

Vektoranalyse (basert på første kapittel i “Skaar - Elektromagnetisme”)

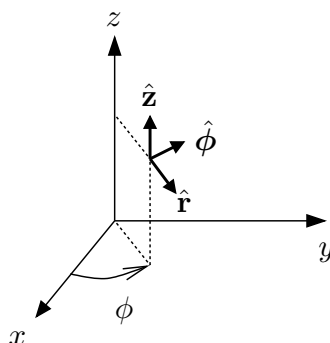
Johannes Skaar

April 28, 2023

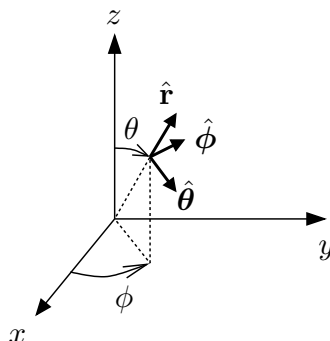
1 Koordinatsystemer

Enhetsvektorene i et kartesisk koordinatsystem peker langs henholdsvis x -, y - og z -aksen. Vi kaller dem \hat{x} , \hat{y} og \hat{z} .

Et sylindrisk koordinatsystem angis med koordinatene r , ϕ og z , se figuren nedenfor. Her er r avstanden fra z -aksen. Det er hensiktsmessig å innføre enhetsvektorer også her – disse er definert slik at de har retning den veien den tilsvarende koordinaten øker raskest. F.eks. er enhetsvektoren i z -retning, \hat{z} , i den retningen hvor z øker. Tilsvarende er $\hat{\phi}$ i den retningen hvor ϕ øker, og \hat{r} radielt utover. Vi merker oss at $\hat{\phi}$ og \hat{r} ikke har samme retning overalt – de er avhengige av hvor vi befinner oss:



Et sfærisk koordinatsystem har koordinatene r , ϕ og θ . Her er r avstanden fra origo, ϕ er lengdegraden, mens θ er vinkelen ned fra nordpolen (jfr. koordinater på jordkloden). Merk at ϕ og θ er ombyttet i noen matematikkbøker. Konvensjonen som er valgt her er standard i så og si all fysikklitteratur. Enhetsvektorene er \hat{r} , $\hat{\phi}$ og $\hat{\theta}$:



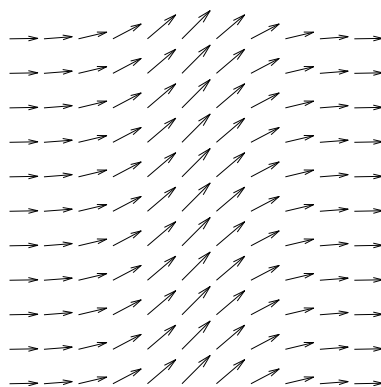
2 Skalare funksjoner $U(x, y, z)$ og vektorfelt $\mathbf{A}(x, y, z)$

Her er noen eksempler på skalare funksjoner fra dagliglivet:

- $T(x, y, z)$: Temperaturen som funksjon av posisjon i rommet.
- $T(x, y, z, t)$: Temperaturen i rommet som funksjon av tiden t .
- $h(x, y)$: høyden over havet på kartet eller i terrenget.
- $U(x, y, z)$: potensialet i rommet.

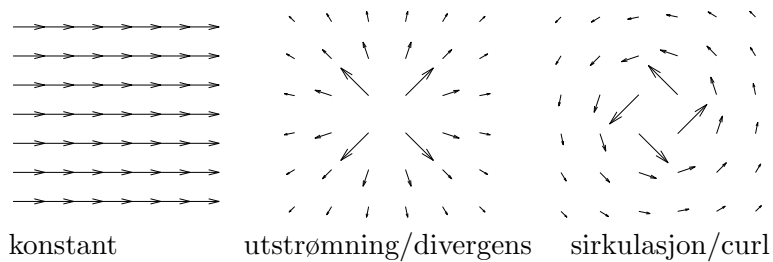
Her er noen eksempler på vektorfelt:

- Strøm som funksjon av posisjon i rommet (f.eks. vannstrøm eller elektrisk strøm):



- $\mathbf{E}(x, y, z)$: Elektrisk felt i rommet.

Vektorfelt kan være konstant, strømme utover og sirkulere:



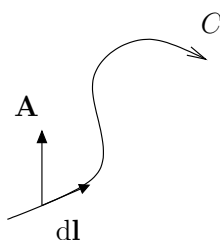
3 Integraler og notasjon

Linjeintegral

Et linjeintegral av en skalar funksjon f over en kurve C skriver vi $\int_C f dl$. Hvis f er massetettheten til C per lengdeenhet, vil $\int_C f dl$ være massen til C .

