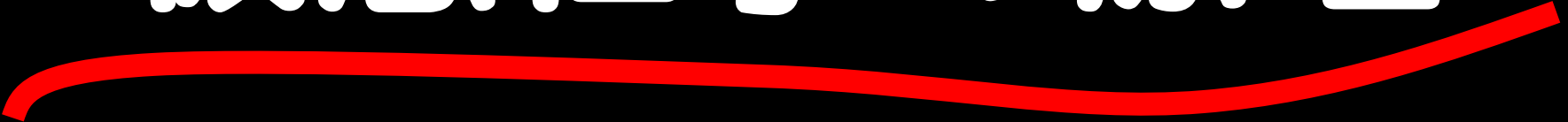


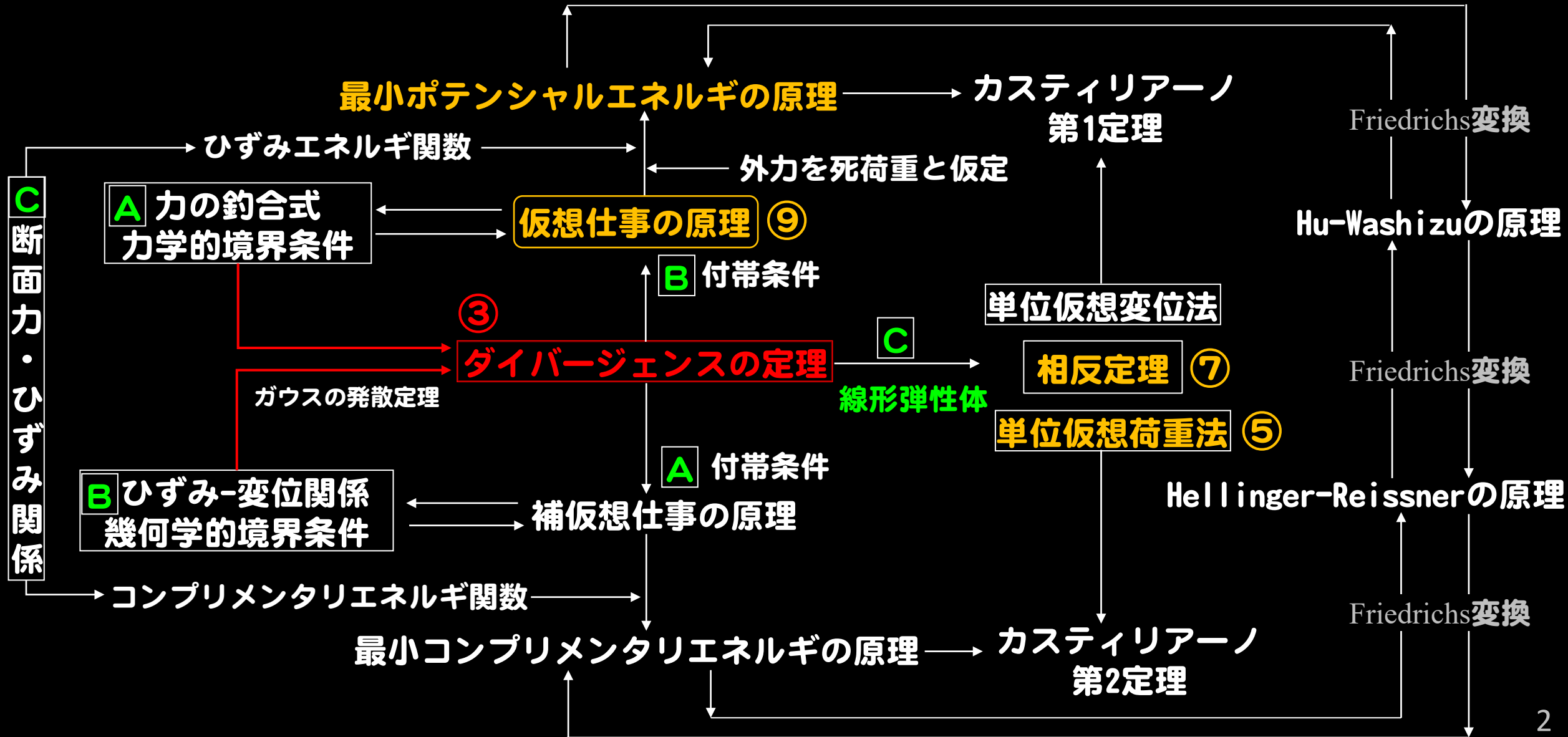
仮想仕事の原理



⑨ 仮想仕事の原理

城戸將江・津田恵吾 2021.06

仕事の原理・エネルギー原理の全体像

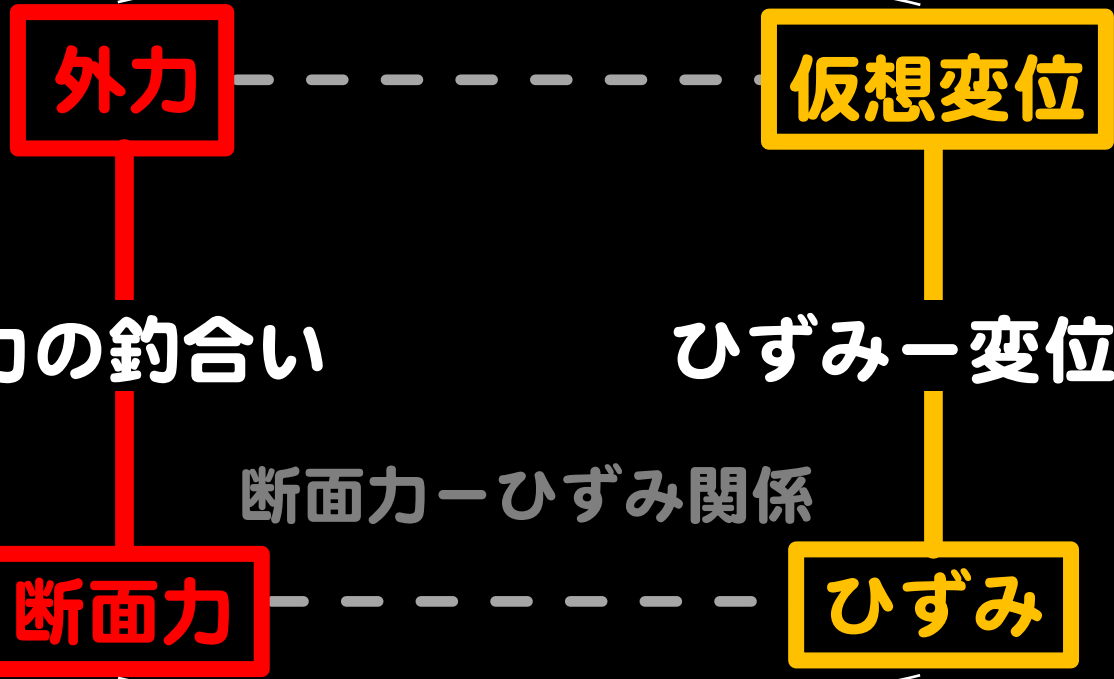


概要1

- 1) ダイバージェンスの定理
- 2) **適合系**
ひずみ-変位関係, 幾何学的境界条件
を満足する(任意の) **仮想変位**を与える
→ **δ 演算子** $\delta v, \delta \theta$
- 3) 仮想仕事式より, **力の釣合い式**・
力学的境界条件が得られる

