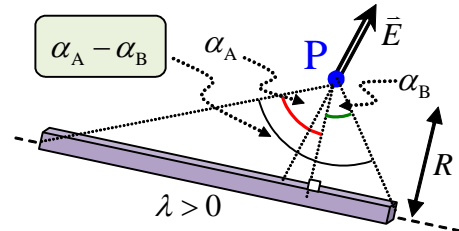


Chapitre 1.8b – Le champ électrique d’une tige par intégration : hors axe

Champ électrique hors axe d’une tige rectiligne uniformément chargée (TRUC hors axe)

Le module du champ électrique E généré par une tige finie uniformément chargée de longueur L à l’extérieur de son axe dépend de la distance R entre la tige et l’endroit P où l’on désire évaluer le champ électrique, de la densité de charge λ et de la position angulaire des extrémités de la tige par rapport au point P :



Champ perpendiculaire à la tige :
$$E_{\perp} = \frac{k|\lambda|}{R} |\sin(\alpha_A) - \sin(\alpha_B)| \quad (\text{attention aux signes de } \alpha !)$$

Champ parallèle à la tige :
$$E_{//} = \frac{k|\lambda|}{R} |\cos(\alpha_A) - \cos(\alpha_B)|$$

où E_{\perp} : Champ électrique au point P perpendiculaire à la tige (N/C)

$E_{//}$: Champ électrique au point P parallèle à la tige (N/C)

λ : Densité linéaire de charge (C/m) ($\lambda = Q/L$)

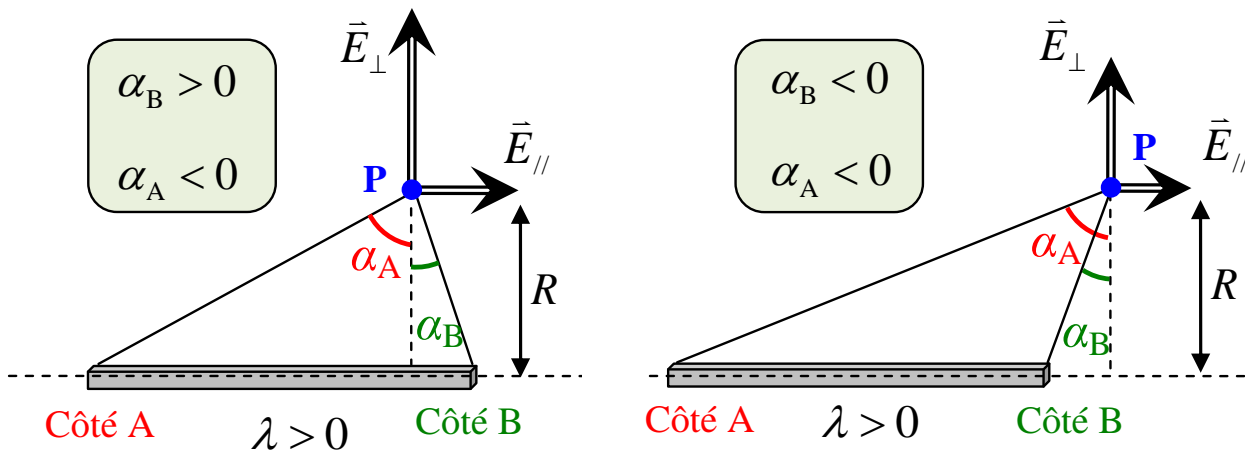
R : Plus petite distance entre le point P et le prolongement de la tige (m)

k : Constante de Coulomb, $k = 9 \times 10^9 \text{ Nm}^2 / \text{C}^2$

α_A : Angle délimitant l’extrémité du côté A de la tige (angle pouvant être positif ou négatif)

α_B : Angle délimitant l’extrémité du côté B de la tige (angle pouvant être positif ou négatif)

Schéma :

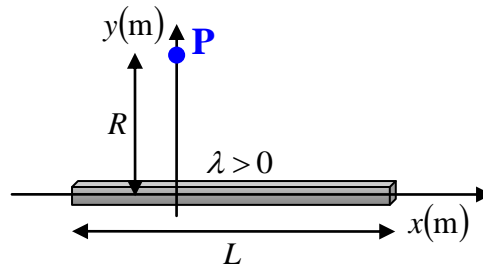


Preuve :

Considérons une tige de longueur L parallèle à l'axe x uniformément chargée de densité linéique positive λ . Évaluons le champ électrique E généré par cette tige en un point P à une distance R de la tige tel qu'illustré sur le schéma ci-dessous.

