

ОБ ОДНОМ СПОСОБЕ РЕШЕНИЯ ОСЕСИММЕТРИЧНОЙ КОНТАКТНОЙ ЗАДАЧИ ТЕОРИИ УПРУГОСТИ

Г. Я. Попов

(Новосибирск)

В работе Б. Г. Коренева [1] задача о вдавливании круглого в плане штампа в упругое основание общего типа сведена к парным интегральным уравнениям для некоторой вспомогательной функции.

В настоящей работе эта задача сводится к некоторому интегральному уравнению Фредгольма первого рода непосредственно для контактного напряжения. При этом для некоторых типов упругих оснований, в частности для однородного упругого полупространства, названное интегральное уравнение простым преобразованием переводится в уравнение типа Винера-Хопфа, допускающего точное решение.

Показывается, что предлагаемый способ позволяет в некоторых случаях получить точное решение осесимметричной контактной задачи с учетом поверхностной структуры контактируемых тел [2].

§ 1. Полученные здесь результаты основаны на формуле, позволяющей вычислить осадки $w(r)$ поверхностных точек упругого основания, нагруженного вертикальной нагрузкой, сосредоточенной по линии окружности. Эту формулу нетрудно вывести для основания весьма общего типа. Требуется только выполнение соотношения

$$w_0(r) = \int_0^{\infty} f_0(t) J_0(rt) dt \quad (1.1)$$

Здесь $J_0(x)$ — функция Бесселя первого рода, $w_0(r)$ — осадка поверхностной точки основания, расположенной на расстоянии $r = \sqrt{x^2 + y^2}$ от точки приложения единичной силы.

Можно убедиться, например, что для упругого однородного полупространства

$$f_0(t) = (1 - \mu_0^2) (\pi E)^{-1}$$

Для полупространства с модулем упругости, меняющимся по степенному закону $E = E_0 z^\nu$

$$f_0(t) = \frac{\Gamma(1/2 - \nu/2)}{\pi D_\nu \Gamma(1/2 + \nu/2)} \left(\frac{t}{2}\right)^\nu \left(D_\nu = \frac{\alpha_0}{E_\nu}\right) \quad (1.2)$$

Для коэффициента α_0 Г. К. Клейном [3] составлены таблицы. Можно убедиться, что и для упругого слоя ($0 \leq z \leq h$) также справедливо соотношение (1.1). Оно справедливо и для полупространства с модулем упругости, меняющимся по закону [4].

$$E = E_0 \exp(\gamma z)$$

Если основание загружено нагрузкой $p(x, y)$, то осадки будут определяться по формуле

$$w(x, y) = \int_0^{\infty} f_0(t) dt \iint_{-\infty}^{\infty} J_0(\sqrt{(x-\xi)^2 + (y-\eta)^2}) p(\xi, \eta) d\xi d\eta \quad (1.3)$$

Нагрузку единичной интенсивности, сосредоточенную на линии окружности радиуса ρ , можно представить в виде

$$p(x, y) = \delta(r - \rho) = \delta(\sqrt{x^2 + y^2} - \rho) \quad (1.4)$$

где $\delta(x)$ — импульсная функция.

Обозначим осадки основания от нагрузки (1.4) через $w(r, \rho)$.

Подставив (1.4) в (1.3), в результате замены

$$x = r \cos \varphi, \quad y = r \sin \varphi, \quad \xi = \rho \cos \theta, \quad \eta = \rho \sin \theta$$

и использования известных свойств δ -функции получим

$$w(r, \rho) = \rho \int_0^{\infty} f_0(t) dt \int_0^{2\pi} J_0(t \sqrt{r^2 - 2\rho r \cos(\varphi + \theta) + \rho^2}) d\theta$$

И, наконец, разложив во втором интеграле подынтегральное выражение в ряд по бесселевым функциям и выполнив интегрирование, найдем

$$w(r, \rho) = 2\pi\rho \int_0^{\infty} f_0(t) J_0(rt) J_0(\rho t) dt \quad (1.5)$$

Для случая однородного упругого полупространства эта формула совпадает с формулой, выведенной К. Е. Егоровым [5] иным путем.

