

MÉTODOS NUMÉRICOS - LISTA DE EXERCÍCIOS IV

SÉRGIO CORDEIRO

1. PROBLEMAS

1. Estude o problema do capacitor coaxial cilíndrico e obtenha o campo elétrico em função do potencial.

O problema de encontrar a capacitância de um capacitor cilíndrico coaxial foi resolvido da seguinte maneira por Maxwell ¹ :

“ Seja a o raio da superfície externa de um cilindro condutor e b o raio da superfície interna de um cilindro oco coaxial ao primeiro ². Sejam seus potenciais A e B , respectivamente. Então, desde que o potencial V neste caso é uma função de r , a distância ao eixo, a equação de Laplace se torna

$$\frac{\partial^2 V}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial V}{\partial r} = 0,$$

daí $V = C_1 + C_2 \log r$.

Como $V = A$ quando $r = a$, e $V = B$ quando $r = b$,

$$V = \frac{A \log \frac{b}{r} + B \log \frac{r}{a}}{\log \frac{b}{a}}.$$

Se σ_1 , σ_2 são as densidades superficiais das superfícies interna e externa,

$$4\pi\sigma_1 = \frac{A - B}{a \log \frac{b}{a}}, \quad 4\pi\sigma_2 = \frac{B - A}{b \log \frac{b}{a}}$$

Se E_1 e E_2 são as cargas em um pedaço de comprimento l , medido ao longo do eixo, dos dois cilindros,

$$E_1 = 2\pi a l \sigma_1 = \frac{1}{2} \frac{A - B}{\log \frac{b}{a}} l = -E_2.$$

A capacitância de um comprimento l do cilindro interior é portanto

$$\frac{1}{2} \frac{l}{\log \frac{b}{a}}.$$

¹No material que segue, \log indica o logaritmo natural (\ln).

²Na verdade, b deve ser o raio do cilindro externo e a , o do interno

Se o espaço entre os cilindros for ocupado por um dielétrico de capacitância específica ³ K em vez de ar, então a capacitância do cilindro interno será

$$\frac{1}{2} \frac{lK}{\log \frac{b}{a}}.$$

A energia da distribuição elétrica na parte indicada do cilindro infinito será

$$\frac{1}{2} \frac{lK(A-B)^2}{\log \frac{b}{a}}. \quad ^4$$

Hoje usamos um sistema normalizado, por isso os valores encontrados devem ser multiplicados por $4\pi\epsilon_0$, resultando em:

$$C = \frac{2\pi l\epsilon}{\ln\left(\frac{b}{a}\right)}$$

$$W_E = \frac{2\pi l\epsilon(A-B)^2}{\ln\left(\frac{b}{a}\right)}$$

O problema pode ser resolvido de outra forma: assumindo uma carga arbitrária nas superfícies e a partir daí calculando a diferença de potencial gerada, para depois encontrar a capacitância resultante [SADIKU 2000]. Considerando o cilindro interior carregado com a carga q , teremos:

$$\begin{aligned} q &= \oint_S \vec{D} \cdot d\vec{S} \\ &= D S \\ &= D 2\pi\rho l \implies D = \frac{q}{2\pi\rho l} \end{aligned}$$

³Hoje se diz "constante dielétrica".

⁴[MAXWELL 1873 1]

$$\begin{aligned}
 V_{ab} &= - \int_b^a \vec{E} \cdot d\vec{l} \\
 &= - \int_b^a E d\rho \\
 &= - \int_b^a \frac{1}{\epsilon} D d\rho \\
 &= - \int_b^a \frac{1}{\epsilon} \frac{q}{2\pi\rho l} d\rho \\
 &= \frac{q}{2\pi\epsilon l} \left[\ln(\rho) \right]_a^b \\
 &= \frac{q}{2\pi\epsilon l} \ln \left(\frac{b}{a} \right)
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 C &= \frac{q}{V_a - V_b} \\
 &= \frac{q}{V_{ab}} \\
 &= \frac{2\pi\epsilon l}{\ln \left(\frac{b}{a} \right)}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 W_E &= \frac{1}{2} q V_{ab} \\
 &= \frac{1}{2} q \frac{q}{2\pi\epsilon l} \ln \left(\frac{b}{a} \right) \\
 &= \frac{q^2}{4\pi\epsilon l} \ln \left(\frac{b}{a} \right)
 \end{aligned}$$

A equação mais útil para o cálculo do campo elétrico é a dada por Maxwell, que podemos escrever assim:

$$(1) \quad V = \frac{V_b \ln \frac{r}{a} - V_a \ln \frac{r}{b}}{\ln \frac{b}{a}}$$

