



Per ricavare le temperature degli strati calcoliamo il flusso di calore, per il quale è necessario calcolare la resistenza termica totale:

$$R_{TOT} = \left( \frac{1}{h_i} + \frac{1}{C_1} + \frac{1}{C_{cls}} + \frac{1}{h_e} \right) = \frac{1}{8} + \frac{1}{2,8} + \frac{1}{12} + \frac{1}{23} = 0,125 + 0,360 + 0,083 + 0,043 = 0,611$$

da cui  $\Phi_{tot} = \frac{1}{R} \times \Delta T = \frac{1}{0,611} \times 15 = 24,55 \text{ W/m}^2$

Dalla relazione  $\phi = h_i \times (T_{a_i} - T_{p_i})$  ricaviamo la temperatura della faccia interna del pannello:

$$T_{p_i} = T_{a_i} - \frac{\phi}{h_i} = 18 - \frac{24,55}{8} = 14,9 \text{ }^\circ\text{C}$$

e dalla  $\phi = C_1 (T_{p_i} - T_{p_c}) \Rightarrow T_{p_c} = T_{p_i} - \frac{\phi}{C_1} = 14,9 - \frac{24,55}{2,8} = 6,1 \text{ }^\circ\text{C}$

per calcolare la temperatura a metà dello strato di cls dato che  $C_{cls} = \frac{\lambda_{cls}}{s_{cls}} \Rightarrow \frac{\lambda_{cls}}{\frac{s_{cls}}{2}} = 2C_{cls}$

$$\phi = 2C_{cls} (T_{p_c} - T_{cls/2}) \Rightarrow T_{cls/2} = T_{p_c} - \frac{\phi}{2C_{cls}} = 6,1 - \frac{24,55}{24} = 5,1 \text{ }^\circ\text{C}$$

### Esercizio 2.4 – Flusso di calore specifico, calcolo spessore strato isolante

Una parete di tamponamento separa due ambienti, quello interno e quello esterno, che si trovano rispettivamente a 20 e a -10 °C. La stratigrafia della parete (dall'interno all'esterno) è la seguente:

Strato 1	Intonaco interno	Spessore 2 cm	conduttività $\lambda = 0,29 \text{ W/mK}$
Strato 2	Calcestruzzo	Spessore 30 cm	conduttività $\lambda = 0,8 \text{ W/mK}$
Strato 3	Intonaco esterno	Spessore 2 cm	conduttività $\lambda = 0,29 \text{ W/mK}$

I coefficienti liminari interno ed esterno ( $h_i$  ed  $h_e$ ) sono rispettivamente pari a 8,13 e 23,25 W/m<sup>2</sup>K. Determinare:

- |    |  |                  |           |
|----|--|------------------|-----------|
| a) | il flusso specifico attraverso la parete   | W/m <sup>2</sup> | [ 44,12 ] |
| b) | la temperatura della faccia interna  | °C               | [ 14,6 ]  |
| c) | lo spessore di isolante che consente di ridurre del 30% le dispersioni termiche (considerare come materiale isolante polistirolo con $\lambda = 0,03 \text{ W/mK}$ ) | mm               | [ 9 ]     |

#### Svolgimento

Per calcolare il flusso troviamo la resistenza totale della parete

$$C_1 = \frac{0,29}{0,02} = 14,5 \text{ W/m}^2\text{K}$$

$$C_2 = \frac{0,8}{0,3} = 2,66 \text{ W/m}^2\text{K}$$

$$C_3 = \frac{0,29}{0,02} = 14,5 \text{ W/m}^2\text{K}$$

$$R_{TOT} = \left( \frac{1}{h_i} + \frac{1}{C_1} + \frac{1}{C_2} + \frac{1}{C_3} + \frac{1}{h_e} \right) = \frac{1}{8,13} + \frac{1}{14,5} + \frac{1}{2,66} + \frac{1}{14,5} + \frac{1}{23,25} = 0,68$$

$$\Phi = \frac{1}{R_{TOT}} \times \Delta T = \frac{1}{0,68} \times 30 = 44,12 \text{ W/m}^2$$