Charge sur la tige :

$$Q = \lambda L$$



Découpons notre tige en morceau de tige infinitésimale de largeur dx et représentons le champ électrique infinitésimal $d\vec{E}$ généré par cette charge infinitésimale dQ à l'aide de notre système d'axe :

Champ électrique infinitésimal :

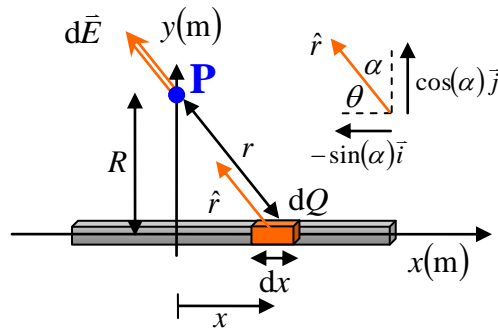
$$d\vec{E} = k \frac{dQ}{r^2} \hat{r}$$

et

$$dQ = \lambda dx$$

$$r = \sqrt{x^2 + R^2}$$

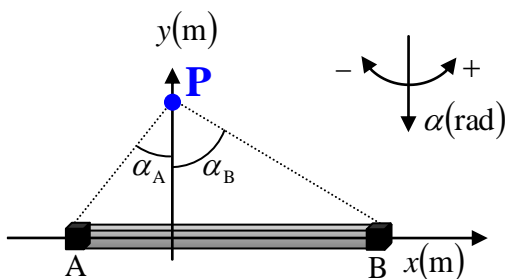
$$\hat{r} = -\sin(\alpha)\vec{i} + \cos(\alpha)\vec{j}$$



P.S. On peut également définir \vec{r} vectoriellement tel que $\vec{r} = r \hat{r} = \vec{r}_P - \vec{r}_Q = R \vec{j} - x \vec{i}$.

Introduisons un nouveau système d'axe α qui mesure un angle par rapport à l'axe vertical y . Ce système d'axe permet de délimiter les extrémités de la tige A et B. Dans ce cas particulier, $\alpha_A < 0$ et $\alpha_B > 0$.

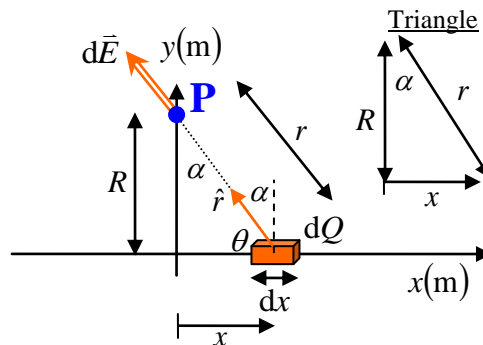
Remarquons que $x=0$ correspond à $\alpha=0$.



Avec ce nouveau système d'axe, nous pouvons établir des nouvelles relations trigonométriques entre x , R , r et α :

