

## 18 ТЕПЛООБМЕН ИЗЛУЧЕНИЕМ

### 18.1. ОСНОВНЫЕ ПОНЯТИЯ И ОПРЕДЕЛЕНИЯ

*Тепловое излучение (радиационный теплообмен)* – способ переноса теплоты в пространстве, осуществляемый в результате распространения электромагнитных волн, энергия которых при взаимодействии с веществом переходит в тепло. Радиационный теплообмен связан с двойным преобразованием энергии и происходит в три этапа:

- 1) первоначально внутренняя энергия тела превращается в энергию электромагнитного излучения (энергию фотонов или квантов);
- 2) затем лучистая энергия переносится электромагнитными волнами в пространстве, которые в однородной и изотропной среде и в вакууме распространяются прямолинейно со скоростью света (в вакууме скорость света равна  $3 \cdot 10^8$  м/с), подчиняясь оптическим законам преломления, поглощения и отражения;
- 3) при взаимодействии с веществом, происходит переход лучистой энергии во внутреннюю энергию тела путем поглощения фотонов.

Тепловому излучению соответствует интервал длин волн  $\lambda = 0,4 \div 25$  мкм ( $1 \text{ мкм} = 10^{-6} \text{ м}$ ), поскольку основная доля лучистой энергии в теплотехнических агрегатах передается именно в этом диапазоне длин волн. Заметим, что видимые световые лучи имеют длину волны  $\lambda = 0,4 \div 0,8$  мкм, а к инфракрасному или тепловому излучению в общем случае относят диапазон длин волн  $\lambda = 0,8 \div 1000$  мкм.

*Спектром излучения* называют распределение лучистой энергии по длине волны  $E_\lambda = f(\lambda)$ , где  $E_\lambda$ , Вт/м<sup>3</sup> – спектральная плотность теплового потока собственного излучения (спектральная лучеиспускательная способность тела). У большинства твердых тел спектры сплошные. У газов и полированных металлов спектры линейчатые или *селективные* (рис. 18.1).

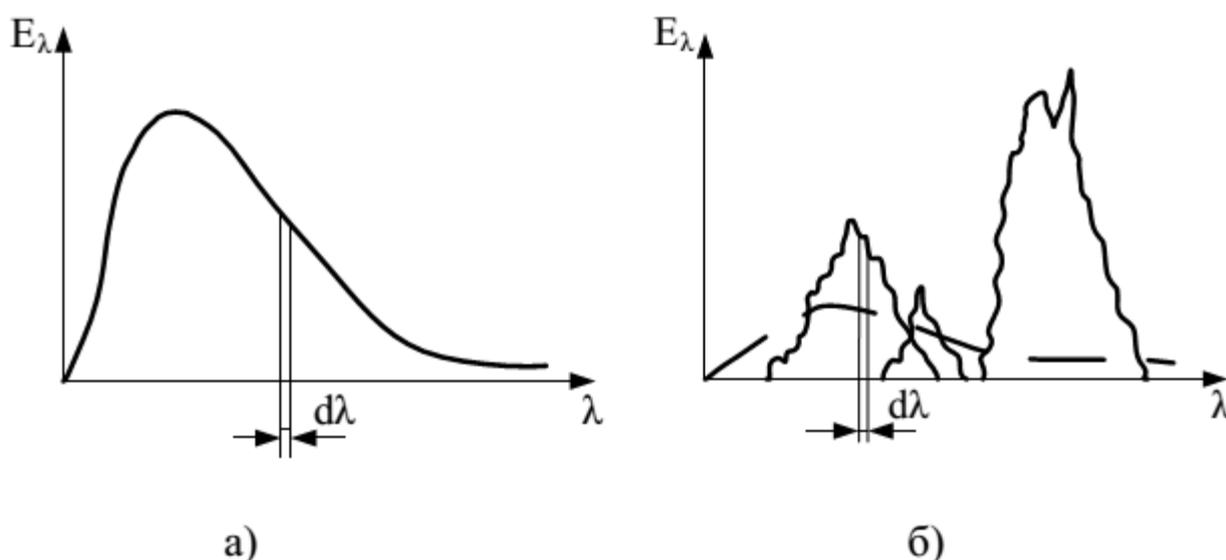


Рис. 18.1. Распределение по спектру энергии излучения твердого тела (а) и газа (б)

С точки зрения радиационного теплообмена различают два типа поверхностей: *диффузные* и *зеркальные*. Диффузные поверхности отражают все падающее на них излучение в пределах полусферы. У зеркальных поверхностей угол падения луча равен углу его отражения.

### **18.1.1. ОСОБЕННОСТИ РАДИАЦИОННОГО ТЕПЛООБМЕНА**

Теплообмен излучением имеет ряд отличий от кондуктивного и конвективного теплообмена:

- a) тепловое излучение вещества зависит от температуры тела (степени нагретости вещества), поэтому все тела (твердые тела, жидкости и поглощающие лучистую энергию газы) с температурой выше нуля по шкале Кельвина обладают собственным тепловым излучением;
- b) для передачи теплоты излучением не требуется тело-посредник, т.е. лучистая энергия может передаваться и в вакууме;
- c) при температурах от  $0^{\circ}\text{C}$  до  $100^{\circ}\text{C}$  лучистая и конвективная (при свободной конвекции) составляющие теплообмена имеют один порядок; в высокотемпературных энергетических (например, парогенераторах) и высокотемпературных теплотехнологических (например, металлургических печах) лучистый теплообмен является доминирующим в суммарном теплопереносе от горячего источника к приемнику тепловой энергии;
- d) в расчетах необходимо учитывать особенности поверхностного излучения (твердые тела) и объемного излучения (излучающие и поглощающие газы).

### **18.1.2. ПАРАМЕТРЫ И ХАРАКТЕРИСТИКИ ТЕПЛООВОГО ИЗЛУЧЕНИЯ**

Как и любой другой способ переноса теплоты, теплообмен излучением характеризуется *температурным полем* системы тел, участвующих в радиационном теплообмене ( $T$ , К), и *тепловыми потоками* излучения ( $Q$ , Вт), или поверхностными плотностями тепловых потоков излучения ( $E$ , Вт/м<sup>2</sup>). Температура и тепловой поток – параметры теплового излучения.

Телам, участвующим в радиационном теплообмене, приписывают некоторые специфические свойства, называемые *радиационными характеристиками* или *радиационными свойствами* тела. К радиационным характеристикам тела относят *поглощательную, отражательную, пропускательную способности* тела и *степень черноты*. Все названные радиационные характеристики могут быть как интегральными (для всего спектра излучения), так и спектральными (для бесконечно малого диапазона длин волн  $d\lambda$ ).

*Потоком излучения* ( $Q$ , Вт) называют количество лучистой энергии, проходящее через заданную поверхность площадью  $F$  в *единицу* времени. Поверхностной *плотностью потока излучения* ( $E$ , Вт/м<sup>2</sup>) называют

количество лучистой энергии, проходящее через заданную *единичную* поверхность *в единицу* времени.

В расчетах радиационного теплообмена приняты следующие обозначения:

- a)  $Q_{\text{пад}}$  и  $E_{\text{пад}}$  – поток и плотность потока излучения, падающие на поверхность тела;
- b)  $Q_{\text{отр}}$  и  $E_{\text{отр}}$  – поток и плотность потока излучения, отраженные от поверхности тела;
- c)  $Q_{\text{погл}}$  и  $E_{\text{погл}}$  – поток и плотность потока излучения, поглощенные телом;
- d)  $Q_{\text{проп}}$  и  $E_{\text{проп}}$  – поток и плотность потока излучения, пропускаемые телом;
- e)  $Q_{\text{соб}}$  ( $Q$ ) и  $E_{\text{соб}}$  ( $E$ ) – поток и плотность потока собственного излучения тела;
- f)  $Q_{\text{эф}}$  и  $E_{\text{эф}}$  – поток и плотность потока эффективного излучения тела;
- g)  $Q_{\text{рез}}$  и  $E_{\text{рез}}$  – поток и плотность потока результирующего излучения тела.

