

СТАТИЧЕСКИЕ ЗАДАЧИ НЕЛИНЕЙНОЙ ТЕОРИИ УПРУГОСТИ ДЛЯ ИЗОТРОПНЫХ ТЕЛ С ДЕФЕКТАМИ

А.А. Гусенкова (Казань)

Метод комплексных потенциалов с логарифмической особенностью в ядре, представленной интегралом типа Коши с переменным пределом, был рассмотрен ранее при решении двумерных статических задач линейной теории упругости для тел с дефектами в [1], [2]. В настоящей работе аналогично исследованы некоторые двумерные статические задачи нелинейной теории упругости для тел с дефектами, рассмотренные в [3], [4].

1. Постановка задачи. Пусть гладкий контур L ограничивает односвязную область D , заполненную упругим телом. Тогда в случае обобщенной антиплоской деформации при отсутствии объемных сил имеем [3]

уравнения равновесия

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial \zeta} [\Omega(\zeta, \bar{\zeta}) (\frac{\partial \Phi}{\partial I_C} + \lambda^2 \frac{\partial \Phi}{\partial III_C})] + \overline{\frac{\partial}{\partial \zeta} [\Omega(\zeta, \bar{\zeta}) (\frac{\partial \Phi}{\partial I_C} + \lambda^2 \frac{\partial \Phi}{\partial III_C})]} = 0, \\ \frac{\partial}{\partial \bar{\zeta}} [4\lambda \frac{\partial \Phi}{\partial I_C} + 2\lambda(2\lambda^2 + 2\lambda^{-4} \Omega(\zeta, \bar{\zeta}) \overline{\Omega(\zeta, \bar{\zeta})}) \frac{\partial \Phi}{\partial III_C} + 4\lambda^{-1} \frac{\partial \Phi}{\partial III_C}] - \\ - \frac{\partial}{\partial \zeta} [2\lambda \Omega^2(\zeta, \bar{\zeta}) \frac{\partial \Phi}{\partial III_C}] = 0; \end{aligned} \quad (1)$$

силовые (статические) граничные условия

$$\begin{aligned} 2\lambda \frac{\partial \Phi}{\partial I_C} + \lambda(2\lambda^2 + 2\lambda^{-4} + \Omega(t, \bar{t}) \overline{\Omega(t, \bar{t})}) \frac{\partial \Phi}{\partial III_C} + 2\lambda^{-1} \frac{\partial \Phi}{\partial III_C} - \\ - \lambda \Omega^2(t, \bar{t}) \frac{\partial \Phi}{\partial III_C} e^{-i2\gamma^0} = \sigma_{\nu_0\nu_0}(s^0) + i\sigma_{\nu_0t_0}(s^0), \\ (\frac{\partial \Phi}{\partial I_C} + \lambda^2 \frac{\partial \Phi}{\partial III_C}) (\overline{\Omega(t, \bar{t})} e^{i\gamma^0} + \Omega(t, \bar{t}) e^{-i\gamma^0}) = \sigma_{\nu_3}(s^0), \end{aligned} \quad (2)$$

$$t \in L, \quad s^0 \in [0, l];$$

деформационное граничное условие

$$\overline{\Omega(t, \bar{t})} e^{i\gamma^0} - \Omega(t, \bar{t}) e^{-i\gamma^0} = -i2 \frac{dx_3(s^0)}{ds^0}, \quad t \in L, \quad s^0 \in [0, l], \quad (3)$$

