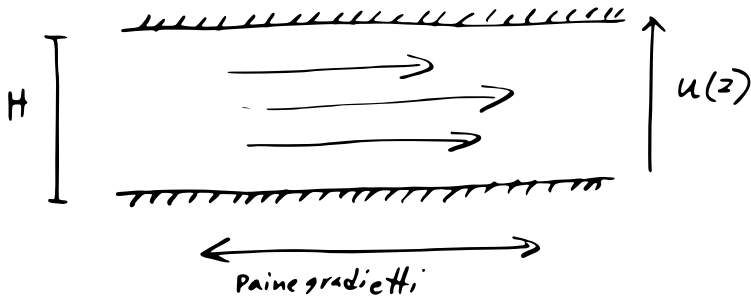
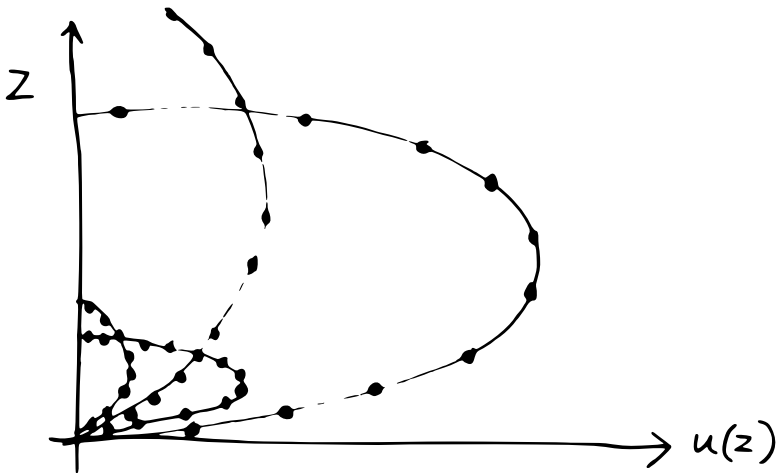


Similariteetti / Dimensioanalyysiä

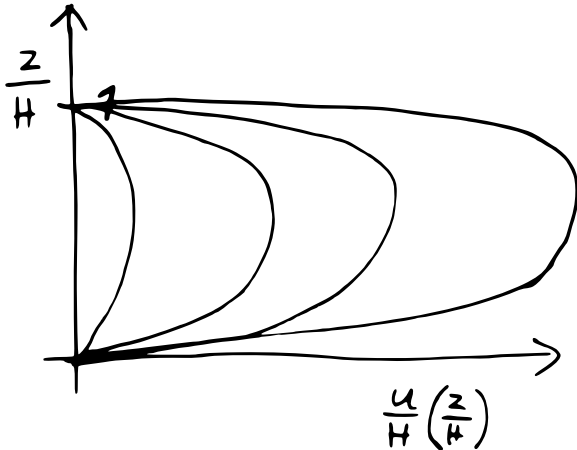
Esimerkki (laskarit): virtaus 2 levyn välissä (tässä ei liikkuvia levyjä).



