

```
> restart: #"m11_p50"
```

Un pequeño soporte tronco-cónico de cobre de 5 cm de longitud, une dos superficies metálicas, una a 300 K en contacto con la cara pequeña, que tiene 1 cm de diámetro, y la otra a 400 K en contacto con la cara grande, que tiene 3 cm de diámetro. Suponiendo flujo unidimensional, estacionario, y despreciando las pérdidas laterales, se pide:

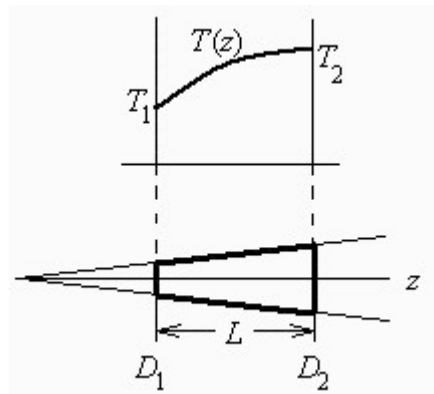
- Hacer un esquema del perfil de temperatura esperado.
- Plantear el balance energético de una rodaja infinitesimal de soporte.
- Determinar la temperatura en la sección intermedia.
- Determinar el flujo de calor a través del soporte.

Datos:

```
> read`../therm_eq.m`:read`../therm_const.m`:read`../therm_proc.m`:with(therm_proc):assume(x>0):
```

```
> su:="Cobre":dat:=[L=0.05*m_,T1=300*K_,D1=0.01*m_,T2=400*K_,D2=0.03*m_] ;
```

```
dat:=[L=0.05 m , T1= 300 K , D1=0.01 m , T2= 400 K , D2=0.03 m ]
```



```
> dat:=op(dat),get_sol_data(su),Const,SI2,SI1:
```

- Hacer un esquema del perfil de temperatura esperado.

Sería recto si fuese transmisión plana, pero como cada vez hay más área y el flujo total ha de mantenerse, la densidad de flujo irá disminuyendo, y por tanto la pendiente del perfil de temperaturas.

- Plantear el balance energético de una rodaja infinitesimal de soporte.

```
> eq11_4_1;eqBE:=0=Q(z)-Q(z+dz);eqFou:=Q(z)=-k*A(z)*diff(T(z),z);eqBE:=0=-k*A(z)*diff(T(z),z)+k*(A(z)+diff(A(z),z)*dz)*(diff(T(z),z)+diff(T(z),z,z)*dz);eqBE:=0=diff(A(z),z)*diff(T(z),z)+A(z)*diff(T(z),z,z);
```

$$\frac{m c dT}{dt} = \dot{Q}_{net}$$

$$eqBE := 0 = Q(z) - Q(z + dz)$$

$$eqFou := \dot{Q}(z) = -k A(z) \left( \frac{d}{dz} T(z) \right)$$

$$eqBE := 0 = -k A(z) \left( \frac{d}{dz} T(z) \right) + k \left( A(z) + \left( \frac{d}{dz} A(z) \right) dz \right) \left( \frac{d}{dz} T(z) + \left( \frac{d^2}{dz^2} T(z) \right) dz \right)$$

$$eqBE := 0 = \left( \frac{d}{dz} A(z) \right) \left( \frac{d}{dz} T(z) \right) + A(z) \left( \frac{d^2}{dz^2} T(z) \right)$$

- Determinar la temperatura en la sección intermedia.

Tomando el origen de  $z$  como se indica en la figura, la ley de áreas es  $A(z)=K \cdot z^2$ , luego la pendiente va como  $1/z^2$  y el perfil de  $T$  como  $1/z$ .

```
> eqA:=A(z)=Pi*(D1+(D2-D1)*z/L)^2/4;
dsol:=dsolve([subs(eqA,eqBE),T(0)=T1,T(L)=T2],T(z));dsol_:=subs(dat,%);evalf(subs(z=L/2,dat,%));
```

$$eqA := A(z) = \frac{1}{4} \pi \left( D1 + \frac{(D2 - D1) z}{L} \right)^2$$

$$dsol := T(z) = \frac{T1 D1 - T2 D2}{-D2 + D1} + \frac{D1 L D2 (T1 - T2)}{(-2 D1 D2 + D1^2 + D2^2) \left( z - \frac{D1 L}{-D2 + D1} \right)}$$

$$dsol_ := T(z) = 450.0 \text{ K} - \frac{3.750 \text{ m K}}{z + 0.02500 \text{ m}}$$

$$T(0.02500 \text{ m}) = 375.0 \text{ K}$$

Nótese que sale más de la media, como ya se había razonado.

d) Determinar el flujo de calor a través del soporte.

```
> eqFou;eqFou:=simplify(subs(eval(subs(eqA,dsol,%)))));subs(dat,evalf(subs(dat,%)));
```

$$Q(z) = -k A(z) \left( \frac{d}{dz} T(z) \right)$$

$$eqFou := Q(z) = \frac{1}{4} \frac{(T1 - T2) D2 D1 \pi k}{L}$$

$$Q(z) = -185.2 \text{ W}$$

i.e. fluyen 185 W hacia las  $z$  decrecientes. Nótese que no ha habido que particularizar la ecuación de Fourier porque  $Q$  no depende de  $z$ .

>

>