

## РАСЧЕТ ЛУЧИСТОГО ТЕПЛООБМЕНА

### Понятие взаимной поверхности

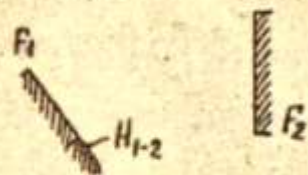


Рис. 1

Пусть два тела с площадью поверхностей обращенных друг к другу,  $F_1$  и  $F_2$ , произвольно расположены в пространстве (рис. 1).

Пусть угловой коэффициент  $\psi_{1-2} = \frac{1}{3}$ .

Произведем

$$\psi_{1-2} F_1 = \frac{1}{3} F_2 = H_{1-2}, \text{ м}^2,$$

$H_{1-2}$  - взаимная поверхность первого тела относительно второго - это доля

поверхности первого тела, полное излучение которой попадает на второе тело.

$H_{2-1} = \psi_{2-1} F_2$  - взаимная поверхность второго тела относительно первого.

### Свойства взаимных поверхностей

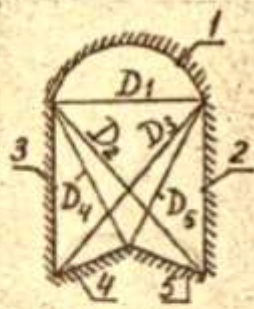


Рис. 2

На рис. 2 показан протяженный канал, стенки которого, обозначенные номерами 1-5, имеют разные температуры  $T_i$ , разные степени черноты  $\epsilon_i$  и обмениваются потоками излучения.

Число взаимных поверхностей для системы из 5 тел равно  $5^2$ , соответственно для  $n$  тел -  $n^2$ . Существуют определенные связи между взаимными поверхностями, называемые свойствами взаимных поверхностей.

#### 1. Свойство взаимности:

$$H_{1-2} = H_{2-1}, \quad H_{1-3} = H_{3-1}, \quad H_{1-4} = H_{4-1} \quad \text{и т.д.}$$

Для системы, состоящей из  $n$  тел, число условий взаимности

$$\frac{n^2 - n}{2}.$$

2. Свойство замыкаемости: поверхность излучающего тела равна сумме взаимных поверхностей этого тела на все поверхности, в том числе и на себя

$$F_1^v = H_{1-1} + H_{1-2} + H_{1-3} + H_{1-4} + H_{1-5},$$

$$F_2 = H_{2-1} + H_{2-2} + H_{2-3} + H_{2-4} + H_{2-5},$$

и т.д.

Для системы из  $n$  тел можно записать  $n$  условий замыкаемости.

3. Свойство затеняемости. Для данной системы тел (рис. 2) можно записать одно условие затеняемости

$$H_{4-5} = 0.$$

Поток излучения с четвертого тела не попадает на пятое и наоборот. Число возможных условий затеняемости  $n_z$  для любой системы тел определяется взаимным расположением тел в системе.

4. Свойство невозвнутости: плоские и выпуклые тела сами на себя не излучают. Для данной системы тел (рис. 2) можно записать 4 условия невозвнутости

$$H_{2-2} = 0, \quad H_{3-3} = 0, \quad H_{4-4} = 0, \quad H_{5-5} = 0.$$

Число условий невозвнутости  $n_n$  любой системы определяется формой излучающих поверхностей.

#### 5. Свойство полного делителя системы.

Полный делитель замкнутой системы тел - это натянута поверхность, которая делит систему на две замкнутые системы, не нарушая целостности отдельных поверхностей.

Система из 5 излучающих поверхностей, приведенная на рис. 2, имеет 5 полных делителей  $D_1 - D_5$ . Согласно теореме о полном делителе системы, поверхность полного делителя равна сумме взаимных поверхностей тел, излучение которых пересекает делитель в одном направлении, т.е.

$$F_{D_1} = H_{1-2} + H_{1-4} + H_{1-5} + H_{1-3},$$

$$F_{D_2} = H_{1-3} + H_{1-4} + H_{1-5} + H_{2-3} + H_{2-4} + H_{2-5},$$

и т.д.

