

Câu	Phần	Nội dung	Điểm																												
1			2,0																												
	1	<b>Tính độ lún ổn định của nền</b> Tải trọng của lớp đất đắp: $\Delta p = 19 \times 3 = 57 \text{ kN/m}^2$ ỨS hữu hiệu do TLBT đất gây ra ở giữa lớp đất sét: $p_1 = 10 \times 4 = 40 \text{ kN/m}^2$	0,50																												
		Độ lún ổn định của nền $S_c = \frac{c_c}{1+e_0} \cdot H \cdot \log \frac{\Delta p + p_1}{p_1} = \frac{0,20}{1+1,15} \times 8 \times \log \frac{57+40}{40} = 28,63 \text{ cm}$	0,50																												
	2	<b>Tính độ lún của nền sau 8 tháng, nền thoát nước 2 biên:</b> $T_v = \frac{C_v \times t}{h^2} = \frac{0,41 \times 8}{4^2} = 0,205$	0,50																												
		Sơ đồ “0” nền: $\Rightarrow U_t = 1 - \frac{8}{\pi^2} \cdot e^{-\frac{\pi^2}{4} \cdot T_v} = 1 - \frac{8}{\pi^2} \cdot e^{-\frac{\pi^2}{4} \times 0,205} = 0,511$	0,25																												
		Độ lún sau 8 tháng: $S_t = U_t \cdot S_c = 0,511 \times 28,63 = 14,63 \text{ cm}$	0,25																												
	3	<b>Tính độ lún của nền sau 6 tháng, nền thoát nước 1 biên:</b> $T_v = \frac{C_v \times t}{h^2} = \frac{0,41 \times 6}{8^2} = 0,038$	0,50																												
Sơ đồ “0” nền: $\Rightarrow U_t = 1 - \frac{8}{\pi^2} \cdot e^{-\frac{\pi^2}{4} \cdot T_v} = 1 - \frac{8}{\pi^2} \cdot e^{-\frac{\pi^2}{4} \times 0,038} = 0,262$		0,25																													
Độ lún sau 6 tháng: $S_t = U_t \cdot S_c = 0,262 \times 28,63 = 7,501 \text{ cm}$		0,25																													
2			3,0																												
	1	Tính các thông số																													
		<table border="1"> <thead> <tr> <th>TN</th> <th><math>\sigma_3</math></th> <th><math>q = \sigma_1 - \sigma_3</math></th> <th>u</th> <th><math>\sigma_1</math></th> <th><math>\sigma'_1 = \sigma_1 - u</math></th> <th><math>\sigma'_3 = \sigma_3 - u</math></th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>1</td> <td>50</td> <td>100</td> <td>10</td> <td>150</td> <td>140</td> <td>40</td> </tr> <tr> <td>2</td> <td>100</td> <td>150</td> <td>20</td> <td>250</td> <td>230</td> <td>80</td> </tr> <tr> <td>3</td> <td>250</td> <td>200</td> <td>30</td> <td>450</td> <td>420</td> <td>220</td> </tr> </tbody> </table>	TN	$\sigma_3$	$q = \sigma_1 - \sigma_3$	u	$\sigma_1$	$\sigma'_1 = \sigma_1 - u$	$\sigma'_3 = \sigma_3 - u$	1	50	100	10	150	140	40	2	100	150	20	250	230	80	3	250	200	30	450	420	220	1,0
		TN	$\sigma_3$	$q = \sigma_1 - \sigma_3$	u	$\sigma_1$	$\sigma'_1 = \sigma_1 - u$	$\sigma'_3 = \sigma_3 - u$																							
		1	50	100	10	150	140	40																							
	2	100	150	20	250	230	80																								
3	250	200	30	450	420	220																									
2	Sức chống cắt không thoát nước $\sin \varphi = \frac{\sigma_1 - \sigma_3}{\sigma_1 + \sigma_3 + 2c \cdot \cot g \varphi}$	0,50																													
	Tính từ TN 1 và TN 2: $\varphi = 19^\circ 28' 16''$ ; $c = 17,7 \text{ kPa}$ Tính từ TN 2 và TN 3: $\varphi = 8^\circ 12' 48''$ ; $c = 50,52 \text{ kPa}$	0,50																													
3	Sức chống cắt thoát nước																														