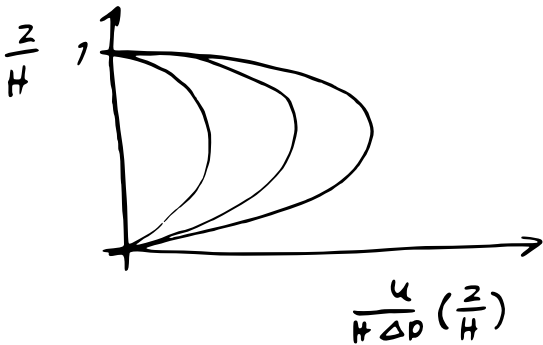
Mitataan paljon erilaisia tapauksia



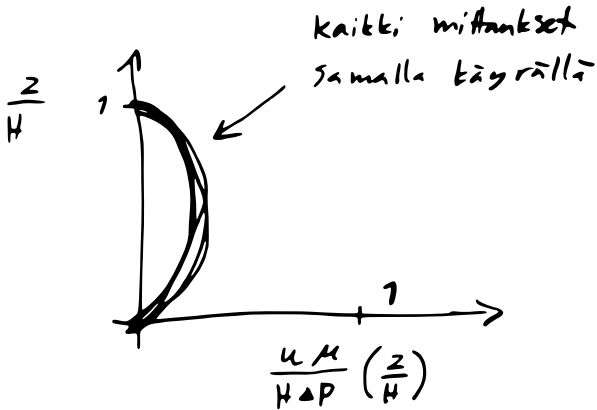
Idea: skaalataan z H :lla



Skaalataan u paine-erolla Δp



skaalataan (kerrotaan) u viskositeetilla μ



Miksi näin?

laskenesta tehtävän vastaus:

$$u(z) = \frac{1}{2\mu} \frac{\partial P}{\partial x} z^2 - \frac{1}{2\mu} \frac{\partial P}{\partial x} H z = \frac{1}{2\mu} \frac{\partial P}{\partial x} (z^2 - Hz)$$

$$z' = \frac{z}{H} \quad z = Hz'$$

$$u(z') = \frac{1}{2\mu} \frac{\partial P}{\partial x} (H^2 z'^2 - H^2 z')$$

$$u' = \frac{\mu}{H \Delta P} u$$

$$u'(z') = \frac{1}{2} (z'^2 - z')$$

$$\left(\frac{\partial P}{\partial x} = \frac{\Delta P}{H} \right)$$

$$\left(\text{oikeastaan } \Delta P < 0 \right)$$

Idea oli siirtää dimensiottomiin suureisiin

$$u(z) \quad [u] = \frac{m}{s} \quad [z] = m$$

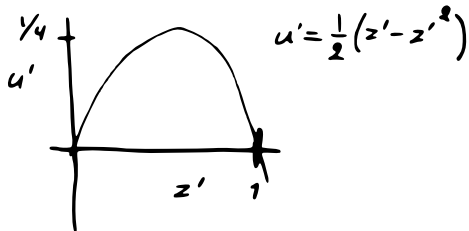
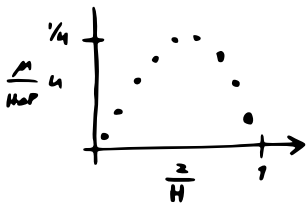
Tilannetta kuvaavat suureet:

$H, \mu, \Delta P$

$$[H] = m \quad [\mu] = Pa \cdot s \quad [\Delta P] = Pa$$

$$\left[\frac{z}{H} \right] = 1 \quad \left[\frac{\mu}{H \Delta P} u \right] = \frac{Pa \cdot s}{m \cdot Pa} \frac{m}{s} = 1$$

Tässä tapauksessa tunnettiin ilmiötä kuvaava laki (NS yhtälö) ja jopa osattiin ratkaista se. Mutta vaikka ei tunnettaisi, jos keksitään hyvä dimensioiton skaalaus, voidaan muutaman kokeen avulla arvata oikea vastaus



Vielä parempi: jos kohteena ei ole funktio, kuten $u(z)$, vaan skalaari, kuten virtauksen keskinopeus (tai putken kokonaisvirtama), se voitaisiin ratkaista, vakio kerruinta vaille.

$$\bar{u} \sim \frac{H \cdot P}{\mu}$$

Putken virtaama $\frac{\text{kg}}{\text{s}}$

$$[D] = \text{m} \quad [\Delta P] = \text{Pa} = \frac{\text{kg}}{\text{m s}^2} \quad [\mu] = \text{Pa s} = \frac{\text{kg}}{\text{m s}}$$

tarvitsem lisäksi: $[\rho] = \frac{\text{kg}}{\text{m}^3}$

Tarpeeksi kun mieltii:

$$\frac{[\Delta P] [\rho] [D]^3}{[\mu]} = \frac{\text{Pa} \frac{\text{kg}}{\text{m}^3} \text{m}^3}{\text{Pa s}} = \frac{\text{kg}}{\text{s}}$$

eli virtaama $\sim \frac{\Delta P \rho D^3}{\mu}$

Entäpä turbulenttinen virtaus
karkean pinnan lähellä?

