1 Modelagem

Este trabalho visa verificar a influência de diferentes configurações de tumores na superfície da pele. Considerou-se que o formato do antebraço de humano médio pode ser simplificado por um cilíndro maciço, dividido em três seções de diferentes diametros, representado a pele, o músculo e osso. As dimensões do cilíndro e de cada seção podem ser vistas na Figura 1 abaixo.

Figure 1

O modelo de bio transferência de calor utilizado foi o descrito por . Esse modelo possui as seguintes variaveis: densidade do tecido ρ ; condutividade térmica do tecido k; densidade do sangue ρ_b ; calor específico do sangue a pressão constante c_b ; taxa de perfusão sanguínea do tecido w; temperatura do sangue arterial T_a ; temperatura do tecido analisado T; taxa de geração de calor metabolico por unidade de volume do tecido Q_m .

$$\underbrace{\int_{s}^{n} \int_{e}^{w} \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} kr \frac{\partial T(r,z)}{\partial r} + \frac{\partial}{\partial z} k \frac{\partial T(r,z)}{\partial z} + \rho_{b} c_{b} w [T_{a} - T(r,z)] = 0}_{P1} \underbrace{\int_{s}^{n} \int_{e}^{w} \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} kr \frac{\partial T(r,z)}{\partial r} r dr dz}_{P2} + \underbrace{\int_{s}^{n} \int_{e}^{w} \frac{\partial}{\partial z} k \frac{\partial T(r,z)}{\partial z} r dr dz}_{P2} + \underbrace{\int_{s}^{n} \int_{e}^{w} \rho_{b} c_{b} w [T_{a} - T(r,z)] r dr dz}_{P3} = 0}_{P3}$$

$$(2)$$

$$P1: \int_{s}^{n} \int_{e}^{w} \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} kr \frac{\partial T(r,z)}{\partial r} r dr dz = \int_{s}^{n} \int_{e}^{w} \frac{\partial}{\partial r} kr \frac{\partial T(r,z)}{\partial r} dr dz = \int_{e}^{w} kr \frac{\partial T(r,z)}{\partial r} \bigg|_{s}^{n} dz =$$
(3)

$$kr\frac{\partial T(r,z)}{\partial r}\bigg|_{r}^{n}\Delta z = k_{n}r_{n}\frac{\partial T(r,z)}{\partial r}\bigg|_{r}\Delta z - k_{s}r_{s}\frac{\partial T_{s}(r,z)}{\partial r}\bigg|_{r}\Delta z$$

$$\tag{4}$$

$$=k_n r_n \frac{T_N - T_P}{\Delta r} \Delta z - k_s r_s \frac{T_P - T_S}{\Delta r} \Delta z \tag{5}$$

$$P2: \int_{s}^{n} \int_{e}^{w} \frac{\partial}{\partial z} k \frac{\partial T(r, z)}{\partial z} r dr dz = \int_{s}^{n} k r \frac{\partial T(r, z)}{\partial z} \Big|_{s}^{w} dr =$$
 (6)

$$\int_{s}^{n} rk \frac{\partial T(r,z)}{\partial z} \bigg|_{s}^{w} dr = \frac{r^{2}}{2} \bigg|_{s}^{n} k \frac{\partial T(r,z)}{\partial r} \bigg|_{s}^{w} = \tag{7}$$

$$\frac{r^2}{2} \Big|_s^n k_w \frac{T_W - T_P}{\Delta z} - \frac{r^2}{2} \Big|_s^n k_e \frac{T_P - T_E}{\Delta z} = r_P \Delta r k_w \frac{T_W - T_P}{\Delta z} - r_P \Delta r k_e \frac{T_P - T_E}{\Delta z}$$
 (8)

$$P3: \int_{c}^{n} \int_{c}^{w} \rho_{b} c_{b} w [T_{a} - T(r, z)] r dr dz = \rho_{b} c_{b} w [T_{a} - T_{P}] \frac{r^{2}}{2} \Big|_{c}^{n} z \Big|_{c}^{w}$$
(9)

$$= \rho_b c_b w [T_a - T_P] r_P \Delta r \Delta z \tag{10}$$

$$*OBS: \frac{r^2}{2} \bigg|_{n}^{n} = \frac{r_n^2}{2} - \frac{r_s^2}{2} = \frac{1}{2} \left(r_P + \frac{\Delta r}{2} \right)^2 - \frac{1}{2} \left(r_P - \frac{\Delta r}{2} \right)^2$$
 (11)

$$= \frac{1}{2} \left(r_P^2 + r_P \Delta r + \frac{\Delta r^2}{4} \right) - \frac{1}{2} \left(r_P^2 - r_P \Delta r + \frac{\Delta r^2}{4} \right) = r_P \Delta r \tag{12}$$

Reorganizando as equações:

$$k_n r_n \frac{T_N - T_P}{\Delta r} \Delta z - k_s r_s \frac{T_P - T_S}{\Delta r} \Delta z + r_P \Delta r k_w \frac{T_W - T_P}{\Delta z} - r_P \Delta r k_e \frac{T_P - T_E}{\Delta z} + \rho_b c_b w [T_a - T_P] r_P \Delta r \Delta z = 0$$
(13)

$$k_n r_n \frac{\Delta z}{\Delta r} T_N + k_s r_s \frac{\Delta z}{\Delta r} T_S + r_P r k_w \frac{\Delta r}{\Delta z} T_W + r_P k_e \frac{\Delta r}{\Delta z} T_E$$
(14)

$$-\left(k_{n}r_{n}\frac{\Delta z}{\Delta r}+k_{s}r_{s}\frac{\Delta z}{\Delta r}+r_{P}rk_{w}\frac{\Delta r}{\Delta z}+r_{P}k_{e}\frac{\Delta r}{\Delta z}+\rho_{b}c_{b}wr_{P}\Delta r\Delta z\right)Tp+\rho_{b}c_{b}wr_{P}\Delta r\Delta zT_{a}=0 \left((15)\right)$$

Para as condições de contorno:

Fronteira Esquerda:

$$\left. \frac{\partial T}{\partial z} \right|_{z=0} = 0 \tag{16}$$

$$A_W = 0 (17)$$

$$A_N T_N + A_S T_S + A_E T_E - (A_N + A_S + A_E + A_a) T_P = -A_a T_a$$
(18)

Fronteira Direita:

$$\left. \frac{\partial T}{\partial z} \right|_{z=Lz} = 0 \tag{19}$$

$$A_E = 0 (20)$$

$$A_N T_N + A_S T_S + A_W T_W - (A_N + A_S + A_W + A_a) T_P = -A_a T_a$$
(21)

Fronteira Sul:

$$\left. \frac{\partial T}{\partial r} \right|_{r=0} = 0 \tag{22}$$

$$A_S = 0 (23)$$

$$A_N T_N + A_W T_W + A_E T_E - (A_N + A_W + A_E + A_a) T_P = -A_a T_a$$
(24)

Fronteira Norte:

$$-k\frac{\partial T}{\partial r}\Big|_{r=Lr} = h(T_{\infty} - T) \tag{25}$$

$$A_N = 0 (26)$$

$$A_c = \frac{h}{1 + h\frac{\Delta r}{k_B}} r_n \Delta z \tag{27}$$

$$A_S T_S + A_W T_W + A_E T_E - (A_S + A_W + A_E + A_a + A_c) T_P = -A_a T_a - A_c T_\infty$$
 (28)