

Università degli studi di Bergamo
Scuola di Ingegneria (Dalmine)

CCS Ingegneria Edile

LM-24 Ingegneria delle Costruzioni Edili

Complementi di Scienza delle Costruzioni
(ICAR/08 - SdC ; 6 CFU)

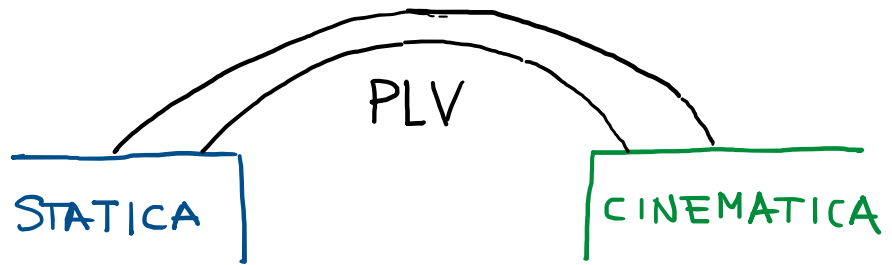
A.A. 2020/2021

prof. Egidio RIZZI
egidio.rizzi@unibg.it

LEZIONE 16

Principio dei Lavori Virtuali (PLV) $\rightarrow$ Meccanica dei continui

"Ponte" tra statica e cinematica



Enunciato del PLV (CN di equilibrio e di congruenza):

$$\forall \left. \begin{array}{l} \text{Sistema A} \\ \text{Sistema B} \end{array} \right\}: \mathcal{L}_e^{AB} = \int_V \underbrace{\mathbf{F}^A \cdot \underline{\underline{\delta}}^B}_{\mathbf{F}_i^A \delta_i^B} dV + \int_{S_f} \underbrace{\mathbf{f}^A \cdot \underline{\underline{\delta}}^B}_{\mathbf{f}_i^A \delta_i^B} dS + \int_{S_\sigma} \underbrace{\boldsymbol{\pi} \cdot \boldsymbol{\sigma}^A \cdot \underline{\underline{\delta}}^B}_{n_i \sigma_{ij}^A \delta_j^B} dS = \int_V \underbrace{\boldsymbol{\sigma}^A : \boldsymbol{\epsilon}^B}_{\sigma_{ij}^A \epsilon_{ij}^B} dV = \mathcal{L}_i^{AB}$$

Manifestazioni del PLV (CS): strumenti applicativi, operativi ("metodi")

PSV (CS di equilibrio)

Sistema B cinem. amm. $\left. \begin{array}{l} \mathcal{L}_e^{AB} \\ \mathcal{L}_i^{AB} \end{array} \right\} : \text{Sistema A static. amm.}$
(v. "metodo degli spostamenti")

PFV (CS di congruenza)

Sistema A static. amm. $\left. \begin{array}{l} \mathcal{L}_e^{AB} \\ \mathcal{L}_i^{AB} \end{array} \right\} : \text{Sistema B cinem. amm.}$
(v. "metodo delle forze")

"virtuali"

Sistema A staticamente ammissibile:

Famiglie di quantità statiche equilibrate $\mathbf{F}^A, \mathbf{f}^A; \boldsymbol{\sigma}^A$

$$\text{div } \boldsymbol{\sigma} + \mathbf{F} = \mathbf{0} \text{ in } V$$

$$\boldsymbol{\pi} \cdot \boldsymbol{\sigma} = \mathbf{f} \text{ su } S_f$$

Sistema B cinematicamente ammissibile:

Famiglie di quantità cinematiche congruenti $\underline{\underline{\delta}}^B, \underline{\underline{\delta}}^B; \boldsymbol{\epsilon}^B$

$$\boldsymbol{\epsilon}^B = \frac{1}{2} (\nabla \underline{\underline{\delta}}^B + \nabla \underline{\underline{\delta}}^{B^T}) \text{ in } V$$

$$\underline{\underline{\delta}}^B = \underline{\underline{\delta}}^B \text{ su } S_\sigma$$

no cause-effetto $\Leftrightarrow$

(valido indipendentemente dal comportamento del materiale)

Dim. del PLV (CN di equil. e congruenza) $\Rightarrow$ Teorema dei Lavori Virtuali

$$\begin{cases} \text{H.p.: } A, B \text{ ammiss.} \\ \text{Tesi: } \delta e = \delta i \end{cases}$$

Th. della divergenza:

$$\int_V \text{div } g \, dV = \int_S n_i g_i \, dS, \quad g: \text{campo tensoriale} \\ \text{es. vettore } g_i$$

$$[\text{div}(\cdot) = \nabla \cdot (\cdot) = \frac{\partial}{\partial x} \cdot (\cdot)]$$

$$\text{simmetrico} \\ = \sigma_{ji} \quad (\sigma^T = \sigma)$$

Sia $g = \sigma \cdot \Delta \Leftrightarrow g_i = \sigma_{ij} \Delta_j \Rightarrow \text{div } g = ?$
 vettore $\downarrow$ $\downarrow$ $\downarrow$
 tensore $\downarrow$ $\downarrow$ $\downarrow$
 doppio $\downarrow$ $\downarrow$ $\downarrow$
 vettore $\downarrow$ $\downarrow$ $\downarrow$
 scalare

regola del prodotto

$$= g_{i,i} = (\sigma_{ij} \Delta_j)_{,i} = \underbrace{\sigma_{ij,i}}_{(\text{div } \sigma)_j} \Delta_j + \underbrace{\sigma_{ij} \Delta_{j,i}}_{\psi_{ji}}$$

$$\Leftrightarrow \text{div}(\sigma \cdot \Delta) = (\text{div } \sigma) \cdot \Delta + \sigma : (\epsilon^T + \psi^T)$$

