

## ПРОСТОРОВА КОНТАКТНА ЗАДАЧА ДЛЯ ПРУЖНИХ ПІВПРОСТОРІВ, ЗАЗОР МІЖ ЯКИМИ ЗАПОВНЕНИЙ ГАЗОМ

Розглянуто контакт пружних півпросторів за наявності ідеального газу в зазорі, зумовленому еліптичною в плані віймкою на одній з поверхонь. З використанням теорії потенціалу та методу функцій міжконтактних зазорів напруження і переміщення у тілах подано через функцію висоти зазору, для визначення якої одержано інтегро-диференціальне рівняння. Досліджено контактну поведінку таких систем при навантаженні, зокрема, трансформацію зазору зі збільшенням прикладених зусиль.

**Вступ.** Середовище в області контакту тіл може істотно впливати на площину їхнього контакту і на напружене-деформований стан приповерхневих шарів. Вплив заповнених газом чи рідинами локальних міжповерхневих зазорів на контактну поведінку тіл з поверхневими віймками за умов плоскої деформації вивчено в працях [1, 3, 4, 6]. У цій статті розв'язано просторову контактну задачу для півпросторів, один з яких має еліптичну в плані віймку, з урахуванням заповнення зазору між ними ідеальним газом.

**Формульовання задачі.** Розглянемо взаємодію двох пружних ізотропних півпросторів  $D_1$  (нижнього) і  $D_2$  (верхнього). Межею півпростору  $D_2$  є площа  $\Omega$ , з якою сумістимо координатну площину  $Ox_1x_2$  декартової системи координат  $Ox_1x_2x_3$ . Межа нижнього тіла  $D_1$  плоска скрізь, за винятком ділянки  $S_0$ , обмеженої еліпсом  $L_0$  з півосями  $a_0, b_0$  ( $a_0 \leq b_0$ ), де вона має віймку форми

$$r(x) = -r_0 \left(1 - x_1^2/a_0^2 - x_2^2/b_0^2\right)^{3/2}, \quad x \in S_0. \quad (1)$$

Тут  $r_0 = r(0, 0)$  – максимальна висота віймки,  $x$  – точка з координатами  $(x_1, x_2, x_3)$ . Віймка є мілкою ( $r_0 \ll a_0, r_0 \ll b_0$ ), пологою ( $\partial r(x)/\partial x_1 \ll 1, \partial r(x)/\partial x_2 \ll 1, x \in S_0$ ) і вздовж свого контуру плавно переходить у площину ( $r(x) = 0, \partial r(x)/\partial x_1 = 0, \partial r(x)/\partial x_2 = 0, x \in L_0$ ).

Під дією рівномірно розподілених на нескінченності стискувальних навантажень  $P^\infty$  тіла вступають у контакт, який, однак, не є повним внаслідок нерівності поверхні одного з півпросторів, і між ними вздовж деякої ділянки  $S \subset S_0$  буде міжповерхневий зазор заввишки  $h(x)$ ,  $x \in S$  (рис. 1). Вважаємо, що зазор заповнений ідеальним газом, який чинить тиск  $P_1$  на поверхні тіл у межах ділянки  $S$ . Ззовні зазору на ділянках налягання поверхонь відбувається гладкий (безфрикційний) контакт. Зауважимо, що конфігурація ділянки  $S$ , висота зазору  $h(x)$  і тиск газу  $P_1$  в ньому наперед невідомі і змінюються в процесі навантаження.

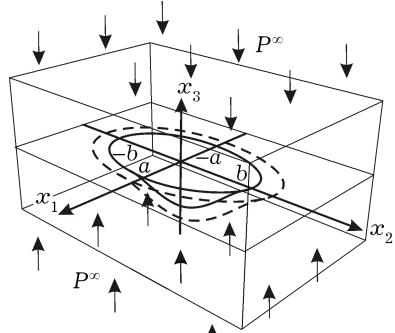


Рис. 1. Схема навантаження

**Метод розв'язування.** Напружене-деформований стан півпросторів можна подати у вигляді суперпозиції двох станів. Перший – виникає при kontaktі півпросторів з плоскими поверхнями під дією на нескінченності навантаження  $P^\infty$ , за якого в будь якій точці тіла діють лише однорідні на-

