

## Exercício 2 - Placa com vários Componentes Eletrônicos

Considere a placa abaixo com três componentes eletrônicos dissipando calor. A base da placa está fixa e tem uma temperatura constante de  $T_{ba} = 45 \text{ }^\circ\text{C}$  e as outras faces estão isoladas. A espessura da placa é  $e_{pl} = 1.6 \text{ mm}$  de epoxi e é coberta com um filme de cobre de aproximadamente  $e_{co} = 0.035 \text{ mm}$ . A condutividade térmica equivalente é  $k_{eq} = 8.81 \text{ W/mK}$ . O ar está a  $20 \text{ }^\circ\text{C}$ .

As características dos componentes estão apresentadas na tabela a seguir.

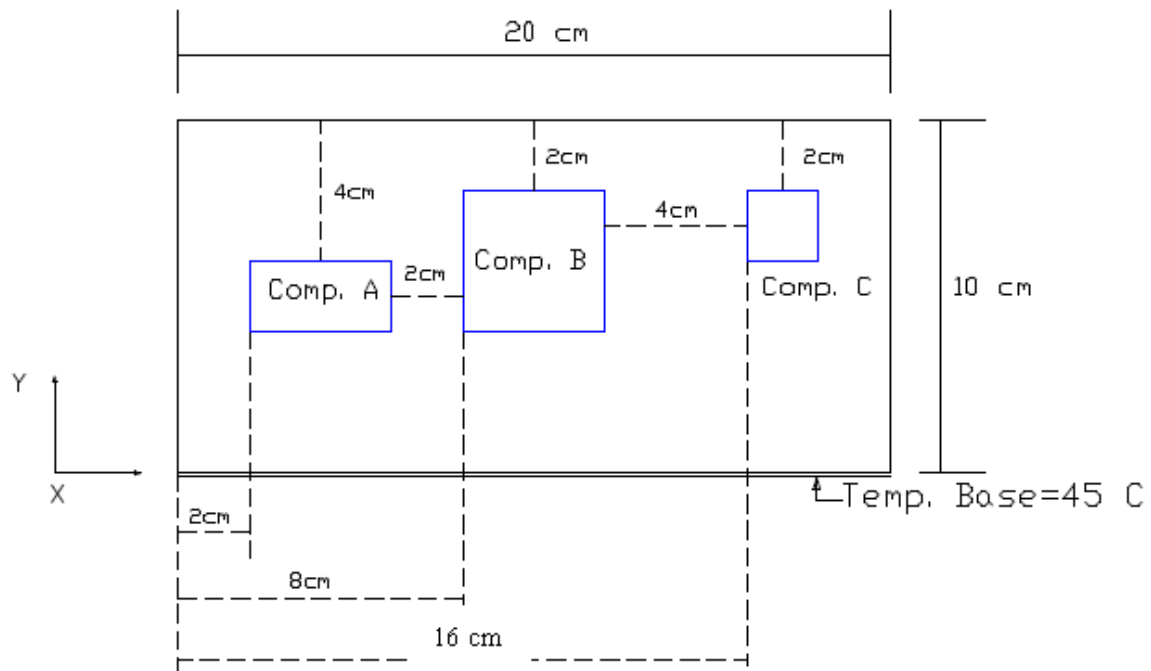


Tabela - Características dos Componentes

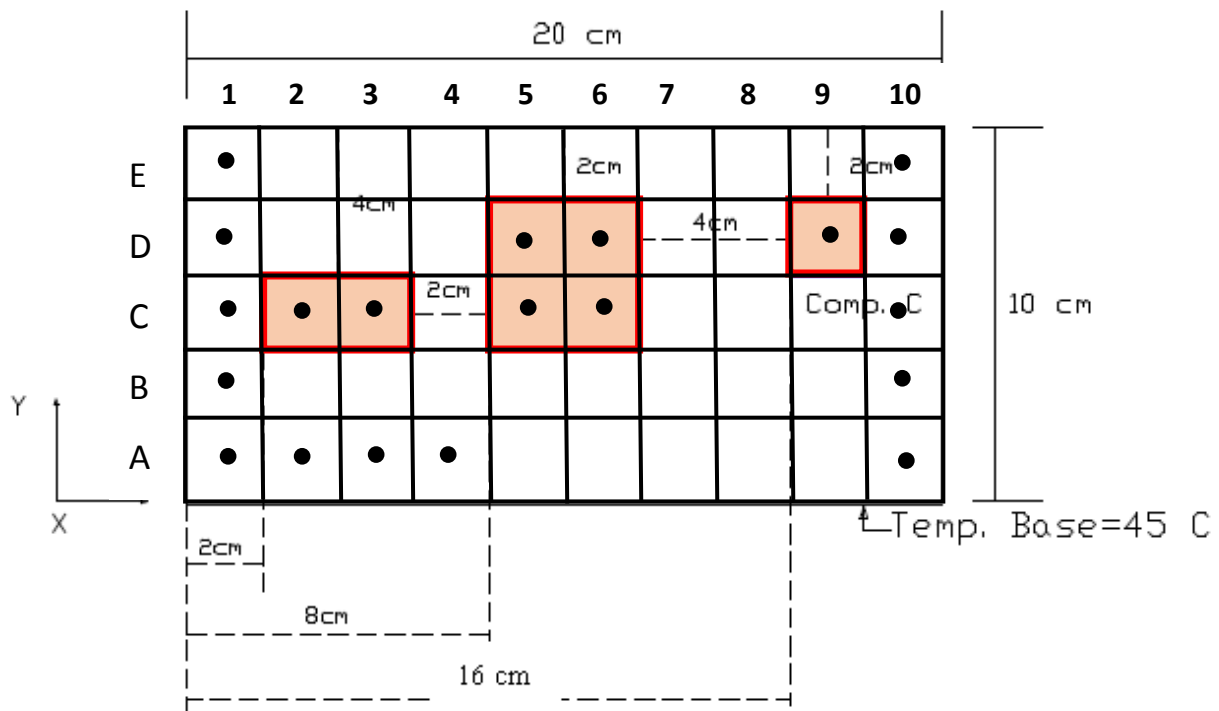
Componente	Dissipação (Watts)	Leads (Pernas)	Dimensão X (mm)	Dimensão Y (mm)
A	1	14	40	20
B	4	28	40	40
C	0.5	8	20	20

Determine:

- Considerando um coeficiente de convecção  $h = 10 \text{ W/m}^2\text{K}$ , calcule a distribuição de temperaturas na placa.
- Faça uma análise de sensibilidade entre coeficiente de convecção ( $h$ ) e a temperatura dos componentes.

Solução:

