

УДК 539.3

Мирон Николишин<sup>1</sup>, Віктор Опанасович<sup>2</sup>, Леся Куротчин<sup>1</sup>

<sup>1</sup>Інститут прикладних проблем механіки і математики ім. Я. С. Підстригача НАН України, Львів, Україна

<sup>2</sup>Львівський національний університет імені Івана Франка, Львів, Україна

**ДВОВІСНИЙ РОЗТЯГ ІЗОТРОПНОЇ ПЛАСТИНИ З НЕНАСКРІЗНОЮ ТРІЩИНОЮ  
З УРАХУВАННЯМ ПЛАСТИЧНИХ ЗОН БІЛЯ ЇЇ ВЕРШИН**

Miron Nikolishin<sup>1</sup>, Victor Opanasovych<sup>2</sup>, Lesya Kurotchyn<sup>1</sup>

**BIAXIAL TENSION OF ISOTROPIC PLATE WITH A NON-THROUGH CRACK,  
TAKING INTO ACCOUNT THE PLASTIC ZONE AT ITS EDGES**

Розглянемо нескінченну однорідну ізотропну пластину завтовшки  $2h$ , яка знаходиться під дією однорідного поля зусиль на нескінченності  $P$  і  $q$ . Вважаємо, що у ній знаходиться ненаскрізна тріщина завглибшки  $h + h_1$  і завдовжки  $2l$ , береги тріщини вільні від зовнішнього навантаження. Виберемо, в серединній площині пластини, декартову систему координат  $Ox\tilde{z}$ , з початком в центрі тріщини, направивши вісь  $Ox$  по ній. Вважаємо, що під дією зовнішнього навантаження у вершинах тріщини виникають пластичні зони завдовжки  $a$ , крім того матеріал у перемичці ( $h_1 \leq \tilde{z} \leq h$ ,  $-l \leq x \leq l$ ) переходить у пластичний стан. В серединній площині пластини пластичні зони позначимо через  $L'_1$  і  $L''_1$ , лінію, де розміщена трі-

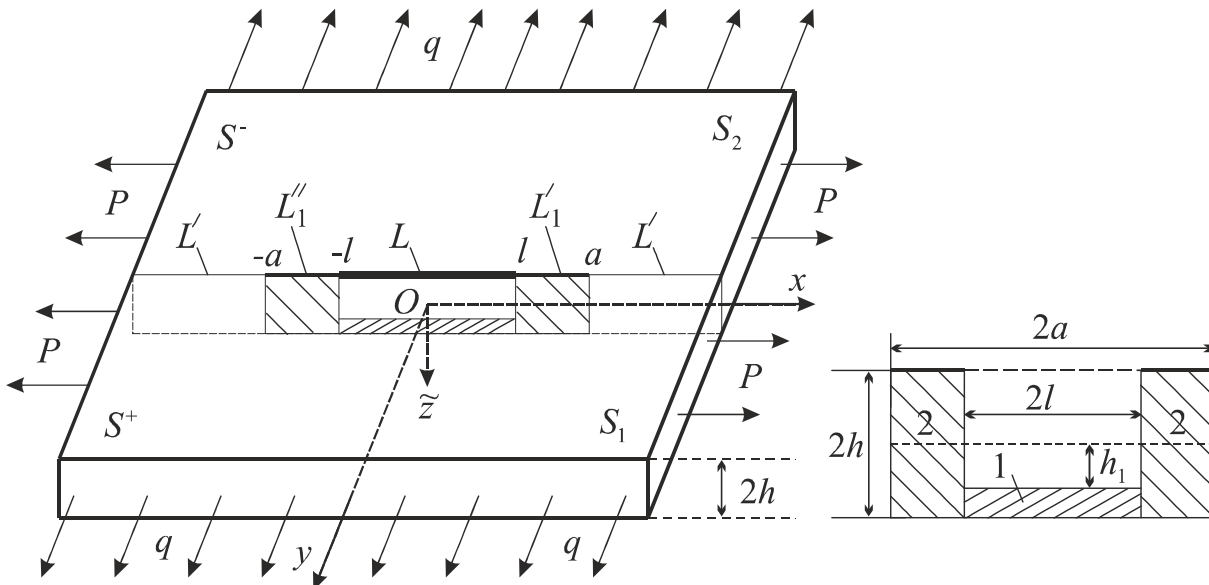


Рис. 1. Схема навантаження пластини та розміщення тріщини

щина, – через  $L$ ,  $\tilde{L} = L \cup L_1$ ,  $L_1 = L'_1 \cup L''_1$  (див. рис. 1). Граничне значення відповідних величин на дійсній осі при  $y \rightarrow \pm 0$  будемо позначати знаками “+” і “-”. За рахунок ненаскрізної тріщини розв’язок задачі подано у вигляді розв’язків двох задач: плоскої задачі та задачі згину пластини, де використана класична теорія.

