

Г. М. САВІН

О. С. ПАРАСЮК

ПЛАСТИЧНІ ЗОНИ ДОВКОЛА КРУГОВОГО ОТВОРУ В ПЛОСКОМУ НЕРІВНОМІРНО НАПРУЖЕНОМУ ПОЛІ

Пружний стан в нескінченній пластинці, ослабленій круговим отвором, яка розтягується на безконечності зусиллями

$$\begin{aligned}\sigma_x^\infty &= p, \\ \sigma_y^\infty &= 0 \quad \tau_{xy}^\infty = 0,\end{aligned}\tag{1}$$

визначається, як відомо [7], формулами для компонентів напружень:

$$\begin{aligned}\sigma_r &= \frac{p}{2} \left(1 - \frac{R^2}{r^2}\right) + \frac{p}{2} \left(1 - \frac{4R^2}{r^2} + \frac{3R^4}{r^4}\right) \cos 2\theta \\ \sigma_\theta &= \frac{p}{2} \left(1 + \frac{R^2}{r^2}\right) - \frac{p}{2} \left(1 + \frac{3R^4}{r^4}\right) \cos 2\theta \\ \tau_{r\theta} &= -\frac{p}{2} \left(1 + \frac{2R^2}{r^2} - \frac{3R^4}{r^4}\right) \sin 2\theta,\end{aligned}\tag{2}$$

де r, θ — полярні координати, R — радіус отвору.

З цих формул видно, що при $r=R$ маємо

$$\tau_{\max} = \sigma_{\theta\max} = 3p,\tag{3}$$

тобто максимальне напруження σ_θ дорівнює потроєному значенню розтягуючого зусилля.

Таким чином, ця задача дає теоретичну базу під давно відомий з практики факт, що коло отворів виникає концентрація напружень.

Інтуїтивно зовсім ясно, що коли концентрація досягне певної межі, що визначається якістю матеріалу, з якого зроблена пластинка, матеріал в області довкола отвору перестане бути пружним.

Якщо припустити, що матеріал в області довкола отвору буде вести себе, як ідеально пластичне тіло, то можна поставити таку так звану пружно-пластичну задачу для випадку плоскої деформації.

Розглянемо площину xoy з коловим отвором радіуса R з центром в початку координат, по контуру γ якого прикладені зусилля

$$\begin{aligned}\sigma_n &= f_1(s) \\ \tau_{ns} &= f_2(s),\end{aligned}\tag{4}$$

¹ В цій статті ми даємо розгорнутий виклад результатів, раніше опублікованих в [1] [2] [3] [4] і [5].

Функції $U_1(x, y)$ і $U_2(x, y)$ є бігармонічні; отже, функція $U_3(x, y) = U_2 - U_1$ також бігармонічна і, значить, її можна записати, за формулою Гурса, в такому виді:

$$U_3(x, y) = \operatorname{Re} [\bar{z} \varphi_3^*(z) + \chi_3^*(z)], \quad (16)$$

де $\varphi_3^*(z)$ і $\chi_3^*(z)$ є функції голоморфні в області існування функції $U_3(x, y)$.

Покладемо:

$$\varphi_3^{*'}(z) = \Phi_3^*(z) \quad \chi_3^{*''}(z) = \psi_3^*(z). \quad (17)$$

Поставлена вище задача формулюватиметься в нових позначеннях таким способом.

Знайти дві голоморфні назовні контура L функції $\Phi_3^*(z)$ і $\psi_3^*(z)$ за такими умовами

$$\operatorname{Re} \Phi_3^*(z) = \begin{cases} 0 & \text{на } L \\ \operatorname{Re} \Phi_2^*(z) - \frac{p}{2} - \frac{k}{2} - k \ln \frac{\rho}{R} \end{cases} \quad (18)$$

при $z \rightarrow \infty$

$$[\bar{z} \Phi_3^{*'}(z) + \psi_3^*(z)] = \begin{cases} 0 & \text{на } L \\ [\bar{z} \Phi_2^{*'}(z) + \psi_2^*(z)] - k e^{-2i\theta}, \end{cases} \quad (19)$$

при $z \rightarrow \infty$

де $\theta = \arg z$.

Для розв'язання цієї задачі застосуємо метод Л. А. Галіна [6], тобто в'їдобразимо область S_2 площини xoy зовнішню у відношенні до L , на зовнішність одиночного кола Γ площини $\zeta o \eta$ за допомогою функції

$$z = \omega(\zeta) = c\zeta + g(\zeta), \quad (20)$$

де $g(\zeta)$ — функція голоморфна назовні Γ і $g(\infty) = 0$; c — довільна константа.

Введемо, нарешті, такі позначення:

$$\begin{aligned} \Phi_3^*(\omega(\zeta)) &= \Phi_3(\zeta) \\ \psi_3^*(\omega(\zeta)) &= \psi_3(\zeta). \end{aligned} \quad (21)$$

Тоді на основі (18) (19) будемо мати

$$\operatorname{Re} [\Phi_3(\zeta)] = \begin{cases} 0 & \text{на } \Gamma \\ \operatorname{Re} [a_1 c \zeta + a_2 c^2 \zeta^2 + \dots + a_n c^n \zeta^n] + \\ + k \ln R + \frac{p}{2} - \frac{k}{2} - k \ln |\zeta| - k \ln c \end{cases} \quad (22)$$

при $\zeta \rightarrow \infty$

$$\left[\frac{\bar{\omega}(\zeta)}{\omega'(\zeta)} \Phi_3'(\zeta) + \psi_3(\zeta) \right] = \begin{cases} 0 & \text{на } \Gamma \\ \frac{\bar{c}}{c} \zeta \Phi_2^{*'}(c\zeta) + \psi_2^*(c\zeta) - k e^{-2i\theta_1}, \end{cases} \quad (23)$$

при $\zeta \rightarrow \infty$

де $\theta_1 = \arg \zeta$.