Полученная формула позволяет осесимметричную контактную задачу как в случае контакта по кругу, так и по кольцу свести к следующему интегральному уравнению (касательные взаимодействия по площадке контакта не учитываются)

$$\int_{a_0}^a w(r, \rho) p(\rho) d\rho = w(r) \quad (a_0 \leq r \leq a) \quad (1.6)$$

В случае круговой области контакта ($a_0 = 0$) для некоторых типов упругих оснований посредством простого преобразования уравнение (1.6) переходит в уравнение типа Винера-Хопфа, для которого нетрудно найти точное решение.

Однако, как нам кажется, и для приближенного решения проблемы сведение ее к решению одного уравнения (1.6) непосредственно для искомого контактного напряжения имеет свое преимущество. Заметим также, что полученное соотношение (1.6) удобно для вычисления осадок под гибкими круглыми или кольцевыми в плане фундаментами.

§ 2. Покажем, что контактная задача для круговой области в случае однородного полупространства и полупространства, для которого справедливо (1.2), может быть сведена к решению интегрального уравнения типа Винера—Хопфа. При этом задачу поставим несколько шире, чем в предыдущем параграфе.

Будем считать, что контактируются два упругих тела с различными упругими свойствами и близкие к полупространствам. Тогда, следуя И. Я. Штаерману ([²], стр. 175), можем записать

$$\alpha = w_1(r) + z_1(r) + z_2(r) - w_2(r) \quad (2.1)$$

где α — сближение упругих тел при сжатии, $z = z_1(r)$ и $z = -z_2(r)$ — уравнения поверхностей, ограничивающих сжимаемые тела (первым телом считается то, внутри которого проходит положительная полуось z), $w_1(r)$ и $w_2(r)$ — вертикальные упругие смещения контактируемых точек. Как и обычно, будем приближенно считать, что указанные смещения w_1 и w_2 такие, как если бы давление, возникающее по площадке контакта, действовало бы на верхнее и нижнее упругое полупространство с теми же упругими свойствами, что и сжимаемые тела.

Тогда для вычисления w_1 и w_2 , предполагая, что тела абсолютно гладкие, можем воспользоваться формулой (1.5), которую применительно к упругому основанию типа (1.2), можно представить в виде

$$w(r, \rho) = c\rho^{-\nu}k_\nu(r/\rho), \quad k_\nu(z) = \int_0^\infty J_0(s)J_0(sz)s^\nu ds \quad (2.2)$$

где

$$c = \frac{2^{1-\nu}}{D_\nu} \frac{\Gamma(1/2 - \nu/2)}{\Gamma(1/2 + \nu/2)}$$

В случае однородного упругого полупространства в формуле (2.2) следует положить

$$\nu = 0, \quad c = \frac{2(1 - \mu_0^2)}{E} \quad (2.3)$$

Оставив за контактным напряжением прежнее обозначение $p(r)$ и приняв во внимание (2.2), можно записать

$$w_{1,2} = \pm c_{1,2} \int_0^a k_\nu(r/\rho)\rho^{-\nu}p(\rho)d\rho$$

Подставив полученные выражения для w_1 и w_2 в (2.1), придем к интегральному уравнению

$$\int_0^a k_\nu(r/\rho)\rho^{-\nu}p(\rho)d\rho = f(r), \quad 0 \leq r \leq a \quad (2.4)$$

где

$$f(r) = \frac{\alpha - z_1(r) - z_2(r)}{c_1 + c_2} \quad (2.5)$$

Интегральное уравнение (2.4) в результате замены

$$r = ae^{-x}, \quad \rho = ae^{-\xi}, \quad \chi(\xi) = ae^{-\xi}p(ae^{-\xi}) \quad (2.6)$$

переходит в интегральное уравнение типа Винера-Хопфа первого рода

$$\int_0^\infty l(x - \xi)\chi(\xi) = g(x), \quad 0 \leq x < \infty \quad (2.7)$$

В разбираемом случае

$$l(z) = e^{-\nu z}k_\nu(e^{-z}), \quad g(x) = e^{-\nu x}a^\nu f(ae^{-x}) \quad (2.8)$$

Решение уравнения (2.7) легко построить приемом, который нами уже применялся [6, 7] и был доложен на Всесоюзном съезде по теоретической и прикладной механике.