## 1. Discretização da placa



## 2. Dados

### Geometria e propriedades da placa

$$L_y = 0,1 \text{ {m}}$$

$$L_x = 0,2 \text{ {m}}$$

$$e_{pl} = 1,6 \times 10^{-3} \text{ {m}}$$

$$e_{co} = 0,035 \times 10^{-3} \text{ {m}}$$

$$k_{pl} = 8,81 \text{ {W/mk}}$$

### Temperaturas

$$T_{ar} = 20 \text{ {°C}}$$

$$T_{pl} = 45 \text{ {°C}}$$

$$h = 10 \text{ {W/m}^2\text{k}}$$

### Propriedades dos componentes

$$\begin{aligned}Q_a &= 1 \text{ {W}} \\n_{pa} &= 14 \\L_{xa} &= 40 \times 10^{-3} \text{ {m}} \\L_{ya} &= 20 \times 10^{-3} \text{ {m}} \\D_p &= 1,0 \times 10^{-3} \text{ {m}}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}Q_b &= 4 \text{ {W}} \\N_{pb} &= 28 \\L_{xb} &= 40 \times 10^{-3} \text{ {m}} \\L_{yb} &= 40 \times 10^{-3} \text{ {m}} \\D_p &= 1,0 \times 10^{-3} \text{ {m}}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}Q_c &= 0,5 \text{ {W}} \\n_{pc} &= 8 \\L_{xc} &= 20 \times 10^{-3} \text{ {m}} \\L_{yc} &= 20 \times 10^{-3} \text{ {m}} \\D_p &= 1,0 \times 10^{-3} \text{ {m}}\end{aligned}$$

Definições das propriedades da malha

$$\begin{aligned}n_x &= 10 \\n_y &= 5 \\dx &= L_x/n_x \\dy &= L_y/n_y \\A &= dx \cdot dy\end{aligned}$$