Число условий полных делителей системы  $n_d$  определяется взаимным расположением тел в системе.

МЕТОД ПОТОЧНОЙ АЛГЕБРЫ (МЕТОД ПОЛЯКА)  
для определения угловых коэффициентов

Сущность метода состоит в том, что для замкнутой системы тел на основании свойств взаимных поверхностей записывается система алгебраических уравнений, решение которой позволяет найти неизвестные взаимные поверхности, а через них - угловые коэффициенты. Если число неизвестных взаимных поверхностей равно числу алгебраических уравнений, такая задача решается, и все неизвестные угловые коэффициенты находятся. Возможность решения задачи проверяется уравнением

$$Z = n^2 - \left( \frac{n^2 - n}{2} + n + n_1 + n_H + n_D \right) = 0. \quad (1)$$

Если  $Z = 0$ , все угловые коэффициенты определяются, если  $Z > 0$ , часть угловых коэффициентов придется найти другими способами.

Для системы из 5 тел (рис. 2)

$$Z = 5^2 - \left( \frac{5^2 - 5}{2} + 5 + 1 + 4 + 5 \right) = 0.$$

т.е. число уравнений равно числу неизвестных и все угловые коэффициенты могут быть найдены.

Связь лучистых потоков

Различают следующие потоки излучения: падающий ( $Q_{пад}$ ), отраженный ( $Q_{отр}$ ), поглощенный ( $Q_{погл}$ ), пропущенный ( $Q_{проп}$ ), собственный ( $Q_{соб}$ ), результирующий ( $Q_{рез}$ ), эффективный ( $Q_{эф}$ ). Для подавляющего большинства твердых тел  $Q_{проп} = 0$ .

Собственное излучение твердого тела

$$Q_{соб} = C_0 \epsilon \left( \frac{T}{100} \right)^4 F, \text{ Вт} \quad (2)$$

определяется свойствами поверхности излучающего тела (степень черноты  $\epsilon$ ) и его температурой  $T$ .  $C_0 = 5,67 \frac{\text{Вт}}{\text{м}^2 \cdot \text{К}^4}$  - коэффициент излучения абсолютно черного тела.

Результирующее излучение тела - это разность между поглощенным и собственным излучением тела

$$Q_{рез} = Q_{погл} - Q_{соб}. \quad (3)$$

Эффективное излучение - это сумма собственного и отраженного излучений

$$Q_{эф} = Q_{соб} + Q_{отр}. \quad (4)$$

Другие связи между потоками определяются путем следующего анализа.

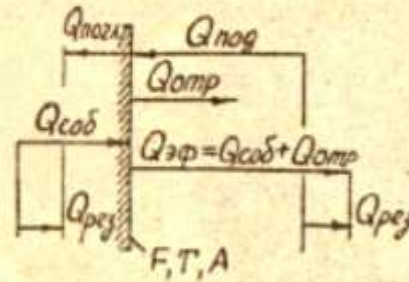


рис. 3

Пусть на тело с площадью поверхности  $F$ , температурой  $T$ , коэффициентом поглощения  $A$  падает поток излучения  $Q_{пад}$ . Часть этого потока поглощается ( $Q_{погл} = A Q_{пад}$ ), остальная часть отражается ( $Q_{отр}$ ). Собственное излучение тела  $Q_{соб} > Q_{погл}$ . Сложение векторов  $Q_{соб}$  и  $Q_{отр}$  дает  $Q_{эф}$ , а разность

$$Q_{пад} - Q_{эф} = Q_{рез}. \quad (5)$$

Из (3)  $Q_{рез} = A Q_{пад} - Q_{соб},$

$$Q_{пад} = \frac{Q_{рез}}{A} + \frac{Q_{соб}}{A}.$$

После подстановки значения  $Q_{пад}$  в (5)

$$Q_{рез} = \frac{Q_{рез}}{A} + \frac{Q_{соб}}{A} - Q_{эф},$$

$$Q_{эф} = Q_{рез} \left( \frac{1}{A} - 1 \right) + \frac{Q_{соб}}{A}.$$

Согласно закону Кирхгофа  $A = \epsilon$ ,  $\frac{Q_{соб}}{A} = C_0 F \left( \frac{T}{100} \right)^4$

$$Q_{эф} = Q_{рез} \left( \frac{1}{\epsilon} - 1 \right) + C_0 F \left( \frac{T}{100} \right)^4. \quad (6)$$

Формула (6) устанавливает связь между эффективным и результирующим излучением для любого тела и широко используется при расчетах лучистого теплообмена.