$$\cos(\alpha) = \frac{R}{r} \Rightarrow r = \frac{R}{\cos(\alpha)}$$

$$\tan(\alpha) = \frac{x}{R} \Rightarrow x = R \tan(\alpha)$$

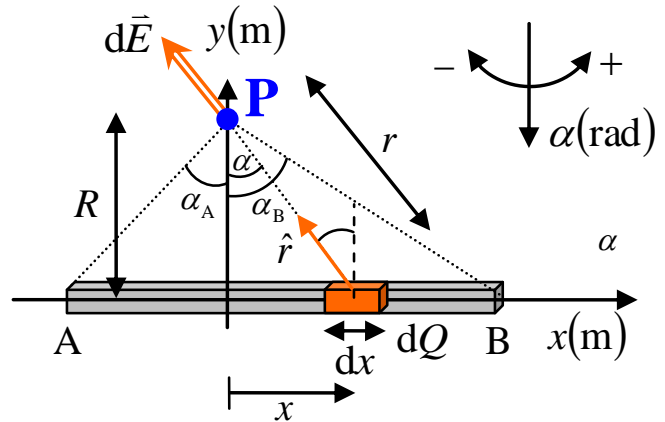


Puisque nous avons dans l'expression de dQ une référence à dx , nous devons évaluer dx en fonction de α si nous voulons utiliser l'axe α pour effectuer notre sommation à l'aide de l'intégrale :

$$\begin{aligned}
 x = R \tan(\alpha) &\Rightarrow dx = d(R \tan(\alpha)) && \text{(Appliquer la différentielle de chaque côté)} \\
 &\Rightarrow dx = R d(\tan(\alpha)) && \text{(Factoriser la constante } R) \\
 &\Rightarrow \boxed{dx = R \sec^2(\alpha) d\alpha} && (d(\tan \alpha) = \sec^2(\alpha) d\alpha)
 \end{aligned}$$

Évaluons à l'aide d'une sommation continue de champs électriques infinitésimaux $d\vec{E}$ le champ électrique total au point P en se basant sur le schéma ci-contre :

- $dQ = \lambda dx$
- $dx = R \sec^2(\alpha) d\alpha$
- $x = R \tan(\alpha)$
- $r = \sqrt{x^2 + R^2}$
- $\hat{r} = -\sin(\alpha)\vec{i} + \cos(\alpha)\vec{j}$



Ainsi :

$$\begin{aligned}
 \vec{E} = \int d\vec{E} &\Rightarrow \vec{E} = \int k \frac{dQ}{r^2} \hat{r} && \text{(Champ électrique infinitésimal : } d\vec{E} = k \frac{dQ}{r^2} \hat{r} \text{)} \\
 &\Rightarrow \vec{E} = \int k \frac{(\lambda dx)}{(\sqrt{x^2 + R^2})^2} \hat{r} && \text{(Remplacer } dQ \text{ et } r) \\
 &\Rightarrow \vec{E} = k\lambda \int \frac{dx}{x^2 + R^2} \hat{r} && \text{(Factoriser constantes et simplifier la racine)} \\
 &\Rightarrow \vec{E} = k\lambda \int \frac{(R \sec^2(\alpha) d\alpha)}{(R \tan(\alpha))^2 + R^2} \hat{r} && \text{(Remplacer } x \text{ et } dx \text{ en fonction de } \alpha) \\
 &\Rightarrow \vec{E} = k\lambda \int \frac{R \sec^2(\alpha) d\alpha}{R^2 \tan^2(\alpha) + R^2} \hat{r} && \text{(Mettre terme au carré)} \\
 &\Rightarrow \vec{E} = k\lambda \int \frac{R \sec^2(\alpha) d\alpha}{R^2 (\tan^2(\alpha) + 1)} \hat{r} && \text{(Factoriser } R^2 \text{ au dénominateur)} \\
 &\Rightarrow \vec{E} = k\lambda \int \frac{\sec^2(\alpha) d\alpha}{R (\sec^2(\alpha))} \hat{r} && \text{(Simplifier } R \text{ et identité trigo : } \tan^2(\theta) + 1 = \sec^2(\theta) \text{)} \\
 &\Rightarrow \vec{E} = \frac{k\lambda}{R} \int d\alpha \hat{r} && \text{(Simplifier } \sec^2(\alpha) \text{ et factoriser } 1 / R)
 \end{aligned}$$

