

УДК 539.375

© 1991 г.

Г. Я. Попов

ОБ ОДНОМ НОВОМ ПОДХОДЕ К ЗАДАЧАМ О КОНЦЕНТРАЦИИ УПРУГИХ НАПРЯЖЕНИЙ ВОЗЛЕ ТРЕЩИН

На примере пространственной задачи теории упругости о концентрации напряжений возле плоских трещин излагается новый подход к решению проблемы. Предлагаемый подход в отличие от традиционного базируется на получении такого же простого представления для поля напряжений, что и для смещений, но через новые гармонические функции, связанные определенным образом с обычно вводимыми гармоническими функциями поля смещений. В случае плоской трещины новое представление для поля напряжений приводит к трем однотипным отдельно решаемым двумерным интегральным уравнениям вместо системы из трех интегродифференциальных уравнений при традиционном подходе. Кроме того, полученные простые интегральные уравнения необходимо решать в более широком, чем обычно, классе функций: в классе функций с неинтегрируемыми особенностями. Все это позволяет существенно упростить формулу для коэффициента интенсивности напряжений.

1. Модификация решения Треффтца уравнений Ламе. Если принять $v = 2Gu$, где $u(x, y, z)$ — вектор смещения с координатами $u_j(x, y, z)$ ($j = 1, 2, 3$), а G — модуль сдвига, то представление решения однородных уравнений Ламе можно записать в виде [1]

$$v = \psi + x \operatorname{grad} \psi_0 \quad (1.1)$$

где ψ — гармонический вектор с координатами ψ_j ($j = 1, 2, 3$), а ψ_0 — гармоническая функция. При этом гармонические функции ψ_j ($j = 0, 1, 2, 3$) связаны уравнением

$$x\psi_0' = -\operatorname{div} \psi, \quad \kappa = 3 - 4\mu \quad (1.2)$$

Здесь μ — коэффициент Пуассона, штрих означает производную по x .

В соответствии с формулой (1.1) на основании закона Гука устанавливаем следующие формулы для напряжений:

$$\begin{aligned} \sigma_x &= (1 - 2\mu)\psi_0' + \psi_1' + x\psi_0'', & 2\tau_{xy} &= \psi_1 \cdot + \psi_0 \cdot + \psi_2' + 2x\psi_0'' \\ 2\tau_{xz} &= \psi_1' + \psi_0' + \psi_3' + 2x\psi_0'' \end{aligned} \quad (1.3)$$

Точка означает производную по y , а запятая — по z .

Введем новый гармонический вектор ψ^* с координатами ψ_j^* , ($j = 1, 2, 3$), определяемыми формулами

$$\begin{aligned} \psi_1^* &= (1 - 2\mu)\psi_0' + \psi_1', & 2\psi_2^* &= \psi_1 \cdot + \psi_0 \cdot + \psi_2' \\ 2\psi_3^* &= \psi_1' + \psi_0' + \psi_3' \end{aligned} \quad (1.4)$$

Гармоничность функций ψ_j^* ($j = 1, 2, 3$) следует из гармоничности ψ_j ($j = 0, 1, 2, 3$).

Используя формулы (1.4) при учете уравнения (1.2), устанавливаем, что

$$\operatorname{div} \psi^* = -\psi_0'' \quad (1.5)$$

Если будет найден вектор ψ^* , то соотношение (1.5) может служить уравнением для определения ψ_0 . Через введенные гармонические функции

ψ_j ($j = 1, 2, 3$) напряжения (1.3) выражаются формулами

$$\sigma_x = \psi_1^* + x\psi_0'', \quad \tau_{xy} = \psi_2^* + x\psi_0'', \quad \tau_{xz} = \psi_3^* + x\psi_0'' \quad (1.6)$$

такими же простыми, как и смещения (1.1).

2. Сведение задачи о трещине в плоскости $x = 0$ к двумерным интегральным уравнениям. Будем считать, что трещина занимает в плоскости $x = 0$ область S , которая может быть и многосвязной, а упругая неограниченная среда с постоянными μ и G произвольно нагружена. Полагаем, что напряжения, вызванные указанным нагружением в отсутствие трещины, найдены и определяются формулами

$$\sigma_x = q_1(x, y, z), \quad \tau_{xy} = q_2(x, y, z), \quad \tau_{xz} = q_3(x, y, z) \quad (2.1)$$

Распределение напряжений в неограниченной упругой среде, содержащей трещину S , будем разыскивать в виде суммы двух слагаемых

$$\sigma_x = q_1 + \sigma_x^*, \quad \tau_{xy} = q_2 + \tau_{xy}^*, \quad \tau_{xz} = q_3 + \tau_{xz}^* \quad (2.2)$$

