

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ

صَرْبَه

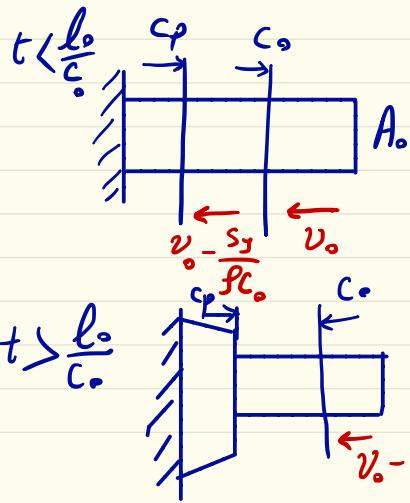
جَلْه ٢١

۵-۴ - بخورگی مدل استوانه‌ای کامل بلاستید با رعایت زیاده‌بدهی مانع ملب



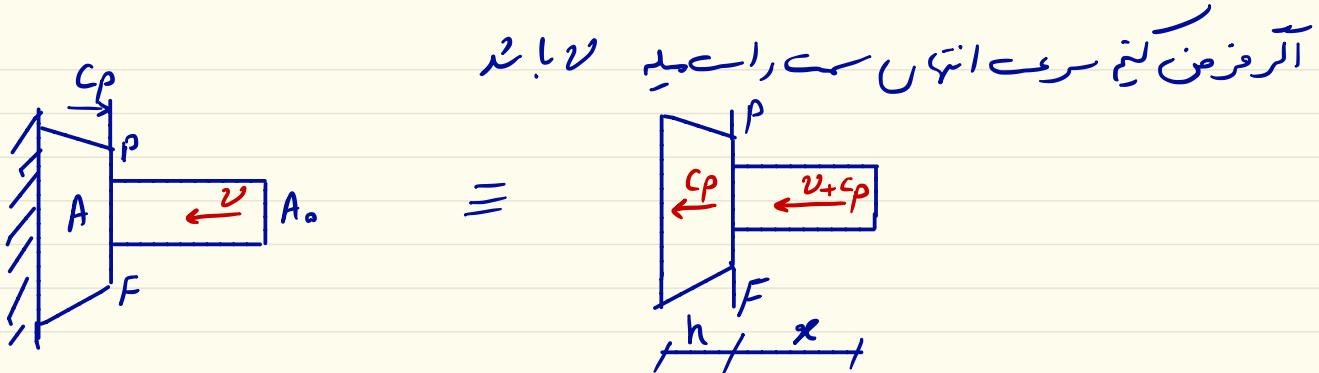
ماره کامل بلاستید

با استفاده از ردی اندازه حرکت تیلور این ماده را حل می‌کنیم:



سرعت c_0 خلی بیشتر از c_p است لذا تاریخین

c_p به اندی میله سوچ الاستید چند بار رفت و برگشت می‌کند که باشد کمترین سرعت میله بود



$$A_0(v + c_p) = A c_p$$

(a)

باتی جرم :

$$\text{PF دفعہ} : \quad F = \frac{d}{dt} (m v) \Rightarrow$$

$$S_y (A - A_0) = \cancel{F_0 A_0 (v + c_p)} \cdot \underbrace{[(v + c_p) - c_p]}_{\text{تغیر سریع}}$$

جم وارده بر واحد زمان

$$\Rightarrow \cancel{F_0 A_0 (v + c_p)} v = S_y (A - A_0) \quad (b)$$

تعريف لرنسي :
(C)

(عزم الابد : V)

$$\epsilon = \frac{dl_0 - dl}{dl_0} = \frac{\frac{V}{A_0} - \frac{V}{A}}{\frac{V}{A_0}} = 1 - \frac{A_0}{A}$$

$$(a) \Rightarrow C_p = \frac{v}{\frac{A}{A_0} - 1}$$

(d)

$$\xrightarrow{(b)} f_0 A_0 v \left[v + \frac{v}{\frac{A}{A_0} - 1} \right] = S_y \left(\frac{A}{A_0} - 1 \right) A_0$$

لـ

$$\frac{f_0 v^2}{S_y} = \frac{\left(\frac{A}{A_0} - 1 \right)^2}{A/A_0} = \frac{\left(\frac{1}{1-\epsilon} - 1 \right)^2}{1-\epsilon} = \frac{\epsilon^2}{1-\epsilon} \quad (5-11)$$

حال با توجه به مدل در موردن h می توان گفت:

$$\frac{dh}{dt} = C_p$$

(e)

$$\frac{dx}{dt} = - (v + C_p)$$

(f)