Согласно этому приему, следует сперва найти решение уравнения со специальной правой частью

$$\int_0^{\infty} l(x - \xi) \chi_{\zeta}(\xi) d\xi = e^{i\zeta x}, \quad \text{Im } \zeta \geq 0 \quad (2.9)$$

а затем, разложив $g(x)$ в обобщенный интеграл Фурье ([8], стр. 11)

$$g(x) = \frac{1}{2\pi} \int_{\gamma} G(w) e^{iwx} dw, \quad G(w) = \int_0^{\infty} g(x) e^{-iwx} dx \quad (2.10)$$

можно будет получить решение уравнения (2.7) по формуле

$$\chi(x) = \frac{1}{2\pi} \int_{\gamma} G(\zeta) \chi_{\zeta}(x) d\zeta \quad (2.11)$$

Решение же ключевого уравнения (2.9) строится по формуле

$$\chi_{\zeta}(x) = \frac{i}{2\pi} \int_{\gamma} \frac{\psi_{+}(w) \psi_{-}(-\zeta)}{w + \zeta} e^{-iwx} dw \quad (2.12)$$

При этом функции $\psi_{\pm}(w)$ должны быть регулярны и отличны от нуля соответственно в верхней и нижней полуплоскостях (без точки ∞) и удовлетворять соотношению

$$\left[L(u) = \int_{-\infty}^{\infty} l(t) e^{iut} dt \right]^{-1} = \psi_{+}(u) \psi_{-}(u) \quad (-\infty < u < \infty) \quad (2.13)$$

На бесконечности функции $\psi_{\pm}(w)$ должны вести себя следующим образом

$$\psi_{\pm}(w) = O(w^{\mu}), \quad \text{Im } w \geq 0, \quad \mu < 1 \quad (2.14)$$

Под контуром интегрирования γ следует понимать прямую $(\infty, -\infty)$, параллельную вещественной оси и удаленную от нее в нижнюю полуплоскость на достаточно малое расстояние, точнее, на такое, чтобы все особые точки подынтегральной функции лежали ниже этой прямой.

Проблема отыскания функций по заданной функции носит название проблемы факторизации и имеет решение для достаточно широкого класса непрерывных во всем промежутке $(\infty, -\infty)$ функций [9].

Непосредственно подстановкой (ср. [6, 10]) можно проверить, что функция (2.12) удовлетворяет уравнению (см. также [9], стр. 109).

§ 3. Преобразование Фурье ядра интегрального уравнения (2.7) для разбираемого случая (2.8) вычисляется в конечном виде

$$L(u) = \frac{\Gamma(1/2\nu - 1/2iu)}{2^{1-\nu}\Gamma(1 + 1/2iu - 1/2\nu)} \frac{\Gamma(1/2 + 1/2iu)}{\Gamma(1/2 - 1/2iu)} \quad (3.1)$$

При этом следует воспользоваться двукратно известной ([11], стр. 259) формулой

$$\int_0^{\infty} \frac{J_p(ax) dx}{x^{p-q}} = \frac{\Gamma(1/2q + 1/2)}{2^{p-q} a^{q-p+1} \Gamma(p - 1/2q + 1/2)} \quad (3.2)$$

Принимая во внимание аналитические свойства гамма-функции Эйлера [12], легко обнаружим, что в данном случае

$$\psi_+(u) = \frac{\Gamma(1/2 - 1/2iu)}{\Gamma(1/2\nu - 1/2iu)}, \quad \psi_-(u) = \frac{2^{1-\nu}\Gamma(1 + 1/2iu - 1/2\nu)}{\Gamma(1/2 + 1/2iu)} \quad (3.3)$$

Используя известное асимптотическое представление $\Gamma(z)$ на бесконечности [12], можно убедиться, что условия (2.14) здесь выполняются.

Таким образом, функция $\chi_\zeta(z)$ найдена. Подставив ее в формулу (2.11), получим решение интегрального уравнения контактной задачи для общего случая правой части. Полученное решение путем ряда преобразований можно привести к одному из известных решений [1, 13].

В конце работы будет найдена более простая форма решения разбираемого уравнения для произвольной правой части. Однако можно рассмотреть большинство представляющих практический интерес случаев контактной задачи, имея только решение $\chi_\zeta(x)$ для специальной правой части.