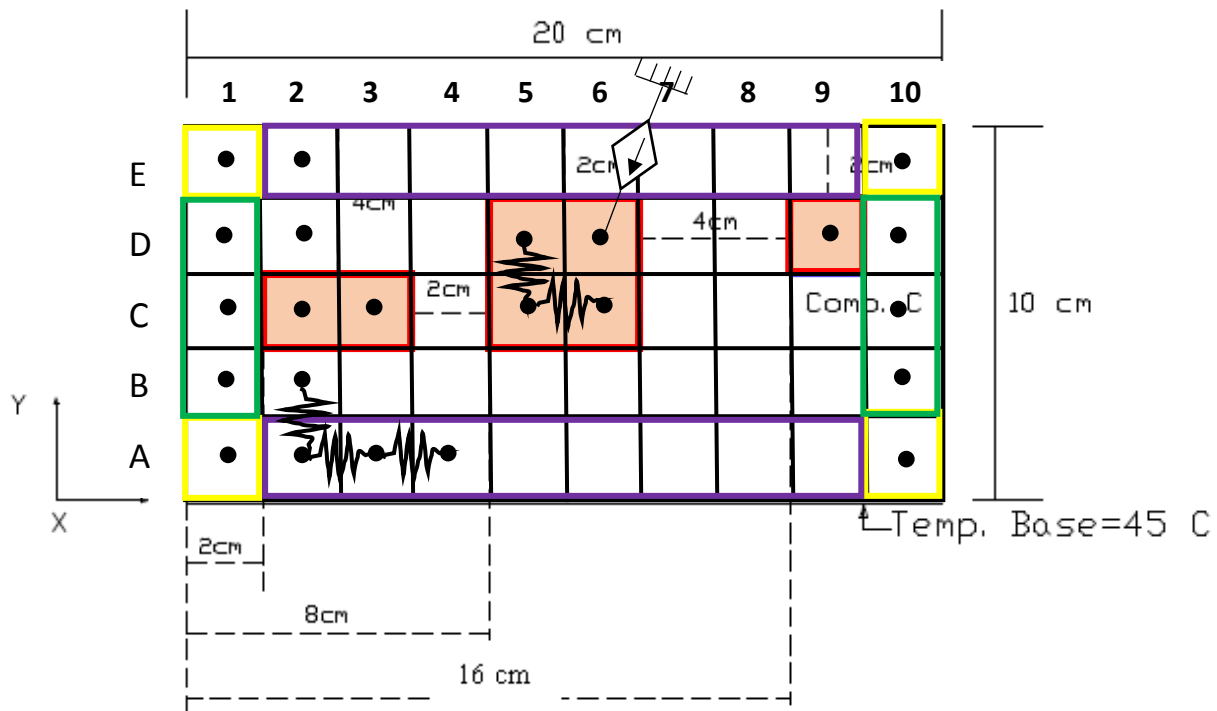
Definições das condutâncias (G)

$$\begin{aligned}g_c &= k \cdot A / dx \\A_p &= 3,14 \cdot D_p \cdot D_p / 4 \\g_{cpa} &= n_{pa} \cdot k_{co} \cdot A_p / dx \\g_{cpb} &= n_{pb} \cdot k_{co} \cdot A_p / dx \\g_{cpc} &= n_{pc} \cdot k_{co} \cdot A_p / dx \\g_{cc} &= 2 \cdot g_c \\g_{conv} &= h \cdot A\end{aligned}$$

Escrevendo as equações de energia para regime permanente

São 10 colunas x 5 linhas = 50 equações (?)

É possível fazer simplificações ? Importante verificar sempre!



Para os nós  $i = 2$  até  $9$ , colunas A e E:

$$0 = gc^*(Te[i-1] - Te[i]) + gc^*(Te[i+1] - Te[i]) + gc^*(Td[i] - Te[i]) + gconv^*(Tar - Te[i])$$

$$0 = gc^*(Ta[i-1] - Ta[i]) + gc^*(Ta[i+1] - Ta[i]) + gc^*(Tb[i] - Ta[i]) + gcc^*(Tpl - Ta[i]) + gconv^*(Tar - Ta[i])$$

Para os nós  $i = 1$  e  $10$ , colunas B a D:

$$0 = gc^*(Ta[1] - Tb[1]) + gc^*(Tb[2] - Tb[1]) + gc^*(Tc[1] - Tb[1]) + gconv^*(Tar - Tb[1])$$

$$0 = gc^*(Tb[1] - Tc[1]) + gc^*(Tc[2] - Tc[1]) + gc^*(Td[1] - Tc[1]) + gconv^*(Tar - Tc[1])$$

$$0 = gc^*(Tc[1] - Td[1]) + gc^*(Td[2] - Td[1]) + gc^*(Te[1] - Td[1]) + gconv^*(Tar - Td[1])$$

$$0 = gc^*(Ta[10] - Tb[10]) + gc^*(Tb[9] - Tb[10]) + gc^*(Tc[10] - Tb[10]) + gconv^*(Tar - Tb[10])$$

$$0 = gc^*(Tb[10] - Tc[10]) + gc^*(Tc[9] - Tc[10]) + gc^*(Td[10] - Tc[10]) + gconv^*(Tar - Tc[10])$$

$$0 = gc^*(Tc[10] - Td[10]) + gc^*(Td[9] - Td[10]) + gc^*(Te[10] - Td[10]) + gconv^*(Tar - Td[10])$$