Noto il flusso ricaviamo la temperatura della faccia interna della parete:

$$T_{p_i} = T_{a_i} - \frac{\phi}{h_i} = 20 - \frac{44,12}{8,13} = 14,6 \text{ }^\circ\text{C}$$

$$\text{Considerato che } R_{iso} = \frac{s_{iso}}{\lambda_{iso}} \Rightarrow 0,7\Phi = \frac{1}{R_{TOT} + \frac{s_{iso}}{\lambda_{iso}}} \times \Delta T \Rightarrow s_{iso} = \frac{\Delta T \times \lambda_{iso}}{0,7\Phi} - R_{TOT} \lambda_{iso} = 0,009 \text{ m}$$

### Esercizio 2.5 – Flusso di calore attraverso una parete piana

Una parete di tamponamento separa due ambienti che si trovano rispettivamente a 25 e a  $-5 \text{ }^\circ\text{C}$ . La stratigrafia della parete (dall'interno all'esterno) è la seguente:

Strato 1	Mattoni semipieni	Spessore 24 cm	conduttanza $C = 2,70 \text{ W/m}^2\text{K}$
Strato 2	Camera d'aria	Spessore 6 cm	resistenza termica $R = 0,156 \text{ m}^2\text{K/W}$
Strato 3	Mattoni pieni	Spessore 12 cm	conduttività $\lambda = 1 \text{ W/mK}$

I coefficienti liminari interno ed esterno ( $h_i$  ed  $h_e$ ) sono rispettivamente pari a 8,13 e 23,25  $\text{W/m}^2\text{K}$ . Determinare:

- a) il flusso di calore che attraversa le parete  $\text{W/m}^2$  [ \_\_\_ 36,9 \_\_\_ ]  
 b) la temperatura superficiale interna della parete  $^\circ\text{C}$  [ \_\_\_ 20,47 \_\_\_ ]  
 c) la resistenza termica della parete se nell'intercapedine viene insufflato del materiale isolante con un valore di  $\lambda = 0,05 \text{ W/mK}$   $\text{m}^2\text{K/W}$  [ \_\_\_ 1,856 \_\_\_ ]

#### Svolgimento

Per calcolare il flusso di calore è necessario calcolare la resistenza termica totale:

$$R_T = \left( \frac{1}{h_i} + \frac{1}{C_1} + R_{aria} + \frac{s_3}{\lambda_3} + \frac{1}{h_e} \right) = \left( \frac{1}{8,13} + \frac{1}{2,70} + 0,156 + \frac{0,12}{1} + \frac{1}{23,25} \right) = 0,812 \frac{\text{m}^2\text{K}}{\text{W}}$$

e quindi la trasmittanza:

$$K = \frac{1}{R_T} = \frac{1}{0,812} = 1,23 \frac{\text{W}}{\text{m}^2\text{K}}$$

Il flusso risulta pertanto pari a:

$$\phi = K \cdot \Delta t = 1,23 \cdot (25 - (-5)) = 36,9 \frac{\text{W}}{\text{m}^2}$$

Nota il valore del flusso, la differenza tra la temperatura interna e quella della parete è ricavabile dalla relazione:

$$\phi = h_1 \cdot \Delta t \quad \text{da cui:} \quad \Delta t = \frac{\phi}{h_1} = \frac{36,9}{8,13} = 4,53^\circ\text{C}$$

La temperatura della parete interna è pari a  $25 - 4,53 = 20,47^\circ\text{C}$

Se nella intercapedine viene insufflato del materiale isolante, lo spessore di questo strato corrisponderà a quello dell'intercapedine. La resistenza termica della nuova parete R sarà pari a:

$$R = R_{\text{parete}} + R_{\text{stratoisolante}} - R_{\text{aria}} = 0,812 + \frac{0,06}{0,05} - 0,156 = 1,856 \frac{\text{m}^2\text{K}}{\text{W}}$$

### Esercizio 2.6 – Trasmittanza parete piana

Una parete piana in mattoni ( $\lambda = 0,7 \text{ W/mK}$ ) dello spessore di 24 cm avente una superficie di  $20 \text{ m}^2$  separa due ambienti, interno ed esterno, che si trovano rispettivamente alle temperature di  $20^\circ\text{C}$  e  $-5^\circ\text{C}$ . Assumendo che le resistenze liminari esterna ed interna siano pari rispettivamente a  $0,043 \text{ m}^2\text{K/W}$  e  $0,125 \text{ m}^2\text{K/W}$ , si calcoli:

- a) La trasmittanza della parete  $\text{W/m}^2\text{K}$  [     1,96     ]  
 b) La quantità di energia dispersa dalla parete in 10 ore  $\text{Wh}$  [     9800     ]

### Esercizio 2.7 – Trasmittanza parete, calcolo temperatura superficiale

Una parete trasparente è costituita da due strati di vetro separati da una intercapedine di aria ferma. Considerando che:

Strato 1	Lastra vetro interna	Spessore 4 mm	conduttività $\lambda = 0,78 \text{ W/mK}$
Strato 2	Strato aria	Spessore 10 mm	conduttanza $C_a = 7,56 \text{ W/m}^2\text{K}$
Strato 3	Lastra vetro esterna	Spessore 4 mm	conduttività $\lambda = 0,78 \text{ W/mK}$

I coefficienti liminari interno ed esterno ( $h_i$  ed  $h_e$ ) sono rispettivamente pari a 8,13 e  $23,25 \text{ W/m}^2\text{K}$ . Determinare:

- a) la trasmittanza della superficie vetrata  $\text{W/m}^2\text{K}$  [     3,25     ]  
 b) la potenza termica dispersa se la superficie è pari a  $4 \text{ m}^2$ , nel caso in cui la temperatura interna sia pari a  $25^\circ\text{C}$  e quella esterna sia pari a  $8^\circ\text{C}$   $\text{W}$  [     221     ]  
 c) il valore della temperatura superficiale interna della parete  $^\circ\text{C}$  [     18,1     ]

### Esercizio 2.8 – Temperatura superficiale parete

Una parete piana separa due ambienti, rispettivamente alla temperatura di  $20^\circ\text{C}$  e di  $-10^\circ\text{C}$ . Il flusso termico specifico (potenza termica per unità di superficie) è pari a  $30 \text{ W/m}^2$ . Il valore dei coefficienti liminari ( $h$ ) è rispettivamente di  $10 \text{ W/m}^2\text{K}$  per l'ambiente interno e  $18 \text{ W/m}^2\text{K}$  per quello esterno. Successivamente si riveste internamente la parete con 2 cm di isolante la cui conduttività è  $\lambda = 0,004 \text{ W/mK}$ . Calcolare:

- a) la temperatura della superficie esterna della parete dopo l'isolamento  $^\circ\text{C}$  [     -9,7     ]  
 b) di quanto si riducono le dispersioni termiche per effetto dell'isolamento  $\%$  [     84     ]

### Esercizio 2.9 – Conduttività termica parete

---

Una struttura di tamponamento ha uno spessore di 20 cm. Con un termometro a contatto si misurano le temperature relative alla faccia interna ed a quella esterna che sono rispettivamente pari a 17 °C e 5 °C mentre la temperatura dell'aria all'interno del locale è pari a 20 °C.

Calcolare:

- a) la conduttività termica media ( $\lambda$ ) della struttura ipotizzando un coefficiente liminare interno  $h_i$  pari a 8 W/m<sup>2</sup>°C W/mK [ \_\_\_\_0,4\_\_\_\_ ]
- b) il valore della temperatura esterna, ipotizzando un coefficiente liminare esterno  $h_E=23$  W/m<sup>2</sup>°C °C [ \_\_\_\_3,9\_\_\_\_ ]

### Esercizio 2.10 – Flusso di calore attraverso una parete piana, isolamento termico

---

Una parete piana avente una superficie di 30 m<sup>2</sup>, separa due ambienti che si trovano rispettivamente alla temperatura di 20 °C e di 0 °C. In condizioni di regime stazionario, per mantenere l'ambiente caldo alla temperatura di 20 °C per un periodo di 10 ore è necessario fornire una quantità di energia termica pari a 20.000 kJ. I valori dei coefficienti liminari sono i seguenti:  $h_i=8,5$  W/m<sup>2</sup>K e  $h_E=24$  W/m<sup>2</sup>K.