Puisque \hat{r} varie selon l'angle α , il n'est pas constant dans l'intégrale. Remplaçons \hat{r} et posons les bornes d'intégration à notre intégrale : ($\hat{r} = -\sin(\alpha)\vec{i} + \cos(\alpha)\vec{j}$)

$$\begin{aligned} \vec{E} &= \frac{k\lambda}{R} \int d\alpha \hat{r} &\Rightarrow \vec{E} &= \frac{k\lambda}{R} \int d\alpha (-\sin(\alpha)\vec{i} + \cos(\alpha)\vec{j}) && \text{(Remplacer } \hat{r} \text{)} \\ & &\Rightarrow \vec{E} &= \frac{k\lambda}{R} \int -\sin(\alpha)d\alpha \vec{i} + \cos(\alpha)d\alpha \vec{j} && \text{(Distribuer } d\alpha \text{)} \\ & &\Rightarrow \vec{E} &= \frac{k\lambda}{R} \left[\int -\sin(\alpha)d\alpha \vec{i} + \int \cos(\alpha)d\alpha \vec{j} \right] && \text{(Somme des intégrales)} \\ & &\Rightarrow \vec{E} &= \frac{k\lambda}{R} \left[- \int_{\alpha=\alpha_A}^{\alpha_B} \sin(\alpha)d\alpha \vec{i} + \int_{\alpha=\alpha_A}^{\alpha_B} \cos(\alpha)d\alpha \vec{j} \right] && \text{(Borne : } \alpha = \alpha_A \rightarrow \alpha_B \text{)} \\ & &\Rightarrow \vec{E} &= \frac{k\lambda}{R} \left[-[-\cos(\alpha)]_{\alpha_A}^{\alpha_B} \vec{i} + [\sin(\alpha)]_{\alpha_A}^{\alpha_B} \vec{j} \right] && \text{(Résoudre l'intégrale)} \\ & &\Rightarrow \vec{E} &= \frac{k\lambda}{R} \left[[\cos(\alpha)]_{\alpha_A}^{\alpha_B} \vec{i} + [\sin(\alpha)]_{\alpha_A}^{\alpha_B} \vec{j} \right] && \text{(Simplifier négatif)} \end{aligned}$$

Puisque nous avons un terme en \vec{i} (selon l'axe x) et un terme en \vec{j} (selon l'axe y) dans notre sommation, le champ électrique \vec{E} aura également une orientation selon ces axes. Évaluons séparément l'orientation des champs électriques :

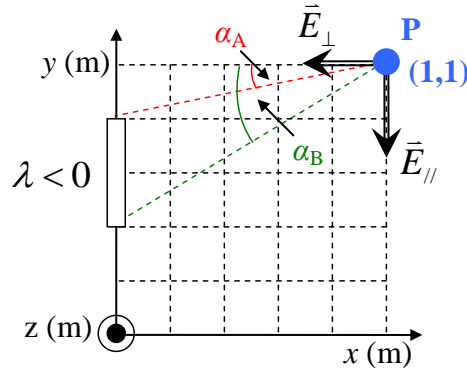
$$\vec{E} = E_x \vec{i} + E_y \vec{j} \quad \text{et} \quad \vec{E} = \frac{k\lambda}{R} \left[[\cos(\alpha)]_{\alpha_A}^{\alpha_B} \vec{i} + [\sin(\alpha)]_{\alpha_A}^{\alpha_B} \vec{j} \right]$$

Alors :

$$\begin{aligned} E_x &= \frac{k\lambda}{R} [\cos(\alpha)]_{\alpha_A}^{\alpha_B} &\Rightarrow E_x &= \frac{k\lambda}{R} (\cos(\alpha_B) - \cos(\alpha_A)) && \text{(Évaluer l'intégrale)} \\ & &\Rightarrow E_{//} &= |E_x| = \frac{k|\lambda|}{R} |\cos(\alpha_B) - \cos(\alpha_A)| \quad \blacksquare && \text{(Évaluer module } E_x \text{)} \\ E_y &= \frac{k\lambda}{R} [\sin(\alpha)]_{\alpha_A}^{\alpha_B} &\Rightarrow E_y &= \frac{k\lambda}{R} (\sin(\alpha_B) - \sin(\alpha_A)) && \text{(Évaluer l'intégrale)} \\ & &\Rightarrow E_{\perp} &= |E_y| = \frac{k|\lambda|}{R} |\sin(\alpha_B) - \sin(\alpha_A)| \quad \blacksquare && \text{(Évaluer module } E_y \text{)} \end{aligned}$$