Покажемо, як із співвідношень (22), (23) можна, взагалі кажучи визначити функції $\Phi_3(\zeta)$, $\psi_3(\zeta)$, $\omega(\zeta)$.

Зауважимо, що найважливіше знайти функцію $\omega(\zeta)$, бо, знаючи її, ми будемо знати границю пластичної зони, тобто контур L .

Для визначення цих функцій з умов (22), (23) візьмемо константу „ c “ так, щоб

$$Re a_0 + k \ln R + \frac{p}{2} - \frac{k}{2} k \ln c = 0,$$

тобто

$$c = Re \frac{1}{k} \left(Re a_0 - \frac{k+p}{2} \right)$$

Умова (22) буде задовольнятися, якщо $\Phi_s(\zeta)$ взяти в такому виді:

$$\Phi_s(\zeta) = a_1 c \zeta - \bar{a}_1 c \frac{1}{\zeta} + a_2 c^2 \zeta^2 - \bar{a}_2 c^2 \frac{1}{\zeta^2} + \dots + a_n c^n \zeta^n - \bar{a}_n c^n \frac{1}{\zeta^n} - k \ln \zeta. \quad (24)$$

Легко переконатися, що при $\zeta \rightarrow \infty$

$$\left[\frac{\bar{\omega}(\bar{\zeta})}{\omega'(\zeta)} \Phi_s'(\zeta) \right] = c \bar{\zeta} \Phi_2^{**}(c \zeta) - k e^{-2i\theta}, \quad (25)$$

тому на основі (23)

$$\psi_s(\zeta) = \psi_2^*(c \zeta) + M(\zeta),$$

де $M(\zeta)$ — функція регулярна назовні Γ і $M(\infty) = 0$.

Тепер, коли функція $\Phi_s(\zeta)$ відома повністю, і, крім того, відомий вид функції $\psi_s(\zeta)$, перша умова (23) перепишеться так:

$$[\bar{\omega}(\bar{\zeta}) \Phi_s'(\zeta)]_r = - [\omega'(\zeta) \psi_s(\zeta)]_r \quad (26)$$

Це і є основне функціональне рівняння, за допомогою якого в кожному конкретному випадку будемо визначати функцію $z = \omega(\zeta)$.

При цьому ми будемо діяти таким способом:

Припускаючи можливість розкладу $\omega(\zeta)$ в ряд виду

$$z = \omega(\zeta) = c \zeta + \frac{c_1}{\zeta} + \frac{c_2}{\zeta^2} + \dots + \frac{c_n}{\zeta^n} + \dots, \quad (27)$$

будемо мати на основі (26)

$$\begin{aligned} & \left[\left(c \frac{1}{\zeta} + \bar{c}_1 \zeta + \bar{c}_2 \zeta^2 + \dots + \bar{c}_n \zeta^n \right) \Phi_s'(\zeta) \right]_r = \\ & = - \left[c - c_1 \frac{1}{\zeta^2} - c_2 \frac{2}{\zeta^3} - c_3 \frac{3}{\zeta^4} - \dots \right] [\psi_s(\zeta)]_r \end{aligned} \quad (28)$$

Тому що $\Phi_s(\zeta)$ нам відома повністю, а функція $\psi_s(\zeta)$ відома з точністю до регулярної частини назовні Γ , то для визначення коефіцієнтів функції $\omega(\zeta)$ із співвідношень (28) досить порівняти коефіцієнти при додатніх степенях ζ . Тоді ми одержимо безконечну систему рівнянь, з якої треба буде визначити коефіцієнти функції $\omega(\zeta)$ так, щоб ряд (27) схилювався всюди назовні Γ .

Вибираючи поліноми $\Phi_2^*(z)$ і $\psi_2^*(z)$ (14) відповідного виду, одержимо розв'язання ряду практично важливих задач.

ЧИСТИЙ ЗГИН БАЛКИ¹

У цьому випадку, як відомо, поліноми (14) мають вид

$$\Phi_2^*(z) = \frac{iM}{4I} z \quad \psi_2^*(z) = -\frac{iM}{4I} z, \quad (29)$$

де M — величина згинаючого моменту;

I — момент інерції поперечного перерізу балки ширини 1 (рис. 1).

