

**Verkleg eðlisfræði:**

# **Seigja vökva**

**Tilraun 2**

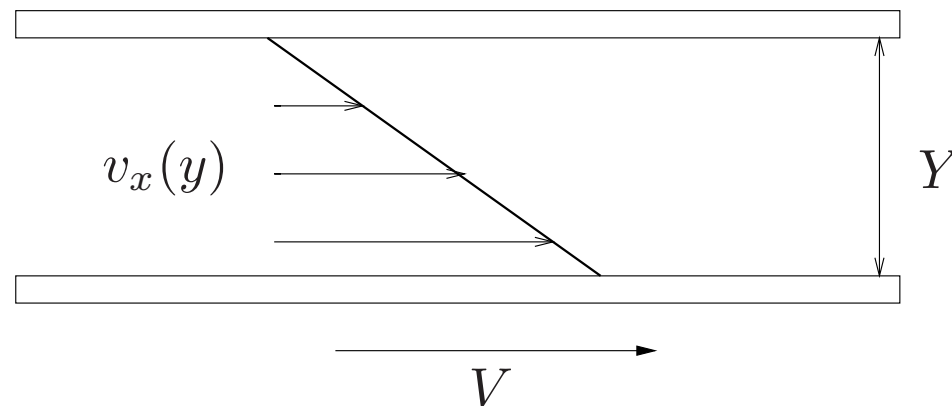
**Jón Tómas Guðmundsson**

**tumi@hi.is**

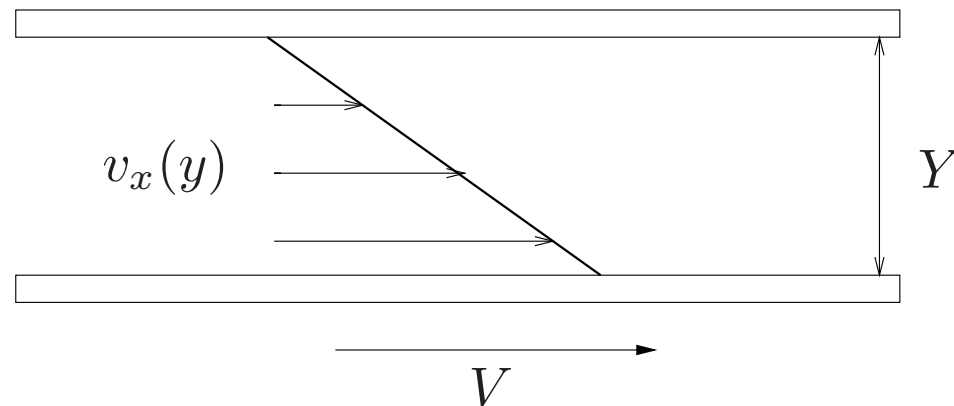
**18. janúar 2018**

## Almennt um seigju

- Sá eðliseiginleiki sem er einkennandi fyrir rennslisviðnám einfaldra vökva er nefndur **seigja**
- Gerum ráð fyrir vökva sem situr á milli tveggja stórra samsíða platna sem hafa yfirborðsflatarmál  $A$  og aðskilnað  $Y$
- Gerum ráð fyrir að kerfið sé upphaflega í kyrrstöðu við tímann  $t = 0$
- Við  $t = 0$  er neðri platan sett á hreyfingu með fastann hraða  $V$



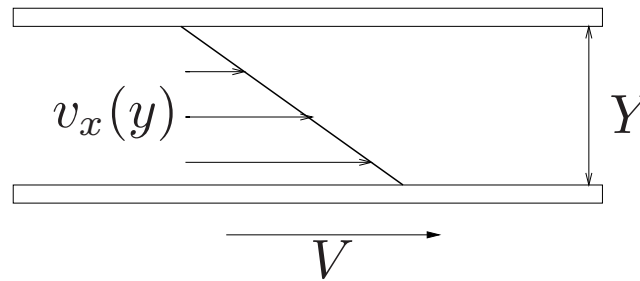
## Almennt um seigju



- Í fyllingu tímans verður hraðadreifingin í vökvanum eins og myndin sýnir
- Þegar þessu æstæða ástandi hefur verið náð þarf fastan kraft  $F$  til að viðhalda hreyfingu neðri plötunnar

$$\frac{F}{A} = \mu \frac{V}{Y}$$

## Almennt um seigju



- Það er krafturinn á einingarflatarmál er í réttu hlutfalli við hraðaminnkunina yfir fjarlægðina  $Y$
- Þetta má rita sem

$$\tau_{yx} = -\mu \frac{dv_x}{dy}$$

sem segir að **skerkraftur** á einingarflöt sé í réttu hlutfalli við neikvæðan hraðastigul

- Þessi líking er þekkt sem **seigjölögmál Newtons** og vökvar sem hlýta því eru sagðir **Newtonskir**

## Almennt um seigju

- Oft er hentugt að nota hlutfall seigju og eðlismassa sem nefnt er **eðlisseigja**

$$\nu = \frac{\mu}{\rho}$$

þar sem

$$\mu \text{ [g cm}^{-1}\text{s}^{-1}\text{]}$$

er skriðseigja (e. dynamic viscosity)

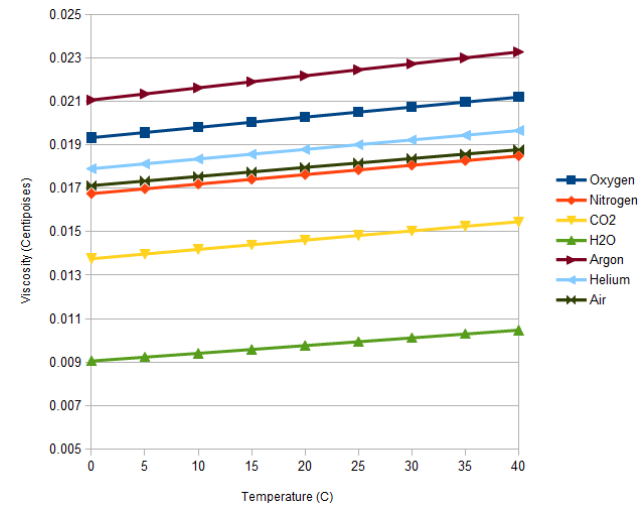
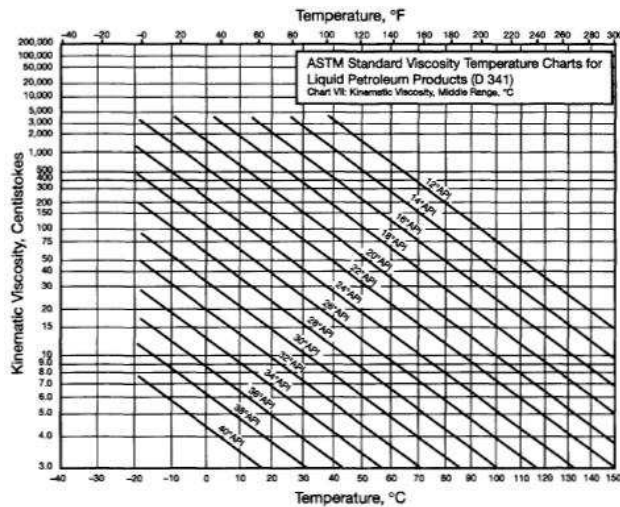
$$\nu \text{ [cm}^2\text{s}^{-1}\text{]}$$

