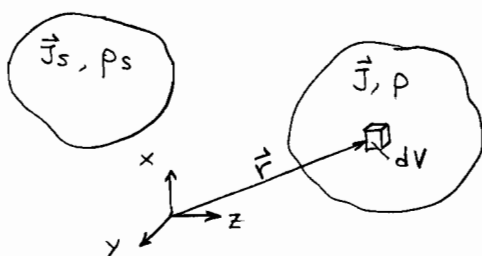


Δυνάμεις και Ροπές:

Οι ηλεκτρομαγνητικές δυνάμεις εκφράζονται με την δύναμη Lorentz: Αν \vec{E}, \vec{B} οφείλονται σε κάποια κατανομή ρευμάτων και φορτίων \vec{J}_s και ρ_s και q κάποιο φορτίο κινούμενο με ταχύτητα \vec{U} τότε η δύναμη Lorentz δίδεται από την εξίσωση:

$$\vec{F} = q [\vec{E}(\vec{r}) + \vec{U} \times \vec{B}(\vec{r})]$$

όπου τα πεδία \vec{E} και \vec{B} οφείλονται σε όλες τις πηγές πλην του q .



Αν γενικεύσουμε την προηγούμενη σχέση για την δύναμη Lorentz που ασκείται στο σημειακό φορτίο $\rho dV = dq$ τότε

$$d\vec{F} = dq [\vec{E}(\vec{r}) + \vec{U} \times \vec{B}(\vec{r})] = \rho dV [\vec{E}(\vec{r}) + \vec{U} \times \vec{B}]$$

Όμως $\vec{J} = \frac{1}{V} \sum_{j \in V} q_j \vec{U}_j = \rho \vec{U}$ και επομένως

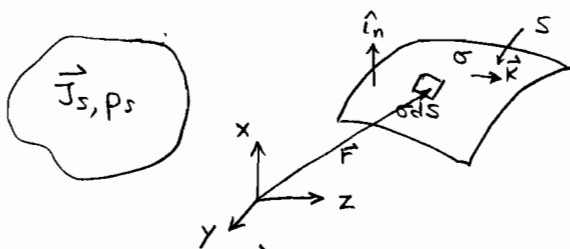
$$d\vec{F} = dV [\rho \vec{E}(\vec{r}) + \vec{J} \times \vec{B}(\vec{r})] \quad \text{όπου η συμβολή του } \rho dV = dq$$

και πιθανού $d\vec{J}$ θεωρείται αμελητέα όταν $dV \rightarrow 0$ από μακροσκοπικής πλευράς.

Επομένως η χωρική πυκνότητα της ηλεκτρομαγνητικής δύναμης ορίζεται ως εξής:

$$\vec{f} = \frac{d\vec{F}}{dV} = \rho \vec{E} + \vec{J} \times \vec{B}$$

Παρόμοια μπορούμε να ορίσουμε την δύναμη σε επιφανειακές κατανομές φορτίων και ρευμάτων σ και \vec{K} :



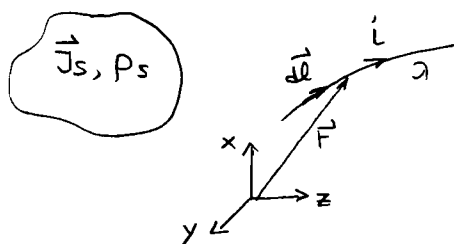
$$d\vec{F} = \sigma dS [\vec{E} + \vec{U} \times \vec{B}] =$$

$$= dS [\sigma \vec{E} + \vec{K} \times \vec{B}] \Rightarrow$$

$$\vec{f} = \frac{d\vec{F}}{dS} = \sigma \vec{E} + \vec{K} \times \vec{B}$$

Φυσικά για το \vec{D} ισχύει συνέχεια πάνω στην S : $\hat{n} \cdot (\vec{D}_+ - \vec{D}_-) = \sigma$ και $\hat{n} \times (\vec{H}_+ - \vec{H}_-) = \vec{K}$ ενώ $\hat{n} \cdot (\vec{B}_+ - \vec{B}_-) = 0$ και $\hat{n} \times (\vec{E}_+ - \vec{E}_-) = 0$.

Τέλος για νηματοειδή ρεύματα και γραμμικά φορτία έχουμε

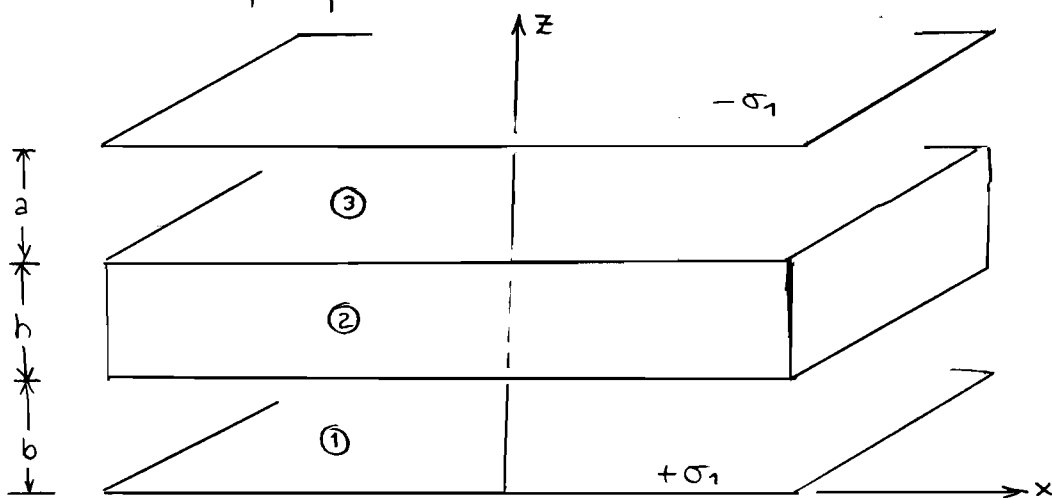


$$d\vec{F} = \lambda dl [\vec{E} + \vec{v} \times \vec{B}] \Rightarrow$$

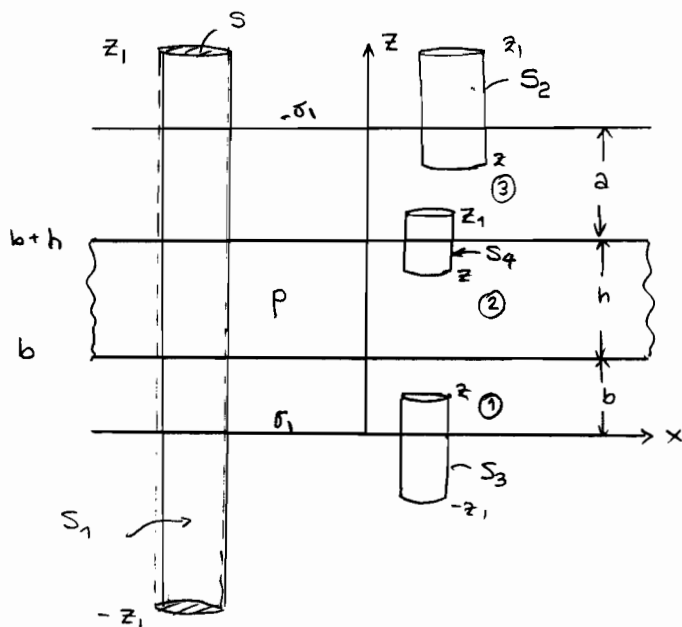
$$\vec{f} = \frac{d\vec{F}}{dl} = \lambda \vec{E} + \lambda \vec{v} \times \vec{B} =$$

$$= \lambda \vec{E} + i(\hat{l} \times \vec{B})$$

Παράδειγμα: Πλάκα πάχους h φέρει χρόνιο σταθερό χωρικό φορτίο $\rho(z)$ μεταξύ των οπλισμών πυκνωτού παραλληλίων πλακών. Οι οπλισμοί του πυκνωτού φέρουν επιφανειακά φορτία πυκνοτήτων $\pm\sigma_1$. Η διηλεκτρική σταθερά είναι ϵ . Να βρεθεί η ανά μονάδα επιφάνειας ηλεκτρική δύναμη που ασκείται στα σημεία της κατανομής $\rho(z)$.