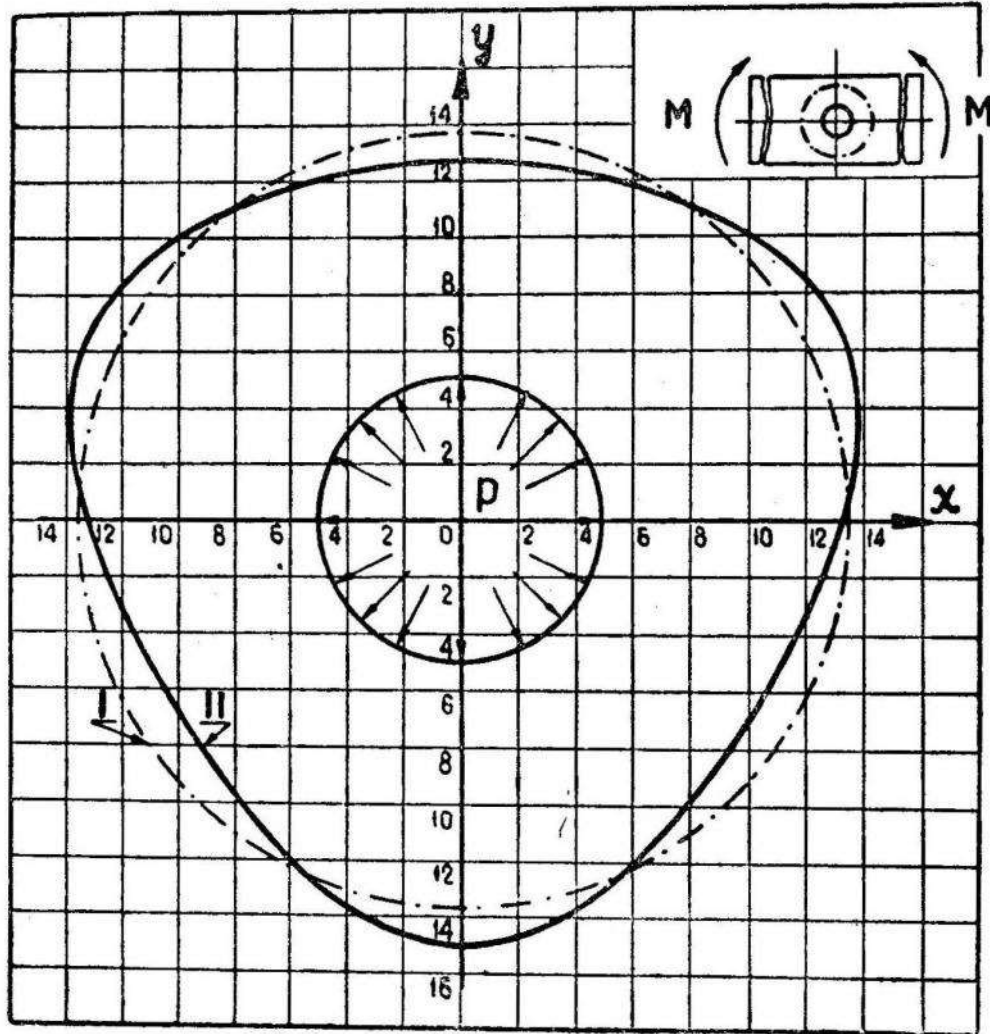


Рис. 1

На основі (24) будемо мати

$$\begin{aligned} \Phi_3(\zeta) &= \frac{iM}{4I} c\zeta + \frac{iM}{4I} c \frac{1}{\zeta} - k \ln \zeta \\ \Phi_3'(\zeta) &= \frac{iM}{4I} c - \frac{iM c}{4I \zeta^2} - \frac{k}{\zeta} \\ \psi_3(\zeta) &= -\frac{iM}{4I} c\zeta + M(\zeta), \end{aligned} \quad (30)$$

¹ Цей випадок вперше був розглянутий Л. А. Галіним [6].

де $M(\zeta)$ — функція голоморфна назовні Γ і $M(\infty) = 0$.

Основне співвідношення (26) матиме вид:

$$\left[\left(c \frac{1}{\zeta} + \bar{c}_1 \zeta + \bar{c}_2 \zeta^2 + \dots + \bar{c}_n \zeta^n \right) \left(i \frac{Mc}{4I} - \frac{k}{\zeta} - \frac{iM}{4I} \frac{c}{\zeta^2} \right) \right] = \\ = \left\{ \left(c - c_1 \frac{1}{\zeta^2} - c_2 \frac{2}{\zeta^3} - c_3 \frac{3}{\zeta^4} - \dots \right) \left(i \frac{M}{4I} c \zeta - M(\zeta) \right) \right\}. \quad (31)$$

Введемо позначення

$$\alpha = \frac{iMc}{4I}.$$

Порівнюючи коефіцієнти при додатних степенях ζ , одержуємо таку систему рівнянь для визначення коефіцієнтів c_k функції $\omega(\zeta)$:

$$\begin{aligned} k \bar{c}_1 + \alpha \bar{c}_2 &= 0 \\ \alpha \bar{c}_1 - k \bar{c}_2 - \alpha \bar{c}_3 &= c \alpha \\ \alpha \bar{c}_2 - k \bar{c}_3 - \alpha \bar{c}_4 &= 0 \\ &\dots \dots \dots \\ \alpha \bar{c}_n - k \bar{c}_{n+1} - \alpha \bar{c}_{n+2} &= 0. \end{aligned} \quad (32)$$