概要2 仮想仕事の原理

外力のなす仮想仕事



釣合い式,
力学的境界条件
が得られる

付帯条件
ひずみ-変位関係
幾何学的境界条件

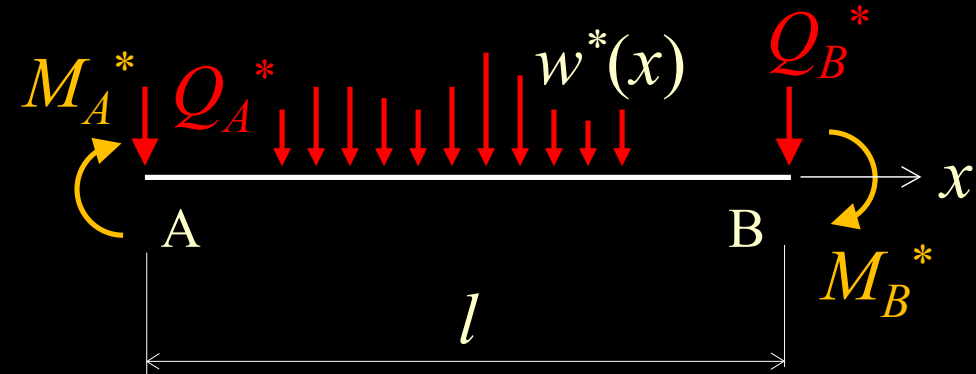
内力のなす仮想仕事

釣合系

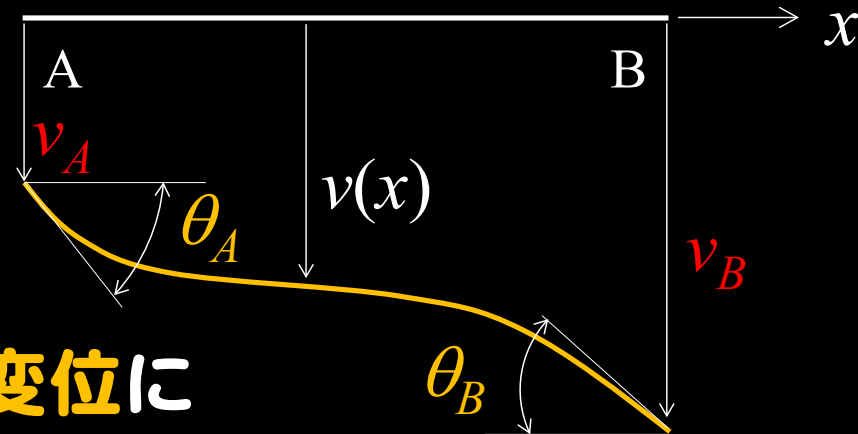
適合系

釣合系の外力と適合系の変位

釣合系の外力



適合系の変位



釣合系の外力が適合系の変位に対してなす仮想仕事

$$Q_A^* \cdot v_A + M_A^* \cdot \theta_A + Q_B^* \cdot v_B + M_B^* \cdot \theta_B + \int_0^l w^*(x) v(x) dx$$

ダイバージェンスの定理と仮想仕事の原理 1

ダイバージェンスの定理

外力のなす仮想仕事

内力のなす仮想仕事

$$Q_A^* \cdot v_A + M_A^* \cdot \theta_A + Q_B^* \cdot v_B + M_B^* \cdot \theta_B + \int_0^l w^*(x) v(x) dx = \int_0^l M^*(x) \cdot \phi(x) dx$$

ひずみ-変位関係,
幾何学的境界条件を
付帯条件

変位やたわみ角が規定されたところ,
すなわち, 幾何学的境界条件の所では, δv や $\delta \theta = 0$

仮想仕事式

仮想仕事の原理

$$Q_A^* \cdot \delta v_A + M_A^* \cdot \delta \theta_A + Q_B^* \cdot \delta v_B + M_B^* \cdot \delta \theta_B + \int_0^l w^*(x) \delta v(x) dx = \int_0^l M^*(x) \cdot \delta \phi(x) dx$$

ダイバージェンスの定理と仮想仕事の原理 2

ダイバージェンスの定理

釣合系の外力が適合系の変位に対してなす**外力のなす仮想仕事**は、釣合系の内力が適合系のひずみに対してなす**内力のなす仕事**に等しい。

ダイバージェンスの定理式には、**釣合い式・力学的境界条件**、**ひずみ一変位関係**、**幾何学的境界条件**が**内包**されている。

応用としての単位仮想荷重法、相反定理に見られるように、釣合系、適合系、どちらにも外力、変位など具体的なものを与える。

仮想仕事の原理

対象とする釣合系のもつ**幾何学的境界条件**を満足する**任意の仮想変位**とこの仮想変位に対応するひずみを適合系として、考えている釣合系の**外力のなす仮想仕事**は**内力のなす仕事**に等しい。

仮想仕事の原理式より、**任意の仮想変位**に対して成り立つことより、**釣合い式・力学的境界条件**があぶりだされる。

仮想仕事式から釣合い式へ 1

仮想仕事式

$$Q_A^* \cdot \delta v_A + M_A^* \cdot \delta \theta_A + Q_B^* \cdot \delta v_B + M_B^* \cdot \delta \theta_B + \int_0^l w^*(x) \delta v(x) dx = \int_0^l M^*(x) \cdot \delta \phi(x) dx$$

ひずみ-変位関係を用いると右辺は次のようになる。

$$\int_0^l M^*(x) \cdot \delta \phi(x) dx = - \int_0^l M^*(x) \cdot \delta v''(x) dx$$