از عزمی مربای سمت راست:

$$S_y A_0 = - f_o A_0 x \frac{d}{dt} (v + c_p) = - f_o A_0 x \frac{dv}{dt}$$

$$\Rightarrow \frac{dv}{dt} = - \frac{S_y}{f_o x} \quad (g)$$

$$(g), (f) \Rightarrow \frac{dx}{dv} = \frac{v + c_p}{S_y / f_o x} \quad (h)$$

از مرف دلخواه استفاده از (c) و (d) داریم:

$$c_p = \frac{v}{A/A_0 - 1} = \frac{v}{\frac{1}{1-\epsilon} - 1} = \frac{1-\epsilon}{\epsilon} v \quad (5-12)$$

$$\stackrel{(h)}{\Rightarrow} \frac{dx}{dv} = \frac{v f_o x}{\epsilon S_y} \quad ; \quad \frac{dx}{x} = \frac{f_o v dv}{\epsilon S_y} \quad (i)$$

برای یافتن عبارت $v dv$ ، از عبارت (5-11) استفاده کنیم:

$$\frac{2 \rho_0 v dV}{S_j} = \frac{2 \varepsilon - \varepsilon^2}{(1-\varepsilon)^2} d\varepsilon \quad (j)$$

$$\Rightarrow 2 \frac{dx}{x} = \frac{2-\varepsilon}{(1-\varepsilon)^2} d\varepsilon \quad (k)$$

$$\Rightarrow \left[\ln x^2 \right]_{\varepsilon_0}^{\varepsilon} = \left[-\ln(1-\varepsilon) - \frac{1}{1-\varepsilon} \right]_{\varepsilon_0}^{\varepsilon}$$

$$\ln \left(\frac{x}{L} \right)^2 = \ln \left(\frac{1-\varepsilon_0}{1-\varepsilon} \right) + \frac{\varepsilon - \varepsilon_0}{(1-\varepsilon)(1-\varepsilon_0)} \quad (5-13)$$

کہ ε کرنٹی درجہ تغیر کل پلاسٹک اے۔ درمیں درخاتی تغیر کل پلاسٹک $\varepsilon = \varepsilon_0$ اے۔ لہذا طول بیوں تغیر کل نہیں x ہیں

حوالہ دو:

$$\ln \left(\frac{x}{L} \right)^2 = \ln(1-\varepsilon_0) - \frac{\varepsilon_0}{1-\varepsilon_0} \quad (5-14)$$

برای محنت تغیر شکل پلاستیک یا مقاومت:

$$, \stackrel{(P), (f)}{(5-12)} \Rightarrow \frac{dh}{dx} = -\frac{C_p}{C_p + v} = 1 - \varepsilon \quad (L)$$

$$\Rightarrow \frac{h}{L} = \int_{x/L}^1 (1 - \varepsilon) d\left(\frac{x}{L}\right) \quad (5-15)$$

از طرف دیگر با استفاده از رابطه (g) داریم:

$$\int dt = \int -\frac{f_0 x dv}{S_y} \quad (m)$$

و همین‌طور با استفاده از (5-11) داریم:

$$v^2 = \frac{S_y \varepsilon^2}{f_0 (1 - \varepsilon)}$$

$$\Rightarrow dv = \frac{1 - \varepsilon/2}{(1 - \varepsilon)^{3/2}} \sqrt{\frac{S_y}{f_0}} d\varepsilon \quad (n)$$

$$(m), (n) \Rightarrow \int_0^t dt = -L \sqrt{\frac{F_0}{S_f}} \int_{\varepsilon_0}^{\varepsilon} \left(\frac{x}{L}\right) \frac{(1-\varepsilon_2)}{(1-\varepsilon)^{3/2}} d\varepsilon$$

$$\Rightarrow \frac{v_0 t}{L} = \frac{\varepsilon_0}{1-\varepsilon_0} \int_{\varepsilon}^{\varepsilon_0} \left(\frac{x}{L}\right) \frac{(1-\varepsilon_2)}{(1-\varepsilon)^{3/2}} d\varepsilon \quad (5-16)$$

با استفاده از (5-15) و (5-16) می‌توان مسیر حرکت را بیان کرد. همین با استفاده از:

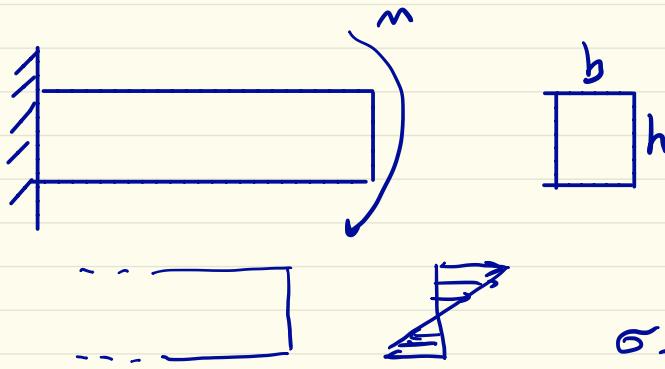
$$\frac{d}{d_0} = \sqrt{\frac{A}{A_0}} = \frac{1}{\sqrt{1-\varepsilon}} \quad (5-17)$$

می‌توان روند تغییر شکل صلیه را نتیراً ترسیم کرد.

