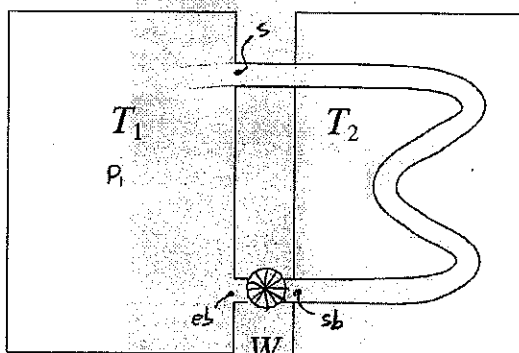


6.10. Consideramos dos depósitos de igual volumen V que contienen agua inicialmente distintas temperaturas $T_{1i} > T_{2i}$ ($T_{1i} \sim T_{2i} \sim [T_{1i} - T_{2i}]$). Mediante una bomba de potencia W hacemos circular el agua del depósito a alta temperatura (depósito 1 en la figura) a lo largo de un serpentín de diámetro D y longitud L situado en el interior del depósito inicialmente frío (depósito 2 en la figura). De esta manera, calentamos el agua del depósito frío a expensas del enfriamiento del agua del depósito caliente. ~~Assumiendo~~ ^{SUPONIENDO} que la pared del conducto se encuentra a T_2 y que el movimiento en el conducto es turbulento sin influencia de la viscosidad en la pérdida de carga, con $\lambda L/D \sim 1$, se pide describir la evolución temporal de las temperaturas T_1 y T_2 . Para ello:

1. Determine en función de W y de los otros datos del problema el gasto que circula por el serpentín ~~suponiendo~~ ^{SUPONIENDO} que el movimiento es casi-estacionario.
2. En el mismo supuesto anterior, obtenga la temperatura que existe a la salida del serpentín en función de T_1 , T_2 y de los datos del problema. Calcule además el calor total que se transmite ~~del serpentín~~ ^{DEL SERPENTIN} a través de las paredes del conducto.
3. Escriba las ecuaciones con condiciones iniciales que permiten obtener T_1 y T_2 . Estime el tiempo de enfriamiento, comprobando que las suposiciones de los apartados anteriores eran acertadas.



NOTA: como $U \sim (\frac{W}{\rho D^3})^{1/3}$
 LA CARGA PARA DEL ANTE ULTIMO EN MINUS EN (3)
 $\frac{U^2}{(T_1 - T_2)} \sim (\frac{W}{\rho D^3})^{2/3}$
 LO NORMAL ES QUE SE CUMPLA POR OTRA PARTE, NOTESE (3) SI $\frac{\lambda L}{D} \gg 1 \rightarrow U \frac{dT}{ds}$ POR LO QUE LA SOLUCION SE REDUCE A $T = T_2$ (O $T = T_1$ EN EL CASO)

OTO.
 ANACHE $T = T_1$ en todo el depósito se ha de verificar que el movimiento es apreciable
 $\rho_0 \omega \sim V$
 SIN EMBARGO $\int_V \rho_0 \omega_i^2 dV = 0$

1) $\frac{\partial U}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial s}(\frac{\rho U^3}{8}) = -\frac{\lambda}{2} \frac{U^2}{D} \rightarrow$ FUNCIONAMIENTO ESTACIONARIO
 LA BOMBA DE TAMAÑO D DEBE TENER UN TRANSITORIO $t_0 \sim \frac{L}{U}$

$\frac{P_1}{\rho g} - \frac{P_2}{\rho g} = -\frac{\lambda}{2} \frac{U^2 L}{D}$
 $P_2 = P_1$
 $\frac{P_1}{\rho g} - \frac{P_2}{\rho g} = -\frac{\lambda}{2} \frac{U^2 L}{D}$
 FUNCION SIEMPRE EN ESTACIONARIO $\rightarrow W = G (\frac{P_2}{\rho g} - \frac{P_1}{\rho g})$ (INCLUSO DURANTE EL TRANSITORIO DEL CONDUCTO)