Звездочкой помечены разрывные смещения и напряжения [2], вызванные наличием трещины S и которые должны снять напряжения на берегах трещины $x = \pm 0$, возникающие там согласно решению (2.1), т. е. они должны на указанных берегах удовлетворять граничным условиям

$$x = \pm 0, \quad \sigma_x^* = -q_1(0, y, z), \quad \tau_{xy}^* = -q_2(0, y, z), \quad \tau_{xz}^* = -q_3(0, y, z), \\ y, z \in S \quad (2.3)$$

Разрывное поле напряжений и смещений будем строить, отталкиваясь от формул (1.6). Для обеспечения требуемой разрывности необходимо построить разрывную гармоническую функцию $\psi(x, y, z)$ со скачками

$$[\psi(0, y, z)] = \psi(-0, y, z) - \psi(+0, y, z) \\ [\psi'(0, y, z)] = \psi'(-0, y, z) - \psi'(0, y, z) \quad (2.4)$$

на S . Используем известную схему [2], введя предварительно двукратное преобразование Фурье по переменным y и z :

$$\psi_{\beta\lambda}(x) = \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} \psi(x, y, z) e^{i\beta y + i\lambda z} dy dz$$

Тогда двукратная трансформанта Фурье искомой разрывной гармонической функции будет определяться формулой

$$\psi_{\beta\lambda}(x) = [\psi_{\beta\lambda}'(0)] \Phi_{\beta\lambda}(x) + [\psi_{\beta\lambda}(0)] \Phi_{\beta\lambda}'(x) \quad (2.5)$$

$$\Phi_{\beta\lambda}(x) = (2 \sqrt{\beta^2 + \lambda^2})^{-1} e^{-|x| \sqrt{\beta^2 + \lambda^2}}$$

Здесь $[\psi_{\beta\lambda}(0)]$, $[\psi_{\beta\lambda}'(0)]$ — двукратные трансформанты Фурье скачков (2.4). Обратив полученную трансформанту (2.5), найдем требуемую разрывную гармоническую функцию со скачками (2.4)

$$4\pi\psi(x, y, z) = \frac{1}{\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} \psi_{\beta\lambda}(x) e^{-i\beta y - i\lambda z} d\beta d\lambda = \\ = \int_S \int_S \frac{[\psi'(0, \eta, \zeta)] d\eta d\zeta}{R_x(y, z, \eta, \zeta)} + \frac{\partial}{\partial x} \int_S \int_S \frac{[\psi(0, \eta, \zeta)] d\eta d\zeta}{R_x(y, z, \eta, \zeta)} \quad (2.6) \\ R_x(y, z, \eta, \zeta) = \sqrt{x^2 + (y - \eta)^2 + (z - \zeta)^2}$$

Возьмем в качестве функций $\psi_j^*(x, y, z)$, содержащихся в (2.2), разрывные гармонические функции, определяемые формулой (2.6), и реализуем условия (2.3). Из этих условий следует, что скачки напряжений при переходе через поверхность S равны нулю, и потому согласно (1.6)

$$[\psi_j^*(0, y, z)] = 0, \quad j = 1, 2, 3 \quad (2.7)$$

Следовательно, на основании (2.6) гармонические функции ψ_j^* будут определяться формулами

$$\psi_j^*(x, y, z) = \frac{1}{4\pi} \int_S \int \frac{[\psi_j^{*'}(0, \eta, \zeta)]}{R_x(y, z, \eta, \zeta)} d\eta d\zeta, \quad j = 1, 2, 3 \quad (2.8)$$

и потому граничные условия на основании (1.6) приводят к следующим интегральным уравнениям для определения неизвестных скачков $[\psi_j'(0, \eta, \zeta)]$:

$$\frac{1}{4\pi} \int_S \int \frac{[\psi_j^{*'}(0, \eta, \zeta)] d\eta d\zeta}{R_0(y, z, \eta, \zeta)} = -q_j(0, y, z), \quad j = 1, 2, 3, \quad y, z \in S \quad (2.9)$$

Найдя эти скачки, определим по формулам (2.8) функции $\psi_j(x, y, z)$ ($j = 1, 2, 3$).

Чтобы определить напряжения в любой точке рассматриваемой неограниченной упругой среды необходимо еще согласно (1.6) найти гармоническую функцию $\psi_0(x, y, z)$. Для этого используем следующую схему. Двукратную трансформанту Фурье $\psi_0(x, y, z)$ можно получить по формуле (2.5), т.е.

$$\psi_{0\beta\lambda}(x) = [\psi'_{0\beta\lambda}(0)] \Phi_{\beta\lambda}(x) + [\psi_{0\beta\lambda}(0)] \Phi_{\beta\lambda}'(x) \quad (2.10)$$

но при этом необходимо найти скачки $[\psi'_{0\beta\lambda}(0)]$, $[\psi_{0\beta\lambda}(0)]$, увязав их со скачками $[\psi'_{j\beta\lambda}(0)]$, $[\psi_{j\beta\lambda}(0)]$.

