

УДК 624.15

Шаповал В.Г., д.т.н., проф.

Государственный ВУЗ «НГУ», г. Днепропетровск, Украина

Моркляник Б.В., к.т.н., доц.

Национальный университет «Львовская политехника», г. Львов, Украина

## ТЕОРЕТИЧЕСКИЕ ИССЛЕДОВАНИЯ ЗАКОНОМЕРНОСТЕЙ СЕЗОННОГО РАСПРЕДЕЛЕНИЯ ТЕМПЕРАТУРЫ В ГРУНТОВОМ ОСНОВАНИИ

Задача определения закономерностей распределения температуры по глубине грунтовой толщи является основой при расчете коллекторов тепловых насосов [1]. На ее решение направлены изложенные ниже материалы теоретических исследований.

Задача исследований была сформулирована так. Известен закон изменения во времени температуры на верхней (при  $z=0$ )  $T_{v1}(t)$  границе грунтового основания (рис. 1). Известно распределение температуры в основании по глубине  $T_0(z)$  в момент времени  $t=0$ .

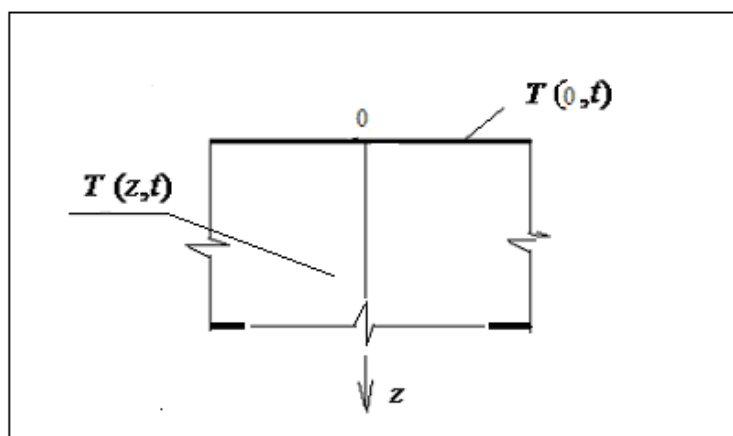


Рис. 1. К определению температурных полей в основании

Известны плотность  $\rho$  и теплофизические характеристики основания (т.е. его удельная теплоемкость  $c_p$  и коэффициент теплопроводности  $\lambda$ ).

Требуется определить теоретический закон распределения температуры в грунтовом основании.

С физической точки зрения такая картина имеет место на вертикали, проходящей через центр неограниченного в плане основания [1, 2].

С математической точки зрения задача исследований сводится к решению уравнения теплопроводности вида [1, 2, 3]:

$$a \cdot \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} - \frac{\partial T}{\partial t} = 0 \quad (1)$$

при выполнении начального и граничных условий:

$$\left. \begin{aligned} T(0, z) &= T_0 = const; \\ T(t, 0) &= T_v(t); \\ z &\in (0, \infty). \end{aligned} \right\} \quad (2)$$

Здесь

$$a = \frac{\lambda}{\rho \cdot c_p} \quad (3)$$

Для того чтобы получить аналитическое решение (1) с учетом (2) следует представить граничное условие в аналитическом виде. Для этой цели используем полученную авторами работы [4] зависимость вида

$$\left. \begin{aligned} T_v(t) &= \sum_{i=0}^4 a_i \cdot T_i^*(\xi); \\ \xi &= \frac{t}{12}. \end{aligned} \right\} \quad (4)$$

Здесь  $T_i^*(x)$  - смещенные полиномы Чебышева первого рода [5];  $a_i$  - коэффициенты аппроксимации фактических зависимостей “температура дневной поверхности – время” для городов Днепропетровска и Львова [4].

Численные значения коэффициентов  $a_i$  представлены в таблице 1.