пруження  $\sigma_{33}(x) = -P^\infty$ . Другий стан – збурений виїмкою, зазором і тиском газу в ньому. Для визначення цього стану маємо такі контактно-крайові умови:

$$\begin{aligned}\sigma_{13}^\pm(x) &= \sigma_{23}^\pm(x) = 0, & x \in \Omega, & \quad \sigma_{33}^\pm(x) = P^\infty - P_1, & x \in S, \\ u_3^+(x) - u_3^-(x) &= r(x), & x \in S_0 \setminus S, & \quad u_i(\infty) = 0, & i = 1, 2, 3.\end{aligned}\quad (2)$$

Тут  $\sigma_{ij}$  – компоненти тензора напружень,  $u_i$  – компоненти вектора переміщень.

Для визначення тиску газу  $P_1$  у зазорі використовуватимемо рівняння Клапейрона–Менделєєва

$$P_1 V = mRT/\mu, \quad (3)$$

де  $V$ ,  $m$ ,  $\mu$ ,  $T$  – об’єм, маса, молярна маса та температура газу,  $R$  – універсальна газова стала.

Зважаючи на відсутність дотичних напружень на межах півпросторів  $D_k$  ( $k = 1, 2$ ), переміщення і напруження в кожному з них можна подати [2, 7] через одну гармонічну функцію  $F_k(x)$  ( $k = 1, 2$ ). Зокрема, компоненти  $u_3(x)$  і  $\sigma_{33}(x)$  визначаються через цю функцію у вигляді

$$\begin{aligned}u_3(x) &= F_k(x) - \frac{x_3}{2(1-\nu_k)} \frac{\partial F_k(x)}{\partial x_3}, \\ \sigma_{33}(x) &= \frac{G_k}{1-\nu_k} \left[ \frac{\partial F_k(x)}{\partial x_3} - x_3 \frac{\partial^2 F_k(x)}{\partial x_3^2} \right], \quad x \in D_k,\end{aligned}\quad (4)$$

де  $G_k$  і  $\nu_k$  – модуль зсуву й коефіцієнт Пуассона півпростору  $D_k$  ( $k = 1, 2$ ).

Згідно з методом функцій міжконтактних зазорів, узагальненим стосовно просторових задач про взаємодію тіл за локальної відсутності контакту [2, 5], подаємо функції  $F_k(x)$  через висоту виїмки  $r(x)$  і зазору  $h(x)$  у вигляді

$$F_k(x) = \frac{M_k}{2\pi M} \left[ \frac{\partial}{\partial x_3} \iint_S \frac{h(\xi) d_\xi S}{|x - \xi|} - \frac{\partial}{\partial x_3} \iint_{S_0} \frac{r(\xi) d_\xi S}{|x - \xi|} \right], \quad x \in D_k, \quad (5)$$

де  $M_k = (1 - \nu_k) / G_k$ ,  $k = 1, 2$ ,  $M = M_1 + M_2$ .

Подання (4), (5) задовольняють всі контактно-крайові умови (2) сформульованої задачі, за винятком другої з них. Задовольнивши її, одержимо інтегрально-диференціальне рівняння для визначення функції  $h(x)$ :

$$\Delta_x \iint_S \frac{h(\xi) d_\xi S}{|x - \xi|} = \Delta_x \iint_S \frac{r(\xi) d_\xi S}{|x - \xi|} + 4\pi M(P^\infty - P_1), \quad x \in S, \quad (6)$$

де  $\Delta_x = \partial^2 / \partial x_1^2 + \partial^2 / \partial x_2^2$ .

Внаслідок плавного змикання берегів зазору на контурі  $L$  області  $S$  повинні виконуватися умови

$$\frac{\partial h(x)}{\partial x_1} = \frac{\partial h(x)}{\partial x_2} = 0, \quad x \in L. \quad (7)$$

Підставляючи в праву частину інтегро-диференціального рівняння (6) функцію висоти виїмки  $r(x)$  (1) і визначаючи відповідний інтеграл, отримаємо

$$\frac{1}{4\pi} \Delta_x \iint_S \frac{h(\xi) d_\xi S}{|x - \xi|} = \alpha_0 + A_0 x_1^2 + B_0 x_2^2, \quad (8)$$

