

CHAPTER

10

Ferdinand P. Beer
E. Russell Johnston, Jr.
John T. DeWolf
David F. Mazurek

Lecture Notes:
J. Walt Oler
Texas Tech University



기둥
Columns

구조물의 안정 ([Stability of Structures](#))

핀지지 기둥에 대한 오일러 공식 ([Euler's Formula for Pin-Ended Column](#))

오일러 공식의 확장 ([Extension of Euler's Formula](#))

견본문제 10.1 ([Sample Problem 10.1](#))

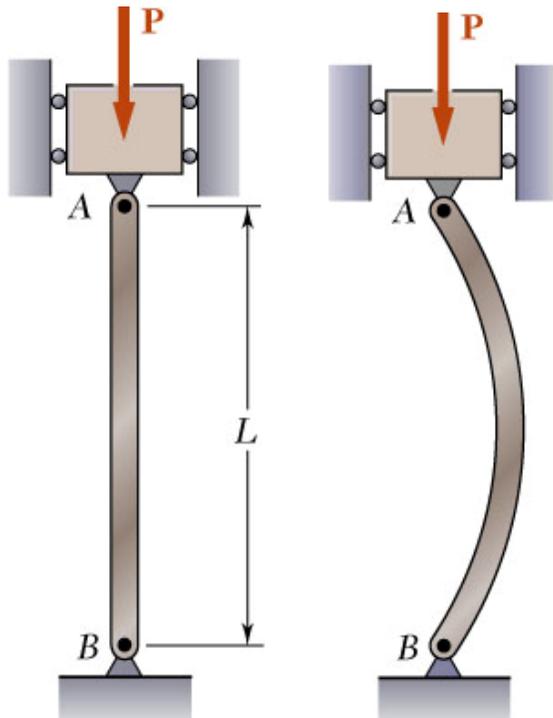
편심 축하중 ; 시컨트 공식 ([Eccentric Loading; The Secant Formula](#))

견본문제 10.2 ([Sample Problem 10.2](#))

중심 축하중을 받는 기둥 설계 ([Design of Columns Under Centric Load](#))

견본문제 10.4 ([Sample Problem 10.4](#))

편심 축하중을 받는 기둥 설계 ([Design of Columns Under an Eccentric Load](#))



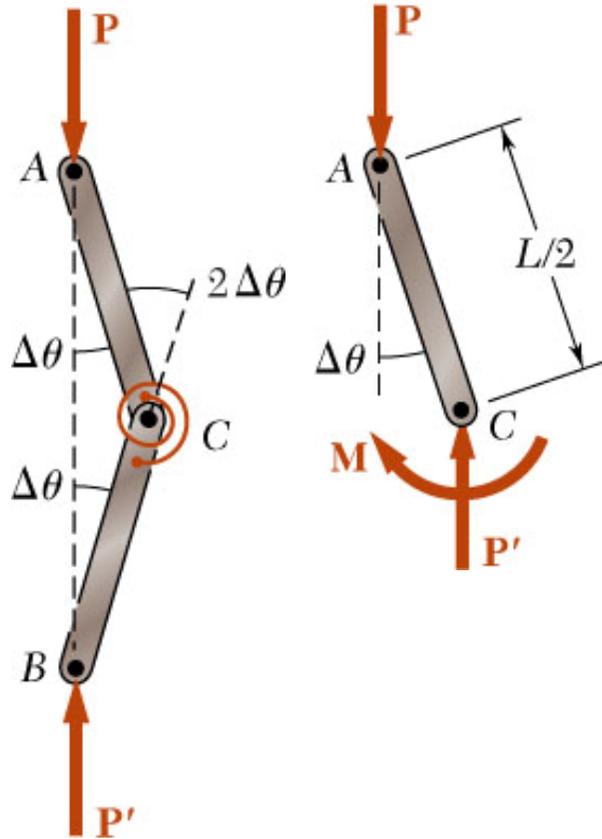
- 기둥설계에서 단면적은 다음 조건이 만족하여야 한다.
 - 응력이 허용응력보다 작아야 한다.

$$\sigma = \frac{P}{A} \leq \sigma_{all}$$

- 변형이 규정 값보다 작아야 한다.

$$\delta = \frac{PL}{AE} \leq \delta_{spec}$$

- 위의 조건이 만족되록 설계되었다 하더라도 기둥이 불안정하게 되어 갑자기 휘거나 좌굴(buckle)을 일으킬 수 있다.



- 두 개의 봉과 비틀림 스프링으로 구성된 모델에서, 작은 변위 또는 교란(perturbation)이 일어날 경우,

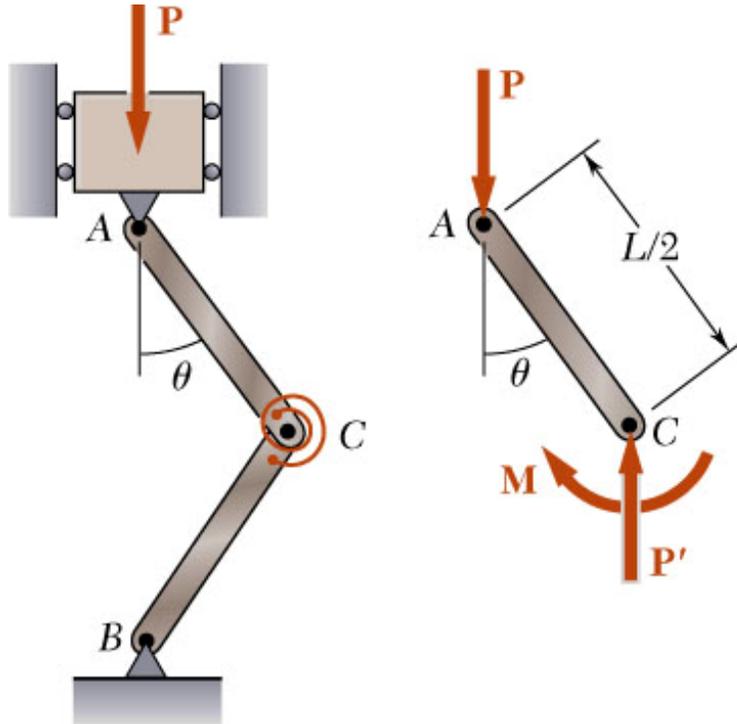
$$K(2\Delta\theta) = \text{restoring moment}$$

$$P \frac{L}{2} \sin \Delta\theta = P \frac{L}{2} \Delta\theta = \text{destabilizing moment}$$