Et linjeintegral av et vektorfelt \mathbf{A} over en kurve C skriver vi $\int_C \mathbf{A} \cdot d\mathbf{l}$. Når kurven er lukket tegner vi en ring rundt integraltegnet: $\oint_C \mathbf{A} \cdot d\mathbf{l}$. Integralet $\int_C \mathbf{A} \cdot d\mathbf{l}$ er det samme som i matematikken ofte skrives $\int_C \mathbf{A} \cdot \mathbf{r}'(t) dt$, der $\mathbf{r}(t)$ er en parametrisering av kurven, evt. $\int_C A_x dx + A_y dy + A_z dz$. Vektoren $d\mathbf{l}$ kalles et linjeelement.

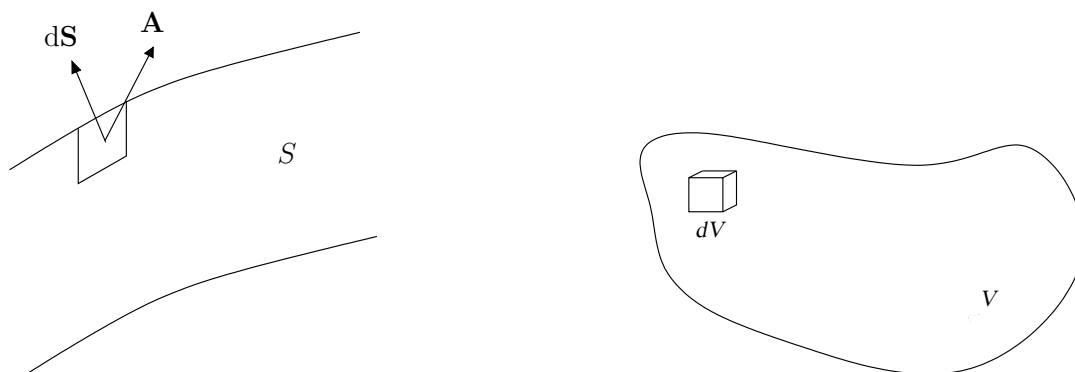
Hvis \mathbf{A} er en kraft på et legeme, og legemet flyttes $d\mathbf{l}$, er $\mathbf{A} \cdot d\mathbf{l}$ arbeidet som utføres av kraften \mathbf{A} . Da vil altså integralet $\int_C \mathbf{A} \cdot d\mathbf{l}$ være det arbeidet som \mathbf{A} utfører når legemet flyttes langs C .



Flateintegral

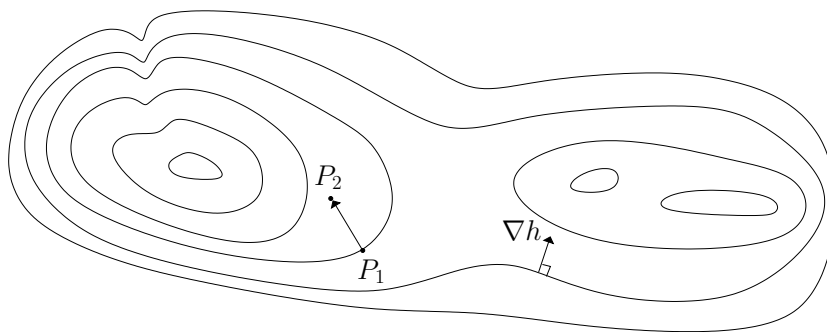
For enkelhets skyld skriver vi et flateintegral med kun ett integraltegn: $\int_S f dS$. Hvis f er massetettheten per arealenheter for flaten S , er $\int_S f dS$ massen til S .

Vi er mest interessert i flateintegraler på formen $\int_S \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S}$. Dette integralet gir strømmen (eller fluksen) av \mathbf{A} gjennom flaten S (mer om dette i kap. 11). I matematikken fins den alternative notasjonen $\int_S \mathbf{A} \cdot \hat{\mathbf{n}} dS$, der $\hat{\mathbf{n}}$ er en enhets-flatenormalvektor, og dS er arealet til flatelementet. Dersom flaten S er lukket, får integraltegnet en ring: \oint . I dette tilfellet defineres flatenormalen til å peke *ut* av flaten.



Volumintegral

Vi skriver også volumintegraler med ett enkelt integraltegn: $\int_V f dV$. Her er dV et volumelement, og vi integrerer funksjonen f over volumet V . Hvis f er massetettheten i volumet V , vil $\int_V f dV$ være den totale massen.



4 Gradient

Et kart angir høyden $h(x, y)$ vha. høydekurver, se figuren på toppen av siden. Vi beveger oss fra punktet $P_1 = (x, y)$ til $P_2 = (x + dx, y + dy)$. Da endrer høyden seg med:

$$dh = \frac{\partial h}{\partial x} dx + \frac{\partial h}{\partial y} dy = \left(\frac{\partial h}{\partial x}, \frac{\partial h}{\partial y} \right) \cdot (dx, dy) = \nabla h \cdot d\mathbf{l} = |\nabla h| |d\mathbf{l}| \cos \theta, \quad (1)$$

der θ er vinkelen mellom vektorene ∇h og $d\mathbf{l}$. Gradienten ∇h er altså definert som

$$\nabla h = \left(\frac{\partial h}{\partial x}, \frac{\partial h}{\partial y} \right), \quad (2)$$

og lengdeelementet er $d\mathbf{l} = (dx, dy)$. Vi har brukt notasjonen at (dx, dy) er en vektor med x -komponent dx og y -komponent dy . Dette kan også skrives

$$d\mathbf{l} = (dx, dy) = dx \hat{\mathbf{x}} + dy \hat{\mathbf{y}}, \quad (3)$$

der $\hat{\mathbf{x}}$ og $\hat{\mathbf{y}}$ er enhetsvektorer i henholdsvis x - og y -retning.