Nyt viskositeetti ν ei ole olennainen.

Toisaalta pinnan karkeus pitää
kuvata jollain suureella.

Jos pinnan rosoisuutta mitataan
pitkään yksiköillä, saadaan tästä
suoraan relevantti pituusjakaaja

$$z' = \frac{z}{z_0}$$



$$\text{Siis, } \frac{u}{u_*} = f\left(\frac{z}{z_0}\right)$$

Mittauksen mukaan näyttää siltä että
 f on logaritmi

Vaikka haluttiin profiili $u(z)$,
voidaan myös kikkaila ja olla
kiinnostuneita "skalaarista"

$$\left[\frac{\partial u}{\partial z} \right] = \frac{m/s}{m} = \frac{1}{s}$$

$$\left[\frac{u_k}{z} \right] = \frac{m/s}{m} = \frac{1}{s}$$

$$\frac{\partial u}{\partial z} \sim \frac{u_k}{z}$$

Sattuneesta syysäi merkittävän verrannollisuus-
kerrointa $\frac{1}{k}$:lla,

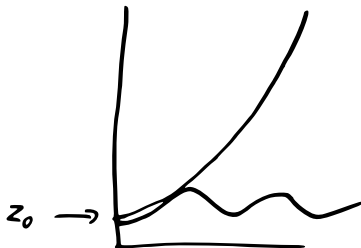
$$\frac{du}{dz} = \frac{1}{k} \frac{u_*}{z}$$

$$\int_0^z \frac{du}{dz} dz = \frac{u_*}{k} \int_0^z \frac{1}{z} dz = \frac{u_*}{k} \ln z + C$$

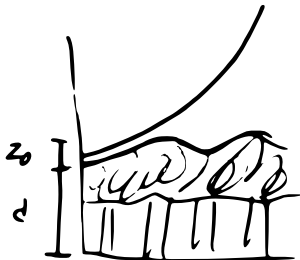
Valitaan $C = -\ln z_0$,

$$u(z) = \frac{u_*}{k} \ln \frac{z}{z_0}$$

$$u(z) = \frac{u}{u_*} \ln \frac{z}{z_0}$$



$$u(z) = \frac{u}{u_*} \ln \left(\frac{z-d}{z_0} \right)$$



Neutraalissa tapauksessa ajateltiin
tuuliväinnettä

$$-\overline{u'w'} \frac{\partial \bar{u}}{\partial z}$$

"järkeiltiin" että se riippuu suureista
 $\overline{u'w'}$ ja z , ja haluttiin dimensioton
skaalaus. Lisäksi on tapana merkitä

$$u_* = \sqrt{-\overline{u'w'}}$$

$$-\overline{u'w'} \frac{\partial \bar{u}}{\partial z}$$

$-\overline{u'w'}$ saadaan dimensiottomaksi skaalamalla se itsellään, eli u_*^2 :lla. Triviaalia.

$$\left[\frac{\partial \bar{u}}{\partial z} \right] = \frac{m/s}{m} = \frac{1}{s}$$

$$\left[u_* \right] = \frac{m}{s} \quad \left[z \right] = m$$

$$\left[\frac{u_*}{z} \right] = \frac{1}{s}$$

$$\frac{-\overline{u'w'} \frac{\partial \bar{u}}{\partial z}}{u_*^2 \frac{u_*}{z}}$$

$$\Rightarrow \frac{z}{u_*} \frac{\partial \bar{u}}{\partial z}$$

Dimensioton tuuliväanne

$$\frac{z}{u_*} \frac{\partial \bar{u}}{\partial z}$$

Empiirisesti havaitaan että tämä on
neutraalissa pintakerroksessa vakio

$$\frac{z}{u_*} \frac{\partial \bar{u}}{\partial z} = \text{vakio} = \frac{1}{k} \quad \text{von Kármánin vakio}$$

Integroidulla saatiin logaritminen tuuli-profiili

$$u(z) = \frac{u_*}{k} \ln \left(\frac{z}{z_0} \right)$$

Huomautus: dimensioton teuliväinne

$$\frac{z}{u_s} \frac{\partial \bar{u}}{\partial z} = \frac{1}{k}$$

yleensä kuitenkin on tapana merkitä että

$$\phi_m = \frac{kz}{u_s} \frac{\partial \bar{u}}{\partial z} = 1$$

on dimensioton teuliväinne.