Соответствующую этому решению правую часть уравнения (2.7) обозначим через $f_\zeta(r)$. При этом на основании (2.8) будет иметь место равенство

$$f_\zeta(r) = a^{i\zeta} r^{-\nu - i\zeta} \quad (3.4)$$

Контактное напряжение в этом случае обозначим через $p_\zeta(r)$. Оно будет связано с решением уравнения (2.9) зависимостью

$$\chi_\zeta(x) = ae^{-x} p_\zeta(ae^{-x}), \quad ae^{-x} = r \quad (3.5)$$

Предлагаемый способ решения контактной задачи позволяет находить величину сил P , прижимающих контактируемые тела, без предварительного получения формулы для контактного напряжения и ее интегрирования в промежутке $(0, a)$.

Хотя это справедливо и для общего случая, мы при доказательстве ограничимся случаем (3.4), для которого

$$P_\zeta = 2\pi \int_0^a r p_\zeta(r) dr \quad (3.6)$$

Обобщенное преобразование Фурье [8] функции $\chi_\zeta(x)$,

$$X_\zeta(u) = \int_0^\infty \chi_\zeta(x) e^{iux} dx$$

на основании (2.12) будет иметь вид

$$X_\zeta(u) = i \frac{\psi_+(u) \psi_-(-\zeta)}{u + \zeta} \quad (3.7)$$

Величина прижимающих сил P_ζ очень просто выражается через эту функцию

$$P_\zeta = 2\pi a X_\zeta(i) \quad (3.8)$$

Чтобы убедиться в этом, следует рассмотреть соотношение

$$aX_\zeta(u + i) = a \int_0^\infty \chi_\zeta(x) e^{i(u+i)x} dx$$

подставить туда (3.5) и сделать там очевидную замену переменной интегрирования; в результате получим

$$aX_{\zeta}(u+i) = \int_0^a r p_{\zeta}(a/r)^{iu} dr$$

Отсюда, учитывая (3.6), и следует (3.8). Приняв во внимание (3.7) и (3.8), найдем

$$P_{\zeta} = \frac{i\pi a}{i+\zeta} \frac{\Gamma(1 - 1/2i\zeta + 1/2\nu)}{\Gamma(1/2 + 1/2\nu) \Gamma(1/2 - 1/2i\zeta)} \quad (3.9)$$

Чтобы получить удобную в дальнейшем формулу для $p_{\zeta}(r)$, преобразуем правую часть (2.12). С этой целью представим ее, учитывая (3.3), в виде

$$\chi_{\zeta}(x) = \psi_{-}(-\zeta) [S_1(x) + S_2(x)] \quad (3.10)$$

где

$$S_1(x) = \frac{i}{2\pi} \int_{\gamma} \frac{\Gamma(1/2 - 1/2iu)}{2i\Gamma(1 + 1/2\nu - 1/2iu)} e^{-iux} du \quad (3.11)$$

$$S_2(x) = \frac{i(\nu + i\zeta)}{2\pi} \int_{\gamma} \frac{\Gamma(1/2 - 1/2iu) e^{-iux} du}{2(u + \zeta) \Gamma(1 + 1/2\nu - 1/2iu)} \quad (3.12)$$

Здесь использовано тождество

$$\frac{1}{u + \zeta} = \frac{1}{u + i\nu} + \frac{\nu + i\zeta}{(\nu - iu)(u + \zeta)}$$

и известное соотношение для гамма-функции [12]

$$\Gamma(1 + z) = z\Gamma(z) \quad (3.13)$$

Интеграл (3.11) представляет собой сумму вычетов

$$S_1(x) = \sum_{n=0}^{\infty} \frac{(-1)^n e^{-(2n+1)x}}{n! \Gamma(1/2 + 1/2\nu - n)} \quad (3.14)$$

На основании известного соотношения

$$\Gamma(z) \Gamma(1 - z) = \pi \operatorname{cosec} z \quad (3.15)$$

справедливо следующее равенство

$$\pi \Gamma^{-1}(1/2 + 1/2\nu - n) = (-1)^n \sin(1/2 - 1/2\nu) \pi \Gamma(1/2 - 1/2\nu + n)$$

Учитывая последнее, а также представление гипергеометрической функции $F(\alpha, \beta, \gamma, z)$ в виде ряда [12], можно записать

$$S_1(x) = \pi^{-1} \sin(1/2 - 1/2\nu) \pi \Gamma(1/2 - 1/2\nu) e^{-x} F(1/2 - 1/2\nu, \beta, \beta, e^{-2x})$$