Retningsfaktoren $\cos \theta$ i (1) viser at høyden endrer seg mest dersom $d\mathbf{l}$ er i samme retning som gradienten ∇h . Når vi har gått horisontalt 1 meter i denne retningen, har høyden steget med $|\nabla h|$ meter.

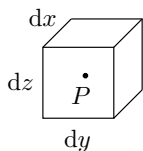
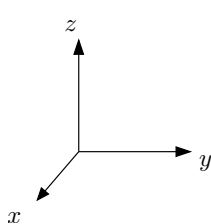
Noen viktige ting å merke seg:

- I 3 dimensjoner definerer vi tilsvarende:

$$\nabla U = \left(\frac{\partial U}{\partial x}, \frac{\partial U}{\partial y}, \frac{\partial U}{\partial z} \right) = \frac{\partial U}{\partial x} \hat{\mathbf{x}} + \frac{\partial U}{\partial y} \hat{\mathbf{y}} + \frac{\partial U}{\partial z} \hat{\mathbf{z}}.$$

- ∇U er gradienten til en (skalar) funksjon U .
- ∇U er en vektor!
- ∇U står normalt på flatene $U = \text{konstant}$ (vis dette!).
- ∇U kan regnes ut i sylinderkoordinater og sfæriske koordinater. Uttrykkene står på formelarket (kap. 12).

Huskeregelen $\nabla = \left(\frac{\partial}{\partial x}, \frac{\partial}{\partial y}, \frac{\partial}{\partial z} \right)$ er nyttig både for gradient, divergens, curl og laplace-operator.



Boks med volum $\Delta V = dx dy dz$ og overflate S .
 $P = (x_0, y_0, z_0)$ er i midten av boksen.

5 Divergens

Hvor mye strømmer et vektorfelt $\mathbf{A} = (A_x, A_y, A_z)$ ut av punktet $P = (x_0, y_0, z_0)$? Svaret finnes fra $\text{div} \mathbf{A}$, divergensen til \mathbf{A} . Vi omslutter punktet P med en infinitesimal boks med volum ΔV og overflate S . Divergensen er definert som netto utstrømning (fluks) av \mathbf{A} ut av boksen, dividert på volumet til boksen:

$$\text{div} \mathbf{A} = \lim_{\Delta V \rightarrow 0} \frac{\oint_S \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S}}{\Delta V}. \quad (4)$$

For å finne ut hva $\text{div} \mathbf{A}$ er, dvs. hvor mye \mathbf{A} strømmer utover, lar vi boksen ha infinitesimale sidekanter dx , dy og dz , se figuren på toppen av siden. Integralet i telleren av (4) er

$$\oint_S \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S} = \oint_S \mathbf{A} \cdot \hat{\mathbf{n}} dS, \quad (5)$$

der $\hat{\mathbf{n}}$ er normalvektoren til flaten S . Vi husker at normalvektoren alltid er definert til å peke ut av en lukket flate, så $\hat{\mathbf{n}}$ peker ut av boksen.

Vi ønsker nå å regne ut høyre side av (5). Vi må da huske på at komponentene A_x , A_y og A_z er avhengige av posisjon (x , y og z), så de kan avhenge av hvor på boksen vi befinner oss. Integralet er en sum av integralene over de 6 sidene til boksen:

$$\begin{aligned} \oint_S \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S} &= \int_{\text{foran}} A_x(\text{foran}) dy dz - \int_{\text{bak}} A_x(\text{bak}) dy dz \\ &\quad - \int_{\text{venstre}} A_y(\text{venstre}) dx dz + \int_{\text{høyre}} A_y(\text{høyre}) dx dz \\ &\quad + \int_{\text{topp}} A_z(\text{topp}) dx dy - \int_{\text{bunn}} A_z(\text{bunn}) dx dy. \end{aligned} \quad (6)$$

F.eks. er $A_x(\text{foran}) - A_x(\text{bak}) = A_x(x_0 + dx/2, y_0, z_0) - A_x(x_0 - dx/2, y_0, z_0) = \frac{\partial A_x}{\partial x} dx$, der siste likhet kommer fra definisjonen av den deriverte. Tilsvarende kan man finne ut at $-A_y(\text{venstre}) + A_y(\text{høyre}) = \frac{\partial A_y}{\partial y} dy$ og $A_z(\text{topp}) - A_z(\text{bunn}) = \frac{\partial A_z}{\partial z} dz$. Dette betyr at integralet vi er på jakt etter, kan skrives

$$\oint_S \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S} = \frac{\partial A_x}{\partial x} dx dy dz + \frac{\partial A_y}{\partial y} dx dy dz + \frac{\partial A_z}{\partial z} dx dy dz. \quad (7)$$

Fra definisjonen (4) får vi dermed at divergensen kan uttrykkes

$$\text{div} \mathbf{A} = \frac{\partial A_x}{\partial x} + \frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_z}{\partial z} = \nabla \cdot \mathbf{A}. \quad (8)$$

Pga. denne sammenhengen skriver vi divergensen til et vektorfelt \mathbf{A} heretter som $\nabla \cdot \mathbf{A}$.

