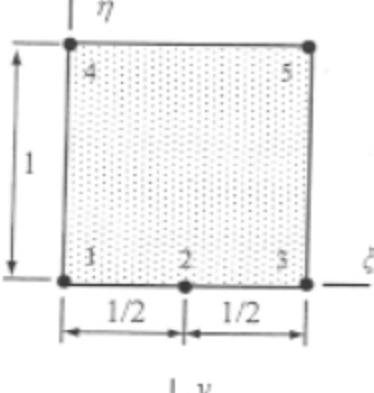
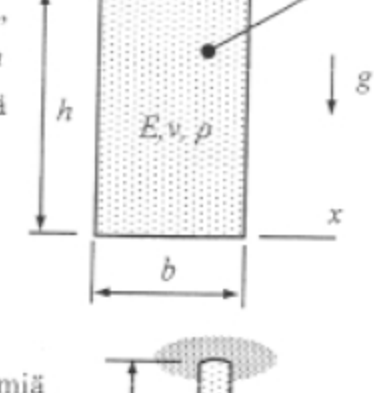
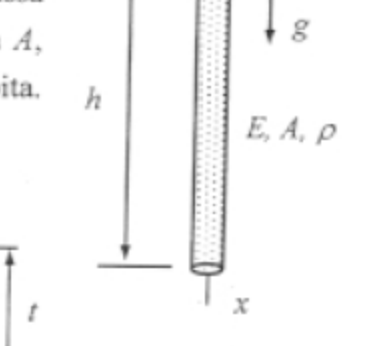
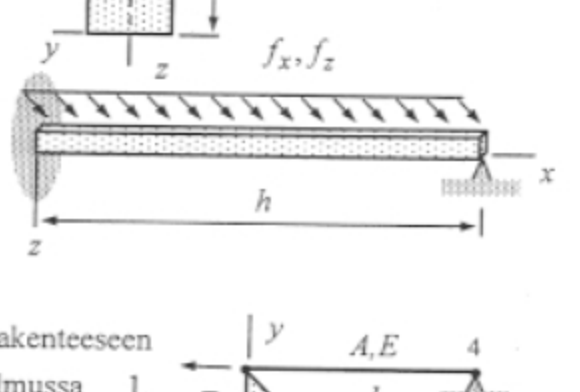

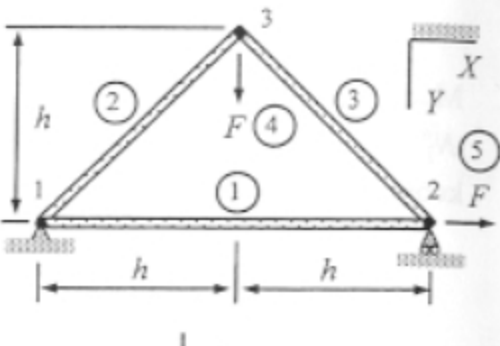
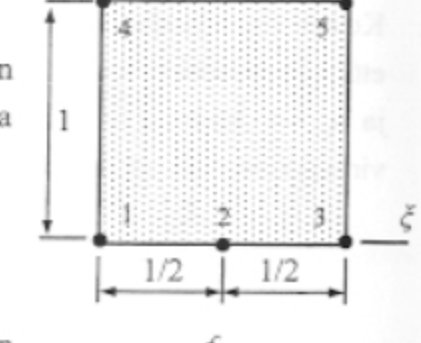
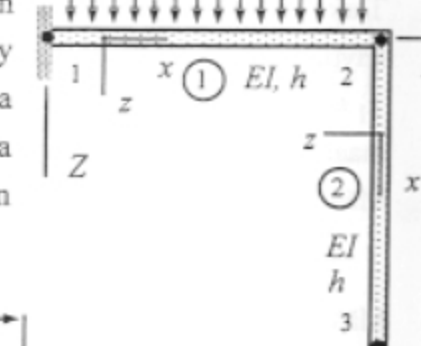
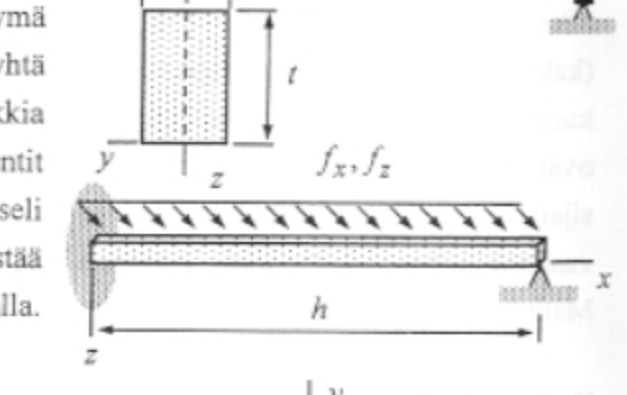
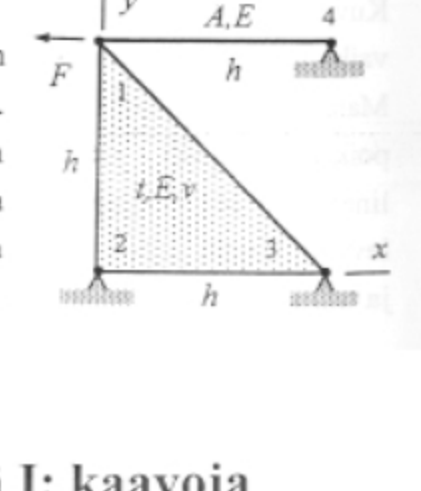


