой гибкой пластинки на основании Винклера. Исследованию неосесимметричного нагружения гибкой пластинки на упругом основании посвящено сравнительно малое число работ [1, 2, 5].

Ниже автором предложен подход, основанный на симбиозе методов ортогональных многочленов [1] и Ритца [7]. Результаты получены для случая действия сосредоточенной силы, эксцентрично приложенной к круглой пластинке, лежащей на упругом полупространстве. Интегрирование этого решения дает возможность получить решение для произвольной нагрузки, действующей на круглую пластинку.

Решение задачи. 1. В дальнейших расчетах будем исходить из возможности представления ядра Буссинеска [1] в виде двойного ряда по угловой координате и присоединенным функциям Лежандра [8]:

$$\frac{1}{\sqrt{r^2 - 2\rho r \cos(\theta - \phi) + \rho^2}} = \sum_{n=0}^{\infty} C_{2n} P_{2n} \left(\sqrt{1 - r^2}\right) P_{2n} \left(\sqrt{1 - \rho^2}\right) + \sum_{n=1}^{\infty} \sum_{m=1}^{n} C_{2n,2m} P_{2n}^{2m} \left(\sqrt{1 - r^2}\right) P_{2n}^{2m} \left(\sqrt{1 - \rho^2}\right) \cos 2m\theta \cos 2m\phi + (1) + \sum_{n=0}^{\infty} \sum_{m=0}^{n} C_{2n+1,2m+1} P_{2n+1}^{2m+1} \left(\sqrt{1 - r^2}\right) P_{2n+1}^{2m+1} \left(\sqrt{1 - \rho^2}\right) \times \exp\left(2m + 1\right) \exp\left(2$$

 $\times \cos(2m+1)\theta\cos(2m+1)\varphi$.

Коэффициенты C_{2n} характеризуют осесимметричную часть ядра Буссинеска, их выражение приводится в работе [9] и имеет вид

$$C_{2n} = \frac{\pi}{2} (4n+1) \left[\frac{(2n-1)!!}{(2n)!!} \right]^2.$$
 (2)

Коэффициенты $C_{2n,2m}$ находятся на основании работы С.J. Bouwkamp [10] и имеют вид

$$C_{2n,2m} = \frac{\pi}{2^{4m}} \frac{\Gamma^2 \left(n - m + \frac{1}{2}\right)}{\Gamma^2 \left(n + m + 1\right)} \frac{(2n + 2m)!}{(2n - 2m)!} .$$
 (3)

Коэффициенты $C_{2n+1,2m+1}$ находятся на основании представления функции Бесселя [7] и интеграла

$$J_{m}(u\rho) = \frac{(-1)^{m}}{2^{m+1/2}\sqrt{u}} \sum_{k=0}^{\infty} (2m+4k+1) \times \frac{\Gamma(k+1/2)}{\Gamma(m+k+1)} J_{m+2k+1/2}(u) P_{m+2k}^{m} \left(\sqrt{1-\rho^{2}}\right),$$

$$\int_{0}^{1} P_{2n+1}^{2m+1} \left(\sqrt{1-\rho^{2}}\right) J_{2m+1}(\lambda\rho) \frac{\rho \, d\rho}{\sqrt{1-\rho^{2}}} =$$

$$= -\frac{1}{2^{2m+3/2}\sqrt{\lambda}} \frac{\Gamma(n-m+1/2)}{\Gamma(m+n+2)} \frac{(2n+2m+2)!}{(2n-2m)!} J_{2n+3/2}(\lambda).$$

и имеют вид

$$C_{2n+1,2m+1} = \frac{\pi}{2^{4m+2}} \frac{\Gamma^2 \left(n-m+\frac{1}{2}\right)}{\Gamma^2 \left(n+m+2\right)} \frac{(2n+2m+2)!}{(2n-2m)!}$$
(4)

4

Следует отметить, что по аналогии с представлением решения Фламана для упругой полуплоскости [2] выражение (1) можно отнести к двойному билинейному. На фиг 1 приведены графики левой и правой частей (1) при различном числе членов рядов.

