

І. І. Пуховий, канд. техн. наук, доц.

## ЕКСПЕРИМЕНТАЛЬНІ ДОСЛІДЖЕННЯ ТЕПЛООБМІНУ З ҐРУНТОМ В ҐРУНТОВИХ КОЛЕКТОРАХ

*Розглянуто експериментальні дослідження умовних коефіцієнтів теплообміну труби з ґрунтом при течії повітря і води за короткочасних режимів експлуатації (робота і зупинка в межах годин).*

### Вступ

В останні роки ґрунтові теплообмінники широко використовуються для забезпечення низькопотенційною теплотою теплових насосів, для охолодження повітря в системах кондиціонування та для нагрівання повітря для різних потреб [1, 2]. Процеси, що відбуваються при цьому в ґрунті є нестационарними. Аналітичні рішення не дають конкретних, доступних для інженерних розрахунків результатів. Часто у розрахунках теплонасосних систем приймають наближені значення щільності теплового потоку, виражені у Вт/м труби без вказівок на її діаметр, який визначає площу теплообміну.

Автором поставлена задача експериментального дослідження теплообміну з ґрунтом в умовах короткочасних режимів включення теплового обладнання, що є характерним для систем вентиляції та кондиціонування, на режим роботи яких впливає зміна дня та ночі і температура довкілля. Короткочасний режим роботи характерний також для використання теплових насосів в системах опалення та гарячого водопостачання. У цьому випадку теплові насоси споживають електроенергію за нічним тарифом [3].

### Експериментальне дослідження теплообміну в процесі охолодження повітря ґрунтом

#### Дослідна ділянка та методика досліджень

Для дослідження теплопередачі від повітря до ґрунту (суглинок з органікою) в процесі охолодження повітря в ґрунт була закладена труба діаметром 140 мм, нижня частина якої була розташована на 300 мм нижче поверхні ґрунту. Неглибока закладка обумовлена короткочасним режимом роботи і достатньо низькою температурою ґрунту в кінці жовтня. В цей час верхні шари ґрунту вже починають бути холоднішими за нижні (температура ґрунту на глибині осі труби склала 11 °С). Рівновага температур в ґрунті по висоті  $t = 13$  °С спостерігається в період з 1 по 10 жовтня. Довжина труби 3,5 м, (тієї частини, що контактує з ґрунтом). Відкриті кінці труби були заглушені до початку досліджень.

Подача повітря проводилась з використанням пілососів (SAMSUNG — 1100 Вт), а їх об'ємна подача бралась з паспортних даних. Досліди виконувались за температури зовнішнього повітря  $t_A = 18$  °С вдень опівдні, коли повітря значно тепліше. Повітря додатково підігрівалось також під час проходження через пілососи.

Крім вимірювання температур повітря на вході  $t_{П'}$ , виході  $t_{П''}$  труби, фіксувалась також температура ґрунту  $t_{Г}$  на відстані 50 мм від труби в горизонтальному напрямку навпроти центра труби. Були також проведені вимірювання температури на місці контакту стінки труби з ґрунтом ( $t_{Г}^C$ ).

#### Результати дослідження

Густина повітря за середньої температури в трубі 30 °С склала 1,15 кг/м<sup>3</sup>. Площа перерізу труби склала 0,0153 м<sup>2</sup>. Температура  $t_{Г}$  на відстані 50 мм зростала з приблизним темпом 0,1 °С за 10 хв., а  $t_{Г}^C$  спочатку збільшувалась, а потім стабілізувалась на позначці 12,6 °С.

Тепловий потік, переданий від повітря ґрунту, знаходився з рівняння

$$Q = c_{\Pi} m_B (t_{\Pi}' - t_{\Pi}''), \quad (1)$$

З паспортною подачею  $V_B = 0,030 \text{ м}^3/\text{с}$  швидкість повітря в трубі складає  $1,96 \text{ м/с}$ . Під час дослідження виявились нещільності, які зменшували подачу повітря в трубу, що визначено аналізом коефіцієнта теплопередачі  $K$  (коефіцієнт теплопередачі повинен бути меншим меншого коефіцієнта та тепловіддачі), останній при згаданій швидкості склав  $7,7 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \cdot \text{К})$  з розрахунком  $K = 11,86 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \cdot \text{К})$ .

Коефіцієнт теплопередачі є умовним, враховуючи, що ґрунт є твердим тілом. Коефіцієнт тепловіддачі від повітря розраховувався за лінійно апроксимованою формулою [2] для діаметра  $0,14 \text{ м}$

$$\alpha_{\Pi} = 2,75 w_{\Pi} + 2,2, \quad \text{Вт}/(\text{м}^2 \cdot \text{К}). \quad (2)$$

При  $w_{\Pi} = 1 \text{ м/с}$

$$\alpha_{\Pi} = 2,75 \cdot 1 + 2,2 = 4,95 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \cdot \text{К}).$$

Таким чином, коефіцієнт тепловіддачі від повітря міг лежати в межах  $5 \dots 7 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \cdot \text{К})$ . Для розрахунку умовного коефіцієнта тепловіддачі від стінки труби до ґрунту було використане рівняння

$$\alpha_{\Gamma} = \frac{q}{t_C - t_{\Gamma}},$$

в якому  $q = 87 \text{ Вт}/\text{м}^2$  знаходилось через коефіцієнт тепловіддачі від повітря ( $5 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \cdot \text{К})$ ) та різницю температур між повітрям та стінкою труби, що вимірювались.