- En tilsvarende regneøvelse kan gjøres i sylindriske og sfæriske koordinatsystemer, og man får da formlene for $\nabla \cdot \mathbf{A}$ som du finner i kap. 12.
- Merk at $\nabla \cdot \mathbf{A}$ er en skalar (et tall), ikke en vektor!
- Regneregel: $\nabla \cdot (a\mathbf{A} + b\mathbf{B}) = a\nabla \cdot \mathbf{A} + b\nabla \cdot \mathbf{B}$.

For de spesielt interesserte: Egentlig burde vi kalt sidekantene til boksen Δx , Δy og Δz , og krevet at alle disse går mot null. I (6) får man korreksjonsledd fordi f.eks. A_x (foran) avhenger av y og z , men disse vil være proporsjonale med $(\Delta y)^2$ eller $(\Delta z)^2$ og derfor gå mot null etter at man deler på ΔV og tar grensene.

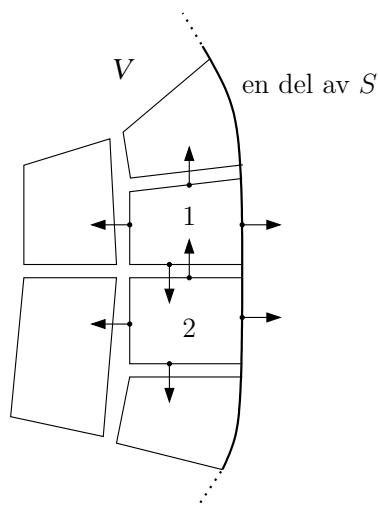
6 Divergensteoremet

Gitt en lukket flate S som omslutter et volum V . Divergensteoremet sier at

$$\oint_S \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S} = \int_V \nabla \cdot \mathbf{A} dV. \quad (9)$$

Med andre ord kan strømmen (fluksen) av \mathbf{A} ut av flaten S finnes ved å summere opp divergensen av \mathbf{A} i alle punkt innenfor S . Et flateintegral kan dermed uttrykkes som et volumintegral, eller omvendt.

Divergensteoremet er et lite mirakel, men likevel ikke så vanskelig å forstå. Så fort man har forstått hva venstre og høyre side av (9) betyr, kan man bevise teoremet med nærmest bare en skisse. Figuren nedenfor viser tverrsnittet av et volum V som omslutes av en lukket flate S . Volumet er delt opp i infinitesimale volumelementer. Flatenormalene til elementene 1 og 2 er angitt med piler. Legg merke til at flatenormalen til ett element er motsatt rettet av flatenormalen til naboelementet – flatenormalen peker alltid ut av en lukket flate.



For det infinitesimale volumelementet 1 gir definisjonen av divergens (4) at

$$\nabla \cdot \mathbf{A} dV = \oint_{S_1} \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S}. \quad (10)$$

Her er dV volumet til elementet, og S_1 overflaten som omslutter elementet. Summerer vi over alle volumelementer, får vi

$$\int_V \nabla \cdot \mathbf{A} dV = \sum_i \oint_{S_i} \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S}, \quad (11)$$

der S_i er overflaten som omslutter element i . Se nå på grenseflaten mellom element 1 og 2. Integralet $\int \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S}$ over denne flaten vil være like stort, men med motsatt fortegn, for leddene med $i = 1$ og $i = 2$. Dette er fordi de respektive flatenormalene peker motsatt vei. Dermed kansellerer alle bidrag over de indre grenseflatene. Bare på randen, dvs. på selve S , vil vi få et bidrag. Med andre ord blir høyre side av (11) lik $\oint_S \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S}$, hvilket gir divergensteoremet.

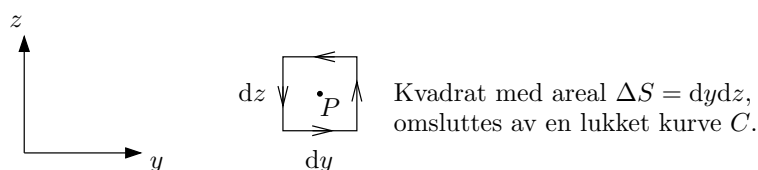
7 Curl (virvling)

Hvor mye (og i hvilken retning) sirkulerer et vektorfelt $\mathbf{A} = (A_x, A_y, A_z)$ rundt punktet $P = (x_0, y_0, z_0)$? Svaret finnes fra $\text{curl } \mathbf{A}$, som defineres som sirkulasjonen rundt de tre koordinataksene. F.eks. defineres x -komponenten av $\text{curl } \mathbf{A}$ som

$$\boxed{(\text{curl } \mathbf{A})_x = \lim_{\Delta S \rightarrow 0} \frac{\oint_C \mathbf{A} \cdot d\mathbf{l}}{\Delta S}}, \quad (12)$$

der ΔS er et flatelement som inneholder P , og som er normalt på x -aksen, og C er den lukkede kurven som omslutter dette flatelementet.