где $\Omega(\zeta, \bar{\zeta}) = 2 \frac{\partial w}{\partial \bar{\zeta}}(\zeta, \bar{\zeta})$ – разрешающая функция, $\zeta = x_1^0 + ix_2^0$, $z = x_1 + ix_2$ – комплексные координаты, переменной ζ на границе области соответствует переменная t , $x_1 = \lambda x_1^0$, $x_2 = \lambda x_2^0$, $x_3 = \lambda^{-2} x_3^0 + w(\lambda x_1^0, \lambda x_2^0)$, x_i и x_i^0 , $i = \overline{1, 3}$ – пространственные и материальные координаты точки, $w(\cdot, \cdot)$ – прогиб, λ – кратность удлинения в направлении осей x_1 , x_2 , $\Phi = \Phi(I_C, II_C, III_C)$ – плотность энергии деформации (упругий потенциал), I_C , II_C , III_C – инварианты тензора деформации Коши-Эйлера C , $\sigma_{\nu^0 \nu^0}(\cdot)$, $\sigma_{\nu^0 t^0}(\cdot)$, $\sigma_{\nu^0 s^0}(\cdot)$ – компоненты тензора истинных напряжений Коши (тензора напряжений) Σ , γ^0 – угол между осью x_1^0 и внешней нормалью ν^0 к контуру L , контур L задан параметрическим уравнением

$$t = t(s^0) = x_1^0(s^0) + ix_2^0(s^0), \quad t \in L, \quad s^0 \in [0, l],$$

где параметр s^0 есть длина дуги контура, отсчитываемая от некоторой начальной точки $t_0 = t(0)$. В подынтегральных выражениях вместо функции $t(s^0)$ используется функция $\tau(\sigma^0)$, если равенство интегрируется по переменной s^0 от точки $t_0 = t(0)$ до точки $t = t(s^0)$.

При обобщенной антиплоской деформации в случае несжимаемого материала $\partial \Phi / \partial III_C = p/2$, краевые задачи для разрешающей функции $\Omega(\cdot, \cdot)$ однозначно разрешимы и сводятся к двум подзадачам для вещественной функции p и аналитической функции $\psi(\cdot)$ переменной ζ , по которым определяются комплексные компоненты тензора напряжений Σ .

В случае обобщенной плоской деформации при отсутствии объемных сил имеем [3]

уравнения равновесия

$$\frac{\partial \{F^{-1} \cdot J \Sigma\}_1}{\partial \bar{\zeta}}(\zeta, \bar{\zeta}) + \frac{\partial \{F^{-1} \cdot J \Sigma\}_2}{\partial \zeta}(\zeta, \bar{\zeta}) = 0; \quad (4)$$

силовое (статическое) граничное условие

$$\begin{aligned} & \{F^{-1} \cdot J\Sigma\}_1(t, \bar{t}) + \{F^{-1} \cdot J\Sigma\}_2(t, \bar{t})e^{-i2\gamma^0} = \\ & = 2e^{-i2\gamma^0}[\sigma_{\nu_1^0}(s^0) + i\sigma_{\nu_2^0}(s^0)], \quad t \in L, \quad s^0 \in [0, l]; \end{aligned} \quad (5)$$

деформационное граничное условие

$$\frac{\partial z}{\partial t} - \frac{\partial z}{\partial \bar{t}} e^{-i2\gamma^0} = -ie^{-i\gamma^0} \frac{dz(s^0)}{ds^0}, \quad t \in L, \quad s^0 \in [0, l] \quad (6)$$

или геометрическое

$$z = z(s^0), \quad t \in L, \quad s^0 \in [0, l], \quad (7)$$

где F – градиент движения, J – кратность изменения объема, $\{F^{-1} \cdot J\Sigma\}$ – номинальный тензор напряжений, $x_1 = x_1(x_1^0, x_2^0)$, $x_2 = x_2(x_1^0, x_2^0)$, $x_3 = \lambda x_3^0$, λ – кратность удлинения в направлении оси x_3 , $z = \zeta + u_1 + iu_2$, $x_3 = x_3^0 + u_3$, u_i , $i = \overline{1, 3}$ – компоненты вектора перемещений, $\sigma_{\nu_i^0}(\cdot)$, $i = 1, 2$ – компоненты тензора напряжений Σ .

При обобщенной плоской деформации искомые физические величины – напряжения и перемещения – могут быть найдены из уравнений равновесия (4) и одного из граничных условий (5), (6) и (7).

2. Обобщенная антиплоская деформация. Рассмотрим однородную изотропную упругую плоскость с дефектом вдоль гладкой разомкнутой дуги ab .

