

**ДОСЛІДЖЕННЯ ГІДРОДИНАМІЧНИХ І ТЕПЛОВИХ ПРОЦЕСІВ
ПРИ ФІЛЬТРАЦІЇ ВОДИ В ТРІЩИНІ ГІДРОРОЗРИВУ**

Відомо, що в зв'язку низькою теплопровідністю глибинних гірських порід для забезпечення високої інтенсивності добування теплової енергії з допомогою підземних циркуляційних систем протягом довгого періоду необхідно, щоб система тріщин не тільки мала пропускну здатність, достатню для великої витрати води, але й охоплювала досить велику область масиву для конвективного теплообміну між породами і течією води.

Одним з можливих способів створення каналів з низьким опором руху води і великою площею поверхні теплообміну є гідравлічний розрив масиву, якщо врахувати його порівняно низьку вартість, незначний вплив на навколишнє середовище та добре освоєну технологію впровадження. Найбільш сприятливим типом геотермічної системи в цьому випадку є одинична вертикально орієнтована плоска тріщина приблизно круглої форми, яка б забезпечувала стійкий рух теплоносія.

Нехай у створеній таким способом циркуляційній системі відбувається фільтрація води для відбору тепла гірських порід. Залегання тріщини вважається настільки глибоким, що умови на денній поверхні не впливають на теплогідродинамічні процеси, що протікають в ній. Можлива зміна зяяння тріщини b , утворення нових тріщин в процесі експлуатації системи та втрати теплоносія через стінки тріщини в оточуючий гірський масив не враховуються. Крім того, фільтрація води в тріщині відповідає закону Дарсі, причому коефіцієнт фільтрації k_T визначається за формулою

$$k_T = \frac{b^3 \Gamma}{12},$$

де Γ — густина тріщин.

Математичне формулювання задачі має вид (рис. 1):

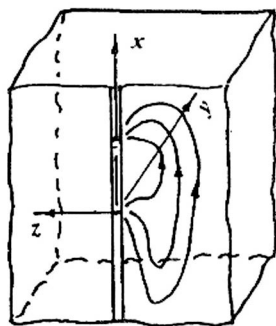


Рис. 1

$$\operatorname{div} \operatorname{grad} P = 0; \quad z = 0 \quad (1)$$

$$\lambda \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} = C_n \rho_n \frac{\partial T}{\partial t}, \quad z > 0 \quad (2)$$

$$\frac{2\lambda}{b} \frac{\partial T}{\partial z} - v_x C_p \frac{\partial T}{\partial x} - v_y C_p \frac{\partial T}{\partial y} = C_p \rho_p \frac{\partial T}{\partial t}; \quad z = 0 \quad (3)$$

$$v_x = \frac{b^2}{12\nu} \left(-\frac{\partial P'}{\partial x} + \rho_0 g_x \beta \Delta T \right); \quad v_y = \frac{b^2}{12\nu} \left(-\frac{\partial P'}{\partial y} + \rho_0 g_y \beta \Delta T \right);$$

$$\left. \frac{\partial P}{\partial r} \right|_{r=r_e} = \frac{6\nu Q}{\pi b^2 r_e}; \quad \left. \frac{\partial P}{\partial r} \right|_{r=r_n} = -\frac{6\nu Q}{\pi b^2 r_e}; \quad \left. \frac{\partial P}{\partial n} \right|_{\Gamma_\phi} = 0,$$

$$T \Big|_{r=r_n} = T_b, \quad z = 0; \quad T \Big|_{t=0} = T \Big|_{z \rightarrow \infty} = T_0,$$

$$r = \sqrt{x^2 + y^2}; \quad r = \sqrt{(R-x)^2 + y^2}.$$

Температура води в експлуатаційній свердловині

$$\theta_c = \frac{b}{Q} \int_{\Gamma_e} (\vec{v} \cdot \vec{n}^0) d\Gamma_e,$$

а враховуючи значення скалярного добутку $\vec{v} \cdot \vec{n}^0$, температуру води на виході із системи можна обчислити за формулою

$$\theta_c = \frac{r_e}{\pi R_0} \int (v_x^* \cos \varphi + v_y^* \sin \varphi) \theta_p(r_c, \varphi) d\varphi, \quad (x = r_c \cos \varphi; y = r_c \sin \varphi)$$

$$v_x^* = -\frac{2\pi b v_x}{Q}; \quad v_y^* = -\frac{2\pi b v_y}{Q},$$

де \vec{n}^0 – орт зовнішньої нормалі до контура експлуатаційної свердловини; \vec{v} – вектор швидкості води $\vec{v} = v_x \vec{i} + v_y \vec{j}$; R – відстань між контуром нагнітання і контуром розвантажування (відстань між різноіменними свердловинами); P, T – відповідно тиск і температура води в тріщині.