Рассмотрим круглую пластинку радиуса *a*, лежащую без трения под действием внешней нагрузки, симметричной относительно полярного угла, на упругом полупространстве с постоянными *E*, ν.
 Интегральное уравнение для определения закона распределения контактных напряжений под пластинкой *p*(ρ, φ) в безразмерных координатах имеет вид:

$$\int_{0}^{2\pi} \int_{0}^{1} \frac{p(\rho, \varphi) \rho \, d\rho \, d\varphi}{\sqrt{r^2 - 2r\rho \cos(\theta - \varphi) + \rho^2}} = \frac{\pi E}{\left(1 - \nu^2\right) a} w(r, \theta), (5)$$







В соответствии с представлением (1) принимаем распределение контактных напряжений под подошвой круглой пластинки

$$p(\rho, \varphi) = \frac{1}{\sqrt{1 - \rho^2}} \left[\sum_{n=0}^{\infty} B_{2n,0} P_{2n} \left(\sqrt{1 - \rho^2} \right) + \sum_{n=1}^{\infty} \sum_{m=1}^{n} B_{2n,2m} P_{2n}^{2m} \left(\sqrt{1 - \rho^2} \right) \cos 2m\varphi +$$

$$+ \sum_{n=0}^{\infty} \sum_{m=0}^{n} B_{2n+1,2m+1} P_{2n+1}^{2m+1} \left(\sqrt{1 - \rho^2} \right) \cos \left(2m + 1 \right) \varphi \right],$$
rge $B_{i,k}$ – неизвестные коэффициенты.

Босаков Сергей Викторович, д.т.н., профессор кафедры строительной механики Брестского государственного технического университета.

Беларусь, БрГТУ, 224017, г. Брест, ул. Московская, 267, e-mail: sevibo@yahoo.com.

Строительство и архитектура

Вестник Брестского государственного технического университета. 2014. №1

Прогибы круглой пластинки представим в виде двойного ряда по угловой координате и собственным функциям дифференциального оператора изгибных колебаний круглой пластинки со свободными гранями [11]:

$$w(r,\theta) = A_{0,0} + A_{1,0} r \cos \theta +$$

+
$$\sum_{n=1}^{\infty} \sum_{m=1}^{\infty} A_{n,m} \Big[J_n(\lambda_m r) + \mu(\nu_p, n, m) I_n(\lambda_m r) \Big] \cos n\theta,$$
⁽⁷⁾

где собственные числа λ_m находятся из решения нелинейного уравнения, полученного выполнением статических граничных условий для радиального момента и приведенной поперечной силы [11] на краю круглой пластинки:

$$\begin{split} &\mu(v_{p},0,m) = -\frac{J_{1}(\lambda_{m})}{l_{1}(\lambda_{m})}; \\ &\mu(v_{p},1,m) = \frac{\lambda_{m}(1+2\lambda-v_{p})J_{0}(\lambda_{m}) - \lambda_{m}(2+2\lambda-2v_{p})J_{1}(\lambda_{m})}{\lambda_{m}(v_{p}-1+2\lambda_{m})l_{0}(\lambda_{m}) - \lambda_{m}(2\lambda_{m}+2v_{p}-2)l_{1}(\lambda_{m})}; \\ &\mu(v_{p},2,m) = \frac{2\lambda_{m}(6+2\lambda_{m}-6v_{p})J_{0}(\lambda_{m}) + (4\lambda_{m}-24+24v_{p}-8\lambda_{m}v)J_{1}(\lambda_{m})}{2\lambda_{m}(6-2\lambda_{m}-6v_{p})l_{0}(\lambda_{m}) + (4\lambda_{m}-24+24v_{p}+8\lambda_{m}v)l_{1}(\lambda_{m})}. \end{split}$$

Здесь v_р – коэффициент Пуассона материала пластинки.

Подставим (6) и (7) в (5) и используем представление (1). После интегрирования по ф и р с использованием свойств ортогональности тригонометрических функций и присоединенных функций Лежандра [8] (п и к одновременно четные или одновременно нечетные)

$$\int_{0}^{1} \frac{P_{n}^{m} \left(\sqrt{1-\rho^{2}}\right) P_{k}^{m} \left(\sqrt{1-\rho^{2}}\right)}{\sqrt{1-\rho^{2}}} \rho \, d\rho = 0, \quad npu \quad n \neq k$$
$$= \frac{(n+m)!}{(2n+1)(n-m)!}, \quad npu \quad n = k$$

получим уравнение, связывающее неизвестные коэффициенты В_{л.к}, А_{1.1} между собой. Приравнивая в этом уравнении коэффициенты при одинаковых гармониках, получаем систему раздельных уравнений для *n* = 0; 1; 2; Умножая обе части каждого из полу-

ченных уравнений на $P_n^m \left(\sqrt{1-\rho^2}\right) \frac{\rho \, d\rho}{\sqrt{1-\rho^2}}$ и выполняя инте-

грирование по р на отрезке (0,1), получим систему уравнений, выражающих каждый из коэффициентов представления (6) через совокупность коэффициентов представления (7).

Рассмотрим дифференциальное уравнение изгиба круглой пластинки на упругом основании

$$\Delta^2 w(r,\theta) = \frac{q(r,\theta) - p(r,\theta)}{D},$$

 $\Delta = \frac{\partial^2}{\partial r^2} + \frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial r} + \frac{1}{r^2}\frac{\partial^2}{\partial \theta^2} - гармонический$ где оператор;

 $q(r, \theta)$ – внешняя нагрузка на круглую пластинку; D – цилиндрическая жесткость пластинки.

