「材料力学」(2017 年 6 月 16 日 初版第 1 刷)正誤(2024/7/23 暫定版(案)) *1

大阪大学大学院工学研究科 中 谷 彰 宏*2

教科書 [1] に、誤記があります。現在までにわかっているものは以下の内容です。買ってくださったみなさんには心からお詫びいたします。

2章

 $[p.27, \boxtimes 2.20(d)]$

 $-Pb\sin\theta/l$

 \downarrow

 $-Pa\sin\theta/l$

[p.29, l.15]

$$M(x) = R_{\rm A}x - \int_0^x qtdt$$

$$M(x) = R_{\mathbf{A}}x - \int_0^x q(x-t)dt$$

3章

[p.42, l.19]

field equation of continua

,

field equations of continua

[p.46, 表 3.1 (銅の弾性係数 E)]

13.0

- 1

130

[p.58, l.8]

Pt のモーメント

 \downarrow

Pt/2 のモーメント

4章

[p.57, 🗵 4.3]

(b) の BB 線, (c) の BB 線と CC 線の削除

[p.57, 🗵 4.4]

(a) に文字 M=Pe, (b) に文字 M=Pt/2 とモーメントの矢印付き円弧を追加

5章

[p.87, l.9]

とおくと, $(\rho + \eta)\Delta\theta$ である。したがって,

1

とおくと, $(\rho + \eta)\Delta\alpha$ である。したがって,

[p.88, l.10]

ので、式 (5.5), (5.6)

,

ので、式 (5.4), (5.5), (5.6)

[p.91, l.3]

図心は対象軸上にある。

.

図心は対称軸上にある。

[p.91, l.4]

図心の y 座標 y_c を

J.

図心の x 座標 x_c を

[p.96, l.1 式 (5.34) の 1 行目]

$$I = I_1 + (y_1 - y_c)^2 A_1 - (y_2 - y_c)^2 A_2$$

$$I = I_1 - I_2 + (y_1 - y_c)^2 A_1 - (y_2 - y_c)^2 A_2$$

[p.99, l.4 式 (5.48) の 1 行目]

$$\begin{split} M &= \int_A \sigma(y,z) \eta^2 dA = \frac{1}{\rho} \int_A E(y,z) \eta^2 dA \\ M &= \int_A \sigma(y,z) \eta dA = \frac{1}{\rho} \int_A E(y,z) \eta^2 dA \end{split}$$

$$\begin{split} & [\text{p.}101,\, \text{l.6 式} \, (5.57) \, \mathcal{O} \, 2 \, \text{行目}] \\ & \frac{I_x + I_y}{2} + \frac{I_x - I_y}{2} \cos 2\phi + I_{xy} \sin 2\phi \\ & \downarrow \\ & \frac{I_x + I_y}{2} - \frac{I_x - I_y}{2} \cos 2\phi + I_{xy} \sin 2\phi \end{split}$$

$$[p.105, 1.7]$$
 φ だけ回転した \downarrow ϕ だけ回転した

H形鋼の

[p.105,
$$\not \exists (5.76)$$
]
 $\sigma(y, z) = \downarrow$
 $\sigma(y_1, z_1) =$

6章

$$[p.120, \vec{\times} (6.59)]$$

$$M = -q\langle x - a \rangle^{2}$$

$$\downarrow$$

$$M = -\frac{1}{2}q\langle x - a \rangle^{2}$$

$$[p.122, \vec{\times} (6.63)]$$

$$y(x) = \int_{x_{A}}^{x} \theta(\zeta)d\zeta$$

$$\downarrow$$

$$y(x) = y_{A} + \int_{x_{A}}^{x} \theta(\zeta)d\zeta$$

$$[p.125, \vec{\pi} (6.76)]$$

$$= \frac{8Pa^2}{\pi E} (8d_1^4 + d_2^4)$$

$$\downarrow$$

$$= \frac{8Pa^2}{\pi E} \left(\frac{8}{d_1^4} + \frac{1}{d_2^4} \right)$$

$$[p.125, \vec{x} (6.78)]$$

$$= -\frac{4Pa^3}{3\pi E} (76d_1^4 + 5d_2^4)$$

$$\downarrow$$

$$= -\frac{4Pa^3}{3\pi E} \left(\frac{76}{d_1^4} + \frac{5}{d_2^4}\right)$$

$$\begin{array}{l}
\hline
[p.125, \vec{\pi} (6.79)] \\
= \frac{4Pa^3}{3\pi E} (76d_1^4 + 5d_2^4) \\
\downarrow \\
= \frac{4Pa^3}{3\pi E} \left(\frac{76}{d_1^4} + \frac{5}{d_2^4}\right)
\end{array}$$