откуда ([12], стр. 329)

$$S_1(x) = \pi^{-1} \sin(1/2 - 1/2\nu) \pi \Gamma(1/2 - 1/2\nu) e^{-x} (1 - e^{-2x})^{1/2\nu - 1/2} \quad (3.16)$$

Если воспользоваться тождеством

$$(u + \zeta)^{-1} = -i \int_0^1 \eta^{-iu - i\zeta - 1} d\eta$$

то после изменения порядка интегрирования выражение (3.12) примет вид

$$S_2(x) = (\nu + i\zeta) \int_0^1 \eta^{-i\zeta - 1} d\eta \frac{1}{2\pi i} \int_{\gamma} \frac{\Gamma(1/2 - 1/2iu)}{2\Gamma(1 + 1/2\nu - 1/2iu)} \left(\frac{e^{-x}}{\eta}\right)^{iu} i du$$

Изменив во внутреннем интеграле переменную интегрирования $-iu = s$ и воспользовавшись соотношением ([14], стр. 88)

$$\frac{1}{2\pi i} \int_{\varepsilon-i\infty}^{\varepsilon+i\infty} \frac{\Gamma(\beta + 1/2s)}{\Gamma(\alpha + \beta + s/2)} x^{-s} ds = \begin{cases} 2^{2\beta} \Gamma^{-1}(\alpha) (1-x^2)^{\alpha-1} & (0 \leq x \leq 1) \\ 0 & (x > 1) \end{cases}$$

найдем

$$S_2(x) = e^{-x} \frac{\nu + i\zeta}{\Gamma(1/2 + 1/2\nu)} \int_{e^{-x}}^1 \eta^{-i\zeta-2} \left(1 - \frac{e^{-2x}}{\eta^2}\right)^{1/2\nu-1/2} d\eta \quad (3.17)$$

Контактное напряжение $p_\zeta(r)$ получим, приняв во внимание (3.5), (3.10), (3.16), (3.17),

$$p_\zeta(r) = \frac{\Psi_-(-\zeta)}{\Gamma(1/2 + 1/2\nu)} \left[a^{-\nu} (a^2 - r^2)^{1/2\nu-1/2} + (\nu + i\zeta) a^{i\zeta} \int_r^a \frac{(t^2 - r^2)^{1/2\nu-1/2}}{t^{1+\nu+i\zeta}} dt \right] \quad (3.18)$$

§ 4. Чтобы охватить большинство примеров осесимметричной контактной задачи, рассмотренных в монографии И. Я. Штаермана для случая однородных тел, достаточно ограничиться случаем, когда

$$z_1(r) + z_2(r) = Ar^\sigma$$

причем σ — любое положительное число. В этом случае

$$f(r) = (c_1 + c_2)^{-1} (\alpha - Ar^\sigma)$$

и, следовательно, на основании (3.4)

$$f(r) = \frac{a^\nu}{c_1 + c_2} [f_\zeta(r)]_{\zeta=iv} - \frac{Aa^{\nu+\sigma}}{c_1 + c_2} [f_\zeta(r)]_{\zeta=j\nu+i\sigma}$$

а потому

$$p(r), P = \frac{a^\nu}{c_1 + c_2} [p_\zeta(r), P_\zeta]_{\zeta=iv} - \frac{Aa^{\nu+\sigma}}{c_1 + c_2} [p_\zeta(r), P_\zeta]_{\zeta=iv+i\sigma} \quad (4.1)$$

Откуда, используя полученные формулы (3.18) и (3.19), найдем

$$p(r) = \frac{2^{1-\nu} \Gamma^{-1}(1/2 + 1/2\nu)}{c_1 + c_2} \left[\frac{\alpha}{\Gamma(1/2 + 1/2\nu)} - A \frac{\Gamma(1 + 1/2\sigma) a^\sigma}{\Gamma(1/2 + 1/2\nu + 1/2\sigma)} \right] (a^2 - r^2)^{1/2\nu-1/2} + \frac{A}{c_1 + c_2} \frac{2^{1-\nu} \Gamma(1 + 1/2\sigma) \sigma}{\Gamma(1/2 + 1/2\nu) \Gamma(1/2 + 1/2\nu + 1/2\sigma)} \int_r^a (t^2 - r^2)^{1/2\nu-1/2} t^{\sigma-1} dt \quad (4.2)$$

$$P = \frac{\pi 2^{2-\nu} a^{1+\nu}}{(c_1 + c_2) \Gamma(1/2 + 1/2\nu)} \left[\frac{\alpha}{(1 + \nu) \Gamma(1/2 + 1/2\nu)} - \frac{A \Gamma(1 + \sigma/2) a^\sigma}{(1 + \nu + \sigma) \Gamma(1/2 + 1/2\nu + 1/2\sigma)} \right] \quad (4.3)$$