Для розв'язання цієї системи зауважимо, що, починаючи з третього рівняння, ми маємо однорідне рівняння в скінченних різницях

$$\bar{c}_{n+2} + \frac{k}{\alpha} \bar{c}_{n+1} - \bar{c}_n = 0, \quad (33)$$

загальне розв'язання якого має вид:

$$\bar{c}_n = A v_1^n + B v_2^n,$$

де v_1, v_2 — корені характеристичного рівняння:

$$\begin{aligned} v^2 + \frac{k}{\alpha} v - 1 &= 0 \\ v_{1,2} &= -\frac{k}{2\alpha} \pm \sqrt{\frac{k^2}{4\alpha^2} + 1}. \end{aligned}$$

Корінь v_2 по модулю більший від одиниці і тому його треба відкинути; тоді

$$\bar{c}_n = A v^n \quad n \geq 2.$$

Тепер з перших двох рівнянь нашої системи визначимо $\bar{c}_1$ і A

$$\begin{aligned} \bar{c}_1 &= \frac{c \alpha^2}{\alpha^2 + k^2 + \alpha k v_1} \\ A &= -\frac{c \alpha}{\left(\frac{\alpha^2}{k} + k \right) v_1^2 + \alpha v_1^3}. \end{aligned}$$

Остаточно для $\omega(\zeta)$ одержуємо:

$$z = \omega(\zeta) = c\zeta + \frac{c_1}{\zeta} + \frac{\bar{A} \bar{v}_1^2}{\zeta(\zeta - v_1)}. \quad (34)$$

2. ЗГИН СМУГИ СТАЛОЮ ПЕРЕРІЗУЮЧОЮ СИЛОЮ Q .

Якщо поліноми $\Phi_2^*(z)$ і $\psi_2^*(\zeta)$ (14) взяти у виді:

$$\Phi_2^*(z) = \frac{iQ}{8I} z^2 - iQ \frac{(l-a)}{4I} z \quad (35)$$

$$\psi_2^*(z) = -\frac{iQ}{4I} z^2 + \frac{iQ}{4I} (l-a)z - \frac{Qh^2}{2I} i,$$

то пружний стан на безконечності буде відповідати згину консолі сталою перерізуючою силою Q [8]:

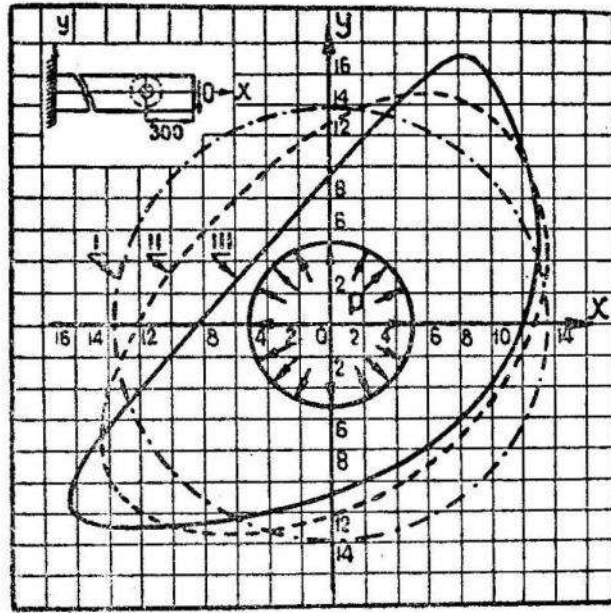


Рис. 2.

де Q — величина перерізуючої сили,
 I — момент інерції поперечного перерізу смуги товщини одиниці.
 Введемо позначення:

$$\alpha = \frac{iQh^2}{2I} \quad \beta = -i \frac{Qc(l-a)}{4I} \quad \gamma = \frac{iQc^2}{4I}.$$

Тоді система рівнянь, одержана з (28), матиме вид

$$\begin{aligned} c\gamma - k\bar{c}_1 - \beta\bar{c}_2 - \gamma\bar{c}_3 &= \alpha c - c_1\gamma \\ \beta\bar{c}_1 - k\bar{c}_3 - \beta\bar{c}_3 - \gamma\bar{c}_4 &= \beta c \end{aligned} \quad (36)$$

$$\gamma \bar{c}_1 + \beta \bar{c}_2 - k \bar{c}_3 - \beta \bar{c}_4 - \gamma \bar{c}_5 = \gamma c$$

$$\gamma \bar{c}_2 + \beta \bar{c}_3 - k \bar{c}_4 - \beta \bar{c}_5 - \gamma \bar{c}_6 = 0$$

.....

$$\gamma \bar{c}_n + \beta \bar{c}_{n+1} - k \bar{c}_{n+2} - \beta \bar{c}_{n+3} - \gamma \bar{c}_{n+4} = 0$$

Для розв'язання цієї системи знову розглядаємо рівняння в скінченних різницях

$$\gamma \bar{c}_{n+4} + \beta \bar{c}_{n+3} + k \bar{c}_{n+2} - \beta \bar{c}_{n+1} - \gamma \bar{c}_n = 0. \quad (37)$$

Загальне розв'язання цього рівняння має вигляд

$$\bar{c}_n = K_1 v_1^n + K_2 v_2^n + K_3 v_3^n + K_4 v_4^n,$$

де $K_i (i=1, 2, 3, 4)$ — довільні константи,

а $v_i (i=1, 2, 3, 4)$ — корені характеристичного рівняння

$$\gamma v^4 + \beta v^3 + k v^2 - \beta v - \gamma = 0. \quad (38)$$

Покажемо, що при відповідних обмеженнях, накладених на коефіцієнти рівняння (38), воно матиме корені, що задовольняють такі умови

$$\begin{aligned} |v_1| < 1 & \quad |v_2| < 1 \\ |v_3| > 1 & \quad |v_4| > 1. \end{aligned}$$