- 다음 조건이 만족될 경우, 기둥은 안정 (원래의 위치로 복귀하려는 경향)

$$P \frac{L}{2} \Delta\theta < K(2\Delta\theta)$$

$$P < P_{cr} = \frac{4K}{L}$$



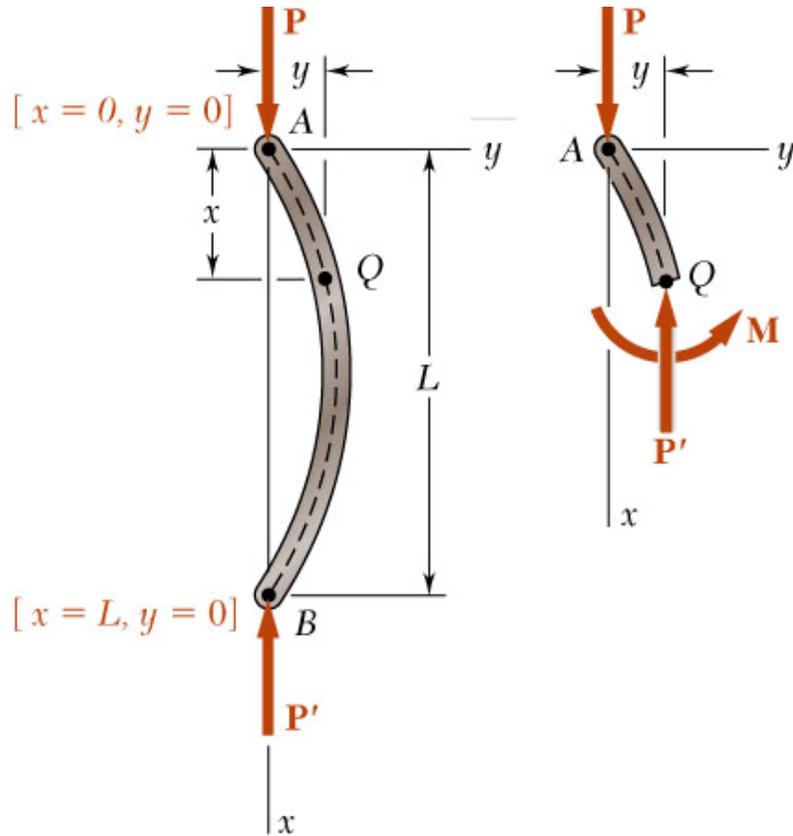
- 하중 P 가 가해질 경우, 구조시스템은 약간 교란(perturbation)이 일어난 후 어느 휨각(deflection angle)에서 평형위치에 도달

$$P \frac{L}{2} \sin \theta = K(2\theta)$$

$$\frac{PL}{4K} = \frac{P}{P_{cr}} = \frac{\theta}{\sin \theta}$$

- 단, $\sin \theta < \theta$ 일 경우에 $P > P_{cr}$ 에 적합한 상황이 발생

핀지지 기둥에 대한 오일러 공식 (Euler's Formula for Pin-Ended Beams)



- 축방향 하중을 받는 기둥을 고려. 약간의 교란이 일어난 후, 시스템은 평형위치에 도달하여 다음 식을 만족

$$\frac{d^2 y}{dx^2} = \frac{M}{EI} = -\frac{P}{EI} y$$

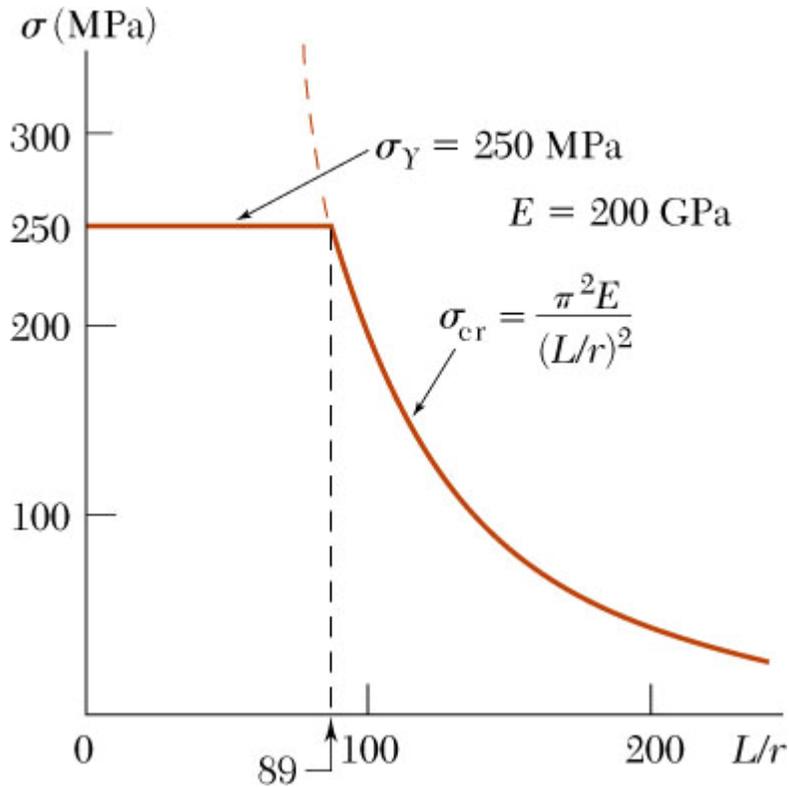
$$\frac{d^2 y}{dx^2} + \frac{P}{EI} y = 0$$

- 위 식의 풀이로부터,

$$P > P_{cr} = \frac{\pi^2 EI}{L^2}$$

$$\sigma = \frac{P}{A} > \sigma_{cr} = \frac{\pi^2 E (Ar^2)}{L^2 A} = \frac{\pi^2 E}{(L/r)^2}$$

핀지지 기둥에 대한 오일러 공식 (Euler's Formula for Pin-Ended Beams)



- 임계하중(critical load)에 상응하는 응력

$$P > P_{cr} = \frac{\pi^2 EI}{L^2}$$

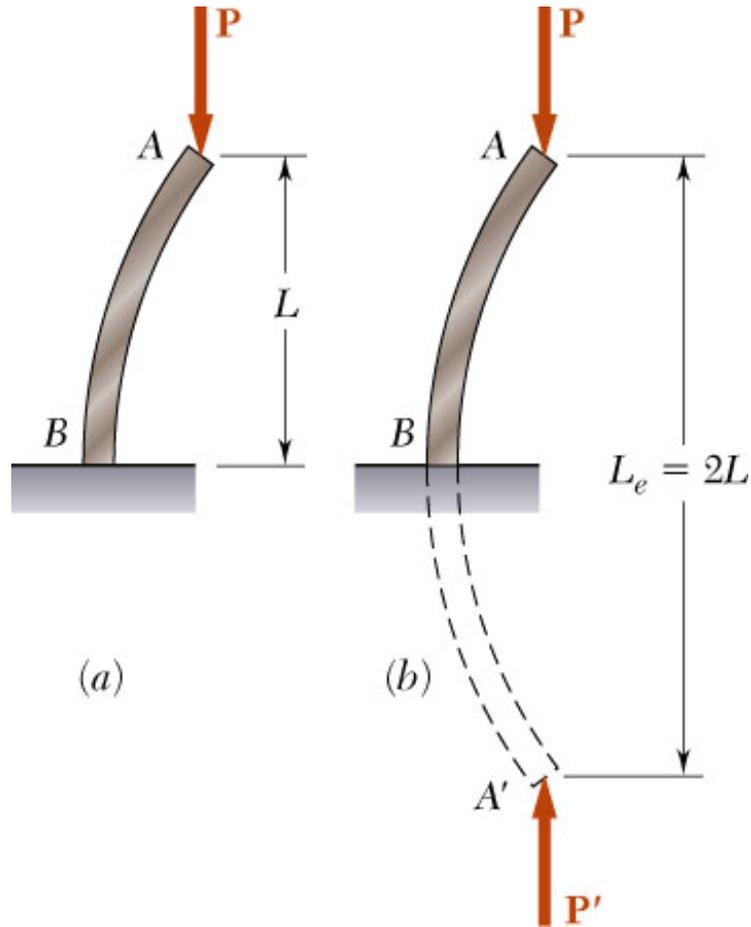
$$\sigma = \frac{P}{A} > \sigma_{cr} = \frac{P_{cr}}{A}$$

$$\sigma_{cr} = \frac{\pi^2 E (Ar^2)}{L^2 A}$$

$$= \frac{\pi^2 E}{(L/r)^2} = \text{critical stress}$$

$$\frac{L}{r} = \text{slenderness ratio}$$

- 위 해석법은 중심축 하중을 받는 경우에만 해당된다.