$$[p.126, \boxtimes 6.11]$$

$$\theta_{DB}$$

$$\downarrow$$

$$\theta_{BD}$$

$$\theta_{\rm DB} = \frac{1}{2} \frac{Pd}{4EI} d = \frac{Pd^2}{8EI}$$
 (6.82)

[p.126, 式 (6.82)]

[p.127, l.1]

$$\theta_{\rm BD} = \frac{1}{2} \frac{Pd}{4EI} d = \frac{Pd^2}{8EI}$$
 (6.82)

$$\theta_{\mathrm{DB}}$$
 と θ_{B} の関係は
$$\downarrow \\ \theta_{\mathrm{BD}}$$
 と θ_{B} の関係は
$$= \frac{1}{[\mathrm{p.127}, \ \mathrm{rt}\ (6.83)]}$$

$$\theta_{\mathrm{B}} = -\theta_{\mathrm{DB}} = -\frac{Pd^{2}}{8EI} \tag{6.83}$$

J.

$$\theta_{\rm B} = -\theta_{\rm BD} = -\frac{Pd^2}{8EI} \tag{6.83}$$

[p.127, 式 (6.85)]

$$y_{\rm D} = t_{\rm BD} = \left(\frac{1}{2} \frac{3Pd}{4EI}d\right) \left(\frac{2d}{3}\right) = \frac{Pd^3}{12EI}$$

$$= \frac{5\sqrt{5}a^3}{12EI}$$
(6.85)

$$y_{\rm D} = t_{\rm BD} = \left(\frac{1}{2} \frac{Pd}{4EI} d\right) \left(\frac{2d}{3}\right) = \frac{Pd^3}{12EI}$$

$$= \frac{5\sqrt{5}Pa^3}{12EI}$$
(6.85)

7章

[p.132, 式 (7.14)]

$$\tau_{1(y)} = \dots$$

$$\tau_1(y) = ...$$

[p.133, l.6]

力
$$au_{1(y)}$$
は

力 $au_1(y)$ は

[p.134, 式 (7.20)]

$$\tau_{1(y)} = \dots$$

$$\downarrow$$

 $\tau_1(y) = \dots$

[p.134, l.1]

 $au_{1(y)}$ は楕円状分布となる。

 $au_1(y)$ は楕円状分布となる。

[p.134, 式 (7.23)]

$$S(s) = \int_0^s y(\zeta)t(\zeta)d\zeta$$

$$S(s) = \int_{s}^{s_1} y(\zeta)t(\zeta)d\zeta$$

8章

[p.146, 例題 8.4 の解答の最後の式]

$$\begin{split} t_{\mathrm{AB}} &= \mathcal{A}^{(\mathrm{c})} \bar{x}_{\mathrm{A}}^{(\mathrm{c})} + \mathcal{A}^{(\mathrm{d})} \bar{x}_{\mathrm{A}}^{(\mathrm{d})} \\ &= \left\{ \frac{2}{3} \left(\frac{q l^2}{8EI} \right) l \right\} \left(\frac{l}{2} \right) + \left\{ \frac{1}{2} \left(\frac{M_{\mathrm{B}}}{EI} \right) l \right\} \left(\frac{2}{3} l \right) \\ \downarrow \end{split}$$

$$\begin{split} t_{\mathrm{AB}} &= \mathcal{A}^{(\mathrm{c})} \bar{x}_{\mathrm{A}}^{(\mathrm{c})} + \mathcal{A}^{(\mathrm{d})} \bar{x}_{\mathrm{A}}^{(\mathrm{d})} \\ &= \left\{ \frac{2}{3} \left(\frac{q l^2}{8EI} \right) l \right\} \left(\frac{l}{2} \right) + \left\{ \frac{1}{2} \left(\frac{M_0}{EI} \right) l \right\} \left(\frac{2}{3} l \right) \end{split}$$

