

Campo Elétrico em Corpos Extensos

A partir de determinação experimental, uma relação entre cargas elétricas foi determinada, uma relação de força em função da distância entre as cargas:

$$\vec{F}_E = \left(\frac{1}{4\pi\epsilon} \cdot \frac{|q \cdot Q|}{r^2} \right) \cdot \hat{r}$$

Válida em casos que a carga é puntiforme (dimensões desprezíveis) e estacionária (inércia estática). O mesmo vale pra outra expressão de força elétrica, formulada em função do vetor campo elétrico:

$$\vec{F}_E = q\vec{E}$$

Assim, as duas expressões resultariam numa relação entre campo elétrico e a distância entre as cargas:

$$\vec{E} = \left(\frac{1}{4\pi\epsilon} \cdot \frac{|q \cdot Q|}{r^2} \right) \cdot \hat{r}$$

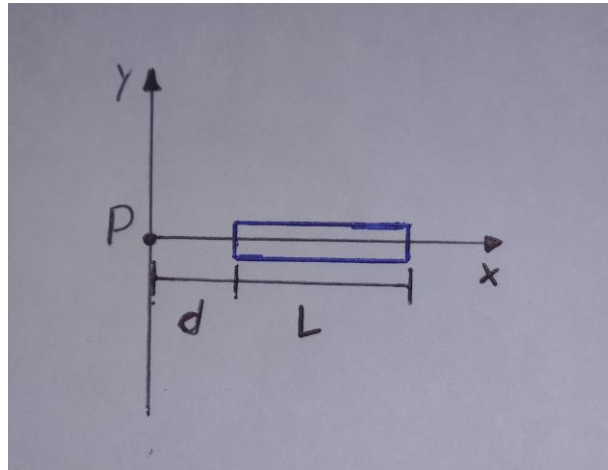
Apesar disso, as expressões de nada valeriam se tratando de corpos extensos, assim, criou-se a noção da configuração de cargas, que se trata do efeito de superposição das forças sobre determinado corpo/ponto. O tipo de configuração tratada nos seguintes casos é de uma configuração contínua de cargas, isto é, o corpo não é divisível facilmente em partes de modo a determinar exatamente o valor da carga em tal região.

Em geral, um corpo com distribuição uniforme de cargas possibilita o cálculo de seu campo por um cálculo que envolve separar algo contínuo em pequenas partes infinitesimais e depois somá-lo, o Cálculo Integral. Além disso, a ideia de separar em pequenas partes significa em adotar uma função prática para a Lei de Coulomb.

Então a metodologia do campo elétrico de corpos extensos irá envolver:

- Separação do corpo em vários pedaços pequenos infinitesimais, de modo a convertê-los em cargas pontuais.
- Cálculo do pequeno campo gerado pela carga pequena infinitesimal pela expressão de campo elétrico obtida pela Lei de Coulomb. (Conversão de algo contínuo em discreto)
- Integração de cada contribuição dos pequenos campos a fim de determinar o campo resultante por superposição.

Campo Elétrico de uma Barra Uniformemente Carregada



Uma barra carregada uniformemente de comprimento L a distância d de um ponto P (também correspondente à origem do plano xOy). Deseja-se determinar o vetor campo elétrico nesse ponto P .

Separa-se a barra em vários pedaços infinitesimais dl , no qual, cada um deles tem uma carga dQ . Cada um deles terá uma distância diferente do ponto, consideramos o genérico caso de um campo gerado por um desses pedaços:

$$dE = \frac{1}{4\pi\epsilon} \cdot \frac{dQ}{x^2}$$

O valor do campo elétrico varia conforme a distância, portanto, para integrar, deve-se adotar um valor diferencial de comprimento, o que ocorre nas distribuições de carga:

- Linear: $\lambda = \Delta Q / \Delta L$
- Superficial: $\sigma = \Delta Q / \Delta A$
- Volumétrica: $\rho = \Delta Q / \Delta \tau$

Podendo também ser levados ao infinitesimal (consideração de corpo pontual):

- Linear: $\lambda = dQ / dL$
- Superficial: $\sigma = dQ / dA$
- Volumétrica: $\rho = dQ / d\tau$

Nesse caso, utiliza-se o linear (pra fins de clareza, será utilizado dx) :

$$\lambda = \frac{dQ}{dx} \rightarrow dQ = \lambda dx$$

Assim:

$$d\vec{E} = \frac{1}{4\pi\epsilon} \cdot \frac{dQ}{x^2} \rightarrow d\vec{E} = \frac{1}{4\pi\epsilon} \cdot \frac{\lambda dx}{x^2}$$

O campo gerado pela superposição desses campos corresponde a soma integral desses campos, com a distância variando em d à $d + L$ (começo e fim da barra):

$$\int d\vec{E} = \int \frac{1}{4\pi\epsilon} \cdot \frac{\lambda dx}{x^2}$$

$$\vec{E} = \int \frac{1}{4\pi\epsilon} \cdot \frac{\lambda dx}{x^2} \rightarrow \vec{E} = \frac{\lambda}{4\pi\epsilon} \int \frac{dx}{x^2} \rightarrow \vec{E} = \frac{\lambda}{4\pi\epsilon} \int_d^{d+L} \frac{dx}{x^2}$$

Regra da potência pra integração: $\int x^n dx = \frac{x^{n+1}}{n+1} + C$

$$\vec{E} = \frac{\lambda}{4\pi\epsilon} \left[-\frac{1}{x} \right]_d^{d+L} \rightarrow \vec{E} = \frac{\lambda}{4\pi\epsilon} \left(-\frac{1}{d+L} - \left[-\frac{1}{d} \right] \right) \rightarrow \vec{E} = \frac{\lambda}{4\pi\epsilon} \left(\frac{1}{d} - \frac{1}{d+L} \right)$$

