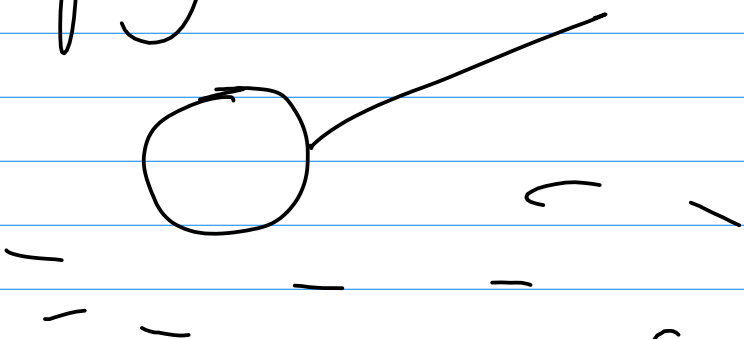


Wzrost 9,

1° Film Taylora - opadanie piśke + przywarci

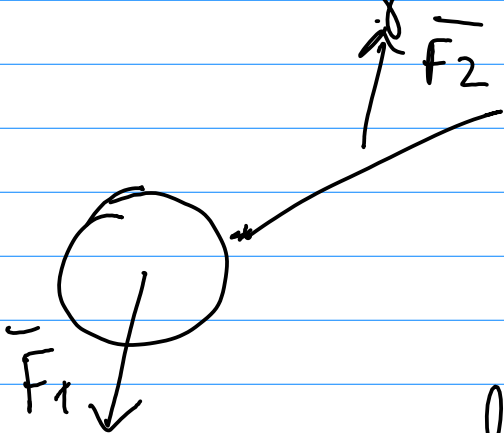
2° Sformułowanie problemu przywarci



gestość przywarci = gestość piśki

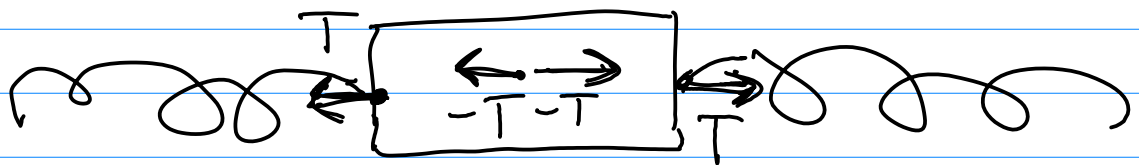
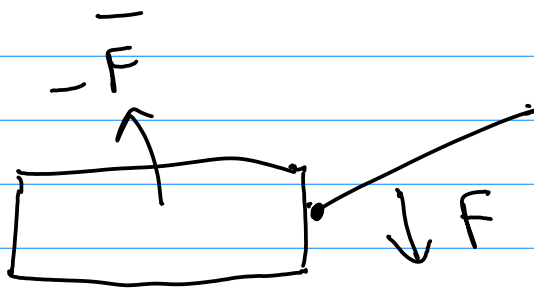
lepek piśki

Nie me sif zernych
nie me momentow sif
zernych dwadecy
me kateg przywarci



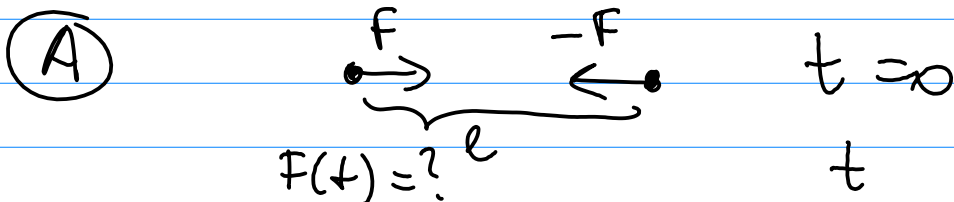
Efekt ustorki
jest jak, se
dwadecy indy
lub momentow sif
me kateg przywarci

$$\vec{F}_1 + \vec{F}_2 = 0$$



Najprostsz model przywaa;
 zbiór czele punktowych
 (do induwe robia)

Zadawie domowe



T - drgobci cyklu
 czy moine tak dobra'

$t = T$

$F(t)$ aby w ciągu 1 cyklu
każde \sim tych części
przewodzące są w prądzie lub
lewo?