er eðlisseigja (e. kinematic viscosity) og

$$\rho \text{ [g cm}^{-3}\text{]}$$

er eðlismassi (e. mass density)

# Almennt um seigju



- cgs einingin fyrir  $[g\ cm^{-1}\ s^{-1}]$  er kölluð [poise].
- Seigja gasa eykst með auknu hitastigi
- Seigja vökva fellur með auknu hitastigi

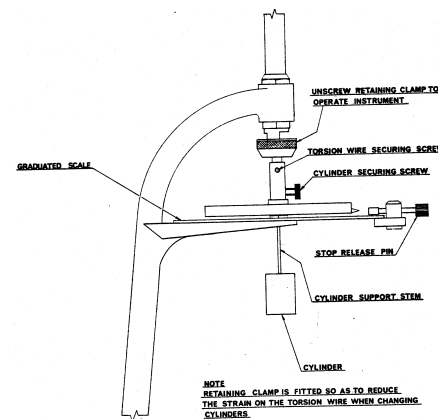
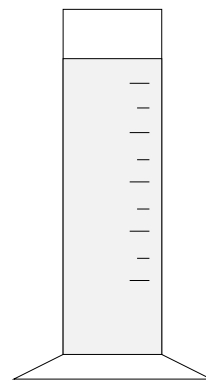
## Almennt um seigju

Dæmigerð gildi á seigju við stofuhita (gös við 1 atm):

	Skriðseigja	Eðlisseigja
	$\mu$ [cp]	$\nu \times 10^2$ [cm <sup>2</sup> /s]
andrúmsloft	0.01813	15.05
vatn	1.0019	1.0037
motorolía	800	
glycerol	107	
O <sub>2</sub>	0.0203	
CO <sub>2</sub>	0.0146	

## Mæling seigju

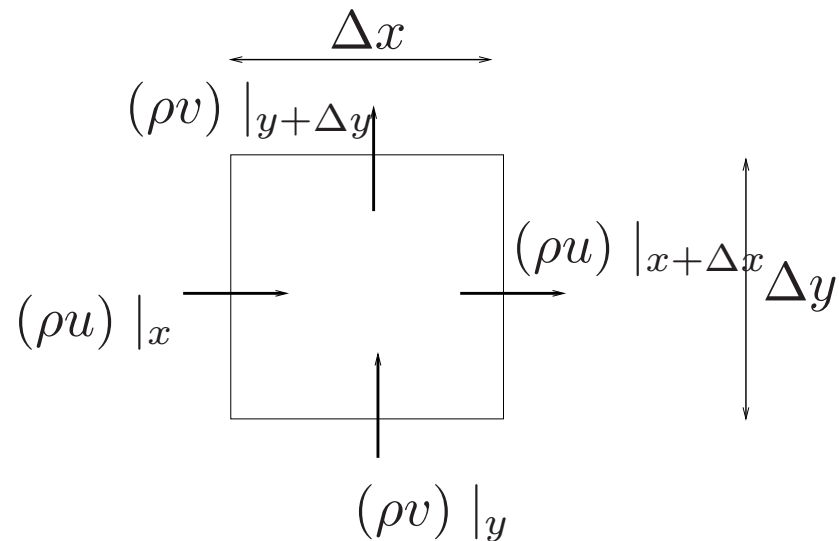
- Seigju olíu í glasi má mæla á einfaldan hátt með því að láta kúlur falla í gegnum olíuna og mæla fallhraðann, **falltilraun Stokes**.
- Hana má einnig mæla með snúningspendli, þar sem kefli í olíunni dempar sveifluna.
- Tilgangur tilraunarinnar er að kynnst seigju vökva og jöfnu Navier-Stoke með mælingum og tölulegum reikningum.





## Varðveisla massa

$$\begin{pmatrix} \text{Uppsöfnun} \\ \text{massa} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \text{Massa-} \\ \text{flæði} \\ \text{inn} \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} \text{Massa-} \\ \text{flæði} \\ \text{út} \end{pmatrix}$$



## Varðveisla massa

$$\begin{pmatrix} \text{Uppsöfnun} \\ \text{massa} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \text{Massa-} \\ \text{flæði} \\ \text{inn} \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} \text{Massa-} \\ \text{flæði} \\ \text{út} \end{pmatrix}$$

- Við getum ritað þetta á forminu

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} = - \left( \frac{\partial(\rho u)}{\partial x} + \frac{\partial(\rho v)}{\partial y} \right)$$

sem er ritað á vigurformi

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} = -\nabla \cdot (\rho \mathbf{v})$$

þar sem  $\nabla \cdot (\rho \mathbf{v})$  er nefnt sundurleitni  $\rho \mathbf{v}$ .

