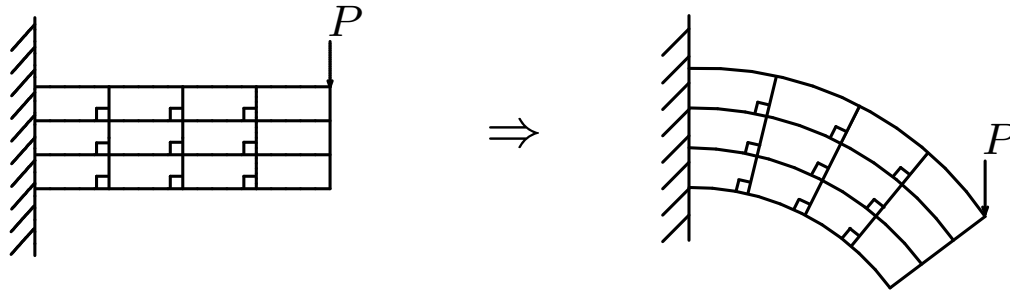


# 集成材梁のせん断補正係数の数値的推定

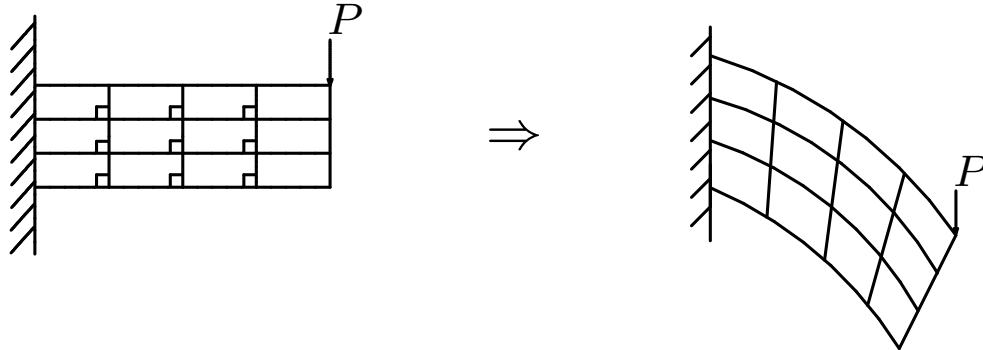
秋田大学 橋本 崇史

初等梁



$$\delta = \frac{Pl^3}{3EI}$$

集成材梁 (せん断弾性係数  $G = \frac{E}{15}$ )



せん断変形

(ティモシェンコ梁)

$$\delta = \frac{Pl^3}{3EI} + \frac{Pl}{\boxed{k}GA}$$

↑  
せん断補正係数

長方形断面・等方性材料なら

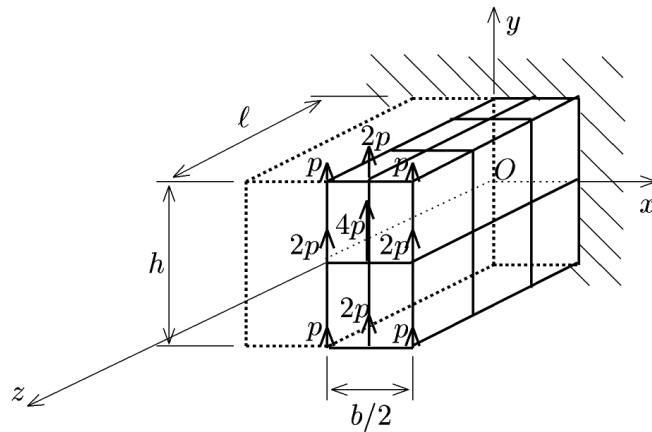
…  $k = \frac{10+10\nu}{12+11\nu}$

異方性では … ?