Дійсно, запишемо рівняння (38) у виді:

$$v^4 + \frac{\beta}{\gamma} v^3 + \frac{k}{\gamma} v^2 - \frac{\beta}{\gamma} v - 1 = 0$$

або, поклавши $\frac{\beta}{\gamma} = a$, $\frac{k}{\gamma} = bi$, будемо мати:

$$v^4 + av^3 + biv^2 - av - 1 = 0.$$

Напишемо тепер розклад

$$v^4 + av^3 + biv^2 - av - 1 = (v^2 + pv + q)(v^2 + p_1 v + q_1).$$

Після легких обчислень одержимо таке рівняння для q :

$$\left(q - \frac{1}{q}\right) \left(q^2 + 2 + \frac{1}{q}\right) - a^2 \left(q - \frac{1}{q}\right) = bi \left(q^2 + \frac{1}{q^2} + 2\right).$$

Поклавши

$$yi = q - \frac{1}{q},$$

одержимо

$$-y^3 + by^2 + (4 - a^2)y - 4b = 0. \quad (39)$$

Позначимо через y_0 дійсний корень рівняння (39), тоді легко знайти, що

$$\begin{aligned} v_{1,2} &= \frac{-a \left(1 + \frac{y_0}{2} i + \sqrt{1 - \left(\frac{y_0}{2} \right)^2} \right)}{4 \sqrt{1 - \left(\frac{y_0}{2} \right)^2}} \pm \\ &\pm \sqrt{\frac{a^2 \left(1 + y_0 \frac{i}{2} + \sqrt{1 - \left(\frac{y_0}{2} \right)^2} \right)}{16 \left(1 - \left(\frac{y_0}{2} \right)^2 \right)} - \frac{y_0 i}{2} - \sqrt{1 - \left(\frac{y_0}{2} \right)^2}}, \\ v_{3,4} &= \frac{a \left(1 - \sqrt{1 - \left(\frac{y_0}{2} \right)^2} + \frac{y_0}{2} i \right)}{4 \sqrt{1 - \left(\frac{y_0}{2} \right)^2}} \pm \\ &\pm \sqrt{\frac{a^2 \left(1 - \sqrt{1 - \left(\frac{y_0}{2} \right)^2} + \frac{y_0}{2} i \right)^2}{16 \left(1 - \left(\frac{y_0}{2} \right)^2 \right)} - \frac{y_0 i}{2} + \sqrt{1 - \left(\frac{y_0}{2} \right)^2}}. \end{aligned}$$

Тому що, підбираючи коефіцієнти в (39), можемо зробити y_0 досить великим по модулю, то легко бачити, що $v_{1,2}$ попаде в середину, а $v_{3,4}$ — назовні одиничного кола.

Покладаючи $K_3 = K_4 = 0$ (бо інакше ряд для $\omega(\zeta)$ був би розбіжний), будемо мати

$$\begin{aligned} \bar{c}_2 &= K_1 v_1^2 + K_2 v_2^2 \\ \bar{c}_n &= K_1 v_1^n + K_2 v_2^n. \end{aligned} \quad (40)$$

Підставляючи в друге і третє рівняння системи (36), одержуємо

$$K_1 = - \frac{\bar{c}_1 - c}{v_2 - v_1}$$

$$K_2 = \frac{\bar{c}_1 - c}{v_2 - v_1}$$

Підставляючи в перше рівняння системи (36), знайдемо

$$\begin{aligned} c_1 \gamma - \bar{c}_1 [k + \beta (v_1 + v_2) + \gamma (v_1^2 + v_1 v_2 + v_2^2)] = \\ = c \{ \alpha - \gamma - [\beta (v_1 + v_2) + \gamma (v_1^2 + v_1 v_2 + v_2^2)] \}. \end{aligned}$$

Функція $z = \omega(\zeta)$ буде мати вид:

$$z = \omega(\zeta) = c\zeta + \frac{c_1}{\zeta} + \frac{\bar{K}_1 \bar{v}_1^2}{\zeta(\zeta - \bar{v}_1)} + \frac{\bar{K}_2 \bar{v}_2^2}{\zeta(\zeta - \bar{v}_2)}, \quad (41)$$

Для порівняння наводимо деякі графіки і числові приклади.

1. Чистий згин (рис 1). Дано $\frac{M}{I} = 28,8$, $R = 5$ см, $2h = 100$ см, $p = 3k$. Функція $z = \omega(\xi)$ буде

$$z = 13,6\xi - \frac{0,133}{\xi} + \frac{1,357i}{\xi(\xi + 0,100i)}.$$

2. Згин сталою перерізуючою силою (рис. 2.) Q .

$l - a = 300$ см, $2h = 100$ см, $p = 3k$,
при $Q = 4000$ кг рівняння контура буде

$$x = 13,56 \cos \theta + 3,26 \sin \theta - \frac{0,16\alpha + 0,68\beta}{\alpha^2 + \beta^2}$$

$$y = 13,64 \sin \theta + 3,26 \cos \theta - \frac{0,68\alpha - 0,16\beta}{\alpha^2 + \beta^2},$$

де $\alpha = \cos 2\theta + 0,05 \sin \theta$,

$\beta = \sin 2\theta - 0,05 \cos \theta$.