### **18.1.3. ПОГЛОЩАТЕЛЬНАЯ, ОТРАЖАТЕЛЬНАЯ И ПРОПУСКАТЕЛЬНАЯ СПОСОБНОСТИ ТЕЛА**

Для рассмотрения физического смысла поглощательной, отражательной и пропускательной способностей тела рассмотрим полупрозрачное тело, на поверхность которого падает поток излучения  $Q_{\text{пад}}$  (рис. 18.2). Очевидно, что для любого полупрозрачного тела из закона сохранения энергии следует:

$$Q_{\text{пад}} = Q_{\text{погл}} + Q_{\text{отр}} + Q_{\text{проп}} \quad (6.1)$$

Разделив левую и правую части равенства (6.1) на поток падающего излучения  $Q_{\text{пад}}$ , получим

$$\frac{Q_{\text{погл}}}{Q_{\text{пад}}} = \frac{Q_{\text{отр}}}{Q_{\text{пад}}} + \frac{Q_{\text{проп}}}{Q_{\text{пад}}} + \frac{Q_{\text{пад}}}{Q_{\text{пад}}} \quad (18.2)$$

или

$$A + R + D = 1, \quad (6.3)$$

где

$A = \frac{Q_{\text{погл}}}{Q_{\text{пад}}}$  – *поглощательная способность* тела, равная доле падающего излучения, поглощенного телом;

$R = \frac{Q_{\text{отр}}}{Q_{\text{пад}}}$  – *отражательная способность* тела, равная доле падающего излучения, отраженного телом;

$D = \frac{Q_{\text{проп}}}{Q_{\text{пад}}}$  – *пропускательная способность* тела, равная доле падающего излучения, проходящего через тело.

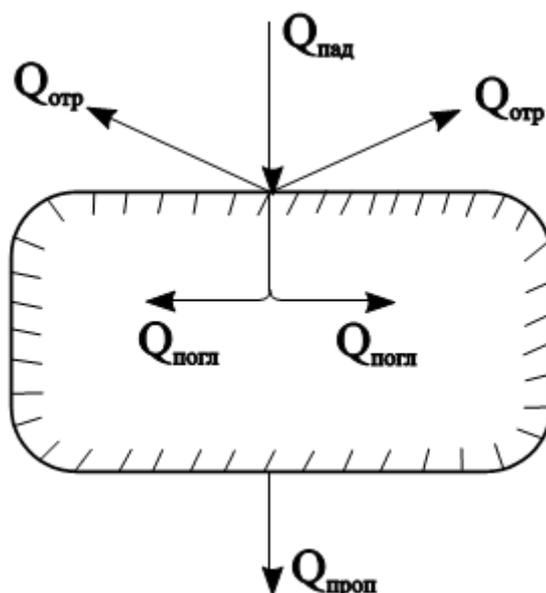


Рис. 18.2. Схема радиационного теплообмена для полупрозрачного тела

С учетом принятых обозначений поглощательной, отражательной и пропускательной способностей тела поглощенный, отраженный и пропущенный тепловые потоки можно рассчитать по формулам:

$$Q_{\text{погл}} = A \cdot Q_{\text{пад}}; Q_{\text{отр}} = R \cdot Q_{\text{пад}}; Q_{\text{проп}} = D \cdot Q_{\text{пад}}. \quad (18.4)$$

В зависимости от числового значения  $A$ ,  $R$  и  $D$  различают *абсолютно черное*, *абсолютно белое* и *абсолютно прозрачное* или *диатермичное* тела.

Тело, которое поглощает все падающее на него излучение, называют *абсолютно черным* телом (АЧТ). Поток и плотность потока собственного излучения АЧТ обозначают  $Q_0$  и  $E_0$  соответственно. У абсолютно черного тела радиационные способности равны:  $A = 1$ ,  $R = D = 0$ .

Тело, которое *диффузно* отражает все падающее на него излучение, называют *абсолютно белым* телом. У абсолютно белого тела радиационные способности равны:  $R = 1$ ,  $A = D = 0$ .

Тело, которое пропускает все падающее на него излучение, называют *абсолютно прозрачным* или *диатермичным*. Для диатермичного тела радиационные способности равны:  $D = 1$ ,  $A = R = 0$ .

Абсолютно черных, абсолютно белых и абсолютно прозрачных тел (идеальных тел) в природе не существует. Однако некоторые реальные тела по своим радиационным свойствам близки к указанным идеальным телам. Например, у сажи и окисленной шероховатой стали  $A \rightarrow 1$ , у полированных металлов  $R \rightarrow 1$ , у двухатомных газов с симметричными молекулами ( $N_2$ ,  $O_2$ ), в том числе и у сухого воздуха  $D \rightarrow 1$ .

У непрозрачных тел пропускательная способность равна нулю  $D = 0$ , поэтому  $A + R = 1$ . У газов отсутствует отражательная способность  $R = 0$ , поэтому  $A + D = 1$ .

#### 18.1.4. СОБСТВЕННОЕ, РЕЗУЛЬТИРУЮЩЕЕ И ЭФФЕКТИВНОЕ ИЗЛУЧЕНИЕ ТЕЛА

Излучение тела, обусловленное его тепловым состоянием (степенью нагретости), называют *собственным излучением* этого тела. Поток собственного излучения обозначают  $Q_{\text{соб}}$  или буквой  $Q$  без нижнего индекса. Плотность потока собственного излучения обозначают, Вт/м<sup>2</sup>,

$$E_{\text{соб}} \frac{dQ_{\text{соб}}}{dF}, \quad \text{или} \quad E = \frac{dQ}{dF} \quad (18.5)$$

и называют *лучеиспускательной способностью* тела. В величине  $E_{\text{соб}}$  заключена вся энергия, излучаемая телом в диапазоне длин волн  $\lambda = 0 \div \infty$ , т.е. энергия излучения всего спектра. Долю лучеиспускательной способности, заключенную в бесконечно малом спектральном диапазоне длин волн  $d\lambda$ , называют *спектральной плотностью потока собственного излучения* или *спектральной лучеиспускательной способностью* тела и обозначают, Вт/м<sup>3</sup>,

$$E_{\lambda} = \frac{d^2Q}{dFd\lambda} = \frac{dE}{d\lambda}. \quad (18.6)$$

Зная спектр излучения – функцию распределения  $E_{\lambda} = f(\lambda)$ , можно рассчитать лучеиспускательную способность тела, проинтегрировав по всему спектру излучения:

$$E = \int_0^{\infty} E_{\lambda} d\lambda. \quad (18.7)$$

Спектральную лучеиспускательную способность также называют *спектральной интенсивностью излучения*. Поэтому плотность потока собственного излучения тела (лучеиспускательную способность) называют и *интегральной интенсивностью излучения* тела.

Рассмотрим схему радиационного теплообмена, изображенную на рис. 6.3. Пусть на непрозрачное тело падает лучистый поток  $Q_{\text{пад}}$ . Одна часть теплового потока в количестве  $Q_{\text{погл}}$  поглощается телом, а другая – в количестве  $Q_{\text{отр}}$  телом отражается. Тело обладает и собственным излучением  $Q_{\text{соб}}$  ( $Q$ ).