Situation A : La tige finie sur l'axe y. Une TRUC portant un surplus de charges négatives égal à $-8 \mu\text{C}$ est alignée parallèlement à l'axe y et elle est située de la coordonnée $y = 0,4 \text{ m}$ à $y = 0,8 \text{ m}$. Évaluez le champ électrique total à la coordonnée $x = 1 \text{ m}$ et $y = 1 \text{ m}$ sous forme vectorielle.

Voici une représentation graphique de la situation dans un plan cartésien xyz :



Nous avons les informations suivantes selon la géométrie du problème :

- Longueur de la tige : $L = |y_f - y_i| = |0,8 - 0,4| \Rightarrow L = 0,4 \text{ m}$
- La densité de charge de la tige : $\lambda = \frac{Q}{L} = \frac{(-8 \times 10^{-6})}{(0,4)} \Rightarrow \lambda = -2 \times 10^{-5} \text{ C/m}$
- La distance entre le point **P** et la tige : $R = 1 \text{ m}$
- Angle α_A : $\tan(\alpha_A) = \frac{(0,2)}{(1)} \Rightarrow \alpha_A = 11,31^\circ$
- Angle α_B : $\tan(\alpha_B) = \frac{(0,6)}{(1)} \Rightarrow \alpha_B = 30,96^\circ$

Nous avons ainsi le champ électrique suivant au point **P** produit par la tige :

$$E_{\perp} = \frac{k|\lambda|}{R} |\sin(\alpha_A) - \sin(\alpha_B)| \Rightarrow E_{\perp} = \frac{(9 \times 10^9) |-2 \times 10^{-5}|}{(1)} |\sin(11,31^\circ) - \sin(30,96^\circ)|$$

$$\Rightarrow E_{\perp} = 5,730 \times 10^4 \text{ N/C}$$

$$E_{\parallel} = \frac{k|\lambda|}{R} |\cos(\alpha_A) - \cos(\alpha_B)| \Rightarrow E_{\parallel} = \frac{(9 \times 10^9) |-2 \times 10^{-5}|}{(1)} |\cos(11,31^\circ) - \cos(30,96^\circ)|$$

$$\Rightarrow E_{\parallel} = 2,215 \times 10^4 \text{ N/C}$$

Ainsi : $\vec{E} = -E_{\perp} \vec{i} - E_{\parallel} \vec{j} \Rightarrow \vec{E} = (-5,730 \vec{i} - 2,215 \vec{j}) \times 10^4 \text{ N/C}$

Caractéristiques géométriques de la TRUC (Complément informatique)

Voici quelques caractéristiques géométriques en lien avec le champ électrique généré par une tige rectiligne uniformément chargée :

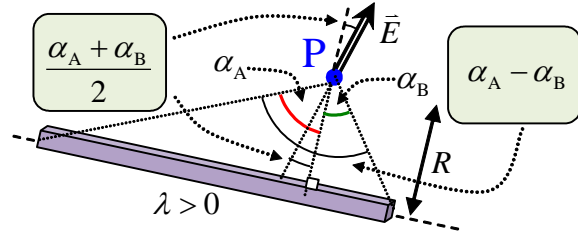
Module du champ électrique :

$$E = \sqrt{2} \frac{k\lambda}{R} \sqrt{1 - \cos(\alpha_A - \alpha_B)}$$

avec

Composante perpendiculaire à la tige du champ électrique :

$$E_{\perp} = E \cos\left(\frac{\alpha_A + \alpha_B}{2}\right)$$



Composante parallèle à la tige du champ électrique :

$$E_{//} = E \sin\left(\frac{\alpha_A + \alpha_B}{2}\right)$$

Preuve :