Vi kan regne ut høyre side av (12) vha. følgende figur:



Integralet blir

$$\begin{aligned} & \oint_C \mathbf{A} \cdot d\mathbf{l} \\ &= \int_{\text{nede}} A_y(\text{nede}) dy - \int_{\text{oppe}} A_y(\text{oppe}) dy - \int_{\text{venstre}} A_z(\text{venstre}) dz + \int_{\text{høyre}} A_z(\text{høyre}) dz \end{aligned} \quad (13)$$

Vi har at

$$A_y(\text{nede}) - A_y(\text{oppe}) = A_y(x_0, y_0, z_0 - dz/2) - A_y(x_0, y_0, z_0 + dz/2) = -\frac{\partial A_y}{\partial z} dz,$$

$$A_z(\text{høyre}) - A_z(\text{venstre}) = A_z(x_0, y_0 + dy/2, z_0) - A_z(x_0, y_0 - dy/2, z_0) = \frac{\partial A_z}{\partial y} dy,$$

der vi igjen har brukt definisjonen på de partiellderiverte. Dette gir

$$\oint_C \mathbf{A} \cdot d\mathbf{l} = \left(\frac{\partial A_z}{\partial y} - \frac{\partial A_y}{\partial z} \right) dy dz, \quad (14)$$

og derfor

$$(\text{curl } \mathbf{A})_x = \frac{\partial A_z}{\partial y} - \frac{\partial A_y}{\partial z}. \quad (15)$$

Vi kan finne de andre komponentene av $\text{curl } \mathbf{A}$ på tilsvarende vis. Man finner da $\text{curl } \mathbf{A}$ uttrykt som

$$\boxed{\text{curl } \mathbf{A} = \begin{vmatrix} \hat{\mathbf{x}} & \hat{\mathbf{y}} & \hat{\mathbf{z}} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ A_x & A_y & A_z \end{vmatrix} = \nabla \times \mathbf{A}}, \quad (16)$$

altså kryssproduktet av nabla-operatoren og \mathbf{A} . Pga. denne relasjonen vil vi heretter bruke notasjonen $\nabla \times \mathbf{A}$ for curl .

- Vi kan også regne ut $\nabla \times \mathbf{A}$ iylinderkoordinater og sfæriske koordinater. Resultatet finnes i kap. 12.
- Merk at $\nabla \times \mathbf{A}$ er en vektor!

- Regneregel: $\nabla \times (a\mathbf{A} + b\mathbf{B}) = a\nabla \times \mathbf{A} + b\nabla \times \mathbf{B}$.
- Merk at $\nabla \times (\nabla U) = 0$ og $\nabla \cdot (\nabla \times \mathbf{A}) = 0$ for alle U og \mathbf{A} . (Sjekkes enkelt ved utregning.)

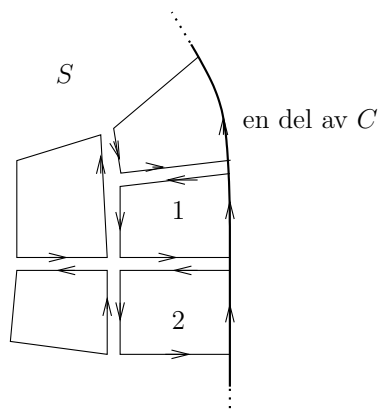
Også her burde vi strengt tatt kalt sidekantene til firkanten Δx og Δy , og krevet at begge går mot null.

8 Stokes' teorem

Stokes' teorem stadfester at sirkulasjonen av \mathbf{A} rundt en lukket kurve C er summen av alle små sirkulasjoner inne i et areal S som kurven omslutter:

$$\oint_C \mathbf{A} \cdot d\mathbf{l} = \int_S \nabla \times \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S}. \quad (17)$$

Vi beviser (17) helt tilsvarende som divergensteoremet. Først deler vi opp arealet S inn i infinitesimale arealelementer dS :



Vha. definisjonen på curl, ser vi at f.eks. for kurve C_1 rundt elementet 1 gjelder

$$\nabla \times \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S} = \oint_{C_1} \mathbf{A} \cdot d\mathbf{l}. \quad (18)$$

Her er $|d\mathbf{S}|$ arealet til elementet 1, og retningen til $d\mathbf{S}$ er normalt på flaten, i henhold til følgende høyrehåndsregel: Legg høyre hånd rundt C_1 ; da peker tommelen og dermed $d\mathbf{S}$ ut av papirplanet. Summerer vi over alle flatelementer, får vi

$$\int_S \nabla \times \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S} = \sum_i \oint_{C_i} \mathbf{A} \cdot d\mathbf{l}. \quad (19)$$

Se nå på høyre side av (19). Siden vi integrerer i motsatt retning for kurvene mellom naboelementer, vil bidraget fra alle slike kurver til sammen bli null. Vi får kun bidrag fra integralet langs randen, dvs. C . Dermed blir høyre side lik $\oint_C \mathbf{A} \cdot d\mathbf{l}$, og Stokes' teorem følger.