(Von Kármánin vakio k on dimensioton)

Tuuli, väänne: $-\overline{u'w'}$ $\frac{\partial \bar{u}}{\partial z}$

Huomautus: koska normalisoidessa $\overline{u'w'}$
katotaan kuin se jaetaan itsellään (eli
 u_*^2 :lla), voidaan normalisoidua muotoa

$$\frac{kz}{u_*^2} \frac{\partial \bar{u}}{\partial z}$$

yhtä hyvin ajatella tuuliväänteen, tzi myös
tuuli gradientin (eli $\frac{\partial \bar{u}}{\partial z}$:n) dimensioitona
muotona.

E1 - neutraali pintakerros, Monin - Obukhov - teoria

Monin & Obukhov (1954) järjkeilivät että
lämmön (ja kosteuden) läsuäolössä

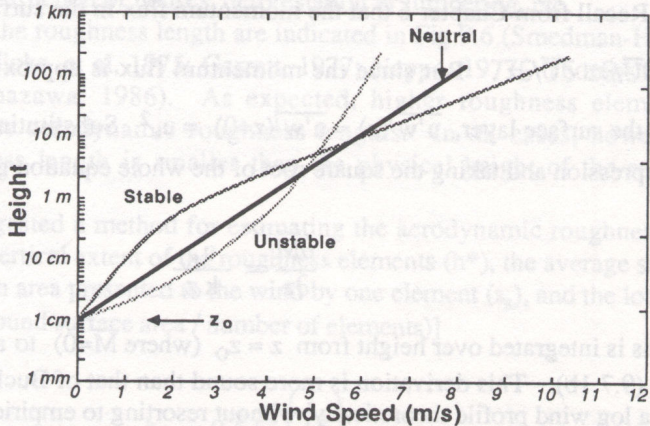
"asiat" pintakerroksessa riippuvat suureista

$$z, u_*^2, \frac{g}{\theta_v}, \overline{-w'\theta_v'}$$

↑
noste

↑
virtuaali potentiaali; lämpötilan
pystyvuo (pinnassa)

Fig. 9.5
Typical wind speed profiles vs. static stability in the surface layer.



9.7.1 Wind Profile in Statically Neutral Conditions

Nyt jos kuvittelisi tekevänsä dimensioanalyysia ja näistä haluaisi dimensioton yhdistelmän, pitää selvästikin z jakaa jollain yhdistelmällä

$$\left[\frac{z}{L} \right] = \frac{m}{m} = 1$$

Saadaan:
$$L = \frac{-u_a^3}{\frac{g}{a} w' \theta_i'} = \frac{-\bar{a} u_a^3}{g w' \theta_i'}$$

$$\left[\frac{-\bar{a} u_a^3}{g w' \theta_i'} \right] = \frac{T \frac{m^3}{s^3}}{\frac{m}{s^2} \frac{m}{s} T} = m$$

($T =$ mikä ikinä onkaan
o:n yksikkö)

tata kutsutan: Obukhov - pituus

$$L = \frac{-\bar{\theta}_v u_*^3}{k g \overline{w'\theta'}}$$



glönsä tuo von Kärminin vakio
vielä tungetaan tuonne.

(Stull, Garrat, jne.)