Якщо вважати  $\alpha_{\Pi} = 5 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \cdot \text{К})$ , тоді з похибкою до  $15 \dots 20 \%$  (враховуючи неточність вимірювання швидкості)  $\alpha_{\Gamma} = 54,4 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \cdot \text{К})$ .

Тепловий потік  $Q = q \cdot F$  ( $q = 87 \text{ Вт}/\text{м}^2$ ) має значення  $133 \text{ Вт}$ . Тоді на  $1 \text{ метр}$  труби лінійна мінімальна густина теплового потоку

$$q_1 = 133/3,5 = 38 \text{ Вт/м}.$$

Для передачі теплоти від повітря в ґрунт з тепловою потужністю  $1 \text{ кВт}$ , для згаданих умов, потрібно  $26 \text{ м}$  труби діаметром  $0,14 \text{ м}$ .

Враховуючи, що відношення діаметрів активної частини ґрунту  $d_{\Gamma}^A$  і труби менше величини  $2$ , знайдемо товщину активного шару ґрунту, що має температуру більшу, ніж ґрунт вдалині за формулою для плоскої стінки

$$\delta = \frac{\lambda}{q} (t_{C1} - t_{C2}),$$

де  $t_{C2}$  — температура ґрунту.

Розрахуємо  $\delta$  для різних значень  $\lambda$ . Для експерименту (ґрунт вологий суглинковий з органікою) припустимо  $\lambda = 1$ . Максимально можливе значення  $\lambda_{\Gamma P} = 3$  (вологий дрібний пісок). Мінімальне значення  $\lambda = 0,6$  для вологої глини та  $0,3$  — для глини середньої вологості. Найімовірнішими товщинами активного шару ґрунту, де температура значно відрізнялася від загального масиву ґрунту, могли бути від  $11$  до  $50 \text{ мм}$  за час експерименту  $45$  хвилин (на відстані  $50 \text{ мм}$  відчувалась дуже незначна зміна температури).

**Залежність розрахованої товщини активного шару ґрунту від коефіцієнта теплопровідності ґрунту в процесі охолодження ґрунту протягом 45 хвилин**

$\lambda, \text{ Вт/м} \cdot \text{ К}$	0,3	0,6	1	3
Товщина, мм	5	11	18	54

## Експериментальне дослідження теплообміну між ґрунтом і одиночною трубою з вимушеною течією води в ній

### Дослідна ділянка та методика проведення експерименту

Для проведення досліду в ґрунті була розташована труба з полівінілхлориду діаметром  $d_{\text{ЗОВ}}/d_{\text{ВН}} = 31/28$  мм. Глибина закладки 1 м, а довжина труби, що контактує з ґрунтом, була 70 м. Ґрунт на глибині закладки труби — суглинок з значним вмістом глини. Для такого ґрунту теплопровідність (0,3) для середньої вологості майже не залежить від вологості. Вимірювання температур проводилися термометром з поділками 0,1 °С. Температура ґрунту на глибині закладки труби визначили вимірюванням температури тієї маси води, що була в рівновазі з температурою ґрунту протягом тижня. Вона складала 13 °С. Замірялись також температури води на вході і виході ґрунтового колектора.

### Результати досліджень

Витрати води через трубу склали 0,139 кг/с. Для густини води  $\rho = 1000$  кг/м<sup>3</sup> швидкість води в трубі за рівнянням неподільності є 0,22 м/с. Критерій Рейнольда для води 4176 відповідає перехідному режиму, тоді

$$Nu = 0,12 \left( Re^{0,67} - 125 \right) Pr^{0,33} \left( \frac{\mu}{\mu_c} \right)^{0,14} \quad (3)$$

В формулі (3) число Прандтля та в'язкість знаходились за середньою температурою. Розрахунок показав, що число  $Nu = 41,88$ ; а значення коефіцієнта тепловіддачі від стінки труби до води, що по ній рухається,  $\alpha = 859$  Вт/(м<sup>2</sup>·К). Вважаючи, що середній діаметр труби 0,03 м, знайдемо площу теплообміну за формулою для циліндричної поверхні. Вона буде  $F = 7$  м<sup>2</sup>.

Через 40 хв. з початку досліду температура води на виході була біля 10 °С (з постійною температурою на вході 8,3 °С). Через 140 хвилин від початку дослідження (приблизно 80 хвилин подачі води) температура води на виході складала 9,7 °С. Далі, через годину, була практично та сама температура. Знайдемо кількість теплоти, що отримала вода, припускаючи  $t_{\text{ВИХ}} = 9,5$  °С,

$$Q = cm_B (t_{\text{ВИХ}} - t_{\text{ВХ}}); \quad Q = 4,187 \cdot 0,139 (9,5 - 8,3) = 700 \text{ Вт}.$$

Отримаємо на 1 м труби  $q_1 = 700/70 = 10$  Вт/м, а на 1 м<sup>2</sup>  $q = 700/7 = 100$  Вт/м<sup>2</sup>.