For et konservativt vektorfelt, dvs. et vektorfelt som kan skrives som en gradient $\mathbf{A} = -\nabla U$ for en skalar U , så får vi $\nabla \times \mathbf{A} = 0$. Da gir (17) at $\oint_C \mathbf{A} \cdot d\mathbf{l} = 0$ for enhver lukket kurve C . Dette impliserer at integralet $\int_a^b \mathbf{A} \cdot d\mathbf{l}$ er uavhengig av veien vi måtte velge mellom punktene a og b . (Vis dette! Hint: Se på to forskjellige veier fra a til b . Disse utgjør til sammen en lukket kurve C .)

9 Laplace-operatoren ∇^2

Laplaceoperatoren til en skalar funksjon U er gitt av

$$\nabla^2 U = \nabla \cdot \nabla U = \left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} \right) U. \quad (20)$$

Laplaceoperatoren kan uttrykkes i sylinderkoordinater og sfæriske koordinater, se formelsamlingen i kap. 12. Huskeregelen for både gradient, divergens, curl og Laplaceoperatoren er at man bør alltid slå opp i formelsamlingen hvis man bruker sylinder- eller sfæriske koordinater. Tipping eller forsøk på kvalifiserte gjett mislykkes som regel alltid.

Laplaceoperatoren til et vektorfelt er definert som

$$\nabla^2 \mathbf{A} = \nabla(\nabla \cdot \mathbf{A}) - \nabla \times \nabla \times \mathbf{A}. \quad (21)$$

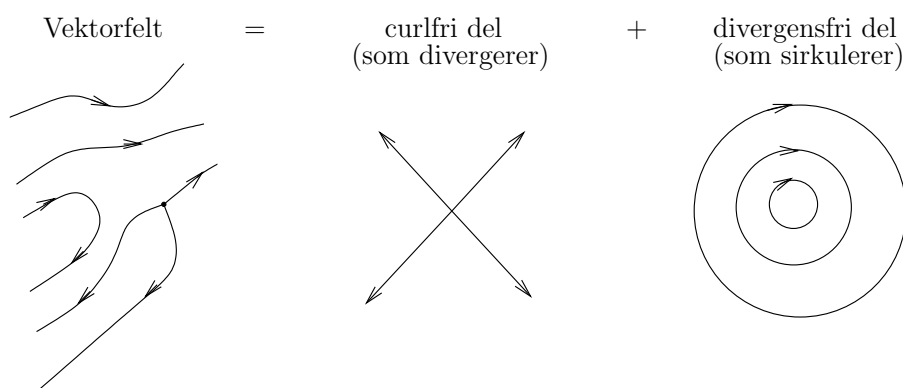
F.eks. er x -komponenten av $\nabla^2 \mathbf{A}$ lik $\nabla^2 A_x$. Merk at $\nabla^2 \mathbf{A}$ og $\nabla(\nabla \cdot \mathbf{A})$ ikke er det samme.

10 Helmholtz' teorem

Litt løselig forteller Helmholtz' teorem oss at et vektorfelt som går mot null i uendeligheten er entydig gitt av dets divergens og curl (bevises ikke her). Et relatert resultat er at et vilkårlig vektorfelt \mathbf{F} kan skrives som en gradient + en curl:

$$\mathbf{F} = \nabla f + \nabla \times \mathbf{A}. \quad (22)$$

Siden curl til en gradient og divergensen til en curl begge er null, kan altså et vilkårlig vektorfelt dekomponeres i en curlfri del og en divergensfri del:



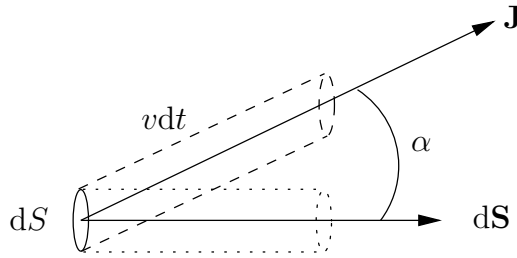
11 Eksempel: Strømtetthet og kontinuitetsligningen

