有限要素法を用いた高周波加温の熱伝導解析 76

富山浩一 金井 靖 齊藤義明 宮川道夫

(新潟大学工学部)

1.はじめに

ハイパーサーミア用加温装置の加温実験には被加温体とし て生体と電気的特性が等価なファントム(疑似生体)が用い られる。

本報告では、まず、ファントムの電気的特性及び熱的特性 の計測を行い、その温度依存性を示す。次に高周波加温の熱 伝導解析を有限要素法を用いて行い、ファントムの初期温度 によって加温パターンが異なることについて述べる。最後に、 温度依存性を考慮した解析計算と加温実験との比較を行い、 両者の温度分布が良好に一致することを示す。

2.ファントムの電気的特性と熱的特性

計測に用いたファントムは水80wt%、TX-151粉末20wt%、 界面活性剤少量から構成される。このファントムの電気的特 性を図1に示す。電気的特性の計測は微小同軸プローブ法^[1]を 用いて4回行い、その平均を測定値とした。

ファントムの電気的特性は図2に示す加温装置の使用周波 数帯域(65±5MHz)でほぼ一定といえる。しかし、その値は 温度によって大きく変化する。即ち、導電率は温度とともに 上昇し、比誘電率は温度とともに下降する傾向が見られる。

-方、熱的特性は10~30℃の範囲で熱伝導率 λ =0.555~ 0.585[W/sec℃]、比熱C=3150~3250[J/Kg℃]、密度 ρ=1028 ~1038[Kg/m³]であった。

3.熱伝導解析

高周波加温に用いるリエントラント型空洞共振器⁽²⁾のモデ ルを図2に示す。空洞共振器、ファントム共に軸対称性を有 するため軸対称三次元体として扱える。

r-z軸対称空間における非定常熱伝導問題の支配方程式、境 界上で熱伝達がある場合の境界条件は以下のようになる。

$$\rho C \frac{\partial T}{\partial t} = \frac{\lambda}{r} \left\{ \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial T}{\partial r} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left(r \frac{\partial T}{\partial z} \right) \right\} + \dot{Q}$$
(1)

$$q = \alpha_c \left(T - T_c \right) \tag{2}$$

ここでTは物体の温度、Qは単位時間単位体積当りの発熱量、 qは熱流束、 a は熱伝達係数、T は外部温度を表わす。

また単位時間単位体積当りの発熱量は次のように表わせる。

$$\dot{\mathbf{Q}} = \frac{1}{2} \boldsymbol{\sigma} |\mathbf{E}|^2 \tag{3}$$

ただしσは導電率、**E**は電界である。

(3)式から分るように発熱量は電界分布から算出される。電 界計算についてはFDTD法を用いた^[2]。なお、得られるエネル ギー量は相対的な値であるため、適当な係数をかけ発熱量と した。

熱伝導解析は(1)(2)式に有限要素法を適用し行った。ここで は、基礎実験との比較を目的としているため、(1)式において 血流による冷却効果を考えていない。



図1 ファントムの電気的特性の温度依存性





4.解析計算結果と実験の比較

— **1**51 —

前述の空洞共振器を用いた加温の解析計算例を図るに示す。 ファントムの直径は0.24m、厚さは0.25m、加温時間は30分間 とした。ファントムの初期温度はそれぞれ10℃、30℃を想定 している。電界分布はファントムの初期温度での導電率及び 比誘電率を用いて算出し、加温中の電界分布は一定とした。 熱的特性としては10℃、30℃の場合ともにλ=0.555[W/sec °C], C=3150[J/Kg°C], $\rho = 1030[Kg/m^3]$, $\alpha = 16[J/m^2 sec°C]$ とした。また外部温度はT_=20[℃]とした。

図3からファントムの初期温度によって加温パターンに違 いが生ずることがわかる。これは電界分布が異なっているた めであり、この電界分布の差は導電率、比誘電率の違いに起 因する。つまり温度による電気的特性の違いにより電界分布 が異なり、その結果加温パターンに差異が現われる。一方、 熱的特性の変化は、加温パターンに与える影響が少ないこと、 温度上昇の絶対値に影響を与えるが前述の範囲内ではわずか であることを確認している。即ち、高周波加温の解析計算で はファントムの電気的特性の温度依存性を十分考慮する必要 がある。

以上から、解析計算では加温中の温度上昇による電気的特 性の変化を考慮する必要があるといえる。つまり、①電界分 布の計算、②温度分布の計算、③温度変化による電気的特性 の更新、の3股階を繰り返すことになる。また、より厳密に は温度による電気的特性の更新と同時に熱的特性の更新を行 う必要がある(図4)。

解析計算と加温実験の温度分布の比較を図5に示す。加温 時間は30分間、ファントムの初期温度は9.2℃、外部温度は 21.7℃である。解析計算における電気的特性値の更新は5分 ごとに行い、熱的特性は一定値として $\lambda = 0.555$ [W/sec℃]、 c = 3150[J/Kg℃]、 $\rho = 1030$ [Kg/m³]、 $a_c = 16$ [J/m²sec℃]を与え た。同図から分るように解析計算と実験とで加温パターンが よく一致している。

5.まとめ

ファントムの電気的特性の温度依存性を計測した。また高 周波加温の解析計算を行い、ファントムの初期温度によって 加温パターンが異なることを示した。これはファントムの電 気的特性の温度依存性が原因であり、解析計算では温度依存 性の影響を考慮する必要がある。温度依存性を考慮した解析 計算では加温実験とよく一致した温度分布を得た。



図3 解析計算による30分加温後の温度分布



参考文献

- [1]宮川道夫:「微小同軸プローブによる組織誘電特性の測定法」電子情報通信学会論文誌 D 71巻 11号 pp.2450-2456 (1988年11月)
- [2]塚本、金井、柏、斉藤、宮川:「差分時間領域法によるリ エントラント型空洞共振器の電磁界解析」電気学会静止器 回転機合同研究会 SA-94-3 (1994年8月)

-152-