## Varðveisla massa

- Ef diffrunin er framkvæmd fæst

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + u \frac{\partial \rho}{\partial x} + v \frac{\partial \rho}{\partial y} = -\rho \left( \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \right) = -\rho(\nabla \cdot \mathbf{v})$$

sem gjarnan er ritað á Lagrangian formi

$$\frac{D\rho}{Dt} = -\rho(\nabla \cdot \mathbf{v})$$

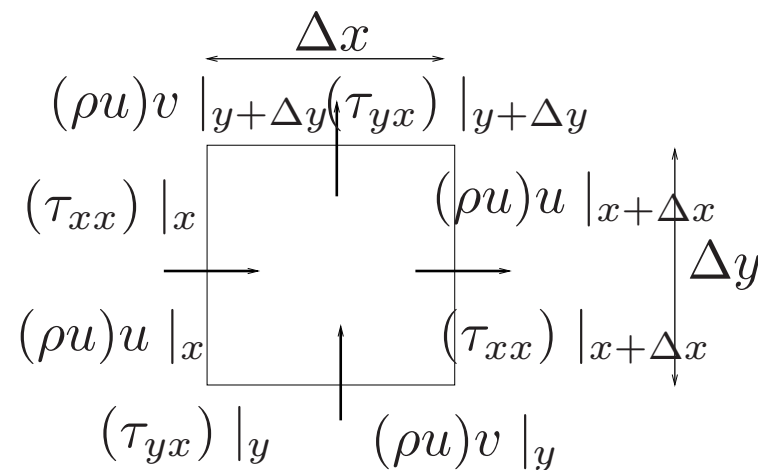
Samfelldnijafnan fyrir ósamþjappanlegan vökva er

$$\rho(\nabla \cdot \mathbf{v}) = 0$$

## Varðveisla skriðþunga

Skiðþunginn er varðveittur:

$$\left( \begin{array}{c} \text{Uppsöfnun} \\ \text{skriðþunga} \end{array} \right) = \left( \begin{array}{c} \text{Kraftar} \\ \text{sem verka} \\ \text{á kerfið} \end{array} \right) + \left( \begin{array}{c} \text{Skrið-} \\ \text{þungi} \\ \text{inn} \end{array} \right) - \left( \begin{array}{c} \text{Skrið-} \\ \text{þungi} \\ \text{út} \end{array} \right)$$



## Varðveisla skriðþunga

- Ef skoðuð er rúmmálseining

$$\begin{aligned}\Delta x \Delta y \frac{\partial}{\partial t}(\rho u) &= \Delta y(p|_x - p|_{x+\Delta x}) + \rho g_x \Delta x \Delta y \\ &+ \Delta y(\tau_{xx}|_x - \tau_{xx}|_{x+\Delta x}) + \Delta x(\tau_{yx}|_y - \tau_{yx}|_{y+\Delta y}) \\ &+ \Delta y(\rho u u|_x - \rho u u|_{x+\Delta x}) + \Delta x(\rho u u|_y - \rho u u|_{y+\Delta y})\end{aligned}$$

sem inniheldur

- Þrýstingskrafta í  $x$ -stefnu
- Þyngdarkrafta á rúmmálseininguna
- Sveim skriðþunga vegna skerkrafta inn- og út úr rúmmálseiningunni
- Straumburð (e. convection) skriðþunga inn og út úr rúmmálseiningunni

## Varðveisla skriðþunga

- Látum nú  $\Delta x$  og  $\Delta y$  stefna á núll, þá er jafnan fyrir varðveislu skriðþunga í  $x$ -stefnu

$$\frac{\partial \rho u}{\partial t} = -\frac{\partial p}{\partial x} - \left( \frac{\partial}{\partial x}(\rho u u) + \frac{\partial}{\partial y}(\rho v u) \right) - \left( \frac{\partial}{\partial x}(\tau_{xx}) + \frac{\partial}{\partial y}(\tau_{yx}) \right) + \rho g_x$$

og  $y$ -stefnu

$$\frac{\partial \rho v}{\partial t} = -\frac{\partial p}{\partial y} - \left( \frac{\partial}{\partial x}(\rho u v) + \frac{\partial}{\partial y}(\rho v v) \right) - \left( \frac{\partial}{\partial x}(\tau_{xy}) + \frac{\partial}{\partial y}(\tau_{yy}) \right) + \rho g_y$$

sem verður á vigurformi

$$\frac{\partial(\rho \mathbf{v})}{\partial t} = -\nabla p - [\nabla \cdot \rho \mathbf{v} \mathbf{v}] - [\nabla \cdot \boldsymbol{\tau}] + \rho \mathbf{g}$$

## Varðveisla skriðþunga

- Diffrum og notum samfelldni jöfnuna

$$\rho \left( \frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} \right) = \rho \frac{Du}{Dt} = -\frac{\partial p}{\partial x} - \left( \frac{\partial \tau_{xx}}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{yx}}{\partial y} \right) + \rho g_x$$

sem er á vigurformi

$$\rho \frac{D\mathbf{v}}{Dt} = -\nabla p - [\nabla \cdot \boldsymbol{\tau}] + \rho \mathbf{g}$$

- Hreyfijafnan segir að lítil rúmmálseining, sem hreyfist með vökva, verður fyrir hröðun vegna krafta sem á hana verka
- Þetta er annað lögmál Newtons

massi  $\times$  hröðun = summa krafta

## Varðveisla skriðþunga

- Gerum nú ráð fyrir Newtonskum vökva

$$\tau_{xx} = -2\mu \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{2}{3}\mu(\nabla \cdot \mathbf{v})$$

$$\tau_{yy} = -2\mu \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{2}{3}\mu(\nabla \cdot \mathbf{v})$$

$$\tau_{xy} = \tau_{yx} = -\mu \left( \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} \right)$$

svo að skriðþungajafnan verður

$$\rho \frac{Du}{Dt} = -\frac{\partial p}{\partial x} + \rho g_x + \left[ \frac{\partial}{\partial x} \left( 2\mu \frac{\partial u}{\partial x} - \frac{2}{3}\mu(\nabla \cdot \mathbf{v}) \right) + \frac{\partial}{\partial y} \left( \mu \left( \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} \right) \right) \right]$$



## Varðveisla skriðþunga

- Fyrir ósamþjappanlegan vökva þar sem

$$\frac{\partial v}{\partial y} = -\frac{\partial u}{\partial x}$$

og seigjan er fasti fæst

$$\rho \frac{D\mathbf{v}}{Dt} = -\nabla p + \mu \nabla^2 \mathbf{v} + \rho \mathbf{g}$$

sem er jafna Navier-Stokes.