Hvor mye fluid (vann, olje, luft, eller hva det måtte være), strømmer gjennom et areal S per sekund? Svaret vil være avhengig av hvor mye fluid som fins per volumenhet (altså massetettheten ρ), og også hastigheten \mathbf{v} til fluidet. Vi definerer derfor en *strømtetthet*

$$\mathbf{J} = \rho \mathbf{v}. \quad (23)$$

Som vi ser, har \mathbf{J} enheten $\text{kgm}^{-3}\text{ms}^{-1} = \text{kgm}^{-2}\text{s}^{-1}$, så det virker rimelig at denne vektoren gir oss hvor mye fluid (kg) som strømmer per tverrsnittsareal m^2 og per sekund s. Det er da naturlig å gjette på at $\mathbf{J} \cdot d\mathbf{S}$ gir hvor mange kg som strømmer gjennom flaten dS per sekund, og dermed at fluksen

$$I = \int_S \mathbf{J} \cdot d\mathbf{S}, \quad (24)$$



er massen fluid som strømmes gjennom S per sekund. Vi skal nå vise dette.

Vi ser på strømmen av fluid som går igjennom et flatelement dS , se figur. Hastigheten er i retning av \mathbf{J} , så i løpet av tiden dt fyller fluidet opp en skjev sylinder (stiplet) med grunnflate dS og lengde $v dt$. Volumet av denne sylindere finner vi ved å rette den opp (prikket): $dS(v dt \cos \alpha)$. Den inneholder derfor massen $\rho dS(v dt \cos \alpha) = J dS dt \cos \alpha = \mathbf{J} \cdot d\mathbf{S} dt$ av fluidet. Dette betyr at $\mathbf{J} \cdot d\mathbf{S}$ gir massen fluid som strømmes gjennom flaten dS per sekund, som skulle vises.

Hvis flaten S er lukket, slik som f.eks. et kuleskall eller overflaten til en boks, vil fluksen av \mathbf{J} ut av S være integralet $\oint_S \mathbf{J} \cdot d\mathbf{S}$. Hvis massen skal være bevart, må denne massestrømmen gå på bekostning av massen m som fins inne i S . Vi har derfor

$$\oint_S \mathbf{J} \cdot d\mathbf{S} = -\frac{dm}{dt}. \quad (25)$$

Samtidig har vi at

$$m = \int_V \rho dV, \quad (26)$$

der V er volumet som omsluttet av S . Dermed kan vi skrive (25)

$$\oint_S \mathbf{J} \cdot d\mathbf{S} = -\frac{d}{dt} \int_V \rho dV = \int_V \left(-\frac{\partial \rho}{\partial t} \right) dV. \quad (27)$$

I den siste overgangen har vi antatt at flaten S og dermed volumet V er tidsuavhengige, dvs. de endrer seg ikke eller flytter seg ikke. I tillegg har vi divergensteoremet

$$\oint_S \mathbf{J} \cdot d\mathbf{S} = \int_V \nabla \cdot \mathbf{J} dV. \quad (28)$$

Ved å kombinere (27) og (28), får vi

$$\int_V \left(\nabla \cdot \mathbf{J} + \frac{\partial \rho}{\partial t} \right) dV = 0. \quad (29)$$

Den lukkede flaten S kan velges til å omslutte et vilkårlig lite volum; i grensen bare et eneste volumelement dV . Da kan vi ta bort integralet \int_V , slik at

$$\boxed{\nabla \cdot \mathbf{J} + \frac{\partial \rho}{\partial t} = 0.} \quad (30)$$

Lign. (30) kalles *kontinuitetsligningen*. Den forteller at hvis det strømmes fluid ut fra et punkt, går det på bekostning av massetettheten i det punktet. Den er en lokal form av den globale loven for bevaring av masse (25).

12 Vektorformler

Differensielle vektoridentiteter:

$$\begin{aligned}\hat{\mathbf{x}} \cdot \nabla U &= \frac{\partial U}{\partial x} \quad (x \text{ vilkårlig akse}) \\ \nabla(U + W) &= \nabla U + \nabla W \\ \nabla(UW) &= U\nabla W + W\nabla U \\ \nabla f(U) &= f'(U)\nabla U \\ \nabla(\mathbf{A} \cdot \mathbf{B}) &= (\mathbf{A} \cdot \nabla)\mathbf{B} + (\mathbf{B} \cdot \nabla)\mathbf{A} \\ &\quad + \mathbf{A} \times (\nabla \times \mathbf{B}) + \mathbf{B} \times (\nabla \times \mathbf{A}) \\ \nabla \cdot (\mathbf{A} + \mathbf{B}) &= \nabla \cdot \mathbf{A} + \nabla \cdot \mathbf{B} \\ \nabla \cdot (U\mathbf{A}) &= U\nabla \cdot \mathbf{A} + \mathbf{A} \cdot \nabla U \\ \nabla \cdot (\mathbf{A} \times \mathbf{B}) &= \mathbf{B} \cdot \nabla \times \mathbf{A} - \mathbf{A} \cdot \nabla \times \mathbf{B} \\ \nabla \times (\mathbf{A} + \mathbf{B}) &= \nabla \times \mathbf{A} + \nabla \times \mathbf{B} \\ \nabla \times (U\mathbf{A}) &= (\nabla U) \times \mathbf{A} + U\nabla \times \mathbf{A} \\ \nabla \cdot (\nabla \times \mathbf{A}) &= 0 \\ \nabla \cdot (\nabla U) &= \nabla^2 U \\ \nabla \times (\nabla U) &= 0 \\ \nabla \times (\nabla \times \mathbf{A}) &= \nabla(\nabla \cdot \mathbf{A}) - \nabla^2 \mathbf{A}\end{aligned}$$

