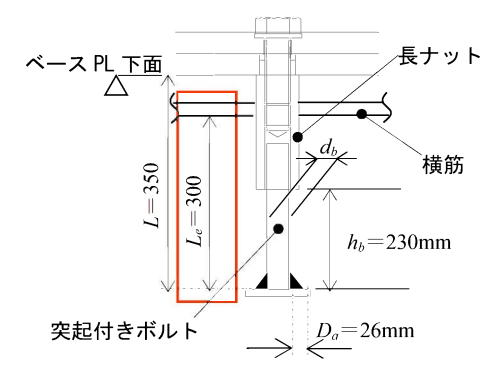
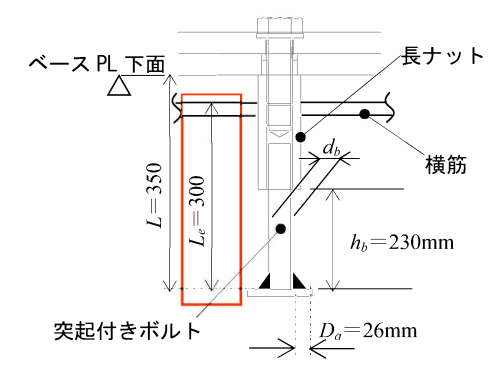


頁	行等 (Lは行数)	誤	正
7	図 3.2.1		
7	図 3.2.2	<p>取付け躯体端部に近いボルトは、コーン状破壊面を鉄筋位置で評価する。</p>	<p>取付け躯体端部に近いボルトは、コーン状破壊面を鉄筋位置で評価する。</p>
9	L4	$q_{al} = \phi_f \times s\sigma_{pa} \times s_c a = 1.0 \times 0.7 \times 235 \times 380 = 62.5 \text{ kN/本}$	$q_{al} = \phi_f \times s\sigma_{qa} \times s_c a = 1.0 \times 0.7 \times 235 \times 380 = 62.5 \text{ kN/本}$
9	L6	$s\sigma_{pa}$: スタッドボルトのせん断強度	$s\sigma_{qa}$: スタッドボルトのせん断強度
13	下から5行目	L_e : スタッドボルトの有効長さ (mm)	L_e : アンカーボルトの有効長さ (mm)
13	下から3行目	D : 定着板の径 (mm)	D_n : 定着板の径 (mm)
13	最下行	d_{min} : 頭付きアンカーボルトの軸部径 (mm)	d_{min} : ボルト間距離 (mm)

27 39,59,70, 79,86	下から2行目 L7	ボルト孔中心間距離	ボルト孔中心半径
31 38 39,59,70, 79,86	下から3行目 図 4.1.21 L6	取付けボルト間距離 ボルト間距離	ボルト孔中心間距離
35	(式 4.23)	$\beta = \frac{-\frac{6E_s \times I_f}{K_{BOLT}} + 3a \times (a-l)^2}{\frac{6E_s \times I_f}{K_{BOLT}} - 3a^2 \times (2a-3l)}$	$\beta = \frac{-\frac{6E_s \times I_f}{K_{BOLT}} + 3a \times (a-l)^2}{\frac{6E_s \times I_f}{K_{BOLT}} - 2a^2 \times (2a-3l)}$
37	L2	$f_n = f_c \times \sqrt{A_1 / A_c}$	$f_n = f_c \times \sqrt{A_1 / nA_c}$
54	P_{a1} 算定式	$P_{a1} = \phi_1 \times s_{pa} \times sc \times a = 1.0 \times 235 \times 380 = 89.3 \text{ kN/本}$	$P_{a1} = \phi_1 \times s_{pa} \times sc \times a = 1.0 \times 235 \times 380 \times 10^{-3} = 89.3 \text{ kN/本}$
54	P_{a2} 算定式	$P_{a2} = \phi_2 \times c \sigma_t \times A_c = 2/3 \times 0.31 \times \sqrt{36} \times 57,726 = 2/3 \times 107.4 = 71.6 \text{ kN/本}$	$P_{a2} = \phi_2 \times c \sigma_t \times A_c = 2/3 \times 0.31 \times \sqrt{36} \times 57,726 \times 10^{-3} = 2/3 \times 107.4 = 71.6 \text{ kN/本}$
59	図 4.3.3		
79	L15	$a_{e2} = (60/2)^2 \times \pi/4 = 2,827 \text{ mm}^2$	$a_{e2} = (60/2)^2 \times \pi = 2,827 \text{ mm}^2$
83	L15	図 4.3.24 のような破壊面を想定し、...	図 4.3.25 のような破壊面を想定し、...
86	L15	$a_{e2} = (70/2)^2 \times \pi/4 = 3,848.5 \text{ mm}^2$	$a_{e2} = (70/2)^2 \times \pi = 3,848.5 \text{ mm}^2$
89	図 4.3.30 の左側	$\sigma_f = M_f / Z_f = (24.1 \times 10^6) / (1.04 \times 10^5) = 231.7 \text{ N/mm}^2 > \sigma_y = 325 \text{ N/mm}^2 \text{ OK}$	$\sigma_f = M_f / Z_f = (24.1 \times 10^6) / (1.04 \times 10^5) = 231.7 \text{ N/mm}^2 < \sigma_y = 295 \text{ N/mm}^2 \text{ OK}$
90	最下行	図 4.3.29 のような破壊面を想定し、...	図 4.3.31 のような破壊面を想定し、...