[p.148, 図 8.5]

$$\bar{x}_{\mathrm{A}}^{(\mathrm{b})} = \frac{1}{2}$$

$$\downarrow$$

$$\bar{x}_{\rm A}^{\rm (b)} = \frac{l}{3}$$

[p.148, 本ページ最下行の式の第 2 式]

$$\bar{x}_{\mathbf{A}}^{(\mathbf{a})\mathbf{L}} = a + \frac{1}{3}b$$

.

$$\bar{x}_{\mathrm{A}}^{(\mathrm{a})\mathrm{R}} = a + \frac{1}{3}b$$

[p.149, 本ページの 2 つめの式の第 2 式]

$$\bar{x}_{\rm A}^{\rm (b)} = \frac{2}{3}l$$

$$\bar{x}_{\rm A}^{\rm (c)} = \frac{2}{3}l$$

[p.151, $\boxtimes 8.7(b)$] \bar{x}_L

$$\bar{x}_{\mathrm{L}}^{\mathrm{ext}}$$

 $[p.151, \boxtimes 8.7(b)] \bar{x}_L$

$$\bar{x}_{\mathrm{L}}^{\mathrm{ext}}$$

[p.152, 式 (8.14)]

$$\theta_{C}^{(-)} = \theta_{C}^{(-)}|_{M_{C}} + \theta_{C}^{(-)}|_{M_{R}} + \theta_{C}^{(-)}|_{\text{ext}}$$

$$= -\frac{1}{EI} \left\{ \frac{1}{6} (M_{L} + 2M_{C}) l_{L} + \frac{A_{L}^{\text{ext}} \bar{x}_{R}^{\text{ext}}}{l_{L}} \right\} \quad (8.14)$$

$$\downarrow \qquad \qquad \downarrow$$

$$|p.154, \vec{x}(8.24)|$$

$$V_{i}^{(-)} = \frac{1}{l_{i-1}} \left\{ M_{i} - M_{i-1} - A_{i-1}^{\text{ext}} \bar{x}_{i-1}^{\text{ext}} \right\}$$

$$\downarrow \qquad \qquad \downarrow$$

$$\theta_{\rm C}^{(-)} = \theta_{\rm C}^{(-)}|_{M_{\rm L}} + \theta_{\rm C}^{(-)}|_{M_{\rm C}} + \theta_{\rm C}^{(-)}|_{\rm ext}$$

$$= -\frac{1}{EI} \left\{ \frac{1}{6} (M_{\rm L} + 2M_{\rm C}) l_{\rm L} + \frac{A_{\rm L}^{\rm ext} \bar{x}_{\rm R}^{\rm ext}}{l_{\rm L}} \right\} \quad (8.14)$$

[p.153, l.7]

支点i-1からの距離

 \downarrow

支点 i からの距離

[p.154, 式 (8.22)]

$$M_{i-1} + V_{i-1}^{(+)} l_{i-1} - A_{i-1}^{\text{ext}} (l_{i-1} - \bar{x}_{i-1}^{\text{ext}}) - M_i = 0$$
(8.22)

$$M_{i-1} + V_{i-1}^{(+)} l_{i-1} - Q_{i-1}^{\text{ext}} (l_{i-1} - \bar{\chi}_{i-1}^{\text{ext}}) - M_i = 0$$
(8.22)

[p.154, 式 (8.23)]

$$V_{i-1}^{(+)} = \frac{1}{l_{i-1}} \left\{ M_i - M_{i-1} + A_{i-1}^{\text{ext}} (l_{i-1} - \bar{x}_{i-1}^{\text{ext}}) \right\}$$
(8.23)

$$V_{i-1}^{(+)} = \frac{1}{l_{i-1}} \left\{ M_i - M_{i-1} + Q_{i-1}^{\text{ext}} (l_{i-1} - \bar{\chi}_{i-1}^{\text{ext}}) \right\}$$
(8.23)

[p.154, l.12]

