

| Câu | Ý | Nội dung | Điểm |
|-----|---|--|-------|
| 1 | a | <p>Xác định các kích thước chính của khung ngang.</p> <ul style="list-style-type: none"> - Kích thước cơ bản 1 nhịp khung: $L = 36m$. - Với $Q = 1250kN \Rightarrow$ trực định vị cách mép ngoài cột: $a = 500mm$ \Rightarrow khoảng cách trực ray đến trực định vị: $\lambda = 1000mm$ <ul style="list-style-type: none"> - Khoảng cách giữa hai tim ray: $L_k = L - 2\lambda \Rightarrow L_k = 36 - 2 \times 1 = 34m$ - Tra bảng với cầu trục 2 móc, chế độ làm việc trung bình, nhịp $L_k = 34m \Rightarrow H_c = 4000mm ; B_1 = 400mm$ - Khoảng cách nhỏ nhất từ mặt nền đến mặt ray cầu trục $H_1 = 12,0m$. - Khoảng cách từ mặt ray đến cánh dưới của dàn: $H_2 = H_c + f + 0,1 = 4,0 + 0,3 + 0,1 = 4,4m \quad (f: khe hở phụ)$ - Chiều cao của xưởng từ nền nhà đến cánh dưới của dàn vì kèo: $H_{sd} = H_1 + H_2 = 12,0 + 4,4 = 16,4m$ - Kích thước của cột trên: Với $H_r = 0,2(m)$ $H_{dct} = \left(\frac{1}{10} \div \frac{1}{8} \right) \times B = \left(\frac{1}{10} \div \frac{1}{8} \right) \times 6 = (0,6 \div 0,75)m \Rightarrow$ chọn $H_{dct} = 0,7m$ $H_t = H_2 + H_{dct} + H_r = 4,4 + 0,7 + 0,2 = 5,3m.$ - Chiều cao phần cột dưới: $H_d = H_{sd} - H_t + H_3 = 16,4 - 5,3 + 1,0 = 12,1m.$ (Với $H_3 = 1,0m$ để cho) - Bề rộng cột trên: $h_t = \left(\frac{1}{10} \div \frac{1}{12} \right) \times H_t = \left(\frac{1}{10} \div \frac{1}{12} \right) \times 5,3 = (0,53 \div 0,442)m \Rightarrow$ chọn $h_t = 0,5m.$ - Kiểm tra: $\lambda = 1m > B_1 + (h_t - a) + D = 0,4 + (0,5 - 0,5) + 0,075 = 0,475m$ (thỏa) - Bề rộng cột dưới: $h_d = a + \lambda = 0,5 + 1,0 = 1,5m.$ - Chiều cao nhà: $H = H_t + H_d = 5,3 + 12,1 = 17,4m.$ <p style="text-align: center;">Tổng điểm câu 1a</p> | 0.25đ |
| | b | <p>- Tra bảng với cầu trục 2 móc 1250/200kN, chế độ làm việc trung bình, nhịp $L_k = 28m$</p> <p style="text-align: center;">$H_c = 4000mm \quad B = 9600mm \quad B_1 = 400mm \quad K = 4600mm \quad G_{xc} = 430kN \quad G_{ct} = 1700kN$</p> <p style="text-align: center;">$P_{1max} = 560kN; P_{2max} = 570kN; P_{1min} = 170kN; P_{2min} = 180kN$</p> <p style="text-align: center;"><i>(sv có thể tính $P_{1min}^c; P_{2min}^c; T_1^c$ hoặc lấy theo giá trị trong bảng tra)</i></p> <p style="text-align: center;">$P_{1min}^c = \frac{Q + G_{ct}}{n_o} - P_{1max}^c = \frac{1250 + 1700}{4} - 560 = 177,5kN$</p> <p style="text-align: center;">$(n_o = 4: số bánh xe ở một bên ray)$</p> | 0.25đ |