Метод результирующих потоков

Целью расчета лучистого теплообмена в системе тел является определение результирующего излучения каждого тела. Метод результирующих потоков позволяет найти эти потоки. Суть метода состоит в следующем.

Для системы из  $n$  тел записывается система  $2n$  алгебраических уравнений, решение которой позволяет найти эффективные и результирующие потоки каждого тела ( $Q_{эф. i}$ ,  $Q_{рез. i}$ ).

Так, для I тела (рис. 2)

$$Q_{эф. 1} = Q_{рез. 1} \left( \frac{1}{\epsilon_1} - 1 \right) + c_0 F_1 \left( \frac{T_1}{100} \right)^4$$

$$Q_{рез. 1} = Q_{пог. 1} - Q_{изп. 1} = (Q_{эф. 2} \psi_{1-2} + Q_{эф. 3} \psi_{1-3} + Q_{эф. 4} \psi_{1-4} + Q_{эф. 5} \psi_{1-5}) - Q_{изп. 1}$$

По такому же принципу записываются уравнения для остальных 4 тел. В результате решения системы 10 уравнений определяются эффективные и результирующие потоки каждого тела.

Пример решения задачи.



Рис. 4

Для системы из трех поверхностей, образующих протяженный канал, дано:  $R = 2$  м, расстояние между центрами  $O_1 O_2 = 2,5$  м,  $t_1 = 500^\circ\text{C}$ ,  $t_2 = 300^\circ\text{C}$ ,  $t_3 = 100^\circ\text{C}$ ,  $\epsilon_1 = 0,9$ ,  $\epsilon_2 = 0,8$ ,  $\epsilon_3 = 0,7$ .  
 Рассчитать все угловые коэффициенты и результирующие потоки каждой поверхности ( $Q_{рез. i}$ ,  $\frac{\text{Вт}}{\text{м}}$ )

Решение

Определим площади поверхностей  $F_1$ ,

$F_2$ ,  $F_3$  и полных делителей  $F_{D_1}$ ,  $F_{D_2}$

в расчете на I м длины канала.

$$F_1 = F_2 = 2\pi R \frac{\alpha}{360} = 1,79 \text{ м}^2, \quad F_3 = AB, \quad F_{D_1} = F_{D_2} = BE.$$

Так как  $O_1 O_2 = R = O_1 A = O_2 B = 0,5$  м, то  $AB = O_1 O_2 - 2 O_1 A = 1,5$  м,

$$CB = \frac{AB}{2} = 0,75 \text{ м}, \quad CO_2 - CB + O_2 B = 1,25 \text{ м}, \quad \cos \alpha = \frac{CO_2}{R} = 0,625,$$

$$\alpha = 51,4^\circ, \quad \frac{BE}{2/R} = \sin \frac{\alpha}{2}, \quad BE = 2R \sin \frac{\alpha}{2} = 1,735 \text{ м}.$$

Таким образом,

$$F_1 = F_2 = 1,79 \text{ м}^2, \quad F_3 = 1,5 \text{ м}^2, \quad F_{D_1} = F_{D_2} = 1,735 \text{ м}^2.$$

Определим все угловые коэффициенты:

$$\psi_{1-1}, \psi_{1-2}, \psi_{1-3}, \psi_{2-1}, \psi_{2-2}, \psi_{2-3}, \psi_{3-1}, \psi_{3-2}, \psi_{3-3}.$$

Проверим по формуле (1), можно ли это сделать методом поточной алгебры

$$Z = 3^2 - \left( \frac{3^2 - 3}{2} + 3 + 0 + 1 + 2 \right) = 0.$$

Можно, т.к. число уравнений равно числу неизвестных. Запишем эти уравнения.