Радиационный тепловой поток, уходящий с поверхности тела, равный сумме собственного и отраженного тепловых потоков называют *эффективным* тепловым потоком и обозначают  $Q_{\text{эф}}$ . Эффективный тепловой поток по определению равен

$$Q_{\text{эф}} = Q_{\text{соб}} + Q_{\text{отр}}. \quad (18.8)$$

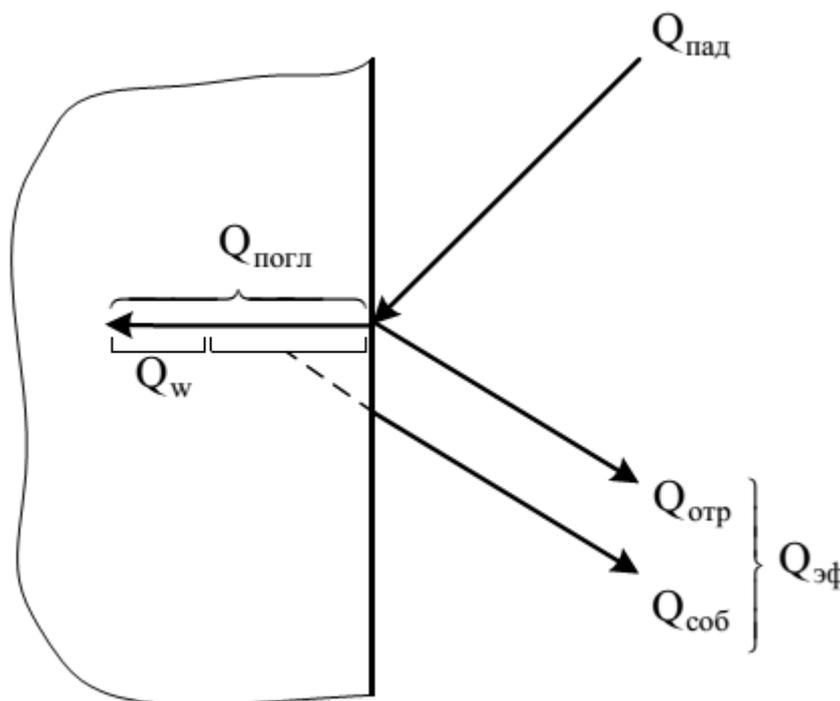


Рис. 18.3. Схема радиационного теплообмена для непрозрачного тела

Тепловой поток, идущий на изменение теплового состояния тела, называют *результующим* тепловым потоком и обозначают  $Q_{\text{рез}}$  или в целях унификации обозначений в расчетах сложного (радиационно-конвективного) теплообмена –  $Q_w$ . В результате радиационного теплообмена тело получает (при нагреве) или отдает (при охлаждении) количество энергии, равное разности между поглощенным и собственным лучистыми тепловыми потоками (см. рис. 6.3)

$$Q_w \equiv Q_{\text{рез}} = Q_{\text{погл}} - Q_{\text{соб}} = A \cdot Q_{\text{пад}} - Q_{\text{соб}}. \quad (18.9)$$

Результирующий тепловой поток можно найти, зная падающий и эффективный тепловые потоки по формуле

$$Q_w \equiv Q_{\text{рез}} = (Q_{\text{погл}} + Q_{\text{отр}}) - (Q_{\text{соб}} + Q_{\text{отр}}) = Q_{\text{пад}} - Q_{\text{эф}}. \quad (18.10)$$

*Замечание.* Знак « $\equiv$ » следует читать как «соответствует» или «эквивалентная форма записи».

При использовании в расчетах РТО удельных тепловых потоков формулы (6.7) – (6.9) примут вид

$$E_{\text{эф}} = E_{\text{соб}} + E_{\text{отр}}; \quad (18.11)$$

$$q_w \equiv E_{\text{рез}} = E_{\text{погл}} - E_{\text{соб}} = A \cdot E_{\text{пад}} - E_{\text{соб}}; \quad (18.12)$$

$$q_w \equiv E_{\text{рез}} = (E_{\text{погл}} + E_{\text{отр}}) - (E_{\text{соб}} + E_{\text{отр}}) = E_{\text{пад}} - E_{\text{эф}}. \quad (18.13)$$

Без вывода приведем формулу связи собственного, результирующего и эффективного потоков излучения:

$$Q_{\text{эф}} = \frac{1}{A} (R \cdot Q_{\text{рез}} + Q_{\text{соб}}) \quad (18.14)$$

или

$$Q_{\text{рез}} = \frac{1}{R} (A \cdot Q_{\text{рез}} - Q_{\text{соб}}) \quad (18.15)$$

## 18.2. ОСНОВНЫЕ ЗАКОНЫ ИЗЛУЧЕНИЯ АБСОЛЮТНО ЧЕРНОГО ТЕЛА

Спектры излучения реальных тел зависят от многих факторов (материала тела, температуры, состояния поверхности), и поэтому их аналитическое описание, в принципе, невозможно. У идеального абсолютно черного тела (АЧТ) распределение энергии по спектру в зависимости от температуры тела является универсальным, поэтому законы излучения абсолютно черного тела используют в качестве базовых при расчете излучения реальных тел.

Абсолютно черных тел в природе не существует. В качестве модели АЧТ используют отверстие в стенке непрозрачной полости с размерами много меньше самой полости.

При равномерном нагреве всей поверхности полости данное отверстие по своим свойствам приближается к абсолютно черному телу, т.е. поглощает все падающее на него излучение и само при этом является идеальным излучателем – излучает максимально возможное количество энергии.

### 18.2.1. ЗАКОН ПЛАНКА

В 1900 году на основе квантовой теории немецкий физик Макс Планк получил закон, устанавливающий зависимость спектральной интенсивности излучения абсолютно черного тела  $E_{0\lambda}$  от длины волны  $\lambda$  и абсолютной температуры  $T$  –  $E_{0\lambda} = f(\lambda, T)$ . Этот закон носит имя Планка и имеет вид

$$E_{0\lambda} = \frac{C_1}{\lambda^5 \left[ \exp\left(\frac{C_2}{\lambda \cdot T}\right) - 1 \right]}, \quad (18.16)$$

Здесь  $C_1$  и  $C_2$  – коэффициенты, связанные с универсальными физическими константами следующими соотношениями:

$$C_1 = 2\pi c^2 = 3,741832 \cdot 10^{-16} \text{ Вт} \cdot \text{м}^2;$$

$$C_2 = \frac{hc}{k} = 1,438786 \cdot 10^{-2},$$

где  $c = 3 \cdot 10^8 \text{ м/с}$  – скорость света в вакууме;

$h = 6,626 \cdot 10^{-34} \text{ Дж} \cdot \text{с}$  – постоянная Планка;

$k = 1,38 \cdot 10^{-23} \text{ Дж/К}$  – постоянная Больцмана.

График зависимости  $E_{0\lambda} = f(\lambda, T)$  изображен на рис. 18.4.

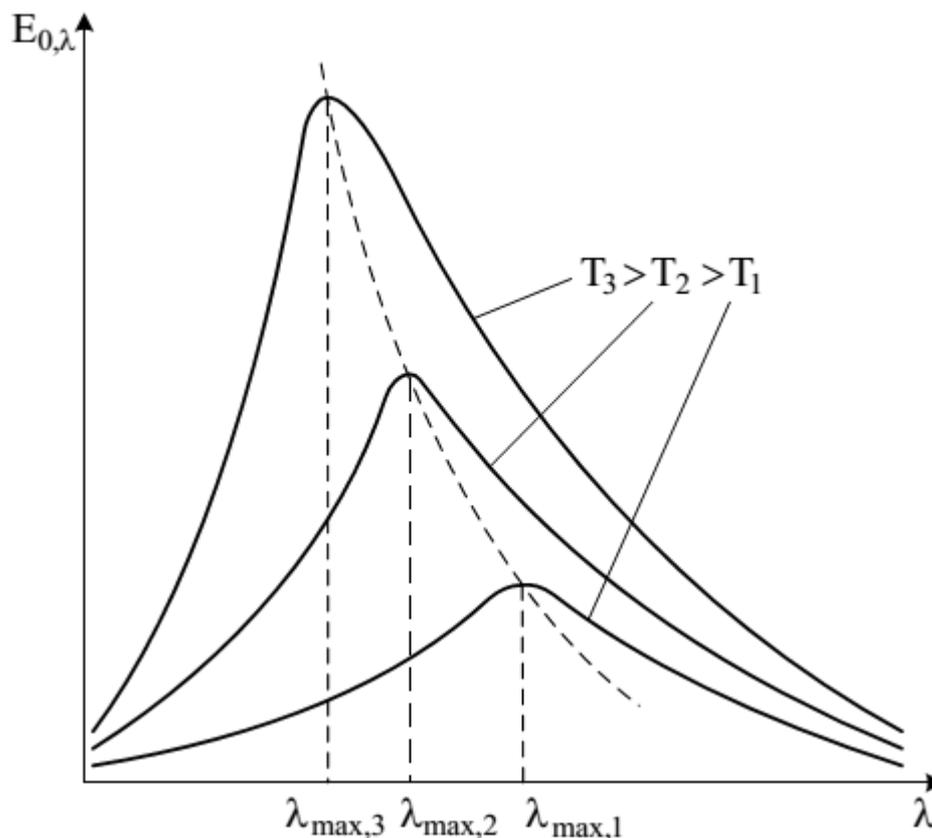


Рис. 18.4. Спектральная плотность потока излучения абсолютно черного тела.