2度, 部分積分

$$\begin{aligned} \delta v'(x) &= (\delta v(x))' \\ \delta v''(x) &= (\delta v'(x))' \end{aligned}$$

$$= \left[-M^*(x) \cdot \delta v'(x) + M^{*'}(x) \cdot \delta v(x) \right]_0^l - \int_0^l M^{*''}(x) \cdot \delta v(x) dx$$

$$= \left\{ -M^*(l) \cdot \delta v'(l) + M^{*'}(l) \cdot \delta v(l) \right\} - \left\{ -M^*(0) \cdot \delta v'(0) + M^{*'}(0) \cdot \delta v(0) \right\} - \int_0^l M^{*''}(x) \cdot \delta v(x) dx$$

左辺の変位をたわみ関数で表すと

$$\delta v_A = \delta v(0), \quad \delta \theta_A = \delta v'(0), \quad \delta v_B = \delta v(l), \quad \delta \theta_B = \delta v'(l)$$

仮想仕事式から釣合い式へ 2

$$Q_A^* \cdot \delta v_A + M_A^* \cdot \delta \theta_A + Q_B^* \cdot \delta v_B + M_B^* \cdot \delta \theta_B + \int_0^l w^*(x) \delta v(x) dx = \int_0^l M^*(x) \cdot \delta \phi(x) dx$$

上式の仮想仕事式は下式のようにになる。

$$\begin{aligned} & Q_A^* \cdot \delta v(0) + M_A^* \cdot \delta v'(0) + Q_B^* \cdot \delta v(l) + M_B^* \cdot \delta v'(l) + \int_0^l w^*(x) \delta v(x) dx \\ &= \left\{ -M^*(l) \cdot \delta v'(l) + M^{*'}(l) \cdot \delta v(l) \right\} - \left\{ -M^*(0) \cdot \delta v'(0) + M^{*'}(0) \cdot \delta v(0) \right\} - \int_0^l M^{*''}(x) \cdot \delta v(x) dx \end{aligned}$$

整理すると下式のようにになる。

$$\begin{aligned} & \int_0^l \left(M^{*''}(x) + w^*(x) \right) \delta v(x) dx + \left(Q_A^* + M^{*'}(0) \right) \cdot \delta v(0) + \left(M_A^* - M^*(0) \right) \cdot \delta v'(0) \\ & \quad + \left(Q_B^* - M^{*'}(l) \right) \delta v(l) + \left(M_B^* + M^*(l) \right) \cdot \delta v'(l) = 0 \end{aligned}$$

仮想仕事式から釣合い式へ 3

$$\int_0^l \left(M^{*''}(x) + w^*(x) \right) \delta v(x) dx + \left(Q_A^* + M^{*'}(0) \right) \cdot \delta v(0) + \left(M_A^* - M^*(0) \right) \cdot \delta v'(0) \\ + \left(Q_B^* - M^{*'}(l) \right) \delta v(l) + \left(M_B^* + M^*(l) \right) \cdot \delta v'(l) = 0$$

上式が恒に成り立つために、下式となる必要がある。

$$M^{*''}(x) + w^*(x) = 0$$

$$\begin{cases} \left(Q_A^* + M^{*'}(0) \right) \cdot \delta v(0) = 0 \\ \left(M_A^* - M^*(0) \right) \cdot \delta v'(0) = 0 \\ \left(Q_B^* - M^{*'}(l) \right) \cdot \delta v(l) = 0 \\ \left(M_B^* + M^*(l) \right) \cdot \delta v'(l) = 0 \end{cases}$$

仮想仕事式から釣合い式へ 4

$M^{*''}(x) + w^*(x) = 0$ 釣合い式 (断面力 M^* と外力 w^* の関係)

$$\begin{aligned} \left(Q_A^* + M^{*'}(0) \right) \cdot \delta v(0) = 0 &\rightarrow Q_A^* + M^{*'}(0) = 0 \quad \text{あるいは} \quad \delta v(0) = 0 \\ \left(M_A^* - M^*(0) \right) \cdot \delta v'(0) = 0 &\rightarrow M_A^* - M^*(0) = 0 \quad \text{あるいは} \quad \delta v'(0) = 0 \\ \left(Q_B^* - M^{*'}(l) \right) \cdot \delta v(l) = 0 &\rightarrow Q_B^* - M^{*'}(l) = 0 \quad \text{あるいは} \quad \delta v(l) = 0 \\ \left(M_B^* + M^*(l) \right) \cdot \delta v'(l) = 0 &\rightarrow M_B^* + M^*(l) = 0 \quad \text{あるいは} \quad \delta v'(l) = 0 \end{aligned}$$

