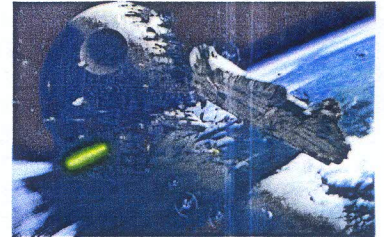


Aluno: _____

- Observações: (a) A interpretação das questões faz parte da avaliação;
 (b) Todos os cálculos devem ser demonstrados, sob pena de anulação da questão;
 (c) Calculadora com tela gráfica não é permitida;

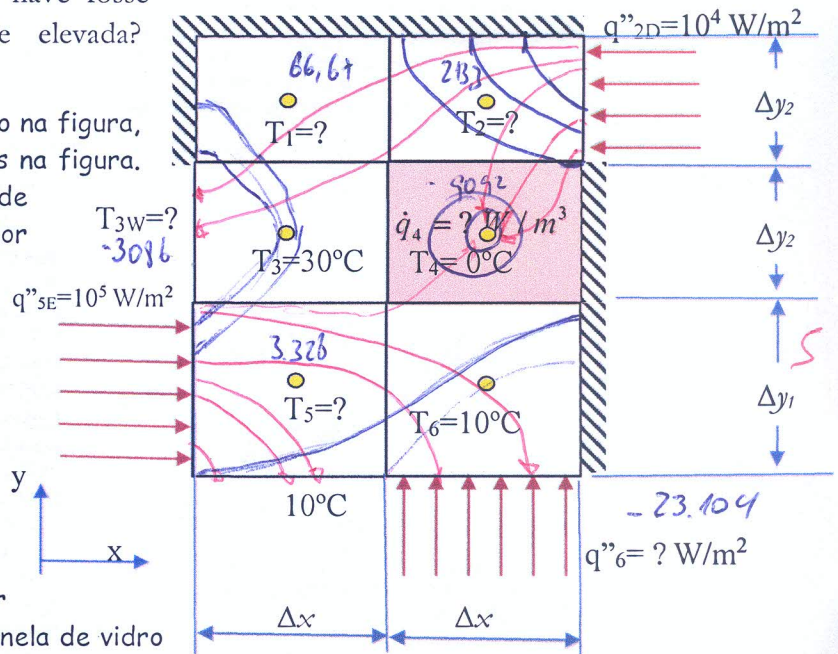
QUESTÃO 1 (VALOR 30) Death Star é a gigante espaçonave, com 120 km de diâmetro, construída pelo império, na saga Star War, com poder de fogo para destruir planetas. Suponha que você fosse um engenheiro do império e fosse solicitado para avaliar:

- i) se numa hipótese do sistema de manutenção da temperatura interna falhar e ela começasse a perder calor para o espaço, quanto tempo a temperatura reduziria 10°C se as propriedades termofísicas média da nave podem ser consideradas como sendo: $[\rho=2.000 \text{ kg/m}^3, c_p=0,4 \text{ kJ/(kgK)}$ e $k=300 \text{ W/(mK)}$] e emissividade igual a 0,1.
- ii) A hipótese de capacitância global é bem empregada neste caso?
- iii) O que ocorreria realmente com a temperatura no interior da espaçonave?
- iv) O que ocorreria se a superfície externa da nave fosse recoberta com uma pintura de emissividade elevada? Quantifique.



QUESTÃO 2 (VALOR 35) Para o problema ilustrado na figura, calcule por volumes finitos as incógnitas indicadas na figura.

Desenhe no mínimo 12 isotermas 12 linhas de fluxo de calor (2 por volume). Calcule o fluxo de calor horizontal e o fluxo de calor vertical no centro da figura, indicando o sentido. Dados: $\Delta x = \Delta y$, $= 2\Delta y_2 = \Delta z = 1 \text{ m}$, $k = 10 \text{ W/(mK)}$



QUESTÃO 3 (VALOR 15) Qual é a temperatura de um corpo negro em que 50% da energia emitida estejam compreendidos no espectro de comprimento de onda $\lambda = 0$ até $10 \mu\text{m}$?