Поставлена задача відповідає випадку, коли вода входить у вертикальну плоску тріщину в деякій фіксованій точці (контур “н”) і рухається в ній за рахунок вимушеної і природної конвекції, а виходить із тріщини в іншій точці (контур “р”). Тепло поступає до теплоносія за рахунок кондукції від гарячого масиву з обох сторін тріщини.

Для дослідження гідротермодинамічних процесів тріщини і породах розроблено двовимірну різницеву модель і проведено чисельний експеримент для такої циркуляційної системи: радіус тріщини 500 м, початкова температура води $T_b = 50$ °С, середня температура гранітного масиву 250 °С, значення геотермічного градієнта 0,05 °С, розкриття тріщини $b = 1$ мм. Теплоємність води приймалася постійною, а її густина ρ_b і коефіцієнт динамічної в'язкості μ_b визначались за такими формулами:

$$\rho_b = 1320 - 0,987\sqrt{1,05 \cdot 10^5 + (1,8T - 28)^2} \quad (\text{кг/м}^3),$$

$$\mu_b = \frac{1776 - (1,8T + 32)}{26,5(1,8T + 32)} \quad (\text{сПз}).$$

При цьому область фільтрації покривається прямокутною різницевою сіткою, яка в області контурів нагнітання та розвантажування стикується з осесиметричною сіткою, що відповідає реальній течії теплоносія поблизу свердловин. Оскільки коефіцієнти, що входять в рівняння моделі, залежать від температури, то для розв'язання одержаного нелінійного різницевого рівняння організується ітераційний процес. На кожній ітерації, крім різницевого аналога задачі гідродинаміки, розв'язується також різницева задача конвективного теплообміну в області фільтрації і кондукції в масиві порід. Початкові значення T_0 , ρ_0 і μ_0 , необхідні для організації ітерацій, беруться з попереднього часового шару.

При цьому рівняння гідродинаміки представляється як рівняння нестационарної дифузії шляхом введення деякого фіктивного часу, а рівняння конвекції в кожній з областей розв'язується методом поділу на фізичні процеси.

"Склеювання" осесиметричної і прямокутної сіток здійснюється застосуванням інтерполяції.

Попередні результати чисельного експерименту представлені на рис. 2 у вигляді миттєвих ліній течії для різних моментів часу і чисел Грасгофа.

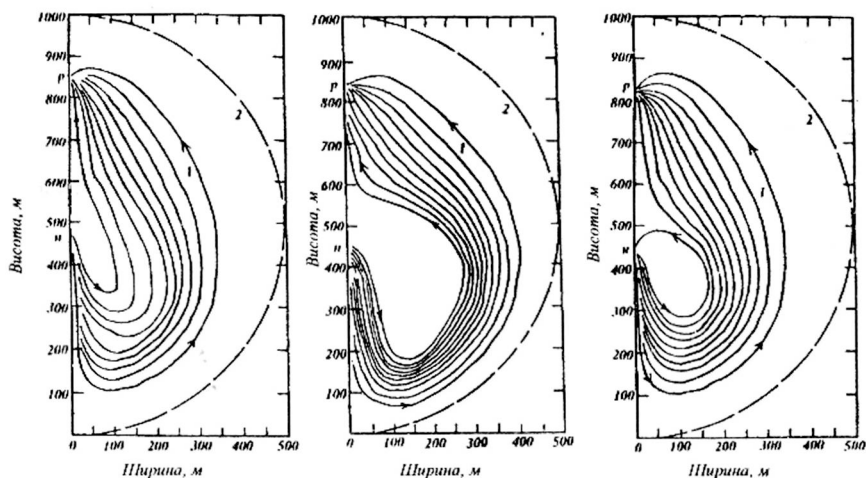


Рис. 2. Миттєві лінії течії для різних періодів і різних значеннях числа Грасгофа:
1 – лінії течії; 2 – зовнішня межа тріщини

Використана література

1. Кононенко Г. М. Комбинированные модели тепло- и массопереноса: принципы построения, структура, алгоритмы и методы их реализации. – К., 1985. – 64 с. (НАН України. Ін-т математики; 85–95).
2. Кононенко Г. М., Вознюк Л. Ф. Приближенные методы исследования тепло- и массопереноса в системах извлечения тепла Земли. – К., Наукова думка, 1975. – 139 с.