## Varðveisla skriðþunga

- Í  $x$ -stefnu er jafna Navier-Stokes

$$\rho \left( \frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} \right) = \rho \frac{Du}{Dt} = -\frac{\partial p}{\partial x} + \mu \left( \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \right) + \rho g$$

- Ef áhrif seigju eru óveruleg þá er

$$\rho \frac{D\mathbf{v}}{Dt} = -\nabla p + \rho \mathbf{g}$$

sem er jafna Eulers

## Einingalaus framsetning

- Skilgreinum einingalausar stærðir

$$v^* = \frac{v}{V} \quad p^* = \frac{p - p_o}{\rho V^2} \quad t^* = \frac{tV}{D}$$

$$x^* = \frac{x}{D} \quad y^* = \frac{y}{D} \quad z^* = \frac{z}{D}$$

og stingum inn í jöfnu Navier-Stokes í  $x$ -stefnu

$$\left( \frac{\partial u^*}{\partial t^*} + u^* \frac{\partial u^*}{\partial x^*} + v^* \frac{\partial u^*}{\partial y^*} \right) =$$
$$-\frac{\partial p^*}{\partial x^*} + \left( \frac{\mu}{DV\rho} \right) \left( \frac{\partial^2 u^*}{\partial x^{*2}} + \frac{\partial^2 u^*}{\partial y^{*2}} \right) + \left( \frac{gD}{V^2} \right) \frac{g_x}{g}$$

## Einingalaus framsetning

- Þetta má rita

$$\left( \frac{\partial u^*}{\partial t^*} + u^* \frac{\partial u^*}{\partial x^*} + v^* \frac{\partial u^*}{\partial y^*} \right) = -\frac{\partial p^*}{\partial x^*} + \frac{1}{\text{Re}} \left( \frac{\partial^2 u^*}{\partial x^{*2}} + \frac{\partial^2 u^*}{\partial y^{*2}} \right) + \frac{1}{\text{Fr}} \frac{g_x}{g}$$

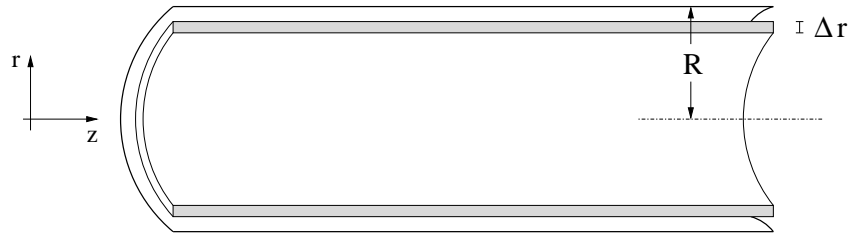
- Svo að myndaðar hafa verið einingalausar stærðir
- Reynoldstala

$$\text{Re} = \frac{DV\rho}{\mu} = \frac{\rho V^2}{\mu V/D} = \frac{\text{tregðukraftar}}{\text{seigjukraftar}}$$

- Froude-tala

$$\text{Fr} = \frac{V^2}{gD} = \frac{\rho V^2}{\rho g D} = \frac{\text{tregðukraftar}}{\text{þyngdarkraftar}}$$

## Flæði um rör



- Jöfnur fyrir lagskipt flæði í röri eru leiddar út útfrá skriðþungajafnvægi
- Hér eru notuð sívalningshnit
- Gert er ráð fyrir lagskiptu flæði í röri af lengd  $L$  og radía  $R$
- Gert er ráð fyrir að rörið sé mjög langt og að áhrif enda séu óveruleg
- Við skoðum sívala skel af þykkt  $\Delta r$  og lengd  $L$  og metum framlag til skriðþunga í  $z$ -stefnu eftir rörinu

## Flæði um rör

- Skriðþungaflæði um sívallt yfirborð við  $r$

$$2\pi r L \tau_{rz} \Big|_r$$

- Skriðþungaflæði um sívallt yfirborð við  $r + \Delta r$

$$2\pi r L \tau_{rz} \Big|_{r+\Delta r}$$

- Skriðþungaflæði um hringlaga yfirborð við  $z = 0$

$$2\pi r \Delta r v_z(\rho v_z) L \Big|_{z=0}$$

- Skriðþungaflæði um hringlaga yfirborð við  $z = L$

$$2\pi r \Delta r v_z(\rho v_z) L \Big|_{z=L}$$

## Flæði um rör

- Þyngdarkraftur sem verkar á sívala skel

$$(2\pi r \Delta r L) \rho g \Big|_r$$

- Þrýstikraftur á hringlaga flöt við  $z = 0$

$$(2\pi r \Delta r) p_0 \Big|_{z=0}$$

- Þrýstikraftur á hringlaga flöt við  $z = L$

$$(2\pi r \Delta r) p_L \Big|_{z=L}$$

## Flæði um rör

- Sé þetta lagt saman fæst skriðþungajafnvægi

$$2\pi r L \tau_{rz} \Big|_r - 2\pi r L \tau_{rz} \Big|_{r+\Delta r} + (2\pi r \Delta r) p_0 \Big|_{z=0} - (2\pi r \Delta r) p_L \Big|_{z=L} + \\ 2\pi r \Delta r v_z (\rho v_z) L \Big|_{z=0} - 2\pi r \Delta r v_z (\rho v_z) L \Big|_{z=L} + (2\pi r \Delta r L) \rho g \Big|_r = 0$$

- Þar sem vökvinn er ósamþjappanlegur er hraðinn  $v_z$  hinn sami við  $z = 0$  og  $z = L$  og skriðþungaflæðið um hringlaga yfirborðið stýttist út
- Deilum með  $2\pi L \Delta r$  og laum  $\Delta r$  stefna á núll

$$\lim_{\Delta r \rightarrow 0} \left( \frac{(r \tau_{rz}) \Big|_{r+\Delta r} - (r \tau_{rz}) \Big|_r}{\Delta r} \right) = \left( \frac{p_0 - p_L}{L} + \rho g \right) r$$



## Flæði um rör

- Þannig að

$$\frac{d}{dr} (r\tau_{rz}) = \left( \frac{\mathcal{P}_0 - \mathcal{P}_L}{L} \right) r$$

þar sem  $\mathcal{P} = p - \rho gz$

- Jöfnuna má tegra

$$\tau_{rz} = \left( \frac{\mathcal{P}_0 - \mathcal{P}_L}{2L} \right) r + \frac{C_1}{r}$$

- Fastinn  $C_1$  verður að vera núll ef flæðið á ekki að verða óendanlegt við  $r = 0$
- Skriðþungadreifingin er því

$$\tau_{rz} = \left( \frac{\mathcal{P}_0 - \mathcal{P}_L}{2L} \right) r$$

## Flæði um rör

- Samkvæmt lögmáli Newton er

$$\tau_{rz} = -\mu \frac{dv_z}{dr}$$

þannig að

$$\frac{dv_z}{dr} = - \left( \frac{\mathcal{P}_0 - \mathcal{P}_L}{2\mu L} \right) r$$