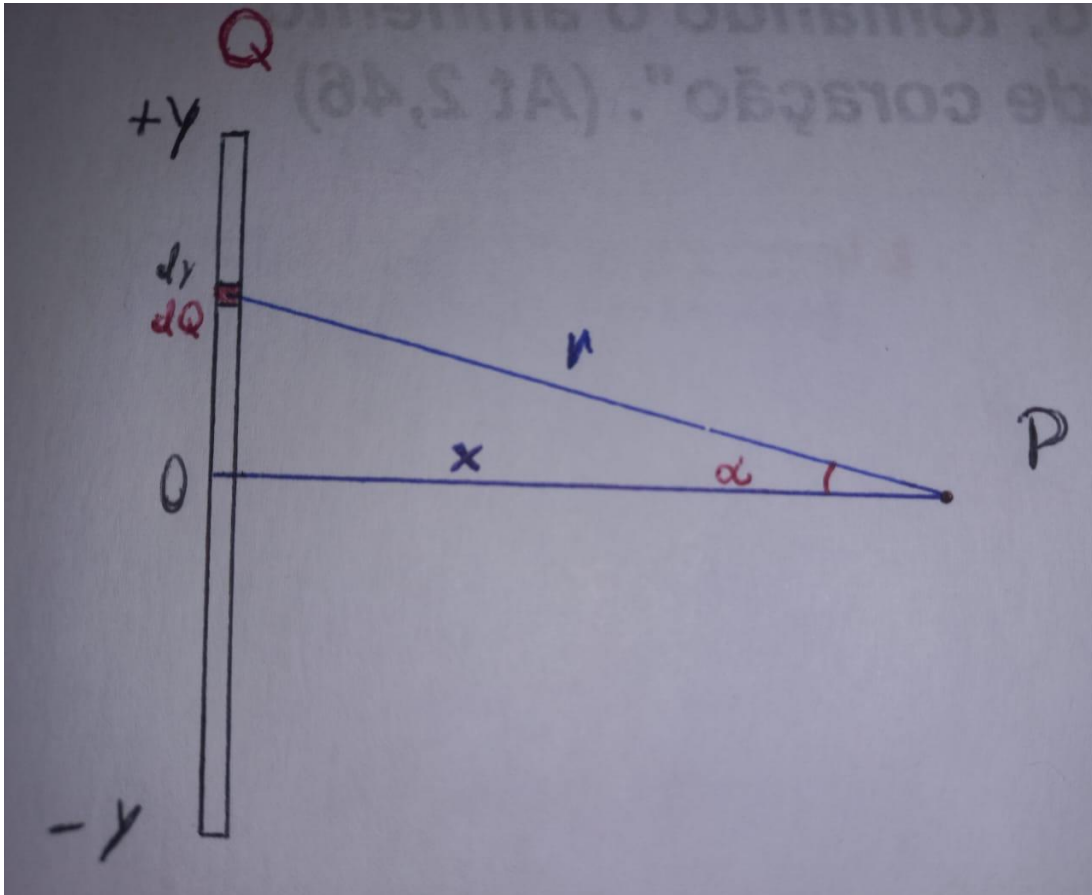
$$\vec{E} = \frac{\lambda}{4\pi\epsilon} \left(\frac{d+L}{d(d+L)} - \frac{d}{d(d+L)} \right) \rightarrow \vec{E} = \frac{\lambda}{4\pi\epsilon} \left(\frac{d+L-d}{d(d+L)} \right) \rightarrow \vec{E} = \frac{\lambda}{4\pi\epsilon} \left(\frac{L}{d(d+L)} \right)$$

$$\vec{E} = \frac{\lambda L}{4\pi\epsilon d(d+L)} \wedge Q = \lambda L \therefore \vec{E} = \frac{1}{4\pi\epsilon} \cdot \frac{Q}{d(d+L)}$$

Referência:

- <https://www.youtube.com/watch?v=eudGH8JpRdo>

Campo Elétrico da Mediatriz da Barra Uniformemente Carregada



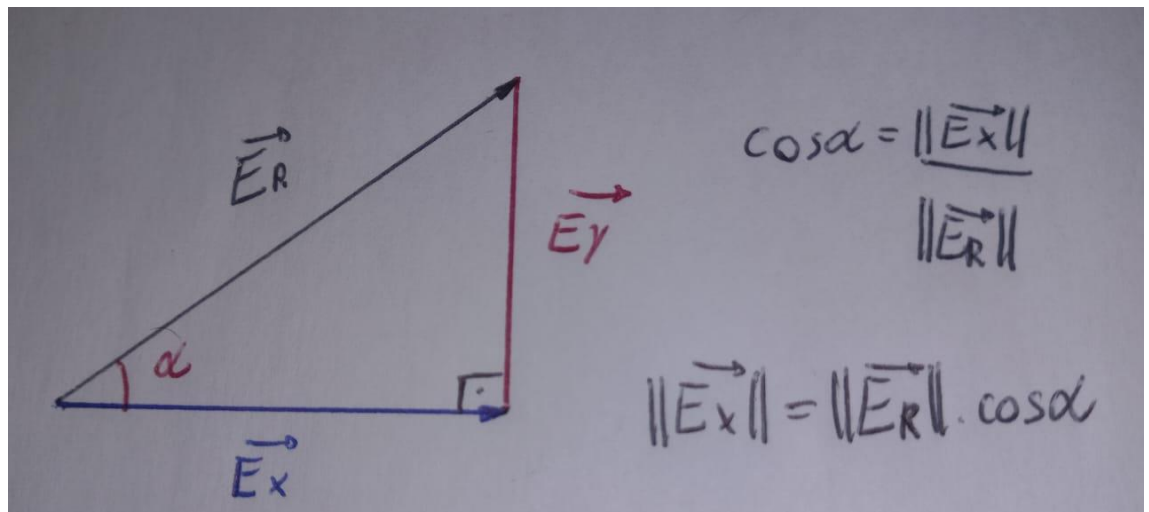
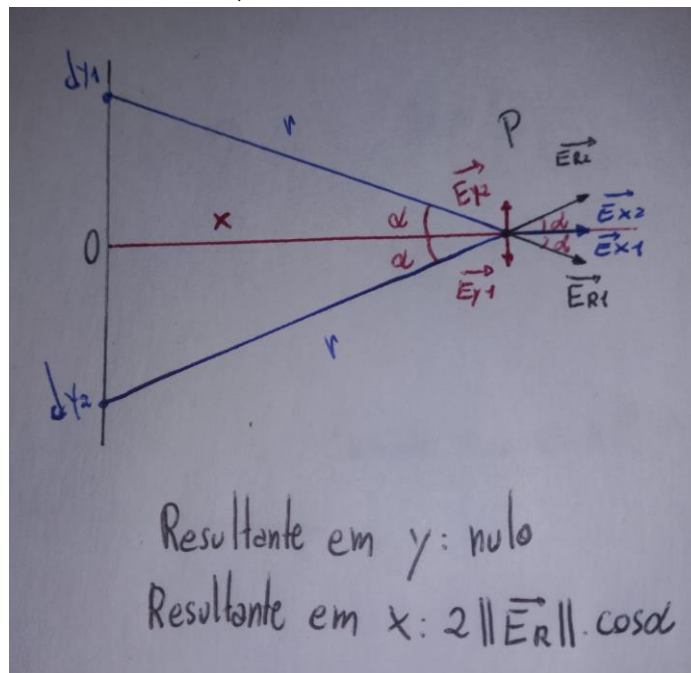
Procurando o campo no ponto P, com distância paralela ao eixo das abscissas ligada à mediatriz da barra, significa que a barra é separada em duas de comprimento igual. Adotando a metodologia convencional, divide-se a barra em pedaços pequenos infinitesimais dy , que contém dQ . Apesar disso, pela carga ser uniformemente distribuída à barra, considera-se:

$$\lambda = \frac{dQ}{dy} \wedge \lambda = \frac{Q}{2y}$$

Pela simetria proporcionada pela divisão da barra em sua mediatriz, nota-se que os efeitos do campo de dy em relação a sua parte pequena infinitesimal simétrica ao eixo "x" possui uma seguinte peculiaridade:

- Considerando os valores de x (distância entre mediatriz e ponto P) e de r (distância entre dy e o ponto P), todo valor assumido por dy forma um triângulo retângulo, assim, o vetor $d\vec{E}_r$ pode ser decomposto em $d\vec{E}_x$ e $d\vec{E}_y$.
- A simetria propiciada pela mediatriz, juntamente da homogeneidade da distribuição da carga sobre a barra faz com que os tais valores de dy

simétricos em relação ao eixo das abscissas anulam o efeito de campo em relação ao eixo das ordenadas, deste modo:

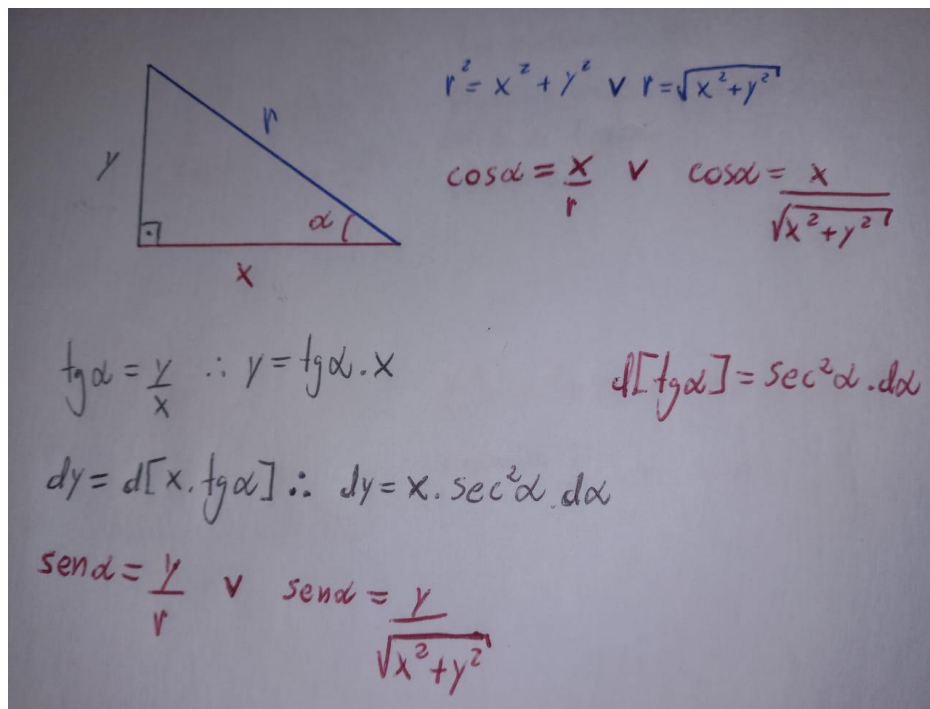


Assim, a força resultante no ponto P considerando apenas dois simétricos é:

$$d\vec{E}_x = (2\|d\vec{E}_r\| \cos \alpha) \cdot \hat{i}$$

Portanto é integração pode ser feita apenas por metade da barra pela expressão de $d\vec{E}_x$ já considerar o efeito de nulidade em y e a ação de ambas partes carregas simétricas em relação à Ox que exercem força em P.

A partir de operações simples com conceitos trigonométricos e o Teorema de Pitágoras obtém-se expressões para $r^2 = f(x, y)$ e $\cos \alpha = f(x, y)$.



$$r^2 = x^2 + y^2 \wedge \cos \alpha = \frac{x}{\sqrt{x^2 + y^2}}$$

Concluindo com o campo gerado pelo pedaço pequeno infinitesimal dy de carga dQ :

$$d\vec{E}_r = \left(\frac{1}{4\pi\epsilon} \frac{dQ}{r^2} \right) \hat{r}$$

Assim, determina-se:

$$d\vec{E}_x = (2 \|d\vec{E}_r\| \cos \alpha) \cdot \hat{i}$$

Substituindo o módulo de $d\vec{E}_r$ e a expressão $\cos \alpha = f(x, y)$:

$$d\vec{E}_x = \left(2 \frac{1}{4\pi\epsilon} \frac{dQ}{r^2} \frac{x}{\sqrt{x^2 + y^2}} \right) \cdot \hat{i}$$

Substituindo o valor de $r^2 = f(x, y)$ e considerando $dQ = \lambda dy$.

- Observação: a expressão $dQ = \lambda dy$ é originada na ideia da barra ter distribuição de cargas uniformes, portanto:

$$\lambda = \frac{dQ}{dy} \rightarrow dQ = \lambda dy$$

- Porém, a expressão de λ não é exata, portanto, a carga (Q) e o comprimento (y) podem assumir vários valores:

$$\lambda = \frac{dQ}{dy} = \frac{2 \cdot dQ}{2 \cdot dy} = \frac{3 \cdot dQ}{3 \cdot dy} = \frac{Q}{2y}$$

- Outra observação a ser feita é a necessidade de trocar dQ por uma expressão com dy , pois o valor diferencial que deve ser integrado é y , o comprimento, pois ele é a variável adotada como puntiforme. Também se entende que ela é a variável que muda o valor de $d\vec{E}_x$, assim $d\vec{E}_x$ muda conforme a posição, diretamente relacionado a r , que depende do valor de y , que é o que muda.