Αφού το σύστημα έχει άπειρη έκταση στο xy επίπεδο το ηλεκτρικό πεδίο εξαρτάται μόνο από το z . Δηλαδή $\frac{\partial}{\partial x} = 0, \frac{\partial}{\partial y} = 0 \sim E_x = E_y = 0$ και επομένως $\vec{E} = E(z) \hat{z}$ όπως έχουμε ήδη βρει σε προηγούμενα παραδείγματα. Ας προσπαθήσουμε να υπολογίσουμε το πεδίο στις περιοχές 1, 2, 3 καθώς εξωτερικά της διάταξης. Θα χρησιμοποιήσουμε και πάλι τον νόμο του Gauss.



Έστω ο κύλινδρος S_1 . Λόγω της συμμετρίας των ανεπάρκτων επιπέδων ηδαιών $E(z_1) = -E(-z_1)$ όταν $z_1 > a+b+h$. Εφαρμόζοντας τον νόμο του Gauss

στον κύλινδρο S_1 έχουμε:

$$\oint_{S_1} \vec{D} \cdot d\vec{S} = Q = -\sigma_1 S + \sigma_1 S + S \int_b^{b+h} \rho(z') dz'$$

$$\begin{aligned} \text{Όμως } \oint_{S_1} \vec{D} \cdot d\vec{S} &= \int_{S_+} \vec{D} \cdot d\vec{S} + \int_{S_-} \vec{D} \cdot d\vec{S} + \int_{S_{\pi}} \vec{D} \cdot d\vec{S} = \\ &= \epsilon E(z_1) \hat{l}_z \cdot \hat{l}_z S + \epsilon E(-z_1) \hat{l}_z \cdot (-\hat{l}_z) S = \\ &= 2\epsilon S E(z_1) \end{aligned}$$

$$\text{Οπότε } E(z_1) = \frac{1}{2\epsilon} \int_b^{b+h} \rho(z') dz' \quad z_1 > a+b+h$$

$$E(z_1) = -\frac{1}{2\epsilon} \int_b^{b+h} \rho(z') dz' \quad z_1 < 0$$

Για την περιοχή ③ χρησιμοποιούμε τον κύλινδρο S_2 :

$$\epsilon E(z_1) \hat{l}_z \cdot \hat{l}_z + \epsilon E(z) \hat{l}_z \cdot (-\hat{l}_z) = -\sigma_1 \Rightarrow$$

$$\epsilon E(z_1) - \epsilon E(z) = -\sigma_1 \Rightarrow E(z) = \frac{\sigma_1}{\epsilon} + E(z_1) \Rightarrow$$

$$E(z) = \frac{\sigma_1}{\epsilon} + \frac{1}{2\epsilon} \int_b^{b+h} \rho(z') dz' \quad b+h < z < b+h+a$$

Για την περιοχή ① χρησιμοποιούμε τον κύλινδρο S_3 :

$$\epsilon E(z) \hat{i}_z \cdot \hat{i}_z \mathcal{S} + \epsilon E(-z_1) (-\hat{i}_z) \cdot \hat{i}_z \mathcal{S} = \sigma_1 \mathcal{S} \Rightarrow$$

$$E(z) = \frac{\sigma_1}{\epsilon} - \frac{1}{2\epsilon} \int_b^{b+h} \rho(z') dz'$$

Για την περιοχή ② χρησιμοποιούμε τον ωδίνδρο S_4 .

$$\epsilon E(z_1) \hat{i}_z \cdot \hat{i}_z \mathcal{S} + \epsilon E(z) \hat{i}_z \cdot (-\hat{i}_z) \mathcal{S} = \mathcal{S} \int_b^{b+h} \rho(z') dz' \Rightarrow$$

$$E(z) = -\frac{1}{\epsilon} \int_z^{b+h} \rho(z') dz' + \frac{\sigma_1}{\epsilon} + \frac{1}{2\epsilon} \int_b^{b+h} \rho(z') dz' \Rightarrow$$

$$E(z) = \frac{\sigma_1}{\epsilon} + \frac{1}{2\epsilon} \int_b^z \rho(z') dz' - \frac{1}{2\epsilon} \int_z^{b+h} \rho(z') dz' \quad b < z < b+h$$

As θεωρήσουμε τώρα και πάλι ωδίνδρο διατομής S με τις βάσεις του στα επιπέδους $z=b$ και $z=b+h$.

Η στοιχειώδης δύναμη στον όγκο dV είναι

$$d\vec{F} = \rho(z) dV \vec{E}(z) = \hat{i}_z \rho(z) dV E(z) \sim$$

$$\vec{F} = \hat{i}_z \int_V \rho(z) E(z) dV = S \hat{i}_z \int_b^{b+h} \rho(z) E(z) dz$$

Όμως για την περιοχή ② $\vec{\nabla} \cdot \vec{D} = \rho \Rightarrow \rho = \epsilon \frac{dE}{dz}$ εφόσον $E_x = E_y = 0$.

$$\vec{F} = S \hat{i}_z \int_b^{b+h} E(z) \frac{dE}{dz} dz = S \hat{i}_z [E^2(b+h) - E^2(b)] \frac{1}{2} \epsilon$$

Επομένως η δύναμη ανά μονάδα επιφάνειας είναι:

$$\vec{f} = \frac{\vec{F}}{S} = \hat{i}_z \frac{1}{2} \epsilon [E(b+h) - E(b)] [E(b+h) + E(b)]$$

Όλα τα πεδία στην παραπάνω εξίσωση είναι για την περιοχή ②.

$$E(b+h) = E^{(3)}(b+h) = \frac{\sigma_1}{\epsilon} + \frac{1}{2\epsilon} \int_b^{b+h} \rho(z') dz'$$

$$E(b) = E^{(1)}(b) = \frac{\sigma_1}{\epsilon} - \frac{1}{2\epsilon} \int_b^{b+h} \rho(z') dz'$$

Λόγω της συνέχειας του D_n για $z=b$ και $z=b+h$. Επομένως

$$\vec{f} = \hat{i}_z \frac{1}{2} \epsilon \frac{1}{\epsilon} \int_b^{b+h} \rho(z') dz' [E(b+h) + E(b)] =$$

$$= \hat{i}_z \sigma \frac{1}{2} [E(b+h) + E(b)] \quad \text{όπου } \sigma = \int_b^{b+h} \rho(z') dz' \text{ είναι}$$

το ανά μονάδα επιφάνειας φορτίο της πλάκας.

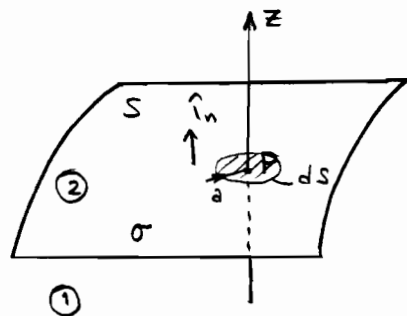
Ειδική περίπτωση: Αν $\rho(z) = \rho_0$ και $h \rightarrow 0$ με $\rho_0 \rightarrow \infty$ ώστε $\rho_0 h \rightarrow \sigma = \text{σταθ.}$
 θερό τότε η δύναμη ανά μονάδα επιφάνειας είναι

$$\vec{f} = \frac{1}{2} \sigma [E(b+) + E(b-)] \text{ και αεμείται σε επίπεδα πλάνα με}$$