Згідно постановки маємо такі крайові умови:

для плоскої задачі:

$$\sigma_y^\pm = \sigma_T b_1, \tau_{xy}^\pm = 0 \text{ на } L,$$

$$\sigma_y^\pm = \sigma_0, \tau_{xy}^\pm = 0 \text{ на } L_1,$$

для задачі згину:

$$M_y^\pm = \sigma_T b_2, H_{xy}^\pm = 0, N_y^\pm = 0 \text{ на } L,$$

$$M_y^\pm = M_0, H_{xy}^\pm = 0, N_y^\pm = 0 \text{ на } L',$$

де  $\sigma_y, \tau_{xy}$  – компоненти тензора напружень, а  $\sigma_0$  – невідоме нормальне напруження у пластичній зоні у плоскій задачі;  $M_y, H_{xy}, N_y$  – згинальний і крутний моменти та перерізувальна сила,  $M_0$  – невідомий згинальний моменти у пластичній зоні;  $b_1 = (h - h_1)/(2h), b_2 = (h^2 - h_1^2)/2; \sigma_T$  – границя текучості матеріалу.

За допомогою методів теорії функції комплексної змінної та комплексних потенціалів розв’язок задачі побудовано в класі функцій обмежених у вершинах пластичних зон. Знайдено напружений стан на  $\tilde{L}$ :

для плоскої задачі:

$$\sigma_y^\pm(x) = \sigma_0, \tau_{xy}^\pm(x) = 0, \sigma_x^\pm(x) = \sigma_0 + P - q, x \in L_1,$$

$$\sigma_y^\pm(x) = \sigma_T b_1, \tau_{xy}^\pm(x) = 0, \sigma_x^\pm(x) = \sigma_T b + P - q, x \in L,$$

та моменти для задачі згину:

$$M_y^\pm(x) = M_0, H_{xy}^\pm(x) = 0, M_x^\pm(x) = \frac{\nu}{3 + \nu} M_0, x \in L_1,$$

$$M_y^\pm(x) = \sigma_T b_2, H_{xy}^\pm(x) = 0, M_x^\pm(x) = \frac{\nu}{3 + \nu} \sigma_T b, x \in L.$$

Одержано співвідношення для визначення невідомих  $\sigma_0$  і  $M_0$

$$\sigma_0 = \left( \frac{q\pi}{2} - \sigma_T b_1 \arcsin \frac{l}{a} \right) / \arccos \frac{l}{a}, M_0 = -\sigma_T b_2 \arcsin \frac{l}{a} / \arccos \frac{l}{a}.$$

Використовуючи умову пластичності Треска

$$\sigma_0 + \left| \frac{3}{2h^2} M_0 \right| = \sigma_T,$$

знайдемо довжину пластичної зони

$$\frac{a}{l} = \sin^{-1} \left( \frac{2\pi(1 - q/\sigma_T)}{5 - 3(h_1/h)^2 + 2(h_1/h)} \right).$$

Для випадку наскрізної тріщини, коли  $h_1/h = 1$ , одержимо відому в літературі формулу

$$\frac{a}{l} = \cos^{-1} \left( \frac{q\pi}{2\sigma_T} \right).$$

Скориставшись умовою пластичності Мізеса

$$\left( q - P + \left| \frac{3}{2h^2} \frac{3}{3 + \nu} M_0 \right| \right)^2 + \left( \sigma_0 + P - q + \left| \frac{3}{2h^2} \frac{\nu}{3 + \nu} M_0 \right| \right) \left( \sigma_0 + \left| \frac{3}{2h^2} M_0 \right| \right) = \sigma_T^2,$$

бачимо, що довжина пластичної зони буде залежати не тільки від головних напружень  $q$  на безмежності, а також від  $P$ , чого не спостерігаємо при використанні умови пластичності Треска.