Можно показать, что при обобщенной антиплоской деформации в случае несжимаемого материала $\overline{\psi'(\zeta)} = k_\beta \Omega(\zeta, \bar{\zeta})$, где $k_\beta = 1$ для неогукковского материала ($\Phi = \mu(I_C - 3)/2$), $k_\beta = 2/\mu d\Phi/dI_C$ для обобщенного неогукковского материала ($\Phi = \Phi(I_C)$), $k_\beta = \partial\Phi/\partial I_C + \lambda^2 \partial\Phi/\partial II_C$, если $\Phi = \Phi(I_C, II_C)$. Граничные условия для определения аналитической функции $\psi(\cdot)$ переменной ζ могут быть получены интегрированием второго из условий (2) и условия (3)

$$\text{Im } \psi^\pm(t) = \int_{at}^t \alpha^\pm(\tau) d\tau + A, \quad t \in ab, \quad (8)$$

$$\operatorname{Re} \psi^\pm(t) = \int_{at} \beta^\pm(\tau) d\tau + B, \quad t \in ab, \quad (9)$$

где

$$\int_{at} \alpha^\pm(\tau) d\tau = \frac{1}{k_\alpha} \int_0^{s^0} \sigma_{\nu_3}^\pm(\sigma^0) d\sigma^0, \quad t \in ab, \quad s^0 \in [0, l], \quad A = \operatorname{Im} \psi^\pm(a),$$

$k_\alpha = \mu$ для неогукковского и обобщенного неогукковского материалов, $k_\alpha = 2$, если $\Phi = \Phi(I_C, II_C)$,

$$\int_{at} \beta^\pm(\tau) d\tau = k_\beta x_3^\pm(s^0), \quad t \in ab, \quad ; s^0 \in [0, l], \quad B = \operatorname{Re} \psi^\pm(a) - k_\beta x_3^\pm(0).$$

Здесь предполагается, что $\psi^+(a) = \psi^-(a)$.

Легко получить следующее утверждение.

Лемма 1. Если предельные значения аналитической в разрезанной по дуге ab плоскости ζ функции $\psi(\cdot)$ удовлетворяют условиям (8), (9), то

$$\psi(\zeta) = \frac{1}{2\pi i} \int_{ab} \gamma(\tau) \int_{\tau b} \frac{d\xi}{\xi - \zeta} d\tau + C,$$

где $\gamma(\tau) = \beta^+(\tau) - \beta^-(\tau) + i(\alpha^+(\tau) - \alpha^-(\tau))$, $\tau \in ab$, C - произвольная комплексная постоянная при условии ограниченности напряжений на бесконечности.

Аналитическую в области с разрезом функцию $\psi(\cdot)$, предельные значения которой удовлетворяют на дефекте ab условиям вида (8), (9), назовем комплексным потенциалом для однородного изотропного упругого тела с дефектом вдоль гладкой разомкнутой дуги ab в случае обобщенной антиплоской деформации.

Можно показать, что при $\Phi = \Phi(I_C, II_C)$ вещественная функция p определяется равенством

$$p = -\frac{\lambda C_0}{2} - 2\lambda^2 \frac{\partial \Phi}{\partial I_C} - \lambda^2 (2\lambda^2 + 2\lambda^{-4} + \Omega(\zeta, \bar{\zeta}) \overline{\Omega(\zeta, \bar{\zeta})}) \frac{\partial \Phi}{\partial II_C}, \quad (10)$$

где C_0 – некоторая вещественная постоянная.

Рассмотрим граничные задачи для плоскости ζ с дефектом вдоль гладкой разомкнутой дуги ab . В случае первой и второй краевых задач для определения аналитической функции $\psi(\cdot)$ на дефекте заданы условия вида (8) и (9). В граничных задачах вещественная функция p может быть найдена после определения функции $\psi(\cdot)$.