επιφανειακή πυκνότητα φορτίου σ στη θέση $z=b$ λόγω του ομοιού πεδίου

$$\vec{E} = E_z(z) \hat{z}.$$

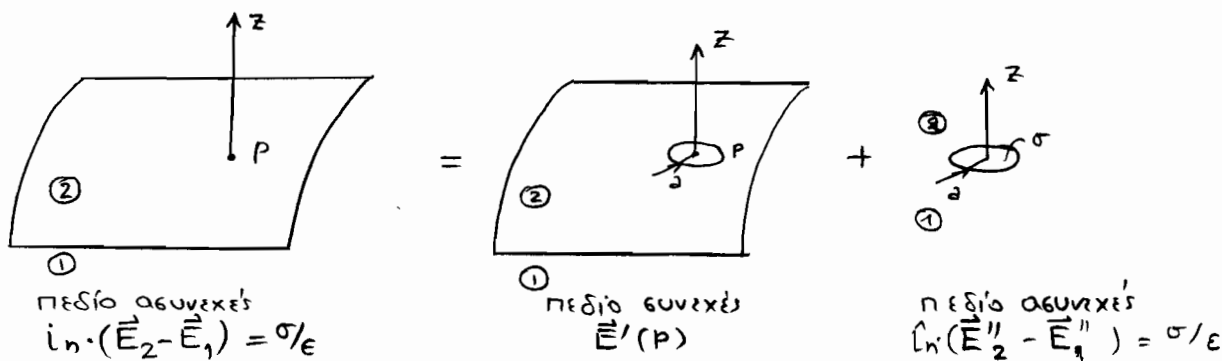
Παράδειγμα: Επιφανειακό φορτίο πυκνότητας σ βρίσκεται σε λεία καμπύλη επιφάνεια S . Όλος ο χώρος έχει επιτρεπτότητα ϵ . Δεν υπάρχουν άλλες πηγές. Να βρεθεί η ανά μονάδα επιφάνειας ηδευτριή δύναμη.



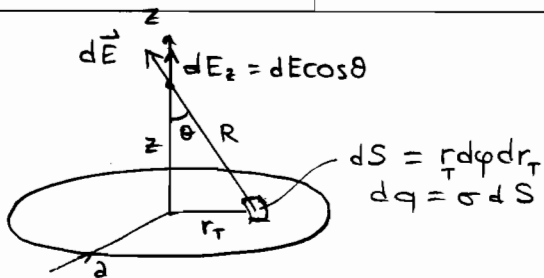
Έστω \vec{E} το πεδίο λόγω της επιφανειακής κατανομής σ . Η οριακή συνθήκη στο P : $\hat{n} \cdot (\vec{D}_2(P) - \vec{D}_1(P)) = \sigma$, δηλαδή $\hat{n} \cdot \epsilon [\vec{E}_2(P) - \vec{E}_1(P)] = \sigma$ και το

ηδευτριό πεδίο είναι ασυνεχές στο P λόγω της επιφανειακής πυκνότητας φορτίου. Η ηδευτριή δύναμη ανά μονάδα επιφάνειας είναι

$\vec{f} = \sigma \vec{E}'$ όπου το \vec{E}' δεν περιλαμβάνει το φορτίο σdS γύρω από το σημείο P . ($a \rightarrow 0$). Σύμφωνα με την αρχή της επαλληλίας



Μας χρειάζεται να εκφράσουμε το \vec{E}' συναρτήσει των \vec{E} και \vec{E}'' . Το ηδευτριό πεδίο για κυκλικό δακτύλιο (επίπεδο εφόσον $a \rightarrow 0$) μπορεί εύκολα να βρεθεί ως εξής:



Το ηδευτριυό μεδίο έχει μόνο z-ευνιστώσα λόγω της ευμμετρίας (οι r_T-ευνιστώσες του \vec{E}'' αλληλοαναιρούονται για ανυ διαμμετρία d q). Επομένως,

$$E_z'' = \int dE_z'' = \int \frac{dq}{4\pi\epsilon R^2} \cos\theta$$

$$\cos\theta = \frac{z}{[z^2 + r_T^2]^{1/2}}, \quad R = \sqrt{r_T^2 + z^2}$$

$dq = dS \sigma = \sigma r_T d\phi dr_T$ και επομένως,

$$E_z'' = \int_{\phi=0}^{2\pi} \int_{r_T=0}^a \frac{\sigma r_T dr_T d\phi}{4\pi\epsilon [z^2 + r_T^2]} \frac{z}{[z^2 + r_T^2]^{1/2}} = \frac{\sigma}{2\epsilon} z \int_0^a \frac{r_T dr_T}{[z^2 + r_T^2]^{3/2}}$$

$$= \frac{\sigma}{2\epsilon} z \left[-\frac{1}{\sqrt{z^2 + r_T^2}} \right]_0^a = \frac{\sigma}{2\epsilon} \left[1 - \frac{z}{\sqrt{z^2 + a^2}} \right] \quad z > 0$$

Όμοια $E_z'' = -\frac{\sigma}{2\epsilon} \left[1 - \frac{z}{\sqrt{z^2 + a^2}} \right] \quad z < 0$

$E_z''(P) = \frac{\sigma}{2\epsilon}$ και $E_z''(P) = -\frac{\sigma}{2\epsilon}$ όταν $z \rightarrow 0$.

Επομένως $\vec{E}_2(P) = \vec{E}'(P) + \vec{E}_z''(P) = \vec{E}'(P) + \frac{\sigma}{2\epsilon} \hat{z}$

$\vec{E}_1(P) = \vec{E}'(P) + \vec{E}_z''(P) = \vec{E}'(P) - \frac{\sigma}{2\epsilon} \hat{z}$

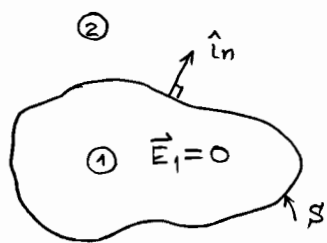
και ενηδύοντας ως προς $\vec{E}'(P) = \frac{1}{2} [\vec{E}_2(P) + \vec{E}_1(P)]$.

Συνοψίζοντας,

$$\vec{F} = \sigma \frac{1}{2} [\vec{E}_2(P) + \vec{E}_1(P)]$$

που αποτελεί γενίκεση της ειδικής περίπτωσης της ανέρατης ενηδύδου κατανομής σ .

Παράδειγμα: Δύναμη σε φορτισμένο αγωγό



Το πεδίο στο εσωτερικό του αγωγού είναι μηδενικό.

Επομένως

$$\hat{n} \times (\vec{E}_2 - \vec{E}_1)|_S = 0$$

$$\hat{n} \cdot (\vec{D}_2 - \vec{D}_1)|_S = \sigma$$

Αφού $\vec{E}_1 = 0 \Rightarrow \vec{D}_1 = 0$. Άρα $E_{t2} = 0$ και $D_{2n} = \sigma \Rightarrow E_{2n} = \frac{\sigma}{\epsilon}$

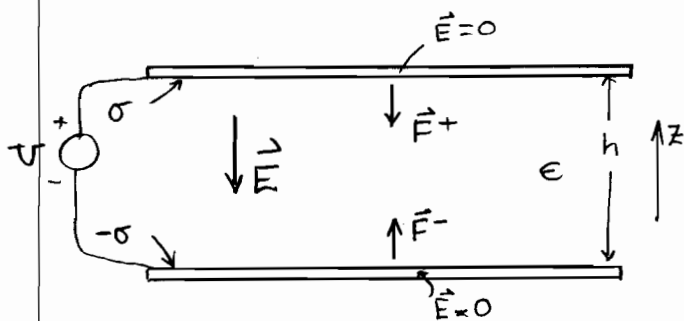
για σημεία πάνω στην επιφάνεια S . Χρησιμοποιώντας το προηγούμενο

αποτέλεσμα έχουμε:

$$\vec{f} = \sigma \frac{\vec{E}(P+) + \vec{E}(P-)}{2} \quad \text{για κάθε σημείο } P \text{ της } S \sim$$

$$\vec{f} = \sigma \frac{\sigma/\epsilon \hat{n} + 0}{2} = \frac{\sigma^2}{2\epsilon} \hat{n}$$

Παράδειγμα: Να υπολογισθεί η δύναμη που ασκείται σε καθένα από τους οπλισμούς ενός πυκνωτού παραλλήλων πλακών:



Αμελώντας το φαινόμενο των άκρων (διαστάσεις των ηλεκτροδίων >>> από την μεταξύ τους απόσταση)