- Tegrún gefur

$$v_z = - \left( \frac{\mathcal{P}_0 - \mathcal{P}_L}{4\mu L} \right) r^2 + C_2$$

- Randskilyrðið  $v_z = 0$  við  $r = R$  gefur að

$$C_2 = \left( \frac{\mathcal{P}_0 - \mathcal{P}_L}{4\mu L} \right) R^2$$

## Flæði um rör

- Hraðadreifingin er

$$v_z = \left( \frac{\mathcal{P}_0 - \mathcal{P}_L}{4\mu L} \right) R^2 \left[ 1 - \left( \frac{r}{R} \right)^2 \right]$$

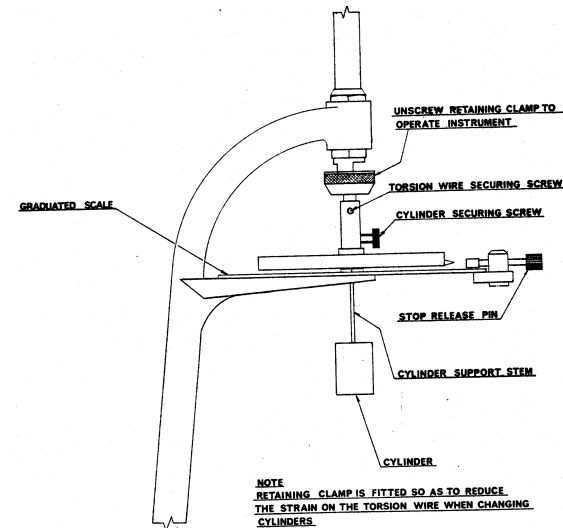
- Sem sagt, hraðadreifing lagskipts, ósamþjappanlegs flæðis í röri er lýst með fleygboga
- Flæðið  $Q$  er margfeldi þverskurðarflatarmáls og meðalhraða

$$Q = \left( \frac{\mathcal{P}_0 - \mathcal{P}_L}{8\mu L} \right) \pi R^4$$

sem er nefnt lögmál Hagen-Poiseuille

- Það gildir ef flæðið er lagskipt eða  $Re < 2100$  og vökvinn er Newtonskur

# Mæling seigju



- Aðferðir til að mæla seigju
  - Falltilraun Stokes
  - Mæling seigju með snúningspendli

## Falltilraun Stokes

- Gerum nú ráð fyrir stöðugu streymi um kúlu í ósamþjappanlegum vökva
- Þegar kúlan hreyfist með jöfnum hraða í gegnum vökvann eru það þrír þættir sem áhrif hafa á hreyfinguna
  - skriðseigja vökvans,  $\mu$
  - hraði kúlunnar,  $u$
  - stærð kúlunnar,  $a$
- Út frá þessum stærðum finnum við Reynoldstöluna

$$\text{Re} = \frac{au\rho}{\mu}$$

## Falltilraun Stokes

- Stöðugt flæði svarar til þess að  $\partial v / \partial t = 0$ . Sýna má að  $(\mathbf{v} \cdot \nabla)\mathbf{v} \approx v^2/a$  í Navier - Stokes jöfnunni í grennd við hlutinn og að seigjuliðurinn sé  $(\mu/\rho)\nabla^2\mathbf{v} \approx \nu v/a^2$ .
- Reynoldstalan er einingalaus stærð sem segir til um stöðugleikann í flæðinu og hvenær flæðið byrjar að vera iðustreymandi
- Ef  $Re \ll 1$  er liðurinn  $(\mathbf{v} \cdot \nabla)\mathbf{v}$  óvera
- Í þeim lið tilraunarinnar þar sem kúlar eru látnar falla hægt í vökva sem er mun seigari en vatn má ætla að  $Re \sim 10^{-3} - 10^{-2}$  þannig að jafnan verður línuleg hlutafleiðujafna sem leyst er með tilheyrandi randskilyrðum fyrir kúlu og við höfum **skriðflæði** (e. creeping flow).

## Falltilraun Stokes

- Jafna Navier-Stokes er einfaldlega

$$\mu \nabla^2 \mathbf{v} - \nabla p = 0$$

- Hraðadreifingin hefur randskilyrðin  $v_r = v_\theta = 0$  við yfirborð kúlunnar
- Einföld leið til að mæla seigju vökva er að sleppa kúlu í gegnsætt rör sem inniheldur vökvann
- Ef rétt er staðið að nær kúlan tilteknum lokahraða  $u_\infty$
- Með því að ákvarða þennan lokahraða má ákvarða seigju vökvans

## Falltilraun Stokes

- Jafnan

$$\mu \nabla^2 \mathbf{v} - \nabla p = 0$$

er leyst til að finna hraðadreifinguna og þar með kraftana sem á kúluna verka

- Gerum ráð fyrir kúlu at radía  $r = a$  og innleiðum kúluhnit
- Seigur og ósamþjappanlegur vökvi umhverfis kúlu hefur eingöngu radíal og pólhornháða hraðapætti
- Sú staðreynd að sundurleitni þessa hraðasviðs er núll leyfir það að innleitt sé straumfallið  $\psi(r, \theta)$  sem er skilgreint með

$$v_r = \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial \psi}{\partial \theta} \quad \text{og} \quad v_\theta = \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial \psi}{\partial r}$$



## Falltilraun Stokes

- Notum þá staðreynd að

$$\nabla^2 \mathbf{v} \approx \nabla \times \nabla \times \mathbf{v}$$

fyrir ósamþjappanlegan vökva þá má rita ofangreindar jöfnur

$$\frac{\partial p}{\partial r} = \frac{\mu}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial(Q\psi)}{\partial \theta} \quad \text{og} \quad \frac{\partial p}{\partial \theta} = -\frac{\mu}{\sin \theta} \frac{\partial(Q\psi)}{\partial r}$$

þar sem  $Q$  er diffurvirki skilgreindur með

$$Q = \frac{\partial^2}{\partial r^2} + \frac{\sin \theta}{r^2} \frac{\partial}{\partial \theta} \left[ \frac{1}{\sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \right]$$

## Falltilraun Stokes

- Ef við nú eyðum  $p$  út úr þessum tveimur skriðþungajöfnum fæst fjórða gráðu hlutafleiðujafna

$$Q^2\psi = 0$$

- Framkvæmum innsetningu

$$\psi = f(r) \sin^2 \theta$$

sem gefur fjórðu gráðu diffurjöfnu af Euler gerð

$$r^4 f'''' - 4r^2 f'' + 8r f' - 8f = 0$$

- Þessu næst stingum við inn  $f = r^k$  sem gefur fjórðu gráðu margliðu í  $k$  sem hefur rætur  $k = -1, 1, 2$  og  $4$