Toinen tapa ajatella asiaa:

TKE - yhtälö

$$\frac{\partial k}{\partial x} = -\frac{d}{dz} \left[\overline{k_x w'} + \frac{\overline{v' w'}}{\beta} \right] - \overline{u' w'} \frac{\partial \bar{u}}{\partial z} + \frac{g}{\theta_v} \overline{w' \theta_v'} - \epsilon$$

väanne

noste

Tästä saadaan dimensioton kertomalla puolittain

$$\frac{z}{u_b'} : || a. \quad \left[\frac{z}{u_b'} \right] = \frac{m}{\frac{m^3}{s^3}} = \frac{s^3}{m^2} \quad \left[\frac{\partial k}{\partial x} \right] = \left[\frac{\partial \frac{1}{s} (\overline{u'^2} + \overline{v'^2} + \overline{w'^2})}{\partial x} \right]$$
$$= \frac{m^2/s^2}{s} = \frac{m^2}{s^3}$$

noste termi:

$$\frac{z g \overline{w' \theta_v'}}{\theta_v u_b'^3} = \frac{z}{L}$$

(seesään myös
dimensioton väanne)

Huomautuksia

Pru/assa on merkitys

$$H = \rho c_p \overline{\theta'w'}$$

Havaittavan lämmön vuo

$$Q = \overline{\theta'w'}$$

Kinemaattinen lämmön vuo

$$E = \rho \overline{q'w'}$$

vesihöyryvuo

$$T_* = \overset{\text{ja}}{-\frac{Q}{u_*}} = \frac{-\overline{\theta'w'}}{u_*}$$

skalaalämpötila $[T_*] = [\theta']$

$$q_* = -\frac{E}{\rho u_*} = \frac{-\rho \overline{q'w'}}{\rho u_*}$$

skala kosteus $[q_*] = [q]$

Prujussa on:
$$L = \frac{-T U_x'}{k_g \beta Q}$$

Meillä/stallissa oli:
$$L = \frac{-\bar{\theta}_v U_x'}{k_g \overline{w' \theta_i'}}$$

eli $\beta Q = \beta \overline{\theta' w'}$ vs. $\overline{w' \theta_i'}$

β kuvaa koston vaikutusta nostosään.

Samaoin, edellä teimme dimensioanalyysiä
seureilla:

$$z, u_x, \frac{q}{\theta}, \overline{-w'\theta'}$$

Prujnsia:

$$z, u_x, \frac{q}{\theta}, Q = \overline{\theta'w'}, E = \rho \overline{q'w'}$$

Eli kostuden voi käsitellä erikseen, tai
ottaa virtuaalipotentialilämpötilaa.

Nyt toivotaan että

$$(\text{zeta}) \quad \zeta = \frac{z}{L}$$

on oikealla lailla skaalattu dimensioton korkeus
elilaisissa oloissa, ja että dimensioittomat
gradientit

$$\frac{z}{u_*} \frac{\partial u}{\partial z}, \quad \frac{z}{T_*} \frac{\partial \theta}{\partial z}, \quad \frac{z}{q_*} \frac{\partial q}{\partial z}$$

voidaan ilmaista ζ in funktioina.

(tästä eteenpäin $u = \bar{u}$)

$$\frac{z}{u_*} \frac{\partial u}{\partial z} = \frac{1}{k} \phi_m(\zeta)$$

$$\frac{z}{T_*} \frac{\partial \theta}{\partial z} = \frac{1}{k} \phi_h(\zeta)$$

$$\frac{z}{q_*} \frac{\partial q}{\partial z} = \frac{1}{k} \phi_n(\zeta)$$

Huomautus:

$$L = \frac{-\bar{\theta}_i u_i^3}{k g \overline{w_i \theta_i}}$$

Stabiilissa tilanteessa $\overline{w_i \theta_i} \approx \pm 0$

joten $L = \pm \infty$

joten $\xi = \frac{z}{L} = \pm 0$

$$\frac{z}{u_x} \frac{\partial u}{\partial z} = \frac{1}{k} \phi_m(z)$$

Stabilitissa $\zeta = 0$

jos $\phi_m(0) = 1$, saadaan

logaritminen tulkinta i

$$\frac{z}{u_x} \frac{\partial u}{\partial z} = \frac{1}{k}$$