На основании (2.7) имеем

$$[\psi_{j\beta\lambda}^*(0)] = 0, \quad j = 1, 2, 3 \quad (2.11)$$

Учитывая гармоничность функции ψ_0 , формулу (1.5) можно записать так:

$$\psi_1^{*'} + \psi_2^{*'} + \psi_3^{*'} = \psi_0^{**} + \psi_0^{**'}$$

или после применения двукратного преобразования Фурье по y и z :

$$\psi_{1\beta\lambda}^{*'} - i\beta\psi_{2\beta\lambda}^* - i\lambda\psi_{3\beta\lambda}^* = -(\lambda^2 + \beta^2)\psi_{0\beta\lambda} \quad (2.12)$$

Переходя к скачкам, устанавливаем соотношение

$$[\psi_{0\beta\lambda}(0)] = (\lambda^2 + \beta^2)^{-1} \{i\beta [\psi_{2\beta\lambda}^*(0)] + i\lambda [\psi_{3\beta\lambda}^*(0)] - [\psi_{1\beta\lambda}^{*'}(0)]\}$$

Продифференцируем равенство (2.12) по x и учтем, что на основании гармоничности $\psi_{1\beta\lambda}^{**} = (\lambda^2 + \beta^2)\psi_{1\beta\lambda}^*$. Тогда

$$[\psi'_{0\beta\lambda}(0)] = (\lambda^2 + \beta^2)^{-1} \{i\beta [\psi_{2\beta\lambda}^{*'}(0)] + i\lambda [\psi_{3\beta\lambda}^{*'}(0)] - [\psi_{1\beta\lambda}^*(0)]\}$$

Если теперь принять во внимание формулу (2.11), то для скачков получим

$$[\psi_{0\beta\lambda}(0)] = -\frac{[\psi_{1\beta\lambda}^{*'}(0)]}{\beta^2 + \lambda^2}, \quad [\psi'_{0\beta\lambda}(0)] = \frac{i\beta [\psi_{2\beta\lambda}^{*'}(0)] + i\lambda [\psi_{3\beta\lambda}^{*'}(0)]}{\beta^2 + \lambda^2} \quad (2.13)$$

Подставим эти выражения в формулу (2.10) для трансформанты $\psi_0(x, y, z)$. После обращения трансформанты по формуле, аналогичной (2.6), приходим к соотношению

$$\begin{aligned} -4\pi\psi_0(x, y, z) &= \frac{\partial}{\partial x} \int_S \int [\psi_1^{*'}(0, \eta, \zeta)] L(x, y - \eta, z - \zeta) d\eta d\zeta + \\ &+ \frac{\partial}{\partial y} \int_S \int [\psi_2^{*'}(0, \eta, \zeta)] L(x, y - \eta, z - \zeta) d\eta d\zeta + \\ &+ \frac{\partial}{\partial z} \int_S \int [\psi_3^{*'}(0, \eta, \zeta)] L(x, y - \eta, z - \zeta) d\eta d\zeta \\ L(x, Y, Z) &= \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \int \frac{\exp[-i\beta Y - i\lambda Z - |x| \sqrt{\beta^2 + \lambda^2}]}{(\beta^2 + \lambda^2)^{3/2}} d\beta d\lambda \end{aligned} \quad (2.14)$$

Итак, если будут решены интегральные уравнения (2.9), то поле напряжений в упругой среде найдется по формулам (1.6), (2.8) и (2.14).

3. О недостаточности решения полученных интегральных уравнений в классе интегрируемых функций. Построим решение интегральных уравнений (2.9) в классе интегрируемых функций для случая, когда S — круг радиуса a , и покажем его недостаточность для полного решения задачи. Перейдем к полярной системе координат

$$y = r \sin \varphi, \quad z = r \cos \varphi, \quad \eta = \rho \sin \psi, \quad \zeta = \rho \cos \psi$$

$$[\psi_j^{*'}(0, \rho \sin \psi, \rho \cos \psi)] = \chi_j(\rho, \psi), \quad q_j(0, r \sin \varphi, r \cos \varphi) = g_j(r, \varphi) \quad (3.1)$$

Тогда вместо (2.9) будем иметь

$$\frac{-1}{4\pi} \int_0^a \int_{-\pi}^{\pi} \frac{\chi_j(\rho, \psi) \rho d\rho d\psi}{\sqrt{r^2 + \rho^2 - 2r\rho \cos(\varphi - \psi)}} = g_j(r, \varphi), \quad 0 \leq r \leq a, \quad |\varphi| \leq \pi \quad (3.2)$$

