

# Forelesning 8, kapittel 8

1)

Vi er nå straks ferdig med utledningen av disse likningene.

— kun sjarmøretappen igjen

Vi har kommet frem til

(kapittel 4, fells likning 4.1)

at Newton's 2. lov kan skrives

$$\rho \vec{a} = \underbrace{\nabla \cdot \vec{P}}_{\text{indre krefter}} + \underbrace{\rho \vec{f}}_{\text{ytre (fells gravitasjon)}}$$

2)

$\vec{a}$  kan uttrykkes på to måter

$$1. \vec{a} = \frac{\partial \vec{u}}{\partial t} \quad \leftarrow \text{typisk for elastiske materialer}$$

$$2. \vec{a} = \frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + (\vec{v} \cdot \nabla) \vec{v}$$

Dessuten har vi følgende

konstitutive lover for

elastiske lover (likning 7.13)

$$1. P_{ij} = \lambda \nabla \cdot \vec{u} \delta_{ij} + 2\mu \varepsilon_{ij}$$

og Newtonske fluider (7.14)

$$2. P_{ij} = -p \delta_{ij} + \kappa \nabla \cdot \vec{v} \delta_{ij} + 2\mu \left( \dot{\varepsilon}_{ij} - \frac{\nabla \cdot \vec{v}}{3} \delta_{ij} \right)$$

3)

$$\text{Her er } \varepsilon_{ij} = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u_i}{\partial x_j} + \frac{\partial u_j}{\partial x_i} \right)$$

$$\text{og } \dot{\varepsilon}_{ij} = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \right)$$

hvor  $\vec{u}$  er forskyvning,  $\vec{v}$

er hastighet,  $\vec{\varepsilon}$  er foryning

og  $\dot{\vec{\varepsilon}}$  er foryningsrate

La oss nå komme frem til

Navier's likning for et elastisk, isotropt

stoff (som vi begynte å snakke

om på 1. forelesning)

4)

$$P_{ij} = \lambda \nabla \cdot \vec{u} \delta_{ij} + 2\mu \varepsilon_{ij}$$

 $\Rightarrow$ 

$$\nabla \cdot \vec{P} = \frac{\partial P_{ij}}{\partial x_j}$$

$$= \frac{\partial}{\partial x_j} (\lambda \nabla \cdot \vec{u} \delta_{ij}) + \frac{\partial}{\partial x_j} (2\mu \varepsilon_{ij})$$

$$= \lambda \frac{\partial}{\partial x_j} (\nabla \cdot \vec{u}) \delta_{ij} + \mu \frac{\partial}{\partial x_j} \left( \frac{\partial u_j}{\partial x_i} + \frac{\partial u_i}{\partial x_j} \right)$$

$$= \lambda \frac{\partial}{\partial x_i} (\nabla \cdot \vec{u}) + \mu \frac{\partial}{\partial x_i} \left( \frac{\partial u_j}{\partial x_j} \right) + \mu \frac{\partial^2 u_i}{\partial x_j \partial x_j}$$

↑  
by the rechteckelge

$$= \lambda \frac{\partial}{\partial x_i} (\nabla \cdot \vec{u}) + \mu \frac{\partial}{\partial x_i} (\nabla \cdot \vec{u}) + \mu \frac{\partial^2 u_i}{\partial x_j \partial x_j}$$

$$= (\lambda + \mu) \frac{\partial}{\partial x_i} (\nabla \cdot \vec{u}) + \mu \frac{\partial^2 u_i}{\partial x_j \partial x_j}$$

$$= (\lambda + \mu) \nabla (\nabla \cdot \vec{u}) + \mu \underbrace{\nabla^2 \vec{u}}_{\Delta \vec{u}}$$

5)

Dermed får vi

$$\rho \frac{\partial^2 \vec{u}}{\partial t^2} = \rho (\lambda + 2\mu) \nabla \nabla \cdot \vec{u} + \mu \nabla^2 \vec{u} + \rho \vec{f}$$

Tilsvarende Navier - Stokes ligninger  
for et Newtonsk fluid.

$$P_{ij} = -p \delta_{ij} + \kappa \nabla \cdot \vec{v} \delta_{ij} + 2\mu \left( \dot{\varepsilon}_{ij} - \frac{\nabla \cdot \vec{v}}{3} \delta_{ij} \right)$$

6)

Dermed

$$\frac{\partial P_{ij}}{\partial x_j} = \frac{\partial}{\partial x_j} (-p \delta_{ij}) + k \frac{\partial}{\partial x_j} (\nabla \cdot \vec{v}) \delta_{ij} + 2\mu \frac{\partial}{\partial x_j} \left( \dot{\epsilon}_{ij} - \frac{\nabla \cdot \vec{v}}{3} \delta_{ij} \right)$$

på samme måde  
 $\Downarrow$   
 $\equiv$

$$-\frac{\partial p}{\partial x_i} + \left(k + \frac{2\mu}{3}\right) \frac{\partial}{\partial x_i} (\nabla \cdot \vec{v}) + \mu \frac{\partial^2 v_i}{\partial x_j \partial x_j}$$

Altså

$$\rho \left( \frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + (\vec{v} \cdot \nabla) \vec{v} \right) = -\frac{\partial p}{\partial x_i} + \left(k + \frac{2\mu}{3}\right) \frac{\partial}{\partial x_i} (\nabla \cdot \vec{v}) + \mu \frac{\partial^2 v_i}{\partial x_j \partial x_j}$$

For inkompressible fluider ( $\nabla \cdot \vec{v} = 0$ ) 7)

får vi

$$\rho \left( \frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + (\vec{v} \cdot \nabla) \vec{v} \right) = -\nabla p + \mu \nabla^2 \vec{v} + \vec{f}$$

---

Grenseflatebetingelser (randbetingelser)  
og initialbetingelser.

Dersom likningen vår inneholder

$$\nabla^2$$

så trenger vi randbetingelser i

hvert punkt på randen!

8)

Eftersom vi har vektorvarianten  
af  $\nabla^2$ , både i Navier's og  
Navier-Stokes ligninger så trenger  
vi ~~en~~ randbetingelser i form  
af en vektor på randen.

Grunnen til dette vil vi ikke  
lære i dette kurset. Vi må  
bare huske det.



- Dersom likningen inneholder

1 tidsderivert, som for Navier-Stokes,

altså  $\frac{\partial \vec{v}}{\partial t}$  så trenger vi

en initialbetingelse!

- Dersom likningen inneholder

2 tidsderiverte, som Navier's likning,

altså  $\frac{\partial^2 u}{\partial t^2}$  så trenger vi

to initialbetingelser!

## Stress betingelse

$$P_n = \underset{\rightarrow}{P} \cdot n \quad \text{er}$$

to betingelser i 2D og

3 i 3D.

Altså tilstrekkelig!  $\square$

i 2D:

$$1. \quad P_{nn} = \vec{n} \cdot \underset{\rightarrow}{P}_n = \vec{n} \cdot \underset{\rightarrow}{P} \cdot \vec{n}$$

$$2. \quad P_{nt} = \vec{n} \times \underset{\rightarrow}{P}_n = \vec{t} \cdot \underset{\rightarrow}{P}_n \cdot \vec{n}$$

i 3D har vi to tangentvektorer,

a) Fri overflate

typisk (2D)

$$P_{nt} = 0$$

$$P_{nn} = -p_0$$

b) Faste vegger

$$\vec{v} = 0$$

evt

$$\vec{u} = 0.$$

c) Skilleflate mellom to medier

1. Spenningen er kontinuerlig
2. Vakuum oppstår ikke mellom to medier.