де  $\alpha_0 = M(P^\infty - P_1) - k_0 e_0^2 b_0^2 E(e_0)$ ,  $k_0 = 3a_0 r_0 / (4e_0^2 b_0^4 f_0)$ ,  $A_0 = k_0 [E(e_0)(1 + e_0^2) \times$

$\times f_0^{-1} - K(e_0)]$ ,  $B_0 = k_0[(2e_0^2 - 1)E(e_0) + f_0K(e_0)]$ ,  $f_0 = 1 - e_0^2$ ,  $e_0$  – ексцентриситет еліпса  $S_0$ ,  $K(e_0)$  і  $E(e_0)$  – повні еліптичні інтеграли першого і другого родів.

Зважаючи на еліптичність виїмки та вигляд правої частини рівняння (8), припускаємо, що ділянка  $S$  зазору теж є еліпсом з півосями  $a$  і  $b$  ( $a \leq b$ ,  $a \leq a_0$ ,  $b \leq b_0$ ), і шукаємо висоту зазору у вигляді

$$h(x) = \beta \left( 1 - \frac{x_1^2}{a^2} - \frac{x_2^2}{b^2} \right)^{3/2}, \quad x \in S, \quad (9)$$

де  $\beta = h(0,0)$  – максимальна висота зазору. Функція  $h(x)$  (9) задовільняє умову (7).

Підставивши (9) у рівняння (8) і обчисливши інтеграл з використанням відомих формул [8, 9], отримаємо рівняння

$$\alpha + Ax_1^2 + Bx_2^2 = \alpha_0 + A_0x_1^2 + B_0x_2^2, \quad (10)$$

де

$$\alpha = -ke^2b^2E(e), \quad k = 3a\beta / (4e^2b^4f), \quad A = k[E(e)(1 + e^2)f^{-1} - K(e)], \quad B = k[(2e^2 - 1)E(e) + fK(e)], \quad f = 1 - e^2, \quad e = \sqrt{1 - a^2/b^2} \text{ – ексцентриситет еліпса } S.$$

Прирівнявши коефіцієнти при однакових степенях многочленів у лівій і правій частинах (10), отримаємо систему трьох алгебраїчних рівнянь для визначення трьох невідомих  $a, b, \beta$ . Розв’язавши цю систему, одержимо

$$e = e_0, \quad a = a_0\sqrt{1 + N_0}, \quad b = b_0\sqrt{1 + N_0}, \quad \beta = r_0[1 + N_0]^{3/2}, \quad (11)$$

$$\text{де } N_0 = 4M(P^\infty - P_1)b_0\sqrt{1 - e_0^2}/(3r_0E(e_0)).$$

Співвідношення (11) визначають залежність геометричних параметрів міжконтактного зазору, описаного формулою (9), від прикладеного навантаження, тиску газу та геометричних характеристик виїмки. З першої із рівностей (11) випливає, що ексцентриситети міжконтактного зазору та виїмки однакові.

Враховуючи співвідношення (9), (11), визначимо об’єм зазору:

$$V = \iint_{S_0} h(\xi) d_\xi S.$$

Підставивши його в рівняння Клапейрона – Менделєєва (3), приходимо до рівняння стосовно тиску газу:

$$2a_0b_0\pi P_1[1 + N_0]^{5/2}/5 = mRT/\mu. \quad (12)$$

Знайшовши чисельно  $P_1$  з рівняння (12) і підставивши в (11), визначасмо геометричні характеристики міжконтактного зазору.

**Числові результати.** Числові розрахунки проведено для безрозмірних величин

$$\tilde{r}_0 = \frac{r_0}{b_0}, \quad \tilde{a} = \frac{a}{a_0}, \quad \tilde{b} = \frac{b}{b_0}, \quad \tilde{\beta} = \frac{\beta}{r_0}, \quad \tilde{V} = \frac{V}{V_0}, \quad \tilde{m} = \frac{mRTM}{\mu}.$$

На рис. 2 зображене залежність півосей зазору  $\tilde{a}$ ,  $\tilde{b}$ , максимальної висоти зазору  $\tilde{\beta}$  та його об’єму  $\tilde{V}$  від навантаження  $\tilde{P}^\infty = MP^\infty$  для виїмки з геометричними параметрами  $\tilde{a}_0 = a_0/b_0 = 0.5$ ,  $\tilde{r}_0 = 0.001$  та маси газу в зазорі  $\tilde{m} = 6.28 \cdot 10^{-7}$ . Бачимо, що геометричні параметри зазору нелінійно залежать від навантаження і спадають при його зростанні. Найшвидше зменшується з навантаженням об’єм зазору, найповільніше – його півосі.