Как показано С.Г. Михлиным [12], коэффициенты А, (7) должны удовлетворять системе линейных алгебраических уравнений такого вида:

$$\begin{pmatrix} \Delta^2 w_0, w_0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \Delta^2 w_0, w_1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \Delta^2 w_0, w_2 \end{pmatrix} \dots \\ \begin{pmatrix} \Delta^2 w_1, w_0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \Delta^2 w_1, w_1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \Delta^2 w_1, w_2 \end{pmatrix} \dots \\ \begin{pmatrix} \Delta^2 w_n, w_0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \Delta^2 w_n, w_1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \Delta^2 w_n, w_2 \end{pmatrix} \dots \\ \end{pmatrix} =$$

где
$$(\chi, \psi) = \int_{0} \int_{0} \chi(r, \theta) \psi(r, \theta) r dr d\theta$$
 – скалярное произведе-

ние; $W_{k} = W_{k}(r, \theta)$ – отдельные слагаемые представления (7).

Вследствие ортогональности собственных функций (7) побочные коэффициенты в (8) обратятся в нуль и система (8) становится такой

$$\begin{pmatrix} \lambda_{0}^{4} w_{0}, w_{0} \end{pmatrix} 0 0 \dots \\ 0 & (\lambda_{1}^{4} w_{1}, w_{1}) 0 \dots \\ 0 & 0 & (\lambda_{m}^{4} w_{n}, w_{n}) \dots \\ 0 & 0 & (\lambda_{m}^{4} w_{n}, w_{n}) \dots \\ A_{n,m} \\ \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \frac{q - p, w_{0}}{D} \\ \frac{(q - p, r \cos[\theta])}{D} \\ \dots \\ \frac{(q - p, [J_{n}(\lambda_{m} r) + \mu(v_{p}, n, m)I_{n}(\lambda_{m} r)]\cos n\theta}{D} \\ \dots \\ \end{pmatrix}$$

Система (9) выражает каждый из неизвестных коэффициентов (7) через совокупность коэффициентов (6). Полученные две бесконечные системы линейных алгебраических уравнений целесообразно решать совместно способом усечения [13].

3. Дальнейшие рассуждения проведем для случая действия сосредоточенной силы на круглую пластинку в точке с полярными координатами (с, 0). Рассмотрим решение для каждого слагаемого представления (7).

3.1. Случай n = 0 соответствует осесимметричному решению. Здесь

$$P_{0}(\rho, \phi) = \frac{1}{\sqrt{1 - \rho^{2}}} \sum_{n=0}^{\infty} B_{2n,0} P_{2n}(\sqrt{1 - \rho^{2}});$$

$$W_{0}(\rho, \phi) = A_{0,0} W_{0} + \sum_{m=1}^{\infty} A_{0,m} \left[J_{0}(\lambda_{0,m} r) - \frac{J_{1}(\lambda_{0,m})}{I_{1}(\lambda_{0,m})} I_{0}(\lambda_{0,m} r) \right]; (10)$$

$$W_{0} = 1; \quad P_{0} = 1; \quad P_{2} = 1 - \frac{3}{2}r^{2}; \quad P_{4} = 1 - 5r^{2} + \frac{35}{8}r^{4}; \quad \dots$$
CBR3D MEMORY $B_{2n,0}$ A COBOKYCHOCTHO A_{2n}

^кду **∪**_{2 n.0} *0.т* Вестник Брестского государственного технического университета. 2014. №1

$$B_{0,0} = \frac{\pi E}{(1-\nu^{2})} \frac{1}{a \pi^{2}} A_{0,0} + \sqrt{\frac{\pi}{2}} \sum_{m=1}^{\infty} A_{0,m} \times \left[\frac{J_{1/2}(\lambda_{0,m})}{\sqrt{\lambda_{0,m}}} - \frac{J_{1}(\lambda_{0,m})}{I_{1}(\lambda_{0,m})} \frac{J_{1/2}(i\lambda_{0,m})}{\sqrt{i\lambda_{0,m}}} \right] \right];$$
(11)

$$B_{2n,0} = \frac{\pi E}{(1-v^2)} \frac{4n+1}{a \pi^2} \frac{(2n)!!}{(2n-1)!!} \left\{ \sqrt{\frac{\pi}{2}} \sum_{m=1}^{\infty} A_{0,m} \times \left\{ \frac{J_{2n+1/2}(\lambda_{0,m})}{\sqrt{\lambda_{0,m}}} - \frac{J_1(\lambda_{0,m})}{l_1(\lambda_{0,m})} \frac{J_{2n+1/2}(i\lambda_{0,m})}{\sqrt{i\lambda_{0,m}}} \right\}, n = 1, 2, \dots$$