بنیه سُمْ : تَعْدِيل بِلَا سَيْدِ سازه های سُمْ بار ضربه ای

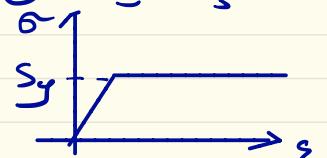
۱-۶ - تئوری سُمْ ماره بِلَا سَيْدِ

ماره را بِلَا سَيْدِ کامل در تئوری کریز.



$$\sigma = \frac{My}{I}$$

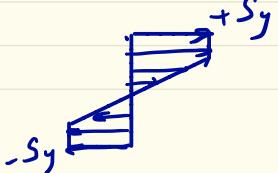
۱- وقتی ماره در حد الاستدی اسے



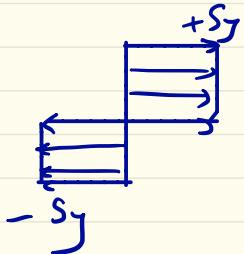
۲- خرین سرحد بِلَا سَيْدِ

$$\sigma|_{y=h_2} = \sigma_y \rightarrow M_E = \frac{bh^2\sigma_y}{6}$$

۳- فَسَی از ماره رجبار بِلَا سَيْدِ شده باشد
 $M_E < M$



۴- مالک سیم های خنثی قابل عمل توسطه ای (تام ماره رجارتمند پلاسکید شده است)



$$M_p = \frac{bh^2 S_y}{4}$$

$$= \text{ضریب شکلی مقطع} \quad \frac{M_p}{M_E}$$

تعريف:

بررس متغیر ۱.۵ ، برابر دایره $\pi/4$

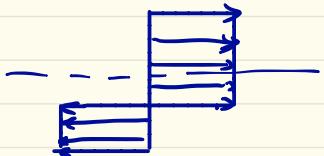
وقتی M به حد از M_p بر سر دیگر تراز آشده شود به حرخش می‌اند که اصطلاحاً به این حالت لولای پلاستیک می‌گویند. یعنی در آن

مقطع تام ماره به حالت پلاسکید درآمده است.

برای رفع محدودیت قسم را صلب - ناصل پلاسکید در تغیر میلیمود را تقابل از یعنی

آنده متفعه به حالت نامل بلاستیک بر سر خیر تر صفر زایست.

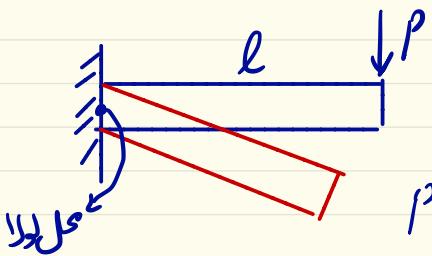
اگر همراه با ممان حسنه M نیز در محورین F نیز وجود داشته باشد حالت نامل بلاستیک حسنه داشت.



$$\left(\frac{M}{M_p}\right)^2 + \left(\frac{F}{F_p}\right)^2 = 1$$

خواهد شد
(a)

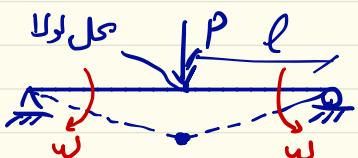
6-2 - لولاهای بلاستیک در ترها



$$P \cdot l \omega = M_p \cdot \omega \Rightarrow P = \frac{M_p}{l}$$

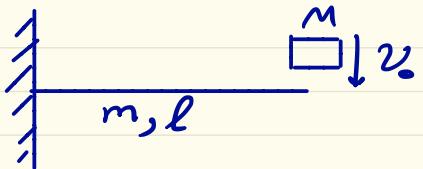
نرخ کار انعام شده توسط م
نرخ کار بلاستیک

د) : نیز دئیله لولاس بلاستیک بوجودی آورد.