Знайдемо умовний коефіцієнт теплопередачі в ґрунтовому теплообміннику для температур на вході і виході 8,3 та 9,5 °С, і середній температурі 8,9 °С:

$$K_{\text{УМ}} = \frac{q}{\Delta t}; \quad K_{\text{УМ}} = 100 / (13 - 8,9) = 24,4 \text{ Вт/м}^2 \cdot \text{К}.$$

Якщо нехтувати термічним опором від води до стінки і термічним опором стінки, то можна оцінювати  $\alpha_{\text{ГР}}$  близько до 25 Вт/(м<sup>2</sup>·К). Ці дослідження є точнішими, ніж дослідження з повітрям, завдяки тому, що точно вимірювалась витрата води. Загальний термічний опір

$$R_{\text{УМ}} = 1/K_{\text{УМ}}; \quad R_{\text{УМ}} = 1/24,4 = 0,041 (\text{м}^2 \text{ К})/\text{Вт}.$$

Розглядаючи результати досліджень умовних  $\alpha_{\text{Г}}$  (для ґрунту) з течією повітря і води, бачимо, що з часом  $\alpha_{\text{Г}}$  буде зменшуватись. Для короткого терміну охолодження повітря знайдено, що  $\alpha_{\text{Г}} = 54,4$  Вт/(м<sup>2</sup>·К), для двогодинної роботи ґрунтового теплообмінника типу ґрунт—вода  $\alpha_{\text{Г}} = 20$  Вт/м<sup>2</sup> К. Для годинної роботи теплообмінника  $\alpha_{\text{Г}} = 25$  Вт/(м<sup>2</sup>·К).

Зазначимо, що на глибині 1 м ґрунт був з більшою домішкою глини і тому  $\lambda$  ґрунту могло бути трохи іншим, ніж для закладки ґрунтового теплообмінника типу повітря—ґрунт у верхній частині ґрунту з більшим вмістом органіки.

Короткочасна зупинка експерименту на 66 хвилин привела до швидкого відновлення температури ґрунту біля труби і збільшення температури води. Збільшення температури води зі зупинкою її течії проходить повільніше, ніж з відновленням циркуляції, через різні значення коефіцієнтів тепловіддачі від стінки труби до води у цих випадках. Порівнюючи результати отриманих умовних коефіцієнтів теплообміну між ґрунтом і теплообмінником з розрахунками за формулами, запропонованими в [2],

бачимо, що у [2] з добовим періодом роботи (12 годин робота + 12 годин зупинки)  $\alpha_{гр}$  лежить в межах 17,6...31,9 Вт/(м<sup>2</sup>·К). Зазначимо, що з формули для циліндричної стінки випливає, що чим більший діаметр теплообмінника, тим більший термічний опір ґрунту.

### Висновки

Для кількогодінного (авторські дослідження) та добового циклу роботи ґрунтового теплообмінника [2] коефіцієнти тепловіддачі  $\alpha_{гр}$  змінюються від 14 до 55 Вт/(м<sup>2</sup>·К) і зростають зі зменшенням часу з товщиною активного шару ґрунту до від 0,015 м (авторські дослідження) до 0,15 м. Для річного циклу [2] з товщиною активного шару ґрунту 3 м значення  $\alpha_{гр}$  лежать в межах 5...14 Вт/(м<sup>2</sup>·К). Час повернення системи в початковий стан у разі кількогодінного та добового режимів експлуатації ґрунтового колектора складає 1...2 години і для річного циклу [2] складає 18...28 діб.

### СПИСОК ЛІТЕРАТУРИ

1. Щербина О. М. Геотермальна енергія та її використання / О. М. Щербина // Зелена енергетика, 2001. — № 4. — С. 14—16.
2. Hollmuller P. Utilisation des échangeurs air/sol pour le chauffage et rafraichissement des batiments/ www.Unique. Ch /cyberdocument/theses 2002 Hollmuller. Meta. Html.
3. Никифорович Є. Я. Підвищення ефективності використання ґрунтових теплообмінників при роботі теплових насосів за нічним тарифом на електроенергію / [Є. Я. Никифорович, І. І. Пуховий, М. К. Безродний, та ін.] // Відновлювана енергетика XXI століття : матер. ІХ міжн. наук. конференції, Крим, Миколаївка, (15—18 вересня 2008 р.). — Київ : ПП «Viva-принт», 2008. — 33 с.

Рекомендована кафедрою теплоенергетики

Надійшла до редакції 10.02.10  
Рекомендована до друку 22.12.09

**Пуховий Іван Іванович** — доцент кафедри теоретичної та промислової теплотехніки.

Національний технічний університет України «Київський політехнічний інститут»