Связь между $A_{0,m}$ и совокупностью $B_{2n,0}$:

$$\frac{(q-p,1)}{D} = P - 2\pi a^{2}B_{0,0} = 0;$$

$$\frac{2\pi}{a^{2}}\lambda_{0,m}^{4}A_{0,m} = \frac{P}{D}\left[J_{0}\left(\lambda_{0,m}\frac{c}{a}\right) - \frac{J_{1}(\lambda_{0,m})}{l_{1}(\lambda_{0,m})}l_{0}\left(\lambda_{0,m}\frac{c}{a}\right)\right] - \frac{2\pi a^{2}}{D}\sqrt{\frac{\pi}{2}}\sum_{n=0}^{\infty}\frac{(2n-1)!!}{(2n)!!}B_{2n,0} \times \qquad (12)$$

$$\times \left[\frac{J_{2n+1/2}(\lambda_{0,m})}{\sqrt{\lambda_{0,m}}} - \frac{J_{1}(\lambda_{0,m})}{l_{1}(\lambda_{0,m})}\frac{J_{2n+1/2}(i\lambda_{0,m})}{\sqrt{i\lambda_{0,m}}}\right], n = 0, 1, 2, \dots$$

После некоторых преобразований разрешающая система уравнений для одновременного нахождения $A_{0,m}$ и $B_{2n,0}$ записывается следующим образом:

$$\begin{split} \|\delta\| X = S; \\ \|0\ 0\ 0\ 0\ \dots\ 1\ 0\ \lambda_{d_{1}}^{4}\ 0\ \dots\ \beta\chi_{0}(\lambda_{01})\ \beta\chi_{2}(\lambda_{01})\ \beta\chi_{4}(\lambda_{01})\ \dots\ \beta\chi_{0}(\lambda_{02})\ \beta\chi_{2}(\lambda_{02})\ \beta\chi_{4}(\lambda_{02})\ \dots\ \beta\chi_{0}(\lambda_{02})\ \beta\chi_{2}(\lambda_{02})\ \beta\chi_{4}(\lambda_{02})\ \dots\ \beta\chi_{0}(\lambda_{02})\ \dots\ \beta\chi_{0}(\lambda_{02})\ \beta\chi_{2}(\lambda_{02})\ \beta\chi_{4}(\lambda_{02})\ \dots\ \beta\chi_{0}(\lambda_{02})\ \dots\ \beta\chi_{0}(\lambda_{01})\ \beta\chi_{2}(\lambda_{02})\ \beta\chi_{4}(\lambda_{02})\ \dots\ \beta\chi_{0}(\lambda_{01})\ \beta\chi_{2}(\lambda_{01})\ \beta\chi_{2}(\lambda_{02})\ \dots\ \beta\chi_{0}(\lambda_{02})\ \dots\ \beta\chi_{0}(\lambda_{01})\ \beta\chi_{2}(\lambda_{02})\ \beta\chi_{1}(\lambda_{02})\ \dots\ \beta\chi_{1}(\lambda_{01})\ \beta\chi_{1}(\lambda_{02})\ \dots\ \beta\chi_{1}(\lambda_{01})\ \beta\chi_{1}(\lambda_{02})\ \dots\ \beta\chi_{1}(\lambda_{0})\ \beta\chi_{1}(\lambda_{1})\ \beta\chi$$

В случае жесткого штампа показатель гибкости по М.И. Горбунову – Посадову [2] $\beta = 0$ и из (13) получаем:

$$B_{0,0} = \frac{P}{2\pi a^2}; \quad B_{2n,0} = 0, A_{0,n} = 0 \ (n = 1, 2, ...);$$
$$A_{0,0} = \frac{\pi a (1 - v^2)}{E} B_{0,0} = \frac{P(1 - v^2)}{2Ea},$$

что соответствует решению для осесимметрично нагруженного круглого штампа [2].