Calcolare:

- a) La potenza termica trasmessa per unità di superficie (flusso) W/m<sup>2</sup> [ \_\_\_\_18,5\_\_\_\_ ]
- b) la temperatura della faccia interna della parete °C [ \_\_\_\_17,8\_\_\_\_ ]
- c) Supponendo di rivestire internamente la parete con un pannello costituito da 5 cm di lana minerale ad alta densità ( $\lambda = 0,045$  W/m K) e da 2 cm di cartongesso ( $\lambda = 0,6$  W/m K), calcolare la quantità di calore che è necessario fornire, mantenendo invariate le temperature dei due ambienti, per lo stesso periodo di 10 ore kJ [ \_\_\_\_≈10000\_\_\_\_ ]

### Esercizio 2.11 – Bilancio energetico frigorifero domestico

---

Un frigorifero domestico di dimensioni 1 m x 1 m x 1 m ha le pareti costituite da pannelli isolanti di spessore 2 cm e conduttività  $\lambda = 0,035$  W/mK. Supponendo che il frigorifero funzioni ininterrottamente mantenendo all'interno una temperatura di -10 °C con una temperatura dell'aria ambiente di 22 °C, calcolate in regime stazionario:

- a) la trasmittanza dei pannelli isolanti W/m<sup>2</sup>K [ \_\_\_\_1,22\_\_\_\_ ]
- b) la potenza termica assorbita dall'evaporatore W [ \_\_\_\_234,24\_\_\_\_ ]
- c) la potenza meccanica del compressore considerando un rendimento pari a 2,5 W [ \_\_\_\_93,7\_\_\_\_ ]
- d) l'energia elettrica consumata in 48 ore kWh [ \_\_\_\_≈16191\_\_\_\_ ]

(Nota : assumere per i due coefficienti liminari un valore pari a 8 W/m<sup>2</sup> K)

### Esercizio 2.12 – Bilancio energetico di un sistema ad accumulo

---

Un sistema di accumulo è costituito da un serbatoio contenente 10 m<sup>3</sup> di acqua ( $C_p = 4,2$  kJ/kg K). Se in una certa fase di funzionamento l'accumulatore modifica la sua temperatura media da 20 °C a 30 °C, determinare:

- a) quanta energia termica è stata accumulata kJ [ \_\_\_\_420000\_\_\_\_ ]
- b) di quanto occorrerebbe innalzare la temperatura dell'accumulo, partendo sempre da 20 °C, nell'ipotesi di voler accumulare il doppio dell'energia termica? K [ \_\_\_\_313,15\_\_\_\_ ]

### Esercizio 2.13 – Spessore di uno strato di materiale isolante

---

Calcolate lo spessore  $s$  di una lastra di un materiale avente conducibilità termica  $\lambda=0,1$ , sapendo che la lastra è attraversata da un flusso termico di  $20 \text{ W/m}^2$  con un salto di temperatura di  $26 \text{ K}$ .

- a) spessore cm [ \_\_\_\_ 13 \_\_\_\_ ]

### Esercizio 2.14 – Spessore di uno strato di materiale isolante

---

La resistenza termica degli strati che compongono una parete (comprese le resistenze liminari) vale  $1,1 \text{ m}^2\text{K/W}$ . Tale parete divide due ambienti le cui temperature differiscono di  $22 \text{ }^\circ\text{C}$ , ed ha una superficie di  $12 \text{ m}^2$ . All'interno di tale parete viene inserito un nuovo strato di materiale avente conducibilità  $0,05 \text{ W/m K}$ .

Calcolare:

- a) lo spessore  $s$  di tale materiale, nell'ipotesi che il flusso di calore, dopo aver inserito l'isolante, sia pari a  $120 \text{ W}$ . cm [ \_\_\_\_ 5,5 \_\_\_\_ ]

### Esercizio 2.15 – Trasmittanza di una parete piana

---

Una porta di ingresso in legno della superficie di  $3 \text{ m}^2$  è composto da due strati di  $1 \text{ cm}$  di acciaio ( $\lambda=0.18 \text{ W/mK}$ ) con all'interno un intercapedine verticale d'aria di resistenza  $R=0.13 \text{ W/m}^2\text{K}$ .