Анализ этого графика позволяет сделать следующие выводы:

- с увеличением температуры спектральная интенсивность излучения  $E_{0\lambda}$  возрастает для всего спектра;
- зависимость  $E_{0\lambda} = f(\lambda, T)$  имеет экстремальный характер;
- с увеличением температуры длина волны, при которой наблюдается максимум спектральной плотности потока излучения  $\lambda_{max}$  абсолютно черного тела, уменьшается.

### 18.2.2. ЗАКОН СМЕЩЕНИЯ ВИНА

Закон смещения Вина можно сформулировать следующим образом: длина волны, при которой наблюдается максимальное значение спектральной плотности потока собственного излучения  $\lambda_{max}$  и абсолютная температура связаны обратно пропорциональной зависимостью:

$$\lambda_{max} \cdot T = 2897,82 \text{ мкм} \cdot \text{К} \approx 2,898 \cdot 10^{-3} \text{ м} \cdot \text{К}. \quad (18.17)$$

Закон смещения Вина является следствием закона Планка. Однако он был получен Вином ранее в 1893 году и поэтому носит его имя.

Если известна  $\lambda_{max}$ , то по формуле (18.17) рассчитывают абсолютную температуру излучателя, а если известна температура излучателя, то по той же формуле (18.17) находят  $\lambda_{max}$

### 18.2.3. ЗАКОН СТЕФАНА–БОЛЬЦМАНА

При условии термодинамического равновесия закон Стефана–Больцмана устанавливает зависимость плотности потока собственного излучения абсолютно черного тела  $E_0$  от его абсолютной температуры  $T$ :

$$E_0 = \int_0^{\infty} E_{0\lambda} d\lambda = \int_0^{\infty} \frac{C_1 \cdot \lambda^{-5}}{\exp \frac{C_2}{\lambda \cdot T} - 1} d\lambda = \sigma_0 \cdot T^4, \quad (18.18)$$

где  $\sigma_0 = 5,67 \cdot 10^{-8}$  Вт/(м<sup>2</sup>·К<sup>4</sup>) – постоянная Стефана–Больцмана;  $E_0$  – плотность потока собственного излучения абсолютно черного тела, Вт/м<sup>2</sup>.

В «ручных» расчетах (расчетах на калькуляторе) закон Стефана–Больцмана удобно применять в следующей форме записи:

$$E_0 = c_0 \left( \frac{T}{100} \right)^4, \quad (18.19)$$

где  $c_0 = 5,67$  Вт/(м<sup>2</sup>·К<sup>4</sup>) – коэффициент излучения абсолютно черного тела. Закон Стефана–Больцмана был экспериментально установлен Стефаном в 1879 году, теоретически обоснован Больцманом в 1884 году и Планком в 1901 году.

## 18.3. ИЗЛУЧЕНИЕ РЕАЛЬНЫХ ТЕЛ

### 18.3.1. СПЕКТРЫ РЕАЛЬНЫХ ТЕЛ. СПЕКТРАЛЬНАЯ СТЕПЕНЬ ЧЕРНОТЫ

Излучение реальных тел отличается от излучения абсолютно черного тела как по спектральному составу – виду функции  $E_\lambda = f(\lambda, T)$ , так и по величине (рис. 6.5,а). При равных температурах реальные тела излучают тепловой энергии меньше, чем абсолютно черное тело. При этом максимум спектральной плотности потока излучения у металлов смещен в сторону коротковолновой части спектра, а у диэлектриков – в сторону длинноволновой части спектра относительно максимума спектральной плотности потока излучения АЧТ при заданной температуре.

Для описания излучения реальных тел введено понятие спектральной степени черноты  $\varepsilon_\lambda$ , которая характеризует отношение спектральной плотности потока собственного излучения реального тела  $E_\lambda$  к спектральной плотности потока собственного излучения абсолютно черного тела  $E_{0,\lambda}$ :

$$\varepsilon_\lambda = \frac{E_\lambda}{E_{0\lambda}}. \quad (18.20)$$

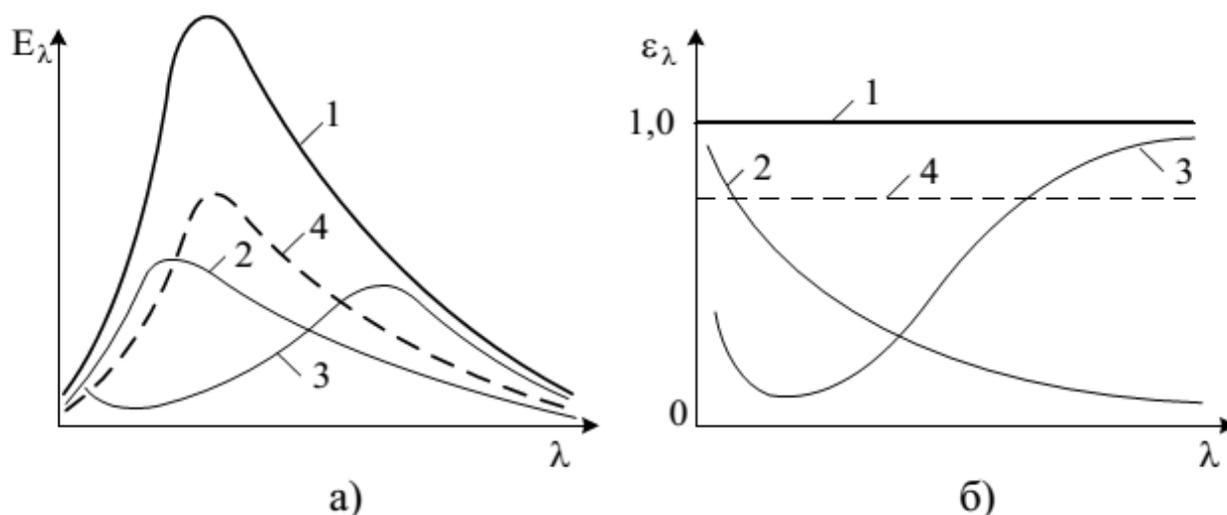


Рис. 18.5. Спектральное распределение энергии излучения (а) и степени черноты (б) различных тел:  
1 – АЧТ; 2 – металл; 3 – диэлектрик; 4 – серое тело

Следовательно, спектральная плотность собственного радиационного потока равна

$$E_{\lambda} = \varepsilon_{\lambda} \cdot E_{0\lambda}. \quad (18.21)$$

Спектральная степень черноты изменяется в пределах от 0 до 1 и для каждой длины волны  $\lambda$  характеризует долю, которую  $E_{\lambda}$  данного тела составляет от  $E_{0,\lambda}$  абсолютно черного тела при одной и той же температуре. Изменение спектральной степени черноты ряда тел показано на рис. 18.5,б. Из анализа формулы (18.20) следует, что спектральная степень черноты абсолютно черного тела равна единице.

*Спектральная степень черноты* реального тела зависит от длины волны, природы тела, состояния его поверхности и температуры.

### 18.3.2. ЗАКОН КИРХГОФА

Абсолютно черное тело поглощает все падающее на него излучение ( $A_{\lambda} = 1$ ) и одновременно является идеальным излучателем, у которого для всех длин волн  $\varepsilon_{\lambda} = 1$ .

Данное обстоятельство наводит на мысль, что и у реальных тел между спектральной излучательной способностью  $E_{\lambda}$  и его спектральной поглощательной способностью  $A_{\lambda}$  существует однозначная зависимость. Эту зависимость установил немецкий физик Кирхгоф в 1859 году и поэтому функциональную зависимость  $E_{\lambda} = f(A_{\lambda})$  называют законом Кирхгофа.