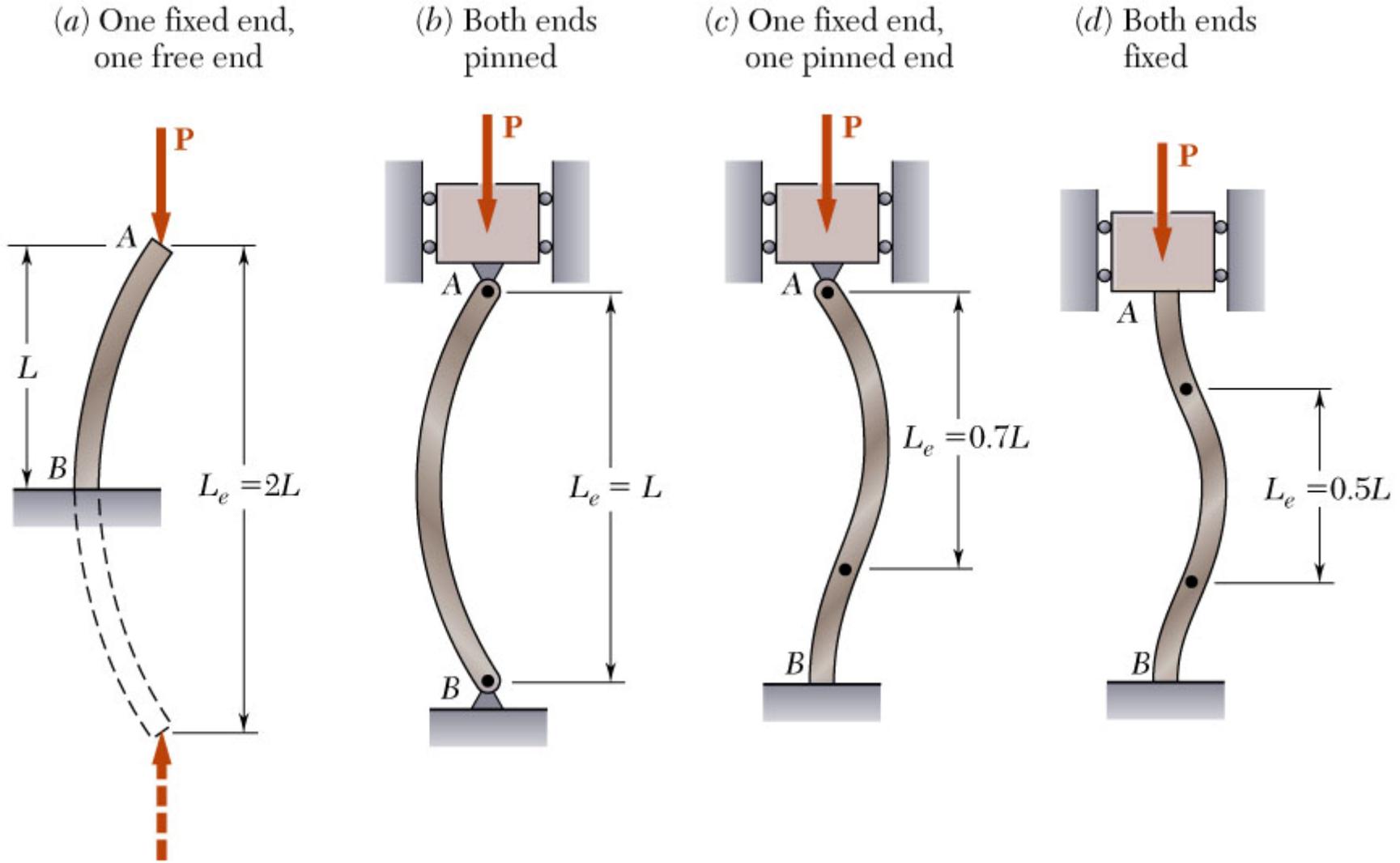


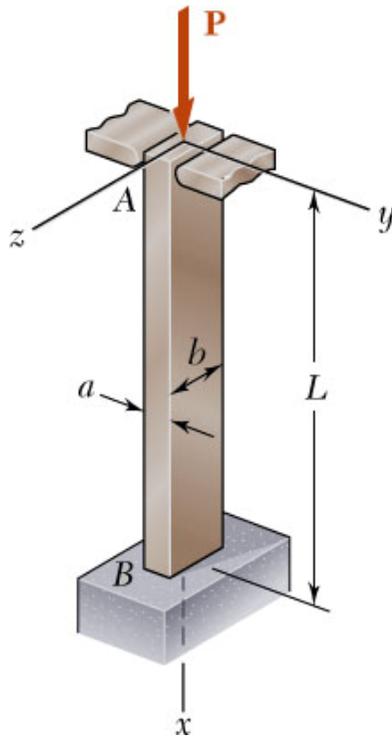
- 한 단이 고정된 기둥의 자유단에 하중이 작용할 경우, 핀지지 기둥의 상반부(upper-half)와 같이 거동
- 오일러 공식으로부터 임계하중은,

$$P_{cr} = \frac{\pi^2 EI}{L_e^2}$$

$$\sigma_{cr} = \frac{\pi^2 E}{(L_e/r)^2}$$

$$L_e = 2L = \text{equivalent length}$$





$$L = 0.5 \text{ m}$$

$$E = 70 \text{ GPa}$$

$$P = 20 \text{ kN}$$

$$FS = 2.5$$

길이 L 이고 직사각형 단면의 알루미늄 기둥이 B 단에 고정되고 A 단에 중심 축하중을 받고 있다. 두 개의 원활한 고정판이 한 수직 평면에서는 A 단이 움직이지 않도록 구속하고 있으며, 다른 평면에서는 움직일 수 있도록 되어 있다.

- 좌굴에 대하여 가장 효과적인 단면의 두 변의 비 a/b 를 결정하라.
- 이 기둥의 가장 효율적인 단면을 설계하라.