3.2. Случай *n* = 1. Здесь *A*_{1,0} характеризует угол поворота круглого штампа

$$p_{1}(\rho, \varphi) = \frac{1}{\sqrt{1-\rho^{2}}} \sum_{n=0}^{\infty} B_{2n+1,1} P_{2n+1}^{1} \left(\sqrt{1-\rho^{2}}\right) \cos\varphi;$$

$$w_{1}(\rho, \varphi) = A_{1,0} r \cos\varphi +$$

$$+ \sum_{m=1}^{\infty} A_{1,m} \left[J_{1}(\lambda_{1,m} r) + \mu(\nu_{\rho}, 1, m) l_{1}(\lambda_{1,m} r) \right] \cos\varphi;$$

$$(15)$$

$$P_{1}^{1} = -r; \quad P_{3}^{1} = \frac{3}{2} r (5r^{2} - 4);$$

$$P_{5}^{1} = -\frac{15}{8} r (8 - 28r^{2} + 21r^{4}); \quad ...$$
CBR35 MEXADY $B_{2n+1,1}$ и совокупностью $A_{1,m}:$

$$\frac{1}{4} \frac{\Gamma^{2}(1/2)}{\Gamma^{2}(2)} \frac{2!}{1!} B_{1,1} =$$

$$\frac{E}{a(1-\nu^{2})} \left\{ -A_{1,0} - \frac{3\Gamma(1/2)}{2^{3/2}\Gamma(2)} \sum_{m=1}^{\infty} A_{1,m} \times$$

$$(16)$$

$$\left[\frac{J_{3/2}(\lambda_{1,m})}{\sqrt{\lambda_{1,m}}} - i\mu(\nu_{\rho}, 1, m) \frac{J_{3/2}(i\lambda_{0,m})}{\sqrt{i\lambda_{1,m}}} \right] \right\};$$

$$B_{2n+1,1} = -\frac{E}{a(1-\nu^{2})} \frac{2\sqrt{2}\Gamma(n+2)(4n+3)(2n)!}{\Gamma(n+1/2)(2n+2)!} \times$$

$$\times \sum_{m=1}^{\infty} A_{1,m} \left[\frac{J_{2n+3/2}(\lambda_{1,m})}{\sqrt{\lambda_{1,m}}} - i\mu(\nu_{\rho}, 1, m) \frac{J_{2n+3/2}(i\lambda_{1,m})}{\sqrt{i\lambda_{1,m}}} \right], n = 0, 1, ...$$
CBR35 MEXADY $A_{1,m}$ и совокупностью $B_{2n+1,1}:$

$$\left(\frac{q - \rho_{1,r} r \cos\varphi}{D} \right) = \frac{P c}{a} + \frac{2}{3} \pi a^{2} B_{1,1} = 0; \quad B_{1,1} = -\frac{3Pc}{2\pi a^{3}};$$

$$\frac{\pi}{a^{2}} \lambda_{1,m}^{4} A_{1,m} = \frac{P}{D} \left[J_{2n+1} \left(\lambda_{1,m} \frac{c}{a} \right) + \mu(\nu_{\rho}, 1, m) l_{2n+1} \left(\lambda_{1,m} \frac{c}{a} \right) \right] - \frac{\pi a^{2}}{D} \sum_{n=0}^{\infty} \frac{(2n+2)!}{2^{3/2}(2n)!} \frac{\Gamma(n+1/2)}{\Gamma(n+2)} B_{2n+1,1} \times$$

$$(17)$$

$$\times \left[\frac{J_{2n+3/2}(\lambda_{1,m})}{\sqrt{\lambda_{1,m}}} - i\mu(\nu_{p},1,m)\frac{J_{2n+3/2}(i\lambda_{1,m})}{\sqrt{i\lambda_{1,m}}}\right].$$

После некоторых преобразований разрешающая система уравнений для одновременного нахождения $A_{1,m}$ и $B_{2n+1,1}$ записывается следующим образом:

$$\delta_{1} = \begin{cases} 0 & 0 & 0 & \dots & -1 & 0 & 0 & \dots \\ 0 & \lambda_{11}^{4} & 0 & \dots & \beta \chi_{1}(\lambda_{11}) & \beta \chi_{3}(\lambda_{11}) & \beta \chi_{5}(\lambda_{11}) & \dots \\ 0 & 0 & \lambda_{12}^{4} & \dots & \beta \chi_{1}(\lambda_{12}) & \beta \chi_{3}(\lambda_{12}) & \beta \chi_{5}(\lambda_{12}) & \dots \\ \dots & & \dots & & \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ \frac{2}{\pi} & \frac{6}{\pi^{2}} \chi_{1}(\lambda_{11}) & \frac{6}{\pi^{2}} \chi_{1}(\lambda_{12}) & \dots & \\ 0 & \frac{56}{9\pi^{2}} \chi_{3}(\lambda_{11}) & \frac{56}{9\pi^{2}} \chi_{3}(\lambda_{12}) & \dots & 0 & 1 & 0 & \dots \\ 0 & \frac{1408}{225\pi^{2}} \chi_{5}(\lambda_{11}) & \frac{1408}{225\pi^{2}} \chi_{5}(\lambda_{12}) & \dots & \\ \dots & & \dots & & \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ \end{bmatrix}$$