となる。同様にして

となる。ここで、 Q_{i-1}^{ext} はスパン l_{i-1} に作用する横荷重 q(x) の積分値(集中荷重も全て加算した等価集中荷重 の値)

$$Q_{i-1}^{\text{ext}} = \int_{x_{i-1}}^{x_{i-1}+l_{i-1}} q(x) \ dx$$

であり, $ar{\chi}_{i-1}^{ ext{ext}}$ は等価集中荷重 $Q_{i-1}^{ ext{ext}}$ の作用点(横荷重 q(x) の分布図の図心に対応する点)の座標 x_{i-1} の支点 i-1からの距離

$$\bar{\chi}_{i-1}^{\text{ext}} = \frac{1}{Q_{i-1}^{\text{ext}}} \int_{x_{i-1}}^{x_{i-1}+l_{i-1}} (x - x_{i-1}) q(x) \ dx$$

である。同様にして

[p.154, 式 (8.24)]

$$V_i^{(-)} = \frac{1}{l_{i-1}} \left\{ M_i - M_{i-1} - A_{i-1}^{\text{ext}} \bar{x}_{i-1}^{\text{ext}} \right\}$$

$$\downarrow$$
(8.24)

$$V_i^{(-)} = \frac{1}{l_{i-1}} \left(M_i - M_{i-1} - Q_{i-1}^{\text{ext}} \bar{\chi}_{i-1}^{\text{ext}} \right)$$
 (8.24)

[p.155, 式 (8.26)]

$$= -\frac{6A_1(l_1 - \bar{x}_1)}{l_1}$$

$$= -\frac{6A_1^{\text{ext}}(l_1 - \bar{x}_1^{\text{ext}})}{l_1}$$

[p.155, 式 (8.27)]

$$= -\frac{6A_{n-1}(l_{n-1} - \bar{x}_{n-1})}{l_{n-1}}$$

$$= -\frac{6A_{n-1}^{\text{ext}}(l_{n-1} - \bar{x}_{n-1}^{\text{ext}})}{l_{n-1}}$$

[p.163, l.7]

 $R \ll L$

 $R \gg L$

[p.163, l.20]

分布 $\sigma_{y,z}$ を

分布 $\sigma(y,z)$ を

9章

[p.175, l.9]

- せん断ひずみエネルギー説
- 最大せん断ひずみエネルギー説

[p.183, l.4]

伝達している。 点 A に

伝達している。伝達動力を求めなさい。次に点 A に

[p.183, l.6]

働いているとき、伝達動力を求めなさい。さらに、点O

 \downarrow

働き,点0と

10章

[p.201, l.15]

$$\varepsilon_2 = \varepsilon_3 = 0$$

 \downarrow

$$\varepsilon_z = \varepsilon_3 = 0$$

12章

[p.222, 式 (12.1)]

$$W = \int_0^{t_1} \left\{ \sigma_x(t) \varepsilon_x'(t) + \sigma_y(t) \varepsilon_y'(t) + \sigma_z(t) \varepsilon_z'(t) + \sigma_{yz}(t) \gamma_{yz}'(t) + \sigma_{zx}(t) \gamma_{zx}'(t) + \sigma_{xy}(t) \gamma_{xy}'(t) \right\} dt$$

$$\downarrow$$

$$W = \int_0^{t_1} \left\{ \sigma_x(t) \dot{\varepsilon}_x(t) + \sigma_y(t) \dot{\varepsilon}_y(t) + \sigma_z(t) \dot{\varepsilon}_z(t) + \sigma_{yz}(t) \dot{\gamma}_{yz}(t) + \sigma_{zx}(t) \dot{\gamma}_{zx}(t) + \sigma_{xy}(t) \dot{\gamma}_{xy}(t) \right\} dt$$

[p.222, 式 (12.1)]

$$\begin{split} W_{\rm c} &= \int_0^{t_1} \big\{ \varepsilon_x(t) \sigma_x'(t) + \varepsilon_y(t) \sigma_y'(t) + \varepsilon_z(t) \sigma_z'(t) \\ &+ \gamma_{yz}(t) \sigma_{yz}'(t) + \gamma_{zx}(t) \sigma_{zx}'(t) + \gamma_{xy}(t) \sigma_{xy}'(t) \big\} dt \end{split}$$