По закону Кирхгофа отношение спектральной плотности потока собственного излучения (спектральной лучеиспускательной способности) любого тела к его спектральной поглощательной способности есть величина постоянная и равная спектральной плотности потока АЧТ при той же температуре:

$$E_{0,\lambda} = \frac{E_\lambda}{A_\lambda}. \quad (18.22)$$

Поэтому спектральная лучеиспускательная способность тела равна

$$E_\lambda = A_\lambda \cdot E_{0,\lambda}. \quad (18.23)$$

Сравнивая выражения (18.21) и (18.23), можно сделать вывод о том, что спектральная поглотительная способность равна спектральной степени черноты:

$$A_\lambda = \varepsilon_\lambda. \quad (18.24)$$

Равенство (18.24) является следствием закона Кирхгофа и строго выполняется при локальном термодинамическом равновесии между излучением и веществом, что на практике выполняется не всегда. Однако справедливость допущения о локальном термодинамическом равновесии в расчетах радиационного теплообмена подтверждается результатами экспериментов.

### 18.3.3. ПОНЯТИЕ СЕРОГО ТЕЛА

Плотность потока собственного излучения тела в узком элементарном спектральном диапазоне  $d\lambda$  – спектральную плотность теплового потока – можно рассчитать по формуле (18.21) с учетом закона Планка (18.16):

$$E_\lambda = \varepsilon_\lambda \cdot E_{0,\lambda} = \varepsilon_\lambda \cdot \frac{C_1}{\lambda^5 \left[ \exp\left(\frac{C_2}{\lambda \cdot T}\right) - 1 \right]}. \quad (18.25)$$

Затем, экспериментально установив зависимость спектральной степени черноты от длины волны и температуры  $\varepsilon_\lambda = f(\lambda, T)$  для данного материала, можно найти и лучеиспускательную способность реального тела:

$$E = \int_0^\infty \varepsilon_\lambda \cdot E_{0\lambda} d\lambda = \int_0^\infty E_\lambda d\lambda, \quad (18.26)$$

Такой подход к расчету собственного излучения реальных тел весьма сложен из-за необходимости экспериментального определения спектров излучения реальных тел, которые при данной температуре зависят не только от природы вещества, но и от его структуры и состояния поверхности. Поэтому с целью упрощения инженерных расчетов излучение реальных тел моделируют излучением идеального *серого* тела.

Излучение *серого* тела обладает всеми свойствами излучения абсолютно черного тела. При этом спектр излучения *серого* тела подобен спектру излучения АЧТ (штриховая линия на рис. 18.5,а), а его спектральная плотность потока излучения  $E_\lambda$  меньше спектральной плотности потока

излучения абсолютно черного тела  $E_{0,\lambda}$  в одинаковое число раз. Другими словами, спектральная степень черноты *серого* тела при данной температуре не зависит от длины волны  $\varepsilon_\lambda = \text{const}$  (штриховая линия на рис. 18.5,б) и равна интегральной степени черноты *серого* тела  $\varepsilon = \varepsilon_\lambda = \text{const}$ .

Плотность потока собственного излучения (лучеиспускательная способность) *серого* тела будет равна:

$$E = \int_0^\infty \varepsilon_\lambda \cdot E_{0,\lambda} d\lambda = \varepsilon \cdot \int_0^\infty E_{0,\lambda} d\lambda = \varepsilon \cdot E_0, \quad (18.27)$$

или с учетом закона Стефана–Больцмана в форме записи (18.18) и (18.19) окончательно получим

$$E_0 = \varepsilon \cdot \sigma_0 \cdot T^4 = \varepsilon \cdot c_0 \left( \frac{T}{100} \right)^4 = c \left( \frac{T}{100} \right)^4, \quad (18.28)$$

где  $\sigma_0 = 5,67 \cdot 10^{-8}$  Вт/(м<sup>2</sup>·К<sup>4</sup>) – постоянная Стефана–Больцмана;

$c_0 = 5,67$  Вт/(м<sup>2</sup>·К<sup>4</sup>) – коэффициент излучения абсолютно черного тела;

$c = \varepsilon \cdot c_0$  – коэффициент излучения *серого* тела, Вт/(м<sup>2</sup>·К<sup>4</sup>);

$\varepsilon$  – интегральная степень черноты (степень черноты) *серого* тела.

Из анализа формулы (18.27) следует, что интегральная степень черноты равна отношению лучеиспускательной способности *серого* тела  $E$  к лучеиспускательной способности абсолютно черного тела  $E_0$ :

$$\varepsilon = \frac{E}{E_0}. \quad (18.29)$$

Следовательно, плотность собственного радиационного потока *серого* тела равна:

$$E = \varepsilon \cdot E_0. \quad (18.30)$$

*Интегральная степень черноты* *серого* тела (степень черноты) зависит от природы тела, состояния его поверхности и температуры.

Закон Кирхгофа для *серого* тела принимает вид

$$E_0 = \frac{E}{A} \quad (18.31)$$

и формулируется следующим образом: «Отношение плотности потока собственного излучения (лучеиспускательной способности) *серого* тела к его поглощательной способности есть величина постоянная и равна плотности потока собственного излучения абсолютно черного тела при условии равенства температур обоих тел».

Из закона Кирхгофа следует, что плотность собственного радиационного потока равна:

$$E = A \cdot E_0 \quad (18.32)$$

Сравнивая выражения (18.30) и (18.32), можно сделать вывод о том, что степень черноты серого тела равна его поглощательной способности:

$$\varepsilon = A. \quad (18.33)$$

#### 18.4. РАДИАЦИОННЫЙ ТЕПЛООБМЕН В ЗАМКНУТОЙ СИСТЕМЕ ИЗ ДВУХ СЕРЫХ ТЕЛ, РАЗДЕЛЕННЫХ ДИАТЕРМИЧНОЙ СРЕДОЙ

Для замкнутой системы радиационного теплообмена, состоящей из двух серых тел (рис. 6.6), справедливо равенство, которое следует из закона сохранения лучистой энергии

$$Q_{w1} + Q_{w2} = 0, \quad (18.34)$$

где  $Q_{w1}$  и  $Q_{w2}$  – результирующие тепловые потоки первого и второго тел, Вт.

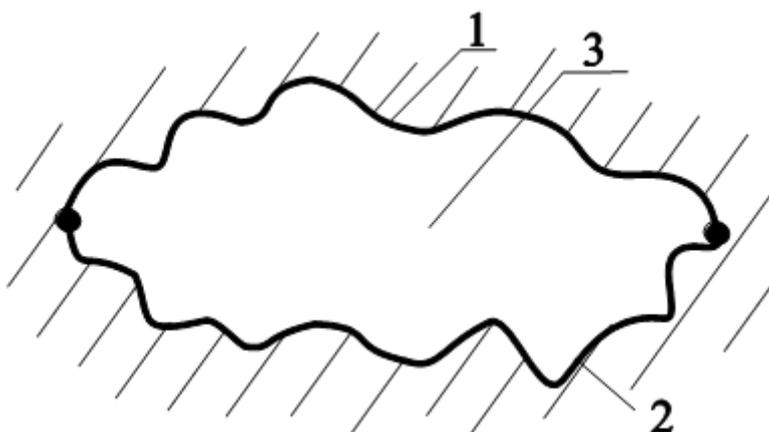


Рис. 18.6. К расчету излучения двух серых поверхностей, разделённых диатермичной средой:  
1, 2 – твердые серые тела; 3 – диатермичное газовое тело.

Поток результирующего излучения в замкнутой системе, состоящей из двух серых поверхностей, разделенных диатермичной (лучепрозрачной) средой, рассчитывают по формуле:

$$Q_{w1} = -Q_{w2} = \varepsilon_{\text{пр}} \cdot \sigma_0 \cdot (T_2^4 - T_1^4) \cdot \varphi_{21} \cdot F_2; \quad (18.35)$$

или

$$Q_{w1} = -Q_{w2} = c_{\text{пр}} \cdot \left[ \left( \frac{T_2}{100} \right)^4 - \left( \frac{T_1}{100} \right)^4 \right] \cdot \varphi_{21} \cdot F_2; \quad (18.36)$$

где  $T$  – абсолютная температура поверхности теплообмена, К;  $F$  – площадь поверхности теплообмена, м<sup>2</sup>;  $\varphi_{12}$  и  $\varphi_{21}$  – угловые коэффициенты облучения соответственно с первого тела на второе и со второго тела на первое;  $\varepsilon_{\text{пр}}$  –

приведенная степень черноты в системе двух тел;  $c_{\text{пр}} = c_0 \varepsilon_{\text{пр}}$  – приведенный коэффициент излучения в системе двух серых тел;  $c_0 = 5,67 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \cdot \text{К}^4)$  – коэффициент излучения абсолютно черного тела.