Условия взаимности

$$H_{1-2} = H_{2-1} \quad (1^*)$$

$$H_{1-3} = H_{3-1} \quad (2^*)$$

$$H_{2-3} = H_{3-2} \quad (3^*)$$

Условия замкнутости

$$F_1 = H_{1-2} + H_{1-3} + H_{1-1} \quad (4^*)$$

$$F_2 = H_{2-1} + H_{2-2} + H_{2-3} \quad (5^*)$$

$$F_3 = H_{3-1} + H_{3-2} + H_{3-3} \quad (6^*)$$

Условие невозвратности

$$H_{3-3} = 0 \quad (7^*)$$

Условия полных делителей

$$F_{D_1} = H_{1-2} + H_{1-3} \quad (8^*)$$

$$F_{D_2} = H_{2-1} + H_{2-3} \quad (9^*)$$

Из условия симметрии канала и отсутствия самоизлучения плоской поверхности 3:

$$\psi_{3-3} = 0, \quad \psi_{3-1} = \psi_{3-2} = 0,5, \quad \psi_{1-2} = \psi_{2-1}, \quad \psi_{1-3} = \psi_{3-2}, \quad \psi_{1-1} = \psi_{2-2}.$$

Используя (2<sup>н</sup>), находим:

$$H_{1-3} = H_{3-1} = \dot{Y}_{3-1} \cdot F_3 = 0,5 F_3,$$

$$Y_{1-3} = \frac{0,5 F_3}{F_1}. \quad (10^{\text{н}})$$

Из условия (8<sup>н</sup>)

$$H_{1-2} = F_{D_1} - H_{1-3} = F_{D_1} - 0,5 F_3,$$

$$Y_{1-2} = \frac{F_{D_1} - 0,5 F_3}{F_1}. \quad (11^{\text{н}})$$

Из условия (4<sup>н</sup>)

$$H_{1-1} = F_1 - H_{1-2} - H_{1-3} = F_1 - F_{D_1} + 0,5 F_3 - 0,5 F_3,$$

$$Y_{1-1} = 1 - \frac{F_{D_1}}{F_1}. \quad (12^{\text{н}})$$

Расчет угловых коэффициентов по формулам (10<sup>н</sup> - 12<sup>н</sup>) дает:

$$Y_{1-3} = Y_{2-3} = 0,419, \quad Y_{1-2} = Y_{2-1} = 0,55, \quad Y_{1-1} = Y_{2-2} = 0,031.$$

Запишем уравнения эффективных и результирующих потоков:

$$Q_{\text{эф}1} = Q_{\text{рез}1} \left( \frac{1}{\varepsilon_1} - 1 \right) + C_0 F_1 \left( \frac{T_1}{100} \right)^4, \quad (13^{\text{н}})$$

$$Q_{\text{эф}2} = Q_{\text{рез}2} \left( \frac{1}{\varepsilon_2} - 1 \right) + C_0 F_2 \left( \frac{T_2}{100} \right)^4, \quad (14^{\text{н}})$$

$$Q_{\text{эф}3} = Q_{\text{рез}3} \left( \frac{1}{\varepsilon_3} - 1 \right) + C_0 F_3 \left( \frac{T_3}{100} \right)^4, \quad (15^{\text{н}})$$

$$Q_{\text{рез}1} = Q_{\text{эф}1} Y_{1-1} + Q_{\text{эф}2} Y_{2-1} + Q_{\text{эф}3} Y_{3-1} - Q_{\text{эф}1}, \quad (16^{\text{н}})$$

$$Q_{\text{рез}2} = Q_{\text{эф}2} Y_{2-2} + Q_{\text{эф}1} Y_{1-2} + Q_{\text{эф}3} Y_{3-2} - Q_{\text{эф}2}, \quad (17^{\text{н}})$$

$$Q_{\text{рез}3} = Q_{\text{эф}1} Y_{1-3} + Q_{\text{эф}2} Y_{2-3} - Q_{\text{эф}3}. \quad (18^{\text{н}})$$