(B) To samo pytanie dla 3 części
na linii potęgi (i są wzdłuż tej
linii).

Pytanie: czy da się polecić,
jeżeli przewody - indukcyjne
nie może przewozić dla
wiskich Ω . Reynoldsse?

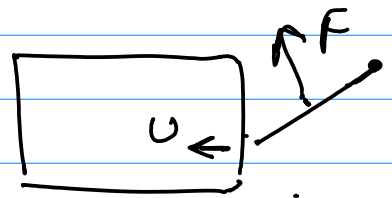
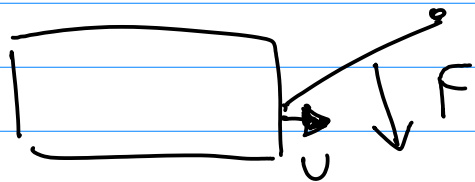
Uwaga do następnego
sekcji:

- warunki brzegowe

- rodzaje części wewnętrznych
prądu (cylindry)

- sposoby liczenia
 momentu dla sfer

Wzage korowei do momentu
 do momentu fundament.
 (dla sity punktu) w
 problemie sity onej sfer



Odwrocenie w czasie $F \rightarrow -F$
 $v \rightarrow -v$

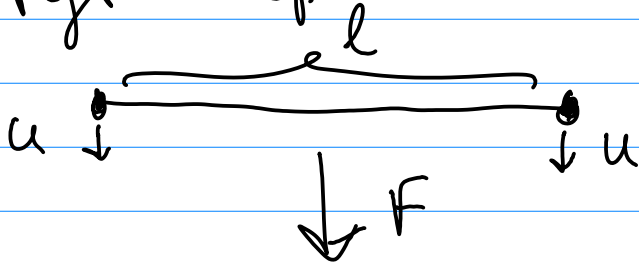
Alc cykl zawsze prawidly
 ktore sly wzajemnie odwrocne
 w czasie (mich w prost i w
 dyt tak samo)



Wtrady od koncepcyjnych
 prawidlych nie dodajz

(rawne ten sam znak)

Pytanie pomocnicze (uwaga na belki)



$$F = \int_0^L f(l) dl$$

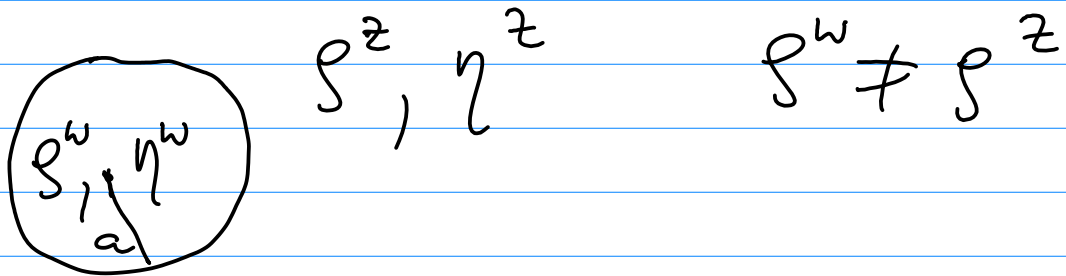
$$f(l) = ?$$

□□ siły wprost wyc
 $f(l) = \text{count}(l)$

$F \downarrow$ $F \downarrow$ $F \downarrow$ Jakie przedział?