Calcolare:

- a) la trasmittanza della porta W/m<sup>2</sup>K [ \_\_\_\_ 2,45 \_\_\_\_ ]  
b) la potenza termica dispersa supponendo una differenza di temperatura  $\Delta T=20^\circ\text{C}$  e come unica superficie disperdente quella della porta W [ \_\_\_\_ 147 \_\_\_\_ ]  
c) lo spessore di isolante con  $\lambda=0.03 \text{ W/mK}$  da aggiungere per ridurre le dispersioni del 60 % cm [ \_\_\_\_ ≈2 \_\_\_\_ ]

Dati: ( $h_i=8 \text{ W/m}^2\text{K}$ ,  $h_e=23 \text{ W/m}^2\text{K}$ )

### Esercizio 2.16 – Dispersioni termiche di un serbatoio

---

Un serbatoio contenente acqua calda non è coibentato e la sua temperatura superficiale esterna raggiunge gli  $80 \text{ }^\circ\text{C}$ . Sapendo che la superficie esterna del serbatoio è pari a  $4 \text{ m}^2$ , la temperatura dell'ambiente in cui si trova è pari a  $20 \text{ }^\circ\text{C}$  ed il coefficiente liminare verso l'ambiente è pari a  $8 \text{ W/m}^2\text{ }^\circ\text{C}$ .

Calcolare:

- a) lo spessore dell'isolante necessario per coibentare il serbatoio garantendo che la temperatura superficiale esterna non superi i  $30 \text{ }^\circ\text{C}$  ( $\lambda$  isolante =  $0,04 \text{ W/m }^\circ\text{C}$ ); cm [ \_\_\_\_ 0,4 \_\_\_\_ ]  
b) la quantità di calore trasmessa dal serbatoio all'ambiente prima dell'isolamento W [ \_\_\_\_ 1920 \_\_\_\_ ]  
c) la quantità di calore trasmessa dal serbatoio all'ambiente dopo l'isolamento W [ \_\_\_\_ ≈1067 \_\_\_\_ ]

### Esercizio 2.17 – Dimensionamento spessore isolante

---

Una canna fumaria di sezione 0,4 x 0,4 m che attraversa un locale per tutta la sua altezza ed ha una temperatura superficiale di 50 °C. Determinare:

- a) la quantità di calore che la canna fumaria trasferisce al locale per convezione      W      [ \_\_\_\_1075\_\_\_\_ ]  
b) lo spessore di materiale con il quale è necessario rivestire la canna fumaria  
per garantire che la temperatura superficiale non sia superiore a 25 °C ( $\lambda$       cm      [ \_\_\_\_2,5\_\_\_\_ ]  
materiale = 0,04 W/m<sup>2</sup>K)

Dati: temperatura aria locale 20 °C,  $h_i = 8 \text{ W/m}^2\text{K}$ , altezza locale m 2,80

#### Svolgimento

La quantità di calore che la canna fumaria trasferisce al locale per convezione è data da:

$$Q = h_i \cdot A \cdot (t_p - t_a) = 8 \cdot [(0,4 \cdot 4) \cdot 2,80] \cdot (50 - 20) = 1075 \text{ W}$$

Il flusso di calore tra canna fumaria e ambiente nel caso in cui la canna è coibentata (ricordiamo che è imposta una temperatura superficiale di 25 °C) è dato dalla:

$$\phi = h_i \cdot (t_p - t_a) = 8 \cdot (50 - 25) = 40 \frac{\text{W}}{\text{m}^2}$$

Lo stesso flusso di calore attraversa lo strato isolante, quindi dalla relazione:

$$\phi = \frac{\lambda}{s} \cdot \Delta t \text{ si ricava il valore incognito di } s \text{ che è pari a: } s = \frac{\lambda}{\phi} \Delta t = \frac{0,04}{40} (50 - 25) = 0,025 \text{ m} = 2,5 \text{ cm}$$

50 °C e 25 °C sono le temperature estreme dello strato isolante

### Esercizio 2.18 – Emissione di una parete per irraggiamento

---

La misura della potenza irraggiata da una parete di cemento che si trova a -78 °C, mostra un picco. A che lunghezza d'onda avviene questo massimo?

- a) lunghezza d'onda del picco massimo       $\mu\text{m}$       [ \_\_\_\_14,86\_\_\_\_ ]

#### Svolgimento

Per risolvere questo esercizio si applica la legge di Wien: il prodotto della lunghezza d'onda per la temperatura in cui avviene la massima emissione di potenza termica dei corpi irraggianti è costante ed è data dalla relazione:

$$(\lambda T)_{\text{max}} = 2897,8 \mu\text{m}$$

Nel nostro caso, quindi, si avrà che:       $\lambda = 2897,8 / (-78 + 273) = 14,86 \mu\text{m}$

### Esercizio 2.19 – Emissione di una parete per irraggiamento

---

Una parete piana si trova a 177 °C. Quanta potenza termica per unità di superficie emette per irraggiamento?