Continuando:

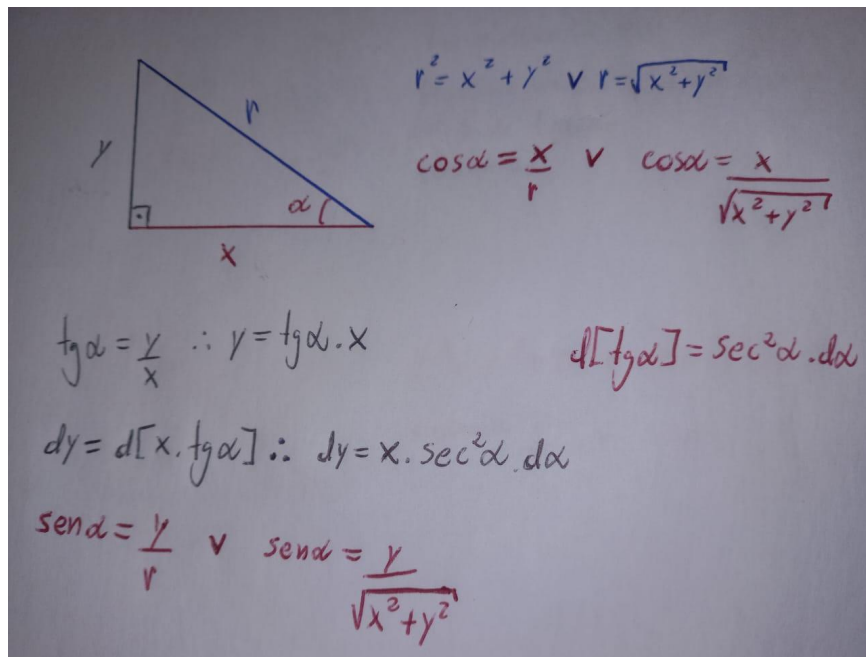
$$d\vec{E}_x = \left(2 \frac{1}{4\pi\epsilon} \frac{\lambda dy}{(x^2 + y^2)} \frac{x}{\sqrt{x^2 + y^2}} \right) \cdot \hat{i}$$

Adotando integral para efeito da soma dos campos:

$$\int d\vec{E}_x = \left(\int 2 \frac{1}{4\pi\epsilon} \frac{\lambda dy}{(x^2 + y^2)} \frac{x}{\sqrt{x^2 + y^2}} \right) \cdot \hat{i} \rightarrow \vec{E}_x = \left(2 \frac{\lambda x}{4\pi\epsilon} \int \frac{dy}{(x^2 + y^2)^{3/2}} \right) \cdot \hat{i}$$

A técnica de integração utilizada para resolver a integral da expressão: $\int \frac{dy}{(x^2 + y^2)^{3/2}}$ é chamada de substituição trigonométrica, na qual, muda-se a variável de integração para um ângulo, geralmente é bem utilizada para expressões como: $\sqrt{a^2 + b^2}$ determinar expressões equivalentes com razões trigonométricas envolvidas. (Substitui y por α apenas para integração)

A partir do triângulo retângulo obtido por x , y e r : obtém-se:



$$\tan \alpha = \frac{y}{x} \rightarrow y = x \cdot \tan \alpha$$

$$dy = d[x \cdot \tan \alpha] \rightarrow dy = x \sec^2 \alpha \, d\alpha$$

$$\int \frac{dy}{(x^2 + y^2)^{3/2}} \rightarrow \int \frac{x \sec^2 \alpha \, d\alpha}{(x^2 + (x \cdot \tan \alpha)^2)^{3/2}} \rightarrow \int \frac{x \sec^2 \alpha \, d\alpha}{(x^2 + x^2 \cdot \tan^2 \alpha)^{3/2}}$$

$$\int \frac{x \sec^2 \alpha \, d\alpha}{(x^2 [1 + \tan^2 \alpha])^{3/2}}$$

Considerando a identidade trigonométrica fundamental:

$$\sin^2 \alpha + \cos^2 \alpha = 1 \rightarrow \frac{\sin^2 \alpha + \cos^2 \alpha}{\cos^2 \alpha} = \frac{1}{\cos^2 \alpha} \rightarrow \tan^2 \alpha + 1 = \sec^2 \alpha$$

$$\int \frac{x \sec^2 \alpha \, d\alpha}{(x^2 [1 + \tan^2 \alpha])^{3/2}} \rightarrow \int \frac{x \sec^2 \alpha \, d\alpha}{(x^2 [\sec^2 \alpha])^{3/2}} \rightarrow \int \frac{x \sec^2 \alpha \, d\alpha}{(x \sec \alpha)^3} \rightarrow \int \frac{x \sec^2 \alpha \, d\alpha}{x^3 \sec^3 \alpha}$$

$$\int \frac{d\alpha}{x^2 \sec \alpha} \rightarrow \frac{1}{x^2} \int \cos \alpha \cdot d\alpha \rightarrow \left[\frac{1}{x^2} \sin \alpha \right]$$

Lembrando que: $\frac{d[\sin \alpha]}{d\alpha} = \cos \alpha$ e $\int \cos \alpha \cdot d\alpha = \sin \alpha$

Com a expressão de $\sin \alpha = \frac{y}{\sqrt{x^2 + y^2}}$ e retornando com a expressão modular de \vec{E}_x :

$$\|\vec{E}_x\| = 2 \frac{\lambda x}{4\pi\epsilon} \left[\frac{1}{x^2} \frac{y}{\sqrt{x^2 + y^2}} \right]_0^y \rightarrow \|\vec{E}_x\| = 2 \frac{\lambda x}{4\pi\epsilon} \frac{1}{x^2} \frac{y}{\sqrt{x^2 + y^2}}$$

Substituindo λ por $\frac{Q}{2y}$, tem-se a simplificação:

$$\|\vec{E}_x\| = 2 \frac{Q}{2y} \frac{x}{4\pi\epsilon} \frac{1}{x^2} \frac{y}{\sqrt{x^2 + y^2}} \rightarrow \|\vec{E}_x\| = \frac{1}{4\pi\epsilon} \frac{Q}{x\sqrt{x^2 + y^2}}$$

Com a versão vetorial sendo:

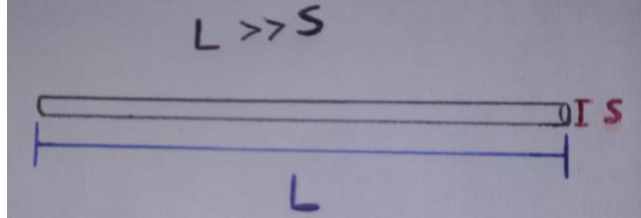
$$\vec{E}_x = \left(\frac{1}{4\pi\epsilon} \frac{Q}{x\sqrt{x^2 + y^2}} \right) \cdot \hat{i}$$

Referências:

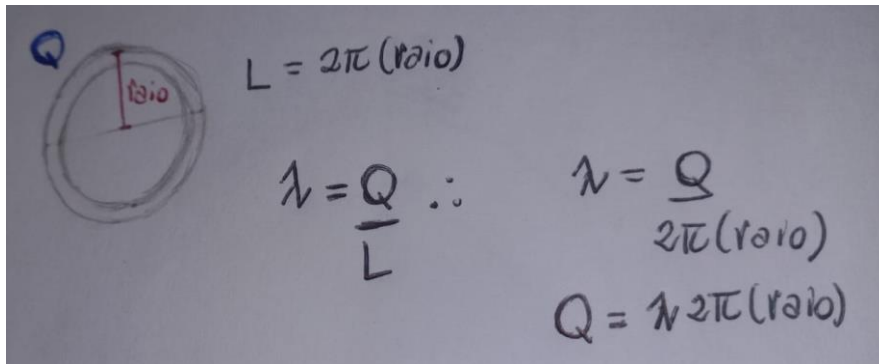
- <https://www.youtube.com/watch?v=7HspxeihtvA>
- <https://www.youtube.com/watch?v=U95YpUwuyWc>
- https://www.youtube.com/watch?v=_8K0vVL-k3g
- Livro: Física de Sears & Zemansky: Volume III: Eletromagnetismo: Volume 3

Campo Elétrico de um Anel Uniformemente Carregado

- O Anel uniformemente carregado adotado é considerado linear, de modo que seu comprimento seja muito maior que a sua seção transversal: $L \gg S$.