Integralidentiteter:

$$\begin{aligned}\int_V \nabla U dV &= \oint_S U d\mathbf{S} \\ \int_V \nabla \cdot \mathbf{A} dV &= \oint_S \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S} \quad (\text{Divergensteoremet}) \\ \int_V \nabla \times \mathbf{A} dV &= \oint_S d\mathbf{S} \times \mathbf{A} \\ \int_S \nabla \times \mathbf{A} \cdot d\mathbf{S} &= \oint_C \mathbf{A} \cdot d\mathbf{l} \quad (\text{Stokes' teorem})\end{aligned}$$

Kartesisk koordinatsystem:

$$\begin{aligned}\nabla U &= \frac{\partial U}{\partial x} \hat{\mathbf{x}} + \frac{\partial U}{\partial y} \hat{\mathbf{y}} + \frac{\partial U}{\partial z} \hat{\mathbf{z}} \\ \nabla \cdot \mathbf{A} &= \frac{\partial A_x}{\partial x} + \frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_z}{\partial z} \\ \nabla \times \mathbf{A} &= \hat{\mathbf{x}} \left(\frac{\partial A_z}{\partial y} - \frac{\partial A_y}{\partial z} \right) \\ &\quad + \hat{\mathbf{y}} \left(\frac{\partial A_x}{\partial z} - \frac{\partial A_z}{\partial x} \right) + \hat{\mathbf{z}} \left(\frac{\partial A_y}{\partial x} - \frac{\partial A_x}{\partial y} \right) \\ \nabla^2 U &= \frac{\partial^2 U}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 U}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 U}{\partial z^2} \\ \nabla^2 \mathbf{A} &= (\nabla^2 A_x) \hat{\mathbf{x}} + (\nabla^2 A_y) \hat{\mathbf{y}} + (\nabla^2 A_z) \hat{\mathbf{z}}\end{aligned}$$

Sylindrisk koordinatsystem:

$$\begin{aligned}\nabla U &= \frac{\partial U}{\partial r} \hat{\mathbf{r}} + \frac{1}{r} \frac{\partial U}{\partial \phi} \hat{\phi} + \frac{\partial U}{\partial z} \hat{\mathbf{z}} \\ \nabla \cdot \mathbf{A} &= \frac{1}{r} \frac{\partial(rA_r)}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial A_\phi}{\partial \phi} + \frac{\partial A_z}{\partial z} \\ \nabla \times \mathbf{A} &= \hat{\mathbf{r}} \left(\frac{1}{r} \frac{\partial A_z}{\partial \phi} - \frac{\partial A_\phi}{\partial z} \right) \\ &\quad + \hat{\phi} \left(\frac{\partial A_r}{\partial z} - \frac{\partial A_z}{\partial r} \right) + \hat{\mathbf{z}} \left(\frac{\partial(rA_\phi)}{\partial r} - \frac{\partial A_r}{\partial \phi} \right) \\ \nabla^2 U &= \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial U}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 U}{\partial \phi^2} + \frac{\partial^2 U}{\partial z^2}\end{aligned}$$

Sfærisk koordinatsystem:

$$\begin{aligned}\nabla U &= \frac{\partial U}{\partial r} \hat{\mathbf{r}} + \frac{1}{r} \frac{\partial U}{\partial \theta} \hat{\theta} + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial U}{\partial \phi} \hat{\phi} \\ \nabla \cdot \mathbf{A} &= \frac{1}{r^2} \frac{\partial(r^2 A_r)}{\partial r} \\ &\quad + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial(\sin \theta A_\theta)}{\partial \theta} + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial A_\phi}{\partial \phi} \\ \nabla \times \mathbf{A} &= \frac{\hat{\mathbf{r}}}{r \sin \theta} \left(\frac{\partial(\sin \theta A_\phi)}{\partial \theta} - \frac{\partial A_\theta}{\partial \phi} \right) \\ &\quad + \frac{\hat{\theta}}{r} \left(\frac{1}{\sin \theta} \frac{\partial A_r}{\partial \phi} - \frac{\partial(rA_\phi)}{\partial r} \right) \\ &\quad + \frac{\hat{\phi}}{r} \left(\frac{\partial(rA_\theta)}{\partial r} - \frac{\partial A_r}{\partial \theta} \right) \\ \nabla^2 U &= \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial U}{\partial r} \right) \\ &\quad + \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \left(\sin \theta \frac{\partial U}{\partial \theta} \right) \\ &\quad + \frac{1}{r^2 \sin^2 \theta} \frac{\partial^2 U}{\partial \phi^2}\end{aligned}$$