Теорема 1. *Первая и вторая основные граничные задачи для упругой однородной изотропной плоскости с дефектом вдоль дуги ab эквивалентны интегральным уравнениям*

$$\begin{aligned} \frac{1}{2\pi} \int_{ab} [(\beta^+(\tau) - \beta^-(\tau)) \operatorname{Re} \int_{\tau b} \frac{d\xi}{\xi - t} - (\alpha^+(\tau) - \alpha^-(\tau)) \operatorname{Im} \int_{\tau b} \frac{d\xi}{\xi - t}] d\tau = \\ = - \int_{at} (\alpha^+(\tau) + \alpha^-(\tau)) d\tau - 2A - i2 \operatorname{Im} C, \quad t \in ab, \end{aligned}$$

где $\beta^+(\cdot) - \beta^-(\cdot)$ – искомая функция
(первая граничная задача),
и

$$\begin{aligned} \frac{1}{\pi} \int_{ab} [(\beta^+(\tau) - \beta^-(\tau)) \operatorname{Im} \int_{\tau b} \frac{d\xi}{\xi - t} + (\alpha^+(\tau) - \alpha^-(\tau)) \operatorname{Re} \int_{\tau b} \frac{d\xi}{\xi - t}] d\tau = \\ = \int_{at} (\beta^+(\tau) + \beta^-(\tau)) d\tau + 2B - 2 \operatorname{Re} C, \quad t \in ab, \end{aligned}$$

где $\alpha^+(\cdot) - \alpha^-(\cdot)$ – искомая функция
(вторая граничная задача).

Рассмотрим граничные задачи для плоскости с отверстием, ограниченным гладким контуром L , и с дефектом вдоль гладкой разомкнутой дуги ab . В краевых задачах для определения аналитической функции $\psi(\cdot)$ на границе области заданы граничные

условия вида (8) и (9): функции $\alpha_{ab}^{\pm}(\cdot)$ и $\beta_{ab}^{\pm}(\cdot)$ определяют напряжения и перемещения на дефекте ab , функции $\alpha_L^{\pm}(\cdot)$ и $\beta_L^{\pm}(\cdot)$ – на контуре L .

Пусть $\psi_0(\cdot)$ – потенциал для плоскости с дефектом ab , $\psi(\cdot)$ – потенциал для плоскости с отверстием, ограниченным контуром L , и с дефектом ab . Тогда функция $\psi_1(\cdot) = \psi(\cdot) - \psi_0(\cdot)$ является аналитической на плоскости с отверстием.

Потенциал $\psi_0(\cdot)$ для плоскости с дефектом имеет вид

$$\psi_0(\zeta) = \frac{1}{2\pi i} \int_{ab} \gamma_0(\tau) \int_{\tau b} \frac{d\xi}{\xi - \zeta} d\tau + C_0,$$

где $\gamma_0(\tau) = \beta_0^+(\tau) - \beta_0^-(\tau) + i(\alpha_0^+(\tau) - \alpha_0^-(\tau))$, $\tau \in ab$, C_0 – некоторая комплексная постоянная.

В случае потенциала для плоскости с отверстием дефекту ab соответствует контур L , и, если принять произвольную точку a_1 за начало и, одновременно, конец контура L , то дуга τb соответствует дуге τa_1 . Поэтому

$$\psi_1(\zeta) = \frac{1}{2\pi i} \int_L \gamma_1(\tau) \int_{\tau a_1} \frac{d\xi}{\xi - \zeta} d\tau + C_1,$$

где $\gamma_1(\tau) = \beta_1^+(\tau) - \beta_1^-(\tau) + i(\alpha_1^+(\tau) - \alpha_1^-(\tau))$, $\tau \in L$, C_1 – некоторая комплексная постоянная.

Для решения граничных задач необходимо найти функции $\alpha_0^+(\cdot) - \alpha_0^-(\cdot)$, $\beta_0^+(\cdot) - \beta_0^-(\cdot)$ на дефекте ab и функции $\alpha_1^+(\cdot) - \alpha_1^-(\cdot)$, $\beta_1^+(\cdot) - \beta_1^-(\cdot)$ на контуре L , которые определяют потенциалы $\psi_0(\cdot)$ и $\psi_1(\cdot)$.