Таблица 1

Коэффициенты  $a_i$

| Коэффициенты   | $a_0$ | $a_1$ | $a_2$   | $a_3$  | $a_4$ |
|----------------|-------|-------|---------|--------|-------|
| Днепропетровск | 5,377 | 1,915 | -10,393 | -6,246 | 5,319 |
| Львов          | 7,135 | 0,359 | -9,513  | -5,309 | 4,649 |

Для того, чтобы найти решение (1) с учетом (2), (3) и (4) применим к уравнению теплопереноса (1), граничным и начальным условиям (2) и (4) одностороннее преобразование Лапласа по временной переменной  $t$ . Из (1) и (2) имеем:

$$a \cdot \frac{d^2 \bar{T}}{dz^2} - \omega \cdot \bar{T} = -T_0 \quad (5)$$

Из (2) имеем:

$$\left. \begin{aligned} T(0, z) &= \frac{T_0}{\omega}; \\ T(\omega, 0) &= T_v(\omega). \end{aligned} \right\} \quad (6)$$

Из (4) имеем:

$$T_v(\omega) = \sum_{i=0}^4 a_i \cdot \sum_{j=0}^i b_j \cdot \psi_j(\omega). \quad (7)$$

Здесь  $\omega$  - параметр преобразования Лапласа;  $b_j$  - коэффициент  $j$  - того члена смещенного полинома Чебышева первого рода;

$$\psi_j(\omega) = \int_0^{\infty} \left( \frac{t}{12} \right)^j \cdot e^{-\omega \cdot t} \cdot dt.$$

Решение (5) с учетом (6) имеет вид:

$$\bar{T} = \frac{T_0}{\omega} \cdot \left[ 1 - \exp\left( -\frac{z \cdot \sqrt{\omega}}{\sqrt{a}} \right) \right] + T_w(\omega) \cdot \exp\left( -\frac{z \cdot \sqrt{\omega}}{\sqrt{a}} \right) \quad (8)$$

Оригинал (8) имеет вид:

$$\left. \begin{aligned} T(z, t) &= T_0 \cdot \operatorname{erf}\left( \frac{z}{\sqrt{a \cdot t}} \right) + \\ &+ \frac{1}{2} \cdot \frac{z}{\sqrt{a \cdot \pi}} \cdot \int_0^t \frac{T_v(\eta)}{\sqrt{(t-\tau)^3}} \cdot \exp\left[ -\frac{z^2}{4 \cdot a \cdot (t-\tau)} \right] \cdot d\tau; \end{aligned} \right\} \quad (9)$$

$$\eta = \frac{\tau}{12}.$$

С учетом (4) равенство (9) имеет вид:

$$T(z,t) = T_0 \cdot \operatorname{erf}\left(\frac{z}{\sqrt{a \cdot t}}\right) + \left. \begin{aligned} &+ \sum_{i=0}^4 a_i \cdot \sum_{j=0}^i b_j \cdot \mathfrak{G}_j(z,t). \end{aligned} \right\} \quad (10)$$

Здесь:

$$z_1 = \frac{z}{2 \cdot \sqrt{a \cdot t}};$$

$$z_2 = (z_1)^2;$$

$$\mathfrak{G}_0(z,t) = \operatorname{erfc}(z_1);$$

$$\mathfrak{G}_1(z,t) = \frac{1}{12} \cdot \left[ t \cdot \operatorname{erfc}(z_1) + \frac{z^2}{2 \cdot a} \cdot \operatorname{erfc}(z_1) - \frac{z \cdot \sqrt{t}}{\sqrt{\pi \cdot a}} \cdot \exp(-z_2) \right];$$

$$\mathfrak{G}_2(z,t) = \frac{1}{12^2} \cdot \left\{ \begin{aligned} &2 \cdot t^2 \cdot \operatorname{erfc}(z_1) + \frac{2 \cdot t \cdot z^2}{a} \cdot \operatorname{erfc}(z_1) + \\ &+ \frac{z^4}{6 \cdot a^2} \cdot \operatorname{erfc}(z_1) - \left[ \frac{10 \cdot z \cdot \sqrt{t^3}}{3 \cdot \sqrt{a \cdot \pi}} + \frac{z^3 \cdot \sqrt{t}}{3 \cdot \sqrt{a^3 \cdot \pi}} \right] \cdot \exp(-z_2) \end{aligned} \right\};$$