Kul-49.3300 Elementtimenetelmä, välikoe 2, 16.05.2008

- Muodosta kuvan viisisolmuisen elementin muotofunktioiden $N_1^e, N_2^e, N_3^e, N_4^e, N_5^e$ lausekkeet käyttäen skaalattuja koordinaatteja ξ ja η . 
- Kuvan kappaleeseen (paksuus t) vaikuttaa oma paino. Oletetaan, että siirtymäkomponentit ovat muotoa $u_x = -ax/h$, $u_y = ay/h$ ja $u_z = 0$, joissa a on parametri. Määritä parametri a käyttämällä virtuaalisen työn periaatetta kappaleelle. 
- Tarkastellaan kuvan oman painon kuormittaman sauvan siirtymiä käyttäen yhtä kolmisolmuista elementtiä (solmut 1, 2 ja 3 kohdissa $x_1 = 0$, $x_2 = h/2$ ja $x_3 = h$). Sauvan poikkileikkauksen pinta-ala A , maan vetovoiman kiihtyvyyden g ja materiaalin E ja ρ ovat vakioita. Määritä sauvan vapaan pään siirtymä. 
- Määritä kuvan Bernoulli tasopalkin kiertymä oikeassa päässä, kun käytetään yhtä (kaksisolmuista) palkkielementtiä ja palkkia kuormittaa vakioilavuusvoima, jonka komponentit ovat $f_x = f_z = f$. Kappalekoordinaatiston x -akseli sijaitsee palkin alapinnalla ja tuenta estää vaakasuuntaisen siirtymän x -akselin kohdalla. Materiaalin kimmokerroin on E . 
- Kuvan levystä ja vetosauvasta koostuvaan rakenteeseen vaikuttaa vaakasuuntainen voima F solmussa 1. Materiaalivakiot ovat E ja ν , levyn paksuus on t ja sauvan poikkileikkauksen pinta-ala A . Käytä yhtä kaksisolmuista lineaarista sauvaelementtiä ja yhtä lineaarista tasojännitystilan 

Kul-49.3300 Elementtimenetelmä I, tentti, 16.05.2008

- Kokoa kuvan sauvarakenteen systeemi yhtälöt $\mathbf{R} = \mathbf{K}\mathbf{a} - \mathbf{F} = \mathbf{0}$. Käytä kolmea lineaarista sauvaelementtiä ja kahta "pistekuormaelementtiä". EA on sama kaikille sauvoille. 
- Muodosta kuvan viisisolmuisen elementin muotofunktioiden $N_1^e, N_2^e, N_3^e, N_4^e, N_5^e$ lausekkeet käyttäen skaalattuja koordinaatteja ξ ja η . 
- Määritä kuvan palkkirakenteen solmuniirtymät/kiertymät, kun palkit ovat täysin jäykkiä aksiaalisuunnassa. Palkki 1 on kiinnitetty jäykästi seinään ja palkki kaksi on kiinnitetty nivelellä lattiaan. Käytä systeemi yhtälöiden ja elementtiosuukien variaatiomuotoja $\delta W = \sum \delta W^e = 0$ ja $\delta W^e = -(\delta \mathbf{a}^e)^T (\mathbf{K}^e \mathbf{a}^e - \mathbf{F}^e)$ Bernoulli tasopalkille (vain taivutuksella xz -tasossa on merkitystä tehtävässä). 
- Määritä kuvan Bernoulli tasopalkin kiertymä oikeassa päässä, kun käytetään yhtä (kaksisolmuista) palkkielementtiä ja palkkia kuormittaa vakioilavuusvoima, jonka komponentit ovat $f_x = f_z = f$. Kappalekoordinaatiston x -akseli sijaitsee palkin alapinnalla ja tuenta estää vaakasuuntaisen siirtymän x -akselin kohdalla. Materiaalin kimmokerroin on E . 
- Kuvan levystä ja vetosauvasta koostuvaan rakenteeseen vaikuttaa vaakasuuntainen voima F solmussa 1. Materiaalivakiot ovat E ja ν , levyn paksuus on t ja sauvan poikkileikkauksen pinta-ala A . Käytä yhtä kaksisolmuista lineaarista sauvaelementtiä ja yhtä lineaarista tasojännitystilan 