Имеется несколько форм решения этого интегрального уравнения в классе интегрируемых функций ([3, 4] и др.). Однако эти решения оказываются непригодными для достижения поставленной цели. Покажем, например, почему не подходит решение уравнения (3.2), предложенное в [2]. Схема его получения состоит в следующем. При помощи формулы 6.511(I) из [5] ядро интегрального уравнения (3.2) представляется через функцию Бесселя нулевого порядка, а для нее используется формула сложения 8.531(I) из [5] с заменой $2 \cos n\varphi$ на $e^{ik\varphi} + e^{-ik\varphi}$. Последующее применение конечного преобразования Фурье, определяемого формулами:

$$\frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} \chi_j(r, \varphi) e^{-in\varphi} d\varphi = \chi_{jn}(r), \quad n = 0, \pm 1, \pm 2, \dots \quad (3.3)$$

приводит интегральное уравнение (3.2) к последовательности одномерных интегральных уравнений для трансформант Фурье (после замены $r = ax$, $\rho = a\xi$):

$$\int_0^1 W_n(x, \xi) \chi_{jn}(a\xi) \xi d\xi = -\frac{4\pi}{a} g_{jn}(ax), \quad 0 \leq x \leq 1 \quad (3.4)$$

$$n = 0, \pm 1, \pm 2, \dots$$

Ядра этих уравнений — разрывные интегралы Вебера — Сонина

$$W_n(x, \xi) = \int_0^{\infty} J_n(xt) J_n(\xi t) dt \quad (3.5)$$

для которых имеет место спектральное соотношение A (5.2) из [2]. Используя его и реализуя метод ортогональных многочленов, решение интегральных уравнений получим в виде [2]

$$\chi_{jn}^0(a\xi) = \sum_{k=0}^{\infty} \chi_{jnk} \frac{\xi^n}{\sqrt{1-\xi^2}} P_k^{n, -1/2}(1-2\xi^2), \quad j = 1, 2, 3 \quad (3.6)$$

$$\chi_{jnk} = -\frac{16\pi k!^2 (n+2k+1/2)}{a\Gamma^2(k+1/2)} \int_0^1 \frac{g_{jn}(ax) x^{n+1} P_k^{n, -1/2}(1-2x^2) dx}{\sqrt{1-x^2}} \quad (3.7)$$

$$j = 1, 2, 3; \quad n = 0, 1, \dots; \quad k = 0, 1, \dots$$

Здесь принято во внимание, что при любом нагружении упругой среды можно установить связь между g_{jn} и $g_{j, -n}$ (в частности, для четной функции $g_j(r, \omega)$ по переменной φ имеем $g_{j, n} = g_{j, -n}$), и потому решать уравнения (3.4) нужно только для $n \geq 0$.

Можно показать, используя положительную определенность ядра, что полученное решение (3.6), (3.7) интегральных уравнений (3.4) будет единственным в классе интегрируемых функций. Однако это решение (помеченное нулевым верхним индексом) не позволяет решить поставленную проблему. Чтобы убедиться в этом, вычислим коэффициент интенсивности нормального напряжения (КИНН) $\sigma_x(0, r, \varphi)$, для чего необходимо знать значения этих напряжений на продолжении трещины, т. е. при $r > a$. В соответствии с формулами (1.6), (2.8) и (3.1) для $-\sigma_x(0, r, \varphi)$ имеем выражение, соответствующее левой части равенства (3.2) для $j = 1$.

Подсчитаем трансформанту Фурье напряжения $\sigma_x(0, r, \varphi)$, предварительно совершив те же операции, что и при получении уравнений (3.4). Находим

$$\sigma_{xn}(ax) = \frac{a}{4\pi} \int_0^1 \chi_{1n}(a\xi) \xi W_n(x, \xi) d\xi, \quad x > 1 \quad (3.8)$$

Искомый КИНН определим формулой

$$N_1(\varphi) = \lim_{x \rightarrow 1+0} \sqrt{a(x-1)} \sigma_x(0, ax, \varphi) \quad (3.9)$$

Согласно формуле обращения для конечного преобразования Фурье справедливо равенство:

$$\sigma_x(0, ax, \varphi) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} \sigma_{xn}(ax) e^{in\varphi}, \quad x \geq 1$$

и потому

$$N_1(\varphi) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} e^{in\varphi} N_1^{(n)}, \quad N_1^{(n)} = \lim_{x \rightarrow 1+0} \sqrt{a(x-1)} \sigma_{xn}(ax) \quad (3.10)$$

Чтобы подсчитать содержащийся здесь предел, необходимо использовать выражение (3.9) для $\sigma_{xn}(ax)$, предварительно подставив туда полученное решение (3.6) для $j = 1$. В результате, используя формулу (1.7) работы [6], имеем ($x > 1$):

$$\begin{aligned} 4\pi\sigma_{xn}(ax) &= -ax^{-n-1}S_{1n}(x), \quad S_{1n}(x) = \\ &= \frac{-a}{4\pi x^{n+1}} \sum_{k=0}^{\infty} \chi_{1nk} \frac{\Gamma(n+k+1/2) \Gamma(k+1/2) F(n+k+1/2, k+1/2; n+2k+3/2; x^{-2})}{2k! \Gamma(n+2k+3/2) \Gamma(-k+1/2) x^{2k}} \end{aligned} \quad (3.11)$$