QUESTÃO 4 (VALOR 20) As paredes internas de uma fornalha são mantidas a 1500K e podem ser consideradas como negras. A fornalha tem uma janela de vidro de 10 cm por 10 cm cuja transmissividade é dada por:

$$\tau_1 = 0,5 \text{ em } 0 < \lambda < 2,5 \mu\text{m} \quad \tau_2 = 0,2 \text{ em } 2,5 < \lambda < \infty$$

Calcule o poder transmitância do vidro a 1500K. Determine a quantidade de energia emitida através da janela para o ambiente externo.

Formulário: $PV = MRT \quad \delta W = PdV \quad \gamma = c_p / c_v \quad c_p - c_v = R \quad \delta Q - \delta W = dU \quad du = c_v dT \quad q_{rad} = \epsilon A \sigma (T_1^4 - T_2^4)$

$$\sigma = 5,67 \cdot 10^{-8} \text{ W/(m}^2 \cdot \text{K}^4) \quad q_{latente} = \dot{m}h \quad q_{sensível} = \dot{m}c_p \frac{dT}{dt} \quad q_{cond} = kA \frac{(T_a - T_b)}{L} \quad q_{conv} = hA(T_s - T_\infty) \quad q'' = -k \frac{\partial T}{\partial n}$$

Exp. de Taylor $f_{x+dx} = f_x + \frac{df}{dx} dx$: $\dot{E}_e - \dot{E}_s + \dot{E}_g = \dot{E}_{ac} = \rho V c \frac{dT}{dt}$ Coef. global: $\frac{1}{h_{total}} = \frac{1}{h_r} + \frac{1}{h_{conv}}$; $h_r = \epsilon \sigma (T + T_{viz})(T^2 + T_{viz}^2)$

Coordenadas cartesianas: $\frac{\partial}{\partial x} \left(k \frac{\partial T}{\partial x} \right) + \frac{\partial}{\partial y} \left(k \frac{\partial T}{\partial y} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left(k \frac{\partial T}{\partial z} \right) + \dot{q} = \rho c_p \frac{\partial T}{\partial t}$

Coordenadas cilíndricas: $\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(kr \frac{\partial T}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial \phi} \left(k \frac{\partial T}{\partial \phi} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left(k \frac{\partial T}{\partial z} \right) + g'' = \rho \cdot c_p \frac{\partial T}{\partial t}$

Coordenadas esféricas: $\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(kr^2 \frac{\partial T}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2 \sin^2 \theta} \frac{\partial}{\partial \phi} \left(k \frac{\partial T}{\partial \phi} \right) + \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \left(k \sin \theta \frac{\partial T}{\partial \theta} \right) + \dot{q} = \rho \cdot c_p \frac{\partial T}{\partial t}$

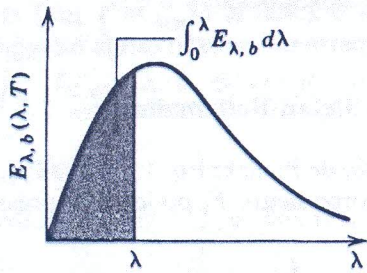


Fig. 12.14 Emissão de radiação por um corpo negro na banda espectral entre 0 e λ .

Outras funções do corpo negro estão presentes na terceira e na quarta colunas da Tabela 12.1. A terceira coluna facilita o cálculo da intensidade espectral num certo comprimento de onda e numa certa temperatura. Em lugar de se calcular essa grandeza pela Eq. 12.25, pode-se achá-la pela simples multiplicação do valor tabelado $I_{\lambda,b}/\sigma T^5$ por σT^5 . A quarta coluna se usa para se ter uma estimativa rápida da razão entre a intensidade espectral em qualquer comprimento de onda e a intensidade espectral no λ_{max} .

