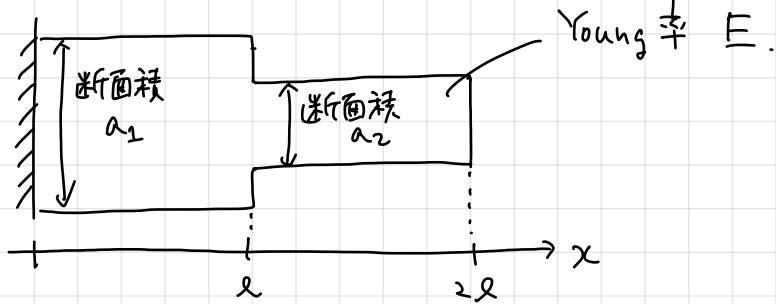
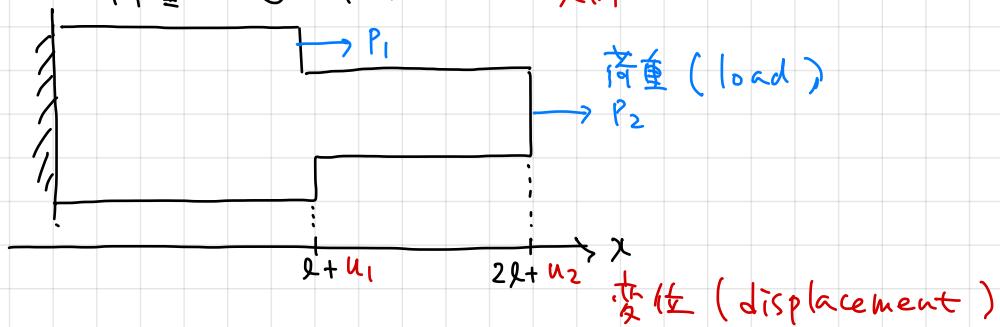


以下に示す長さ2ℓの段付直棒を考へる:



荷重  $\downarrow$  作用させると 变形する。



⑩ 力学的構成式を導くことを試みる。

E (材料定数)

$a_i, l$  (力学システムの形)

$P_i$  (境界条件)

が与えられる  $\rightarrow u_i \in \mathcal{U}_i$

(現象を再現する)

(3): 2種類たて変形 (ひよけ)  
(剛性最大化)

⑪ 力学的シンセシスを目標とする

E (材料定数)

$P_i$  (境界条件)

が与えられ  $\rightarrow a_i, l$  (力学システムの形) を決定する

何らかの意味で 最適な

(設計)

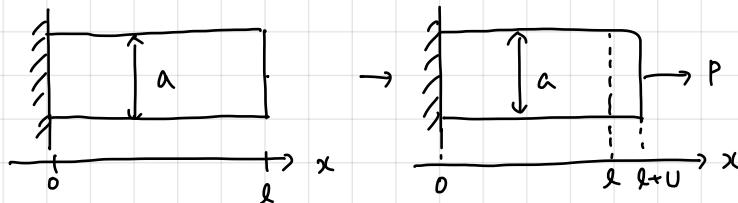
## 真直棒と構成する材料

- ・ 材料定数が一様 ( $E$  が位置  $x$  に依存しない)
- ・ 線形弾性体 ( $\sigma = E\varepsilon$  を書ける)
- ・ 変形は 1 次元的  $\rightarrow$  構成則

と仮定する。



一様な断面積をもつ (= 断面無し) 真直棒を考える:



真直棒の右端 ( $x=l$ ) の変位が  $U$  であるとき、

材料定数が一様である点  $x$  における変位は

$$u(x) = \frac{x}{l} U \quad \dots \quad ①$$

と書ける。ここで、ひずみ  $\varepsilon(x) := \frac{\partial u}{\partial x}(x)$  ( $= \frac{\text{棒の伸び}}{\text{棒の初期の長さ}}$ )

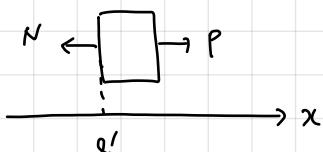
$$\varepsilon(x) = \frac{U}{l} \quad \dots \quad ②$$

と書ける。 $0 < x < l$  の直線の面  $x=l'$  で棒を(仮想的に)切る断面を

$x=l'$  に働く軸力  $N$  と外力  $P$  がつりあつといふは可能なとする。

$$N = P \quad \dots \quad ③$$

一方、軸力  $N$  は応力  $\sigma$  を用いて  $N = a\sigma$  と書ける。



構成則より

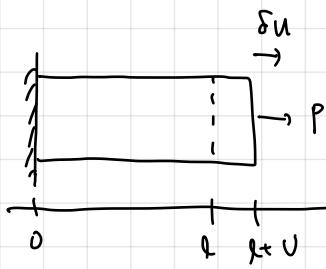
$$N = a\sigma = aE\varepsilon = aE \frac{U}{l} \quad \dots \quad ④$$