Из условия конечности контактного напряжения при $r = a$ получим

$$\alpha = A \frac{\Gamma(1/2 + 1/2\nu) \Gamma(1 + 1/2\sigma)}{\Gamma(1/2 + 1/2\nu + 1/2\sigma)} a^\sigma \quad (4.4)$$

Подставив (4.4) и (4.3), найдем радиус площадки контакта

$$a^{1+\nu+\sigma} = \frac{P}{A} \frac{c_1 + c_2 (1 + \nu) (1 + \nu + \sigma)}{2^{2-\nu} \pi} \frac{\Gamma(1/2 + 1/2\nu) \Gamma(1/2 + 1/2\nu + 1/2\sigma)}{\Gamma(1 + 1/2\sigma)} \quad (4.5)$$

Приняв во внимание (4.5) и (4.2), в этом случае формулу для контактного напряжения можно преобразовать к виду

$$p(r) = \frac{P (1 + \nu) (1 + \nu + \sigma)}{2\pi a^2} \int_{r/a}^1 \left(t^2 - \frac{r^2}{a^2}\right)^{1/2\nu-1/2} t^{\sigma-1} ds \quad (4.6)$$

Рассмотрим теперь отдельные частные случаи. К случаю вдавливания штампа с плоским основанием придем, положив в полученных формулах $A = 0$, $\sigma = 0$, $c_2 = 0$, $c_1 = c$. При этом формула (4.2) перейдет в формулу, полученную В. И. Моссаковским [12], а формула (4.6) примет вид

$$p(r) = \frac{P}{2\pi} \frac{\nu + 1}{a^{\nu+1}} (a^2 - r^2)^{1/2\nu - 1/2}.$$

При $\nu = 0$ получаем формулу Буссинеска.

Далее рассмотрим вдавливание конуса в упругое тело, близкое к полупространству. Если образующая конуса составляет с осью симметрии z угол γ , то ([2], стр. 43)

$$z_1(r) + z_2(r) = r \operatorname{ctg} \gamma$$

Следовательно, полагая в формулах (4.4—4.6) $\sigma = 1$, $A = \operatorname{ctg} \gamma$, найдем

$$p(r) = \frac{P(1+\nu)(2+\nu)}{2\pi a^2} \int_{r/a}^1 \left(t^2 - \frac{r^2}{a^2}\right)^{1/2\nu - 1/2} dt$$

$$\alpha = \frac{\sqrt{\pi}}{2 \operatorname{tg} \gamma} \frac{\Gamma(1/2 + 1/2\nu)}{\Gamma(1 + 1/2\nu)} a, \quad a^2 = \frac{P(c_1 + c_2)(1+\nu)(2+\nu)}{2^{1-\nu} \operatorname{ctg} \gamma \pi^{3/2}} \Gamma(1/2 + 1/2\nu) \Gamma(1 + 1/2\nu)$$

Заметим, что в отличие от случая однородных тел ($\nu = 0$), здесь контактное напряжение уже не имеет особенности в нуле.

Как и в случае однородных тел при $z_1(r) + z_2(r) = Ar^{2n}$, т. е. при $\sigma = 2n$, контактное напряжение и здесь выражается через элементарные функции. Действительно, поступая в данном случае так же, как и в работе [2], получим

$$p(r) = \frac{(1+\nu)(1+\nu+2n)P}{2\pi a^2} \left[\frac{1}{\nu+2n-1} + \frac{2n-2}{(\nu+2n-1)(\nu+2n-3)} \left(\frac{r}{a}\right)^2 + \dots \right. \\ \left. \dots + \frac{(2n-2)(2n-4)\dots 6\cdot 4\cdot 2}{(\nu+2n-1)(\nu+2n-3)\dots(\nu+3)(\nu+1)} \left(\frac{r}{a}\right)^{2n-2} \right] \left(1 - \frac{r^2}{a^2}\right)^{1/2 + 1/2\nu}$$