Tabela 12.1 Funções da radiação do corpo negro^a

λT ($\mu\text{m} \cdot \text{K}$)	$F_{(0 \rightarrow \lambda)}$	$I_{\lambda,b}(\lambda, T)/\sigma T^5$ ($\mu\text{m} \cdot \text{K} \cdot \text{sr}$) ⁻¹	$I_{\lambda,b}(\lambda, T)$ $I_{\lambda,b}(\lambda_{max}, T)$
200	0,000000	$0,375034 \times 10^{-27}$	0,000000
400	0,000000	$0,490335 \times 10^{-13}$	0,000000
600	0,000000	$0,104046 \times 10^{-8}$	0,000014
800	0,000016	$0,991126 \times 10^{-7}$	0,001372
1.000	0,000321	$0,118505 \times 10^{-5}$	0,016406
1.200	0,002134	$0,523927 \times 10^{-5}$	0,072534
1.400	0,007790	$0,134411 \times 10^{-4}$	0,186082
1.600	0,019718	0,249130	0,344904
1.800	0,039341	0,375568	0,519949
2.000	0,066728	0,493432	0,683123
2.200	0,100888	$0,589649 \times 10^{-4}$	0,816329
2.400	0,140256	0,658866	0,912155
2.600	0,183120	0,701292	0,970891
2.800	0,227897	0,720239	0,997123
2.898	0,250108	$0,722318 \times 10^{-4}$	1,000000
3.000	0,273232	$0,720254 \times 10^{-4}$	0,997143
3.200	0,318102	0,705974	0,977373
3.400	0,361735	0,681544	0,943551
3.600	0,403607	0,650396	0,900429
3.800	0,443382	0,615225	0,851737
4.000	0,480877	0,578064	0,800291
4.200	0,516014	$0,540394 \times 10^{-4}$	0,748139
4.400	0,548796	0,503253	0,696720
4.600	0,579280	0,467343	0,647004
4.800	0,607559	0,433109	0,599610
5.000	0,633747	0,400813	0,554898
5.200	0,658970	$0,370580 \times 10^{-4}$	0,513043
5.400	0,680360	0,342445	0,474092
5.600	0,701046	0,316376	0,438002
5.800	0,720158	0,292301	0,404671
6.000	0,737818	0,270121	0,373965
6.200	0,754140	$0,249723 \times 10^{-4}$	0,345724
6.400	0,769234	0,230985	0,319783
6.600	0,783199	0,213786	0,295973
6.800	0,796129	0,198008	0,274128
7.000	0,808109	0,183534	0,254090
7.200	0,819217	$0,170256 \times 10^{-4}$	0,235708
7.400	0,829527	0,158073	0,218842
7.600	0,839102	0,146891	0,203360
7.800	0,848005	0,136621	0,189143
8.000	0,856288	0,127185	0,176079
8.500	0,874608	$0,106772 \times 10^{-4}$	0,147819
9.000	0,890029	$0,901463 \times 10^{-5}$	0,124801
9.500	0,903085	0,765338	0,105956

Tabela 12.1 Funções da radiação do corpo negro^a (

λT ($\mu\text{m} \cdot \text{K}$)	$F_{(0 \rightarrow \lambda)}$	$I_{\lambda,b}(\lambda, T)/\sigma T^5$ ($\mu\text{m} \cdot \text{K} \cdot \text{sr}$) ⁻¹
10.000	0,914199	0,653279
10.500	0,923710	0,560522
11.000	0,931890	$0,483321 \times 10^{-5}$
11.500	0,939959	0,418725
12.000	0,945098	0,364394
13.000	0,955139	0,279457
14.000	0,962898	0,217641
15.000	0,969981	$0,171866 \times 10^{-5}$
16.000	0,973814	0,137429
18.000	0,980860	$0,908240 \times 10^{-6}$
20.000	0,985602	0,623310
25.000	0,992215	0,276474
30.000	0,995340	$0,140469 \times 10^{-6}$
40.000	0,997967	$0,473891 \times 10^{-7}$
50.000	0,998953	0,201605
75.000	0,999713	$0,418597 \times 10^{-8}$
100.000	0,999905	0,135752