 \downarrow

$$\begin{split} W_{\rm c} &= \int_0^{t_1} \big\{ \varepsilon_x(t) \dot{\sigma}_x(t) + \varepsilon_y(t) \dot{\sigma}_y(t) + \varepsilon_z(t) \dot{\sigma}_z(t) \\ &+ \gamma_{yz}(t) \dot{\sigma}_{yz}(t) + \gamma_{zx}(t) \dot{\sigma}_{zx}(t) + \gamma_{xy}(t) \dot{\sigma}_{xy}(t) \big\} dt \end{split}$$

$$[\mathrm{p.229,\,l.5}]$$
 $I_{\mathrm{p}}(x)\equiv\int_{0}^{r(x)}
ho^{2}(2\pi
ho)dr$ である \downarrow $I_{\mathrm{p}}(x)\equiv\int_{0}^{r(x)}
ho^{2}(2\pi
ho)d
ho$ である

 $[\mathrm{p.229},\, \mathrm{l.7}]$

r の位置でのせん断応力は

 \downarrow

ρ の位置でのせん断応力は

[p.247, l.10]

単位荷重1を自由端に受ける解

1

単位荷重1を受ける解

[p.247, l.16]

この問題の基本形は,

`

この問題の基本系は,

13章

[p.258, 式 (13.14)]

$$M_{\rm max} = M_0 + Hy_{\rm max} = M\frac{l}{2} = M_0 {\rm sec} \frac{\lambda l}{2}$$

$$M_{\text{max}} = M_0 + Hy_{\text{max}} = M\left(\frac{l}{2}\right) = M_0 \sec\frac{\lambda l}{2}$$

[p.265, 式 (13.42)]

$$\delta = \int_0^{l'} ds - l' = \frac{1}{2} \int_0^{l'} \left(\frac{dy}{dx}\right)^2 dx$$

$$\delta = \int_0^{\bar{l}} ds - l' \approx \int_0^{l'} \left\{ 1 + \frac{1}{2} \left(\frac{dy}{dx} \right)^2 \right\} dx - l'$$
$$= \frac{1}{2} \int_0^{l'} \left(\frac{dy}{dx} \right)^2 dx$$

14 章

[p.281, l.1]

... いる必要がある。

... いる必要がある(実際の設計では等号はありえない が、1章の1.3節〔1〕で述べたことはこのことを示唆し ている)。

[p.293, l.23]

(Rankin criterion) という。

(Rankine criterion) という。

演習問題解答

[p.301, l.14]

[2.2] (c)
$$R_{\rm A} = \frac{ql}{3}, R_{\rm B} = -\frac{ql}{3}$$

(2.2) (c)
$$R_{\rm A} = \frac{ql}{6}, R_{\rm B} = -\frac{ql}{6}$$

$$\begin{array}{c}
\hline
[p.305, 1.23] \\
(4.7) \quad \sigma = \frac{Ek\alpha\Delta Tl}{EA + kl}
\end{array}$$

$$(4.7) \quad \sigma = -\frac{Ek\alpha\Delta Tl}{EA + kl}$$

[p.318, l.17]

〔9.5〕問題の対称性から,

[p.318, l.17]

モーメント
$$T_1 = (P_1^{\mathrm{B}} - P_2^{\mathrm{B}})r_{\mathrm{A}}, \ T_2 = (P_1^{\mathrm{A}} - P_2^{\mathrm{A}})r_{\mathrm{B}}$$

モーメント
$$T_1 = (P_1^{\mathrm{B}} - P_2^{\mathrm{B}})r_{\mathrm{B}}, \ T_2 = (P_1^{\mathrm{A}} - P_2^{\mathrm{A}})r_{\mathrm{A}}$$

[p.318, l.18]

横荷重:鉛直面内 $P_1 = P_1^{\rm B} + P_2^{\rm B}$,水平面内

横荷重:水平面内 $P_1 = P_1^{\rm B} + P_2^{\rm B}$, 鉛直面内

[p.319, l.2]
$$M_{\rm H}^{\rm max} = P_1 \cdot 2l$$

$$M_{\rm H}^{\rm max} = P_1 l$$

$$\sqrt{4P_1^2 + P_2^2}l$$

$$\sqrt{P_1^2 + P_2^2} l$$

$$\sqrt{(4P_1^2+P_2^2)l^2+T_2}$$

$$\downarrow$$

$$\sqrt{(P_1^2 + P_2^2)l^2 + T_2}$$

[p.319, l.5]

$$d \ge \left(\frac{16}{\pi \tau_{\rm a}} \sqrt{(4P_1^2 + P_2^2)l^2 + T_2}\right)^{1/3}$$

$$d \ge \left(\frac{16}{\pi \tau_{\rm a}} \sqrt{(P_1^2 + P_2^2)l^2 + T_2}\right)^{1/3}$$