Строительство и архитектура

Вестник Брестского государственного технического университета. 2014. №1

$$X_{1}^{T} = \|A_{10} \quad A_{11} \quad A_{22} \quad \dots \quad X_{11} \quad X_{31} \quad X_{51} \quad \dots \|;$$

$$X_{2n+1,1} = (1-v^{2}) \frac{\pi a}{E} B_{2n+1,1};$$

$$\vec{S}_{1}^{T} = \beta \frac{P(1-v^{2})}{Ea} \|1 \quad \psi_{1} \left(\lambda_{11} \frac{c}{a}\right) \quad \psi_{1} \left(\lambda_{12} \frac{c}{a}\right) \quad \dots \quad 0 \quad 0 \quad 0 \quad \dots \|;$$

$$\chi_{2n+1} \left(\lambda_{1,m}\right) = \frac{\Gamma(n+1/2)(2n+2)!}{2^{3/2} \Gamma(n+2)(2n)!} \times \left\{ \frac{J_{2n+3/2}(\lambda_{1,m})}{\sqrt{\lambda_{1,m}}} - i\mu(v_{p}, 1,m) \frac{J_{2n+3/2}(i\lambda_{1,m})}{\sqrt{i\lambda_{1,m}}} \right\};$$

$$\psi_{1,m} \left(\lambda_{1,m} \frac{c}{a}\right) = J_{1} \left(\lambda_{1,m} \frac{c}{a}\right) + \mu(v_{p}, 1,m) J_{1} \left(\lambda_{1,m} \frac{c}{a}\right).$$
(19)

В случае жесткого штампа показатель гибкости по М.И. Горбунову – Посадову [2] $\beta = 0$ и из (18) имеем:

$$B_{1,1} = \frac{3Pc}{4\pi a^2}; \quad B_{2n+1,1} = 0, A_{1,n} = 0 \ (n = 1, 2, ...);$$
$$A_{1,0} = \frac{\pi a (1 - v^2)}{E} B_{1,1} = \frac{3Pc (1 - v^2)}{4Ea^3},$$

что соответствует решению для эксцентрично нагруженного сосредоточенной силой круглого штампа [2].

3.3. Случай *n* = 2.

$$\begin{split} \rho_{2}(\rho,\phi) &= \frac{1}{\sqrt{1-\rho^{2}}} \sum_{n=1}^{\infty} B_{2n,2} P_{2n}^{2} \left(\sqrt{1-\rho^{2}}\right) \cos 2\phi; \\ w_{2}(\rho,\phi) &= \sum_{m=1}^{\infty} A_{2,m} \left[J_{2} \left(\lambda_{2,m} r\right) + \mu(\nu,2,m) I_{2} \left(\lambda_{2,m} r\right) \right] \cos 2\phi; \\ P_{2}^{2} &= 3r^{2}; \quad P_{4}^{2} &= -\frac{15}{2}r^{2} \left(7r^{2}-6\right); \\ P_{6}^{2} &= \frac{105}{8}r^{4} \left(16-48r^{2}+33r^{4}\right); \quad \dots \\ C \text{вязь между } B_{2n,2} \text{ и совокупностью } A_{2m}; \end{split}$$

Связь между $B_{2n,2}$ и совокупностью A_{2}

$$B_{2n,2} = \frac{E}{\pi a (1-\nu^2)} \frac{\Gamma^2 (n+2)(4n+1)(2n-2)!^2}{2^4 \Gamma^2 (n-1/2)(2n+2)!^2} \times \\ \times \sum_{m=1}^{\infty} A_{2,m} \left[\frac{J_{2n+1/2}(\lambda_{2,m})}{\sqrt{\lambda_{2,m}}} - \right] - \\ -\mu (\nu_p, 2, m) \frac{J_{2n+1/2}(i\lambda_{2,m})}{\sqrt{i\lambda_{2,m}}} . n = 1, 2, ...$$
(21)

Связь между $A_{2,m}$ и совокупностью $B_{2n,2}$:

$$\frac{\pi}{a^{2}}\lambda_{2,m}^{4}A_{2,m} = \frac{P}{D}\left[J_{2n}\left(\lambda_{2,m}\frac{c}{a}\right) - \mu\left(\nu_{p},2,m\right)I_{2n}\left(\lambda_{2,m}\frac{c}{a}\right)\right] - \frac{\pi a^{2}}{2^{4}D}\sum_{n=1}^{\infty}\left(\frac{(2n+2)!}{(2n-2)!}\right)^{2}\frac{\Gamma^{2}(n-1/2)}{(4n+1)\Gamma^{2}(n+2)}B_{2n,2} \times$$
(22)
$$\times\left[\frac{J_{2n+1/2}(\lambda_{2,m})}{\sqrt{\lambda_{2,m}}} - \mu\left(\nu_{p},2,m\right)\frac{J_{2n+1/2}(i\lambda_{2,m})}{\sqrt{i\lambda_{2,m}}}\right].$$