^aAs constantes de radiação usadas para gerar estas funções do corpo negro são:
 $C_1 = 3,7420 \times 10^8 \text{ W}\mu\text{m}^2/\text{m}^2$
 $C_2 = 1,4388 \times 10^4 \mu\text{m} \cdot \text{K}$
 $\sigma = 5,670 \times 10^{-8} \text{ W/m}^2 \cdot \text{K}^4$

$$E_\lambda = \int_0^{2\pi} \int_0^{\pi/2} I_{\lambda,e}(\lambda, \theta, \phi) \cos \theta \sin \theta d\theta d\phi$$

$$E = \int_0^\infty E_\lambda d\lambda$$

$$E_\lambda = \pi I_{\lambda,e}$$

$$I_{\lambda,e}(\lambda, \theta, \phi) = \frac{dq}{dA_1 \cos \theta d\omega d\lambda}$$

$$d\omega = \frac{dA_n}{r^2} = \sin \theta d\theta d\phi$$

$$\varepsilon, \alpha, \tau = \frac{(\varepsilon, \alpha, \tau)_1 \int_0^{\lambda_1} E_{\lambda,b} d\lambda}{E_b} + \frac{(\varepsilon, \alpha, \tau)_2 \int_{\lambda_1}^{\lambda_2} E_{\lambda,b} d\lambda}{E_b}$$

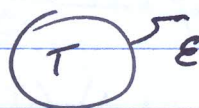
$$C_3 = 2898 \mu\text{mK}$$

$$\beta i = \frac{hL_c}{k} \begin{cases} \text{parede plana } L_c = \frac{L}{2} \\ \text{cilindro } L_c = \frac{R}{2} \\ \text{esfera } L_c = \frac{R}{3} \end{cases}$$

GABARITO

1ª QUESTÃO:

i) BE: $\dot{E}_e - \dot{E}_s + \dot{E}_g = dE/dt$



$$- \epsilon \sigma A T^4 = \rho V c dT/dt \therefore \int_{T_i}^T \frac{dT}{T^4} = - \frac{\epsilon \sigma A}{\rho V c} \int_0^t dt$$

$$t = \frac{\rho V c}{3 \epsilon \sigma A} T^{-3} \Big|_{T_i}^T = \frac{\rho V c}{3 \epsilon \sigma A} \left[\frac{1}{T^3} - \frac{1}{T_i^3} \right] = \frac{\rho V c}{3 \epsilon \sigma A} \left[\frac{1}{(T_i - 10)^3} - \frac{1}{T_i^3} \right]$$

$$t = \frac{\rho V c}{3 \epsilon \sigma A} \left[\frac{T_i^3 - (T_i - 10)^3}{T_i^3 (T_i - 10)^3} \right] = \frac{2.000 \cdot 4/3 \pi 60.000^3 \cdot 400}{3 \cdot 0,1 \cdot 5,67 \times 10^{-8} \cdot 4 \pi 60.000^2} \left[\frac{T_i^3 - (T_i - 10)^3}{T_i^3 (T_i - 10)^3} \right]$$

$t = 9,4 \left[\frac{T_i^3 - (T_i - 10)^3}{T_i^3 (T_i - 10)^3} \right] \times 10^{16}$	$T_i [^\circ C]$	$T_i [K]$	$t [s]$	$t [anos]$
	30	303	$4,477 \times 10^8$	14,39
	25	298	$4,791 \times 10^8$	15,4

ii) $T \approx 298 K$

$h_{rad} = \epsilon \sigma (T_c + T_{obj}) (T_s^2 + T_{obj}^2)$

$= 0,1 \cdot 5,67 \times 10^{-8} \cdot 298^3$

$= 0,135 \frac{W}{m^2 K}$; $\beta_i = \frac{h_{rad} l_c}{k} = \frac{0,135 \cdot 60.000}{3 \cdot 300} = 9 \gg 0,1$

A hipotese β_i é válida!

iii) Haveria gradientes térmicos muito grande entre o núcleo e a superfície da espaçonave

iv) Ela resfriaria mais rapidamente. Para $\epsilon = 1,0$ o tempo p/ resfriar $10^\circ C$ seria dividido por 10!