Продолжив аналитически содержащуюся в (3.11) функцию Гаусса в окрестность $x = 1 + 0$ при помощи формулы 9.131(2) из [5], получим

$$\begin{aligned} \sigma_{xn}(ax) &= \frac{a}{8\sqrt{\pi}} \sum_{k=0}^{\infty} \chi_{1kn} \frac{\Gamma(n+k+1/2) \Gamma(k+1/2)}{\Gamma(-k+1/2) k! x^{2k+n+1}} \times \\ &\times \{ [k!(n+k)!]^{-1} F(n+k+1/2, k+1/2; 1/2; (x^2-1)x^{-1}) - \sqrt{x^2-1} x^{-1} \} \times \\ &\times 2 [\Gamma(n+k+1/2) \Gamma(k+1/2)]^{-1} F(k+1, n+k+1, n+2k+3/2; (x^2-1)x^{-1} \end{aligned}$$

Из этого представления следует, что функция $\sigma_{xn}(ax)$ при $x \rightarrow 1 + 0$ оказывается ограниченной, и потому $N_1^{(n)} = 0$. Следовательно, КИНН (3.9) при любом нагружении упругой среды равен нулю, что нелепо. К этому же результату придем, если вместо решения интегрального уравнения (3.2), предложенного в [2], использовать любое другое решение в классе интегрируемых функций.

4. Построение решения интегрального уравнения (3.4) в классе неинтегрируемых функций. Чтобы получить правильное решение задачи,

необходимо расширить класс функций, из которого следует брать решения интегрального уравнения (3.2) или уравнения (3.4). Рассмотрим предварительно такой интеграл:

$$I_n(x, \lambda) = \int_0^1 \frac{\xi^{n+1} W_n(x, \xi) d\xi}{(1 - \xi^2)^\lambda}, \quad 0 \leq x < \infty, \quad n = 0, 1, \dots \quad (4.1)$$

где λ — комплексное число. Подставив в (4.1) представление (3.5) для интеграла Вебера — Сонина изменив порядок интегрирования, получим

$$\begin{aligned} I_n(x, \lambda) &= \int_0^\infty J_n(tx) dt \int_0^1 \frac{\xi^{1+n}}{(1 - \xi^2)^\lambda} J_n(t\xi) d\xi = \\ &= \frac{\Gamma(1 - \lambda)}{2^\lambda} \int_0^\infty \frac{J_n(tx) J_{n+1-\lambda}(t)}{t^{1-\lambda}} dt, \quad 0 \leq x < \infty \end{aligned} \quad (4.2)$$

т. е. (4.1) — интеграл Вебера — Сонина с разрывом в точке $x = 1$. Его значение при $x < 1$ и $x > 1$ вычислим при помощи формул 6.574(1) и 6.574(3) из [5].

Аналитически продолжим полученный результат на значение $\lambda = 3/2$. Тогда получим следующие значения интегралов, которые следует понимать в обобщенном смысле [7]:

$$\int_0^1 \frac{\xi^{n+1} W_n(x, \xi) d\xi}{(1 - \xi^2)^{3/2}} = \begin{cases} 0, & 0 \leq x < 1 \\ x^{-n} (x^2 - 1)^{-1/2}, & x > 1 \end{cases} \quad (4.3)$$

Верхнее соотношение (4.3) позволяет построить решение интегрального уравнения (3.4) в классе неинтегрируемых функций в виде

$$\chi_{jn}(a\xi) = \chi_{jn}^0(a\xi) - C_{jn} \xi^n (1 - \xi^2)^{-3/2}$$

где C_{jn} — произвольные постоянные. Подставив полученное решение в формулу (3.8) и приняв во внимание верхнее соотношение (4.3) и (3.11), получим

$$\sigma_{xn}(ax) = \frac{a}{4\pi x^{n+1}} \left[C_{1n} \frac{x}{\sqrt{x^2 - 1}} + S_{1n}(x) \right], \quad x > 1 \quad (4.4)$$

Для фиксации произвольных постоянных C_{1n} в (4.4) будем исходить из следующих соображений. Формула (4.4) определяет трансформанту Фурье нормальных напряжений на границе полупространства, которые образовались бы, если неограниченную упругую среду рассеять плоскостью $x = 0$. В случае $n = 0$ (осесимметричный случай) $\sigma_{x0}(r)$ будет представлять нормальное напряжение по указанному сечению и оно обязано уравновешивать заданную нагрузку, приложенную к указанному полупространству, т. е. равнодействующая этих напряжений или интеграл

$$\int_1^\infty \sigma_{x0}(r) r dr$$

должны быть конечными, а для этого требуется, чтобы

$$\sigma_{xn} = O(x^{-n-2-\varepsilon}), \quad x \rightarrow \infty, \quad \varepsilon > 0 \quad (4.5)$$