(a) 固定端

$$\delta v(0) = 0$$

$$\delta v'(0) = 0$$

$$\begin{cases} Q_B^* - M^{*'}(l) = 0 \\ M_B^* + M^*(l) = 0 \end{cases}$$

(b) ピン支点



$$\delta v(0) = 0$$

$$\delta v(l) = 0$$

$$M_A^* - M^*(0) = 0$$

$$M_B^* + M^*(l) = 0$$

仮想仕事式は、釣合い式と、力学的境界条件と等価である。

具体例

仮想仕事式は下式となる。

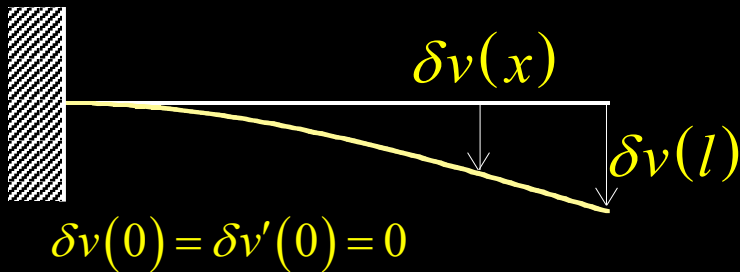
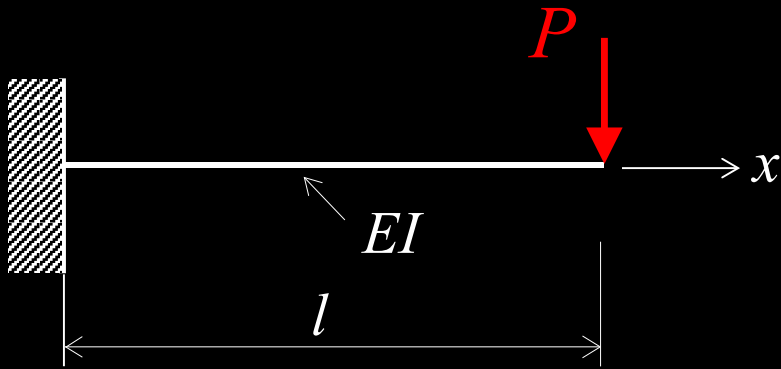
$$P \cdot \delta v(l) = \int_0^l M \cdot \delta \phi dx = \int_0^l M \cdot (-\delta v'') dx$$

右边を2度部分積分すると下式となる。

$$P \cdot \delta v(l) = \left[-M(x) \cdot \delta v'(x) + M'(x) \cdot \delta v(x) \right]_0^l - \int_0^l M''(x) \cdot \delta v(x) dx$$

$\delta v(0) = \delta v'(0) = 0$ を用いると下式となる。

$$P \cdot \delta v(l) = -M(l) \cdot \delta v'(l) + M'(l) \cdot \delta v(l) - \int_0^l M''(x) \cdot \delta v(x) dx$$



