

9.7 Principle of virtual Force and Complementary Potential Energy

در این مبحث از انرژی پتانسیل مکمل برای حل مسائل استادی کنیم.
 در نظر بگیرید یک جسم در حال تعادل نیروهای مجاز $\delta \vec{f}$ دارد کرده ایم که منجر به ایجاد میدان تنش مجاز $\delta \vec{\sigma}$ می شود.
 خود این نیروهای مجاز باید در حال تعادل باشند:

$$\nabla \cdot \delta \vec{\sigma} + \delta \vec{f} = 0 \quad \text{on } V \quad (9.7-1)$$

$$\vec{n} \cdot \delta \vec{\sigma} = \delta \vec{t} \quad \text{on } S_2 \quad (9.7-2) \quad \text{تبادل جسم}$$

$\delta \vec{t}$: نیروهای خارجی اعمال شده در مرز

به چنین میدان تنشی تغییرات ممکن تنش استاتیکی می گوئیم:

statically admissible field of stress variation

که کاملاً دلخواه است در پیچیده‌ترین و نیروها واقعی ندارد.
کار مجاز مکمل خدجی ضریب بیان می‌شود:

$$\delta W_E^* = - \int_V \bar{u} \cdot \delta \vec{f} dV - \int_{S_1} \bar{u} \cdot \delta \vec{F}' ds \quad (9.7-3)$$

که آن جایگزین‌های واقعی است. همین

$$\delta W_I^* = \int_V \vec{\epsilon} : \delta \vec{\sigma} dV \quad (9.7-4)$$

اصل کار مجاز مکمل (مانند مجازی) بیان می‌کند که کرنش‌ها و جایابی
ها در جسم تغییر شکل داده شده، سازگار و هماهنگ باقی‌مانده اگر در
آثر کل کار مجاز مکمل صفر باشد

$$\delta W_I^* + \delta W_E^* = 0 \quad (9.7-5)$$

$$\Rightarrow 0 = \int_V \varepsilon_{ij} \delta \sigma_{ij} dV - \int_V u_i \delta f_i dV - \int_{S_1} \hat{u}_i \delta t_i ds$$

$$= \int_V \varepsilon_{ij} \delta \sigma_{ij} dV - \int_V u_i (-\delta \sigma_{ij,j}) dV - \int_{S_1} \hat{u}_i n_j \delta \sigma_{ij} ds$$

$$= \int_V \left[\frac{1}{2} (u_{i,j} + u_{j,i}) - \varepsilon_{ij} \right] \delta \sigma_{ij} dV + \int_{S_1} (u_i - \hat{u}_i) n_j \delta \sigma_{ij} ds \quad (9.7-6)$$

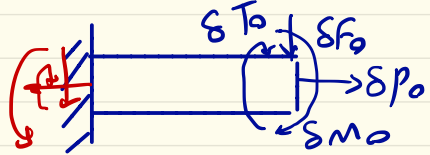
تکرار در اندیس به معنی جمع نیست.

$$\Rightarrow \begin{cases} \varepsilon_{ij} - \frac{1}{2} (u_{i,j} + u_{j,i}) = 0 & \text{in } V \quad (9.7-7) \\ u_i - \hat{u}_i = 0 & \text{on } S_1 \quad (9.7-8) \end{cases}$$

روش نیروی واحد مجازی حالت خاصی از کار مجازی مطلق است که بر روی مواد الاستیک خطی قابل اجراست. اگر u_0 جابجایی واقعی در نقطه o باشد و δR_0 نیروی مجازی در آن نقطه باشد همچنین $\delta \sigma_{ij}^0$ سس حاصل از این نیروی مجازی باشد که معادلات تعادل را ارضای کند، از اصل کار مجازی مطلق داریم:

$$u_0 \delta R_0 = \int_V \epsilon_{ij}^0 \delta \sigma_{ij}^0 dV \quad (9.7.9)$$

با در نظر گرفتن $\delta R_0 = 1$ و یابستی سس معادل با سس نیروی می توان بصورت مستقیم u_0 را یافت.