견본문제 10.1 (Sample Problem 10.1)

풀이:

가장 효율적인 설계는 좌굴 저항이 두 대칭면에서 서로 같을 경우이다. 즉, 세장비 (slenderness ratio) 값이 같아야 하므로,

- xy 평면에서의 좌굴:

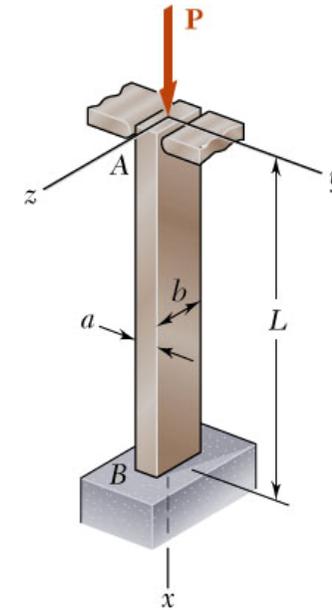
$$r_z^2 = \frac{I_z}{A} = \frac{\frac{1}{12}ba^3}{ab} = \frac{a^2}{12} \quad r_z = \frac{a}{\sqrt{12}}$$

$$\frac{L_{e,z}}{r_z} = \frac{0.7L}{a/\sqrt{12}}$$

- xz 평면에서의 좌굴:

$$r_y^2 = \frac{I_y}{A} = \frac{\frac{1}{12}ab^3}{ab} = \frac{b^2}{12} \quad r_y = \frac{b}{\sqrt{12}}$$

$$\frac{L_{e,y}}{r_y} = \frac{2L}{b/\sqrt{12}}$$



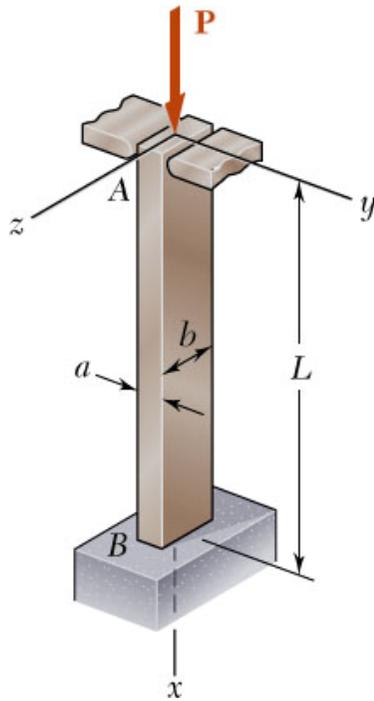
- 가장 효율적인 설계:

$$\frac{L_{e,z}}{r_z} = \frac{L_{e,y}}{r_y}$$

$$\frac{0.7L}{a/\sqrt{12}} = \frac{2L}{b/\sqrt{12}}$$

$$\frac{a}{b} = \frac{0.7}{2}$$

$$\frac{a}{b} = 0.35$$



$$L = 0.5 \text{ m}$$

$$E = 70 \text{ GPa}$$

$$P = 20 \text{ kN}$$

$$FS = 2.5$$

$$a/b = 0.35$$

- 설계:

$$\frac{L_e}{r_y} = \frac{2L}{b/\sqrt{12}} = \frac{2(0.5 \text{ m})}{b/\sqrt{12}} = \frac{3.464}{b}$$

$$P_{cr} = (FS)P = (2.5)(20 \text{ kN}) = 50 \text{ kN}$$

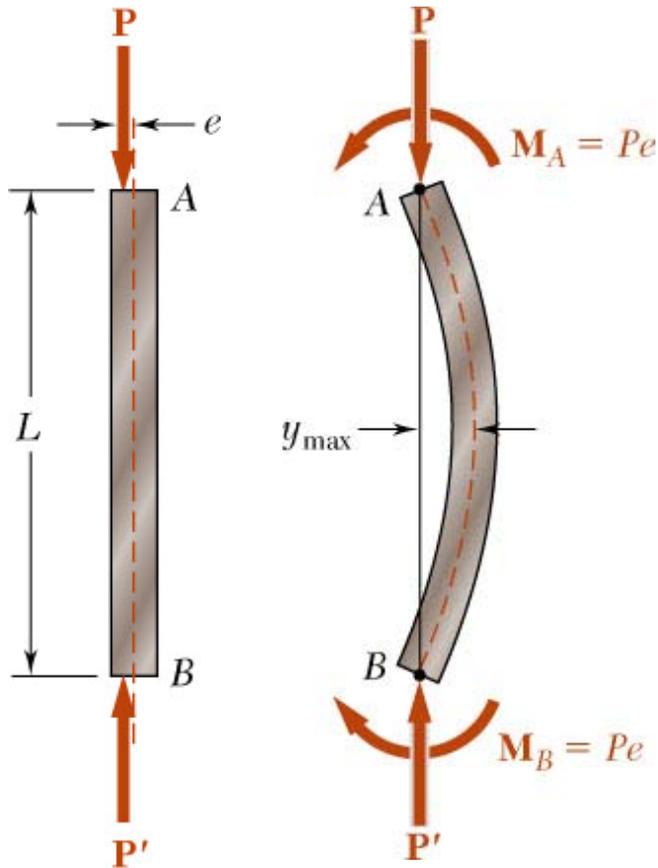
$$\sigma_{cr} = \frac{P_{cr}}{A} = \frac{50000 \text{ N}}{(0.35b)b}$$

$$\sigma_{cr} = \frac{\pi^2 E}{(L_e/r)^2} = \frac{\pi^2 (70 \times 10^9 \text{ Pa})}{(3.464/b)^2}$$

$$\frac{50000 \text{ N}}{(0.35b)b} = \frac{\pi^2 (70 \times 10^9 \text{ Pa})}{(3.464/b)^2}$$

$$b = 39.7 \text{ mm}$$

$$a = 0.35b = 13.9 \text{ mm}$$



- 편심 축하중은 중심 축하중 및 우력 (couple) 과 동가이다.
- 작은 편심에서도 굽힘이 일어난다. 좌굴 문제는 과도한 휨(deflection)의 발생 여부이다.

- $P = P_{cr}$ 일 경우, 휨은 무한대

$$\frac{d^2 y}{dx^2} = \frac{-Py - Pe}{EI}$$

$$y_{\max} = e \left[\sec \left(\frac{\pi}{2} \sqrt{\frac{P}{P_{cr}}} \right) - 1 \right] \quad P_{cr} = \frac{\pi^2 EI}{L_e^2}$$

- 최대응력

$$\begin{aligned} \sigma_{\max} &= \frac{P}{A} \left[1 + \frac{(y_{\max} + e)c}{r^2} \right] \\ &= \frac{P}{A} \left[1 + \frac{ec}{r^2} \sec \left(\frac{1}{2} \sqrt{\frac{P}{EA}} \frac{L_e}{r} \right) \right] \end{aligned}$$