После некоторых преобразований разрешающая система уравнений для одновременного нахождения $A_{2,m}$ и $B_{2n,2}$ записывается следующим образом:

$$\begin{split} \|\delta_{2}\|\bar{\chi}_{2}=\bar{S}_{2};\\ \delta_{2} = \\ \|\delta_{1}^{k_{1}} 0 0 \dots \beta_{2}^{k_{2}} 0 \dots \beta_{2}^{k}(\lambda_{2}) \beta_{2}^{k}(\lambda_{2}) \beta_{2}^{k}(\lambda_{2}) \dots \beta_{2}^{k}(\lambda_{2}) \beta_{2}^{k}(\lambda_{2}) \dots \beta_{2}^{k}(\lambda_{2}) \beta_{2}^{k}(\lambda_{2}) \dots \beta_{2}^{k}(\lambda_{2})$$

4

После некоторых преобразований разрешающая система уравнений для одновременного нахождения $A_{2,m}$ и $B_{2n,2}$ записывается следующим образом

$$\left\|\boldsymbol{\delta}_{2}\right\|\vec{\boldsymbol{X}}_{2}=\vec{\boldsymbol{S}}_{2}; \tag{28}$$

На рис. 2 показаны линии равных вертикальных перемещений в пластинке, вычисленные с учетом четырех слагаемых представления (7).

5. При иных моделях упругого основания с распределительными свойствами следует [1] из ядра интегрального уравнения контактной

задачи выделить сингулярное ядро Буссинеска и гладкую часть, представляемую рядом по присоединенным функциям Лежандра и угловой координате. Такое представление позволит с небольшими изменениями использовать подход, предлагаемый автором.



жении пластинки сосредоточенной силой

СПИСОК ЦИТИРОВАННЫХ ИСТОЧНИКОВ

 Развитие теории контактных задач в СССР / Под редакцией Л.А. Галина. – М.: Наука, 1976. – 423 с.

- Горбунов-Посадов, М.И. Расчет конструкций на упругом основании / М.И. Горбунов-Посадов, Т.А. Маликова, В.И. Соломин. – М.: Стройиздат,1984. – 679 с.
- Клубин, П.И. Расчет балочных и круглых плит на упругом основании // Инж. сб. – 1952. – № 12. – С. 95–135.
- Selvadurai, A.P.S. The interaction between a uniformly loaded circular plate an a isotropic elastic halfspace: a variational approach // J. Struct. Mech. – 1979. – V.7(3). – P. 231–246.
- Попов, Г.Я. Концентрация упругих напряжений возле штампов, разрезов, тонких включений и подкреплений. – М.: Наука, 1982. – 344 с.
- Босаков, С.В. Расчет конструкций на упругом основании методом Ритца // Вестник НИЦ «Строительство» ЦНИИСК им. В.А. Кучеренко. Исследования по теории сооружений. – 2012. – Т. XXX, № 5. – С. 38–53.
- Босаков, С.В. Метод Ритца в контактных задачах теории упругости. – Мн.: Изд-во БНТУ, 2006. – 108 с.
- Градштейн, И.С. Таблицы интегралов, сумм, рядов и произведений / И.С. Градштейн, И.М. Рыжик. – М.: Физматгиз, 1963. – 1097 с.
- Ворович, И.М. Неклассические смешанные задачи теории упругости / И.М. Ворович, В.М. Александров, В.А. Бабешко. – М.: Наука, 1974 – 455 с.
- Bouwramp, C.J. On integrals occurring theory of diffraction of electromagnetic waves by a circular disc // Proc. Kon. Ned. Anad. V. Wet. – 1950. – Vol 53, No 5. – P. 654–661.
- Цейтлин, А.И. Прикладные методы решения краевых задач строительной механики. – М.: Стройиздат, 1984. – 334 с.
- Михлин, С.Г. Прямые методы в математической физике. М.-Л.: Гостехтеориздат, 1950. – 428 с.
- Канторович, Л.В. Приближенные методы высшего анализа / Л.В. Канторович, В.И. Крылов. – М.-Л.: Физматгиз, 1962. – 408 с.

Материал поступил в редакцию 22.02.14

Вестник Брестского государственного технического университета. 2014. №1

BOSAKOV S.V. By solving the non-axisymmetric contact problem for a circular plate

The article gives a solution of the contact problem for a circular plate on an elastic half-space under the influence of any external load. Seeking law distribution of contact stresses is sought in a double row in the angular coordinate and associated Legendre functions with weight. Displacements of plate are also presented in a double row in the angular coordinate and eigenfunctions of a differential operator of flexural vibrations of a circular plate with free edges. As a result, the set of partial solutions sought for each harmonic separately. An example of calculation of the plate under the action of a force.