2ª QUESTÃO: VOLUME: $q_s - q_E = 0 \therefore - \frac{k \Delta x (T_1 - T_2)}{\Delta y_2} + \frac{k \Delta y_2 (T_2 - T_1)}{\Delta x} = 0$

$\therefore (T_2 - T_1) / \Delta y_2^2 + (T_2 - T_1) / \Delta x^2 = 0 \therefore T_1 (1/\Delta y_2^2 + 1/\Delta x^2) = 1/\Delta y_2^2 T_2 + 1/\Delta x^2 T_2$

$T_1 (1/0,5^2 + 1/1) = 1/0,5^2 T_2 + 1/1 T_2 \therefore$

$$\boxed{5 T_1 = 120 + T_2}$$

2

VOLUME 2: $q_w + q_E + q_S = 0 \therefore -\frac{k \Delta y_2 (T_2 - T_1)}{\Delta x} + q_{20}'' \Delta y_2 - \frac{k \Delta x (T_2 - T_4)}{\Delta y_2} = 0$

$$\therefore (T_1 - T_2) / \Delta x^2 + q_{20}'' / (k \Delta x) + (T_4 - T_2) / \Delta y_2^2 = 0$$

$$T_2 (1/\Delta x^2 + 1/\Delta y_2^2) = 1/\Delta x^2 T_1 + 1/\Delta y_2^2 T_4 + q_{20}'' / (k \Delta x)$$

$$5T_2 = T_1 + 0 + 10^4 / (10 \cdot 1) = T_1 + 1000 \therefore \boxed{5T_2 = T_1 + 1000}$$

$$\text{De } \begin{cases} 5T_1 = 120 + T_2 \\ 5T_2 = T_1 + 1000 \end{cases} \Rightarrow \boxed{\begin{cases} T_1 = 66,67^\circ\text{C} \\ T_2 = 213,3^\circ\text{C} \end{cases}}$$

VOLUME 3: $q_w + q_S - q_N - q_E = 0 \therefore$

$$-\frac{k \Delta y_2 (T_3 - T_{3w})}{\Delta x / 2} - \frac{k \Delta x (T_3 - T_5)}{\Delta y_2 / 2 + \Delta y_1 / 2} + \frac{k \Delta x (T_1 - T_3)}{\Delta y_2} + \frac{k \Delta y_2 (T_4 - T_3)}{\Delta x} = 0$$

$$2(T_{3w} - T_3) / \Delta x^2 + 2(T_5 - T_3) / (\Delta y_2 (\Delta y_2 + \Delta y_1)) + (T_1 - T_3) / \Delta y_2^2 + (T_4 - T_3) / \Delta x^2 = 0$$

$$2(T_{3w} - 30) + 4/1,5 (T_5 - 30) + 4(66,67 - 30) + (0 - 30) = 0$$

$$2T_{3w} - 60 + 2,6667 T_5 - 80 + 146,67 - 30 = 0$$

$$\boxed{2T_{3w} + 2,6667 T_5 = 23,3332} \therefore \boxed{T_{3w} = -3,086,80^\circ\text{C}}$$

VOLUME 5: $q_{se}'' \cdot \Delta y_1 + q_S - q_E - q_N = 0$

$$q_{se}'' \cdot \Delta y_1 - 2k \Delta x (T_5 - T_{10}) / \Delta y_1 + k \Delta y_1 / \Delta x (T_6 - T_5) + 2k \Delta x (T_3 - T_5) / (\Delta y_1 + \Delta y_2) = 0$$

$$10^5 \cdot 1 / (k \Delta x) + 2(10 - T_5) / \Delta y_1^2 + (T_6 - T_5) / \Delta x^2 + 2(T_3 - T_5) / [\Delta y_1 (\Delta y_1 + \Delta y_2)] = 0$$

$$10.000 + 20 - 2T_5 + 10 - T_5 + 1,3333 \cdot 30 - 1,333 \cdot T_5 = 0$$

$$\therefore \boxed{T_5 = 2323,8^\circ\text{C}}$$

VOLUME 4: $q_w + q_S - q_N + \dot{q} \cdot \Delta V = 0$

$$-k \Delta y_2 (T_4 - T_3) / \Delta x - k \Delta x (T_4 - T_6) / [\Delta y_1 / 2 + \Delta y_2 / 2] + k \Delta x (T_2 - T_4) / \Delta y_2 + \dot{q} \Delta x \Delta y_2 = 0$$

