

# Upogib tankih ravnih plošč

Tanka ravna plošča.. Kaj sploh mislimo s tem? No, to da je **tanka** pomeni, da je njena debelina majhna v primerjavi z ostalima dimenzijama. To, da je **ravna** pomeni, da upogib v 1. približku ne povzroči raztezanja v ravnini plošče. Če bi bila plošča ukrivljena že takrat, ko je v ravnovesju (npr. lupina), se pri upogibanju v splošnem razteza. Pomembno je pa tudi to, da **obravnavamo majhen upogib**, torej da so premiki majhni glede na debelino plošče.

Zdaj v principu je vse opisano z Navierovo enačbo (ustrezna limita za tanko ploščo), ampak se standardno na novo vse izpelje iz upogibne energije, ki se se jo zapiše v približku dvodimenzionalne plošče.

Tu bi bilo vredno, da si pogledaš postavitev sistema na [str. 29](#). Debelino plošče označimo s  $h$ . V sredini pa označimo nevtralno ravnino, ki se v izhodišču ne premakne. Naj bo  $u(x, y)$  premik nevtralne ravnine v  $z$  smeri (izven izhodišča je to bolj zanimivo pač). Premiki v nevtralni ravnini (ker jih ni), so drugega reda in jih zanemarimo:

$$u_x^{(0)} = u_y^{(0)} = 0$$

Iz predpostavke o napetostih dobimo komponente  $u_{ij}$  v celotni plošči, torej celotno tridimenzionalno polje. Notranje napetosti (raztezanje vzdolž plošče) so dosti večje od površinskih obremenitev, s katerimi upogibamo ploščo. To je zato, ker je plošča tanka in je navor na njo zelo velik.

**Površinske obremenitve zanemarimo!** Saj so male glede na notranje napetosti. Torej na površini:

$$\sigma_{ij}u_j = 0 \quad \vec{u} = \hat{e}_z \quad \Rightarrow \quad \sigma_{xz} = \sigma_{yz} = \sigma_{zz} = 0$$

ampak, ker je plošča tako tanka, je to majhno povsod. Tako velja **povsod**:

$$\sigma_{xz} = \sigma_{yz} = \sigma_{zz} = 0$$

Odtod lahko preko Hookovega zakona določimo komponente  $u_{ij}$ . Uporabimo tole verzijo:

$$\sigma_{ij} = \frac{E}{1 + \sigma} \left( u_{ij} + \frac{\sigma}{1 - \sigma} u_{kk} \delta_{ij} \right)$$

$$\sigma_{xz} = 0 \Rightarrow u_{xz} = 0$$

$$\sigma_{yz} = 0 \Rightarrow u_{yz} = 0$$

$$\sigma_{zz} = 0 = \frac{E}{(1 + \sigma)(1 - 2\sigma)} [(1 - 2\sigma)u_{zz} + \sigma u_{kk}] =$$

$$= \frac{E}{(1 + \sigma)(1 - 2\sigma)} [(1 - \sigma)u_{zz} + \sigma(u_{xx} + u_{yy})] = 0$$

Iz členov  $u_{xz}$  in  $u_{yz}$ , želimo enakosti:

$$\frac{\partial u_x}{\partial z} = \frac{\partial u_z}{\partial x}$$

$$\frac{\partial u_y}{\partial z} = \frac{\partial u_z}{\partial y}$$

Rešit želimo  $z$  profil, da ostane le še  $(x, y)$  odvisnost in s tem dvodimenzionalen problem. Recimo, da je  $u_z \approx u(x, y)$  kar **premik nevtralne ravnine**. Enačni integriramo in dobimo:

$$u_x = -z \frac{\partial u}{\partial x} \quad u_y = -z \frac{\partial u}{\partial y}$$

Tu smo integracijski konstanti avtomatsko postavili na 0, ker želimo pri  $z = 0$  dobiti  $u_x = u_y = 0$ . Od tod izračunamo vse komponente  $u_{ij}$

$$u_{xx} = -z \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \quad u_{yy} = -z \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \quad u_{xy} = -z \frac{\partial^2 u}{\partial x \partial y}$$

$$u_{zz} = -\frac{\sigma}{1 - \sigma} [\sigma_{xx} + \sigma_{yy}] = \frac{\sigma}{1 - \sigma} z \left( \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \right)$$

Od prvotne zahteve nam ostane:

$$u_{xz} = u_{yz} = 0$$

Sedaj nam preostane, da izračunamo energijo upognjene plošče po definiciji:

$$f = \frac{E}{2(1+\sigma)} \left( u_{ij}^2 + \frac{\sigma}{1-2\sigma} u_{kk}^2 \right)$$

in jo integriramo po  $z$  tako, da ostane le še dvodimenzionalen problem:

$$f = \frac{E}{1-\sigma} z^2 \left[ \frac{1}{2(1-\sigma)} \left( \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \right)^2 + \left[ \left( \frac{\partial^2 u}{\partial x \partial y} \right)^2 - \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \right] \right]$$

Zdaj pa tisti, ki se ne mara lahko to integrira. Profesor Svenšek pravi, da je integral po  $z$  trivialen, ampak jaz mu zaupam, da je naredil prav:

$$F = \frac{Eh^3}{12(1-\sigma^2)} \int dx dy \left[ \frac{1}{2} \left( \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \right)^2 + (1-\sigma) \left[ \left( \frac{\partial^2 u}{\partial x \partial y} \right)^2 - \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \right] \right]$$