Теорема 2. *Первая и вторая основные граничные задачи в случае обобщенной антиплоской деформации для упругой однородной изотропной плоскости с отверстием, ограниченным гладким контуром L , и с дефектом вдоль гладкой разомкнутой дуги ab эквивалентны интегральным уравнениям*

$$\frac{1}{2\pi} \int_{ab} [(\alpha_0^+(\tau) - \alpha_0^-(\tau)) \operatorname{Im} \int_{\tau b} \frac{d\xi}{\xi - t} - (\beta_0^+(\tau) - \beta_0^-(\tau)) \operatorname{Re} \int_{\tau b} \frac{d\xi}{\xi - t}] d\tau +$$

$$\begin{aligned}
 & + \frac{1}{2\pi} \int_L [(\alpha_1^+(\tau) - \alpha_1^-(\tau)) \operatorname{Im} \int_{\tau a_1} \frac{d\xi}{\xi - t} - (\beta_1^+(\tau) - \beta_1^-(\tau)) \operatorname{Re} \int_{\tau a_1} \frac{d\xi}{\xi - t}] d\tau \\
 & \quad - i2 \operatorname{Im}(C_0 + C_1) = \\
 & = \left\{ \int_{at} (\alpha_{ab}^+(\tau) + \alpha_{ab}^-(\tau)) d\tau + 2A_{ab}, t \in ab; \right. \\
 & \quad \left. \int_{a_1 t} (\alpha_L^+(\tau) + \alpha_L^-(\tau)) d\tau + 2A_L, t \in L \right\}, \\
 & \int_{at} (\alpha_0^+(\tau) - \alpha_0^-(\tau)) d\tau + \int_{a_1 t} (\alpha_1^+(\tau) - \alpha_1^-(\tau)) d\tau = \\
 & = \left\{ \int_{at} (\alpha_{ab}^+(\tau) - \alpha_{ab}^-(\tau)) d\tau, t \in ab; \int_{a_1 t} (\alpha_L^+(\tau) - \alpha_L^-(\tau)) d\tau, t \in L \right\}
 \end{aligned}$$

(первая граничная задача),

и

$$\begin{aligned}
 & \frac{1}{\pi} \int_{ab} [(\beta_0^+(\tau) - \beta_0^-(\tau)) \operatorname{Im} \int_{\tau b} \frac{d\xi}{\xi - t} + (\alpha_0^+(\tau) - \alpha_0^-(\tau)) \operatorname{Re} \int_{\tau b} \frac{d\xi}{\xi - t}] d\tau + \\
 & + \frac{1}{\pi} \int_L [(\beta_1^+(\tau) - \beta_1^-(\tau)) \operatorname{Im} \int_{\tau a_1} \frac{d\xi}{\xi - t} + (\alpha_1^+(\tau) - \alpha_1^-(\tau)) \operatorname{Re} \int_{\tau a_1} \frac{d\xi}{\xi - t}] d\tau \\
 & \quad + 2 \operatorname{Re}(C_0 + C_1) = \\
 & = \left\{ \int_{at} (\beta_{ab}^+(\tau) + \beta_{ab}^-(\tau)) d\tau + 2B_{ab}, t \in ab; \right. \\
 & \quad \left. \int_{a_1 t} (\beta_L^+(\tau) + \beta_L^-(\tau)) d\tau + 2B_L, t \in L \right\}, \\
 & \int_{at} (\beta_0^+(\tau) - \beta_0^-(\tau)) d\tau + \int_{a_1 t} (\beta_1^+(\tau) - \beta_1^-(\tau)) d\tau = \\
 & = \left\{ \int_{at} (\beta_{ab}^+(\tau) - \beta_{ab}^-(\tau)) d\tau, t \in ab; \int_{a_1 t} (\beta_L^+(\tau) - \beta_L^-(\tau)) d\tau, t \in L \right\}
 \end{aligned}$$

(вторая граничная задача).