Σύμφωνα με το προηγούμενο παράδειγμα $F^+ = f^+ S = \frac{\sigma^2}{2\epsilon} S (-\hat{z})$

όπου S το εμβαδόν του οπλισμού. Ομοίως για τον οπλισμό με $-\sigma$

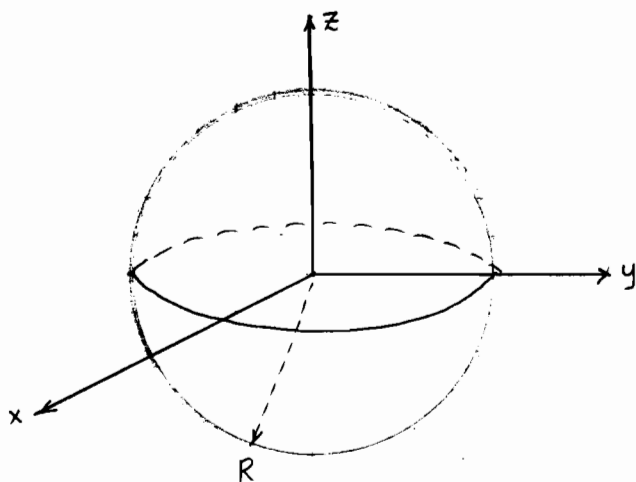
έχουμε $F^- = f^- S = \frac{\sigma^2}{2\epsilon} \hat{z} S$. Επομένως οι δυνάμεις είναι ίσες και αντίθετες.

Αν U η τάση μεταξύ των ηλεκτροδίων $\vec{E} = -\frac{U}{h} \hat{z}$

Άρα $\sigma_+ = \hat{n} \cdot (\vec{D}_2 - \vec{D}_1)|_{S_+} = (-\hat{z}) \cdot \left[\epsilon (-\hat{z}) \frac{U}{h} \right] = \epsilon \frac{U}{h}$

Όμοια $\sigma_- = -\epsilon \frac{U}{h}$. Άρα $F^+ = \epsilon \frac{U^2}{h^2} \frac{1}{2\epsilon} S (-\hat{z}) = \epsilon \frac{U^2}{2h^2} S (-\hat{z})$

Παράδειγμα: Σφαίρα ακτίνας R φέρει φορτίο Q στο εσωτερικό της ομοιόμορφα καταμεμημένο. Ολόκληρος ο χώρος έχει επιτρεπτότητα ϵ . Ποιά είναι η συνολική δύναμη στο πάνω ημισφαίριο?



Η δύναμη ανά μονάδα όγκου είναι $\frac{d\vec{F}}{dV} = \rho \vec{E}$

$$\rho = \frac{dQ}{dV} = \frac{Q}{\frac{4}{3}\pi R^3}$$

Χρησιμοποιώντας τον νόμο του Gauss για μία σφαίρα ακτίνας $0 < r < R$

$$\oint_S \vec{D} \cdot d\vec{S} = Q_s = \rho \frac{4}{3}\pi r^3 \Rightarrow \int_{\varphi=0}^{2\pi} \int_{\theta=0}^{\pi} \epsilon E(r) \hat{r} \cdot \hat{r} r d\theta r \sin\theta d\varphi =$$

$$= \rho \frac{4}{3}\pi r^3 \Rightarrow \epsilon E(r) r^2 4\pi = \rho \frac{4}{3}\pi r^3 \Rightarrow \vec{E}(r) = \frac{\rho r}{3\epsilon} \hat{r}$$

$$\text{Οπότε } \vec{E} = \frac{Q}{\frac{4}{3}\pi R^3} \cdot \frac{r}{3\epsilon} \hat{r} = \frac{Qr}{4\pi R^3 \epsilon} \hat{r}$$

Η συνολική δύναμη (συντηρητική) στο πάνω ημισφαίριο είναι:

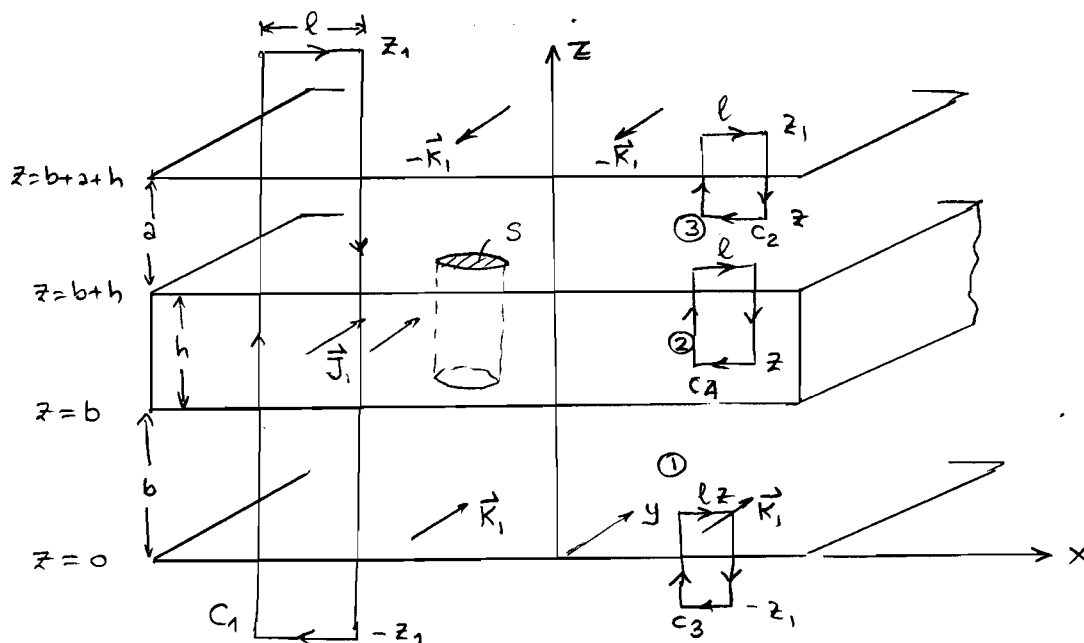
$$\vec{F} = \int_{V_+} d\vec{F} = \int_{V_+} \rho \vec{E} dV = \int_0^R \int_0^{2\pi} \int_0^{\pi/2} \rho \left(\frac{\rho r}{3\epsilon} \hat{r} \right) r^2 \sin\theta d\theta d\varphi dr$$

Όμως $\hat{r} = \sin\theta \cos\varphi \hat{i}_x + \sin\theta \sin\varphi \hat{i}_y + \cos\theta \hat{i}_z$, Άρα

$$\vec{F} = \int_{r=0}^R \int_{\varphi=0}^{2\pi} \int_{\theta=0}^{\pi/2} \frac{\rho^2 r}{3\epsilon} r^2 \sin\theta d\theta d\varphi dr \left[\sin\theta \cos\varphi \hat{i}_x + \sin\theta \sin\varphi \hat{i}_y + \cos\theta \hat{i}_z \right]$$

$$\rightarrow \vec{F} = \hat{i}_z \frac{\rho^2}{3\epsilon} \int_0^R r^3 dr \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^{\pi/2} \sin\theta \cos\theta d\theta = \hat{i}_z \frac{\rho^2}{3\epsilon} \frac{R^4}{4} 2\pi \frac{1}{2} = \hat{i}_z \frac{3Q^2}{64\pi\epsilon R^2}$$

Παράδειγμα: Πλάκα (απειράνου έντασης) πάχους h φέρει χρονοσταθερό χωρικό ρεύμα πυκνότητας $\vec{J} = \hat{y} J_y(z)$ και βρίσκεται μεταξύ δύο ρευματοφόρων επιπέδων $z=0$ και $z=b+h+a$ όπως φαίνεται στο σχήμα. Τα ρευματοφόρα επίπεδα φέρουν ομοιόμορφο επιφανειακό ρεύμα πυκνότητας $\vec{K}_1 = \hat{y} K$ και $-\vec{K}_1$ αντίστοιχα. Η μαγνητική διαπερατότητα είναι παγκόσμια μ . Να βρεθεί η ανά μονάδα επιφάνειας μαγνητική δύναμη που ασκείται στα σημεία της κατανομής \vec{J} .