[p.319, l.6]

d = 44.3 mm

$$\downarrow$$

d = 36.4 mm

[p.323, l.18]

 \downarrow

$$\varphi = \dots$$

$$\omega = \dots$$

[p.323, l.19]

$$\varphi = \dots$$

$$\downarrow$$

 $\omega = \dots$

[p.324, 〔12.7〕の解答の 4 行目]

$$\begin{split} \delta_P &= \int_0^\theta \frac{M}{EI} \frac{\partial M}{\partial P} R d\alpha \\ &= \frac{PR^3}{EI} \Big(\frac{1}{4} \sin 2\alpha - 8 \cos \theta \sin \theta + 4\theta \cos^2 \theta + 2\theta \Big), \end{split}$$

$$\downarrow$$

$$\delta_P = \int_0^\theta \frac{M}{EI} \frac{\partial M}{\partial P} R d\alpha$$

$$= \frac{PR^3}{4EI} \left(\sin 2\theta - 8\cos\theta \sin\theta + 4\theta\cos^2\theta + 2\theta \right),$$

[p.324, 〔12.8〕の解答の 2 行目]
$${\rm CA} \ \mathbb{H} : M_2(\eta) = P\eta, \ T_2(\eta) = P\sqrt{3}a$$
 \downarrow

CA 間: $M_2(\eta) = P(\eta + a), T_2(\eta) = P\sqrt{3}a$

[p.324, 〔12.8〕の解答の3行目]

$$\begin{split} \delta_P &= \int_0^{2a} \frac{M_1}{EI} \frac{\partial M_1}{\partial P} d\xi + \int_0^a \left(\frac{M_2}{EI} \frac{\partial M_2}{\partial P} + \frac{T_2}{GI_p} \frac{\partial T_2}{\partial P} \right) d\eta \\ &= Pa^3 \left(\frac{5}{EI} - \frac{3}{GI_p} \right) \end{split}$$

V

$$\begin{split} \delta_P &= \int_0^{2a} \frac{M_1}{EI} \frac{\partial M_1}{\partial P} d\xi + \int_0^a \Bigl(\frac{M_2}{EI} \frac{\partial M_2}{\partial P} + \frac{T_2}{GI_p} \frac{\partial T_2}{\partial P} \Bigr) d\eta \\ &= Pa^3 \Bigl(\frac{5}{EI} + \frac{3}{GI_p} \Bigr) \end{split}$$

索引

[p.335]

ランキンの条件

Rankin criterion 293

 \downarrow

ランキンの条件

Rankine criterion 293

参考文献

[1] 渋谷陽二・中谷彰宏, 材料力学, (2017), コロナ社. 2017 年 6 月 16 日 初版第 1 刷

7

「材料力学」(2021年3月5日 初版第2刷)正誤(2024/7/23暫定版(案))

大阪大学大学院工学研究科 中 谷 彰 宏*3

教科書 [1] に、誤記があります。お詫びいたします。

4章

[p.57, 🗵 4.3]

(b) の BB 線, (c) の BB 線と CC 線の削除

 $[p.57, \boxtimes 4.4]$

(a) に文字 M=Pe, (b) に文字 M=Pt/2 とモーメントの矢印付き円弧を追加

5章

[p.91, l.3]

図心は対象軸上にある。

 \downarrow

図心は対称軸上にある。

[p.105, l.13]

I形鋼の



H 形鋼の

7章

[p.132, 式 (7.14)]

$$\tau_{1(y)} = \dots$$

$$\tau_1(y) = \dots$$

[p.133, l.6]

力
$$au_{1(y)}$$
 は

力 $au_1(y)$ は

[p.134, 式 (7.20)]

$$\tau_{1(y)} = \dots$$

$$\tau_1(y) = \dots$$

[p.134, l.1]