При $Q = 6000$ кг

$$x = 13,45 \cos \theta + 5,23 \sin \theta - \frac{0,73\alpha + 1,92\beta}{\alpha^2 + \beta^2}$$

$$y = 13,75 \sin \theta + 5,23 \cos \theta - \frac{1,92\alpha - 0,73\beta}{\alpha^2 + \beta^2},$$

де $\alpha = \cos 2\theta + 0,14 \sin \theta$,

$\beta = \sin 2\theta - 0,14 \cos \theta$.

На рис. 1 і 2 крива I є круг радіуса $c_0 = Re^{\frac{p-k}{2k}}$ і являє собою границю пластичної області навколо кругового отвору радіуса R , коли по контуру цього отвору прикладено тиск $p = 3k$, при нулевому напруженому стані на безконечності.

Крива II на рис. 1 являє собою границю пластичної зони навколо отвору, по контуру якого прикладений тиск $p = 3k$, при напруженому стані на безконечності, що відповідає чистому згину з моментом M . Криві II та III на рис. 2 є границі пластичної зони навколо кругового отвору, коли по контуру цього отвору діє тиск $p = 3k$, а напруження на безконечності відповідні згину консолі (плоска деформація) із сталою перерізуючою силою Q . Для кривої II $Q = 4000$ кг, а для кривої III $Q = 6000$ кг.

Розглянемо тепер випадок, коли по контуру кругового отвору прикладені як нормальні, так і дотичні зусилля.

$$\sigma_\theta = a$$

$$\tau_{\theta\theta} = b, \quad (42)$$

а на безконечності

$$\sigma_x^\infty = A$$

$$\sigma_y^\infty = B. \quad (43)$$

Розв'язання рівнянь (7) при умовах (42) на контурі будуть

$$\begin{aligned}\sigma_\rho^{(1)} &= k \left[2lg(\sqrt{\rho^2 - C} + \sqrt{\rho^2 + C}) - \frac{\sqrt{\rho^4 - C^2}}{\rho^2} \right] + Dk \\ \sigma_\theta^{(1)} &= k \left[2lg(\sqrt{\rho^2 - C} + \sqrt{\rho^2 + C}) + \frac{\sqrt{\rho^4 - C^2}}{\rho^2} \right] + Dk \\ \tau_{\rho\theta} &= \frac{Ck}{\rho^2}\end{aligned}\quad (44)$$

де $C = \frac{bR^2}{k}$

$$D = \frac{a}{k} - \left[2lg(\sqrt{R^2 + C} + \sqrt{R^2 - C}) - \frac{\sqrt{R^4 - C^2}}{R^2} \right]$$

ρ, θ — полярні координати.

Перейдемо до компонент напружень в декартових координатах і запишемо їх в таких комбінаціях:

$$\begin{aligned}\sigma_x^{(1)} + \sigma_y^{(1)} &= 2k [2lg(\sqrt{\rho^2 - C} + \sqrt{\rho^2 + C})] + 2Dk \\ \sigma_y^{(1)} - \sigma_x^{(1)} + 2\tau_{xy}^{(1)}i &= (\sigma_\theta - \sigma_\rho + 2i\tau_{\rho\theta}) e^{-2i\theta} = \\ &= 2k \left[\frac{\sqrt{\rho^4 - C^2}}{\rho^2} + \frac{Ci}{\rho^2} \right] e^{-2i\theta}\end{aligned}\quad (45)$$

Наша задача полягає в тому, щоб знайти контур L , дві функції $\Phi_2^*(z)$ і $\psi_2^*(z)$ голоморфні назовні L , щоб задовольнялися такі співвідношення:

$$\begin{aligned}4\operatorname{Re}\Phi_2^*(z) &= 2k [2lg(\sqrt{\rho^2 - C} + \sqrt{\rho^2 + C})] + 2Dk \text{ на } L \\ &= A + B \text{ при } z \rightarrow \infty\end{aligned}\quad (46)$$

$$\begin{aligned}2[z\Phi_2^{*'}(z) + \psi_2^*(z)] &= 2k \left[\frac{\sqrt{\rho^4 - C^2}}{\rho^2} + \frac{Ci}{\rho^2} \right] e^{-2i\theta} \text{ на } L \\ &= B - A \text{ при } z \leftarrow \infty.\end{aligned}\quad (47)$$

В такій постановці знайти точне розв'язання було б досить важко і тому ми замінимо умову (47) наближеною:

$$2[z\Phi_2^*(z) + \psi_2^*(z)] = 2ke^{-2i\theta} \text{ на } L. \quad (47a)$$

Якщо $C=0$, то умова (47a) є зовсім точна.