## Falltilraun Stokes

- Almenn lausn fyrir  $f$  er

$$f(r) = \frac{A}{r} + Br + Cr^2 + Dr^4$$

- Finna má fastana fjóra  $A$ ,  $B$ ,  $C$  og  $D$  með því að nota það að báðir hraðapættirnir verða núll við yfirborð kúlunnar  $r = a$  og að  $v_r \propto u_\infty \cos \theta$  þegar  $r$  er stórt
- Þetta leiðir til straumfallsins fyrir Stokes flæði

$$\psi(r, \theta) = u_\infty \left[ \frac{a^3}{4r} - \frac{3ar}{4} + \frac{r^2}{2} \right] \sin^2 \theta$$

## Falltilraun Stokes

- Þar með er hægt að rita hraðapættina

$$v_r = u_\infty \left[ \frac{a^3}{2r^3} - \frac{3a}{2r} + 1 \right] \cos \theta$$

og

$$v_\theta = u_\infty \left[ \frac{a^3}{4r^3} + \frac{3a}{4r} - 1 \right] \sin \theta$$

og radíal þrýstingsstigull er

$$p = - \left[ \frac{3a\mu u_\infty}{2r^2} \right] \cos \theta$$

- Viðnámskraftinn má síðan finna með því að tegra skerkræftinn og þrýstingskraftinn yfir allt yfirborð kúlunnar

## Falltilraun Stokes

- Skerkrafturinn á eining aflöt er nú gefinn með

$$\tau_{r\theta} = -\mu \left[ r \frac{\partial}{\partial r} \left( \frac{v_\theta}{r} \right) + \frac{1}{r} \left( \frac{\partial v_r}{\partial \theta} \right) \right]$$

- Tegrún yfir þrýstingsliðinn gefur

$$F_{\text{pressure}} = 2\pi a^2 \int_0^\pi p \sin \theta \cos \theta d\theta = 2\pi a \mu u_\infty$$

og yfir skerkraftinn gefur seigjukraftinn

$$F_{\text{shear}} = 2\pi a^2 \int_0^\pi \tau_{r\theta} \sin^2 \theta d\theta = 4\pi a \mu u_\infty$$

## Falltilraun Stokes

- Þannig að heildar viðnámskrafturinn er gefinn með (1; 2; 3)

$$F_k = 6\pi\mu a u_\infty$$

sem er **lögmál Stokes (5)**

- Oft eru kraftar sem verka á hlut sem hreyfist í vökva sýndir með einingarlausri stærð sem er fundin með því að deila í kraftinn með  $\frac{1}{2}\rho u_\infty^2$  og flatarmáli hlutarins þegar honum er varpað á plan sem er normall á  $u_\infty$ , þetta er dragakraftstuðullinn

$$C_D = \frac{F_k}{\frac{1}{2}\rho u_\infty^2 \pi a^2} = \frac{24}{\text{Re}}$$

## Falltilraun Stokes

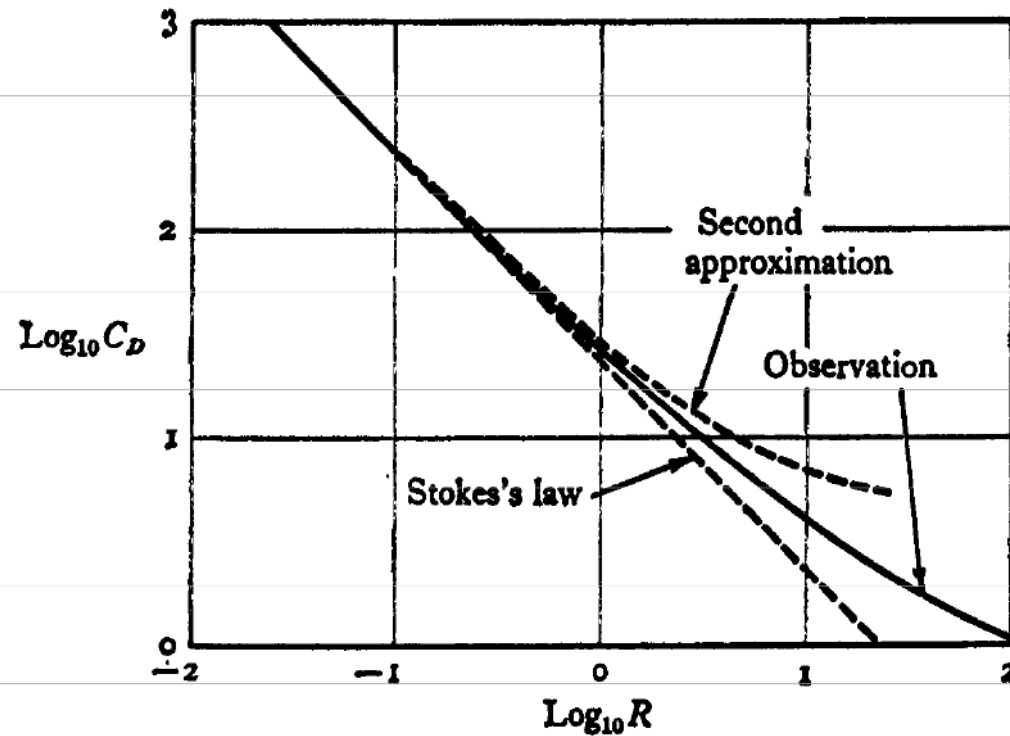


Figure 4.9.2. Comparison of measured values of the drag on a sphere (taken from Castleman 1925) and two theoretical estimates, Stokes's law  $C_D = 24/R$ , and a second approximation  $C_D = 24R^{-1}(1 + \frac{3}{16}R)$ , where  $R = 2\rho U/\mu$ .

## Falltilraun Stokes

- Summa þyngdar og uppdrifskraftsins er

$$F_s = \frac{4}{3}\pi a^3 g(\rho_{\text{kúla}} - \rho_{\text{olía}})$$

- Summa kraftanna sem á kúluna verkar er núll eða

$$F_{\text{þyngdar}} + F_{\text{uppdrif}} + F_{\text{viðnám}} = 0$$

- Þessa staðreynd má síðan nota til að finna eðlisseigju vökvans, ef hraðinn er þekktur

$$\mu = \frac{2ga^2(\rho_{\text{kúla}} - \rho_{\text{olía}})}{9u_{\infty}}$$

þar sem  $a$  er radíi kúlu,  $D$  er innra þvermál bikars og  $u_{\infty}$  er lokahraði kúlu.