- Por se tratar de um anel, um objeto de formato semelhante à de uma circunferência, seu comprimento é dada pela expressão: $L = 2\pi(\text{raio})$.



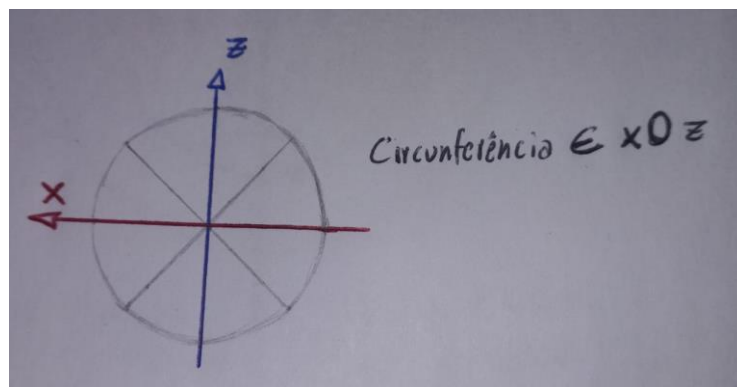
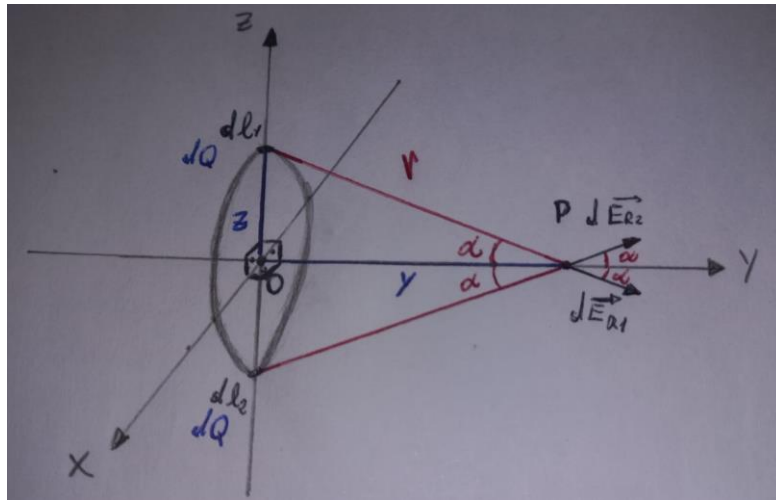
- Nesse caso, analisando em relação a densidade linear de carga, sua expressão é:

$$\lambda = \frac{Q}{L} \rightarrow \lambda = \frac{Q}{2\pi(\text{raio})} \rightarrow Q = \lambda \cdot 2\pi(\text{raio})$$

- E no contexto de considerar um tamanho infinitesimal do fio que forma o anel:

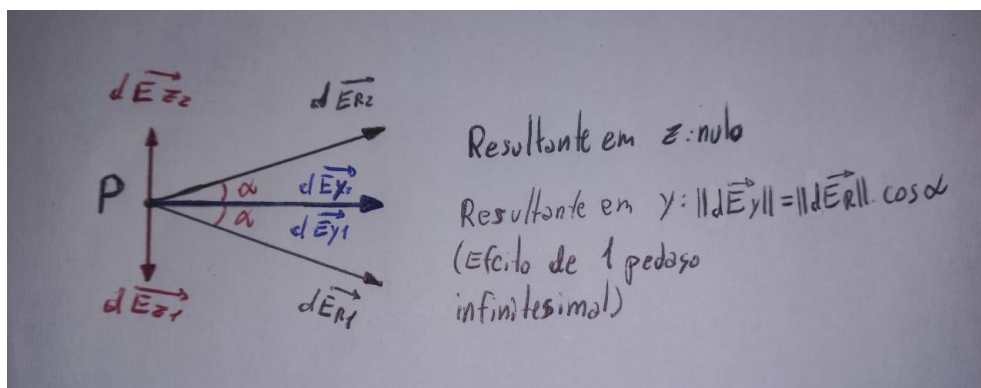
$$\lambda = \frac{dQ}{dl} \rightarrow dQ = \lambda dl$$

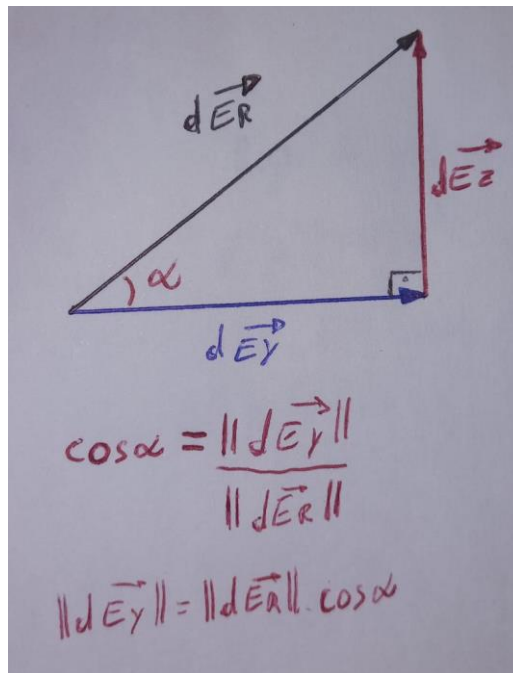
Considerando um anel que forma uma circunferência no plano xOz, o campo que ela gera no ponto P, de modo que, $P \in$ eixo Oy se manifesta de maneira análoga ao que ocorre na mediatriz da barra uniformemente carregada (Para esse caso em particular, o raio foi considerado como letra z, assim, todas as expressões que tem a notação (raio) é considerada a letra z):



Analogamente a barra, a circunferência também obedece a uma simetria em torno de seu eixo, que nesse caso é Oy; portanto, as diferentes partes infinitesimais dl vão anular seu efeito em $d\vec{E}_x$ e $d\vec{E}_z$ (O caso ilustrado seria um $d\vec{E}_z$ radialmente), portanto, o corpo presente no ponto P só sofrerá ação em relação ao eixo das ordenadas.