# kをFEMから推定？

- 要素モデル…直方体要素

要素分割数： $n_x \times n_y \times n_z = 6 \times 10 \times 100$

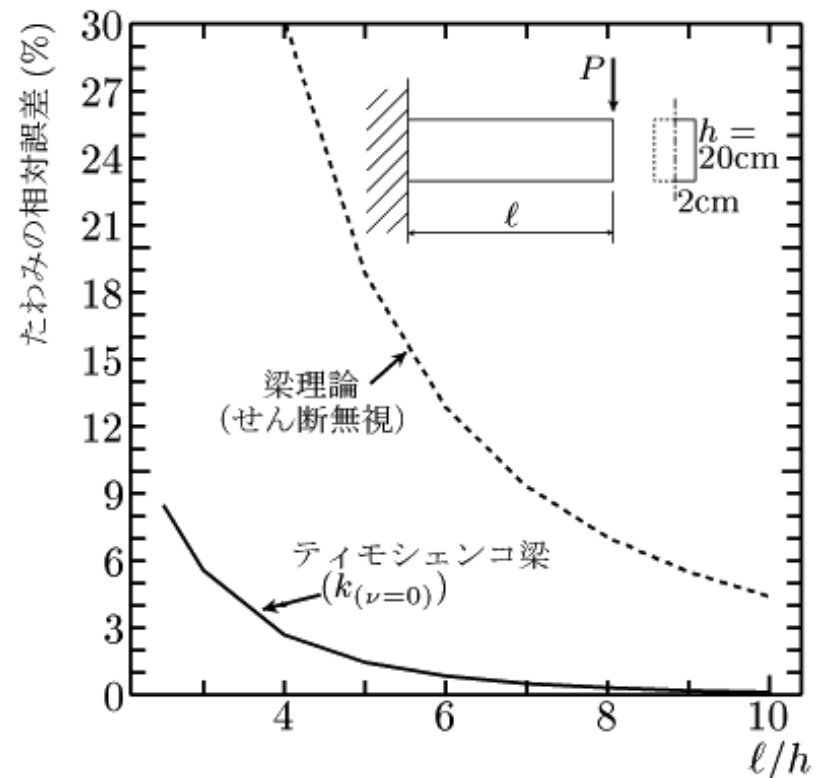


- 材料定数…直交異方性

$$\begin{bmatrix} \frac{1}{E_x} & -\frac{\nu_{xy}}{E_x} & -\frac{\nu_{xz}}{E_x} \\ -\frac{\nu_{yx}}{E_y} & \frac{1}{E_y} & -\frac{\nu_{yz}}{E_y} \\ -\frac{\nu_{zx}}{E_z} & -\frac{\nu_{zy}}{E_z} & \frac{1}{E_z} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{0.5} & -\frac{0.2}{0.5} & -\frac{0.025}{0.5} \\ -\frac{0.4}{1.0} & \frac{1}{1.0} & -\frac{0.03}{1.0} \\ -\frac{0.5}{10.0} & -\frac{0.3}{10.0} & \frac{1}{10.0} \end{bmatrix}$$

$$G_{xy} = 0.03 \text{ GPa}, \quad G_{xz} = 0.6 \text{ GPa}, \quad G_{yz} = 0.7 \text{ GPa}$$