$$\mathfrak{G}_3(z,t) = \frac{1}{12^3} \cdot \left\{ \begin{aligned} &6 \cdot t^3 \cdot \operatorname{erfc}(z_1) + \frac{9 \cdot t^2 \cdot z^2}{a} \cdot \operatorname{erfc}(z_1) + \frac{3 \cdot t \cdot z^4}{2 \cdot a^2} \cdot \operatorname{erfc}(z_1) \\ &+ \frac{z^6}{20 \cdot a^3} \cdot \operatorname{erfc}(z_1) - \left[ \frac{66 \cdot z \cdot \sqrt{t^5}}{5 \cdot \sqrt{a \cdot \pi}} + \frac{14 \cdot z^3 \cdot \sqrt{t^3}}{5 \cdot \sqrt{a^3 \cdot \pi}} + \frac{z^5 \cdot \sqrt{t}}{10 \cdot \sqrt{a^5 \cdot \pi}} \right] \cdot \exp(-z_2) \end{aligned} \right\}; \quad (11)$$

$$\vartheta_4(z,t) = \frac{1}{12^4} \cdot \left\{ \begin{aligned} & 24 \cdot t^4 \cdot \operatorname{erfc}(z_1) + \frac{48 \cdot t^2 \cdot z^3}{a} \cdot \operatorname{erfc}(z_1) + \\ & \frac{12 \cdot t^2 \cdot z^4}{a^2} \cdot \operatorname{erfc}(z_1) + \\ & + \frac{4 \cdot t \cdot z^6}{5 \cdot a^3} \cdot \operatorname{erfc}(z_1) + \frac{z^8}{70 \cdot a^4} \cdot \operatorname{erfc}(z_1) - \\ & \left[ \frac{2232 \cdot z \cdot \sqrt{t^7}}{35 \cdot \sqrt{a \cdot \pi}} + \frac{148 \cdot z^3 \cdot \sqrt{t^5}}{7 \cdot \sqrt{a^3 \cdot \pi}} + \right. \\ & \left. \frac{54 \cdot z^5 \cdot \sqrt{t^3}}{35 \cdot \sqrt{a^5 \cdot \pi}} + \frac{z^7 \cdot \sqrt{t}}{35 \cdot \sqrt{a^7 \cdot \pi}} \right] \cdot \exp(-z_2) \end{aligned} \right\}. \quad (11)$$

Здесь  $\operatorname{erfc}(x) = 1 - \operatorname{erf}(x)$ ;  $\operatorname{erf}(x)$  - интеграл вероятности [5].

Выражение (10) с учетом (11) позволяет прогнозировать распределение температуры в грунтовой толще и при этом учитывать ее сезонные колебания. В этой связи они вполне могут быть использованы для расчета параметров тепловых насосов.

### БИБЛИОГРАФИЧЕСКИЙ СПИСОК

1. Шаповал В.Г., Моркляник Б.В. Основания и фундаменты тепловых насосов. Львов: Сполном - 2009 – 64 с.
2. Шаповал В.Г., Моркляник Б.В., Шаповал А.В. О целесообразности использования грунтовых оснований в качестве накопителей тепла. //Збірник наукових праць (галузеве машинобудування, будівництво). Вип. 22. Полтава, 2008 – с. 138-142.
3. Карташов Э.М. Аналитические методы в теории теплопроводности твердых тел. - М.: Высш.шк., 1985. - 480 с.
4. Моркляник Б.В. Закономерности сезонного распределения тепловых полей в грунтовом основании // Вісник Кременчуцького національного університету ім. М.Остроградського. – 2015. – № 2 (91). – С. 149-153.
5. Корн Г. и Корн Т. Справочник по математике. - М.: Наука, 1974. – 840 с.