| Câu | Ý | Nội dung | Điểm |
|-----|---|---|--------------|
| | | $P_{2\min}^c = \frac{Q + G_{ct}}{n_o} - P_{2\max}^c = \frac{1250 + 1700}{4} - 570 = 167,5kN$ | 0.25đ |
| | | | 0.75đ |
| | | $D_{\max} = \gamma\gamma_{th}(P_{1\max}^c \times \Sigma y_1 + P_{2\max}^c \times \Sigma y_2)$ $D_{\max} = 1,1 \times 0,85 \times [560 \times 0,0933 + 570 \times (0,86 + 1 + 0,43 + 0,29)] = 1423,86kN$ | 0.5đ |
| | | $D_{\min} = \gamma\gamma_{th}(P_{1\min}^c \times \Sigma y_1 + P_{2\min}^c \times \Sigma y_2)$ $D_{\min} = 1,1 \times 0,85 \times [177,5 \times 0,0933 + 167,5 \times (0,86 + 1 + 0,43 + 0,29)] = 419,54kN$ $(D_{\min} = 1,1 \times 0,85 \times [170 \times 0,0933 + 180 \times (0,86 + 1 + 0,43 + 0,29)] = 449,04kN)$ | 0.5đ |
| | | Các lực D_{\min} ; D_{\max} ; G_{ct} đặt vào trực nhánh cầu chạy nên lệch tâm với trực cột dưới một khoảng $e \approx \frac{h_d}{2} = \frac{1,5}{2} = 0,75m$ | 0.25đ |
| | | $M_{\max} = D_{\max} \times e = 1423,86 \times 0,75 = 1067,9 kNm$ | |
| | | $M_{\min} = D_{\min} \times e = 419,54 \times 0,75 = 314,655 kNm$ $(M_{\min} = D_{\min} \times e = 449,04 \times 0,75 = 336,78 kNm)$ | 0.25đ |
| | | $T_l^c = \frac{0,05 \times (Q + G_{xc})}{n_o} = \frac{0,05 \times (1250 + 430)}{4} = 21kN$ | 0.25đ |
| | | $T = \gamma \times \gamma_{th} \times T_l^c \times \sum y$ $= 1,1 \times 0,85 \times 21 \times (0,0933 + 0,86 + 1 + 0,43 + 0,29) = 52,49kN$ | 0.25đ |
| | | Tổng điểm câu 1b | 3,50đ |
| | | Tổng điểm câu 1 | 6,00đ |
| 2 | a | Kiểm tra khả năng chịu lực của đường hàn liên kết bắn mắt vào sườn gói 2 biết $h_f = 0,8cm$; $\gamma_c = 0,8$. | 0.50đ |
| | | Từ que hàn N42 tra bảng 8, ta có $f_{wf} = 18kN/cm^2$; Hàn thủ công, tra bảng 37, có: $\beta_f = 0,7$; $\beta_s = 1$ | |
| | | $\sigma_{td} = \sqrt{\tau_H^2 + \tau_R^2} \leq f_w \times \gamma_c \leftrightarrow 12,33kN/cm^2 \leq 14,4kN/cm^2$ | 0.50đ |
| | | Với $\tau_H = \frac{H}{2 \times \beta_f \times h_f \times l_w} + \frac{6 \times H \times e}{2 \times \beta_f \times h_f \times l_w^2}$ $= \frac{320}{2 \times 0,7 \times 1 \times 57} + \frac{6 \times 320 \times 16}{2 \times 0,7 \times 1 \times 57^2} = 10,76kN/cm^2$; | 0.50đ |
| | | Với $\tau_R = \frac{R}{2 \times \beta_f \times h_f \times l_w} = \frac{480}{2 \times 0,7 \times 1 \times 57} = 6,015kN/cm^2$; | 0.50đ |

| Câu | Ý | Nội dung | Điểm |
|-----|---|------------------------|--------------|
| b | <p>Xác định đường kính bu lông liên kết sườn gối vào cột.</p> <p>Lực kéo lớn nhất trong 1 bu lông xa tâm quay nhất:</p> $N_{blmax} = \frac{H_1 \times z \times y_{max}}{m \sum y_i^2}$ <p>Khả năng chịu kéo của 1 bu lông: $[N]_{tb} = A_{bn} \times f_{tb} = \frac{\pi d_o^2}{4} \times f_{tb}$</p> $N_{blmax} = \frac{320 \times 37,5 \times 45}{2 \times (15^2 + 30^2 + 45^2)} = 85,7 \text{kN} \leq [N]_{tb} = A_{bn} \times f_{tb}$ $= \frac{\pi d_o^2}{4} \times f_{tb}$ $\rightarrow d_o \geq \sqrt{\frac{4 \times N_{blmax}}{\pi f_{tb}}} \text{ hoặc } A_{bn} \geq \frac{N_{blmax}}{f_{tb}}$ <p>Bu lông thô cấp độ bền 4.8 có $f_{tb} = 16 \text{kN/cm}^2$.</p> $A_{bn} \geq \frac{85,7}{16} = 5,36 \text{cm}^2$ <p>Tra bảng B.4-TCVN:5575-2012. Tìm đường kính bu lông Ø30 có $A_{bn} = 5,6 \text{cm}^2$.</p> | 0.25đ | |
| | | 0.25đ | |
| | | 0.50đ | |
| | | 0.25đ | |
| | | 0.50đ | |
| | | Tổng điểm câu 2 | 4,00đ |