仮想変位は幾何学的境界条件

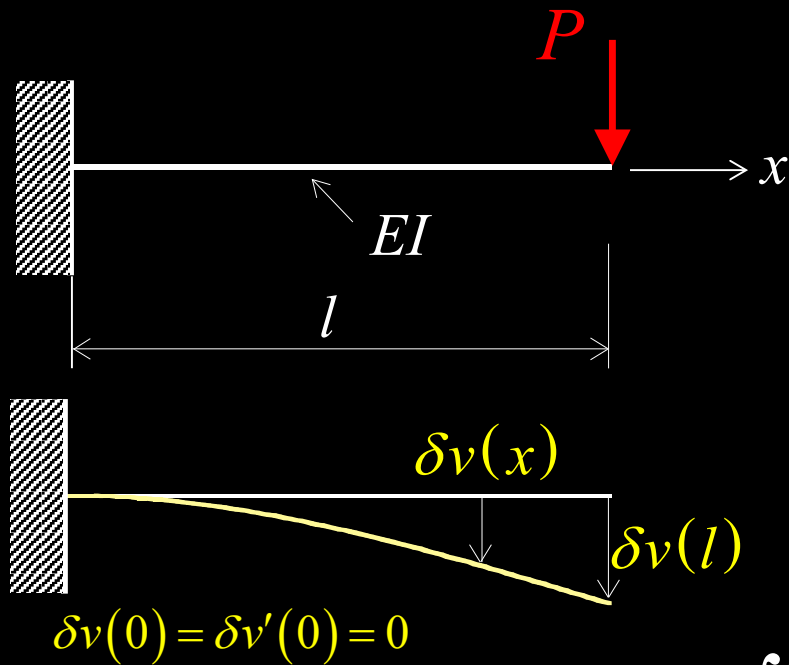
$$\delta v(0) = \delta v'(0) = 0$$

ひずみ—変位関係

$$\delta \phi(x) = -(\delta v(x))''$$

を拘束条件とする

具体例 (続)



$$P \cdot \delta v(l) = -M(l) \cdot \delta v'(l) + M'(l) \cdot \delta v(l)$$

$$- \int_0^l M''(x) \cdot \delta v(x) dx$$

整理すると下式が得られる。

$$\int_0^l M''(x) \cdot \delta v(x) dx + (P - M'(l)) \cdot \delta v(l) + M(l) \cdot \delta v'(l) = 0$$

ひずみ—変位関係と幾何学的境界条件を満足する**任意の仮想変位**に対して上式が恒等的に成立つためには、下式となる必要がある。

$$M''(x) = 0 \quad P - M'(l) = 0 \quad M(l) = 0$$

釣合微分方程式と $x=l$ における力学的境界条件が得られた。

ポイント1

1) 部分積分の公式

$$\left. \begin{aligned} \int_a^b f(x)g'(x)dx &= \left[f(x)g(x) \right]_a^b - \int_a^b f'(x)g(x)dx \\ \int_a^b f(x)h''(x)dx &= \left[f(x)h'(x) - f'(x)h(x) \right]_a^b + \int_a^b f''(x)h(x)dx \end{aligned} \right\}$$

2) 微分演算子と変分演算子が交換可能であること

$$\delta v''(x) = (\delta v'(x))' = (\delta v(x))'', \quad \delta v'(x) = (\delta v(x))' \quad \text{など}$$