Формулы (4.4) и (4.5) примут соответственно вид

$$\alpha = A \cdot n! \frac{\Gamma(1/2 + 1/2\nu)}{\Gamma(1/2 + 1/2\nu + n)} a^{2n}$$

$$a^{2n+1} = \frac{P}{A} \frac{c_1 + c_2}{2^{2-\nu} \pi} \frac{(1+\nu)(1+\nu+2n)}{n!} \Gamma(1/2 + 1/2\nu) \Gamma(1/2 + 1/2\nu + n)$$

Дадим теперь другую, отличную от (2.11), формулу для решения интегрального уравнения осесимметричной контактной задачи. При этом будем исходить из следующего результата М. Г. Крейна. Им показано [15], что решение интегрального уравнения типа

$$\int_0^a k(r, s) \varphi(s) ds - \mu \varphi(r) = f(r) \quad (0 \leq r \leq a) \quad (4.7)$$

можно получить по формуле

$$\varphi(r) = \frac{1}{M'(a)} \left[\frac{d}{da} \int_0^a q^*(s; a) f(s) ds \right] q(r; a) - \\ - \int_r^a q(r; u) \frac{d}{du} \left[\frac{1}{M'(u)} \frac{d}{du} \int_0^u q^*(s; u) f(s) ds \right] du \quad (4.8)$$

где $q(r; a)$ — решение интегрального уравнения (4.7) при $f(r) \equiv 1$, а $q^*(r; a)$ — решение союзного ему уравнения. При этом

$$M(a) = \int_0^a q(r; a) dr$$

Применим¹ формулу (4.8) к решению интегрального уравнения (2.4). С этой целью представим его в следующем виде

$$\int_0^a K(r, \rho) \rho p(\rho) d\rho = f(r) \quad (4.9)$$

где

$$K(r, \rho) = \rho^{-1-\nu} k_\nu(r/\rho) = \int_0^\infty J_0(s\rho) J_0(sr) s^\nu ds$$

Считая в качестве искомой функции

$$\varphi(r) = rp(r) \quad (4.10)$$

легко убеждаемся, что $K(r, \rho) = K(\rho, r)$ и, следовательно,

$$q^*(r; a) = q(r; a).$$

Решение $q(r; a)$ уравнения (4.9) при $f(r) \equiv 1$ нетрудно найти, используя полученные выше результаты. В самом деле, приняв во внимание (2.8), (3.5), (3.18) и (4.10), можно убедиться, что

$$q(r; a) = a^\nu r [p_\zeta(r)]_{\zeta=iv} = 2^{1-\nu} \Gamma^{-2}(1/2 + 1/2\nu) r (a^2 - r^2)^{1/2\nu - 1/2} \quad (4.11)$$

Отсюда

$$M(a) = \frac{2^{1-\nu} a^{\nu+1}}{(\nu+1) \Gamma^2(1/2 + 1/2\nu)}, \quad M'(a) = \frac{2^{1-\nu} a^\nu}{\Gamma^2(1/2 + 1/2\nu)} \quad (4.12)$$

Кроме того, нетрудно проверить, что

$$\frac{d}{da} \left[\int_0^a \frac{sf(s) ds}{(a^2 - s^2)^{1/2 - 1/2\nu}} \right] = \frac{a^\nu}{\nu+1} \left[f(0) + a \int_0^1 \frac{f'(at) (1 + \nu t^2)}{(1 - t^2)^{1/2 - 1/2\nu}} dt \right] \quad (4.13)$$

Подставив (4.10), (4.11) и (4.12) в формулу (4.8) и приняв во внимание (4.13), после очевидных преобразований найдем

$$p(r) = \frac{2^{1-\nu}}{\Gamma^2\left(\frac{1+\nu}{2}\right)} \left[\frac{\gamma}{(a^2 - r^2)^{1/2 - 1/2\nu}} - \int_r^a \frac{u^{-\nu} du}{(a^2 - r^2)^{1/2 - 1/2\nu}} \int_0^u \frac{f'(s) + sf''(s)}{(u^2 - s^2)^{1/2 - 1/2\nu}} \left(1 + \nu \frac{s^2}{u^2}\right) ds \right] \quad (4.14)$$

где

$$\gamma = f(0) + a^{1-\nu} \int_0^a \frac{f'(s)}{(a^2 - s^2)^{1/2 - 1/2\nu}} \left(1 + \nu \frac{s^2}{a^2}\right) ds$$

В заключение покажем, что изложенный здесь способ позволяет построить точное решение осесимметричной контактной задачи с учетом

¹ Идея применить формулу (4.8) к контактной задаче теории упругости принадлежит М. Г. Крейну, применившему ее к плоской контактной задаче теории упругости для однородной полуплоскости. Эти материалы им не опубликованы.