Εφόσον τόσο η πλάκα όσο και τα επίπεδα είναι απείρου έντασης δεν έχουμε

εξάρτηση του μαγνητικού πεδίου από x, y . Άρα $\frac{\partial}{\partial x} = \frac{\partial}{\partial y} = 0$. Όμως

$$J_{\perp y} = K_{\perp y} = I_{\perp y} = 0 \rightarrow H_y = 0$$

$$\frac{\partial}{\partial x} = 0 \text{ και } J_x = K_x = I_x = 0 \rightarrow H_{\perp x} = 0 \rightarrow \vec{H} = \hat{y} H(z)$$

$$\text{Επίσης } H(z) = -H(-z) \quad z > a+b+h.$$

Χρησιμοποιώντας τον νόμο του Ampere στο βρόχο C_1 έχουμε

$$\oint_{C_1} \vec{H} \cdot d\vec{\ell} = \cancel{K_1 l} - \cancel{K_1 l} + l \int_b^{b+h} J_y(z') dz'$$

$$l H(z_1) - l H(-z_1) = l \int_b^{b+h} J_y(z') dz' \Rightarrow H(z_1) = \frac{1}{2} \int_b^{b+h} J_y(z') dz' \quad z_1 > a+b+h$$

$$H(z_1) = -\frac{1}{2} \int_b^{b+h} J_y(z') dz' \quad \text{για } z < 0$$

Για τόν βρόχο C_2 :

$$\oint_{C_2} \vec{H} \cdot d\vec{\ell} = -K_1 \ell \Rightarrow \oint H(z) - \oint H^{(3)}(z) = -K_1 \ell \Rightarrow$$

$$H^{(3)}(z) = H(z) + K_1 = K_1 + \frac{1}{2} \int_b^{b+h} J_y(z') dz' \quad b < z < b+h$$

Για τόν βρόχο C_3 :

$$\oint_{C_3} \vec{H} \cdot d\vec{\ell} = K_1 \ell \Rightarrow H^{(1)}(z) \ell - H(-z) \ell = K_1 \ell \Rightarrow$$

$$H^{(1)}(z) = K_1 - H(z) = K_1 - \frac{1}{2} \int_b^{b+h} J_y(z') dz' \quad 0 < z < b$$

Τέλος για τον βρόχο C_4 έχουμε:

$$\oint_{C_4} \vec{H} \cdot d\vec{\ell} = \ell \int_z^{b+h} J_y(z') dz' \Rightarrow$$

$$\oint H^{(3)}(z) - \oint H^{(2)}(z) = \ell \int_z^{b+h} J_y(z') dz' \Rightarrow$$

$$H^{(2)}(z) = H^{(3)}(z) - \int_z^{b+h} J_y(z') dz' = K_1 + \frac{1}{2} \int_b^z J_y(z') dz' - \frac{1}{2} \int_z^{b+h} J_y(z') dz'$$

για $b < z < b+h$.

Ας θεωρήσουμε κύλινδρο διατομής S με τις δύο βάσεις του στις επιφάνειες $z=b$, $z=b+h$. Η συνολική μαγνητική δύναμη που δέχεται ο κύλινδρος είναι:

$$\begin{aligned} \vec{F} &= \int_{b+h}^b \vec{J} \times \vec{B} dV = S \int_b^{b+h} \vec{J} \times \vec{B}^{(2)} dz' = S \int \hat{y} J_y(z') \times \hat{x} \mu H^{(2)}(z') dz' \\ &= S (-\hat{z}) \mu \int_b^{b+h} J_y(z') H^{(2)}(z') dz' \end{aligned}$$

Αντί να χρησιμοποιήσουμε απ' ευθείας το υπολογισμένο $H^{(2)}$ είναι πιο

εύκολο για βρούμε το $H^{(2)}$ από τον σημειακό νόμο του Ampere:

$$\vec{\nabla} \times \vec{H}^{(2)} = \vec{J} \Rightarrow \begin{vmatrix} \hat{x} & \hat{y} & \hat{z} \\ 0 & 0 & \frac{\partial}{\partial z} \\ H^{(2)} & 0 & 0 \end{vmatrix} = \hat{y} J_y \Rightarrow -\hat{y} \left(-\frac{\partial H^{(2)}}{\partial z} \right) = \hat{y} J_y(z)$$

$$\Rightarrow \frac{dH^{(2)}}{dz} = J_y$$

Οπότε,

$$\vec{F} = (-\hat{z}) S \mu \int_b^{b+h} H^{(2)}(z') \frac{dH^{(2)}}{dz'} dz' =$$
$$= (-\hat{z}) \mu S \left[[H^{(2)}(b+h)]^2 - [H^{(2)}(b)]^2 \right] \frac{1}{2} \quad \text{και η δύναμη ανά}$$

μονάδα επιφανείας είναι:

$$\vec{f} = \frac{\vec{F}}{S} = (-\hat{z}) \mu \frac{1}{2} \left[H^{(2)}(b+h) + H^{(2)}(b) \right] \left[H^{(2)}(b+h) - H^{(2)}(b) \right]$$

Όμως από τις συνοριακές συνθήκες έχουμε:

$$\hat{z} \times (\vec{H}^{(3)}(b+h) - \vec{H}^{(2)}(b+h)) = 0 \Rightarrow H^{(3)}(b+h) = H^{(2)}(b+h)$$

$$(-\hat{z}) \times (\vec{H}^{(4)}(b) - \vec{H}^{(2)}(b)) = 0 \rightarrow H^{(4)}(b) = H^{(2)}(b)$$

$$\vec{f} = (-\hat{z}) \mu \frac{1}{2} \left[H^{(3)}(b+h) - H^{(4)}(b) \right] \left[H^{(2)}(b+h) + H^{(2)}(b) \right] =$$
$$= (-\hat{z}) \mu \frac{1}{2} \left[\int_b^{b+h} J_y(z') dz' \right] \left[H^{(2)}(b+h) + H^{(2)}(b) \right]$$

$$-\hat{z} = \hat{y} \times \hat{x} \quad \text{οπότε}$$

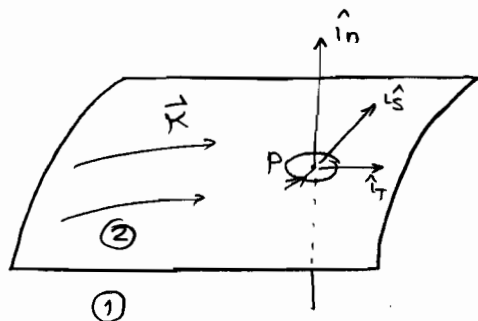
$$\vec{f} = \underbrace{\left[\hat{y} \int_b^{b+h} J_y(z') dz' \right]}_{\vec{K}} \times \frac{1}{2} \left[\vec{B}^{(2)}(b+h) + \vec{B}^{(2)}(b) \right] = \vec{K} \times \frac{1}{2} \left[\vec{B}^{(2)}(b+h) + \vec{B}^{(2)}(b) \right]$$

Ειδική Περίπτωση: $h \rightarrow 0$, $J_y(z) = J_0 \rightarrow \infty$ ώστε $J_0 h \rightarrow K = \text{σταθερό}$.

Ανταστί η χωρική κατανομή ευφραδίζεται σε επιφανειακή. Τότε

$$\vec{f} = \vec{K} \times \frac{1}{2} \left[\vec{B}(b+) + \vec{B}(b-) \right]$$

Παράδειγμα: Θεωρούμε επιφανειακή κατανομή ρεύματος \vec{K} πάνω σε μία επιφάνεια S . Ολόκληρος ο χώρος έχει μαγνητική διαπερατότητα μ . Να βρεθεί η δύναμη ανά μονάδα επιφάνειας στο τυχαίο σημείο P .