Приведенную степень черноты и приведенный коэффициент излучения в замкнутой системе радиационного теплообмена, состоящей из двух серых тел, рассчитывают по формулам

$$\varepsilon_{\text{пр}} = \frac{1}{1 + \left(\frac{1}{\varepsilon_1} - 1\right) \varphi_{12} + \left(\frac{1}{\varepsilon_2} - 1\right) \varphi_{21}}; \quad (18.37)$$

$$c_{\text{пр}} = \frac{1}{\frac{1}{c_0} + \left(\frac{1}{c_1} - \frac{1}{c_0}\right) \varphi_{12} + \left(\frac{1}{c_2} - \frac{1}{c_0}\right) \varphi_{21}}. \quad (18.38)$$

#### 18.4.1. УГЛОВЫЕ КОЭФФИЦИЕНТЫ ИЗЛУЧЕНИЯ

Угловым коэффициентом излучения (коэффициентом облученности) называют величину, которая определяет долю лучистой энергии, приходящей на данное тело с другого тела. Угловой коэффициент излучения зависит только от взаимного расположения тел в пространстве и поэтому является чисто геометрической величиной.

Угловые коэффициенты находят аналитически, численно методом статистических испытаний, экспериментально по величине освещенности тел и используя свойства угловых коэффициентов. В общем случае выделяют семь свойств угловых коэффициентов: замкнутости, взаимности, невогнутости, затененности, совмещаемости, распределительности и аддитивности.

Угловые коэффициенты излучения (коэффициенты облученности) в системе, состоящей из двух поверхностей, можно рассчитать, используя только первые три свойства угловых коэффициентов: *замкнутости, взаимности и невогнутости*.

##### 18.4.1.1. Свойство замкнутости (замыкаемости) угловых коэффициентов

Сумма угловых коэффициентов с любой поверхности, входящей в замкнутую систему, включая угловой коэффициент «сам на себя», равна единице. Например, для системы твердых тел, состоящей из  $n$  поверхностей произвольной формы, свойство замыкаемости для тела  $i$  запишется в виде (рис. 6.7,а)

$$\sum_{k=1}^n \varphi_{ik} + \varphi_{ii} = 1, \quad (18.39)$$

$\sum_{k=1}^n \varphi_{ik}$  – сумма угловых коэффициентов излучения с тела  $i$  на все  $n$  тел, входящих в замкнутую систему  $\varphi_{ii}$  – угловой коэффициент излучения «сам на себя» (с тела  $i$  на тело  $i$ ).

### 18.4.1.2. Свойство взаимности угловых коэффициентов

Для двух тел, входящих в любую замкнутую (рис. 6.7,а) или разомкнутую (рис. 6.7,б) систему, и находящихся в состоянии лучистого теплообмена, справедливо равенство:

$$\varphi_{ik} \cdot F_i = \varphi_{ki} \cdot F_k, \quad (18.40)$$

где  $\varphi_{ik}$  – угловой коэффициент излучения с тела  $i$  на тело  $k$ ;  $F_i$  – площадь  $i$ -го тела;  $\varphi_{ki}$  – угловой коэффициент излучения с тела  $k$  на тело  $i$ ;  $F_k$  – площадь  $k$ -го тела.

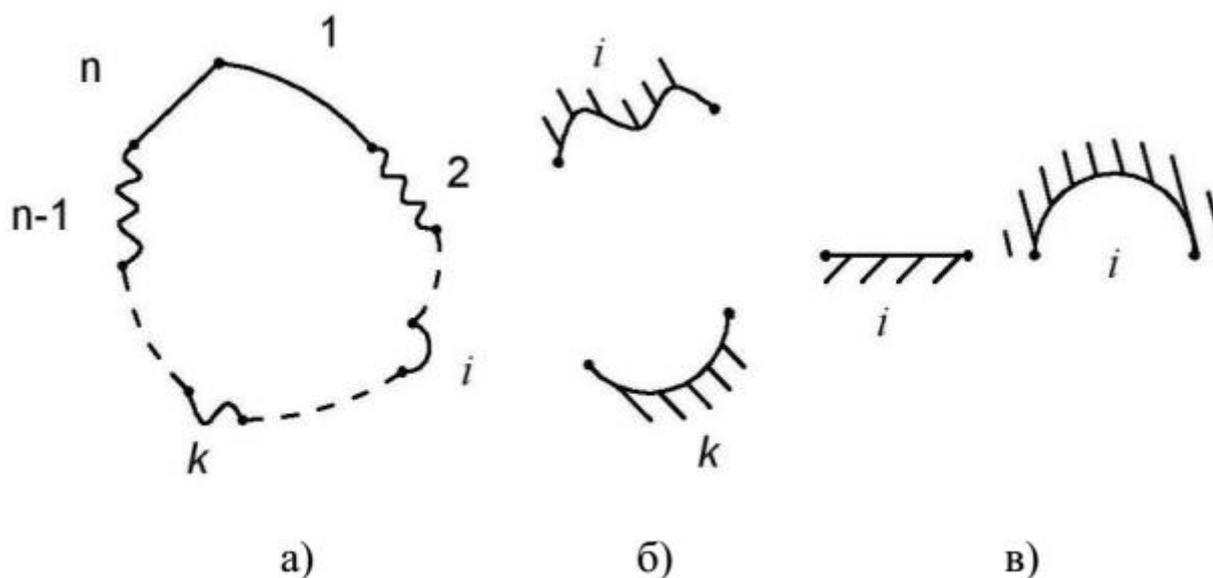


Рис. 18.7. К определению свойств угловых коэффициентов:  
а – замкнутая система тел; б – разомкнутая система тел; в – невогнутые тела

### 18.4.1.3. Свойство невогнутости угловых коэффициентов

Для плоских и выпуклых поверхностей угловой коэффициент «сам на себя» равен нулю (рис. 18.7,в), так как в этом случае тело само себя не облучает («не видит»).

$$\varphi_{ii} = 0. \quad (18.41)$$

### 18.4.2. ЧАСТНЫЕ СЛУЧАИ РАСЧЕТА РАДИАЦИОННОГО ТЕПЛООБМЕНА

Рассмотрим случаи радиационного теплообмена для наиболее часто встречающихся на практике систем теплообмена, которые можно представить в виде системы из двух серых тел (рис. 18.8).

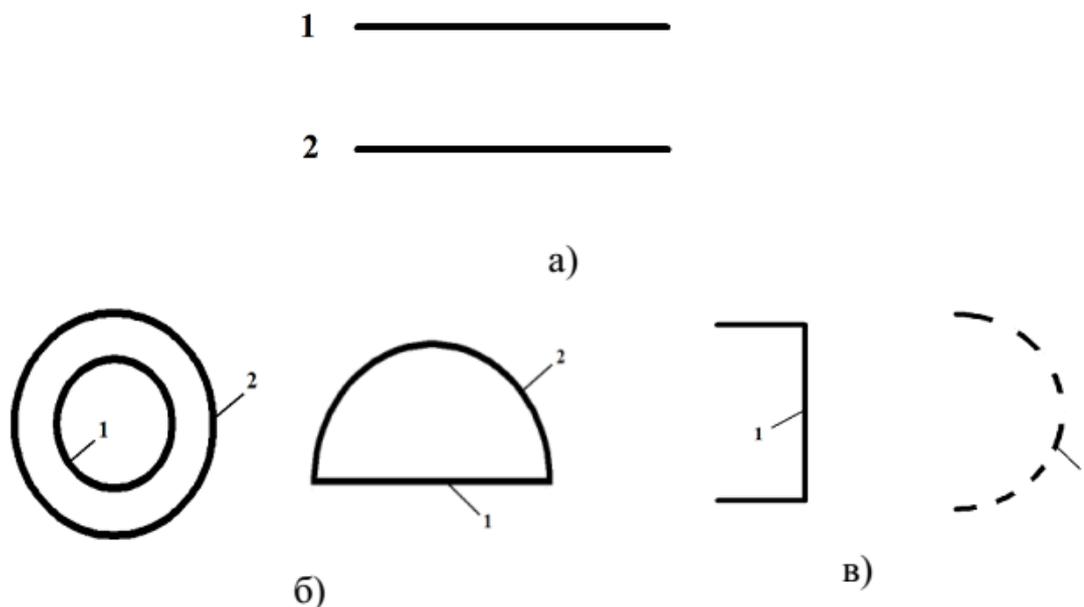


Рис. 18.8. Система лучистого теплообмена из двух серых тел:  
 а – две плоские параллельные поверхности; б – замкнутая система из невогнутого 1 и вогнутого 2 тел; в – невогнутое тело 1 и тело 2 с размерами  $F_2 \gg F_1$