## Falltilraun Stokes

- Viðnámskraftinn þarf að leiðrétta fyrir áhrifum tregðukrafta (3)

$$F_k = 6\pi\mu a u_\infty \left[ 1 + \frac{3}{16}\text{Re} - \frac{19}{1280}\text{Re}^2 + \frac{71}{20480}\text{Re}^3 + \dots \right]$$

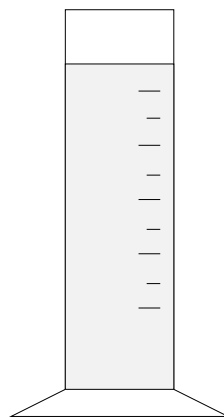
- Til að taka tillit til áhrifa veggjar sívalningsssins þarf að leiðrétta með Faxén og Ladenburg liðnum (4)

$$\mu_0 = \mu \left\{ 1 - \left[ 2.104 \left( \frac{a}{D} \right) - 2.09 \left( \frac{a}{D} \right)^3 + 0.95 \left( \frac{a}{D} \right)^5 \right] \right\}$$

Ef  $a/D < 0.01$  er leiðréttingin óveruleg

# Falltilraun Stokes

## Framkvæmd tilraunar



- Olíunni er komið fyrir í 2000 ml mæliglasi af gerðinni Pyrex B.S.604.
- Mældur er fallhraði lítilla málm- og glerkúlna með þekkt þvermál og eðlismassa. Hraðinn er ákvarðaður með því að mæla tímann sem það tekur kúlurnar að falla tiltekna vegalengd.

# Falltilraun Stokes

## Framkvæmd tilraunar

1. Mælið eðlismassa olíunnar
2. Finnið eðlismassa og radía kúlna
3. Leiðið út jöfnu fyrir seigju olíu sem fall af fallhraða kúlna
4. Mælið fallhraða kúlna í olíunni, hver er Reynoldstalan ? Er nálgunin réttlætánleg ?
5. Reiknið seigju olíunnar
6. Skipta tregðukraftar máli eða skiptir Faxén og Ladenburg liðurinn máli ?

## Mæling seigju með snúningspendli

- Skoðum nú hina þrjá þætti Navier - Stokes jöfnunnar í sívalningshnitum. Viljum finna  $v_\phi$ .
- Gerum nú ráð fyrir að  $v_r = v_z = 0$  og  $\partial/\partial\phi = 0$  þar eð ekki eru hringstraumar.
- Fyrir langt kefli er  $\partial/\partial z = 0$ . Þegar þetta er sett inn stendur eftir ein jafna

$$\frac{\partial v_\phi}{\partial t} = \nu \left( \frac{\partial^2 v_\phi}{\partial r^2} + \frac{\partial^2 v_\phi}{\partial z^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial v_\phi}{\partial r} - \frac{v_\phi}{r^2} \right)$$

og einnig með innsetningu á  $u = rv_\phi$  fæst

$$\frac{\partial u}{\partial t} = \nu \left( \frac{\partial^2 u}{\partial r^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} - \frac{1}{r} \frac{\partial u}{\partial r} \right)$$

## Mæling seigju með snúningspendli

- með spennuþinilinn

$$\sigma_{r\phi} = \mu \left( \frac{\partial v_\phi}{\partial r} - \frac{v_\phi}{r} \right) = \mu \left( \frac{1}{r} \frac{\partial u}{\partial r} - \frac{2u}{r^2} \right)$$

- Almennt er dempuðum snúningspendli lýst með jöfnunni

$$I\ddot{\phi} = -k\phi + \tau(\mu, \dot{\phi}) = -k\phi - b\dot{\phi}$$

þar sem  $I$  er hverfitregða keflis og skífu,  $k$  er vægisstuðull vírsins og  $\tau(\mu, \dot{\phi})$  er dempunarliður sem stafar af seigju.

