

1

EM Alanlar Ödev 1:

6) Silindir yüzeyi alt taban, üst taban ve yan yüzey olmak üzere üç parçaya incelenir:

S_1 : alt taban

S_2 : üst taban

S_3 : yan yüzey

$$S = S_1 + S_2 + S_3 \Rightarrow \oint_S \vec{A} \cdot d\vec{s} = \oint_{S_1} \vec{A} \cdot d\vec{s} + \oint_{S_2} \vec{A} \cdot d\vec{s} + \oint_{S_3} \vec{A} \cdot d\vec{s}$$

S_1 için $\oint_{S_1} \vec{A} \cdot d\vec{s} = \oint_{S_1} \vec{A} \cdot \vec{n} ds$ \vec{n} : dışarı doğru yüzey normali
 $\Rightarrow \vec{n} = -\vec{e}_z$

S_1 yüzeyi $z = -3$ düzleminde yer aldığından $z = \text{sabit}$ ve
 $ds = ds_z = \rho d\phi d\rho$

$$\oint_{S_1} \vec{A} \cdot \vec{n} ds = \int_{\phi=0}^{2\pi} \int_{\rho=0}^2 \left(\frac{5}{\rho} \vec{e}_\rho - z \vec{e}_z \right) (-\vec{e}_z) \rho d\rho d\phi \quad \vec{e}_\rho \cdot \vec{e}_z = 0$$

$z = -3$ yüzeyinde integral alındığından $\oint_{S_1} \vec{A} \cdot d\vec{s} = \int_{\phi=0}^{2\pi} \int_{\rho=0}^2 (-3) \rho d\rho d\phi = -12\pi //$

S_2 için yapı aynı ancak normal vektör $\vec{n} = \vec{e}_z$ ve $z = 3$

integral sonucu: $\oint_{S_2} \vec{A} \cdot d\vec{s} = 12\pi //$

S_3 için yüzey $\rho = 2$ yüzeyi ve yüzey normali $\vec{n} = \vec{e}_\rho$

$$d\vec{s} = \vec{n} ds = \vec{e}_\rho ds_\rho = \vec{e}_\rho \cdot \rho d\phi dz = \vec{e}_\rho \cdot 2 d\phi dz$$

$$\oint_{S_3} \vec{A} \cdot d\vec{s} = \int_{\phi=0}^{2\pi} \int_{z=-3}^3 \left(\frac{5}{\rho} \vec{e}_\rho - z \vec{e}_z \right) \cdot \vec{e}_\rho \cdot 2 d\phi dz = \int_{\phi=0}^{2\pi} \int_{z=-3}^3 \frac{5}{2} \cdot 2 d\phi dz = 60\pi //$$

(2)

g) Diverjans teoremi: $\int_V (\nabla \cdot \vec{E}) dv = \oint_S \vec{E} \cdot d\vec{s}$

Burada V , 4m yarıçaplı küre, S ise aynı kürenin yüzeyi

$\oint_S \vec{E} \cdot d\vec{s}$ için $d\vec{s} = \vec{n} ds$ küre yüzeyi için $\vec{n} = \vec{e}_r$
 $ds = ds_r = r^2 \sin\theta d\theta d\phi = 16 \sin\theta d\theta d\phi$

$$\Rightarrow \oint_S \vec{E} \cdot d\vec{s} = \int_{\phi=0}^{2\pi} \int_{\theta=0}^{\pi} 2r^2 \vec{e}_r \cdot \vec{e}_r \cdot 16 \sin\theta d\theta d\phi = \int_{\phi=0}^{2\pi} \int_{\theta=0}^{\pi} 2 \cdot 16 \cdot 16 \sin\theta d\theta d\phi = 2048\pi //$$

$\int_V (\nabla \cdot \vec{E}) dv$ için $\nabla \cdot \vec{E} = \frac{1}{r^2 \sin\theta} \left[\frac{\partial}{\partial r} (r^2 \sin\theta \cdot 2r^2) \right] = 8r$

$dv = r^2 \sin\theta dr d\theta d\phi$

$$\int_V (\nabla \cdot \vec{E}) dv = \int_{\theta=0}^{\pi} \int_{\phi=0}^{2\pi} \int_{r=0}^4 8r \cdot r^2 \sin\theta dr d\theta d\phi = 2048\pi //$$

