



Kuva 1 Puhdas suora taivutus

Laskemalla palkin poikkileikkauksen pintaelementtiin dA kohdistuvan voiman $\sigma_x dA$ momentti z -akselin suhteen saadaan

$$M_{tz} = \iint y \sigma_x dA = \iint y \frac{E y}{\rho} dA$$

Jos kimmomoduuli E on poikkileikkauksessa vakio, seuraa edellisestä

$$M_{tz} = \frac{E}{\rho} \iint y^2 dA = \frac{E}{\rho} I_z \quad (1)$$

jolloin on merkitty liitteen B mukaisesti

$$I_z = \iint y^2 dA \quad (2)$$

Poikkileikkauksen geometriaan liittyvää suuretta I_z sanotaan pinnan toiseksi momentiksi eli *neliömomentiksi* z -akselin suhteen.

Koska kysymyksessä on puhdas suora taivutus, niin $M_{tz} \equiv M_t$, jolloin yhtälöstä (1) syntyy muoto

$$\frac{1}{\rho} = \frac{M_t}{EI_z} \quad (3)$$

Suuretta EI_z sanotaan poikkileikkauksen *taivutusjäykkyudeksi* (flexural rigidity). Kaavan (3) mukaan kimmoviivan *kaarevuus* $1/\rho$ on suoraan verrannollinen taivutusmomenttiin ja kääntäen verrannollinen kyseisen kohdan poikkileikkauksen taivutusjäykkyYTEEN.

Koska kaavan (214.2) mukaan

$$\sigma_x = \frac{E y}{\rho} \Rightarrow M_t = \frac{\sigma_x I_z}{y}$$

josta seuraa tulos

$$\sigma_x = \frac{M_t}{I_z} y \quad (4)$$