Determinada a relação em $d\vec{E}_R$ (De direção entre o ponto e um dl) e $d\vec{E}_y$ (De direção \hat{j}):



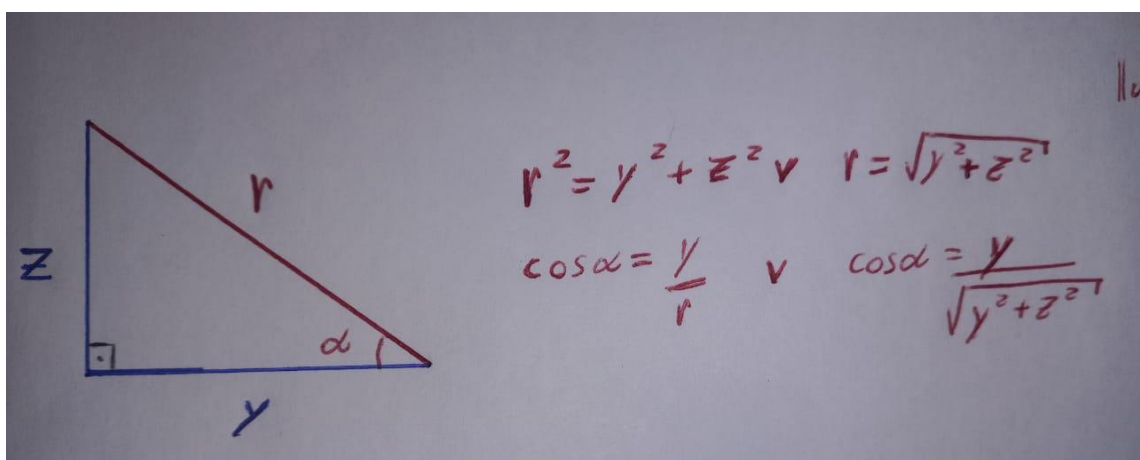


$$d\vec{E}_y = (\|d\vec{E}_R\| \cos \alpha) \hat{j}$$

A expressão genérica de $d\vec{E}_R$ sendo:

$$d\vec{E}_R = \left(\frac{1}{4\pi\epsilon} \cdot \frac{dQ}{r^2} \right) \hat{r}$$

Considerando valores de $\cos \alpha$, r e dQ :



$$\cos \alpha = \frac{y}{\sqrt{y^2 + z^2}} \wedge r^2 = y^2 + z^2 \wedge dQ = \lambda dl$$

Substituindo na expressão de $d\vec{E}_y$:

$$d\vec{E}_y = (\|d\vec{E}_R\| \cos \alpha) \hat{j} \rightarrow d\vec{E}_y = \left(\left[\frac{1}{4\pi\epsilon} \cdot \frac{\lambda dl}{(y^2 + z^2)} \right] \frac{y}{\sqrt{y^2 + z^2}} \right) \hat{j}$$

$$d\vec{E}_y = \left(\frac{1}{4\pi\epsilon} \cdot \frac{\lambda y \cdot dl}{(y^2 + z^2)^{3/2}} \right) \hat{j}$$

Integrando a parte modular:

$$\int dE_y = \int \frac{1}{4\pi\epsilon} \cdot \frac{\lambda y \cdot dl}{(y^2 + z^2)^{3/2}}$$

4, π e ϵ são constantes, tal como o inverso do produto deles. λ é um valor constante, o anel não muda de posição em relação ao ponto P (y é constante), e o valor do raio do anel não varia (z é constante). Enquanto dl representa o pedaço infinitesimal do anel, que nada mais é que um fio, já apurado como primeira afirmação da demonstração, portanto, dl pode assumir valor de zero até o comprimento total ($2\pi z$).

$$E_y = \frac{1}{4\pi\epsilon} \frac{\lambda y}{(y^2 + z^2)^{3/2}} \int_0^{2\pi z} dl$$

$$\int dx = \int 1 \cdot dx = \int x^0 \cdot dx$$

Regra da Potência pra Integração: $\int x^n dx = \frac{x^{n+1}}{n+1} + C$

$$\int x^0 \cdot dx = \frac{x^{0+1}}{0+1} = x$$

$$\int_0^{2\pi z} dl = \int_0^{2\pi z} 1 \cdot dl \therefore \int_0^{2\pi z} dl = [l]_0^{2\pi z} \rightarrow [l]_0^{2\pi z} = [2\pi z - 0]$$

$$E_y = \frac{1}{4\pi\epsilon} \frac{\lambda y}{(y^2 + z^2)^{\frac{3}{2}}} [2\pi z - 0] \rightarrow E_y = \frac{1}{4\pi\epsilon} \frac{\lambda 2\pi z y}{(y^2 + z^2)^{\frac{3}{2}}}$$

Relembrando no início da demonstração que:

$$\lambda = \frac{Q}{L} \rightarrow \lambda = \frac{Q}{2\pi(raio)} \rightarrow Q = \lambda \cdot 2\pi(raio) \wedge (raio) = z \therefore Q = \lambda \cdot 2\pi z$$

Determina-se E_y em vetor e módulo:

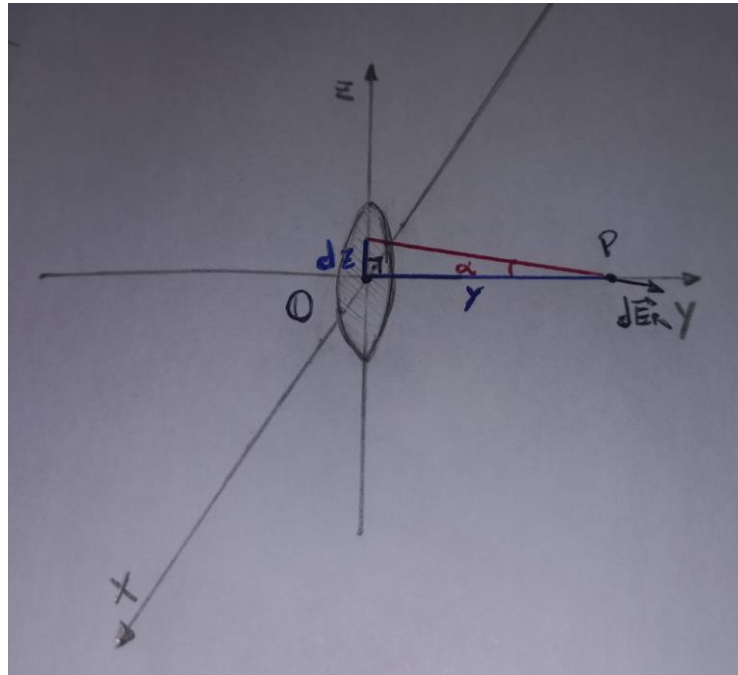
$$\vec{E}_y = \left(\frac{1}{4\pi\epsilon} \frac{Qy}{(y^2 + z^2)^{\frac{3}{2}}} \right) \hat{j} \wedge E_y = \frac{1}{4\pi\epsilon} \frac{Qy}{(y^2 + z^2)^{\frac{3}{2}}}$$