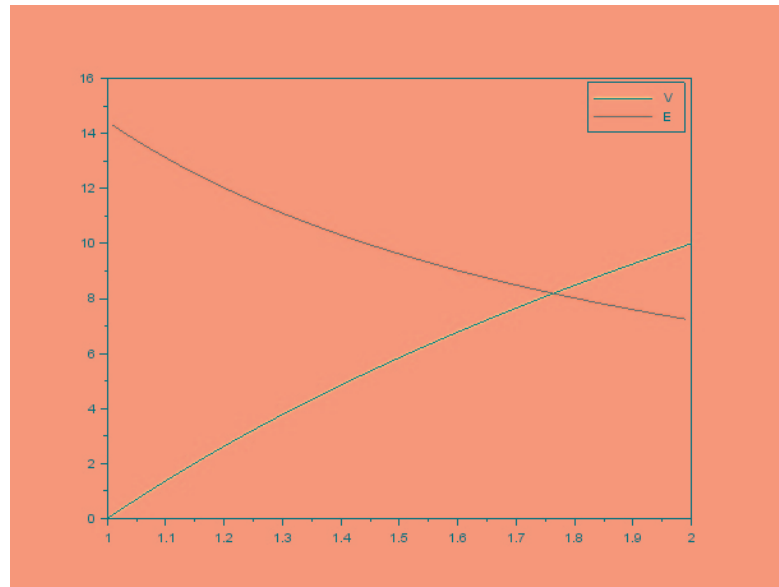
combinada com a conhecida relação $\vec{E} = -\vec{\nabla}V$. Basta, portanto, derivar $V(r)$ para encontrar $E(r)$, pois a direção é conhecida: radial (\hat{a}_r).

O programa **exercmat.c**, em anexo, escrito em C, lê a especificação de

um capacitor e calcula e grava em disco o potencial e o campo elétrico correspondentes. Basta digitar:

exercmat 35 2

A derivada usada foi a central de segunda ordem. O resultado foi plotado no gráfico abaixo:



$a = 1 \text{ m}, b = 2 \text{ m}, V_a = 0 \text{ V}, V_b = 10 \text{ V}$
101 pontos gerados

2. Estude o artigo sobre o cálculo da indutância de um indutor cilíndrico pelo método de Maxwell da somatória das indutâncias mútuas das espiras e implemente o cálculo a partir de parâmetros dados.

A indutância total do indutor é simplesmente a soma das indutâncias mútuas entre todas as espiras:

$$(2) \quad L = \sum_{i,j}^n M_{i,j}$$

onde n é o número de espiras e $M_{i,j}$ é a indutância mútua entre as espiras i e j . Esta, por sua vez, é dada pela soma das indutâncias mútuas entre todos os arcos infinitesimais das espiras:

$$(3) \quad M_{i,j} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_0^{2\pi} \int_0^{2\pi} \frac{r^2 \cos(\theta_p - \theta_q)}{2r^2 + b_{i,j}^2 - 2r^2 \cos(\theta_p - \theta_q)} d\theta_p d\theta_q$$

Essas fórmulas, dadas por [QUEIROZ 2003], funcionam bem para $i = j$, com uma única exceção: se $b = 0$ e $\theta_p = \theta_q$, a função em 3 apresenta uma singularidade. Isso ocorre porque, nessa situação, estamos calculando a indutância mútua de um arco infinitesimal e ele mesmo, o que não faz sentido. Para esse caso especial, vamos empregar alternativamente a fórmula da autoindutância de um segmento, dada por [ROSA 1908]:

$$\delta L = 2\ell \left[\ln \left(\frac{\ell}{d} \right) - 1 + \frac{\mu^{(r)}}{4} \right]$$

onde ℓ é o comprimento do condutor, d é o seu diâmetro e $\mu^{(r)}$, a permeabilidade relativa do material. Aqui consideraremos $\mu^{(r)} = 1$, que é uma boa aproximação para o cobre; ℓ , por sua vez, é evidentemente igual a $r\delta\theta$.