Для розв'язання цієї задачі відобразимо область зовнішню до контура L на область, зовнішню до одиничного кола Γ площини, за допомогою функції

$$z = \omega(\zeta) = c\zeta + \frac{c_1}{\zeta} + \frac{c_2}{\zeta^2} + \dots + \frac{c_n}{\zeta^n} \quad (48)$$

і покладемо

$$\begin{aligned}\Phi_2^*(\omega(\zeta)) &= \Phi_2(\zeta) \\ \psi_2^*(\omega(\zeta)) &= \psi_2(\zeta).\end{aligned}\quad (49)$$

Тоді співвідношення (46) (47а) дають

$$4\operatorname{Re}\Phi_2(\zeta) = \begin{cases} 2k[2lg\sqrt{\omega(\zeta)\bar{\omega}(\zeta)} - C + \sqrt{\omega(\zeta)\bar{\omega}(\zeta)} + C] + 2Dk & \text{на } \Gamma \\ A + B & \text{при } z \rightarrow \infty \end{cases} \quad (50)$$

$$2\left[\frac{\bar{\omega}(\zeta)}{\omega'(\zeta)}\Phi_2'(\zeta) + \psi_2(\zeta)\right] = \begin{cases} 2k\frac{\bar{\omega}(\zeta)}{\omega(\zeta)} & \text{на } \Gamma \\ B - A & \text{при } z \rightarrow \infty. \end{cases} \quad (51)$$

Функції $\Phi_2(\zeta)$ и $\psi_2(\zeta)$ будемо шукати в виді

$$\Phi_2(\zeta) = a_0 + \frac{a_1}{\zeta} + \frac{a_2}{\zeta^2} + \dots \quad (52)$$

$$\psi_2(\zeta) = b_0 + \frac{b_1}{\zeta} + \frac{b_2}{\zeta^2} + \dots$$

Враховуючи, що на γ $\bar{\sigma} = \frac{1}{\sigma}$, помножимо перше рівняння (51)

на $\frac{1}{2\pi i} \frac{d\sigma}{\sigma - \zeta}$, де ζ — точка в середині кола Γ і проінтегруємо по Γ :

$$\frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \frac{\bar{\omega}\left(\frac{1}{\sigma}\right)}{\omega'(\sigma)} \frac{\Phi_2'(\sigma)}{\sigma - \zeta} d\sigma + \frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} \frac{\psi_2(\sigma)}{\sigma - \zeta} d\sigma = \frac{1}{2\pi i} \int_{\Gamma} k \frac{\bar{\omega}\left(\frac{1}{\sigma}\right)}{\omega(\sigma)} \frac{1}{\sigma - \zeta} d\sigma. \quad (53)$$

На основі теореми Харнака [7] умова (53) еквівалентна умові (51). Простим підрахунком можна перекоонатися, що

$$\frac{\bar{\omega}\left(\frac{1}{\sigma}\right)}{\omega(\sigma)} = \frac{\bar{c} \frac{1}{\sigma} + \bar{c}_1 \sigma + \bar{c}_2 \sigma^2}{c\sigma + \frac{c_1}{\sigma} + \frac{c_2}{\sigma^2}} = \frac{\bar{c}_1}{c} \sigma + \frac{\bar{c}_2}{c} + M(\sigma), \quad (54)$$

де $M(\sigma)$ функція голоморфна назовні Γ і $M(\infty) = 0$.

Точно так само

$$\frac{\bar{\omega}\left(\frac{1}{\sigma}\right)}{\omega'(\sigma)} \Phi_2'(\sigma) = -\frac{\bar{c}_2}{c} a_1 + N(\sigma), \text{ де } N(\sigma) \quad (55)$$

голоморфна назовні Γ і $N(\infty) = 0$.

Внаслідок (54), (55) із (53) одержуємо

$$-\frac{\bar{c}_2}{c} a_1 + \frac{B - A}{2} = k \left[\frac{\bar{c}_2}{c} \zeta + \frac{\bar{c}_1}{c} \right], \quad (56)$$

якщо покласти, що

$$z = \omega(\sigma) = c\sigma + \frac{c_1}{\sigma} + \frac{c_2}{\sigma^2}, \quad (57)$$

Із (56) маємо $\bar{c}_2 = 0$, $\bar{c}_1 = c_1 = \frac{D-C}{2k} c = \beta c$,

де покладено $\beta = \frac{D-C}{2k}$.

Отже,

$$z = \omega(\zeta) = c \left(\zeta + \frac{\beta}{\zeta} \right). \quad (58)$$

Залишається визначити константу c так, щоб задовольнити першу умову (50). Легко бачити, що при достатньо малому C це завжди можна зробити.

Якщо $C=0$, то із (50) маємо

$$\begin{aligned} \Phi_2(\zeta) &= klg \frac{c \left(\zeta + \frac{\beta}{\zeta} \right)}{R} + \frac{p}{2} + \frac{k}{2} - klg \zeta = \\ &= klg c - klg R + klg \left(\zeta + \frac{\beta}{\zeta} \right) + \frac{p}{2} + \frac{k}{2} - klg \zeta. \end{aligned} \quad (59)$$

Щоб задовольнити другу умову (50), треба взяти c так, щоб

$$A + B = 4 \left(klg c - klg R + \frac{p}{2} + \frac{k}{2} \right), \quad (60)$$

звідки

$$c = \text{Exp} \left[\frac{B+A}{4k} - \frac{1}{2} - \frac{p}{2k} \right] \quad (61)$$

Дальше з першої умови (51)

$$\begin{aligned} \psi_1(\zeta) &= k \frac{\bar{\omega} \left(\frac{1}{\bar{\zeta}} \right)}{\omega(\zeta)} - \frac{\bar{\omega} \left(\frac{1}{\bar{\zeta}} \right)}{\omega'(\zeta)} \Phi_2'(\zeta) = k \frac{\bar{\omega} \left(\frac{1}{\bar{\zeta}} \right)}{\omega(\zeta)} - \frac{\bar{\omega} \left(\frac{1}{\bar{\zeta}} \right)}{\omega'(\zeta)} \left[k \frac{\omega'(\zeta)}{\omega(\zeta)} - \frac{k}{\zeta} \right] = \\ &= k \frac{\bar{\omega} \left(\frac{1}{\bar{\zeta}} \right)}{\omega'(\zeta)} \frac{1}{\zeta}, \end{aligned}$$

тобто ми одержуємо розв'язання Л. А. Галіна [6].