$$\nabla_\Delta \Delta = \epsilon + \psi \quad \text{simmetrico } \epsilon^T = \epsilon \quad \epsilon_{ji} = \epsilon_{ij} \\ \text{antisimmetrico } \psi^T = -\psi \quad \psi_{ji} = -\psi_{ij}$$

$$\sigma_{ij} \psi_{ji} = \sigma_{11} \psi_{11} + \sigma_{12} \psi_{21} + \dots + \sigma_{21} \psi_{12} + \dots \equiv 0 \\ (\sigma : \psi^T = \sigma : \psi \equiv 0)$$

$$\delta_i = \int_V \sigma^A : \epsilon^B \, dV = \int_V [\text{div}(\sigma^A \cdot \Delta^B) - (\text{div } \sigma^A) \cdot \Delta^B] \, dV$$

Th. Div.

$$= \int_S n_i \sigma^A_{ij} \Delta^B_j \, dS - \int_V (\text{div } \sigma^A) \cdot \Delta^B \, dV$$

A static. amm.

Brinemet. amm.

$$= \int_{S_f} f \cdot \Delta \, dS + \int_{S_\Delta} n \cdot \sigma \cdot \bar{\Delta} \, dS + \int_V f \cdot \Delta \, dV = \delta_e^{AB}$$

c.v.d.

(idem per CS di equilibrio o di congruenza)

Proprietà del "problema elastico lineare"

- Principio di Sovrapposizione degli Effetti (PSE) [Valido per la linearità di tutte le equaz. governanti $\Rightarrow$ operatori lineari]

$$\alpha (\text{Sistema } ①: \mathbb{F}^1, \mathbb{f}^1, \bar{\Delta}^1 \Rightarrow \sigma^1, \epsilon^1, \Delta^1)$$

$$\beta (\text{Sistema } ②: \mathbb{F}^2, \mathbb{f}^2, \bar{\Delta}^2 \Rightarrow \sigma^2, \epsilon^2, \Delta^2)$$

$$\text{es. } \operatorname{div}(\alpha \sigma^1 + \beta \sigma^2) = \alpha \operatorname{div} \sigma^1 + \beta \operatorname{div} \sigma^2$$

algebra e differenziali

$$\alpha \mathbb{F}_1 + \beta \mathbb{F}_2, \alpha \mathbb{f}_1 + \beta \mathbb{f}_2, \alpha \bar{\Delta}^1 + \beta \bar{\Delta}^2 \Rightarrow \alpha \sigma^1 + \beta \sigma^2, \alpha \epsilon^1 + \beta \epsilon^2, \alpha \Delta^1 + \beta \Delta^2$$

combinazione lineare dei dati combinazione lineare delle soluzioni

- Buona posizione del problema ($\exists$ un numero finito di soluzioni con dipendenza continua dai dati)

- $\exists$ la soluzione (Teoria dell'Elasticità $\Rightarrow$ Sokolnikoff, 1956)

- Unicità della soluzione ($\exists!$: esiste un'unica soluzione) $\Rightarrow$ Th. di Kirchhoff ~ 1859

$$\text{Dim.: Da PSE con } \underline{\alpha = -\beta = 1}, \text{ con } \mathbb{F} = \mathbb{F}^1 = \mathbb{F}^2, \mathbb{f} = \mathbb{f}^1 = \mathbb{f}^2, \bar{\Delta} = \bar{\Delta}^1 = \bar{\Delta}^2 \left. \vphantom{\mathbb{F}} \right\} \text{(stessi dati)}$$

Hip. ^{ragionamento} (per assurdo):

$$\Delta \mathbb{F} \equiv 0, \quad \Delta \mathbb{f} \equiv 0, \quad \Delta \bar{\Delta} \equiv 0$$

$$\Delta \sigma = \sigma^1 - \sigma^2 \neq 0, \quad \Delta \epsilon = \epsilon^1 - \epsilon^2 \neq 0, \quad \Delta \Delta = \Delta^1 - \Delta^2 \neq 0$$

Da PLV (A, B sist. reale)

$$\mathcal{L}_e \equiv 0 = 2 \int_V \frac{1}{2} \Delta \sigma : \Delta \epsilon \, dV = 2 \int_V \omega(\Delta \epsilon) \, dV = \mathcal{L}_i \Rightarrow \Delta \epsilon = 0, \Delta \sigma = 0; \Delta \Delta \neq 0 \text{ in generale}$$

$\omega(\Delta \epsilon) > 0 \quad \forall \Delta \epsilon \neq 0$ (linearità + elasticità) (diverse soluzioni)
(es. moti rigidi arbitrari)

olef. pos. unicità su sforzo e deformazione

- Approcci risolutivi

- analitico (soluzioni esatte o approssimate)

- numerico (soluzioni approssimate) $\rightarrow$ Calcolo Numerico

v. CMSS

Metodo degli Elementi Finiti (FEM)

processo di discretizzazione

(∞ grad. $\rightarrow$ n. finito di grad.)

" " " di contorno (BEM)

Metodo delle Differenze Finite (FD)

Metodo degli Elementi Discreti (DEM)
 $\rightarrow$ (es. murature)

- Metodologie di analisi (metodi)

- Diretto : Dati $\rightarrow$ Soluzione (soluzione esatta, in forma chiusa, solo per casi particolari)

- Semi-
inverso : Dati $\rightleftarrows$ Soluzione parzialmente nota (e meno di un certo n. di parametri)

- Inverso : Dati $\leftarrow$ Soluzione (es. Structural Health Monitoring (SHM),
Identificazione parametrica mediante
analisi inversa,
Model updating)

es. nota
sperimentalmente

Input $\rightleftarrows$ Output