3. Обобщенная плоская деформация. В случае мало-сжимаемого материала можно принять линейную зависимость упругого потенциала Φ от Δ - кратности изменения площади элемента плоскости $x_3 = const$ [3]

$$\Phi = 2\mu\{C(\lambda_3)\Delta + \Psi(\Lambda_1^0, \lambda_3)\},$$

где Λ_1^0 - тензор кратностей удлинений, λ_3 - кратность удлинения в направлении оси x_3^0 , $C(\cdot)$, $\Psi(\cdot, \cdot)$ - некоторые функции. Можно показать, что в этом случае полученные в [3] граничные условия для произвольных аналитических функций $f(\cdot)$ и $g(\cdot)$ после интегрирования принимают вид

деформационное граничное условие

$$2\left(\frac{\int \Omega(f(\zeta)\overline{f(\zeta)}, \lambda_3)f(\zeta)d\zeta}{f(t)} + \overline{g(t)}\right) = z(s^0) + C_1, \quad t \in L, \quad s^0 \in [0, l];$$

статическое граничное условие

$$\begin{aligned} & \int_{a,t} f^2(\tau)d\tau + 2C(\lambda)\left(\frac{\int \Omega(f(\zeta)\overline{f(\zeta)}, \lambda_3)f(\zeta)d\zeta}{f(t)} + \overline{g(t)}\right) = \\ & = \frac{i}{2\mu} \int_0^{s^0} [\sigma_{\nu_1^0}(\sigma^0) + i\sigma_{\nu_2^0}(\sigma^0)]d\sigma^0 + C_2, \quad t \in L, \quad s^0 \in [0, l], \end{aligned}$$

где функции в правых частях равенств заданы и определяют соответственно перемещения и напряжения на контуре L , $\Omega(\cdot, \cdot)$ - решение алгебраического уравнения

$$\frac{\partial \Psi}{\partial \Lambda_1^0} \left(2 \left| \frac{\partial z}{\partial \zeta} \right|, \lambda_3 \right) = f(\zeta)\overline{f(\zeta)},$$

$C_1 = 2z(t(0)) - z_0(0)$, $C_2 = h(t(0)) + 2C(\lambda)z(t(0))$ - некоторые комплексные постоянные,

$$z = \frac{\int \Omega(f(\zeta)\overline{f(\zeta)}, \lambda_3)f(\zeta)d\zeta}{f(\zeta)} + \overline{g(\zeta)},$$

$h'(\zeta) = f^2(\zeta)$. Связь между граничными значениями напряжений и смещений принимает вид

$$h(t) + C(\lambda)(z(s^0) + C_1) = \frac{i}{2\mu} \int_0^{s^0} [\sigma_{\nu_1^0}(\sigma^0) + i\sigma_{\nu_2^0}(\sigma^0)] d\sigma^0 + C_2,$$

$$t \in L, s^0 \in [0, l].$$

В случае простейшего вида малосжимаемого материала, - полуплинейного материала Джона, - имеем [3]

$$\begin{aligned} & 2\mu\Psi(\Lambda_1^0, \lambda_3) = \\ & = \frac{1}{2}\lambda[(\Lambda_1^0 - 2) + (\lambda_3 - 1)]^2 + \mu[-2(\Lambda_1^0\lambda_3 - 1) + (\Lambda_1^0 + \lambda_3 - 1)^2], \\ C(\lambda_3) & = -1, \quad \frac{\partial\Psi}{\partial\Lambda_1^0}(\Lambda_1^0, \lambda_3) = \frac{\lambda + 2\mu}{\mu} \left| \frac{\partial z}{\partial\zeta} \right| - \frac{\lambda + \mu}{\mu} \left[1 - \frac{\lambda(\lambda_3 - 1)}{2(\lambda + \mu)} \right], \\ \Omega(f(\zeta)\overline{f(\zeta)}, \lambda_3) & = 2\mu \frac{f(\zeta)\overline{f(\zeta)}}{2(\lambda + 2\mu)} + \frac{\lambda + \mu}{\lambda + 2\mu} \left[1 - \frac{\lambda(\lambda_3 - 1)}{2(\lambda + \mu)} \right], \end{aligned}$$

где λ, μ - постоянные Ламе.