Подстановка (13<sup>н</sup>) - (15<sup>н</sup>) в (16<sup>н</sup>) - (18<sup>н</sup>) дает систему трех линейных уравнений с тремя неизвестными  $Q_{\text{рез}1}$ ,  $Q_{\text{рез}2}$ ,  $Q_{\text{рез}3}$ :

$$-1,108 Q_{\text{рез}1} + 0,1375 Q_{\text{рез}2} + 0,2145 Q_{\text{рез}3} = 26273,1.$$

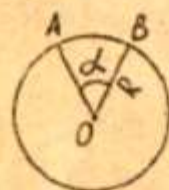
$$0,06105 Q_{\text{рез}1} - 1,242 Q_{\text{рез}2} + 0,2145 Q_{\text{рез}3} = -10151,7.$$

$$0,0465 Q_{\text{рез}1} + 0,1047 Q_{\text{рез}2} - 1,429 Q_{\text{рез}3} = -16121,4.$$

которая решается с помощью определителей, и находятся результирующие потоки  $Q_{\text{рез}1} = -21790 \frac{\text{Вт}}{\text{м}^2}$ ,  $Q_{\text{рез}2} = 9220 \frac{\text{Вт}}{\text{м}^2}$ ,  $Q_{\text{рез}3} = 12570 \frac{\text{Вт}}{\text{м}^2}$ .

### ЗАДАЧИ

Для решения задач потребуются некоторые сведения из математики, которые приводятся ниже.



Длина окружности радиусом  $R$

$$l = 2\pi R.$$

Длина дуги центрального угла  $\alpha$

$$l_{AB} = 2\pi R \frac{\alpha}{360}.$$

Площадь круга радиусом  $R$

$$F = \pi R^2.$$

Площадь сферы радиусом  $R$

$$F = 4\pi R^2.$$

Боковая поверхность конуса

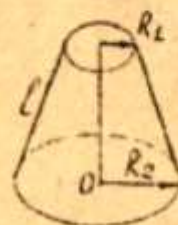
$$F = \pi R l$$

Боковая поверхность цилиндра радиусом  $R$  и высотой  $h$

$$F = 2\pi R h.$$

Боковая поверхность усеченного конуса

$$F = (R_1 + R_2) \pi l.$$



на известные

Система линейных алгебраических уравнений с тремя

$$ax + by + cz = d,$$

$$a_1x + b_1y + c_1z = d_1,$$

$$a_2x + b_2y + c_2z = d_2$$

решается с помощью определителей

$$\Delta = \begin{vmatrix} a & b & c \\ a_1 & b_1 & c_1 \\ a_2 & b_2 & c_2 \end{vmatrix}, \quad \Delta_x = \begin{vmatrix} d & b & c \\ d_1 & b_1 & c_1 \\ d_2 & b_2 & c_2 \end{vmatrix}, \quad \Delta_y = \begin{vmatrix} a & d & c \\ a_1 & d_1 & c_1 \\ a_2 & d_2 & c_2 \end{vmatrix},$$

$$\Delta_z = \begin{vmatrix} a & b & d \\ a_1 & b_1 & d_1 \\ a_2 & b_2 & d_2 \end{vmatrix}, \quad x = \frac{\Delta_x}{\Delta}, \quad y = \frac{\Delta_y}{\Delta}, \quad z = \frac{\Delta_z}{\Delta}.$$

Схема вычисления определителей:

$$\Delta = \begin{vmatrix} a & b & c \\ a_1 & b_1 & c_1 \\ a_2 & b_2 & c_2 \end{vmatrix} = \begin{array}{ccccc} a & b & c & a & b \\ a_1 & b_1 & c_1 & a_1 & b_1 \\ a_2 & b_2 & c_2 & a_2 & b_2 \\ - & - & - & + & + & + \end{array} =$$

$$= ab_1c_2 + bc_1a_2 + ca_1b_2 - a_2b_1c - b_2c_1a - c_2a_1b.$$