Дана таблиця ілюструє наведені розв'язання для $R=1$:

	Напруження на безконечності		Напруження по контуру отвору		c	$\beta = \frac{B-A}{2k}$
	$\sigma_x^\infty = A$	$\sigma_y^\infty = B$	$\tau_{\varphi\theta}$	σ_φ		
1	$-1,23769 k$	$-0,57102 k$	$0,5 k$	$-4 k$	3	$\frac{1}{3}$
2	$-1,23769 k$	$-0,57102 k$	0	$-4 k$	2,8514	$\frac{1}{3}$
3	$1,4965 k$	$1,8965 k$	$0,5 k$	0	1,5	0,2
4	$0,4965 k$	$0,8965 k$	$0,5 k$	$-k$	1,5	0,2
5	$0,45299 k$	$1,11965 k$	$0,5 k$	$-k$	1,5	$\frac{1}{3}$
6	$0,47759 k$	$1,14425 k$	0	$-k$	1,5	$\frac{1}{3}$

З цих прикладів видно, що величина пластичної зони збільшується від того, що по контуру отвору, крім нормальних, прикладені ще й дотичні зусилля.

ЛІТЕРАТУРА

1. Г. М. Савін та О. С. Парасюк. — Бігармонічні розв'язання рівняння

$$\left(\frac{\partial^2 U}{\partial x^2} - \frac{\partial^2 U}{\partial y^2}\right)^2 + 4\left(\frac{\partial^2 U}{\partial x \partial y}\right)^2 = 4k^2. \quad \text{Доповіді АН УРСР, № 3, 1947.}$$

2. Г. М. Савін та О. С. Парасюк. — Характеристики бігармонічного пластичного стану. Доповіді АН УРСР, № 4, 1947.

3. Г. М. Савін та О. С. Парасюк. — Пружно-пластичні задачі з бігармонічним пластичним станом. Доповіді АН УРСР, № 4, 1947.

4. Г. М. Савін та О. С. Парасюк. — Вплив нерівномірно напруженого поля на пластичну зону навколо отвору. Доповіді АН УРСР, № 3, 1948.

5. О. С. Парасюк. — Упруго-пластическая задача с небигармоническим состоянием. Доклады АН СССР, том LXIII, № 4, 1948.

6. Л. А. Галин. — Плоская упруго-пластическая задача. Прикл. мат. и мех. т. X, вып. 3, 1946.

7. Н. И. Мусхелишвили. — Некоторые основные задачи математической теории упругости. Изд. АН СССР, стр. 158, 1935.

8. Г. Н. Савин. — Концентрация напряжений возле отверстий в неоднородно-напряженном плоском поле. Труды ДИСИ, вып. 2), 1937.

9. С. Г. Михлин. — Математическая теория пластичности — в книге «Некоторые новые вопросы механики сплошной среды», Из-во АН СССР, 1938.

Г. Н. САВИН и О. С. ПАРАСЮК. ПЛАСТИЧЕСКИЕ ОБЛАСТИ ВОЗЛЕ ОТВЕРСТИЯ В НЕОДНОРОДНО НАПРЯЖЕННОМ ПЛОСКОМ ПОЛЕ

Резюме

В этой статье дано изложение результатов, опубликованных ранее в наших работах [1—5]. Принимая функцию напряжения в пластической области в виде (12), рассмотрен вопрос о влиянии неоднородно напряженного упругого поля на пластическую зону

возле отверстия для случая, когда напряжения этого неоднородно напряженного упругого поля заданы полиномами (14).

Для случая, когда полиномы (14) второй и первой степени, приведено подробное решение: характер влияния изгибающего момента M и перерезывающей силы Q на пластическую зону возле отверстия для некоторых частных случаев ясно виден из приведенных графиков на рисунках 1-м и 2-м. Кривая I на рис. 1-м и 2-м есть круг

радиуса $R = ce^{\frac{p-k}{2k}}$ и представляет собою границу пластической области возле кругового отверстия радиуса R , когда к контуру этого отверстия приложено давление $p = 3k$ при нулевом напряженном состоянии на бесконечности.

Кривые II и III на рисунках 1-м и 2-м представляют собою границы пластических зон возле отверстия при одновременном действии давления $p = 3k$ по контуру кругового отверстия и напряженного состояния на бесконечности, соответствующего как чистому изгибу моментом M (рис. 1-й), так и изгибу консоли постоянной перерезывающей силой Q (рис. 2-й).

Далее дано решение задачи об определении пластической области возле кругового отверстия, по контуру которого действуют усилия (42), а на бесконечности (43). Как частный случай, получается при этом решение задачи Л. А. Галина [6].