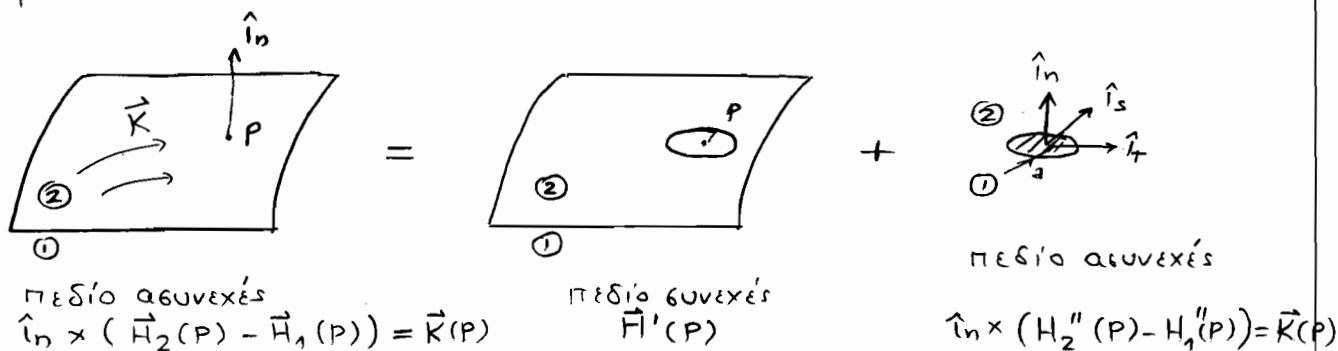
Υποθέτουμε ότι το ρεύμα στο σημείο P ρέει στην κατεύθυνση \hat{t} , δηλαδή $\vec{K} = K \hat{t} = \vec{K}(P)$

Από την οριακή συνθήκη

$\hat{n} \times (\vec{H}_2 - \vec{H}_1)|_P = \vec{K}(P)$ δηλαδή το πεδίο είναι ασυνεχές. Η μαγνητική δύναμη ανά μονάδα επιφάνειας είναι:

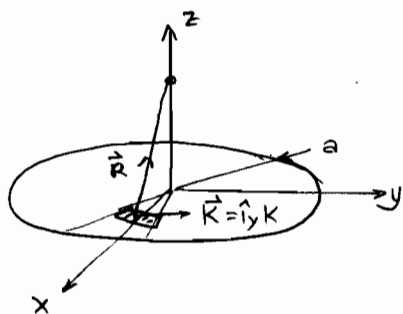
$$\vec{f} = \vec{K} \times \vec{B}'(P)$$

όπου $\vec{B}'(P)$ είναι το πεδίο που δημιουργείται στο P αν εξαιρέσουμε ένα μικρό ωκλινό δίσκο γύρω από το P , ($\mu \rightarrow 0$). Σύμφωνα με την αρχή της επαλληλίας



Το πεδίο $\vec{H}'(P)$ μπορεί να βρεθεί συνάρτηση των \vec{H} και \vec{H}'' .

Το πεδίο γύρω του δίσκου αυτίνας $\vec{K} = \hat{t}K$ μπορεί να βρεθεί με εφαρμογή του νόμου Βiot-Savart. Εφόσον αυτό θα υαλυφθεί ειτενώ στα πεδία B εδώ ανώς θα αναφέρουμε το αποτέλεσμα.



Αν $\vec{K} = K \hat{i}_y$ για τα σημεία του άξονος των z έχουμε

$$\vec{B} = \frac{\mu_0}{4\pi} \iint \frac{\vec{K} \times \hat{i}_R}{R^2} dS =$$

$$= \hat{i}_x K \frac{\mu_0}{2} \left[1 - \frac{z}{\sqrt{a^2+z^2}} \right] \quad (z > 0)$$

Επομένως για $z=0+$ $\vec{H}(0+) = \hat{i}_x \frac{K}{2} = \frac{\vec{K} \times \hat{i}_z}{2}$

Παρόμοια για $z=0-$ $\vec{H}(0-) = -\hat{i}_x \frac{K}{2} = -\frac{\vec{K} \times \hat{i}_z}{2}$

Εφόσον η επιφάνεια είναι λεία ο διέγνος με αυτίνα a μπορεί να θεωρηθεί επίπεδος για αρκετά μικρή αυτίνα a .

Το ανωτέρω αποτέλεσμα είναι παρόμοιο με αυτό από αντίσκη επιφανειακή ρωμασιή υατανοπή.

$$\left. \begin{aligned} \vec{H}_2(P) &= \vec{H}'(P) + \vec{H}_2''(P) \\ \vec{H}_1(P) &= \vec{H}'(P) + \vec{H}_1'(P) \end{aligned} \right\} \Rightarrow$$

$$\vec{H}_2(P) + \vec{H}_1(P) = 2\vec{H}'(P) + \frac{K}{2} \hat{i}_x - \frac{K}{2} \hat{i}_x \Rightarrow$$

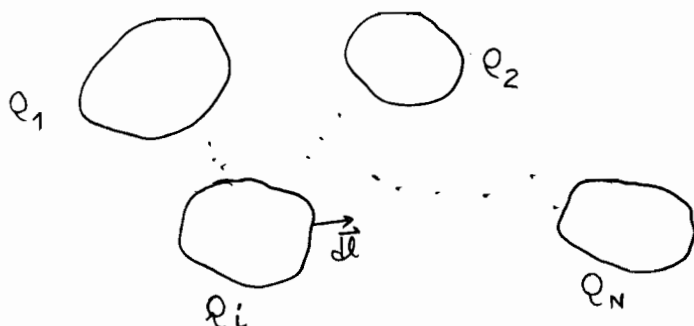
$$\vec{H}'(P) = \frac{1}{2} [\vec{H}_2(P) + \vec{H}_1(P)] \Rightarrow \vec{B}'(P) = \frac{1}{2} [\vec{B}_2(P) + \vec{B}_1(P)]$$

Επομένως,

$$\vec{F} = \vec{K}(P) \times \frac{1}{2} [\vec{B}_2(P) + \vec{B}_1(P)]$$

Υπολογισμός Ηλεκτροστατιών Δυνάμεων με Χρήση Ενέργειας

Διατάξεις με σταθερά φορτία:



Έστω σύστημα N αγωγών με φορτία Q_1, Q_2, \dots, Q_N . Οι αγωγοί είναι απομονωμένοι μεταξύ τους και έτσι δεν είναι δυνατή καμία μετακίνηση φορτίου. Οι αγωγοί βρίσκονται σε ισορροπία μέσω μηχανικών δυνάμεων. Έστω ότι ο i -th αγωγός μετακινείται κατά $d\vec{l} = \hat{e} dl$ υπό την επίδραση της ηλεκτρικής δύναμης \vec{F}_e . Το μηχανικό έργο $\vec{F}_e \cdot d\vec{l}$ θα παραχθεί από την αποθηκευμένη ηλεκτροστατική ενέργεια του συστήματος. Επομένως η μείωση της ηλεκτροστατικής ενέργειας του συστήματος είναι

$$dW_e = - \vec{F}_e \cdot d\vec{l} = - \vec{F}_e \cdot \hat{e} dl \rightarrow \frac{dW_e}{dl} = - \vec{F}_e \cdot \hat{e}$$

Όμως $\frac{\partial W}{\partial h} = \hat{n} \cdot \vec{\nabla} W$ οπότε

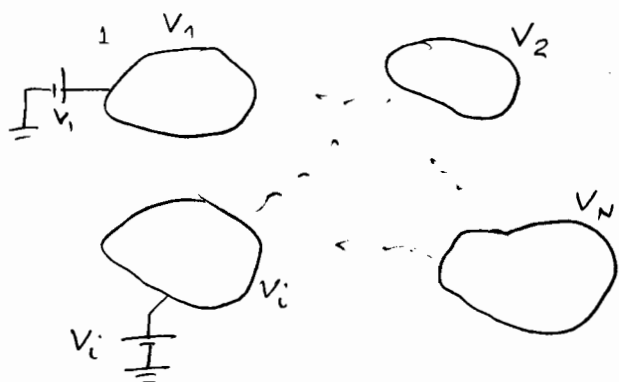
$$\frac{dW_e}{dl} = \hat{e} \cdot \vec{\nabla} W_e \sim \vec{F}_e = - \vec{\nabla} W_e \Big|_{Q_n = \text{σταθ. } (n=1, 2, \dots, N)}$$

Αν η απειροστή μετακίνηση του αγωγού αντί για οριζόντια είναι περιεγερφή κατά γωνία $d\phi$ ως προς κάποιο άξονα τότε αντί για δύναμη βρίσκουμε την ροπή (ω προς τον ευθυεπιπέδο άξονα):

$$T = - \frac{\partial W_e}{\partial \phi} \Big|_{Q_n = \text{σταθ. } (n=1, 2, \dots, N)}$$

Διατάξεις με σταθερά δυναμικά:

Αν οι αγωγοί είναι συνδεδεμένοι με πηγές τότε το φορτίο τους δεν μένει σταθερό εφόσον μπορεί να υπάρξει μετακίνηση φορτίου από τις πηγές στους αγωγούς και αντίστροφα, σε κάποια μετακίνησή τους ώστε να διατηρηθούν σταθερά τα δυναμικά τους. Έστω V_1, V_2, \dots, V_N τα δυναμικά των αγωγών.