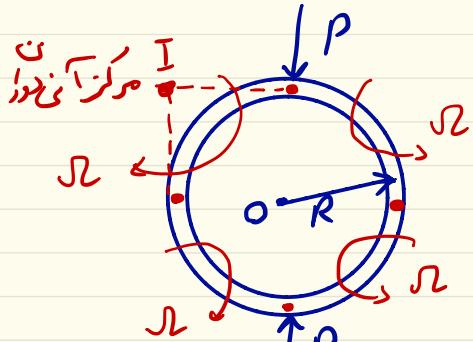


$$P \cdot l \omega = 2 M_p \omega \Rightarrow P = \frac{2 M_p}{l}$$

(a)



$$\frac{1}{2} M v_0^2 = M \rho \frac{\Delta}{l} \rightarrow \Delta = \frac{M v_0^2 l}{2 M \rho} \quad (6-3)$$



لولاهای پلاستیکی در حلقة های راگرهای ۶-۳

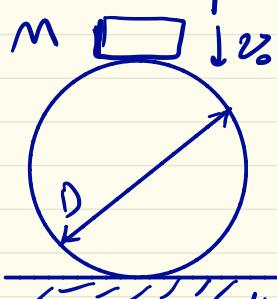
با سرعت $R\omega$ به سرعت $R\omega$ حرکتی لند
بار P باز است ۱

$$2PR\omega = 8M\rho R \quad \text{لوله ۱}$$

$$\Rightarrow \rho = 4M\rho / R \quad (6-3)$$

۲ آنچه M بحلقه برخورده لند

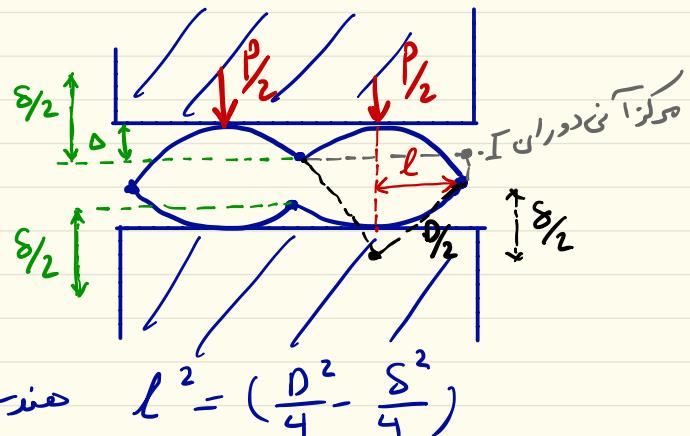
میزان کم شدن ΔD را با ΔD نمی نمی داشم.



$$\frac{4M\rho}{D/2} \cdot \Delta D = \frac{1}{2} M v_0^2 \Rightarrow \Delta D = \frac{M v_0^2 D}{16M\rho} \quad (6-4)$$

در عمل دیده می شود که در حینی تراکمی فقط ۸۵٪ از وزن وزنه حذب می شود و مابقی باعث برگشته وزنه می شود.

۲ آنچه توضیح می شود.



$$\text{هنوز} \quad l^2 = \left(\frac{D^2}{4} - \frac{\delta^2}{4} \right)$$

$$\begin{aligned} P/2 \cdot l \cdot R &= 2 M_p R \\ \Rightarrow P &= 4 M_p / l \end{aligned}$$

(6-5)

$$\Rightarrow \frac{P}{4 M_p / l} = \frac{1}{\sqrt{1 - (\delta/l)^2}}$$

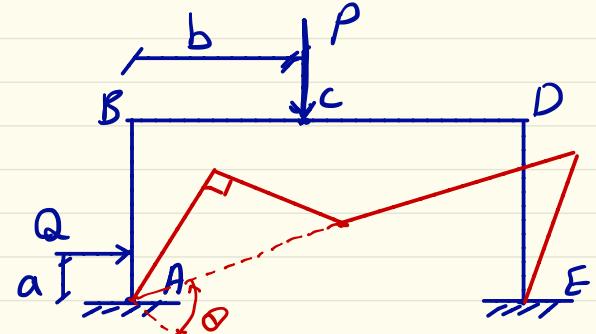
(6-6a)

آنچه مطلب در علله نزدیکی دارد باشد را:

$$\frac{P_2}{2} \cdot l \cdot \Delta = M \frac{P_2}{2} \cdot \Delta \cdot J_2 + 2 M_p J_2$$

$$\Rightarrow \frac{P}{4M_p/R} = \frac{1}{\left[1 - \left(\frac{\delta}{D}\right)^2\right]^{\frac{1}{2}} - M(1-\delta)\beta} \quad (6-6b)$$

$$\delta \approx \beta = \frac{l}{D/2}$$



لولاھاں پلاسٹیکی درجاتا 6-4

آخر دلیل ضروری ہے کونہار باند

کہ تیار رادہ نہ سے داریز
لولاھاں:

A, C, D, E

$$Q \cdot a w + P(A C \cdot \cos \theta) w = w M_f + w M_p + 2 w M_p + w M_p$$

(A) (C) (D) (E)

$$\Rightarrow Q a + P b = 6 M_p$$