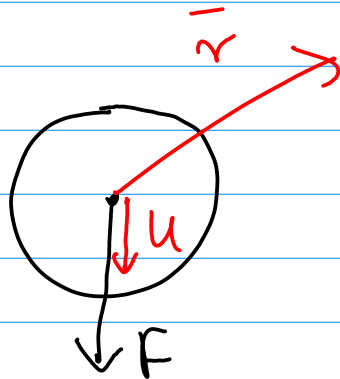
$u_1 \downarrow$ $u_2 \downarrow$ $u_3 \downarrow$

Kropke (sferyczne)



Na kropke działa
siła grawitacyjna - siła wyporu

$$F = g \frac{4}{3} \pi a^3 (\rho^w - \rho^z)$$



$u = ?$

$\bar{v}(\vec{r}) = ?$

wewnątrz $\bar{v}^w = ?$

na zewnątrz $\bar{v}^z = ?$

Warunki brzoowe:

$$1^o \left[v^w - v^z \right]_{r=a} = 0$$

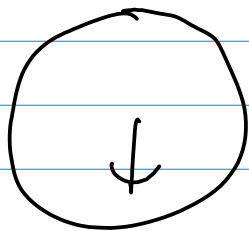
$$r. \left[\sigma^W - \sigma^Z \right] \cdot \bar{t} = 0$$

\bar{t} - wektor stygny do powierzchni sfery

Składowa normalna może być niezależna jest jest napisane powierzchniowe

$$2^\circ \quad \sigma_{ij}^W = \eta^W \left(\partial_i v_j^W + \partial_j v_i^W \right) - p^W \delta_{ij}$$

Konstrukcja rozważana,



Intruzja:

wewnątrz gęstości przedmiot opadające w środku możliwe nie zmienia

Sukcesywnie pole przemieszczenia σ porażkowaty gdy

knopka jest sferyczna

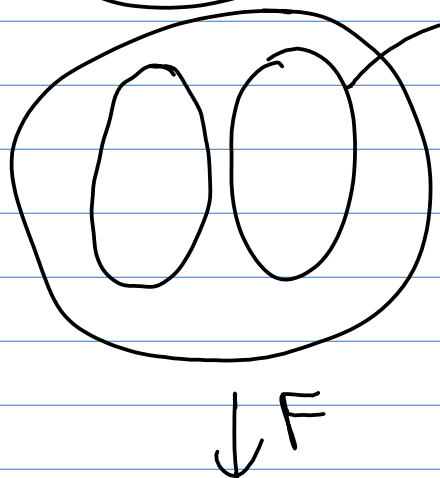
Przypadek: A) jeśli jest naprężenie powiększenie (długość) do knopki porostawie sferyczne

B) jeśli nie ma naprężenia pow. lub jest ono małe
→ deformacja



W układzie dwóch
prętów:

linie prędkości



Wyprowadzenie

1) Najmniejszą próbkę oglądając v^w
(co jest wygodnie)

Najprostszą:

każde porządkowanie jest
dobrze bytym, niekiedy

↑
Sukcesywnie u nas nie ma
komparacji v^w i v^w w postaci

$$\bar{v}^w = \bar{u}_0 + (d_1 \bar{r}^2 + d_2 \bar{r} \bar{r}) \cdot \bar{F}$$

$\bar{u}_0 \parallel \bar{F}$

(wzrost laboratoryjny)

\bar{F}, \bar{r}

nie ma żadnych dodatków,

$$p^w = d \bar{F} \cdot \bar{r} \quad Dp^w = d \bar{F}$$

\bar{u}_0, d_1, d_2, d - stałe

$$\bar{\nabla} \cdot \bar{v}^w = 0, \quad \eta^w \nabla^2 \bar{v}^w - \nabla p^w = 0$$

$$\Downarrow \qquad \qquad \qquad \Downarrow$$

$$\alpha_1 (\alpha_2) \qquad \qquad \qquad \alpha_2 (\alpha)$$

Zostawcie: u_0, α_2
 te wyznaczają α w. bieżącej

$$\nabla \cdot \bar{v}^w = 0$$

$$\bar{\nabla} \cdot [\alpha_1 r^2 \bar{F} + \alpha_2 \bar{r} (\bar{r} \cdot \bar{F})] = 0,$$