Η στοιχειώδης μετακίνηση του αγωγού i κατά $d\vec{l}$ συνδέεται από μεταβολή του ηλεκτροστατικού πεδίου και των φορτίων των αγωγών.

Κάθε πηγή θα προσδώσει φορτίο dQ_n στον αγωγό n που συνδέεται.

Η συνολική ενέργεια που θα αποδοθεί από τις πηγές στη διάταξη είναι:

$$dW_{\text{source}} = \sum_{n=1}^N V_n dQ_n = \sum_{n=1}^N V_n i_n dt$$

Όμως η ηλεκτροστατική ενέργεια είναι $W_e = \frac{1}{2} \sum_{n=1}^N Q_n V_n \leadsto$

$$dW_e = \frac{1}{2} \sum_{n=1}^N V_n dQ_n \leadsto dW_e = \frac{1}{2} dW_{\text{source}}$$

Όμως

$$dW_{\text{source}} = \vec{F}_e \cdot d\vec{l} + dW_e \quad \text{δηλαδή η ενέργεια των πηγών δόθηκε}$$

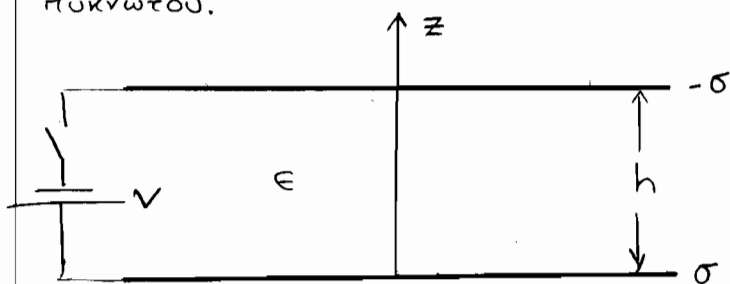
είτε σε μηχανικό έργο είτε σε ηλεκτροστατική ενέργεια.

$$\text{Επομένως} \quad \vec{F}_e \cdot d\vec{l} = dW_e \leadsto \vec{F}_e = \vec{\nabla} W_e \Big|_{V_n = \text{const. } (n=1, 2, \dots, N)}$$

Όπως και προηγουμένως αν αντί για δύναμη έχουμε εμφάνιση ροπής ως προς κάποιο άξονα τότε

$$T = \frac{\partial W_e}{\partial \varphi} \Big|_{V_n = \text{const. } (n=1, 2, \dots, N)}$$

Παράδειγμα: Να βρεθεί η δύναμη μεταξύ των οπλισμών ενός επιπέδου πυκνωτού.



(α) Διαωδότης ανοικτός ($Q = \text{σταθ.}$):

$$\vec{E} = \frac{\sigma}{\epsilon} \hat{z} = \hat{z} \frac{Q}{\epsilon S}$$

Πυκνότητα ενέργειας: $w_e = \frac{1}{2} \epsilon E^2 = \frac{1}{2} \epsilon \left(\frac{Q}{\epsilon S} \right)^2 = \frac{1}{2} \frac{Q^2}{\epsilon S^2}$

$$W_e = \int_V w_e dV = \frac{1}{2} \frac{Q^2}{\epsilon S^2} S z = \frac{1}{2} \frac{Q^2}{\epsilon S} z \Big|_{z=0}^{z=h}$$

$$\vec{F}_e = -\vec{\nabla} W_e = -\hat{z} \frac{dW_e}{dz} = -\hat{z} \frac{1}{2} \frac{Q^2}{\epsilon S} = -\hat{z} \frac{\sigma^2}{2\epsilon} S$$

(β) Διαωδότης κλειστός ($V = \text{σταθ.}$).

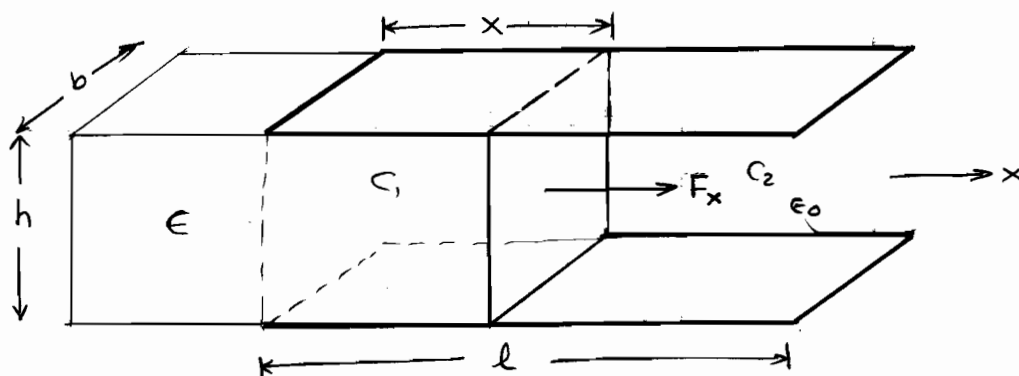
$$C = \epsilon \frac{S}{h} \quad \text{και} \quad W_e = \frac{1}{2} C V^2 = \frac{1}{2} \epsilon \frac{S}{z} \Big|_{z=h} V^2$$

$$\vec{F}_e = \vec{\nabla} W_e \Big|_V = \hat{z} \frac{1}{2} \epsilon \left(-\frac{1}{z^2} S V^2 \right) = -\hat{z} \frac{\epsilon S}{2h^2} V^2$$

$$\text{Με } Q = \sigma S \rightsquigarrow \frac{\sigma S}{V} = \epsilon \frac{S}{h} \Rightarrow V = \frac{\sigma h}{\epsilon} \quad \text{οπότε}$$

$$\vec{F}_e = -\hat{z} \frac{\epsilon S}{2h^2} \frac{\sigma^2 h^2}{\epsilon^2} = -\hat{z} \frac{\sigma^2}{2\epsilon} S$$

Παράδειγμα: Διηλεκτρική ράβδος επιτρεπτότητας ϵ πληρεί μερικώς τον χώρο μεταξύ των οπλισμών πυκνωτού παραλλήλων πλακών. Να βρεθεί η δύναμη που ωθεί την ράβδο.