$$(T_3 - T_4) / \Delta x^2 + 2(T_6 - T_4) / [\Delta y_2 (\Delta y_1 + \Delta y_2)] + (T_2 - T_4) / \Delta y_2^2 + \dot{q} / k = 0$$

$$T_3 - T_4 + 4/1,5 (T_6 - T_4) + 4(T_2 - T_4) + \dot{q} / 10 = 0$$

$$30 - 0 + 80/3 - 0 + 853,2 - 0 + \dot{q} / 10 = 0$$

$$\boxed{\dot{q}_4 = -9098,67 \text{ W/m}^3}$$

VOLUME 6: $q_w + q_c'' \cdot \Delta x - q_N = 0$

$$-k \Delta y_1 / \Delta x (T_6 - T_5) + q_6'' \Delta x + k \Delta x (T_4 - T_6) / \left[\frac{\Delta y_1}{2} + \frac{\Delta y_2}{2} \right] = 0$$

$$(T_5 - T_6) / \Delta x^2 + q_6'' / (k \Delta y_1) + 2(T_4 - T_6) / [\Delta y_1 (\Delta y_1 + \Delta y_2)] = 0$$

$$2323,8 - 10 + q_6'' / 10 + 2(0 - 10) / 1,5 = 0$$

$$q_6'' = -23.104,67 \text{ W/m}^2 \quad // \quad 5$$

$$q_{H12}'' = -k (T_2 - T_1) / \Delta x = -10 (213,3 - 66,67) = -1466,3 \text{ W/m}^2$$

$$q_{H3-4}'' = -k (T_4 - T_3) / \Delta x = -10 (0 - 30) = +300 \text{ W/m}^2 \quad 5$$

$$q_{H5-6}'' = -k (T_6 - T_5) / \Delta x = -10 (10 - 2323,8) = +23.138 \text{ W/m}^2$$

$$q_{V3}'' = (q_{N3}'' + q_{S3}'') / 2 = \frac{-10(66,67 - 30)}{2 \cdot 0,5} - \frac{10(30 - 2323,8)}{2 \left(\frac{0,5}{2} + \frac{1}{2} \right)}$$

$$= 15658,7 \text{ W/m}^2 \quad 5$$

$$q_{V4}'' = (q_{N4}'' + q_{S4}'') / 2 = \frac{-10(213,3 - 0)}{2 \cdot 0,5} - \frac{10(0 - 10)}{2 \left(\frac{0,5}{2} + \frac{1}{2} \right)}$$

$$= -2066,33 \text{ W/m}^2$$

3ª QUESTÃO: $(10 \cdot T) = 0,5$ $4.000 - 0,480877$ 5
 $4.200 - 0,516014$

$$\frac{4200 - \lambda T}{4.200 - 4000} = \frac{0,516014 - 0,5}{0,516014 - 0,480877} \quad \therefore \lambda T = 4108,85 \mu\text{mK}$$

$$T = 410,885 \text{ K} \quad 10$$

4ª QUESTÃO: $T_s = 1500 \text{ K}$; $10 \mu\text{m} \times 10 \mu\text{m}$ $2,5 \cdot 1500 = 3750 \mu\text{mK}$

$$\frac{3600 - 0,403607}{3800 - 0,443382} \cdot \frac{3800 - 3750}{3800 - 3600} = \frac{0,443382 - f}{0,443382 - 0,403607} \quad \therefore f = 0,4334382$$

$$\bar{\epsilon} = 0,5 \cdot 0,4334382 + 0,2 (1 - 0,4334382)$$

$$\bar{\epsilon} = 0,33003 \quad 10$$

$$q = \epsilon \sigma T^4 \cdot \bar{\epsilon} \cdot A = 1,5,67 \times 10^{-8} \cdot 1500^4 \cdot 0,33031 \cdot 0,1^2$$

$$q = 947,33 \text{ W} \quad // \quad 10$$