③ と ④ より

$$P = \boxed{\frac{aE}{l}} U \quad \dots \quad ⑤$$

バネ定数のように見える。

と書ける。



微小な仮想変位  $\delta u$  と考へて、外力のたる仮想仕事  $\delta W$  は

$$\delta W = P \delta u \quad \dots \text{⑥}$$

と書け。ただし、力のたる 仮想仕事  $\delta U$  は

$$\delta U = \int_0^l N \frac{\delta e}{dx} dx$$

$$= \frac{\partial(\delta U)}{\partial x} \text{ 仮想変位 } \equiv$$

対応する応答

(仮想変位)

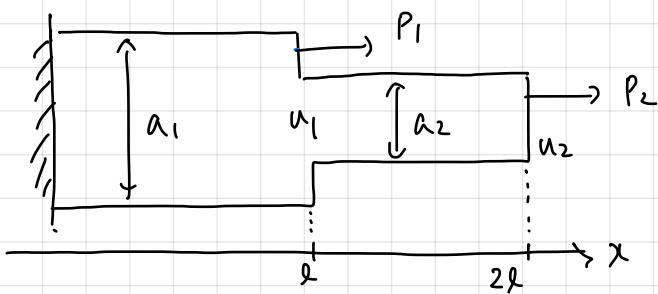
$$= \int_0^l N \frac{\delta u}{x} dx$$

$$= N \frac{\delta u}{x} l$$

$$= P \delta u \quad \dots \text{⑦}$$

⑥, ⑦ より  $\delta W = \delta U$  であるから 仮想仕事の原理。

仮想仕事の原理を用ひて 段付直線棒の変位を用いてみよう：



すなはち  $x = l, 2l$  における 仮想変位を 各々  $\delta u_1, \delta u_2$  とすれば  
外力のたる 仮想仕事は

$$\delta W = P_1 \delta u_1 + P_2 \delta u_2 = (\delta u_1 \ \ \delta u_2) \begin{pmatrix} P_1 \\ P_2 \end{pmatrix} \quad \dots \text{⑧}$$

2. 2.

4

スライド  
11月2回目

- 1. 内力の取扱い問題

$$\delta U = \int_0^{2\ell} N \delta \varepsilon \, dx$$

2つめ. 今.

$$N = \begin{cases} a_1 E \frac{u_1}{\ell} & \text{if } 0 \leq x \leq \ell \\ a_2 E \frac{u_2 - u_1}{\ell} & \text{if } \ell \leq x \leq 2\ell \end{cases}$$

$$\delta \varepsilon = \begin{cases} \frac{\delta u_1}{\ell} & \text{if } 0 \leq x \leq \ell \\ \frac{\delta u_2 - \delta u_1}{\ell} & \text{if } \ell \leq x \leq 2\ell \end{cases}$$

2つめの注目

$$\begin{aligned} \delta U &= \int_0^\ell a_1 E \frac{u_1}{\ell} \frac{\delta u_1}{\ell} \, dx + \int_\ell^{2\ell} a_2 E \frac{u_2 - u_1}{\ell} \frac{\delta u_2 - \delta u_1}{\ell} \, dx \\ &= \frac{E}{\ell} a_1 u_1 \underline{\delta u_1} + \frac{E}{\ell} a_2 (u_2 - u_1) (\underline{\delta u_2} - \underline{\delta u_1}) \\ &= \frac{E}{\ell} [a_1 u_1 - a_2 (u_2 - u_1)] \delta u_1 + \frac{E}{\ell} a_2 (u_2 - u_1) \delta u_2 \\ &= \delta u_1 \frac{E}{\ell} [(a_1 + a_2) u_1 - a_2 u_2] + \delta u_2 \frac{E}{\ell} [-a_2 u_1 + a_2 u_2] \\ &= (\delta u_1 \quad \delta u_2) \begin{pmatrix} \frac{E}{\ell}(a_1 + a_2) & -\frac{E}{\ell} a_2 \\ -\frac{E}{\ell} a_2 & \frac{E}{\ell} a_2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} u_1 \\ u_2 \end{pmatrix} \quad \dots \quad (9) \end{aligned}$$

仮想仕事の原理  $\delta W = \delta U$  は 位姿の仮想変位に一致

仮想変位. (9), (10) と

$$\begin{pmatrix} \frac{E}{\ell}(a_1 + a_2) & -\frac{E}{\ell} a_2 \\ -\frac{E}{\ell} a_2 & \frac{E}{\ell} a_2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} u_1 \\ u_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} p_1 \\ p_2 \end{pmatrix} \quad \dots \quad (10)$$

$$\Leftrightarrow \left| \begin{array}{l} u_1 = p_1 \\ u_2 = p_2 \end{array} \right.$$