À partir des solutions précédentes, évaluons le module du champ électrique :

$$E = \sqrt{E_{\perp}^2 + E_{//}^2}$$

$$\Rightarrow E = \sqrt{\left(\frac{k|\lambda|}{R}(\sin(\alpha_A) - \sin(\alpha_B))\right)^2 + \left(\frac{k|\lambda|}{R}(\cos(\alpha_A) - \cos(\alpha_B))\right)^2}$$

$$\Rightarrow E = \sqrt{\left(\frac{k|\lambda|}{R}\right)^2 (\sin(\alpha_A) - \sin(\alpha_B))^2 + \left(\frac{k|\lambda|}{R}\right)^2 (\cos(\alpha_A) - \cos(\alpha_B))^2}$$

$$\Rightarrow E = \frac{k|\lambda|}{R} \sqrt{(\sin(\alpha_A) - \sin(\alpha_B))^2 + (\cos(\alpha_A) - \cos(\alpha_B))^2}$$

$$\Rightarrow E = \frac{k|\lambda|}{R} \sqrt{\sin^2(\alpha_A) - 2\sin(\alpha_A)\sin(\alpha_B) + \sin^2(\alpha_B) + \cos^2(\alpha_A) - 2\cos(\alpha_A)\cos(\alpha_B) + \cos^2(\alpha_B)}$$

$$\Rightarrow E = \sqrt{2} \frac{k|\lambda|}{R} \sqrt{1 - (\sin(\alpha_A)\sin(\alpha_B) + \cos(\alpha_A)\cos(\alpha_B))}$$

Avec l'usage des identités trigonométriques

$$\sin(\theta) \cdot \sin(\phi) = \frac{1}{2} [\cos(\theta - \phi) - \cos(\theta + \phi)] \quad \text{et} \quad \cos(\theta) \cdot \cos(\phi) = \frac{1}{2} [\cos(\theta - \phi) + \cos(\theta + \phi)],$$

nous obtenons

$$E = \sqrt{2} \frac{k|\lambda|}{R} \sqrt{1 - \left[\frac{1}{2} (\cos(\alpha_A - \alpha_B) - \cos(\alpha_A + \alpha_B)) + \frac{1}{2} (\cos(\alpha_A - \alpha_B) + \cos(\alpha_A + \alpha_B)) \right]}$$

qui se simplifie à l'expression

$$E = \sqrt{2} \frac{k|\lambda|}{R} \sqrt{1 - \cos(\alpha_A - \alpha_B)} \quad \blacksquare \quad (1)$$

Pour évaluer l'angle de projection du champ électrique par rapport à l'axe perpendiculaire à la tige, utilisons une expression de tangente :

$$\begin{aligned} \tan(\theta) = \frac{E_{//}}{E_{\perp}} &\Rightarrow \tan(\theta) = \frac{\left(\frac{k|\lambda|}{R}(\cos(\alpha_A) - \cos(\alpha_B))\right)}{\left(\frac{k|\lambda|}{R}(\sin(\alpha_A) - \sin(\alpha_B))\right)} \\ &\Rightarrow \tan(\theta) = \frac{\cos(\alpha_A) - \cos(\alpha_B)}{\sin(\alpha_A) - \sin(\alpha_B)} \end{aligned}$$

Avec les identités trigonométriques

$$\cos(p) - \cos(q) = -2 \sin\left(\frac{p+q}{2}\right) \sin\left(\frac{p-q}{2}\right) \text{ et } \sin(p) - \sin(q) = 2 \cos\left(\frac{p+q}{2}\right) \sin\left(\frac{p-q}{2}\right)$$

nous obtenons

$$\tan(\theta) = \frac{-2 \sin\left(\frac{\alpha_A + \alpha_B}{2}\right) \sin\left(\frac{\alpha_A - \alpha_B}{2}\right)}{2 \cos\left(\frac{\alpha_A + \alpha_B}{2}\right) \sin\left(\frac{\alpha_A - \alpha_B}{2}\right)} .$$