Da smo v ravnovesju mora biti  $F(u)$  minimalna. Torej  $\delta F = 0$  (naredimo variacijo  $u(x, y)$ ). Če deluje še zunanja sila v  $z$  smeri:

$$P(x, y) = \frac{\Delta F}{\Delta S}(x, y)$$

mora biti minimalna  $F + F_p$  kjer je  $F_p$  potencialna energija zunanje sile:

$$F_p = - \int dx dy P u$$

$$\Rightarrow \delta(F + F_p) = 0 = \delta F - \int dx dy P \delta u = 0$$

Naredimo prvo variacijo prvega dela elastične energije:

$$\begin{aligned} \delta \frac{1}{2} \int dS (\nabla^2 u)^2 & \quad \nabla = \left( \frac{\partial}{\partial x}, \frac{\partial}{\partial y} \right) \\ \Rightarrow \delta \int dS \frac{1}{2} (\nabla^2 u)^2 &= \int dS \nabla^2 u \nabla^2 \delta u = \\ &= \int dS \nabla \cdot (\nabla^2 u \nabla \delta u) - \int dS \nabla (\nabla^2 u) \cdot \nabla \delta u \end{aligned}$$

kjer smo si za prehod v zadnjo vrstico pomagali s identiteto  $\nabla \cdot (f \vec{v}) = \nabla f \cdot \vec{v} + f \nabla \cdot \vec{v}$  v prvem členu. Sedaj pa for ease of use obravnavajmo člena posebej. Prvega prepišimo na rob z uporabo dvodimanzionalnega Gaussovega izreka:

$$\int dS \nabla \cdot (\nabla^2 u \nabla \delta u) = \oint dl (\vec{u} \cdot \nabla \delta u) \nabla^2 u = \oint dl \frac{\partial \delta u}{\partial n} \nabla^2 u$$

kjer je  $\frac{\partial}{\partial n}$  odvod v smeri navzven od normale. Drugi člen pa predelamo naprej tako da ga poskusimo izraziti z  $\delta u$  namesto  $\nabla \delta u$ :

$$\begin{aligned} - \int dS \nabla (\nabla^2 u) \cdot \nabla \delta u &= - \int dS \nabla \cdot ((\nabla \nabla^2 u) \delta u) + \int dS (\nabla^2 \nabla^2 u) \delta u = \\ &= - \oint dl (\vec{n} \cdot \nabla \nabla^2 u) \delta u + \int dS (\nabla^2 \nabla^2 u) \delta u = \\ &= - \oint dl \frac{\partial \nabla^2 u}{\partial n} \delta u + \int dS (\nabla^2 \nabla^2 u) \delta u \end{aligned}$$

Tako je vse skupaj:

$$\Rightarrow \delta \int dS \frac{1}{2} (\nabla^2 u)^2 = \int dS (\nabla^2 \nabla^2 u) \delta u - \oint dl \frac{\partial \nabla^2 u}{\partial n} \delta u + \oint dl (\nabla^2 u) \delta \frac{\partial u}{\partial n}$$

Variacija drugega dela elastične energije, tistega ki je sorazmeren z:

$$\delta \int dS \left[ \left( \frac{\partial^2 u}{\partial x \partial y} \right)^2 - \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \right]$$

je dolgovezna, a se prevede v celoti na rob. Zahteva, da je ničelen površinski del variacije, vodi v ravnovesne enačbe z  $u(x, y)$ . Zahteva, da je robni del variacije ničelen, pa do robnih pogojev. Poglejmo si oba ločeno.

## Površinski del variacije

Iz površinskega dela dobimo lahko dinamično enačbo. Imamo:

$$\delta F - \int dS P \delta u = \int dS [D \nabla^2 \nabla^2 u - P] \delta u = 0$$

$$\Rightarrow D \nabla^2 \nabla^2 u - P = 0 \quad D = \frac{Eh^3}{12(1-\sigma^2)}$$

$[D \nabla^2 \nabla^2 u - P]$  je očitno površinska gostota celotne zunanje sile na delček.  $-D \nabla^2 \nabla^2 u$  je površinska gostota elastične sile na delček. Tu bodimo pozorni na predznak. Skratka kot rečeno to zdaj zlahka dopolnimo v dinamično enačbo:

$$P_s \ddot{u} = -D \nabla^2 \nabla^2 u + P$$

## Robni del variacije

Za rob smo izračunali, da imamo:

$$\delta F = \oint dl \frac{\partial \nabla^2 u}{\partial n} \delta u + \oint dl (\nabla^2 u) \delta \frac{\partial u}{\partial n}$$

**Pomembno je tole:** če imamo na robu  $\delta u$  poljuben potem je robni pogoj:

$$\frac{\partial}{\partial n} (\nabla^2 u) = 0$$

Če pa imamo na robu  $\delta \frac{\partial u}{\partial n}$  poljuben (to bi pomenilo vrtiljivo vpetost) pa je robni pogoj:

$(\nabla^2 u) = 0$  Če je  $\delta u = 0$  potem  $\frac{\partial}{\partial n} (\nabla^2 u)$  ni v splošnem kar nič (sila podlage), enako če je na robu  $\delta \frac{\partial u}{\partial n} = 0$  potem  $(\nabla^2 u)$  ni v splošnem nič (navor vpetja).

## Primeri dovolj enostavnih robnih pogojev

Recimo za **nevrtiljivo vpeto ploščo** bi imeli robna pogoja:

$$u = 0 \quad \frac{\partial u}{\partial n} = 0$$

Ali pa za prislono ploščo (vrtiljivo vpeto):

$$u = 0 \quad \frac{\partial^2 u}{\partial n^2} + \sigma \frac{d\phi}{dl} \frac{\partial u}{\partial n} = 0$$

kjer je  $\frac{d\phi}{dl}$  odvod smeri (kota) v smeri roba. Več primerov robnih pogojev je moč najti v scanih zvezkov za vaje, če se zdi to komu koristno.