- Lausn þessarar jöfnu fyrir ódempað kefli hefur horntíðni

$$\omega = \frac{2\pi}{T} = \left( \frac{k}{I} \right)^{1/2}$$

## Mæling seigju með snúningspendli

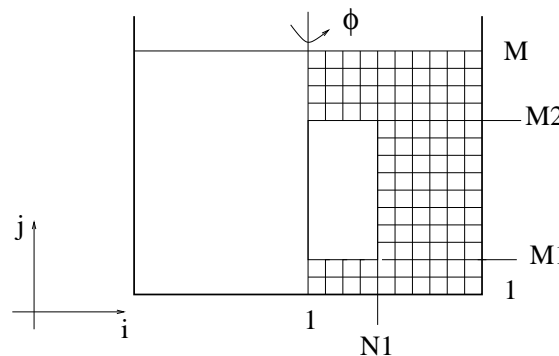
- Þegar dempun

$$\gamma = \frac{b}{2I}$$

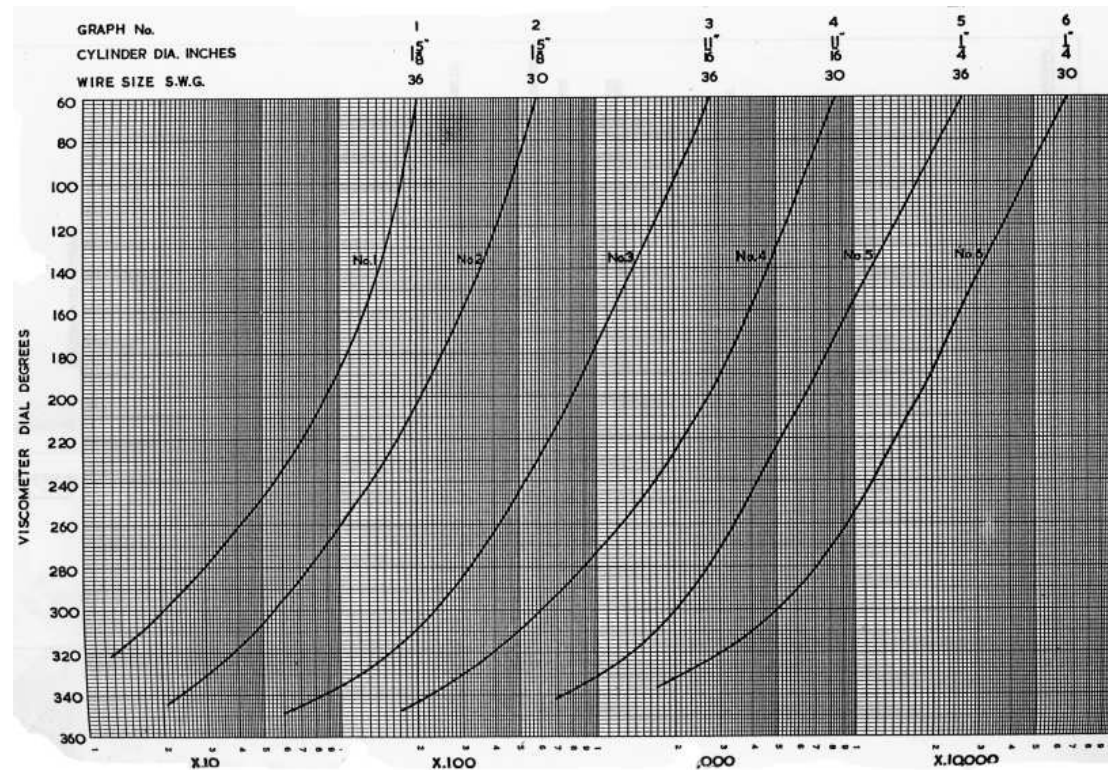
er tekin með er sveiflutíminn

$$\omega_0 = \frac{2\pi}{T_0} = (\omega^2 - \gamma^2)^{1/2}$$

- Þessar jöfnur þarf að leysa tölulega og er hentugt að gera það í tvívíðu neti



# Mæling seigju með snúningspendli



- Útslag snúningspendils sem fall af seigju í cPoise fyrir nokkur mismunandi kefli

## Mæling seigju með snúningspendli

Þetta skapar þrjú tilfelli lausna:

- Undirdempuð sveifla  $\omega^2 - \gamma^2 < 0$  með lausn

$$\phi(t) = A \exp(-\gamma t) \cos \omega_0 t$$

- Markdempuð sveifla  $\omega^2 - \gamma^2 = 0$  með lausn

$$\phi(t) = A \exp(-\gamma t) + B \exp(-\gamma t)$$

- Yfirdempuð sveifla  $\omega^2 - \gamma^2 > 0$  með lausn

$$\phi(t) = A \exp(-(\gamma + \omega_0)t)$$

Undirdempaða sveiflu viljum við skoða nánar með mælingum.



## Mæling seigju með snúningspendli

- Vægisstuðull vírsins,  $k$ , er fengin með því að ákveða sveiflutíma fyrir þekktar hverfitregður. Með því að finna mismun hverfitregða tveggja kefla má síðan reikna  $k$ , Þannig fæst

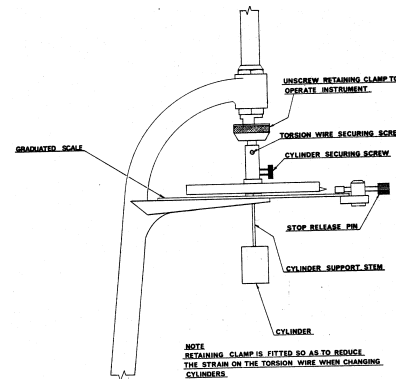
$$k = 4\pi^2 \frac{I_1 - I_2}{T_1^2 - T_2^2}$$

Hverfitregða pendúls nr.  $i$  er þá rituð

$$I_0 + I_i = k \left( \frac{T_i}{2\pi} \right)^2$$

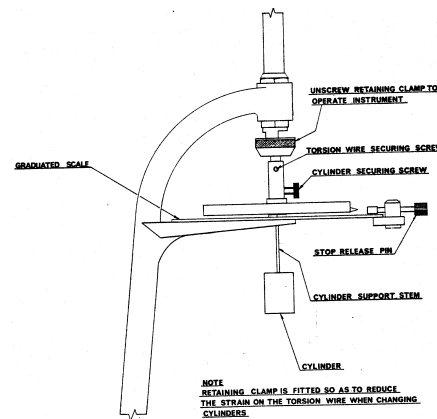
þar sem  $i = 1, 2, 3$ .

# Mæling seigju með snúningspendli



- Snúningspendúll sá er notaður er við mælinguna er í raun vír sem í er fest kashjól.
- Í kashjólið er síðan festur vísirinn sem bendir á sveifluhorn það sem sýnir snúning pendúls.
- Neðan í vírinn má síðan hengja sívalninga eða kefli af nokkrum mismunandi stærðum og þyngdum.

# Mæling seigju með snúningspendli



- Við mælingu á seigju eru kefli látin snúast í bikar sem í er olía.
- Til að ákvarða vægisstuðul vírsins var fyrst mælt með tveimur mismundi sívalningum án þess að olía væri til að dempa sveifluna. Þekkt er að hverfitregða gegnheils sívalnings er  $I = (1/2)MR^2$ .
- Til að fá réttan massa á sívalning þarf að draga frá massa stangar sem við hann er fest.

# Mæling seigju með snúningspendli

## Framkvæmd tilraunar

1. Komið kefli fyrir í olíunni
2. Snúið keflinu um  $-360^\circ$ , sleppið og mælið útslag fyrstu sveiflunnar
3. Lesið eðlisseigju af grafi frá framleiðanda tækis og reiknið seigju olíunnar
4. Endurtakið fyrir samtals þrjú mismunandi kefli
5. Ákvarðið vægistuðul vírsins (notast í tölulegum reikningum)

# Heimildir

- [1] L.D. Landau and E.M. Lifshitz, *Fluid Mechanics*, 2nd edition, Pergamon Press, 1987
- [2] R. B. Bird, W. E. Stewart and E. N. Lightfoot, *Transport Phenomena*, John Wiley & Sons, 1960
- [3] G. K. Batchelor, *Introduction to Fluid Dynamics*, Cambridge University Press, 1967
- [4] V. Fidleris and R. L. Whitmore, Experimental determination of the wall effect for spheres falling axially in cylindrical vessels, *British Journal of Applied Physics*, **12**(9) (1961) 490–494
- [5] G. G. Stokes, On the Effect of Internal Friction of Fluids on the Motion of Pendulums, *Transaction of the Cambridge Philosophical Society*, **9**(2) (1851) 8–106