$$\partial_i [\quad]_i = \alpha_1 \cdot 2r_i F_i +$$

$$+ \alpha_2 \partial_i r_i (\bar{r} \cdot \bar{F}) + \alpha_2 r_i F_i = 0.$$

$$2\alpha_1 + 3\alpha_2 + \alpha_2 = 0$$

$$2\alpha_1 + 4\alpha_2 = 0$$

$$\alpha_1 = -2\alpha_2$$

$$\eta^w \nabla^2 (\bar{r} \bar{r} - 2r^2) \bar{F} - \alpha \bar{F} = 0$$

$$\nabla^2 = \partial_n \partial_n$$

$$\partial_n \partial_n (r_i r_j - 2r^2 \delta_{ij}) F_j =$$

$$= \partial_n (\delta_{in} r_j + \delta_{jn} r_i - 4r_n \delta_{ij}) F_j =$$

$$= (\delta_{in} \delta_{nj} + \delta_{jn} \delta_{ni} - 4 \cdot 3 \delta_{ij}) F_j =$$

$$-10 \delta_{ij} F_j = -10 F_i$$

$$-10 \eta^w \alpha_2 - \alpha = 0$$

$$\alpha = -10 \eta^w \alpha_2$$

Cyklus verwahren:

$$p = -10 \eta^w \alpha_2 \bar{r} \cdot \bar{r}$$

$$v^w = \alpha_2 (\bar{r} \bar{r} - 2r^2 \bar{\mathbb{I}}) \cdot F + \bar{u}_0$$

Korrekturen mit Zentrif.

$$\alpha_2 (\bar{r} \bar{r} + r^2 \bar{\mathbb{I}}) - 3r^2 \alpha_2 \bar{r} + \bar{u}_0$$



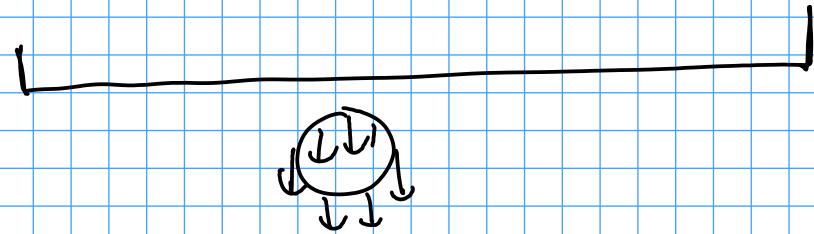
$$\vec{v}(\vec{r}) \rightarrow 0 \quad \text{as } r \rightarrow \infty$$



$$G\delta + C \left(1 + \frac{a^2}{6} \nabla^2\right) \vec{T}(\vec{r}) \cdot \vec{F}$$

↑
komparacja dla
odpyrnej kulki

$C < 1$



Proporcja:

$$v^z = C \left(1 + \frac{a^2}{6} \nabla^2\right) \vec{T}(\vec{r}) \cdot \vec{F} + E \vec{T}(\vec{r}) \cdot \vec{F}$$

W. b. negowe dla predkości
 $(v^z - v^w)_{r=a} = 0$

Na powierzchni:

$$N^w = d_2 (\bar{r}\bar{r} - 2r^2\bar{I}) \cdot \bar{F} + U_0$$

$$\left(1 + \frac{a^2}{6} \nabla^2\right) (\bar{I} \cdot \bar{F}) \Big|_{\text{powierzchnia}} = \bar{F} / 6\pi\eta a \quad \bar{I} \cdot \bar{F} \Big|_{\text{powierzchnia}} = \frac{\bar{F} \cdot (\bar{I} a^2 + \bar{r}\bar{r})}{8\pi\eta a^3}$$