14) $\oint_S (3 \sin\theta \vec{e}_r) \cdot d\vec{s}$ S : $r=5m$ yarıçaplı küre yüzeyi

$\Rightarrow d\vec{s} = \vec{n} ds$ $\vec{n} = \vec{e}_r$ $ds = r^2 \sin\theta d\theta d\phi = 25 \sin\theta d\theta d\phi$

$$\Rightarrow \int_{\phi=0}^{2\pi} \int_{\theta=0}^{\pi} 3 \sin\theta \cdot \vec{e}_r \cdot \vec{e}_r \cdot 25 \sin\theta d\theta d\phi = \int_{\phi=0}^{2\pi} \int_{\theta=0}^{\pi} 75 \sin^2\theta d\theta d\phi = 150\pi \int_0^{\pi} \sin^2\theta d\theta$$

$\sin^2\theta = \frac{1 - \cos 2\theta}{2}$ olduğundan $\int_0^{\pi} \sin^2\theta d\theta = \frac{\pi}{2}$

$$\Rightarrow \oint_S (3 \sin\theta \vec{e}_r) \cdot d\vec{s} = 150\pi \cdot \frac{\pi}{2} = 75\pi^2 //$$

(3)

$$10) \text{ Stokes teoremi: } \int_S (\nabla \times \vec{A}) \cdot d\vec{s} = \oint_C \vec{A} \cdot d\vec{\ell}$$

Burada S yüzeyi şekil 1'de verilen çeyrek daire, C ise S yüzeyini çevreleyen a-b-c eğrisi

$$\nabla \times \vec{A} = \begin{vmatrix} \vec{e}_x & \vec{e}_y & \vec{e}_z \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ y & -x & 0 \end{vmatrix} = -2\vec{e}_z$$

Geometri silindirik koordinatlara uygun olduğundan integral silindirik koordinatlarda alınır:

$$\oint_S (\nabla \times \vec{A}) \cdot d\vec{s} = \oint_S (-2\vec{e}_z) \cdot d\vec{s} \quad d\vec{s} = \vec{n} ds$$

C eğrisinin yönüne göre sağ el kuralından yüzey normali $\vec{n} = -\vec{e}_z$
 $z=0$ yüzeyinde integral alındığından $ds = ds_z = \rho d\rho d\phi$
 $(z=\text{sabit})$

$$\oint_S (-2\vec{e}_z) \cdot d\vec{s} = \int_{\phi=0}^{\frac{\pi}{2}} \int_{\rho=0}^1 (-2\vec{e}_z) \cdot (-\vec{e}_z) \rho d\rho d\phi = 2 \cdot \frac{1}{2} \cdot \frac{\pi}{2} = \frac{\pi}{2}$$

$\oint_C \vec{A} \cdot d\vec{\ell}$ integrali a-b, b-c ve c-a olmak üzere 3 parçada incelenir:

a-b için $x=0, y \in [0,1]$ ve $d\vec{\ell} = \vec{e}_y dy$

$$\Rightarrow \int_a^b \vec{A} \cdot d\vec{\ell} = \int_{y=0}^1 (y\vec{e}_x - x\vec{e}_y) \cdot \vec{e}_y dy = \int_{y=0}^1 -x dy = 0 \quad (\text{a-b yolu için } x=0)$$

c-a için $y=0, x \in [0,1]$ ve $d\vec{\ell} = -\vec{e}_x dx$

$$\Rightarrow \int_c^a \vec{A} \cdot d\vec{\ell} = \int_{x=0}^1 (y\vec{e}_x - x\vec{e}_y) \cdot (-\vec{e}_x) dx = \int_{x=0}^1 -y dx = 0 \quad (\text{c-a yolu için } y=0)$$

(4)

b-c yolu için silindirik koordinatlarda integral daha uygun:

b-c eğrisi için $\rho=1$, $\phi \in [0, \frac{\pi}{2}]$

ve $d\vec{\ell} = -e_\phi \cdot \rho d\phi = -e_\phi d\phi$

$$\int_b^c \vec{A} \cdot d\vec{\ell} = \int_{\phi=\frac{\pi}{2}}^0 (y\vec{e}_x - x\vec{e}_y) \cdot (-\vec{e}_\phi) d\phi$$