Для реализации указанного условия в содержащемся в (4.4) ряду заменим функцию Гаусса ее степенным представлением и полученный двой-

ной ряд преобразуем к виду

$$S_{1n}(x) = \sum_{m=0}^{\infty} \frac{\Gamma(m + 1/2)}{x^{2m}} \times \sum_{k=0}^{\infty} \frac{\chi_{1nk} \Gamma(m + n + 1/2)}{2k! (m - k)! \Gamma(-k + 1/2) \Gamma(m + n + k + 3/2)} \quad (4.6)$$

Кроме того, примем во внимание, что

$$\frac{x}{\sqrt{x^2 - 1}} = \sum_{m=0}^{\infty} \frac{(1/2)_m}{m!} \frac{1}{x^{2m}} \quad (4.7)$$

Учитывая равенства (4.6) и (4.7), устанавливаем, что условие (4.5) будет выполнено, если принять

$$C_{1n} = \chi_{1n0} (2n + 1)^{-1} \quad (4.8)$$

Подсчитаем КИНН (3.9). Чтобы воспользоваться формулой (3.10), необходимо найти $N_1^{(n)}$, для чего подставим выражение (4.4) во второе равенство из (3.10). Выполнив соответствующий предельный переход, получим

$$N_1^{(n)} = -(2\pi)^{-1} C_{1n} (a/2)^{3/2}$$

или, если учесть формулы (4.18) и (3.7):

$$N_1^{(n)} = \frac{\sqrt{2a}}{\pi} \int_0^1 \frac{g_{1n}(ax) x^{n+1}}{\sqrt{1-x^2}} dx \quad (4.9)$$

Формулы (3.10), (4.9) и определяют искомый КИНН.

Полезно сопоставить этот результат с аналогичным результатом, полученным традиционным способом. Например, КИНН $N_1(\varphi)$ согласно работе [2] (с. 261) после исправления опечатки: вместо $e^{-in\varphi}$ должно быть $e^{in\varphi}$, определяется той же формулой (3.10), в отличие от (4.9) имеет существенно более громоздкий вид:

$$N_1^{(n)} = \sqrt{\frac{2a}{\pi}} \sum_{m=0}^{\infty} \frac{(-1)^m (2m + n + 3/2) m!}{\Gamma(m + 3/2)} J_{mn}^g \quad (4.10)$$

$$J_{mn}^g = \int_0^1 g_{1n}(ax) P_m^{n, 1/2}(1 - 2x^2) x^{n+1} \sqrt{1-x^2} dx \quad (4.11)$$

Здесь учтено, что $q_n^{(3)}(ax) = -g_{1n}(ax)$.

Покажем, как эту громоздкую формулу преобразовать к виду (4.9).

Разложим заданную функцию g_{1n} в ряд по многочленам Якоби:

$$g_{1n}(ax) = \sum_{k=0}^{\infty} g_{1nk} x^n P_k^{n, -1/2}(1 - 2x^2) \quad (4.12)$$

Используя ортогональность многочленов Якоби, находим

$$g_{1nk} = Q_{nk} g_{1nk}^*, \quad \frac{Q_{nk}}{2} = \frac{k! \Gamma(n + k + 1/2) \Gamma(n + 2k + 1/2)}{\Gamma(n + k + 1) \Gamma(k + 1/2)} \quad (4.13)$$

$$g_{1nk}^* = \int_0^1 \frac{x^{n+1} g_{1n}(ax) P_k^{n, -1/2}(1 - 2x^2)}{\sqrt{1-x^2}} dx$$

Подставив теперь (4.12) в (4.11), получим

$$J_{mn}^g = \sum_{k=0}^{\infty} Q_{nk} g_{1nk}^* I_{mk} \quad (4.14)$$

$$I_{mk} = \int_0^1 P_m^{n, 1/2}(1 - 2x^2) P_k^{n, -1/2}(1 - 2x^2) x^{2n+1} \sqrt{1-x^2} dx$$

Сделав в последнем интеграле замену $1 - 2x^2 = t$, воспользовавшись затем формулой 7.391(9) из [5] и подставив результат в (4.14), приведем ряд (4.14) к конечной сумме. В итоге формула (4.10) примет вид $N_1^{(n)} = \pi^{-1} \sqrt{2ag_{1n0}^*}$. Если принять во внимание второе соотношение (4.13), приходим к полному совпадению результатов.