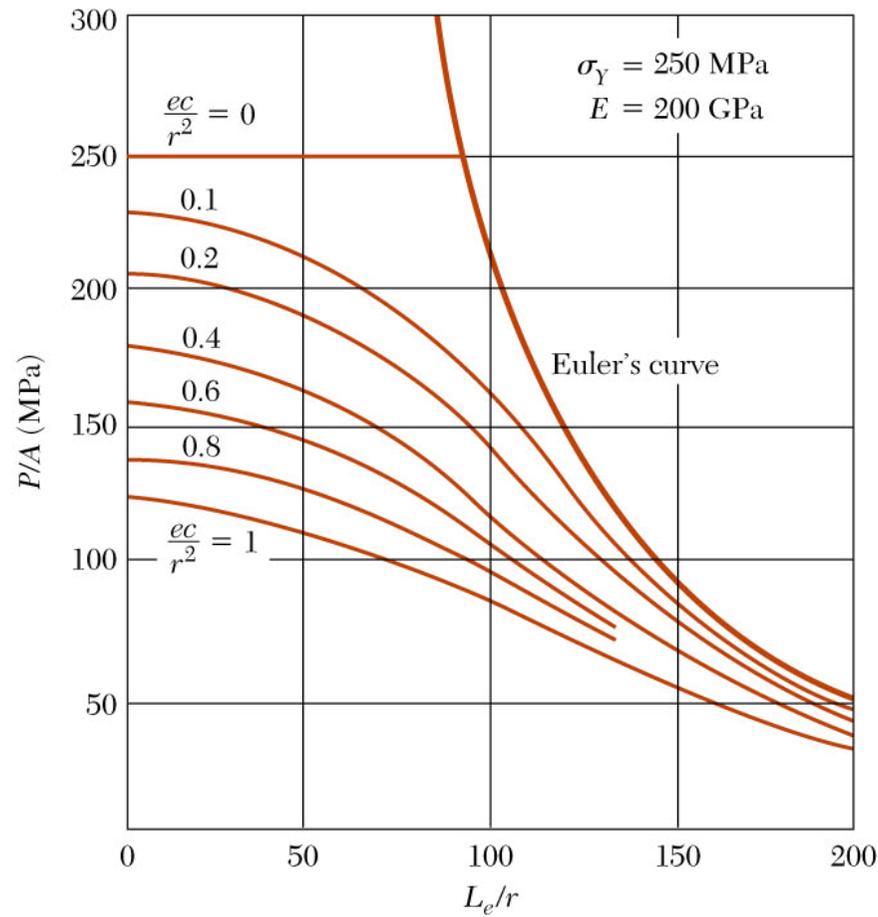
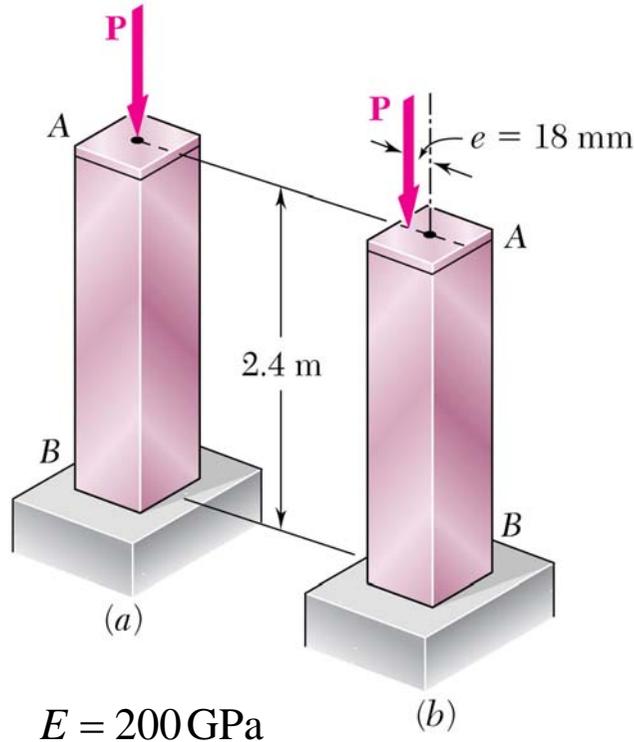


Fig. 10.24 Load per unit area, P/A , causing yield in column.

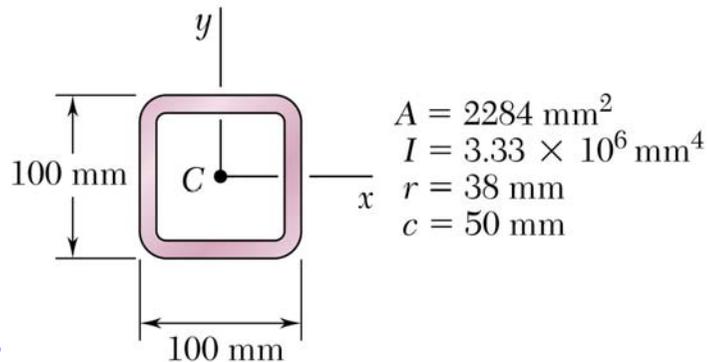
$$\sigma_{\max} = \sigma_Y = \frac{P}{A} \left[1 + \frac{ec}{r^2} \sec \left(\frac{1}{2} \sqrt{\frac{P}{EA}} \frac{L_e}{r} \right) \right]$$

견본문제 10.2 (Sample Problem 10.2)

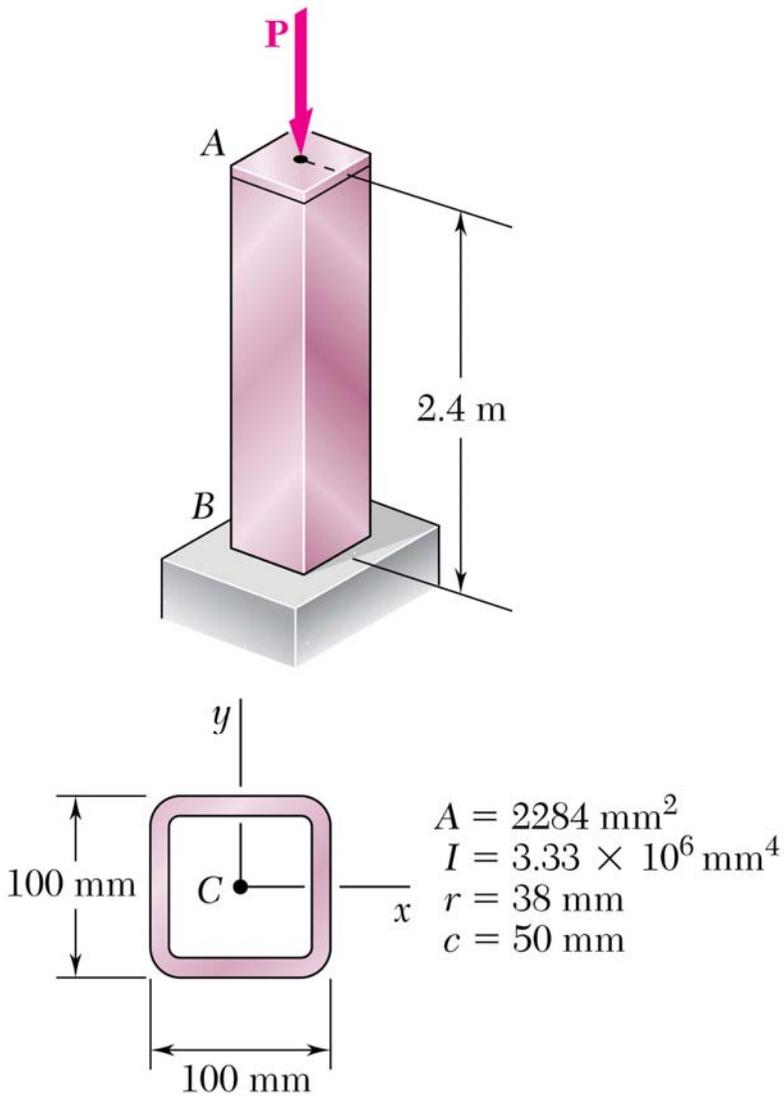


그림의 단면을 갖는 길이 2.4 m인 구조용 강관기둥에 대하여,

- 안전계수가 2일 경우, 오일러 공식을 사용해서 기둥의 허용 중심 축하중과 이에 대응하는 수직응력을 구하여라.
- a 항에 구한 허용하중이 기둥의 중심축으로부터 18 mm 인 지점에 작용할 경우, 기둥 상단의 수평처짐과 최대 수직응력을 구하여라.