Для двух плоских параллельных поверхностей (рис. 18.8,а), используя свойство замыкаемости (18.39) и невогнутости (18.41), получим

$$\varphi_{1-1} = 0; \varphi_{1-2} = 1; \varphi_{2-2} = 0; \varphi_{2-1} = 1. \quad (18.42)$$

Подставляя значения угловых коэффициентов (18.42) в формулу (18.37), находим выражение для расчета приведенной степени черноты в системе двух плоских параллельных поверхностей

$$\varepsilon_{\text{пр}} = \frac{1}{\frac{1}{\varepsilon_1} + \frac{1}{\varepsilon_2} - 1}. \quad (18.43)$$

Для системы, состоящей из двух тел, из которых одно тело невогнутое, а другое облучает само себя (вогнутое) (рис. 18.8,б), угловые коэффициенты находят решением системы алгебраических уравнений, записанных на основе свойств замкнутости, взаимности и невогнутости угловых коэффициентов

$$\begin{cases} \varphi_{1-1} + \varphi_{1-2} = 1, \\ \varphi_{2-2} + \varphi_{2-1} = 1, \\ \varphi_{1-2} \cdot F_1 = \varphi_{2-1} \cdot F_2, \\ \varphi_{1-1} = 0 \end{cases} \quad (18.44)$$

Решение системы алгебраических уравнений (18.44) имеет вид

$$\varphi_{1-1} = 0; \varphi_{1-2} = 1; \varphi_{2-2} = 1 - \frac{F_1}{F_2}; \varphi_{2-1} = \frac{F_1}{F_2}. \quad (18.45)$$

Подставляя решение (18.45) в формулу для приведенной степени черноты (18.37), получим:

$$\varepsilon_{\text{пр}} = \frac{1}{\frac{1}{\varepsilon_1} + \left(\frac{1}{\varepsilon_2} - 1\right) \cdot \frac{F_1}{F_2}} \quad (18.46)$$

Третий частный случай радиационного теплообмена в системе из двух тел можно рассматривать как теплообмен между невогнутым телом и телом, размеры которого во много раз больше размеров первого тела. Такого рода теплообмен имеет место, например, при расчете лучистой составляющей тепловых потерь с поверхности теплотехнических агрегатов, тепловых потерь излучением ограждающими конструкциями зданий и сооружений и т.п. Систему тел, показанную на рис. 18.8,в, можно рассматривать как частный случай системы тел рис. 18.8,б при условии, что площадь поверхности второго тела много больше площади поверхности первого тела ( $F_2 \gg F_1$ ). Поэтому при выполнении условия  $F_2 \gg F_1$  из формулы (18.46) следует, что приведенная степень черноты для системы тел рис. 18.8,в равна степени черноты первого тела:

$$\varepsilon_{\text{пр}} = \varepsilon_1 \quad (18.47)$$

### 18.5. РАДИАЦИОННЫЙ ТЕПЛООБМЕН ПРИ УСТАНОВКЕ ЭКРАНОВ

Для уменьшения лучистой составляющей тепловых потерь от поверхности теплоэнергетических и теплотехнологических установок около них устанавливаются ограждения в виде тонких высокотеплопроводных экранов, у которых перепад температур по сечению практически отсутствует ( $\Delta T_3 \rightarrow 0$ ), так как термическое сопротивление экранов стремится к нулю ( $R_{t,3} \rightarrow 0$ ).

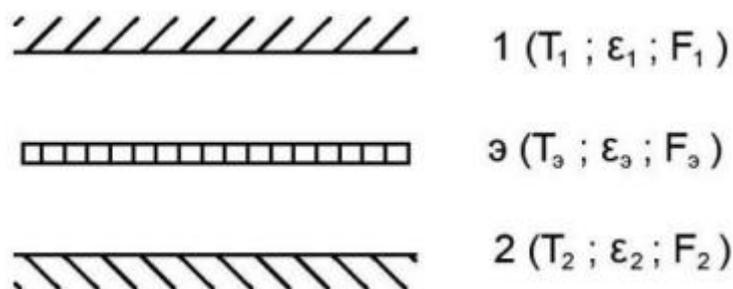


Рис. 18.9. Схема излучения при установке экранов

Оценим уменьшение результирующего теплового потока при установке экранов между двумя серыми бесконечными параллельными пластинами (рис. 18.9).

Пусть для определенности лучистый тепловой поток уходит с поверхности 1 и поступает на поверхность 2 ( $T_1 > T_2$ ). Для упрощения вывода допустим равенство степеней черноты параллельных поверхностей 1 и 2 ( $\varepsilon_1 = \varepsilon_2 = \varepsilon$ ).

Найдем плотность результирующего радиационного теплового потока на второй поверхности для двух случаев:

а)  $q_{w,2}^{1-2}$  – без экрана;

б)  $q_{w,2}^{1-\varepsilon-2}$  – при установке одного экрана со степенью черноты  $\varepsilon_3$  той же площади, что и излучающая, и поглощающая излучение поверхности ( $F_1 = F_2 = F_3 = F$ ).

Плотность результирующего теплового потока на поверхности тела 2 без экрана (см. раздел 18.4) равна:

$$q_{w,2}^{1-2} = \varepsilon_{\text{пр}}^{1-2} \sigma_0 (T_1^4 - T_2^4), \quad (18.48)$$

где

$$\varepsilon_{\text{пр}}^{1-2} = \frac{1}{\frac{1}{\varepsilon_1} + \frac{1}{\varepsilon_2} - 1} = \frac{1}{\frac{2}{\varepsilon} - 1}. \quad (18.49)$$

Без вывода запишем плотность результирующего теплового потока на поверхности тела 2 при наличии одного экрана со степенью черноты  $\varepsilon_3$ :

$$q_{w,2}^{1-\varepsilon-2} = \frac{1}{2} \varepsilon_{\text{пр}}^{1-\varepsilon-2} \sigma_0 (T_1^4 - T_2^4), \quad (18.50)$$

Приведенная степень черноты в системе плоских параллельных поверхностей равна (см. формулу (18.43)):

$$\varepsilon_{\text{пр}}^{1-\varepsilon-2} = \varepsilon_{\text{пр}}^{1-\varepsilon} = \varepsilon_{\text{пр}}^{\varepsilon-2} = \frac{1}{\frac{1}{\varepsilon_3} + \frac{1}{\varepsilon} - 1}. \quad (18.51)$$

Определим, во сколько раз установка одного экрана уменьшает результирующий радиационный тепловой поток на второй поверхности

$$\frac{q_{w,2}^{1-2}}{q_{w,2}^{1-\varepsilon-2}} = \frac{\varepsilon_{\text{пр}}^{1-2} \sigma_0 (T_1^4 - T_2^4)}{\frac{1}{2} \varepsilon_{\text{пр}}^{1-\varepsilon-2} \sigma_0 (T_1^4 - T_2^4)} = 2 \cdot \frac{\frac{1}{\varepsilon_3} + \frac{1}{\varepsilon} - 1}{\frac{2}{\varepsilon} - 1}. \quad (18.52)$$

Анализ формулы (18.52) показывает, что:

а) при равенстве степеней черноты экрана и плоских поверхностей ( $\varepsilon = \varepsilon_3$ ) отношение  $\frac{q_{w,2}^{1-2}}{q_{w,2}^{1-\varepsilon-2}} = 2$ , т.е. результирующий радиационный тепловой поток уменьшается в два раза;

б) при уменьшении степени черноты экрана ( $\varepsilon_3 \downarrow$ ) отношение  $\frac{q_{w,2}^{1-2}}{q_{w,2}^{1-\varepsilon-2}}$  увеличивается, т.е. растет ослабление излучения за счет установки экрана.