5. Коэффициент интенсивности напряжений в задаче Кельвина при наличии дискообразной трещины. Дадим детализацию полученных результатов применительно к случаю загрузки неограниченной среды сосредоточенной силой P (задача Кельвина), параллельной оси x и приложенной в точке с координатами $x = \xi, y = 0, z = h$. Круговая трещина радиуса a , как и ранее, расположена в плоскости $x = 0$. Распределение напряжений σ_x при $x = 0$ в задаче Кельвина определяется формулой [8]

$$\sigma_x(0, y, z) = \frac{P\xi}{8\pi(1-\mu)[\xi^2 + y^2 + (z-h)^2]^{3/2}} \times \\ \times \left[1 - 2\mu + \frac{3\xi^2}{\xi^2 + y^2 + (z-h)^2} \right] = q_1(0, y, z)$$

После замены переменных (3.1) и перехода к безразмерным координатам $r = ax, \xi = ab, h = ac$, находим

$$g_{1n}(ax) = -\frac{P}{4\pi a^2} \left[I_n'(b, c; x) - \frac{b}{2(1-\mu)} I_n''(b, c; x) \right] \quad (5.1)$$

$$I_n(b, c; x) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} \frac{e^{-in\varphi} d\varphi}{\sqrt{b^2 + c^2 + x^2 - 2cx \cos \varphi}} = \frac{1}{\pi} \int_0^{\pi} \frac{\cos n\varphi d\varphi}{\sqrt{b^2 + c^2 + x^2 - 2cx \cos \varphi}}$$

(штрих означает производную по переменной b). Последний интеграл можно вычислить следующим образом. Делаем замену $\cos \varphi = t$ и используем представление $T_n(t) = \cos n \arccos t$ для многочленов Чебышева. В результате получаем

$$\pi I_n(b, c; x) = \frac{1}{\sqrt{b^2 + (c+x)^2}} \int_{-1}^1 \frac{T_n(t) dt}{\sqrt{1-t^2} \sqrt{1-y(1+t)}}, \quad y = \frac{2cx}{b^2 + (c+x)^2}$$

Разлагая радикал в подынтегральном выражении в ряд Маклорена по y , вычисляя оставшиеся интегралы по формуле 7.391(3) из [5], находим

$$\sqrt{\pi} I_n(b, c; x) = \frac{\Gamma(n + 1/2)(cx)^n}{[b^2 + (c+x)^2]^{n+1/2}} F\left(n + \frac{1}{2}, n + \frac{1}{2}; 2n + 1; \frac{4cx}{b^2 + (c+x)^2}\right) \quad (5.2)$$

Для вычисления КИНН примем во внимание, что в разбираемом случае в силу (5.1) $g_{1, n} = g_{1, -n}$, и потому $N_1^{(n)} = N_1^{(-n)}$. Следовательно, формула (3.10) переходит в следующую:

$$N_1(\varphi) = N_1^{(0)} + 2 \sum_{n=1}^{\infty} N_1^{(n)} \cos n\varphi \quad (5.3)$$

Коэффициенты же $N_1^{(n)}$ согласно соотношениям (4.9) и (5.1) можно вычислить по формуле

$$N_1^{(n)} = -\frac{P\pi^{-2}}{(2a)^{3/2}} \left[J_n'(b, c) - \frac{b}{2(1-\mu)} J_n''(b, c) \right] \quad (5.4)$$

$$J_n(b, c) = \int_0^1 \frac{I_n(b, c; x) x^{n+1}}{\sqrt{1-x^2}} dx \quad (5.5)$$

Разложим интеграл (5.5) в степенной ряд по переменной c при помощи представления

$$\frac{b^{2\lambda}}{[b^2 + (c+x)^2]^\lambda} = \sum_{m=0}^{\infty} c_m \left(\frac{c+x}{b} \right)^m, \quad c_m = \sum_{j=0}^m \frac{(\lambda)_j (\lambda)_{m-j} (-1)^j}{j! (m-j)!} = \\ = (\lambda)_m (m!)^{-1} F(-m, \lambda; 1 - \lambda - m; -1) = \\ = (-2)^m (\pi^{3/2} m!)^{-1} \Gamma(1-\lambda) \Gamma(\lambda + 1/2 m) \Gamma(1/2 + 1/2 m) \cos^{1/2} m\pi \sin(\lambda + 1/2 m)\pi \quad (5.6)$$

Здесь использована известная формула ([9], с. 112) для функции Гаусса с аргументом, равным -1 .