$$\text{相対誤差 (\%)} = \frac{\text{FEM} - \text{梁理論}}{\text{梁理論}} \times 100$$



## $k$ の逆算

- ・ ティモシェンコ梁の式

$$\delta = \frac{Pl^3}{3EI} + \frac{Pl}{kGA}$$

↓ 変形

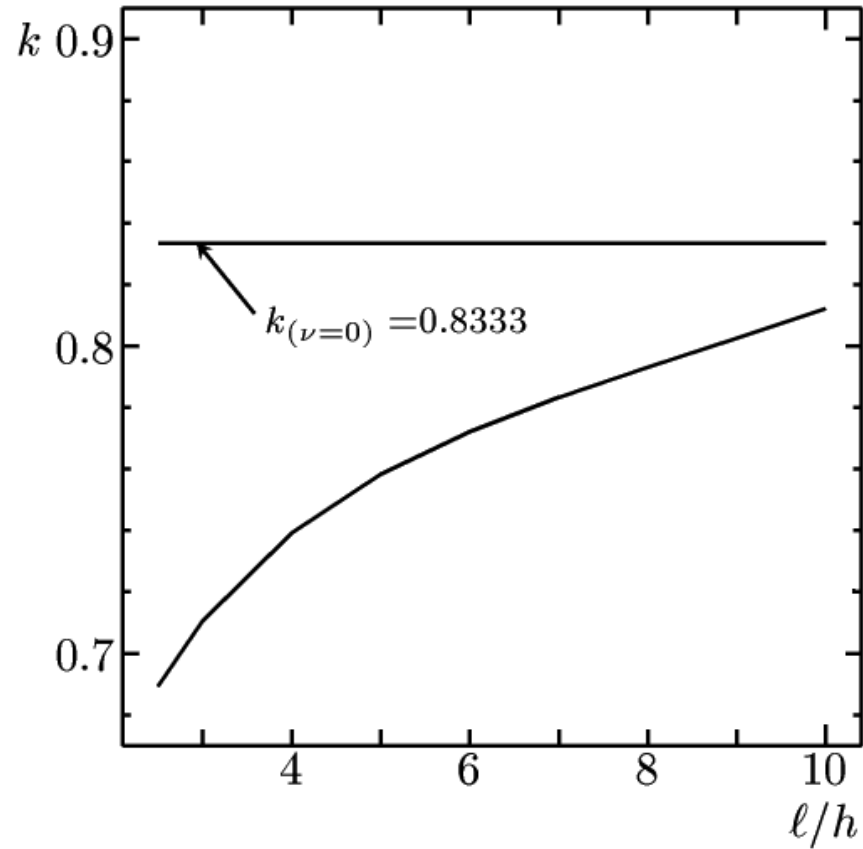
$$k = \frac{P}{GA} \times \frac{l}{\delta - \frac{Pl^3}{3EI}}$$

↑

FEMの  $P$  と  $\delta$  を代入

- ・ 等方性なら

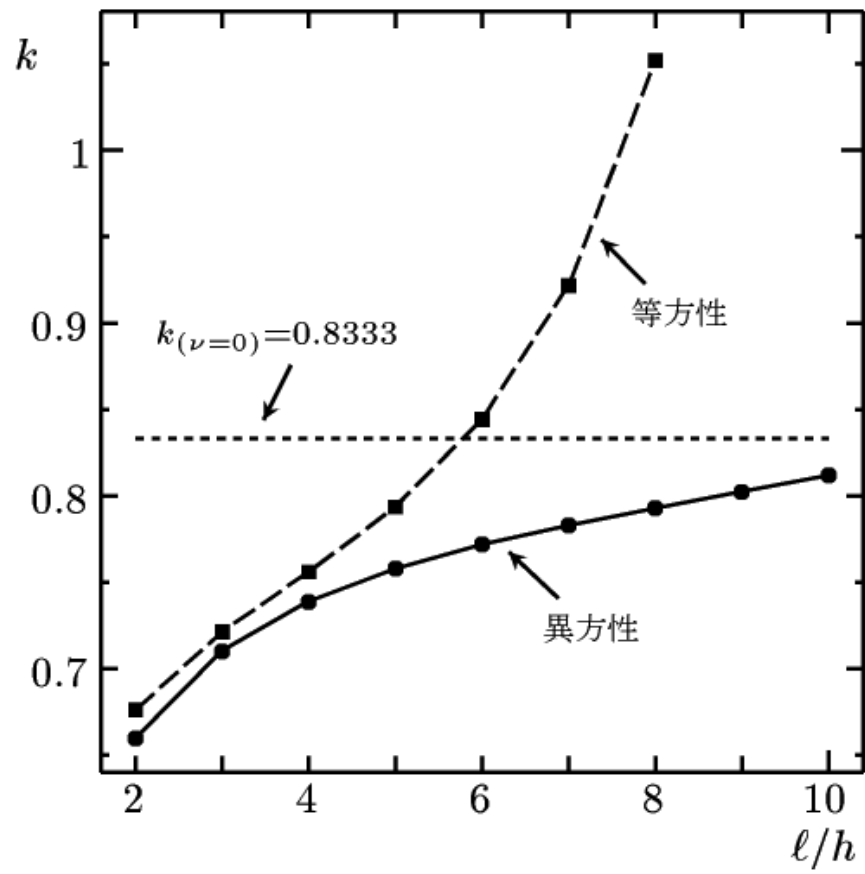
$$k = \frac{10+10\nu}{12+11\nu}$$



$l/h$  とともに  $k$  が変わるのは異方性の影響か？

等方性で解いてみる

$E = 10GPa$  ( 木材 )  
 $\nu = 0.3(0 < \nu < 0.5)$   
 $G = \frac{E}{2(1+\nu)} = 3.8GPa$   
 $G \doteq \frac{E}{3}$