O programa **exercmat.c**, em anexo, escrito em C, lê a especificação de um indutor e calcula e calcula sua indutância pelo método exposto, usando diversas técnicas de integração e variados graus para o polinômio interpolador. Basta digitar:

exercmat 30 1

Os resultados obtidos são mostrados na tabela abaixo, para $h = 0.0921 \text{ m}$, $r = 0.486 \text{ m}$ e $d = 0.0095 \text{ m}$, $n = 5$. O valor correto, segundo [QUEIROZ 2003], é $49 \text{ }\mu\text{H}$.

n	L (μH)	Método	grau	Divisões	custo ⁵
5	Newton-Cotes	0	100	39.049564	15973002
			500	44.4777301	399860957
			2500	49.531013	9999300957
		1	100	39.049385	16472907
			500	44.479244	412360907
			2500	49.531521	10311800907
		2	100	38.260120	16215357
			500	44.077881	406073357
			2500	49.258156	10155363357
		3	100	39.039459	16139607
			500	44.260082	403994207
			2500	49.479042	10103467607
5	Gauss-Legendre	0	100	39.793648	15975332
			500	44.655170	399873332
			2500	49.619202	9999363332
		1	100	41.939697	63954857
			500	46.826435	1599770857
			2500	54.865906	39998850857
		2	100	43.075115	143939382
			500	47.993507	3599693382
			2500	53.845772	89998463382
		3	100	44.066643	255928907
			500	48.909260	6399640907
			2500	- ⁶	159998200907
5	Gauss-Legendre	4	100	44.502655	399923432
			500	49.492920	9999613432
			2500	- ⁶	249998063432

A tabela mostra como é difícil resolver o problema por esse método. O cálculo converge lentamente para um valor entre 49 e 53, à medida que se aumenta a ordem do polinômio interpolador e a definição da grade; para valores muito altos desses parâmetros, no entanto, a integração diverge, pois o denominador na equação 3 se aproxima muito de 0. Além disso, o número de operações necessárias é muito grande. Para mais espiras, a situação pioraria. Para $n = 4$, temos:

⁵Número de operações de ponto flutuante necessárias.

⁶O cálculo divergiu.

n	L (μH)	Método	grau	Divisões	custo ⁷
5	Newton-Cotes	0	100	25.859066	10217860
			500	30.130909	255886615
			2500	34.156330	6399430615
		1	100	25.859949	10537783
			500	30.132122	263886583
			2500	34.156593	6599430583
		2	100	25.306803	10372951
			500	29.832005	259862551
			2500	33.942417	6499310551
		3	100	25.846445	10324471
			500	29.977758	258531895
			2500	34.114704	6466097271
4	Gauss-Legendre	0	100	26.352417	10219335
			500	30.250957	255894535
			2500	34.263206	6399470535
		1	100	28.078625	40921351
			500	31.988438	1023804551
			2500	37.969917	25599020551
		2	100	28.987576	92106567
			500	32.922493	2303730567
			2500	37.218948	57598650567
		3	100	29.780094	163774983
			500	33.665398	4095672583
			2500	- ⁸	102398360583
		4	100	30.129726	255926599
			500	34.134514	6399630599
			2500	- ⁸	159998150599

A tabela mostra que o valor de L deve estar por volta de 34 μH; o valor indicado por [QUEIROZ 2003] é 33 μH. Para $n = 4$, o número de operações necessárias é bem menor e os resultados das diversas técnicas de integração apresentam menor dispersão.

⁷Número de operações de ponto flutuante necessárias.

⁸O cálculo divergiu.

2. ANEXOS

Os seguintes arquivos constam do anexo (arquivo **exercmat1.zip**):

- arquivo fonte em C **exercmat.c**
- arquivos de dados:
 - G2: problema 1
 - G1: problema 2

REFERÊNCIAS

- [MAXWELL 1873 1] James C. MAXWELL, **A Treatise On Electricity And Magnetism**, Vol. I, Clarendon Press, 1873, Chapter VIII, it. 126, pp. 154 a 155.
- [ROSA 1908] Edward ROSA, **The self and mutual inductances of linear conductors**: Bulletin of the Bureau of Standards, Vol. 4, No. 2, pp. 301 a 305. Disponível em <http://www.g3ynh.info/zdocs/refs/NBS/Rosal908.pdf>, acesso em 30/04/2016.
- [SADIKU 2000] Matthew N. O. SADIKU, **Elements of Electromagnetics**, Oxford University Press, 3rd Ed., 2000, Chapter 6.5, p. 227.
- [QUEIROZ 2003] Antônio Carlos M. de QUEIROZ, **Cálculo de indutâncias e indutâncias mútuas pelo método de Maxwell**

Programas testados com **Scilab 5.5.2** e **MinGW C 4.8.2**:

<https://www.scilab.org>

<https://www.mingw.org>

Texto formatado com **pdflatex** em ambiente **MiKTeX 2.9**:

<http://miktex.org/download/>