Вместо функций $f(\cdot)$ и $g(\cdot)$ удобно использовать функции $S(\cdot)$ и $T(\cdot)$

$$\overline{g'(\zeta)} = \alpha\overline{S(\zeta)}, \quad f(\zeta) = T'(\zeta) \sqrt{\frac{\lambda + \mu}{\mu}},$$

где

$$\alpha = \frac{\lambda + \mu}{\lambda + 2\mu} K, \quad K = 1 - \frac{\lambda(\lambda_3 - 1)}{2(\lambda + \mu)},$$

для которых в [3] получены граничные условия в дифференциальной и интегральной формах

$$II_m T'^2(t) - \frac{T'(t)}{T'(t)} + (\overline{S(t)} - \frac{T(t)\overline{T''(t)}}{\overline{T'^2(t)}}) e^{-i2\gamma^0} = g_m(s^0), \quad m = 1, 2, \quad (11)$$

$$t \in L, s^0 \in [0, l],$$

где

$$II_1 = \frac{\lambda + \mu}{K\mu}, \quad II_2 = -\frac{1}{K}, \quad g_1(s^0) = (2\mu\alpha)^{-1} e^{-i\gamma^0} [\sigma_{\nu_1^0}(s^0) + i\sigma_{\nu_2^0}(s^0)],$$

$$g_2(s^0) = \frac{i}{\alpha} e^{-i\gamma^0} \frac{dz(s^0)}{ds^0}, \quad s^0 \in [0, l]$$

и

$$II_m \int_{a_1 t} T'^2(\tau) d\tau - \left(\frac{T(t)}{T'(t)} + \int_{a_1 t} \overline{S(\tau)} d\tau \right) = f_m(s^0), \quad (12)$$

$$m = 1, 2, \quad t \in L, \quad s^0 \in [0, l],$$

где

$$f_1(s^0) = i(2\mu\alpha)^{-1} \int_{a_1 t} [\sigma_{\nu_1^0}(\sigma^0) + i\sigma_{\nu_2^0}(\sigma^0)] d\sigma^0,$$

$$f_2(s^0) = -\alpha^{-1} z(s^0) + C_1, \quad t \in L, \quad s^0 \in [0, l],$$

произвольная точка $a_1 = t(0)$ принята за начало и, одновременно, конец контура L , C_1 – произвольная комплексная постоянная, $m = 1$ в случае первой граничной задачи и $m = 2$ в случае второй граничной задачи.

Рассмотрим граничные задачи для плоскости с дефектом вдоль гладкой разомкнутой дуги ab . В случае обобщенной плоской деформации назовем *комплексными потенциалами* для однородного изотропного упругого тела с дефектом вдоль гладкой разомкнутой дуги аналитические в области с разрезом функции $S(\cdot)$ и $T(\cdot)$, предельные значения которых удовлетворяют на ab условиям вида (11) или (12). Доказана

Лемма 2. *Если предельные значения аналитических в разрезанной по дуге ab плоскости ζ функций $S(\cdot)$ и $T(\cdot)$ удовлетворяют условиям вида (11) или (12), то*

$$T(\zeta) = \frac{1}{2\pi i} \int_{ab} \alpha(\tau) \int_{\tau b} \frac{d\xi}{\xi - \zeta} d\tau + C_T,$$

$$g(\zeta) = \frac{1}{2\pi i} \int_{ab} \overline{\beta(\tau)} \int_{\bar{\tau}b} \frac{d\xi}{\xi - \zeta} d\bar{\tau} + \frac{1}{2\pi i} \int_{ab} \gamma(\tau) \frac{d\tau}{\tau - \zeta} + C_g,$$

$$z \partial_e g'(\zeta) = \alpha S(\zeta),$$

$$(\alpha^\pm(t))^2 = \frac{g_1^\pm(s^0) - g_2^\pm(s^0)}{II_1 - II_2}, \quad \alpha(t) = \alpha^+(t) - \alpha^-(t), \quad t \in ab, \quad s^0 \in [0, l],$$