ce qui donne

$$\tan(\theta) = -\tan\left(\frac{\alpha_A + \alpha_B}{2}\right) .$$

Avec l'identité $\tan(-\theta) = -\tan(\theta)$, nous obtenons

$$\tan(\theta) = \tan\left(-\frac{\alpha_A + \alpha_B}{2}\right)$$

ce qui nous donne

$$\theta = -\frac{\alpha_A + \alpha_B}{2} .$$

Puisque la convention des signes entre α_A et α_B est arbitraire, nous pouvons en conclure également pour θ ce qui nous permet d'affirmer que l'angle de projection du champ électrique sera

$$\theta = \frac{\alpha_A + \alpha_B}{2} \quad \blacksquare \quad (2)$$

Le champ électrique d'une tige rectiligne uniformément chargée TRUC hors axe à l'aide des vecteurs positions (complément informatique)

À partir de la position \vec{r}_A et \vec{r}_B désignant les deux extrémités de la tige uniformément chargée λ , nous pouvons évaluer une expression vectorielle pour déterminer le champ électrique \vec{E} à une position \vec{r} hors axe de la tige désignée par un point **P** grâce aux équations suivantes :

$$\vec{E} = E \sin\left(\frac{\alpha_A + \alpha_B}{2}\right) \hat{a}_T + E \cos\left(\frac{\alpha_A + \alpha_B}{2}\right) \hat{R}_T$$

où
$$E = \sqrt{2} \frac{k\lambda}{R_T} \sqrt{1 - \cos(\alpha_A - \alpha_B)}$$

avec les terme suivants :

$$\hat{a}_T = \frac{\vec{r}_B - \vec{r}_A}{\|\vec{r}_B - \vec{r}_A\|} \quad \vec{r}_{pA} = \vec{r}_A - \vec{r} \quad \vec{r}_{pB} = \vec{r}_B - \vec{r} \quad \hat{r}_{pA} = \frac{\vec{r}_{pA}}{\|\vec{r}_{pA}\|} \quad \hat{r}_{pB} = \frac{\vec{r}_{pB}}{\|\vec{r}_{pB}\|}$$

(point **P** vers **A**) (point **P** vers **B**)

$$\vec{n} = \vec{r}_{pA} \times \hat{a}_T \quad \hat{n} = \frac{\vec{n}}{\|\vec{n}\|} \quad \vec{R}_T = \vec{n} \times \hat{a}_T \quad R_T = \|\vec{R}_T\| \quad \hat{R}_T = \frac{\vec{R}_T}{\|\vec{R}_T\|}$$

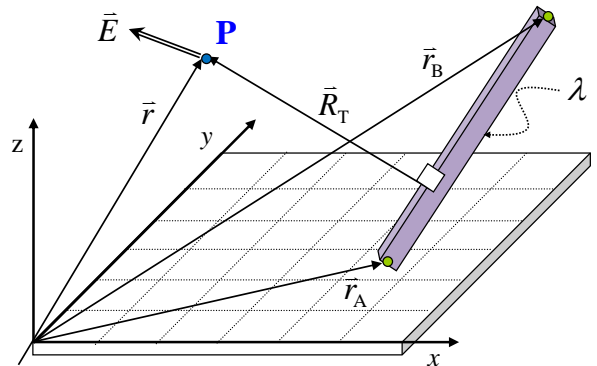
(attention aux vecteurs !) (attention aux vecteurs !)

$$\alpha_A = \arcsin\left(\hat{R}_T \times \hat{r}_{pA} \cdot \hat{n}\right)$$

(angle positif ou négatif)

$$\alpha_B = \arcsin\left(\hat{R}_T \times \hat{r}_{pB} \cdot \hat{n}\right)$$

(angle positif ou négatif)



Preuve :

En construction ...

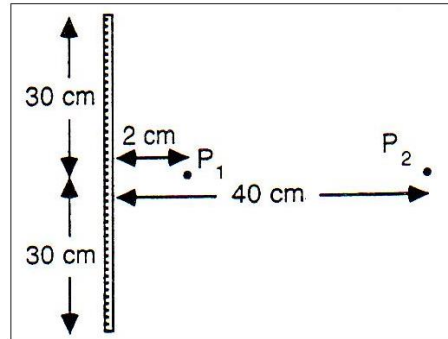
Exercice

Référence : Note Science Santé – Chapitre 1 – Question 23 (modifiée)

Un fil droit de 60 cm porte une charge de $12 \mu\text{C}$ répartie de façon uniforme.