Из последнего равенства следуют важные соотношения

$$c_{2k} = (\lambda)_k (k!)^{-1}, \quad c_{2k+1} = 0, \quad k = 0, 1, \dots \quad (5.7)$$

Воспользовавшись в (5.6) формулой бинома Ньютона и приняв во внимание равенства (5.7), будем иметь

$$\frac{b^{2\lambda}}{[b^2 + (c+x)^2]^\lambda} = \sum_{j=0}^{\infty} \frac{c^{2j}}{(2j)!} \sum_{k=j}^{\infty} \frac{(\lambda)_k}{k!} \frac{(-1)^k}{b^{2k}} (-2k)_{2j} x^{2(k-j)} - \sum_{j=0}^{\infty} \frac{c^{2j+1}}{(2j+1)!} \sum_{k=j+1}^{\infty} \frac{(\lambda)_k}{k!} \frac{(-1)^k}{b^{2k}} (-2k)_{2j+1} x^{2k-2j-1} \quad (5.8)$$

Если теперь подставить выражение (5.2) в (5.5), предварительно заменив там функцию Гаусса ее представлением в виде степенного ряда, и использовать равенство (5.8), то получим требуемое степенное представление

$$J_n(b, c) = \frac{\sqrt{\pi}}{4} \sum_{j=0}^{\infty} \frac{(n+1/2)_j^2 (4c)^j}{(2n+1)_j j!} \left[\sum_{k=0}^{\infty} \frac{c^{2k}}{(2k)!} B_{jk}^{n+}(b) + \sum_{k=0}^{\infty} \frac{c^{2k+1}}{(2k+1)!} B_{jk}^{n-}(b) \right] \quad (5.9)$$

$$B_{jk}^{n+} = (-1)^k 2^{2k} b^{-2n-2k-2j-1} \frac{(1/2)_k}{k!} (n+j+1/2)_k \Gamma(n+1/2j+1) \Gamma^{-1}(n+1/2j+5/2) {}_3F_2(n+k+j+1/2, k+1/2, n+1/2j+1; 1/2, n+1/2j+5/2; -b^{-2})$$

$$B_{jk}^{n-} = (-1)^k 2^{2k+1} b^{-2n-2k-2j-3} \frac{(3/2)_k}{k!} (n+j+1/2)_k \Gamma(n+1/2j+3/2) \times \Gamma^{-1}(n+1/2j+7/2) {}_3F_2(n+k+j+3/2, k+3/2, n+1/2j+3/2; 3/2, n+1/2j+7/2; -b^{-2})$$

Таким образом, искомый КИНН определяется формулами (5.3), (5.4) и (5.9). Из них можно получить КИНН в случае осевой симметрии. Для этого достаточно в формулах (5.4) и (5.9) положить $c = 0$. В результате найдем

$$N_1^{(0)} = -1/3 \pi^{-2} (1-\mu)^{-1} P(2a)^{-3/2} b^{-2} [(\mu-2) F(1, 1/2; 5/2; -b^{-2}) + 1/5 (7-2\mu) b^{-2} F(2, 3/2; 7/2; -b^{-2}) - 12/35 b^{-4} F(3, 5/2; 9/2; -b^{-2})] \quad (5.10)$$

Этой формулой удобно пользоваться при $b \gg 1$. В противном случае необходимо применять формулы 9.131 и 9.132 из [5]. С целью продемонстрировать их использование получим КИНН при $b = 0$, т. е. когда сила P приложена непосредственно к берегу $x = +0$ трещины. В этом случае в (5.10) функции Гаусса следует преобразовать при помощи формулы 9.132(2) из [5], что позволяет после некоторых преобразований осуществить предельный переход $b \rightarrow 0$. В результате найдем

$$N_1^{(0)} = \pi^{-2} P (2a)^{-3/2} (8-3\mu) (1-\mu)^{-1}.$$

ЛИТЕРАТУРА

1. Трещин Е. Математическая теория упругости. М.; Л.: Гостехтеориздат, 1934. 172 с.
2. Попов Г. Я. Концентрация упругих напряжений возле штампов, разрезов, тонких включений и подкреплений. М.: Наука, 1982. 342 с.
3. Леонов М. Я. Общая задача о давлении кругового штампа на упругое полупространство // ПММ. 1955. Т. 17. Вып. 1. С. 87—98.
4. Ростовцев Н. А. О некоторых решениях интегрального уравнения теории линейно-деформируемого основания // ПММ. 1964. Т. 28. Вып. 1. С. 111—127.
5. Градштейн И. С., Рыжик И. М. Таблицы интегралов, сумм, рядов и произведений. М.: Физматгиз, 1962. 1100 с.
6. Попов Г. Я. О применении многочленов Якоби к решению интегральных уравнений // Изв. вузов. Математика. 1966. № 4. С. 77—85.
7. Гельфанд И. М., Шиллов Г. Е. Обобщенные функции и действия над ними. М.: Физматгиз, 1958. 439 с.
8. Лурье А. И. Пространственные задачи теории упругости. М.: Гостехтеориздат, 1955. 492 с.
9. Бейтмен Г., Эрдейн А. Высшие трансцендентные функции: гипергеометрическая функция, функция Лежандра. М.: Наука, 1965. 294 с.