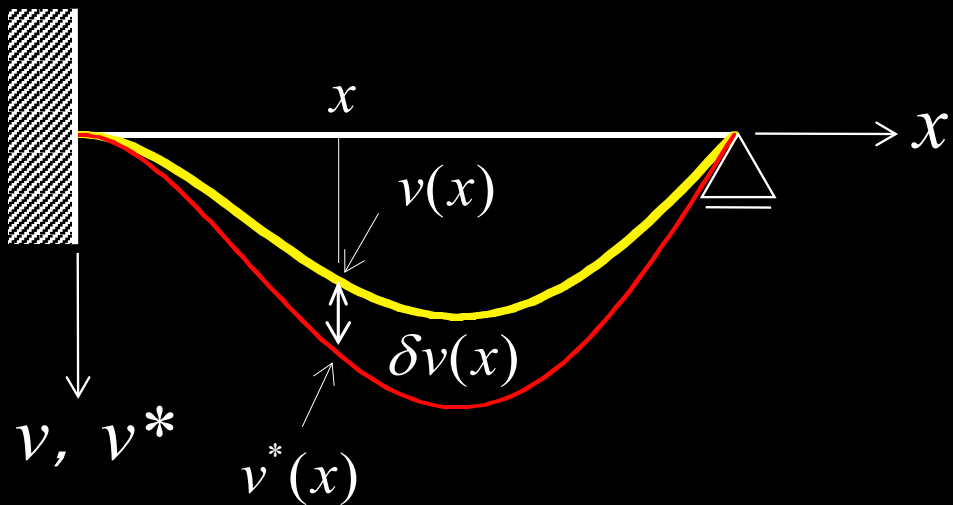
ポイント2

1) 変分演算子 δ

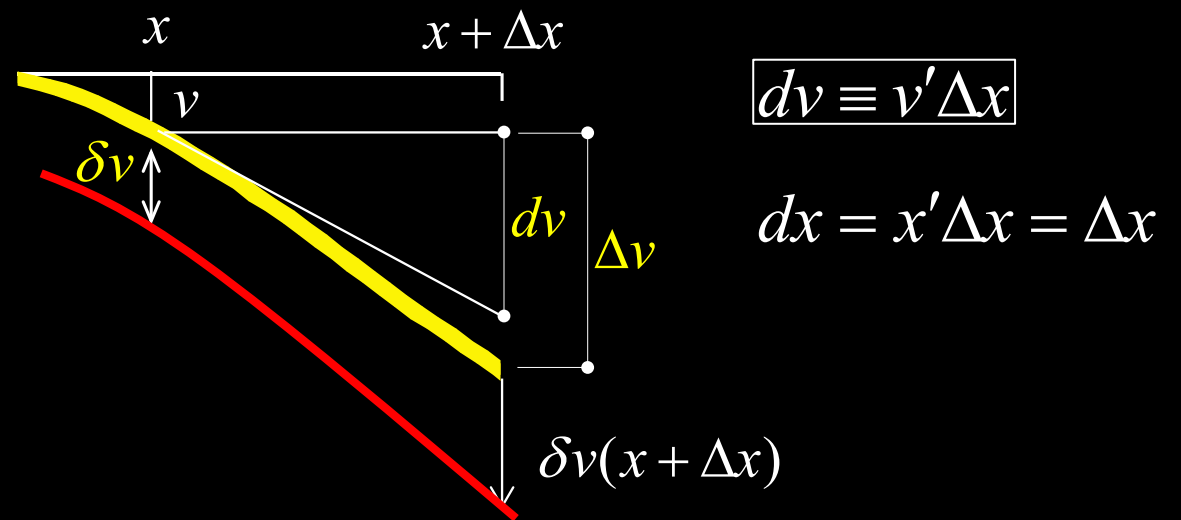
$$\delta v(x) = \delta [v(x)] = v^*(x) - v(x)$$

2) 変分 δv と微分 dv と増分 Δv

$$\Delta v \equiv v(x + \Delta x) - v(x)$$



変分 δv



変分 δv と微分 dv と増分 Δv

まとめ

- 1) **ダイバージェンスの定理**において、**ひずみ-変位関係**、**幾何学的境界条件**を**付帯条件**とすると、**仮想仕事の原理**となる。
- 2) 仮想仕事の原理より、**釣合い式・力学的境界条件**が得られる。

注意

仮想仕事の原理はエネルギー保存則とは無関係であることに注意されたい。

釣合系の外力・断面力と全く無関係の仮想変位を考えて良いこと、断面力－ひずみ関係は関係しないことによりエネルギーとは関係しない。

Hu-Washizuの原理の鷺津久一郎先生は、その著書（弾性学の変分原理概論）で、仮想仕事の原理について、「**“幾何学的境界条件を乱さないような任意の仮想変位に際し、応力のなす仮想仕事の総和は、体積力および表面力のなす仮想仕事の総和に等しい”**と言いつわすのが適當のようである」。また、仮想仕事の原理式に関して、「**基礎になっているのは divergence の定理であつて、別にエネルギーの法則を用いてゐるのではないことに留意されたい**」と書かれている。

次の解説について

仮想仕事の原理を用いた例題を

⑩ 仮想仕事の原理 例題

で解説します。

質問・要望・意見

よりわかりやすく，役に立つ内容にしたいと考えています。

質問，要望，意見などを，どうぞ宜しくお願い致します。

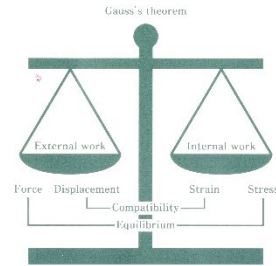
質問等の送付先は，ホームページに示しています。

仮想仕事の原理とエネルギー原理 トラス, 梁, 骨組

鹿島出版会 2019年9月

仮想仕事の 原理と エネルギー原理

トラス, 梁, 骨組



Keiigo ISUDA Masae KIDO
津田恵吾 / 城戸将江 (共著)

Virtual work and energy principles
for trusses, beams and frames

鹿島出版会

ISBN978-4-306-03388-7
C3052 ¥3500E

鹿島出版会

定価(本体3,500円+税)

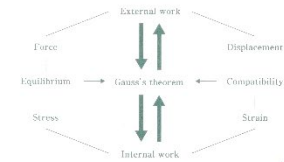


9784306033887



1923052035006

仮想仕事の
原理と
エネルギー原理
トラス, 梁, 骨組



Virtual work and energy principles for trusses, beams and frames