スライド  
11~13 章 = 77P

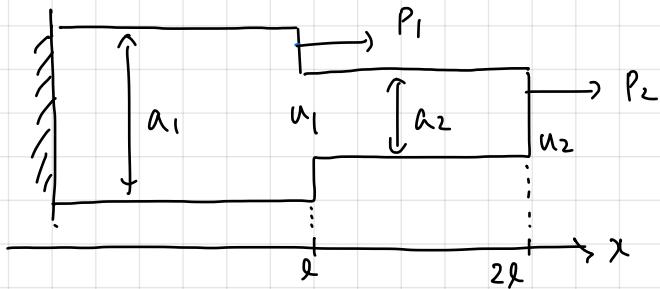
$$\text{式} \quad u_1 = (u_1, u_2)^T$$

$$u_1 = K^{-1} P$$

$$\begin{aligned}
 &= \frac{1}{\frac{E}{l}(a_1+a_2) \frac{E}{l} a_2 - \left(-\frac{E}{l} a_2\right) \left(-\frac{E}{l} a_2\right)} \begin{pmatrix} \frac{E}{l} a_2 & \frac{E}{l} a_2 \\ \frac{E}{l} a_2 & \frac{E}{l} (a_1+a_2) \end{pmatrix} \begin{pmatrix} p_1 \\ p_2 \end{pmatrix} \\
 &= \frac{l}{E a_1 a_2} \begin{pmatrix} a_2 & a_2 \\ a_2 & a_1 + a_2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} p_1 \\ p_2 \end{pmatrix} \\
 &= \frac{l}{E} \begin{pmatrix} \frac{1}{a_1} & \frac{1}{a_1} \\ \frac{1}{a_1} & \frac{1}{a_1} + \frac{1}{a_2} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} p_1 \\ p_2 \end{pmatrix} \\
 &= \frac{l}{E} \begin{pmatrix} (p_1 + p_2)/a_1 \\ (p_1 + p_2)/a_1 + p_2/a_2 \end{pmatrix}. \quad \dots \quad (11)
 \end{aligned}$$

式23.

力学的シンセシス 2 " 抵抗構造最適化 の問題の解法 .



Find  $a_1$  &  $a_2$

such that  $\min f(a_1) = u_1 \cdot P \dots (12)$

外力の和 (仕事  
(平均)コンゲラビリティ )

subject to  $K u_1 = P \dots (13)$  式

$a_1 l + a_2 l = C \dots (14)$  体積制約.  
given const.

(13) の 解 (11) や (12) は、2つの式を解いて、二つとも (14) ≈ (12) は代入法。

$\alpha_1, \alpha_2$  は 間違え  $\rightarrow$  微分  $\rightarrow$  対角化  $\rightarrow$  最適化 (6) は (12) ~ (14) には  
かかってない 解はどうなっている?

→ 3. 通常、 $T=T=1$ 、設計変数の数が増す  $\rightarrow$  T=1、

つまり式と目的関数の式がやさしくなる  $\rightarrow$

する場合には「代入法」で早くなれる

(11) 「代入法」で解こうとする。

(11) & (12) は代入法で解く

$$f(\alpha_1) = \frac{\ell}{E} \left( \frac{P_1 + P_2}{\alpha_1}, \frac{P_1 + P_2}{\alpha_1} + \frac{P_2}{\alpha_2} \right) \begin{pmatrix} P_1 \\ P_2 \end{pmatrix}$$

$$= \frac{\ell}{E} \left( \frac{P_1^2 + P_1 P_2}{\alpha_1} + \frac{P_1 P_2 + P_2^2}{\alpha_1} + \frac{P_2^2}{\alpha_2} \right)$$

$$= \frac{\ell}{E} \left( \frac{(P_1 + P_2)^2}{\alpha_1} + \frac{P_2^2}{\alpha_2} \right)$$

これを  $\alpha_2 = \frac{C}{\ell} - \alpha_1$  へ代入

$$\tilde{f}(\alpha_1) = \frac{\ell}{E} \left( \frac{(P_1 + P_2)^2}{\alpha_1} + \frac{P_2^2}{\frac{C}{\ell} - \alpha_1} \right)$$

$$\frac{d\tilde{f}}{d\alpha_1} = \frac{\ell}{E} \left( -\frac{(P_1 + P_2)^2}{\alpha_1^2} + \frac{P_2^2}{(\frac{C}{\ell} - \alpha_1)^2} \right) = 0 \text{ となり}$$

$$\alpha_1 = \frac{C}{\ell} \frac{P_1 + P_2}{P_1} \rightarrow \alpha_2 = \frac{C}{\ell} - \alpha_1 = -\frac{C}{\ell} \frac{P_2}{P_1} < 0 \text{ 不適}$$

$$\alpha_1 = \frac{C}{\ell} \frac{P_1 + P_2}{P_1 + 2P_2} \rightarrow \alpha_2 = \frac{C}{\ell} - \alpha_1 = \frac{C}{\ell} \frac{P_2}{P_1 + 2P_2}$$

$$P_1 = 0 \text{ のとき } \alpha_1 = \alpha_2 = \frac{C}{2\ell} \quad (\text{段無し棒の「最適」})$$