Burada $y = \sin\phi$ $x = \cos\phi$

$$\vec{e}_x = \vec{e}_\rho \cos\phi + \vec{e}_\phi \sin\phi$$

$$\vec{e}_y = \vec{e}_\rho \sin\phi + \vec{e}_\phi \cos\phi$$

$$= \int_{\phi=0}^{\frac{\pi}{2}} \sin^2\phi d\phi + \int_{\phi=0}^{\frac{\pi}{2}} \cos^2\phi d\phi = \frac{\pi}{4} + \frac{\pi}{4} = \frac{\pi}{2} //$$

\vec{e}_x 'li bileşen \vec{e}_y 'li bileşen

11) $P(1,1,2)$ noktasında V 'nin en büyük artış doğrultusu ∇V 'nin $1,1,2$ noktasındaki doğrultusudur. Artışın büyüklüğü ise ∇V 'nin o noktadaki normu $|\nabla V|_{P(1,1,2)}$ değerine eşittir.

$$\nabla V = \left[\frac{\pi}{2} \cos\left(\frac{\pi}{2}x\right) \sin\left(\frac{\pi}{4}y\right) \right] \vec{e}_x + \left[\frac{\pi}{4} \sin\left(\frac{\pi}{2}x\right) \sin\left(\frac{\pi}{4}y\right) e^{-z} \right] \vec{e}_y + \left[\sin\left(\frac{\pi}{2}x\right) \sin\left(\frac{\pi}{4}y\right) (-e^{-z}) \right] \vec{e}_z$$

$$P(1,1,2) \text{ noktasında } \nabla V|_{1,1,2} = 0,075\vec{e}_y - 0,096\vec{e}_z$$

$$|\nabla V|_{1,1,2} = \sqrt{0,075^2 + 0,096^2} = 0,12$$

Başlangıç doğrultusundaki artış hızı ∇V 'nin o doğrultuya izdüşümünü alınarak hesaplanabilir.

(5)

$$\vec{PO} \text{ vektörü} : \vec{PO} = -\vec{e}_x - \vec{e}_y - 2\vec{e}_z$$

$$\nabla V \cdot \vec{PO} = |\nabla V| \cdot |\vec{PO}| \cdot \cos \alpha \quad \alpha : \text{iki vektör arasındaki açı}$$

$$|\nabla V| \cdot \vec{PO} = 0 = 0,075 + 0,192 = 0,117$$

Buna göre başlangıç doğrultusundaki artış hızının büyüklüğü:

$$|\nabla V| \cdot \cos \alpha = \frac{0,117}{|\vec{PO}|} = \frac{0,117}{\sqrt{6}} = 0,05$$

$$15) \nabla f = yz\vec{e}_x + xz\vec{e}_y + xy\vec{e}_z$$

$$\int_A^B \nabla f \cdot d\vec{l} \text{ için kartezyen koordinatlarda } d\vec{l} = dx\vec{e}_x + dy\vec{e}_y + dz\vec{e}_z$$

$$\Rightarrow \int_A^B \nabla f \cdot d\vec{l} = \int_A^B yz dx + \int_A^B xz dy + \int_A^B xy dz$$

AB eğrisi $(0,0,0)$ ve $(1,1,1)$ noktalarını birleştiren düz çizgi olduğundan denklemi $x=y=z$ şeklinde yazılabilir. Buna göre

AB üzerinde $x=y=z$ ve $x \in [0,1]$, $y \in [0,1]$, $z \in [0,1]$

$$\Rightarrow \int_A^B yz dx = \int_{x=0}^1 x^2 dx, \quad \int_A^B xz dy = \int_{y=0}^1 y^2 dy, \quad \int_A^B xy dz = \int_{z=0}^1 z^2 dz$$

$$\Rightarrow \int_A^B \nabla f \cdot d\vec{l} = \int_0^1 x^2 dx + \int_0^1 y^2 dy + \int_0^1 z^2 dz = \frac{1}{3} + \frac{1}{3} + \frac{1}{3} = 1$$