2) $\frac{\partial T}{\partial t} + U \frac{\partial T}{\partial s} = -\frac{\lambda}{2} \frac{U}{D} (T - T_2) + \frac{\lambda}{4} \frac{U^3}{D^3} \rightarrow$
 \rightarrow FUNCIONAMIENTO ESTACIONARIO $\rightarrow \frac{\partial(T - T_2)}{\partial s} = -\frac{\lambda}{2} \frac{1}{D} (T - T_2) + \frac{\lambda}{4} \frac{U^2}{D^2}$

(2) $\frac{U^2}{2} (\frac{\lambda L}{D} + 1) = \frac{W}{G}$ QUE JUNTO CON $G = \rho \pi \frac{D^3}{4} U$ DETERMINA
 $G^3 = (\frac{\lambda L}{D} + 1)^{-1} \frac{\rho^2 \pi^2 D^4}{8} W$

ALUNQUE TÍPICAMENTE EL ÚLTIMO TÉRMINO ES DESPRECIABLE, LO PODRÍAN RETENER SIN PROBLEMAS PARA DAN $T_2 = T_1$
 $T_2 - T_1 = (T_1 - T_2 - \frac{U^2}{2c}) e^{-\frac{\lambda L}{2D}} + \frac{U^2}{2c}$ \rightarrow SI $\frac{\lambda L}{D} \gg 1 \rightarrow T_2 - T_1 \sim \frac{U^2}{2c} \rightarrow T_2 \approx T_1$

3) $\rho V c \frac{dT_1}{dt} = G (\frac{P_1}{\rho g} + c T_2 + \frac{U^2}{2}) - G (\frac{P_1}{\rho g} + c T_1) = -G [c(T_1 - T_2) - \frac{U^2}{2}]$
 $\rho V c \frac{dT_2}{dt} = G [c(T_1 - T_2) - \frac{U^2}{2}] + W$

SUMANDO:
 $\rho V c \frac{d(T_1 + T_2)}{dt} = W$
 $T_1 + T_2 = \frac{W}{\rho V c} t + T_{1i} + T_{2i}$
 EN EL SISTEMA COMPLETO LA ENERGÍA AUMENTA DEBIDO AL TRABAJO DE LA BOMBA, QUE SE DISIPA EN CALOR. $\Delta(T_1 + T_2) \sim \frac{W t}{\rho V c} \sim \frac{U^2}{c} \rightarrow$ TÍPICAMENTE DESPRECIABLE
 $t_e \sim \frac{\rho V c (T_2 - T_1)}{G c (T_2 - T_1)} \sim \frac{V}{D^3} \frac{L}{U}$
 SI LO INTRODUCIMOS EN (1) Y (3) SE VE QUE LA EVOLUCIÓN DEL CONDUCTO ES CASI ESTACIONARIO POR CIERTO, CUANTO

CALCULO DE Q
 1ª FORMA: POR INTEGRACION
 $Q = \rho \int_0^L \dot{q}_s ds = \rho \pi D \int_0^L \lambda U ds$
 $= \rho \pi D \lambda \rho U \int_0^L [c(T_1 - T_2) - \frac{U^2}{2}] ds$
 $= \frac{\rho \pi D \lambda \rho U}{4} \int_0^L [c(T_1 - T_2) - \frac{U^2}{2}] ds$
 $= G \frac{\lambda U^2}{2} + G c (T_1 - T_2) L = G [c(T_1 + \frac{P_1}{\rho g} + \frac{U^2}{2}) - (c T_2 + \frac{P_2}{\rho g} + \frac{U^2}{2})] L$
 2ª FORMA: POR BALANCE INTEGRAL
 $Q = G [c(T_1 + \frac{P_1}{\rho g} + \frac{U^2}{2}) - (c T_2 + \frac{P_2}{\rho g} + \frac{U^2}{2})] L$