Η χωρητικότητα του πυκνωτή είναι

$$C = C_1 + C_2 = \epsilon \frac{bx}{h} + \epsilon_0 \frac{b(l-x)}{h} =$$

$$= \frac{b}{h} [\epsilon x + \epsilon_0 (l-x)]$$

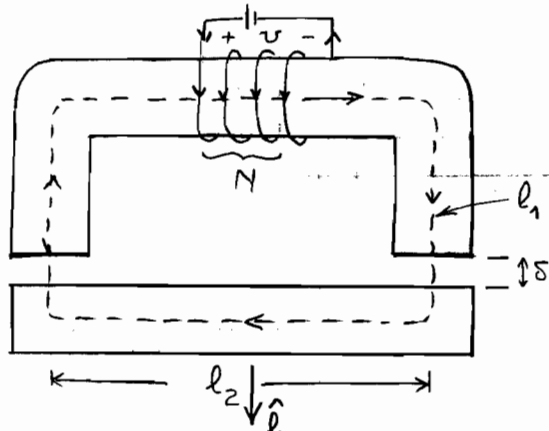
$$W_e = \frac{1}{2} C V^2 = \frac{1}{2} \frac{b}{h} [\epsilon x + \epsilon_0 (l-x)] V^2$$

$$F_x = \frac{dW_e}{dx} \hat{i}_x = \frac{1}{2} (\epsilon - \epsilon_0) \frac{b}{h} V^2 \hat{i}_x$$

Υπολογισμός Μαγνητοστατικών Δυνάμεων με Χρήση Ενέργειας:

Όπως και στην περίπτωση των ηλεκτροστατικών δυνάμεων έτσι και στην περίπτωση των μαγνητοστατικών θα εφαρμόσουμε την αρχή των απειροστικών μετατοπίσεων. Θα διαυρίνουμε και πάλι δύο περιπτώσεις:

Η πεπλεγμένη μαγνητική ροή παραμένει σταθερή:



Έστω το παρόπλευρο μαγνητικό κύκλωμα ενός ηλεκτρομαγνήτη, με διάμετρο δ , μήκος οπδικού l_2 και μήκος υποδοίμου μαγνητικού κυκλώματος l_1 .

Αν η μαγνητική ροή Ψ είναι σταθερή $\rightarrow u = N \frac{d\Psi}{dt} = 0$ οπότε η ισχύς που δίδει η πηγή υι είναι μηδενική. Επομένως δεν υπάρχει ανταλλαγή ενέργειας μεταξύ του μαγνητικού κυκλώματος και της πηγής.

Έστω ότι αναρούμε την μηχανική δύναμη που συγκαταί τον οπδικό και τον αφήνουμε να κινηθεί κατά dl κατά την διεύθυνση \hat{l} λόγω της ασυούμενης μαγνητικής δύναμης \vec{F}_m . Κατά την μετατόπιση $\Psi = \text{σταθερό}$. Επομένως το μηχανικό έργο θα παραχθεί από την αποθηκευμένη μαγνητική ενέργεια.

$$dW_m = - \vec{F}_m \cdot d\vec{l} = - \vec{F}_m \cdot \hat{l} dl \rightarrow \frac{dW_m}{dl} = - \vec{F}_m \cdot \hat{l} \rightarrow$$

$$\vec{\nabla} W_m \cdot \hat{l} = - \vec{F}_m \cdot \hat{l} \Rightarrow \vec{F}_m = - \vec{\nabla} W_m \Big|_{\Psi = \text{σταθ.}}$$

Αν αντί για μετατόπιση έχουμε περιστροφή γύρω από κάποιο άξονα c τότε

$$T_c = - \frac{\partial W_m}{\partial \varphi} \Big|_{\Psi = \text{σταθ.}}$$

Μετατόπιση υπό σταθερό ρεύμα:

Για το προηγούμενο υαυδωπα υποθέζουμε ότι το πηνίο διαρρέεται από ρεύμα I , τώπα υατά την μετατόπιση $d\ell$ το ρεύμα παραμένει σταθερό. Στην περίπτωση αυτή η μαχνητιυή ροή του υαυδωπατος μεταβαάλλεται χρονιυά. Αν $\Psi = \text{σταθερή} \sim B = \Psi/S = \text{σταθ.} \sim H = B/\mu = \text{σταθερό}$ ανάλογα με την περιοχή του υαυδωπατος. Τότε όφως από τον νόμο του Ampere $\oint_C \vec{H} \cdot d\vec{\ell} = NI \sim H_1 \ell_1 + H_2 2\delta + H_2 \ell_2 = NI$. Όταν όμως μετακινείται ο οηδισμός ο όρος $\oint_C \vec{H} \cdot d\vec{\ell}$ μεταβαάλλεται ενώ θα έηρησε να ήταν σταθερός. Επομένως η μαχνητιυή ροή μεταβαάλλεται χρονιυά υατά την διαάμια της μετατόπισης $d\ell$. Επομένως $v = v \frac{d\Psi}{dt} = \frac{d\Lambda}{dt} \neq 0$ η πηγή θα παρέχει ενέργεια με ρυθμό $p = \frac{dW_{\text{source}}}{dt} = vI \sim (\Lambda = \text{πενδεδιμένη ροή})$
 $dW_{\text{source}} = vI dt = I d\Lambda$

Όπως η αποθηκευμένη μαχνητιυή ενέργεια σε ένα γραμμικό μαχνητιυό υαυδωπα είναι

$$W_m = \frac{1}{2} I \Lambda \sim dW_m = \frac{1}{2} I d\Lambda = \frac{1}{2} dW_{\text{source}}$$

Σύμφωνα με την αρχή διατήρησης της ενέργειας:

$$dW_{\text{source}} = \vec{F}_m \cdot d\vec{\ell} + dW_m \Rightarrow dW_m = \vec{F}_m \cdot d\vec{\ell} \Rightarrow$$

$$\vec{F}_m = \vec{\nabla} W_m \Big|_{I = \text{σταθ.}}$$

Το αποτέλεσμα μπορεί να γενιυευθεί για N μαχνητιυά υαυδωπατα

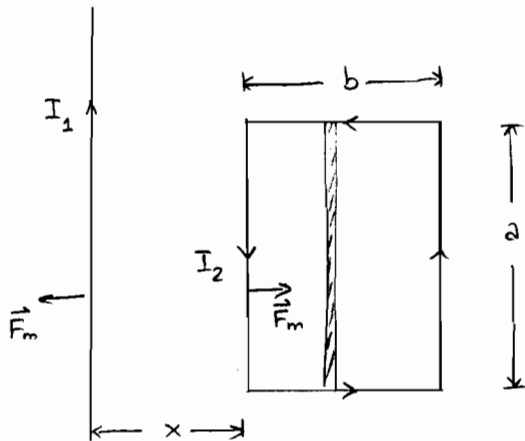
$$\vec{F}_m = \vec{\nabla} W_m \Big|_{I_1, I_2, \dots, I_N = \text{σταθ.}}$$

Αν έχουμε περιστροφή ω πρós υάηαιο άξονα c τότε η ροπή T_c δίδεται

από την σχέση $T_c = \frac{\partial W_m}{\partial \varphi} \Big|_{I_1, I_2, \dots, I_N = \text{σταθ.}}$

ΑΣΚΗΣΗ Ε3:

Να βρεθεί η δύναμη που ασκείται στο βρόχο ρεύματος I_2 .



Ας βρούμε τον συντελεστή αλληλεπαγωγής $L_{21} = \frac{\Psi_{m2,1}}{I_1}$

$$\Psi_{m2,1} = \int_{S_2} \vec{B}_1 \cdot d\vec{S} = \int_{x'=r_T=x}^{x+b} \mu_0 \frac{I_1}{2\pi r_T} \hat{i}_\varphi \cdot (-\hat{i}_\varphi) dx' a =$$

$$= \mu_0 \frac{I_1}{2\pi} (-1) a \int_x^{b+x} \frac{1}{x'} dx' = -\mu_0 \frac{I_1}{2\pi} a \ln\left(\frac{b+x}{x}\right)$$

Επομένως $L_{21}(x) = \frac{\Psi_{m2,1}}{I_1} = -\frac{\mu_0}{2\pi} a \ln\left(\frac{b+x}{x}\right)$

Όπως η μαγνητική ενέργεια είναι $W_m = L_{21} I_1 I_2 + A \sim$

$$\vec{F}_m = \left. \frac{\partial W_m}{\partial x} \right|_{I_1, I_2 = \text{const}} = -\frac{\mu_0}{2\pi} a \frac{1}{\left(\frac{b+x}{x}\right)} \left(\frac{x - (b+x)}{x^2} \right) \hat{i}_x I_1 I_2 =$$

$$= \hat{i}_x \frac{\mu_0}{2\pi} a \frac{x}{b+x} \cdot \frac{b}{x^2} I_1 I_2 = \hat{i}_x \frac{\mu_0 a b}{2\pi} \frac{1}{x(b+x)} I_1 I_2$$