

《土动力学基础》(第一版), 高彦斌 费涵昌 编

序号	页码位置	勘误
1	第 11 页, 式 (2-16)	$z = A \sin \lambda_n t \quad (2-16)$ <p style="text-align: center;">修改为</p> $z = A \sin(\lambda_n t) = \frac{v_0}{\lambda_n} \sin(\lambda_n t) \quad (2-16)$
2	第 17 页, 图 2-9a	图 2-9a 中的 Q 修改为 P , Q_0 修改为 P_0
3	第 21 页, 式 (2-57)	$F_d = kA \sin(\omega t + \varphi) + cA\omega \cos(\omega t + \varphi_0) \quad (2-57)$ <p style="text-align: center;">修改为</p> $F_d = kA \sin(\omega t + \varphi_0) + cA\omega \cos(\omega t + \varphi_0) \quad (2-57)$
4	21 页, 例题 2-2	<p>根据式 (2-45) 得常扰力强迫振动振幅 A</p> $A = \frac{P_0/k}{\sqrt{[1 - (\omega/\lambda_n)^2]^2 + 4D^2(\omega/\lambda_n)^2}} = \frac{25/(2 \times 10^5)}{\sqrt{\left(1 - \frac{100^2}{50^2}\right)^2 + 4 \times 0.2925^2 \times \frac{100^2}{50^2}}} \text{m} = 0.03882 \text{m}$ <p>根据式 (2-60) 计算最大动作用力</p> $F_{\text{动}} = A \sqrt{k^2 + (c\omega)^2} = 0.03882 \times \sqrt{(2 \times 10^5)^2 + (2340 \times 100)^2} \text{kN} = 11.95 \text{kN}$ <p style="text-align: center;">两个公式修改为</p> $A = \frac{P_0/k}{\sqrt{\left(1 - (\omega/\lambda_n)^2\right)^2 + 4D^2(\omega/\lambda_n)^2}} = \frac{25/(2 \times 10^5)}{\sqrt{\left(1 - \frac{100^2}{50^2}\right)^2 + 4 \times 0.2925^2 \times \frac{100^2}{50^2}}} = 3.882 \times 10^{-5} \text{m} = 0.03882 \text{mm}$ $F_{d,\max} = A \sqrt{k^2 + (c\omega)^2} = 3.882 \times 10^{-5} \sqrt{(2 \times 10^5)^2 + (2340 \times 100)^2} = 11.95 \text{kN}$
5	第 33 页, 式 (2-96)	$\begin{Bmatrix} z_1 \\ z_2 \\ \vdots \\ z_{n-1} \\ z_n \end{Bmatrix} = A_1 \begin{Bmatrix} r_1^{(1)} \\ r_2^{(1)} \\ \vdots \\ r_{n-1}^{(1)} \\ 1 \end{Bmatrix} \sin(\lambda_1 t + \alpha_1) + A_2 \begin{Bmatrix} r_1^{(2)} \\ r_2^{(2)} \\ \vdots \\ r_{n-1}^{(2)} \\ 1 \end{Bmatrix} \sin(\lambda_2 t + \alpha_2) + \cdots + A_n \begin{Bmatrix} r_1^{(n)} \\ r_2^{(n)} \\ \vdots \\ r_{n-1}^{(n)} \\ 1 \end{Bmatrix} \sin(\lambda_n t + \alpha_n) \quad (2-96)$ <p style="text-align: center;">式中相位角 $a_1 \sim a_n$, 统一用 $\phi_1 \sim \phi_n$ 替代, 即</p> $\begin{Bmatrix} z_1 \\ z_2 \\ \vdots \\ z_{n-1} \\ z_n \end{Bmatrix} = A_1 \begin{Bmatrix} r_1^{(1)} \\ r_2^{(1)} \\ \vdots \\ r_{n-1}^{(1)} \\ 1 \end{Bmatrix} \sin(\omega_1 t + \phi_1) + A_2 \begin{Bmatrix} r_1^{(2)} \\ r_2^{(2)} \\ \vdots \\ r_{n-1}^{(2)} \\ 1 \end{Bmatrix} \sin(\omega_2 t + \phi_2) + \cdots + A_n \begin{Bmatrix} r_1^{(n)} \\ r_2^{(n)} \\ \vdots \\ r_{n-1}^{(n)} \\ 1 \end{Bmatrix} \sin(\omega_n t + \phi_n) \quad (2-96)$
6	第 73 页, 图 4-9	图 4-9 中的纵坐标 “H” 修改为 “H+H ₀ ”