Kul-49.3300 Elementtimenetelmä I; kaavoja

ELEMENTTIOSUUKSIA (vakiokuorma)

Sauva (veto) : $\begin{Bmatrix} F_{x1} \\ F_{x2} \end{Bmatrix} = \frac{EA}{h} \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} u_{x1} \\ u_{x2} \end{Bmatrix} - \frac{f_x h}{2} \begin{Bmatrix} 1 \\ 1 \end{Bmatrix}$

$\begin{Bmatrix} \mathbf{R}_1 \\ \mathbf{R}_2 \end{Bmatrix} = \frac{EA}{h} \begin{bmatrix} \mathbf{nn}^T & -\mathbf{nn}^T \\ -\mathbf{nn}^T & \mathbf{nn}^T \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \mathbf{a}_1 \\ \mathbf{a}_2 \end{Bmatrix} - \frac{f_x h}{2} \begin{Bmatrix} \mathbf{n} \\ \mathbf{n} \end{Bmatrix}$, jossa $\mathbf{n} = \frac{1}{h} \{ \Delta X \ \Delta Y \ \Delta Z \}^T$

Sauva (vääntö) : $\begin{Bmatrix} M_{x1} \\ M_{x2} \end{Bmatrix} = \frac{GJ}{h} \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \theta_{x1} \\ \theta_{x2} \end{Bmatrix} - \frac{m_x h}{2} \begin{Bmatrix} 1 \\ 1 \end{Bmatrix}$

Palkki (taivutus) : $\begin{Bmatrix} F_{z1} \\ M_{y1} \\ F_{z2} \\ M_{y2} \end{Bmatrix} = \frac{EI}{h^3} \begin{bmatrix} 12 & -6h & -12 & -6h \\ -6h & 4h^2 & 6h & 2h^2 \\ -12 & 6h & 12 & 6h \\ -6h & 2h^2 & 6h & 4h^2 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} u_{z1} \\ \theta_{y1} \\ u_{z2} \\ \theta_{y2} \end{Bmatrix} - \frac{f_z h}{12} \begin{Bmatrix} 6 \\ -h \\ 6 \\ h \end{Bmatrix}$

ELEMENTTIAPPROKSIMAATIOITA

Palkki : $w = \begin{Bmatrix} \frac{1}{h} \\ \frac{1}{h} \\ \frac{1}{h} \\ \frac{1}{h} \end{Bmatrix} \begin{Bmatrix} (1-x/h)^2(1+2x/h) \\ -h(1-x/h)^2(x/h) \\ (3-2x/h)(x/h)^2 \\ -h(x/h)^2(x/h-1) \end{Bmatrix} \begin{Bmatrix} u_{z1} \\ \theta_{y1} \\ u_{z2} \\ \theta_{y2} \end{Bmatrix}$

RAJOITEYHTÄLÖITÄ

Kitkaton taso : $\bar{\mathbf{n}} \cdot \bar{\mathbf{u}}_A = 0$

Nivel : $\bar{\mathbf{u}}_B = \bar{\mathbf{u}}_A$

Jäykkä kappale : $\bar{\mathbf{u}}_B = \bar{\mathbf{u}}_A + \bar{\boldsymbol{\theta}}_A \times \bar{\boldsymbol{\rho}}_{AB} \ \& \ \bar{\boldsymbol{\theta}}_B = \bar{\boldsymbol{\theta}}_A$

VIRTUAALISEN TYÖN PERIAATE

Virt. työn periaate : $\delta W = \int_{\Omega} \delta \bar{w} d\Omega = -(\delta \mathbf{a})^T (\mathbf{K}\mathbf{a} - \mathbf{F}) \ \& \ \delta W = \sum_{e \in E} \delta W^e = 0 \ \forall \delta \mathbf{a}$