بفرض مثال برای تیر ادیلر برنولی داریم:

$$u_0 \delta P_0 + w_0 \delta F_0 + \theta_0 \delta M_0 + \phi_0 \delta T_0 + 0 = \int_0^L \left(\frac{N}{EA} \delta N + \frac{M}{EI} \delta M + f_s \frac{V}{GA} \delta V + \frac{T}{GJ} \delta T \right) dx \quad (9.7.10)$$

که متغیرهای Generalized Coordinates δP_0 , δW_0 , δM_0 , δT_0 هستند.

$$\sigma(\delta P_0, \delta F_0, \delta M_0, \delta T_0)$$

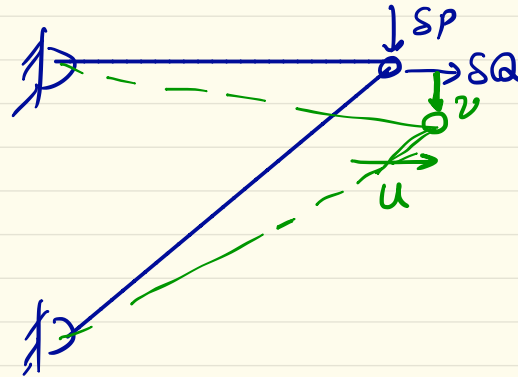
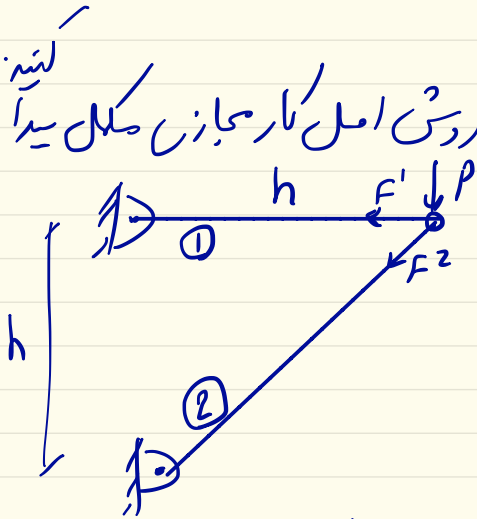
$$\int F(t, q_i, \dot{q}_i)$$

Generalized Coordinates

f_s : ضرب شکل بران نیرودن برشی

مثال: جابجایی عمودی واقعی تقعر 0 را با استعاره از روش اصل کار مجازن شکل سیم

$$A_1 = A_2 = A$$



$$\sum F_x = 0 \rightarrow F_1 + F_2 \frac{\sqrt{2}}{2} = 0$$

$$\sum F_y = 0 \rightarrow F_2 \frac{\sqrt{2}}{2} + P = 0$$

$$u \cdot \delta Q + v \delta P = \int_V \varepsilon_{ij} \delta \sigma_{ij} dv = \sum_{i=1}^2 \int_0^{h_i} A^{(i)} \varepsilon_{11}^{(i)} \delta \sigma_{11}^{(i)} dx \quad (a)$$

$$F^{(1)} = P, \quad F^{(2)} = -\sqrt{2}P, \quad \sigma_{11}^{(1)} = \frac{P}{A}, \quad \sigma_{11}^{(2)} = -\frac{\sqrt{2}P}{A} \quad (b)$$

$$\Rightarrow \varepsilon_{11}^{(1)} = \frac{P}{EA}, \quad \varepsilon_{11}^{(2)} = -\frac{\sqrt{2}P}{EA} \quad (c)$$

نُیَردهای مجازی:

$$\delta F^{(1)} = \delta P + \delta Q, \quad \delta F^{(2)} = -\sqrt{2} \delta P \quad (d)$$

$$\delta \sigma_{11}^{(1)} = \frac{\delta P + \delta Q}{A}, \quad \delta \sigma_{11}^{(2)} = -\frac{\sqrt{2} \delta P}{A} \quad (e)$$

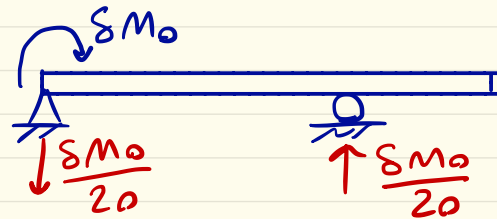
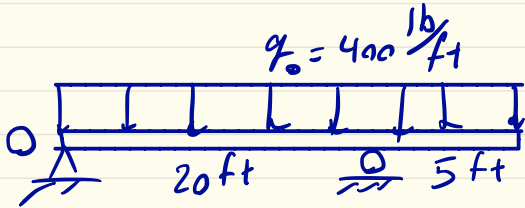
از اصل نا مجاز میل داریم:

$$\delta Q \cdot u + \delta P \cdot v = Ah \frac{\delta Q + \delta P}{A} \cdot \frac{P}{EA} + \sqrt{2} Ah \frac{\sqrt{2} \delta P}{A} \frac{\sqrt{2} P}{EA} \quad (f)$$