 $au_{1(y)}$ は楕円状分布となる。

J

 $au_1(y)$ は楕円状分布となる。

8章

 $[\mathrm{p.148}, \boxtimes 8.5]$

$$\bar{x}_{\rm A}^{\rm (b)} = \frac{l}{2}$$

$$\downarrow$$

$$\bar{x}_{\rm A}^{\rm (b)} = \frac{l}{3}$$

[p.148, 本ページ最下行の式の第2式]

$$\bar{x}_{\mathrm{A}}^{(\mathrm{a})\mathrm{L}} = a + \frac{1}{3}b$$

$$\bar{x}_{\mathbf{A}}^{(\mathbf{a})\mathbf{R}} = a + \frac{1}{3}b$$

[p.149, 本ページの 2 つめの式の第 2 式]

$$\bar{x}_{\rm A}^{\rm (b)} = \frac{2}{3}l$$

$$\downarrow$$

$$\bar{x}_{\rm A}^{\rm (c)} = \frac{2}{3}l$$

[p.152, 式 (8.14)]

$$\theta_{\rm C}^{(-)} = \theta_{\rm C}^{(-)}|_{M_{\rm C}} + \theta_{\rm C}^{(-)}|_{M_{\rm R}} + \theta_{\rm C}^{(-)}|_{\rm ext}$$

$$= -\frac{1}{EI} \left\{ \frac{1}{6} (M_{\rm L} + 2M_{\rm C}) l_{\rm L} + \frac{A_{\rm L}^{\rm ext} \bar{x}_{\rm R}^{\rm ext}}{l_{\rm L}} \right\} \quad (8.14)$$

$$\psi$$

$$\theta_{\rm C}^{(-)} = \theta_{\rm C}^{(-)}|_{M_{\rm L}} + \theta_{\rm C}^{(-)}|_{M_{\rm C}} + \theta_{\rm C}^{(-)}|_{\rm ext}$$

$$= -\frac{1}{EI} \left\{ \frac{1}{6} (M_{\rm L} + 2M_{\rm C}) l_{\rm L} + \frac{A_{\rm L}^{\rm ext} \bar{x}_{\rm R}^{\rm ext}}{l_{\rm L}} \right\} (8.14)$$

10 章

[p.201, l.15]

$$\varepsilon_2 = \varepsilon_3 = 0$$

 \downarrow

 $\varepsilon_z = \varepsilon_3 = 0$

12章

$$[\mathrm{p.229,\ l.5}]$$
 $I_{\mathrm{p}}(x)\equiv\int_{0}^{r(x)}\rho^{2}(2\pi\rho)dr$ である \downarrow $I_{\mathrm{p}}(x)\equiv\int_{0}^{r(x)}\rho^{2}(2\pi\rho)d\rho$ である

[p.229, l.7]

r の位置でのせん断応力は

ρ の位置でのせん断応力は

[p.247, l.10]

単位荷重1を自由端に受ける解

 \downarrow

単位荷重1を受ける解

[p.247, l.16]

この問題の基本形は,

 \downarrow

この問題の基本系は,

13 章

[p.258, 式 (13.14)]

$$M_{\text{max}} = M_0 + Hy_{\text{max}} = M\frac{l}{2} = M_0 \sec\frac{\lambda l}{2}$$

$$M_{\text{max}} = M_0 + Hy_{\text{max}} = M\left(\frac{l}{2}\right) = M_0 \sec\frac{\lambda l}{2}$$

14 章

[p.293, l.23]

(Rankin criterion) という。

 \downarrow

(Rankine criterion) という。

演習問題解答

[p.323, l.18]

 $\varphi = \dots$

 $\begin{matrix} \downarrow \\ \omega = \dots \end{matrix}$

[p.323, l.19]

 $\varphi = \dots$

- 1

 $\omega = \dots$

索引

[p.335]

ランキンの条件

Rankin criterion 293

 \downarrow

ランキンの条件

Rankine criterion 293

参考文献

[1] 渋谷陽二・中谷彰宏, 材料力学, (2021), コロナ社. 2021 年 3 月 5 日 初版第 2 刷