поверхностной структуры контактируемых тел. Действительно, в этом случае интегральное уравнение (1.6), если предполагать контакт по кругу, будет иметь вид

$$kp(r) + \int_0^a w(r, \rho) p(\rho) d\rho = w(r) \quad (0 < r \leq a) \quad (4.15)$$

Если ограничиться случаем однородного полупространства и считать, что коэффициент k , зависящий от поверхностной структуры контактируемых тел, имеет вид $k = \kappa r$, $\kappa = \text{const}$, то уравнение (4.15) в результате замены (2.6) с учетом (2.2) и (2.3) можно преобразовать в следующее интегральное уравнение типа Винера-Хопфа второго рода

$$\chi(x) + \lambda \int_0^{\infty} k_0(e^{-(x-\xi)}) \chi(\xi) d\xi = f(x), \quad (0 \leq x < \infty) \quad (4.16)$$

где

$$\chi(x) = ae^{-x} p(ae^{-x}), \quad \lambda = 2(1 - \mu_0^2)(\kappa E)^{-1}, \quad f(x) = \kappa^{-1} w(ae^{-x})$$

Как известно, для интегральных уравнений типа (4.16) можно построить точное решение [9] и, следовательно, точно решить сформулированную задачу.

Поступила 14 XI 1960

Новосибирский инженерно-
строительный институт

ЛИТЕРАТУРА

1. К о р е н е в В. Г. Штамп, лежащий на упругом полупространстве, модуль упругости которого является степенной функцией глубины. ДАН, 1957, т. 112, № 5.
2. Ш т а е р м а н И. Я. Контактная задача теории упругости. Гостехтеоретиздат, М.—Л., 1949.
3. К л е й н Г. К. Учет неоднородности, разрывности деформаций и других свойств грунта, Сб. тр. Моск. инж.-строит. ин-т., 1956, № 14.
4. П о п о в Г. Я. К теории изгиба плит на упругом неоднородном полупространстве. Изв. вузов, Стр.-во и арх., 1959, № 11.
5. Е г о р о в К. Е. К вопросу расчета основания под фундаментом с подошвой кольцевой формы. Механика грунтов, 1958, № 34, Сб. тр. НИИОПС, М.
6. П о п о в Г. Я. Вдавливание полубесконечного штампа в упругое полупространство. Теор. и прикл. математика, 1958, № 1, Львов.
7. П о п о в Г. Я. Изгиб полубесконечной плиты на упругом полупространстве, Научн. докл. высш. школы, Стр.-во, 1958, № 4.
8. Т и т ч м а р ш Е. Введение в теорию интегралов Фурье. Гостехиздат, М.—Л., 1948.
9. К р е й н М. Г. Интегральные уравнения на полупрямой с ядром, зависящим от разности аргументов. Успехи матем. наук, 1958, т. XIII, вып. 5.
10. П о п о в Г. Я. Об одном интегро-дифференциальном уравнении. Укр. матем. ж., 1960, № 1.
11. Р ы ж и к И. М. и Г р а д ш т е й н И. С. Таблицы интегралов, сумм, рядов и произведений. Гостехтеоретиздат, М.—Л., 1951.
12. Л е б е д е в Н. Н. Специальные функции и их приложения. Гостехтеоретиздат, М., 1953.
13. М о с с а к о в с к и й В. И. Давление круглого штампа на упругое полупространство, модуль упругости которого является степенной функцией глубины. ПММ, 1958, т. XXII, вып. 1.
14. С н е д д о н И. Преобразования Фурье. ИИЛ, М., 1955.
15. К р е й н М. Г. Об одном новом методе решения линейных интегральных уравнений первого и второго рода. ДАН, 1955, т. 100, № 3.