견본문제 10.2 (Sample Problem 10.2)



풀이:

• 최대 허용 편심축하중:

- 유효길이,

$$L_e = 2(2.4 \text{ m}) = 4.8 \text{ m}$$

- 임계하중,

$$P_{cr} = \frac{\pi^2 EI}{L_e^2} = \frac{\pi^2 (200 \times 10^9 \text{ Pa}) (3.33 \times 10^{-6} \text{ m}^4)}{(4.8 \text{ m})^2} = 285.3 \text{ kN}$$

- 허용하중,

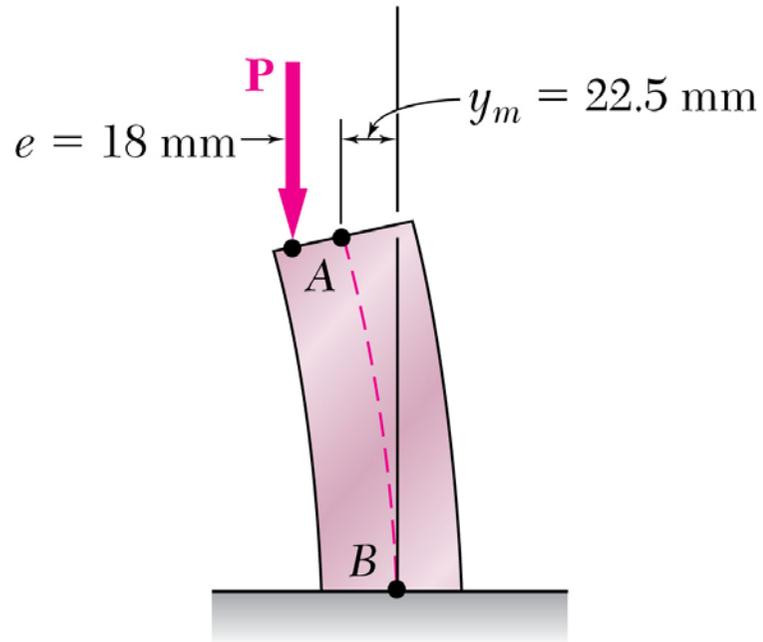
$$P_{all} = \frac{P_{cr}}{FS} = \frac{285.3 \text{ kN}}{2}$$

$$P_{all} = 142.7 \text{ kN}$$

$$\sigma = \frac{P_{all}}{A} = \frac{142700 \text{ N}}{2284 \times 10^{-6} \text{ m}^2}$$

$$\sigma = 62.5 \text{ MPa}$$

견본문제 10.2 (Sample Problem 10.2)



• 편심 축하중:

- A점의 수평처짐,

$$y_m = e \left[\sec \left(\frac{\pi}{2} \sqrt{\frac{P}{P_{cr}}} \right) - 1 \right]$$

$$= (18 \text{ mm}) \left[\sec \left(\frac{\pi}{2\sqrt{2}} \right) - 1 \right]$$

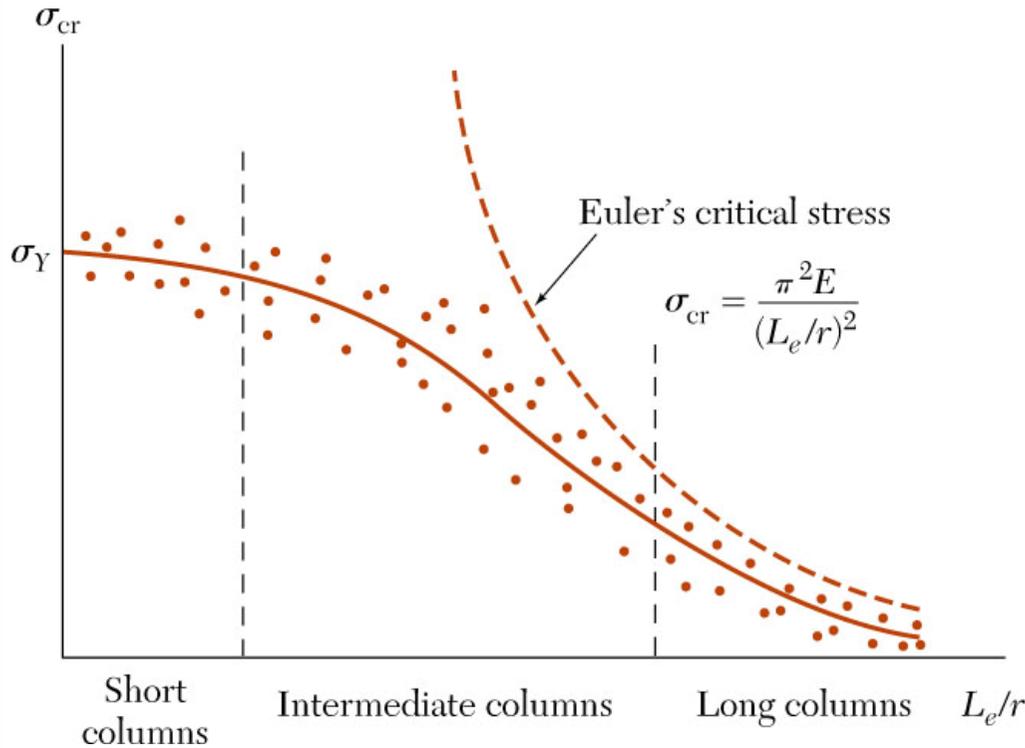
$$y_m = 22.5 \text{ mm}$$

- 최대수직응력,

$$\sigma_m = \frac{P}{A} \left[1 + \frac{ec}{r^2} \sec \left(\frac{\pi}{2} \sqrt{\frac{P}{P_{cr}}} \right) \right]$$

$$= \frac{142700 \text{ N}}{2284 \times 10^{-6} \text{ m}^2} \left[1 + \frac{(0.018 \text{ m})(0.05 \text{ m})}{(0.038 \text{ m})^2} \sec \left(\frac{\pi}{2\sqrt{2}} \right) \right]$$