- a) potenza termica per unità di superficie      W/m<sup>2</sup>      [ \_\_\_\_1860\_\_\_\_ ]

Dati: emissività parete  $\varepsilon = 0,8$ ,  $\sigma = 5,67 \cdot 10^{-8} \text{ W/m}^2\text{K}^4$

#### Svolgimento

Si applica la relazione:

$$\dot{q}_{\text{irr}} = \varepsilon \cdot \sigma \cdot T^4 = 0,8 \cdot 5,67 \cdot 10^{-8} \cdot (177 + 273)^4 \left[ \frac{\text{W}}{\text{m}^2 \cdot \text{K}^4} \cdot \text{K}^4 \right] = 1860 \frac{\text{W}}{\text{m}^2}$$

### Esercizio 2.20 – Emissione di una parete per irraggiamento

---

Una parete di 5 m<sup>2</sup> emette per irraggiamento 6975 W. A che temperatura si trova la parete?

a) temperatura della parete °C [ \_\_\_177\_\_\_ ]

Dati: emissività parete  $\varepsilon = 0,6$ ,  $\sigma = 5,67 \cdot 10^{-8} \text{ W/m}^2\text{K}^4$

*Svolgimento*

Si applica la relazione:

$$\dot{Q}_{\text{irr}} = \varepsilon \cdot \sigma \cdot A \cdot T^4 \text{ dalla quale si ricava: } T = \sqrt[4]{\frac{\dot{Q}_{\text{irr}}}{A \cdot \sigma \cdot \varepsilon}} = \sqrt[4]{\frac{6975}{5 \cdot 5,67 \cdot 10^{-8} \cdot 0,6}} = 450 \text{ K} \cong 177^\circ\text{C}$$

### Esercizio 2.21 – Bilancio termico parete piana irraggiata

---

Nel vuoto una piastra opaca di dimensioni 2 x 4 m, è esposta al sole. La potenza termica incidente  $Q_{\text{inc}}$  vale 8000 W mentre il coefficiente di riflessione del suo materiale  $\rho$  vale 0,4.

Determinare:

- a) La potenza assorbita dalla piastra W [ \_\_\_4800\_\_\_ ]  
 b) La temperatura della superficie K [ \_\_\_364,4\_\_\_ ]

*Svolgimento*

Poiché la piastra è opaca, la potenza trasmessa è nulla e pertanto il coefficiente di trasmissione  $\tau$  vale 0.

Per le superfici opache si ha che  $\rho + \alpha = 1$ .

la potenza assorbita  $Q_{\text{ass}}$  vale perciò:

$$Q_{\text{ass}} = Q_{\text{inc}} \cdot (1 - \rho) = 8000 \cdot (1 - 0,4) = 4800 \text{ W}$$

La legge di Kirchoff ci dice che la potenza emessa da una parete irraggiata nel vuoto è uguale a quella assorbita (in pratica la parete assorbe e riemette la stessa energia nel tempo, pertanto  $\varepsilon = \alpha$ )

Poiché esiste una relazione tra la potenza emessa e la temperatura superficiale della piastra, esplicitandola rispetto alla nostra incognita ricaviamo:

$$T_{\text{sup}} = \sqrt[4]{\frac{Q_{\text{ass}}}{\varepsilon \cdot \sigma \cdot A}} = \sqrt[4]{\frac{4800}{0,6 \cdot 5,67 \cdot 10^{-8} \cdot 8}} = 364,4 \text{ K}$$



### Esercizio 2.22 – Temperatura superficiale (test)

---

In inverno la temperatura della superficie interna di una parete di tamponamento (di un ambiente riscaldato) che confina con l'ambiente esterno è tanto maggiore quanto è maggiore la conducibilità termica del muro.

- vero       falso

#### Svolgimento

La risposta giusta è “falso”. Una conducibilità termica elevata corrisponde ad una resistenza termica bassa e, quindi, ad una temperatura superficiale interna della parete bassa (aumentano in questo caso le dispersioni).