При установке  $n$  экранов с одинаковой степенью черноты  $\varepsilon_3$  между двумя параллельными плоскостями с равной  $\varepsilon = \varepsilon_1 = \varepsilon_2$  степенью черноты ослабление результирующего лучистого теплового потока рассчитывают по формуле

$$\frac{q_{w,2}^{1-2}}{q_{w,2}^{1-\varepsilon-2}} = 1 + n \cdot \frac{2 - \varepsilon_3}{2 - \varepsilon} \cdot \frac{\varepsilon}{\varepsilon_3}. \quad (18.53)$$

В частном случае, при равенстве степени черноты экранов и обеих поверхностей ( $\varepsilon = \varepsilon_3$ ), из формулы (18.53) получим

$$\frac{q_{w,2}^{1-2}}{q_{w,2}^{1-\varepsilon-2}} = 1 + n. \quad (18.54)$$

В самом общем случае при установке  $n$  экранов с разной степенью черноты у каждого экрана  $\varepsilon_{3i}$  между двумя серыми плоскими поверхностями со степенью черноты  $\varepsilon_1$  и  $\varepsilon_2$  соответственно, плотность потока результирующего излучения в такой системе тел равна:

$$q_{w,2}^{1-\varepsilon-2} = \varepsilon_{\text{пр}}^{1-\varepsilon n-2} \sigma_0 (T_1^4 - T_2^4), \quad (18.55)$$

где  $\varepsilon_{\text{пр}}^{1-\varepsilon n-2}$  – приведенная степень черноты при наличии  $n$  экранов

$$\varepsilon_{\text{пр}}^{1-\varepsilon n-2} = \left[ \frac{1}{\varepsilon_{\text{пр}}} + \sum_{i=1}^n \left( \frac{2}{\varepsilon_{3i}} - 1 \right) \right]^{-1} = \left[ \frac{1}{\varepsilon_{\text{пр}}} + \sum_{i=1}^n \frac{2}{\varepsilon_{3i}} - n \right]^{-1}, \quad (18.56)$$

где  $\varepsilon_{3i}$  – степень черноты  $i$ -го экрана.

Если все экраны имеют одинаковую степень черноты, то выражение (18.56) принимает вид

$$\varepsilon_{\text{пр}}^{1-\varepsilon n-2} = \left[ \frac{1}{\varepsilon_{\text{пр}}} + n \left( \frac{2}{\varepsilon_3} - 1 \right) \right]^{-1}. \quad (18.57)$$

В формулах (18.56) и (18.57) приведенную степень черноты между двумя плоскими параллельными серыми поверхностями неограниченных размеров без экранов между ними  $\varepsilon_{\text{пр}}$  рассчитывают по формуле (18.43).

## 18.6. РАДИАЦИОННЫЙ ТЕПЛООБМЕН МЕЖДУ ГАЗОМ И ОКРУЖАЮЩЕЙ ЕГО ЗАМКНУТОЙ СЕРОЙ ОБОЛОЧКОЙ

В инженерных расчетах газ, излучающий и поглощающий излучение, считают серым телом, а его объемное излучение заменяют излучением оболочки, в которую заключен этот газ. Поэтому плотность потока собственного излучения газа рассчитывают по формуле, аналогичной формуле (18.28),

$$E_{\Gamma} = \varepsilon_{\Gamma} E_{0,\Gamma} = \varepsilon_{\Gamma} \sigma_0 T_{\Gamma}^4 = \varepsilon_{\Gamma} \sigma_0 \left( \frac{T_{\Gamma}}{100} \right)^4 = c_{\Gamma} \left( \frac{T_{\Gamma}}{100} \right)^4, \quad (18.58)$$

Расчет радиационного теплообмена между серым газом и окружающей его замкнутой серой оболочкой (рис. 18.10) выполняют по формуле Нуссельта или формуле Поляка.

Формула Нуссельта получена автором при допущении равенства поглотительной способности газа и его степени черноты  $A_{\Gamma} = \varepsilon_{\Gamma}$  и имеет вид

$$Q_w = \varepsilon_{\text{пр}} \sigma_0 (T_{\Gamma}^4 - T_w^4) F_w, \quad (18.59)$$

где  $Q_w$  – результирующий тепловой поток излучением, воспринимаемый оболочкой, Вт;  $T_{\Gamma}$  и  $T_w$  – температуры газа и оболочки, К;  $F_w$  – площадь поверхности оболочки, м<sup>2</sup>.

Приведенная степень черноты в системе газ – оболочка  $\varepsilon_{\text{пр}}$  в формуле Нуссельта равна:

$$\varepsilon_{\text{пр}} = \frac{1}{\frac{1}{\varepsilon_{\Gamma}} + \frac{1}{\varepsilon_w} - 1}. \quad (18.60)$$

где  $\varepsilon_{\Gamma}$  и  $\varepsilon_w$  – степень черноты газа и оболочки соответственно.

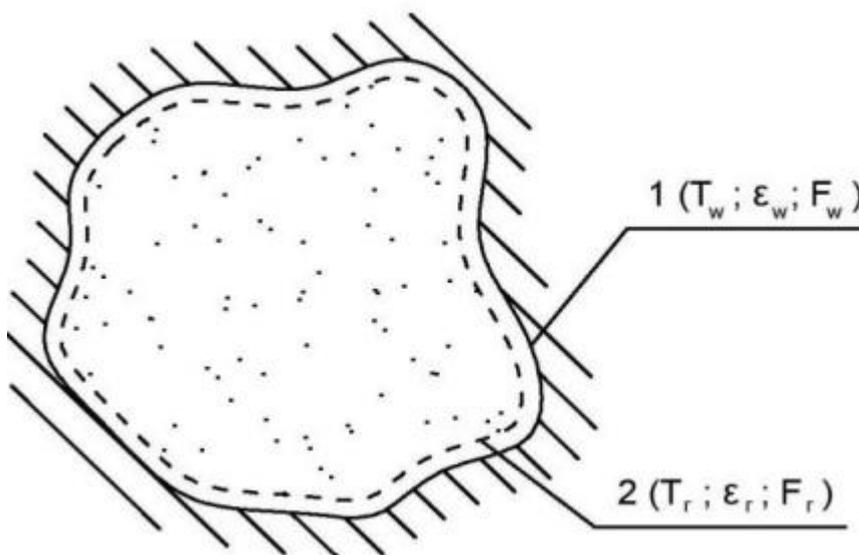


Рис. 18.10. Схема радиационного теплообмена между газом и замкнутой твердой оболочкой: 1 – твердое тело; 2 – условная оболочка газового тела

Формула Поляка более точна, потому что она учитывает неравенство поглотительной способности газа и его степени черноты  $A_{\Gamma} \neq \varepsilon_{\Gamma}$ .

Неравенство  $A_{\Gamma} \neq \varepsilon_{\Gamma}$  объясняется тем, что газ, расположенный в оболочке, поглощает не только собственное излучение внутри самого себя, но и

излучение от окружающей газ твердой оболочки с температурой  $T_w$ . В этом случае лучистый тепловой поток равен:

$$Q_w = \varepsilon_{\text{пр}} \sigma_0 \left( \frac{\varepsilon_{\Gamma}}{A_{\Gamma}} T_{\Gamma}^4 - T_w^4 \right) F_w; \quad (18.61)$$

$$\varepsilon_{\text{пр}} = \frac{1}{\frac{1}{A_{\Gamma}} + \frac{1}{\varepsilon_w} - 1}. \quad (18.62)$$