ضرایب δP و δQ در طرفین باید برابر باشند:

$$u = \frac{Ph}{EA}, \quad v = \frac{Ph}{EA} + 2\sqrt{2} \frac{Ph}{EA} = \frac{Ph}{EA} (1 + 2\sqrt{2}) \quad (9)$$

مثال: با استفاده از روش بار مجازی واحد، سبب انتگرالی سمت چپ را بیابید:



از تعادل نیروهای مجازی نتیجه می‌شود که نیروی مجازی $\frac{\delta M_0}{20}$ در کلیه نقاطها وارد می‌شود.

$$\theta_0 \cdot \delta M_0 = \frac{1}{EI} \int_0^L M(x) \delta M^0(x) dx \quad (10)$$

که $M(x)$ همان خمشی واقعی و $\delta M^0(x)$ همان خمشی مجازی می‌باشند.

$$M(x) = \begin{cases} 3750x - 200x^2 & 0 \leq x \leq 20 \\ 3750x - 200x^2 + 6250(x-20) & 20 \leq x \leq 25 \end{cases} \quad (b)$$

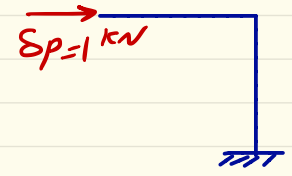
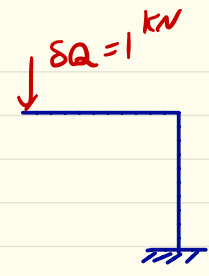
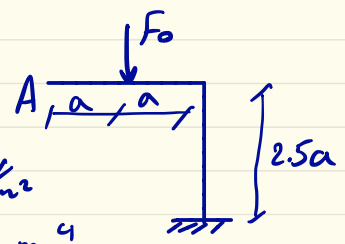
$$\delta M^0(x) = \begin{cases} \delta M^0 - \left(\frac{1}{20} \delta M^0\right)x & 0 \leq x \leq 20 \\ 0 & 20 \leq x \leq 25 \end{cases} \quad (c)$$

از جایگزینی (b) در رابطه (c) داریم: $(\delta M^0 = 1)$

$$\theta_0 = \frac{1}{EI} \int_0^{20} (3750x - 200x^2 - 127.5x^2 + 10x^3) dx = -\frac{7x \times 10^5}{6EI} \quad (d)$$

مثال: جابجائی افقی دتائم نقطہ A را بیابید:

$F_0 = 50 \text{ kN}$
 $a = 2 \text{ m}$
 $E = 200 \times 10^6 \text{ kN/m}^2$
 $I = 200 \times 10^6 \text{ mm}^4$



تقابل حاصل از δQ را در شکل (b) می توان دید

$$\delta Q \cdot v = \int \frac{M}{EI} \delta m \, dx \quad (a)$$

$$1 \cdot v = \int_0^a \frac{0}{EI} (x) \, dx + \int_0^a \frac{F_0 x}{EI} (a+x) \, dx + \int_0^{2.5a} \frac{F_0 a}{EI} (2a) \, dx \quad (b)$$

$$= \frac{5F_0 a^3}{6EI} + \frac{F_0 a^3}{EI} = \frac{35F_0 a^3}{6EI} = 0.0583 \text{ m}$$

حال $\delta P = 1$ را در نقطه A اعمال می کنیم:

$$\delta P \cdot u = \int \frac{M}{EI} \delta m \, dx \quad (c)$$

$$1 \cdot u = \int_0^a \frac{0}{EI} (0) \, dx + \int_0^a \frac{F_0 x}{EI} (0) \, dx + \int_0^{2.5a} \frac{F_0 a}{EI} (-x) \, dx \quad (d)$$

$$= - \frac{3.125 F_0 a^3}{EI} = -0.0513 \text{ m} \quad (\text{دہ})$$

علامت منفی یعنی در خلاف ہے فرض شدہ حرکت صورت میں لیا گیا۔