$$\sigma_m = 150.2 \text{ MPa}$$

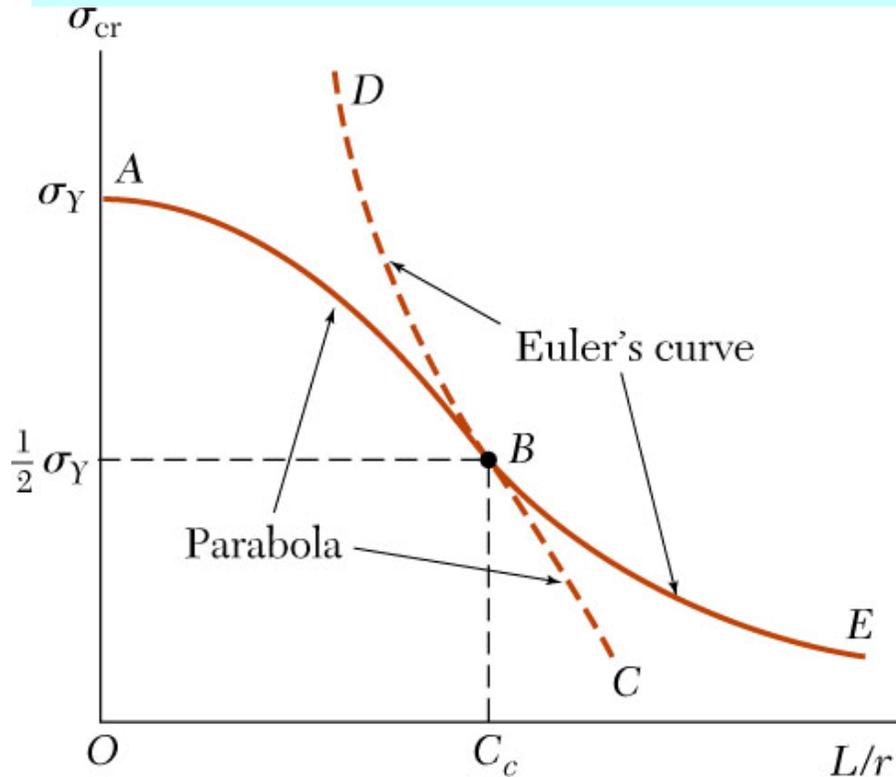


- 앞 절의 해석은 응력은 비례한도 이내에 있고, 초기에 직선이고 균질 (homogeneous) 인 기둥으로 가정
- 많은 실험 데이터에 의하면,
 - 큰 세장비 L_e/r (장주); σ_{cr} 은 오일러 공식에 따르며, E 값에 의존하나 σ_Y 에는 무관
 - 작은 세장비 L_e/r (단주); σ_{cr} 은 E 가 아닌 항복강도 σ_Y 에 의해 결정
 - 중간 세장비 L_e/r (중간주); σ_{cr} 은 σ_Y 와 E 모두에 의존

구조용 강재

AISC : American Inst. of Steel Construction

미국 강구조 연구소



- $L/r > C_c$ 에 대하여,

$$\sigma_{cr} = \frac{\pi^2 E}{(L/r)^2} \quad \sigma_{all} = \frac{\sigma_{cr}}{FS}$$

$FS = 1.92$

- $L/r > C_c$ 에 대하여,

$$\sigma_{cr} = \sigma_Y \left[1 - \frac{(L/r)^2}{2C_c^2} \right] \quad \sigma_{all} = \frac{\sigma_{cr}}{FS}$$

$$FS = \frac{5}{3} + \frac{3}{8} \frac{L/r}{C_c} - \frac{1}{8} \left(\frac{L/r}{C_c} \right)^3$$

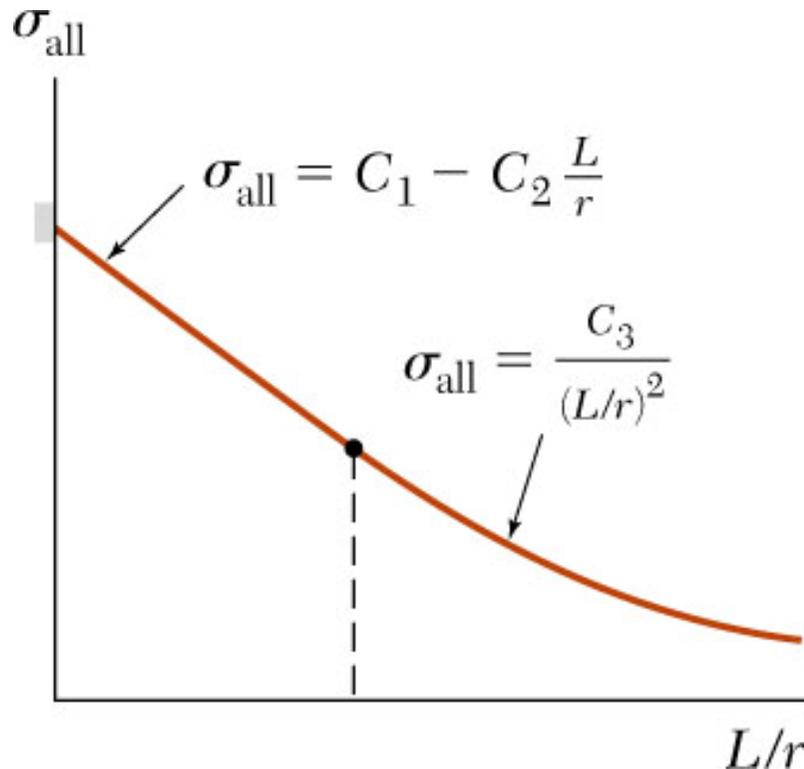
- $L/r = C_c$ 에서,

$$\sigma_{cr} = \frac{1}{2} \sigma_Y \quad C_c^2 = \frac{2\pi^2 E}{\sigma_Y}$$

알루미늄

Aluminum Association, Inc.

알루미늄 협회



- Alloy 6061-T6

$$L/r < 66:$$

$$\sigma_{all} = [139 - 0.868(L/r)] \text{ MPa}$$

$$L/r \geq 66:$$

$$\sigma_{all} = \frac{351 \times 10^3 \text{ MPa}}{(L/r)^2}$$

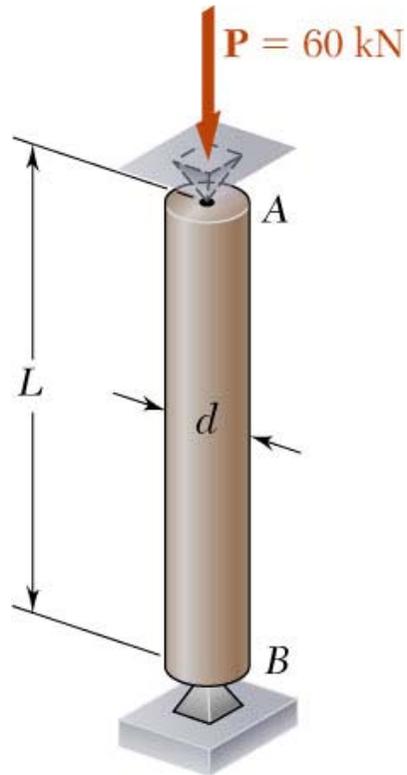
- Alloy 2014-T6

$$L/r < 55:$$

$$\sigma_{all} = [212 - 1.585(L/r)] \text{ MPa}$$

$$L/r \geq 55:$$

$$\sigma_{all} = \frac{54000 \text{ ksi}}{(L/r)^2} = \frac{372 \times 10^3 \text{ MPa}}{(L/r)^2}$$

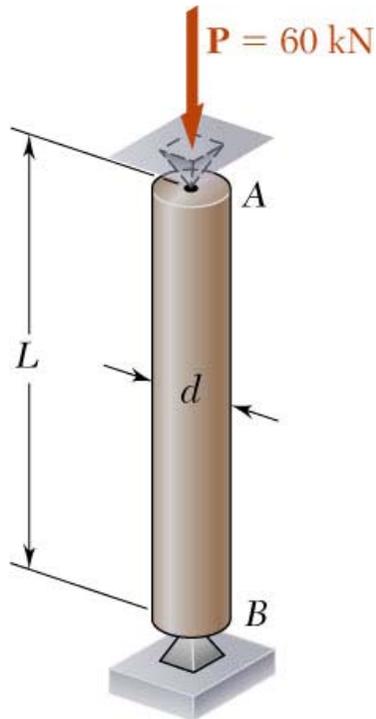


알루미늄 합금 2014-T6 를 사용하여 길이가 (a) $L = 750$ mm, (b) $L = 750$ mm 일 경우, $P = 60$ kN 을 지지할 수 있는 기둥의 최소지름을 결정하여라.