Câu	Phần	Nội dung	Điểm
		$\sin \varphi' = \frac{\sigma'_1 - \sigma'_3}{\sigma'_1 + \sigma'_3 + 2c' \cdot \cot g \varphi'}$ <p>Tính từ TN 1 và TN 2: <math>\varphi' = 22^{\circ}37'12''</math> ; <math>c' = 16,7 \text{ kPa}</math>  Tính từ TN 2 và TN 3: <math>\varphi = 8^{\circ}42'53''</math> ; <math>c = 52,12 \text{ kPa}</math></p>	0,50 0,50
<b>3</b>			<b>4,0</b>
	<b>a</b>	<b>Xác định áp lực đất chủ động và điểm đặt của nó</b>	<b>2,0</b>
		<b>Lớp 1</b> Hệ số áp lực đất chủ động $K_{a1} = \text{tg}^2(45^{\circ} - \frac{\varphi_1}{2}) = 1/3$	0,25
		Cường độ áp lực đất chủ động: $\sigma'_{az} = K_{a1} \times \gamma_1 \times z_1$ ; ( $z_1 = 0 \div 3 \text{ m}$ ). Tại $z_1 = 0$ , $\sigma'_{a0} = 0$ . Tại $z_1 = 3 \text{ m}$ , $\sigma'_{a3 \text{ m}} = K_{a1} \times \gamma_1 \times z_1 = 18 \text{ kPa}$	0,25
		$E_{a1} = 0,5 \times 18 \times 3 = 27 \text{ kN/m}$ ; $t_1 = 3 \text{ m}$	0,25
		<b>Lớp 2</b> Xem toàn bộ trọng lượng bản thân của lớp 1 là tải trọng phân bố đều tác dụng lên lớp 2 có cường độ là $q = \gamma_1 h_1 = 54 \text{ kPa}$ . Hệ số áp lực đất chủ động $K_{a2} = \text{tg}^2(45^{\circ} - \frac{\varphi_2}{2}) = 0,49$	0,25
		Cường độ áp lực đất chủ động: $\sigma'_{az} = p \times K_{a2} + K_{a2} \times \gamma_2 \times z_2 - 2c \sqrt{K_{a2}}$ ; ( $z_2 = 0 \div 2 \text{ m}$ ). Tại $z_2 = 0$ , $\sigma'_{a0} = p \times K_{a2} - 2c \sqrt{K_{a2}} = 12,46 \text{ kPa}$ . Tại $z_2 = 2 \text{ m}$ , $\sigma'_{a2 \text{ m}} = K_{a2} \times \gamma_2 \times z_2 + p \times K_{a2} - 2c \sqrt{K_{a2}} = 31,08 \text{ kPa}$	0,25
		$E_{a2} = 2 \times 12,46 = 24,97 \text{ kN/m}$ $E_{a3} = 0,5 \times (31,08 - 12,46) \times 2 = 18,62 \text{ kN/m}$ $t_2 = 2/2 = 1 \text{ m}$ . $t_3 = 2/3 = 0,67 \text{ m}$ .	0,25
		Áp lực chủ động tác dụng lên tường chắn: $E_a = E_{a1} + E_{a2} + E_{a3} = 70,59 \text{ kN/m}$	0,25
		Điểm đặt: $t_a = \frac{E_{a1} \times t_1 + E_{a2} \times t_2 + E_{a3} \times t_3}{E_a} = 1,68 \text{ m}$	0,25
	<b>b</b>	<b>Áp lực đất bị động</b>	<b>1,25</b>
		$K_p = \text{tg}^2(45^{\circ} + \frac{\varphi_2}{2}) = 2,04$	0,25
		Cường độ áp lực đất bị động:	0,25

Câu	Phần	Nội dung	Điểm
		$\sigma'_{pz} = K_p \times \gamma_2 \times z_3 + 2c\sqrt{K_p}$ ; ( $z_3 = 0 \div 1,5\text{m}$ ). Tại $z_3 = 0$ , $\sigma'_{p0} = 2c\sqrt{K_p} = 28,57\text{kPa}$ . Tại $z_3 = 1,5\text{m}$ , $\sigma'_{p1,5\text{m}} = K_p \times \gamma_2 \times z_3 + 2c\sqrt{K_p} = 86,71\text{kPa}$	
		$E_{p1} = 1,5 \times 28,57 = 42,85\text{kN/m}$ $E_{p2} = 0,5 \times (86,71 - 28,57) \times 1,5 = 43,61\text{kN/m}$ $t_{p1} = 1,5/2 = 0,75\text{m}$ . $t_{p2} = 1,5/3 = 0,5\text{m}$ .	0,25
		Áp lực đất bị động tác dụng lên tường chắn: $E_p = E_{p1} + E_{p2} = 86,46\text{kN/m}$	0,25
		Điểm đặt: $t_p = \frac{E_{p1} \times t_{p1} + E_{p2} \times t_{p2}}{E_p} = 0,62\text{m}$	0,25
		Hình vẽ 	0,75