УДК 691.51

Тур Э.А., Басов С.В.

ИССЛЕДОВАНИЕ МИНЕРАЛЬНЫХ МАТЕРИАЛОВ, ИСПОЛЬЗОВАННЫХ ПРИ ПОСТРОЙКЕ ДВОРЦОВОГО КОМПЛЕКСА САПЕГОВ В РУЖАНАХ

Введение. Основным направлением развития современного строительства является повышение технологичности и качества вновь возводимых объектов. Однако постоянное совершенствование методов строительных работ не снимает одну из важнейших задач – сохранения архитектурного наследия прошлого с учётом старых технологий. Научный подход к вопросам реставрации памятников культуры в Республике Беларусь позволяет сохранить историкокультурное наследие Республики Беларусь.

Дворцовый комплекс в Ружанах называют Белорусским Версалем. Он был возведён в начале XVII века. Здесь была родовая резиденция могущественных Сапегов. Изначально в Ружанах в 1617 году была построена неприступная крепость. Во время Северной войны (1700-1721) каменный дворец был практически разрушен. Годами второго рождения имения стали 1784-1788 гг. Архитектор Ян Самуэль Беккер по поручению Александра Михала Сапеги (герб «Лис») создал новый комплекс в стиле классицизма с элементами барокко. Ян Беккер предал дворцу классический вид: включил башню старого оборонительного сооружения в объем здания, украсил фасад двумя парами колонн и треугольным фронтоном. К главному фасаду был пристроен накладной портик с двойными колоннами и пилястрами, завершающийся треугольным фронтоном со скульптурой. На парковом фасаде появились новые детали: монограмма владельца с буквами "AS", лепное украшение в виде выгнутого картуша с букетом цветов – типичный пасторальный мотив в стиле рококо (характерный для первой половины XVIII столетия.). По проекту дворец арками соединялся с боковыми. симметрично расположенными вдоль оси официнами. Правую официну занимал театр, в котором находилась королевская ложа. В замкнутом пространстве двора площадью 1,5 га центральное место занимал главный корпус. Он представлял собой объединение двух объемов разной величины, в большем из которых находились бальный зал, вестибюль, парадная двухсторонняя лестница, археологический кабинет-музей и огромная библиотека - самая крупная в Великом княжестве Литовском. На главной оси располагалась въездная брама с двумя двухэтажными жилыми боковыми флигелями для размещения охраны и канцелярии. Ворота имели вид триумфальной арки, в которой был центральный проезд и два боковых. Нижняя их часть была рустована, а верхняя украшена картушами и гирляндами, вырезанными из мореного дуба. Перед воротами на постаменте стояла скульптура женщины, рука которой показывала в сторону Березы Картузской, где были похоронены Сапеги. Таким образом, въездная брама, поставленная в виде трехпролетной арки с железными воротами и калитками в боковых проемах, с боковыми флигелями завершала ансамбль дворцового комплекса. Парк Ружанского дворца располагался с северной стороны ансамбля и был разбит по принципу радиально-лучевого расположения аллей. На рисунке 1 представлен дворец Сапегов на литографии с рисунка Наполеона Орды.

В конце XIX – начале XX вв. Ружанский дворец использовался как ткацкая фабрика, а в 1914 г. в результате пожара был сильно разрушен, затем частично реставрировался в 1930 г. Наибольший

урон дворцовому комплексу нанесла Вторая мировая война: в 1944 г. он был разрушен во время военных действий.

До нашего времени сохранились главный и восточный корпуса, аркады, въездная брама, флигели. С 2010 г. ведется реконструкция Ружанского дворцового комплекса. Восстановление Ружанского дворца разбито на очереди. На сегодняшний день завершена реставрация въездной брамы, западного и восточного флигелей. На рисунке 2 представлен макет дворцового комплекса Сапегов (филиал «Брестреставрацияпроект»).



Рис. 1. Дворец Сапегов на литографии с рисунка Наполеона Орды



Рис. 2. Макет дворцового комплекса Сапегов (филиал «Брестреставрацияпроект»)

Методика эксперимента. При проведении реставрационных работ в Ружанском дворце использовались материалы, максимально идентичные тем, которые применялись строителями XVII века. Пар-

Басов Сергей Владимирович, к.т.н., доцент, зав. кафедрой инженерной экологии и химии Брестского государственного технического университета.

Тур Элина Аркадьевна, к.т.н., доцент кафедры инженерной экологии и химии Брестского государственного технического университета. Беларусь, БрГТУ, 224017, г. Брест, ул. Московская, 267.