$$\beta^\pm(t) = \alpha \left(\frac{II_2}{II_1 - II_2} g_1^\pm(s^0) - \frac{II_1}{II_1 - II_2} g_2^\pm(s^0) \right),$$

$$\beta(t) = \beta^+(t) - \beta^-(t), \quad t \in ab, \quad s^0 \in [0, l],$$

$$\gamma^\pm(t) = -\frac{\alpha}{\alpha^\pm(t)} \left(\int_{at} \overline{\alpha^\pm(\tau)} d\bar{\tau} + \bar{C} \right),$$

$$\gamma(t) = \gamma^+(t) - \gamma^-(t), \quad t \in ab, \quad s^0 \in [0, l],$$

C_g и C_T - произвольные комплексные постоянные при условии, что функции $g(\cdot)$ и $T(\cdot)$ ограничены на бесконечности, $C = T^\pm(a)$.

В случае материала Джона справедлива

Теорема 3. Первая и вторая основные граничные задачи в случае обобщенной плоской деформации для упругой однородной изотропной плоскости с дефектом вдоль гладкой разомкнутой дуги ab эквивалентны интегральным уравнениям

$$\frac{1}{\pi i} \int_{ab} \alpha(\tau) \int_{\tau b} \frac{d\xi}{\xi - t} d\tau = \int_{at} (\alpha^+(\tau) + \alpha^-(\tau)) d\tau + 2(C - C_T), \quad t \in ab,$$

$$\begin{aligned} & \frac{1}{\pi i} \int_{ab} \overline{\beta(\tau)} \int_{\bar{\tau}b} \frac{d\xi}{\xi - t} d\bar{\tau} + \frac{1}{\pi i} \int_{ab} \gamma(\tau) \frac{d\tau}{\tau - t} = \\ & = \int_{at} (\overline{\beta^+(\tau)} + \overline{\beta^-(\tau)}) d\bar{\tau} + \gamma^+(t) + \gamma^-(t) - 2C_g, \quad t \in ab. \end{aligned}$$

Заметим, что искомые функции нелинейно входят в интегральные уравнения с логарифмическими особенностями в ядрах. В случае первой (второй) граничной задачи функции $g_1^\pm(\cdot)$ ($g_2^\pm(\cdot)$) заданы на дефекте, а функции $g_2^\pm(\cdot)$ ($g_1^\pm(\cdot)$) должны быть найдены из интегральных уравнений. Если известны функции $g_i^\pm(\cdot)$, $i = 1, 2$, то можно найти функции $S(\cdot)$ и $T(\cdot)$, по которым определяются искомые физические величины.

Отметим, что эквивалентные граничным задачам интегральные уравнения получены при подстановке предельных значений комплексных потенциалов в граничные условия. Комплексные потенциалы при обобщенной антиплоской деформации определяются скачками напряжений и перемещений, а при обобщенной плоской деформации – компонентами тензора напряжений и вектора перемещений.

Литература

- [1] Гусенкова А.А., Плещинский Н.Б. *Интегральные уравнения с логарифмическими особенностями в ядрах граничных задач плоской теории упругости для областей с дефектом* // ПММ. – 2000. – Т. 64, Вып. 3. – С.454–461.
- [2] Гусенкова А.А. *Интегральные уравнения с логарифмическими особенностями в ядрах двумерных задач для анизотропных тел с дефектом* // ЖВМиМФ. – 2002. – Т. 42, N 7. – С.1066–1078.
- [3] Черных К.Ф. *Нелинейная сингулярная упругость. Часть I. Теория.* – СПб, 1999. – 276 с.
- [4] Gousenkova A.A. *Mathematical methods in some problems of elastodynamics for domains with a defect* // Book abstr. XXX Summer School "Advanced Problems in Mechanics". St. Petersburg (Repino), Russia, June 27–July 6, 2002. – P. 47.