$$U^w - U^z = U_0 + d_2 \frac{(\bar{r}\bar{r} - 2r^2\bar{I}) \cdot \bar{F}}{\bar{r}\bar{r} + Ia^2 - 3a^2\bar{I}} - \frac{\bar{F}C}{6\pi\eta a} - \frac{E\bar{F}}{8\pi\eta a^3} (\bar{I} a^2 + \bar{r}\bar{r})$$

$$= U_0 + \left(d_2 - \frac{E}{8\pi\eta a^3} \right) (\bar{r}\bar{r} + a^2\bar{I}) - 3a^2 d_2 \bar{F} - \frac{C\bar{F}}{6\pi\eta a}$$

$$U_0 - \left(3a^2 d_2 + \frac{C}{6\pi\eta a} \right) F = 0$$

$$E = 8\pi\eta a^3 d_2$$

$$3a^2 d_2 + \frac{C}{6\pi\eta a} = U_0 / F$$

$$C = 6\pi\eta a \left[\frac{U_0}{F} - 3a^2 d_2 \right]$$

d_2, U_0 - uadab do wyznaczenia
składki, 2 warunków na tensor naprężeń!

$$1^\circ \bar{r} \cdot (\bar{\sigma}^w - \bar{\sigma}^z) \cdot \bar{F} = 0$$

$$2^\circ \bar{F} = \int_S \bar{n} \cdot \bar{\sigma}^z \cdot \bar{n} ds$$

1^o Chcemy poliny!

$$U_i = d_2 (\tau_{im} r_m - 2r^2 \delta_{im}) F_m$$

$$\tau_{ik} \sigma_{ki} \Big|_{\text{skr. sym.}} = r_k \eta (\partial_k U_i + \partial_i U_k)$$

$$U_w = d_2 (\tau_{wm} r_m - 2r^2 \delta_{wm}) F_w$$

$$r_k \delta_{ki}^w = d_2 \eta^w r_k (2\delta_{ik} r_m + r_i \delta_{km} - 4r_k^i + r_m \delta_{mi} - 4r_i \delta_{km}) F_m =$$

$$= d_2 \eta^w [F_i (-4r^2 r^2) + (2+1-4) r_i F \cdot \bar{r}]$$

$$= \underline{d_2 \eta^w [F_i (-3r^2) - r_i F \cdot \bar{r}]}$$

$$r_k \delta_{ki}^z = r_k \eta^z (\partial_k v_i^z + \partial_i v_k^z) \left\{ \begin{aligned} v_m^z &= C \left(1 + \frac{a^2}{6} \Delta\right) \frac{\bar{r}\bar{r} + r^2 I}{8\pi\eta^z r^3} \cdot F \\ &+ E \frac{\bar{r}\bar{r} + r^2 I}{8\pi\eta^z r^3} \cdot F \\ &= (C+E) \frac{\bar{r}\bar{r} + r^2 I}{8\pi\eta^z r^3} F + \frac{Ca^2}{6} \Delta \frac{2\bar{r}\bar{r} + r^2 I}{8\pi\eta^z r^3} F \end{aligned} \right.$$

$$\frac{\partial_k (r_k r_l + r^2 \delta_{kl})}{r^3} F =$$

$$= \frac{3r_k (r_k r_l + r^2 \delta_{kl})}{r^5} F$$

$$+ \frac{(\delta_{kl} r_l + r_m \delta_{ml} + 2r_m \delta_{ml})}{r^3} F$$

$\frac{r_k}{8\pi} (C+E)$
 ...
 ...
 ...
 ...
 ...

dokowane nastepnym razem
 (jak do roboty przejci?)

Podsumowanie: lepota opade supercyj
 mi wsthe stae

$$\lambda = \frac{\eta^w}{\eta^z}$$

$\lambda \rightarrow \infty$
 $U \rightarrow F / 6\pi\eta e$
 $\lambda \rightarrow 0$
 $U \rightarrow F / 4\pi\eta a$