Geom. suureet : $S_{\alpha} = \int_A \alpha dA \ \alpha \in \{y, z\} \ \& \ I_{\alpha\beta} = \int_A \alpha\beta dA \ \alpha, \beta \in \{y, z\} \ \& \ J = I_{yy} + I_{zz}$

Sauva (veto) : $\delta \bar{w} = -\delta u_x EA u_{,x} + \delta u f_x$

Sauva (vääntö) : $\delta \bar{w} = -\delta \theta_x GJ \theta_{,x} + \delta \theta m_x$

Palkki (taivutus) : $\delta \bar{w} = -\delta w_{,xx} EI w_{,xx} + \delta w f_z$

Palkki : $\delta \bar{w} = - \begin{Bmatrix} \delta u_{,x} \\ \delta v_{,xx} \\ \delta w_{,xx} \\ \delta \theta_{,x} \end{Bmatrix}^T \begin{bmatrix} EA & -ES_y & -ES_z & 0 \\ -ES_y & EI_{yy} & EI_{yz} & 0 \\ -ES_z & EI_{yz} & EI_{zz} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & GJ \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} u_{,x} \\ v_{,xx} \\ w_{,xx} \\ \theta_{,x} \end{Bmatrix} + \begin{Bmatrix} \delta u \\ \delta v \\ \delta w \\ \delta \theta \end{Bmatrix}^T \begin{bmatrix} f_x A \\ f_y A \\ f_z A \\ -S_z f_y + S_y f_z \\ S_z f_x \\ -S_y f_z \end{bmatrix}$

Levy (tasojännitys) : $\delta \bar{w} = - \frac{Et}{1-\nu^2} \begin{Bmatrix} \delta u_{,x} \\ \delta v_{,y} \\ \delta u_{,y} + \delta v_{,x} \end{Bmatrix}^T \begin{bmatrix} 1 & \nu & 0 \\ \nu & 1 & 0 \\ 0 & 0 & (1-\nu)/2 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} u_{,x} \\ v_{,y} \\ u_{,y} + v_{,x} \end{Bmatrix} + t \begin{Bmatrix} \delta u \\ \delta v \end{Bmatrix}^T \begin{Bmatrix} f_x \\ f_y \end{Bmatrix}$

Laatta : $\delta \bar{w} = - \begin{Bmatrix} \delta w_{,xx} \\ \delta w_{,yy} \\ 2\delta w_{,xy} \end{Bmatrix}^T \mathbf{D} \begin{Bmatrix} w_{,xx} \\ w_{,yy} \\ 2w_{,xy} \end{Bmatrix} - \frac{12}{t^2} \begin{Bmatrix} \delta u_{,x} \\ \delta v_{,y} \\ \delta u_{,y} + \delta v_{,x} \end{Bmatrix}^T \mathbf{D} \begin{Bmatrix} u_{,x} \\ v_{,y} \\ u_{,y} + v_{,x} \end{Bmatrix} + t \begin{Bmatrix} \delta u \\ \delta v \\ \delta w \end{Bmatrix}^T \begin{Bmatrix} f_x \\ f_y \\ f_z \end{Bmatrix}$

$\mathbf{D} = \frac{Et^3}{12(1-\nu^2)} \begin{bmatrix} 1 & \nu & 0 \\ \nu & 1 & 0 \\ 0 & 0 & (1-\nu)/2 \end{bmatrix}$

Kappale : $\delta \bar{w} = -(\delta \boldsymbol{\gamma})^T \boldsymbol{\sigma} + (\delta \mathbf{u})^T \mathbf{f} \ \ (\nu' = 1/2 - \nu \ \& \ \nu'' = 1 - \nu \ \& \ \mathbf{f} = \{f_x \ f_y \ f_z\}^T)$

$\boldsymbol{\sigma} = \frac{E}{(1+\nu)(1-2\nu)} \boldsymbol{\gamma} \ \& \ \boldsymbol{\gamma} = \begin{bmatrix} \partial/\partial x & 0 & 0 \\ 0 & \partial/\partial y & 0 \\ 0 & 0 & \partial/\partial z \\ \partial/\partial y & \partial/\partial x & 0 \\ 0 & \partial/\partial z & \partial/\partial y \\ \partial/\partial z & 0 & \partial/\partial x \end{bmatrix} \mathbf{u} \ \& \ \mathbf{u} = \begin{Bmatrix} u \\ v \\ w \end{Bmatrix}$