Para os nós i = 1A, 10A, 1E e 10E:

$$0 = gc^*(Ta[2] - Ta[1]) + gc^*(Tb[1] - Ta[1]) + gcc^*(Tpl - Ta[1]) + gconv^*(Tar - Ta[1])$$

$$0 = gc^*(Tb[10] - Ta[10]) + gc^*(Ta[9] - Ta[10]) + gcc^*(Tpl - Ta[10]) + gconv^*(Tar - Ta[10])$$

$$0 = gc^*(Td[1] - Te[1]) + gc^*(Td[2] - Td[1]) + gc^*(Te[1] - Td[1]) + gconv^*(Tar - Td[1])$$

$$0 = gc^*(Te[9] - Te[10]) + gc^*(Tb[2] - Tb[1]) + gc^*(Tc[1] - Tb[1]) + gconv^*(Tar - Tb[1])$$

Para os nós 2C, 3C, 5C, 5D, 6C, 6D e 9D:

$$0 = gc^*(Tc[1] - Tc[2]) + gc^*(Tc[3] - Tc[2]) + gc^*(Td[2] - Tc[2]) + gc^*(Tb[2] - Tc[2]) + gconv^*(Tar - Tc[2]) + 0,5*gcpa^*(Tpl - Tc[2]) + 0,5*Qa$$

$$0 = gc^*(Tc[2] - Tc[3]) + gc^*(Tc[4] - Tc[3]) + gc^*(Td[3] - Tc[3]) + gc^*(Tb[3] - Tc[3]) + gconv^*(Tar - Tc[3]) + 0,5*gcpa^*(Tpl - Tc[3]) + 0,5*Qa$$

$$0 = gc^*(Tc[4] - Tc[5]) + gc^*(Tc[6] - Tc[5]) + gc^*(Td[5] - Tc[5]) + gc^*(Tb[5] - Tc[5]) + gconv^*(Tar - Tc[5]) + 0,25*gcpb^*(Tpl - Tc[5]) + 0,25*Qb$$

$$0 = gc^*(Td[4] - Td[5]) + gc^*(Td[6] - Td[5]) + gc^*(Te[5] - Td[5]) + gc^*(Tc[5] - Td[5]) + gconv^*(Tar - Td[5]) + 0,25*gcpb^*(Tpl - Td[5]) + 0,25*Qb$$

$$0 = gc^*(Tc[5] - Tc[6]) + gc^*(Tc[7] - Tc[6]) + gc^*(Td[6] - Tc[6]) + gc^*(Tb[6] - Tc[6]) + gconv^*(Tar - Tc[6]) + 0,25*gcpb^*(Tpl - Tc[6]) + 0,25*Qb$$

$$0 = gc^*(Td[5] - Td[6]) + gc^*(Td[7] - Td[6]) + gc^*(Te[6] - Td[6]) + gc^*(Tc[6] - Td[6]) + gconv^*(Tar - Td[6]) + 0,25*gcpb^*(Tpl - Td[6]) + 0,25*Qb$$

$$0 = gc^*(Td[8] - Td[9]) + gc^*(Td[10] - Td[9]) + gc^*(Te[9] - Td[9]) + gc^*(Tc[9] - Td[9]) + gconv^*(Tar - Td[9]) + gcpc^*(Tpl - Td[9]) + Qc$$

Para os nós i = 2 até 9, coluna B:

$$0 = gc^*(Tb[i-1] - Tb[i]) + gc^*(Tb[i+1] - Tb[i]) + gc^*(Tc[i] - Tb[i]) + gc^*(Ta[i] - Tb[i]) + gconv^*(Tar - Tb[i])$$

Para os nós  $i = 4, 7, 8$  e  $9$ , coluna C:

$$0 = gc*(Tb[i-1] - Tb[i]) + gc*(Tb[i+1] - Tb[i]) + gc*(Tc[i] - Tb[i]) + gc*(Ta[i] - Tb[i]) + gconv*(Tar - Tb[i])$$

Para os nós  $i = 2, 3, 4, 7$  e  $8$ , coluna D:

$$0 = gc*(Tb[i-1] - Tb[i]) + gc*(Tb[i+1] - Tb[i]) + gc*(Tc[i] - Tb[i]) + gc*(Ta[i] - Tb[i]) + gconv*(Tar - Tb[i])$$

- Para resolver esse sistema de equações de  $50 \times 50$  é preciso utilizar um programa computacional adequado.
- Nesse caso não considerou correlações para cálculo das propriedades dos fluidos mas, se for o caso, os cálculos ficam mais complicados.