### Esercizio 2.23 – Irraggiamento, corpo nero

---

Un corpo nero di  $5 \text{ m}^2$  irraggia una potenza termica pari a  $10 \text{ kW}$   
Calcolare:

- a) la temperatura del corpo °C [   160   ]  
b) la lunghezza d'onda a cui corrisponde la massima emissione  $\mu\text{m}$  [   6,69   ]

(Costante di Stefan-Boltzmann  $5,67 \cdot 10^{-8} \text{ W/m}^2\text{k}^4$ )

### Esercizio 2.24 – Irraggiamento, corpo nero

---

Un corpo nero ideale si trova alla temperatura di  $15 \text{ }^\circ\text{C}$ . La lunghezza d'onda della radiazione emessa con massima intensità è di:

- $0,1 \mu\text{m}$         $1 \mu\text{m}$         $5 \mu\text{m}$         $10 \mu\text{m}$   
 nessuna delle risposte precedenti è giusta

Calcolare inoltre:

- a) la potenza termica emessa dallo stesso corpo nell'ipotesi che la superficie emittente sia pari a  $2,5 \text{ m}^2$  W [    $\approx$ 5000   ]

(Dati: Costante di Stefan Boltzmann =  $5,67 \cdot 10^{-8} \text{ W/m}^2\text{K}^4$ )  
 $10 \mu\text{m}$

### Esercizio 2.25 – Irraggiamento, corpo nero

---

Calcolare la potenza termica emessa da un corpo avente una emissività  $\varepsilon = 0,6$ , una superficie pari a  $2,5 \text{ m}^2$  ed una temperatura di  $80 \text{ K}$ .

- a) potenza termica emessa W [   3,48   ]

(Dati: Costante di Stefan Boltzmann =  $5,67 \cdot 10^{-8} \text{ W/m}^2\text{K}^4$ )

---

### Esercizio 2.26 – Scambio termico per irraggiamento

---

Un corpo nero ideale si trova alla temperatura di 360 K. La lunghezza d'onda della radiazione emessa con massima intensità è

- a)  5 $\mu$ m       15 $\mu$ m       17 $\mu$ m       8 $\mu$ m       0.1 $\mu$ m

non è possibile dare una risposta senza sapere le dimensioni del corpo

- b) calcolare la potenza della radiazione emessa dal corpo nero se la sua superficie è di 10 m<sup>2</sup> kW [ \_\_\_9,5\_\_\_ ]

### Esercizio 2.27 – Bilancio termico di un serbatoio

---

Un cubo di lamiera con 1 m di lato, pieno d'acqua, è rivestito con uno strato di 4 cm di materiale isolante ( $\lambda = 0,04$  W/mK) e si trova in un ambiente a 20°C. Il cubo non appoggia a terra e la resistenza termica della lamiera si può trascurare; il coefficiente di adduzione acqua-lamiera è 200 W/m<sup>2</sup> K e quello isolante-aria è 15 W/m<sup>2</sup> K.

Calcolare:

- a) il valore della potenza termica che bisogna fornire per mantenere l'acqua a 80°C W [ \_\_\_336,13\_\_\_ ]

- b) se il recipiente fosse sferico, con lo stesso volume, occorrerebbe una potenza termica

maggiore       minore       uguale

### Esercizio 2.28 – Dispersioni termiche di un bollitore

---

Un bollitore di forma cilindrica della capacità di 2000 litri e di diametro pari a 1 m, ha la temperatura superficiale esterna di 80 °C. Determinare:

- a) la potenza termica dispersa dal bollitore W [ \_\_\_4976,4\_\_\_ ]

- b) lo spessore minimo di isolante con il quale si dovrà rivestire il bollitore per garantire che la temperatura superficiale esterna sia uguale a 30 °C cm [ \_\_\_0,4\_\_\_ ]

- c) la potenza termica dispersa dal bollitore dopo l'isolamento W [ \_\_\_2764,7\_\_\_ ]

(Dati: temperatura ambiente = 15 °C, coefficiente di scambio termico tra aria ambiente e bollitore  $h_E = 8$  W/m<sup>2</sup>K, conducibilità termica materiale isolante 0,04 W/mK)