Cognome	Nome	Matricola

## Ing. Navale, Ing. Civile e Ambientale

Prova scritta di Fisica Tecnica – Trasmissione del calore – 21.1.2025

### Esercizio

Si consideri lo scambio termico convettivo in condizioni stazionarie relativo ad un uomo, senza indumenti, investito da vento con temperatura indisturbata  $T_{\infty}=5^{\circ}\text{C}$  e che spira a velocità  $u_{\infty}=10\,\text{m/s}$ . L'uomo di massa  $m=70\,\text{kg}$  può essere approssimato come un cilindro di diametro D, altezza L (rapporto L/D fornito), densità  $\rho=985\,\text{kg/m}^3$ , generazione interna per unità di massa dell'uomo  $q_g=2\,\text{W/kg}$  e temperatura uniforme. Si consideri solo la superficie laterale del cilindro ai fini dello scambio termico (si trascurino le due basi).

Le proprietà termofisiche dell'aria alla temperatura di film sono: conducibilità termica  $\lambda = 0.025$  W/(m K), viscosità cinematica  $\nu = 14 \times 10^{-6}$  m²/s, numero di Prandtl Pr = 0.7.

Per il calcolo del coefficiente convettivo medio, si faccia uso della seguente correlazione (Churchill-Bernstein) valida per flusso trasversale su cilindro:

$$\overline{Nu}_D = 0.3 + \frac{0.62 \times Re_D^{1/2}}{[1 + (0.4/Pr)^{2/3}]^{1/4}} \left[ 1 + \left(\frac{Re_D}{282000}\right)^{5/8} \right]^{4/5}$$

## Parte I. Calcolare:

- 1. coefficiente convettivo medio;
- 2. temperatura dell'uomo.

Parte II. Si consideri ora che l'uomo sia completamente coperto da un indumento di lana con conducibilità termica  $\lambda_{is} = 0.05 \text{ W/(m K)}$  e spessore  $s_{is} = 10 \text{ mm}$ . Trascurando le conseguenti variazioni geometriche di diametro D, altezza L, superficie, massa e volume, calcolare la temperatura dell'uomo, sempre considerata uniforme, in questa nuova configurazione. (Suggerimento: è ragionevole usare sia l'ipotesi di parete cilindrica che di parete piana)

# Teoria

Definizione di temperatura di mescolamento (bulk temperature) e derivazione della sua distribuzione lineare in funzione della coordinata assiale x nel caso di flusso interno in una tubazione circolare con condizione superficiale di flusso termico costante, nelle solite ipotesi di variazioni trascurabili di energia cinetica e potenziale e proprietà termofisiche costanti.

#### **Soluzione**

<u>Parte 1</u> (senza indumenti): fissato il rapporto L/D e la massa m, determiniamo il diametro:

$$m = \rho V = \rho \left(\pi \frac{D^2}{4}\right) L \qquad \rightarrow \qquad D = \sqrt[3]{\frac{4m}{\pi \rho \frac{L}{D}}}$$

Il numero di Reynolds basato su questa lunghezza è  $Re_D = \frac{u_\infty D}{v}$  e sarà quindi possibile calcolare il numero di Nusselt medio  $\overline{Nu}_D$  attraverso la correlazione fornita. Noto  $\overline{Nu}_D$ , calcoliamo il coefficiente convettivo medio:

$$\bar{h} = \lambda \frac{\overline{Nu}_D}{D}$$

e quindi, attraverso la legge di Newton, il flusso termico scambiato sarà esprimibile come  $\dot{Q}=A\bar{h}(T_u-T_\infty)$ , dove  $A=\pi DL$  è la superficie laterale. Tale flusso coinciderà con la potenza termica generata internamente  $\dot{Q}=q_gm=140$  W, e quindi determiniamo la temperatura (uniforme) dell'uomo:

$$T_u = T_{\infty} + \frac{\dot{Q}}{A\overline{h}}$$

Parte 2 (con indumenti): il flusso termico scambiato, pari alla potenza termica generata internamente  $\dot{Q}=140~\rm W$ , non cambierà. Per ipotesi, non cambierà né la superficie di scambio termico né il coefficiente convettivo, né di conseguenza cambierà la temperatura superficiale che resterà  $T_u$ . La temperatura dell'uomo subirà quindi un incremento dovuto all'isolamento conduttivo:

$$\dot{Q} = 2\pi L\lambda \frac{T_{u,is} - T_u}{\ln(1 + \frac{D}{2s_{is}})} \rightarrow T_{u,is} = T_u + \frac{\dot{Q}}{2\pi L\lambda} \ln\left(1 + \frac{D}{2s_{is}}\right) \quad \text{(parete cilindrica)}$$

$$\frac{\dot{Q}}{A} = \lambda \frac{T_{u,is} - T_u}{s_{is}} \rightarrow T_{u,is} = T_u + \frac{s_{is}\dot{Q}}{A\lambda} \quad \text{(parete piana)}$$

Tema	L	<i>D</i> [m]	$Re_D$	$\overline{Nu}_D$	$h \left[ W/(m^2K) \right]$	$T_u$ [°C]	$T_{u,is}$ [°C]
$\mathbf{A}$	4	0.283	202000	394	34.8	9.0	35.9
В	6	0.247	176500	357	36.1	8.4	31.8