Calculez :

- Le champ électrique de façon exacte à P_1 .
- Le champ électrique de façon exacte à P_2 .



Solution

Référence : Note Science Santé – Chapitre 1 – Question 23 (modifiée)

On peut évaluer λ :

$$Q = \lambda L \quad \Rightarrow \quad \lambda = \frac{Q}{L} = \frac{(12 \times 10^{-6})}{(0,60)} = 2 \times 10^{-5} \text{ C}$$

Puisqu'il faut évaluer le champ électrique d'une tige rectiligne uniformément chargée à une distance « a », nous allons utiliser la solution déjà calculée :

$$E_{\perp} = \frac{k|\lambda|}{a} |\sin(\theta_1) - \sin(\theta_2)| \quad \text{et} \quad E_{//} = \frac{k|\lambda|}{a} |\cos(\theta_1) - \cos(\theta_2)|$$

\perp : Perpendiculaire à la tige rectiligne (axe x)

$//$: Parallèle à la tige rectiligne (axe y)

$$\text{a) } \tan(\theta_1) = \frac{0,30}{0,02} \quad \Rightarrow \quad \theta_1 = \tan^{-1}\left(\frac{0,30}{0,02}\right) = 86,2^\circ$$

$$\tan(\theta_2) = \frac{-0,30}{0,02} \quad \Rightarrow \quad \theta_2 = \tan^{-1}\left(\frac{-0,30}{0,02}\right) = -86,2^\circ$$

Alors :
$$\vec{E} = +E_{\perp} \vec{i} + E_{//} \vec{j} = \frac{k\lambda}{a} |\sin(\theta_1) - \sin(\theta_2)| \vec{i} + \frac{k\lambda}{a} |\cos(\theta_1) - \cos(\theta_2)| \vec{j}$$

$$\Rightarrow \vec{E} = \frac{k\lambda}{a} |\sin(86,2^\circ) - \sin(-86,2^\circ)| \vec{i} + \frac{k\lambda}{a} |\cos(86,2^\circ) - \cos(-86,2^\circ)| \vec{j}$$

$$\Rightarrow \vec{E} = \frac{k\lambda}{a} (1,996) \vec{i} = \frac{(9 \times 10^9)(2 \times 10^{-5})}{(0,02)} (1,996) \vec{i}$$

$$\Rightarrow \boxed{\vec{E} = 1,80 \times 10^7 \vec{i} \text{ N/C}}$$

b) $\tan(\theta_1) = \frac{0,30}{0,40} \Rightarrow \theta_1 = \tan^{-1}\left(\frac{0,30}{0,40}\right) = 36,9^\circ$

$$\tan(\theta_1) = \frac{-0,30}{0,40} \Rightarrow \theta_2 = \tan^{-1}\left(\frac{-0,30}{0,40}\right) = -36,9^\circ$$

Alors :
$$\vec{E} = +E_{\perp} \vec{i} + E_{//} \vec{j} = \frac{k\lambda}{a} |\sin(\theta_1) - \sin(\theta_2)| \vec{i} + \frac{k\lambda}{a} |\cos(\theta_1) - \cos(\theta_2)| \vec{j}$$

$$\Rightarrow \vec{E} = \frac{k\lambda}{a} |\sin(36,9^\circ) - \sin(-36,9^\circ)| \vec{i} + \frac{k\lambda}{a} |\cos(36,9^\circ) - \cos(-36,9^\circ)| \vec{j}$$

$$\Rightarrow \vec{E} = \frac{k\lambda}{a} (1,20) \vec{i} = \frac{(9 \times 10^9)(2 \times 10^{-5})}{(0,40)} (1,20) \vec{i}$$

$$\Rightarrow \boxed{\vec{E} = 5,4 \times 10^5 \vec{i} \text{ N/C}}$$