풀이:

- 봉의 지름을 알지 못하므로 세장비를 계산할 수 없다. 세장비 구간을 가정하여 문제를 푼다.
- 가정된 세장비 구간에서 지름을 계산한다.
- 계산된 지름으로 세장비를 계산하고, 가정을 확인한다.

견본문제 10.4 (Sample Problem 10.4)



c = cylinder radius

r = radius of gyration

$$= \sqrt{\frac{I}{A}} = \sqrt{\frac{\pi c^4 / 4}{\pi c^2}} = \frac{c}{2}$$

- $L = 750$ mm 에 대하여, $L/r > 55$ 로 가정
- 원기둥 반지름 계산

$$\sigma_{all} = \frac{P}{A} = \frac{372 \times 10^3 \text{ MPa}}{(L/r)^2}$$

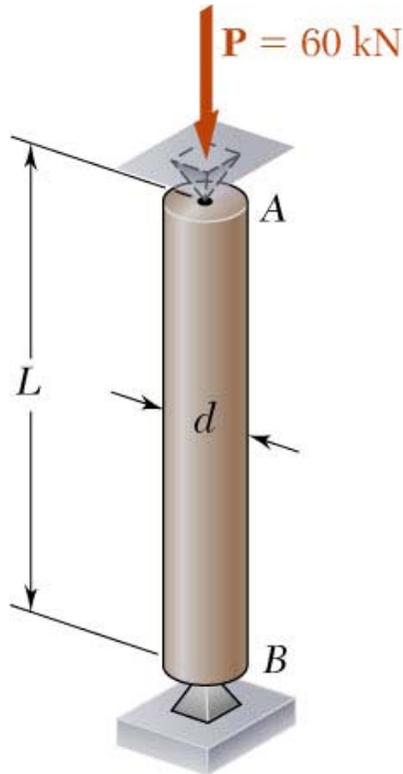
$$\frac{60 \times 10^3 \text{ N}}{\pi c^2} = \frac{372 \times 10^3 \text{ MPa}}{\left(\frac{0.750 \text{ m}}{c/2}\right)^2} \quad c = 18.44 \text{ mm}$$

- 가정된 세장비 검토:

$$\frac{L}{r} = \frac{L}{c/2} = \frac{750 \text{ mm}}{(18.44 \text{ mm})} = 81.3 > 55$$

가정은 옳지 않다.

$$d = 2c = 36.9 \text{ mm}$$



- $L = 300 \text{ mm}$ 에 대하여, $L/r < 55$ 로 가정

- 원기둥 반지름 계산

$$\sigma_{all} = \frac{P}{A} = \left[212 - 1.585 \left(\frac{L}{r} \right) \right] \text{MPa}$$

$$\frac{60 \times 10^3 \text{ N}}{\pi c^2} = \left[212 - 1.585 \left(\frac{0.3 \text{ m}}{c/2} \right) \right] \times 10^6 \text{ Pa}$$

$$c = 12.00 \text{ mm}$$

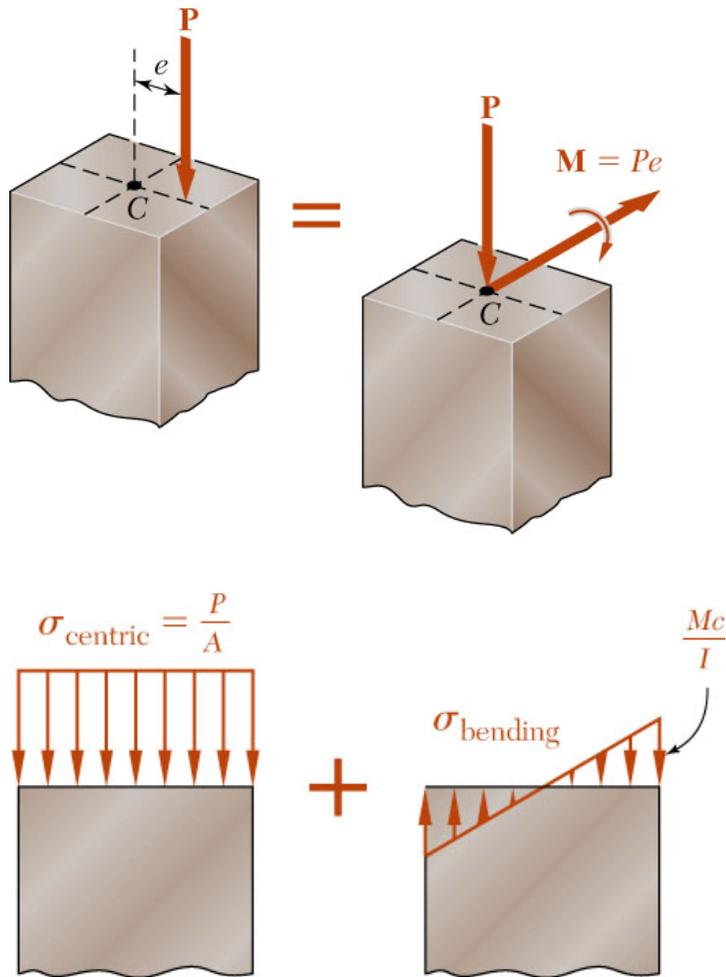
- 가정된 세장비 검토:

$$\frac{L}{r} = \frac{L}{c/2} = \frac{300 \text{ mm}}{(12.00 \text{ mm})} = 50 < 55$$

가정은 옳다. 따라서,

$$d = 2c = 24.0 \text{ mm}$$

편심 축하중을 받는 기둥의 설계 (Design of Columns Under an Eccentric Load)



- 편심 축하중 P 는 중심 축하중 P 와 우력 (모멘트) $M = Pe$ 인 등가 시스템으로 대체
- 수직응력은 중심 축하중과 우력에 의한 응력을 중첩

$$\sigma = \sigma_{centric} + \sigma_{bending}$$

$$\sigma_{max} = \frac{P}{A} + \frac{Mc}{I}$$

- 허용응력 방법:

$$\frac{P}{A} + \frac{Mc}{I} \leq \sigma_{all}$$

- 상호작용 방법:

$$\frac{P/A}{(\sigma_{all})_{centric}} + \frac{Mc/I}{(\sigma_{all})_{bending}} \leq 1$$