

Laatan normaalilla etäisyydellä z olevan pisteen siirtymäkomponentit saadaan kinemaattisesta mallista:

$$u = -z w_{,x}$$
  $v = -z w_{,y}$   $w = w(x,y)$ 

Muodonmuutoskomponentit saadaan kinemaattisista yhtälöistä:

$$\begin{split} \epsilon_x &= u,_x = -z \, w,_{xx} = z \, \kappa_x \\ \gamma_{xy} &= u,_y + v,_x = -2 \, z \, w,_{xy} = 2 \, z \, \kappa_{xy} \\ \end{split} \qquad \epsilon_y &= v,_y = -z \, w,_{yy} = z \, \kappa_y \\ \epsilon_z &= \gamma_{xz} = \gamma_{yz} = 0 \end{split}$$

Laatan keskitason suuntaiset **jännityskomponentit** saadaan materiaaliyhtälöistä:

$$\sigma_{x} = \frac{E}{1 - v^{2}} (-w_{,xx} - vw_{,yy}) z = \frac{E}{1 - v^{2}} (\kappa_{x} + v\kappa_{y}) z$$

$$\sigma_{y} = \frac{E}{1 - v^{2}} (-w_{,yy} - vw_{,xx}) z = \frac{E}{1 - v^{2}} (\kappa_{y} + v\kappa_{x}) z$$

$$\tau_{xy} = -\frac{E}{1 + v} w_{,xy} z = \frac{E}{1 + v} \kappa_{xy} z$$

#### Laattamomenttien määritelmät:

$$M_x = \int_{-h/2}^{h/2} z \, \sigma_x \, dz$$
  $M_y = \int_{-h/2}^{h/2} z \, \sigma_y \, dz$   $M_{xy} = \int_{-h/2}^{h/2} z \, \tau_{xy} \, dz$ 

Laattamomentit lausuttuna taipuman w avulla:

$$\begin{aligned} M_{x} &= -D(w_{,xx} + v w_{,yy}) = D(\kappa_{x} + v \kappa_{y}) \\ M_{y} &= -D(w_{,yy} + v w_{,xx}) = D(\kappa_{y} + v \kappa_{x}) \qquad D = \frac{E h^{3}}{12(1 - v^{2})} \\ M_{xy} &= -D(1 - v) w_{,xy} = D(1 - v) \kappa_{xy} \end{aligned}$$

Keskipinnan suuntaiset jännitykset lausuttuna laattamomenttien avulla:

$$\sigma_x = \frac{M_x}{I}z$$
  $\sigma_y = \frac{M_y}{I}z$   $\tau_{xy} = \frac{M_{xy}}{I}z$   $I = h^3/12$ 

Keskipinnan suuntaisten jännitysten ääriarvot ylä- ja alapinnalla:

$$\sigma_x = \mp \frac{6\,M_x}{h^2} \qquad \qquad \sigma_y = \mp \frac{6\,M_y}{h^2} \qquad \qquad \tau_{xy} = \mp \frac{6\,M_{xy}}{h^2}$$

Laatan leikkausvoimien määritelmät:

$$Q_x = \int_{-h/2}^{h/2} \tau_{xz} dz \qquad Q_y = \int_{-h/2}^{h/2} \tau_{yz} dz$$

Laatan jännitysresultanttien tasapainoyhtälöt:

$$M_{x,x} + M_{xy,y} = Q_x$$
  $M_{xy,x} + M_{y,y} = Q_y$   $Q_{x,x} + Q_{y,y} = -p$ 

Laattamomenttien tasapainoyhtälö:

$$M_{x},_{xx} + 2M_{xy},_{xy} + M_{y},_{yy} = -p$$

Laatan leikkausvoimat lausuttuna taipuman w avulla:

$$Q_{x} = -D(w_{,xx} + w_{,yy})_{,x} = -D(\nabla^{2} w)_{,x}$$

$$Q_{y} = -D(w_{,xx} + w_{,yy})_{,y} = -D(\nabla^{2} w)_{,y}$$

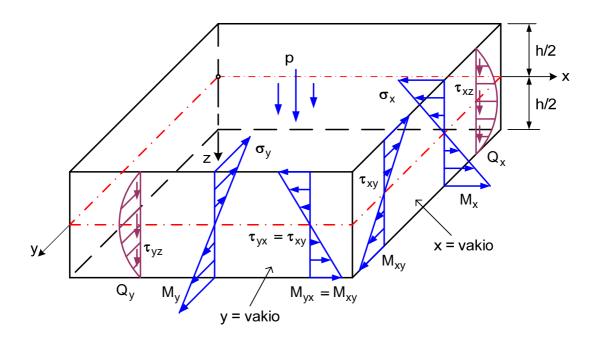
Poikittaiset leikkausjännitykset lausuttuna laatan leikkausvoimien avulla:

$$\tau_{xz} = \frac{Q_x}{2I} [(h/2)^2 - z^2] = \frac{3Q_x}{2h} \left[ 1 - \left(\frac{z}{h/2}\right)^2 \right]$$

$$\tau_{yz} = \frac{Q_y}{2I} [(h/2)^2 - z^2] = \frac{3Q_y}{2h} \left[ 1 - \left(\frac{z}{h/2}\right)^2 \right]$$

Poikittaisten leikkausjännitysten ääriarvot keskipinnan kohdalla:

$$\tau_{xz} = \frac{3Q_x}{2h} \qquad \qquad \tau_{yz} = \frac{3Q_y}{2h}$$



Laatan perusdifferentiaaliyhtälö:

$$W_{,xxx} + 2W_{,xxyy} + W_{,yyyy} = p(x,y)/D$$

$$\nabla^4 w = p(x,y)/D$$

Kun laatan **kuormitus** p(x,y) ja **tuenta** on annettu, voidaan taipuma w ratkaista perusdifferentiaaliyhtälöstä (ainakin likimääräisesti). Muut laatan suureet saadaan sen jälkeen laskettua edellä olevista yhtälöistä.