Referências:

- Livro: Física de Sears & Zemansky: Volume III: Eletromagnetismo: Volume 3
- <https://www.youtube.com/watch?v=2lViCRvFfT0>
- https://www.youtube.com/watch?v=uX8LLJW_f6w
- <https://slideplayer.com.br/slide/3636892/>

Campo Elétrico de um Disco Uniformemente Carregado

O disco, assim como o anel, pertence ao plano xOz e seu eixo de rotação corresponde a origem do espaço cartesiano $O(0; 0; 0)$. Deseja-se determinar o vetor campo elétrico no ponto P , que tem distância y da origem. O disco não exerce força sobre o eixo das abscissas, nem das cotas; o seu caso, pois, se assemelha ao do anel justamente pelo tratamento do disco se equivaler a sobreposição de anéis de raio zero à $z_{máx}$ (corresponde ao raio do disco).



Dentre todos os casos, esse é o único que se utiliza o conceito da densidade superficial de cargas:

$$\sigma = \frac{Q}{A} \vee \sigma = \frac{dQ}{dA}$$

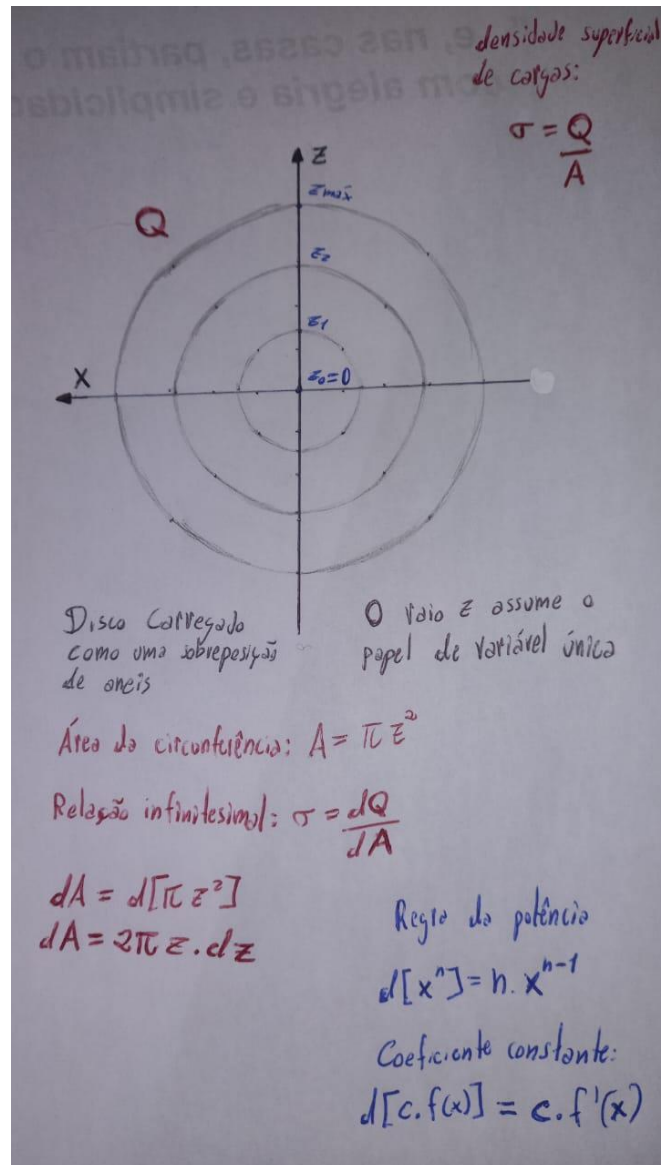
Essa segunda expressão se trata da consideração de um anel de carga dQ e altura de secção transversal dz infinitesimalmente pequeno, o que resulta nessa pequena área dA infinitesimal.

O campo produzido por esse anel já foi determinado:

$$\vec{E}_y = \left(\frac{1}{4\pi\epsilon} \frac{Qy}{(y^2 + z^2)^{\frac{3}{2}}} \right) \hat{j}$$

No entanto, nesse caso o anel também é tratado como um produto de uma grandeza infinitesimal (dz), portanto a equação se torna diferencial, exigindo uma integração:

$$d\vec{E}_y = \left(\frac{1}{4\pi\epsilon} \frac{dQy}{(y^2 + z^2)^{\frac{3}{2}}} \right) \hat{j}$$



dQ pode ser substituído por uma expressão que envolve o valor infinitesimal que varia dz , portanto, a partir desse valor, é possível integrar:

$$dQ = \sigma dA$$

A área da circunferência é dada por:

$$A = \pi z^2$$

Sendo sua derivada:

$$dA = d[\pi z^2] \rightarrow dA = 2\pi z \cdot dz$$

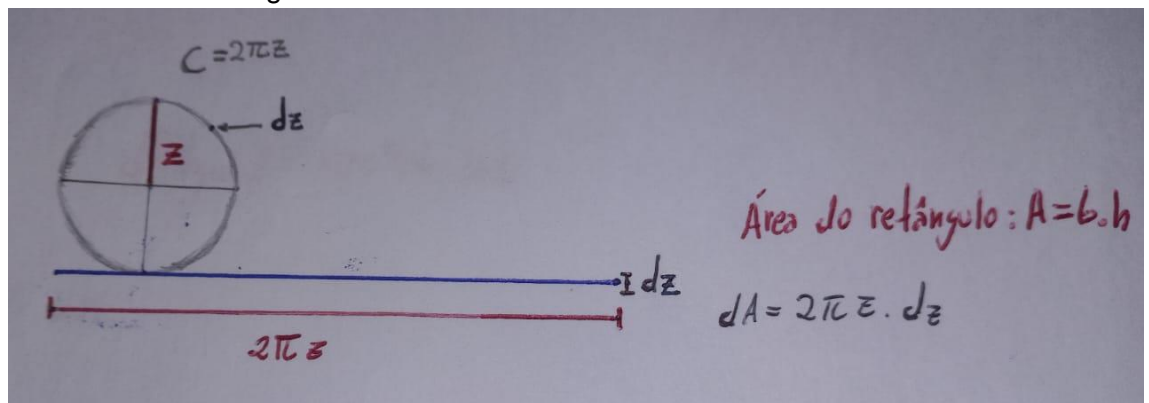
Portanto $dQ = \sigma 2\pi z \cdot dz$

Assim, a nova expressão do campo gerado por um anel de altura de secção transversal dz é:

$$d\vec{E}_y = \left(\frac{1}{4\pi\epsilon} \frac{\sigma 2\pi z \cdot dz \cdot y}{(y^2 + z^2)^{\frac{3}{2}}} \right) \hat{j}$$