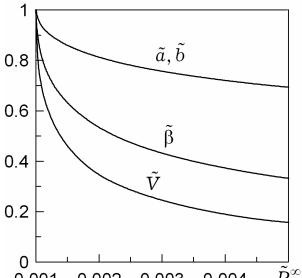


Рис. 2

**Висновки.** Розглянуто контакт пружних півпросторів за наявності в еліптичному зазорі між ними, зумовленому поверхневою виїмкою, ідеального газу. З використанням методу функцій міжконтактних зазорів сформульовану контактну задачу зведено до інтегро-диференціального рівняння відносно висоти зазору, яке розв'язано аналітично. Виявлено нелінійну залежність геометричних параметрів зазору від навантаження. Показано, що зростом прикладених зусиль найшвидше спадає об'єм зазору, а найповільніше – його півосі.

1. Кит Г. С., Мартыняк Р. М., Мачшин И. М. Влияние газожидкостного заполнителя межконтактного пространства на напряженное состояние сопряженных тел // Прикл. механика. – 2003. – **39**, № 3. – С. 52–60.
2. Кит Г. С., Мартыняк Р. М. Просторові контактні задачі для пружного півпростору і жорсткої основи з поверхневими виїмками // Мат. методи та фіз.-мех. поля. – 1999. – **42**, № 3. – С. 7–11.
3. Мартыняк Р. М. Контактна взаємодія двох півпросторів при наявності поверхневої виїмки, частково заповненої нестисливим рідину // Фіз.-хім. механіка матеріалів. – 1990. – **26**, № 2. – С. 91–94.
4. Мартыняк Р. М. Контакт півпростору з нерівною основою при заповненному ідеальним газом міжконтактному зазорі // Мат. методи та фіз.-мех. поля. – 1998. – **41**, № 4. – С. 144–149.
5. Мартыняк Р. М. Метод функцій міжконтактних зазорів у задачах локального порушення контакту пружних півпросторів // Мат. методи та фіз.-мех. поля. – 2000. – **43**, № 1. – С. 102–108.
6. Мартыняк Р. М., Слободян Б. С. Вплив рідинних містків у міжповерхневому просвіті на контакт тіл із податливих матеріалів // Фіз.-хім. механіка матеріалів. – 2008. – **44**, № 2. – С. 7–13.
7. Улитко А. Ф. Метод собственных векторных функций в пространственных задачах теории упругости. – Киев: Наук. думка, 1979. – 263 с.
8. Хай М. В. Двумерные интегральные уравнения типа ньютонаского потенциала и их приложения. – Киев: Наук. думка, 1993. – 256 с.
9. Штаерман И. Я. Контактная задача теории упругости. – М.–Л.: ГИТТЛ, 1949. – 270 с.

#### ПРОСТРАНСТВЕННАЯ КОНТАКТНАЯ ЗАДАЧА ДЛЯ УПРУГИХ ПОЛУПРОСТРАНСТВ, ЗАЗОР МЕЖДУ КОТОРЫМИ ЗАПОЛНЕН ГАЗОМ

Рассмотрен контакт упругих полупространств при наличии идеального газа в зазоре, обусловленном эллиптической в плане выемкой на одной из поверхностей. С использованием теории потенциала и метода функций межконтактных зазоров напряжения и перемещения в телах представлены через функцию высоты зазора, для определения которой получено интегро-дифференциальное уравнение. Исследовано контактное поведение таких систем при нагрузке, в частности трансформацию зазора с увеличением приложенных усилий.

#### 3D CONTACT PROBLEM FOR ELASTIC HALF-SPACES WITH GAS FILLED INTERFACE GAP

The contact of elastic half-spaces with an ideal gas filled interfacial elliptic gap is considered. Stresses and displacements in solids are given through the function of a height of the gap. For its determination an integro-differential equation is obtained. The contact behavior of this system on load in particular transformation of the gap is analyzed.