7	第 74 页, 式 (4-11)	$\frac{\Delta \varphi}{2 \pi}=\frac{2 \pi}{T}$, 修改为 $\frac{\Delta \varphi}{2 \pi}=\frac{\Delta t}{T}$																									
8	第 80 页, 表 4-3	<table><tr><th>线段编号</th><th>起点 t_1 /ms</th><th>终点 t_2 /ms</th><th>距离 x_1 /m</th><th>距离 x_2 /m</th></tr><tr><td>1</td><td>0</td><td>11</td><td>0</td><td>2</td></tr><tr><td>2</td><td>11</td><td>15.5</td><td>2</td><td>4</td></tr><tr><td>3</td><td>15.5</td><td>18.0</td><td>4</td><td>9</td></tr><tr><td>4</td><td>18.0</td><td>30</td><td>9</td><td>21</td></tr></table> <p>其中第 2 列和第 3 列中的“18.0”修改为“22.0”,第 5 列的“21”修改为“20”</p>	线段编号	起点 t_1 /ms	终点 t_2 /ms	距离 x_1 /m	距离 x_2 /m	1	0	11	0	2	2	11	15.5	2	4	3	15.5	18.0	4	9	4	18.0	30	9	21
线段编号	起点 t_1 /ms	终点 t_2 /ms	距离 x_1 /m	距离 x_2 /m																							
1	0	11	0	2																							
2	11	15.5	2	4																							
3	15.5	18.0	4	9																							
4	18.0	30	9	21																							
9	第 100 页, 图 5-19a	图 5-19a 中的式子“ $\tau=G \gamma$ ”修改为“ $\tau=G^{*} \gamma$ ”																									
10	第 127 页, 倒数第 1 行	$\sigma_c^{\prime} \approx \sigma_s^{\prime}$ 修改为 $\varphi_c^{\prime}=\varphi_s^{\prime}$																									
11	173 页, 式 (6-117)	$I_g \ddot{\varphi}+\left(c_{\varphi}+c_x h_2^2\right) \dot{\varphi}+\left(K_{\theta}+K_x h^2\right) \varphi-h_2\left(c_x \dot{x}_g+K_x x_g\right)=M(t) \quad(6-117)$ <p>这个公式中的 K_{θ} 修改为 K_{φ}</p>																									
12	176 页, 式 (6-125d)	$\rho_i=h_2 /\left(1-\frac{\lambda_i^2}{\lambda_x^2}\right) \quad(i=1,2) \quad(6-125 d)$ <p>修改为</p> $\rho_i=h_2 /\left(1-\frac{\lambda_i^2}{\lambda_x^2}\right) \quad(i=1,2) \quad(6-125 d)$																									
13	177 页, 第 5 行	$\omega_{n l}$ 为地基土上基础和砧板的自振圆频率, $\omega_{n a}=\sqrt{k_2 /\left(m_1+m_2\right)}$ 修改为 $\omega_{n l}$ 为地基土上基础和砧板的自振圆频率, $\omega_{n l}=\sqrt{k_1 /\left(m_1+m_2\right)}$																									
14	第 191 页, 式 (7-1) 顶部	设地震时断层两侧岩体的平均应力降为 $\bar{\sigma}$ 修改为 设地震时断层两侧岩体的平均应力降幅为 $\bar{\sigma}$																									
15	第 200 页, 图 7-7b	图 7-7b 中的纵坐标“测点编号”修改为“加速度/cm/s ² ”																									
16	第 202 页, 式 (7-14)	$k=\frac{G v_s^{\prime}}{G v_s^{\prime}}=\frac{\rho v_s}{\rho^{\prime} v_s^{\prime}}$ 修改为 $k=\frac{\rho v_s}{\rho^{\prime} v_s^{\prime}}$																									
17	第 202 页, 式 (7-19)	$T_g=\frac{2 \pi}{\omega}=\frac{4 H}{v_s}$ 修改为 $T_g=\frac{4 H}{v_s}$																									
18	第 204 页, 7.2.2 标题上	“放大系数可能大于 1”修改为“放大系数可能小于 1”																									
19	第 214 页, 式 (7-62)	$x(t)=-\frac{1}{\omega_d} \int_0^t \ddot{y}(\tau) e^{-D \omega(t-\tau)} \sin \omega_d(t-\tau) d \tau$ <p>修改为</p> $x(t)=-\frac{1}{\omega_d} \int_0^t \ddot{y}(\tau) e^{-D \omega_n(t-\tau)} \sin \omega_d(t-\tau) d \tau$																									