Observação pra clareza:

- A área calculada é de um retângulo, que nessa ocasião tem começo e fim unidos, de modo a se assemelhar a uma circunferência, mas na verdade, seria exatamente uma coroa circular. Portanto, a integral desses anéis infinitesimais, corresponderia a um somatório de várias coroas, que nesse caso, podem ser tratadas como retângulos:



Integrando a expressão dE_y :

$$\int dE_y = \int \frac{1}{4\pi\epsilon} \frac{\sigma 2\pi z \cdot dz \cdot y}{(y^2 + z^2)^{\frac{3}{2}}} \rightarrow E_y = \frac{2\pi y \sigma}{4\pi\epsilon} \int \frac{z \cdot dz}{(y^2 + z^2)^{\frac{3}{2}}}$$

Aplicando a Técnica de Integração por substituição:

$$u = y^2 + z^2 \therefore du = d[y^2 + z^2] \rightarrow du = 2z \cdot dz \rightarrow dz = \frac{du}{2z}$$

$$E_y = \frac{2\pi y \sigma}{4\pi\epsilon} \int \frac{z \cdot \frac{du}{2z}}{(u)^{\frac{3}{2}}} \rightarrow E_y = \frac{2\pi y \sigma}{4\pi\epsilon} \int \frac{du}{2(u)^{\frac{3}{2}}} \rightarrow E_y = \frac{2\pi y \sigma}{2 \cdot 4\pi\epsilon} \int \frac{du}{(u)^{\frac{3}{2}}}$$

Regra da Potência pra Integração: $\int x^n dx = \frac{x^{n+1}}{n+1} + C$

$$\int \frac{du}{(u)^{\frac{3}{2}}} = \int u^{-\frac{3}{2}} du \rightarrow \int u^{-\frac{3}{2}} du = \left[\frac{u^{-\frac{1}{2}}}{-\frac{1}{2}} \right] \rightarrow \left[\frac{u^{-\frac{1}{2}}}{-\frac{1}{2}} \right] = \left[-\frac{2}{\sqrt{u}} \right]$$

Retomando a expressão $u = y^2 + z^2$, com a integração em relação a z que varia do menor raio ao maior: zero à $z_{máx}$

$$E_y = \frac{2\pi y \sigma}{2.4\pi \epsilon} \left[-\frac{2}{\sqrt{y^2 + z^2}} \right]_0^{z_{máx}}$$

$$E_y = \frac{4\pi y \sigma}{2.4\pi \epsilon} \left[\left(-\frac{1}{\sqrt{y^2 + z_{máx}^2}} \right) - \left(-\frac{1}{\sqrt{y^2 + 0^2}} \right) \right]$$

$$E_y = \frac{y \sigma}{2\epsilon} \left[\left(-\frac{1}{\sqrt{y^2 + z_{máx}^2}} \right) - \left(-\frac{1}{\sqrt{y^2 + 0^2}} \right) \right]$$

$$E_y = \frac{y \sigma}{2\epsilon} \left[\left(-\frac{1}{\sqrt{y^2 + z_{máx}^2}} \right) + \frac{1}{y} \right]$$

$$E_y = \frac{y \sigma}{2\epsilon} \left[\frac{1}{y} - \frac{1}{\sqrt{y^2 + z_{máx}^2}} \right]$$

A simplificação da expressão pode ser feita em duas maneiras:

1º Metodologia:

- Faça a distributiva para y

$$E_y = \frac{y \sigma}{2\epsilon} \left[\frac{1}{y} - \frac{1}{\sqrt{y^2 + z_{máx}^2}} \right] \rightarrow E_y = \frac{\sigma}{2\epsilon} \left[\frac{y}{y} - \frac{y}{\sqrt{y^2 + z_{máx}^2}} \right]$$

- Expressão em módulo e vetor:

$$E_y = \frac{\sigma}{2\epsilon} \left[1 - \frac{y}{\sqrt{y^2 + z_{máx}^2}} \right] \wedge \vec{E}_y = \left(\frac{\sigma}{2\epsilon} \left[1 - \frac{y}{\sqrt{y^2 + z_{máx}^2}} \right] \right) \hat{j}$$

2º Metodologia:

- Force um fator comum y^2 dentro da raiz da expressão

$$E_y = \frac{y \sigma}{2\epsilon} \left[\frac{1}{y} - \frac{1}{\sqrt{y^2 + z_{máx}^2}} \right] \rightarrow E_y = \frac{y \sigma}{2\epsilon} \left[\frac{1}{y} - \frac{1}{\sqrt{y^2 \left(1 + \frac{z_{máx}^2}{y^2} \right)}} \right]$$

- Retire o y^2 da raiz e torne y^{-1} fator comum

$$E_y = \frac{y\sigma}{2\varepsilon} \left[\frac{1}{y} - \frac{1}{\sqrt{y^2 \left(1 + \frac{z_{m\acute{a}x}^2}{y^2} \right)}} \right] \rightarrow E_y = \frac{y\sigma}{2\varepsilon} \left[\frac{1}{y} - \frac{1}{y \cdot \sqrt{\left(1 + \frac{z_{m\acute{a}x}^2}{y^2} \right)}} \right]$$

$$E_y = \frac{y\sigma}{2\varepsilon} \left[\frac{1}{y} \left(1 - \frac{1}{\sqrt{\left(1 + \frac{z_{m\acute{a}x}^2}{y^2} \right)}} \right) \right] \rightarrow E_y = \frac{y\sigma}{2\varepsilon} \frac{1}{y} \left[1 - \frac{1}{\sqrt{\left(1 + \frac{z_{m\acute{a}x}^2}{y^2} \right)}} \right]$$

- Resultando na expressão modular e vetorial:

$$E_y = \frac{\sigma}{2\varepsilon} \left[1 - \frac{1}{\sqrt{\left(1 + \frac{z_{m\acute{a}x}^2}{y^2} \right)}} \right] \wedge \vec{E}_y = \left(\frac{\sigma}{2\varepsilon} \left[1 - \frac{1}{\sqrt{\left(1 + \frac{z_{m\acute{a}x}^2}{y^2} \right)}} \right] \right) \hat{j}$$

Referências:

- Livro: Física de Sears & Zemansky: Volume III: Eletromagnetismo: Volume 3
- <https://www.youtube.com/watch?v=ChMfWPEgdFk>
- <https://slideplayer.com.br/slide/3636892/>