$G \doteq \frac{E}{15}$  の木材に比べせん断変形：小 → 数值誤差：大？

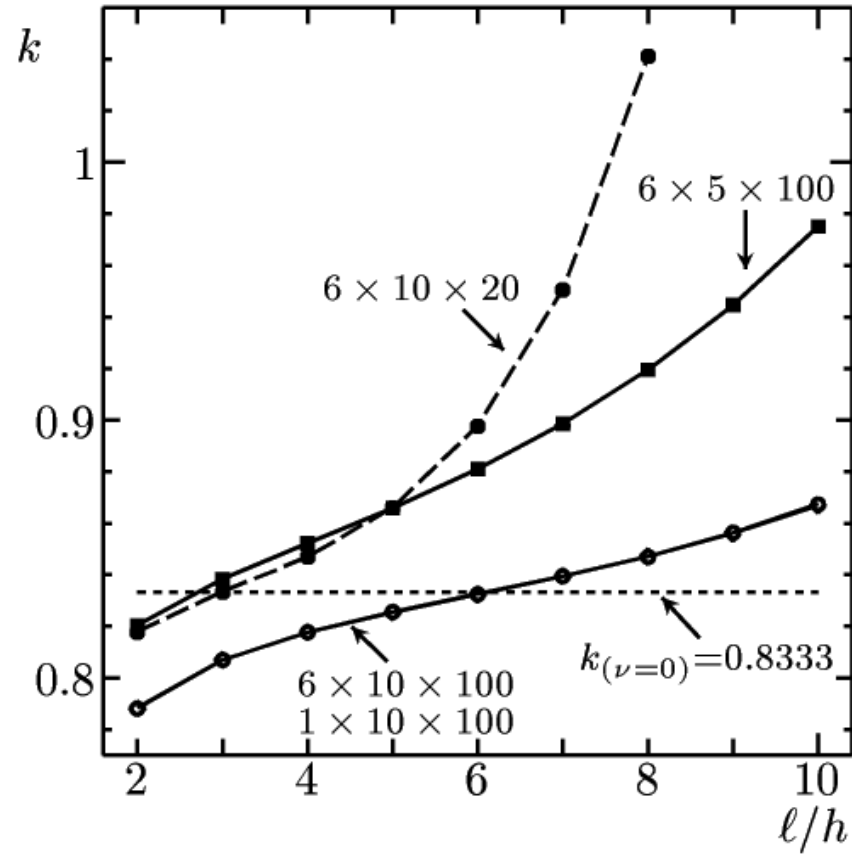
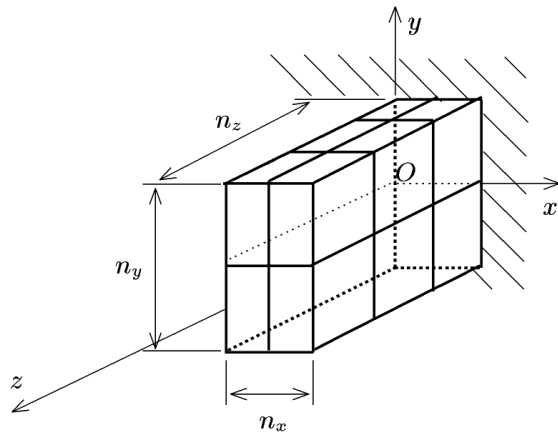
# 要素分割と精度

$$E = 10GPa$$

$$G = 0.7GPa$$

$$\nu = 0.3$$

$$G \neq \frac{E}{2(1+\nu)}$$



要素分割が細かいほど  $k$  の変化：小

## まとめ

集成材梁

→ 異方性材料のため等方性材料のせん断補正係数  $k$  は使えない

↓

FEMで曲げを解析し、 $k$ を推定できないか？

↓

FEMより荷重  $P$  とたわみ  $\delta$  を求める

↓ 代入

$$\text{ティモシェンコ梁の式} : \delta = \frac{Pl^3}{3EI} + \frac{Pl}{kGA}$$

↓

$k$  を逆算

↓

$l/h$  とともに  $k$  が変化

↓

せん断弾性係数  $G$ : 大なら、 $k$  の変化 : 大 → 数値誤差？

要素分割 : 細かければ、 $k$  の変化 : 小 → 実現象？