

# 土壓力ノ強度及其働く位置ニ就テ

工學士 大河戸宗治

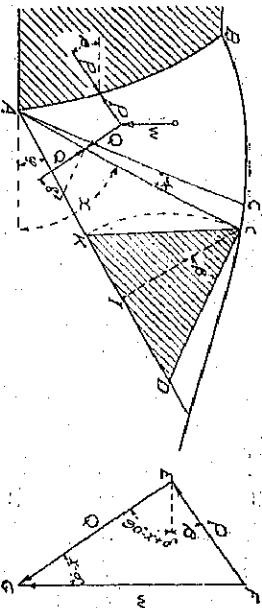
土壓力ニ關スル理論ハくろん、らんきん、ほんせれ、わいらうふ、ういんくれる等ノ舊氏ニヨリテ研究セラレタルモ土壓力ノ強度及其働く位置ニ就テノ研究ハ未だ完ムラス依テ茲ニ土壓力ノ強度及其働く位置ニ就テ轉カ論究ヲ試ミントス

らんきん氏ノ理論ハ土中ノ内部ニ於ケル應力ヲ體シタルモノナルヲ以テ擁壁ニ於ケル土壓力ニ應用スル時ハ往々不合理ノ場合ヲ生スルヲ以テ本問題ヲ研究スルニ當リテハくろん氏ノ理論ニ原キ土壓力ヲ算出セリ抑モくろん氏ノ理論ハ擁壁背面ト崩壊面トノ間ニ據ベレタル土ノ重量カ楔ノ作用ヲナシ擁壁背面ト崩壊面トヲ壓ス二分力トナリ擁壁ヲ壓ス力ハ乃チ土壓力ニシテ其ノ方向ハ擁壁面ヘノ垂直線ト土ト壁トノ摩擦角ニ等シキ角度ニテ傾斜シ崩壊面ヲ壓ス一分力ハ崩壊面ヘノ垂直線ト土ノ摩擦角ニ等シキ角度ニテ傾斜シテ作用スルモノトナセリ此ノ假定ニ原キ土壓力ヲ求ムルニ當リ先ツ崩壊面ノ位置ヲ求メ次ニ土壓力ヲ求ムルヲ普通ノ順序トス今崩壊面ヲ求ムルニ種々アレトモ次ノ如クシテ求ムルヲ尤モ適當ト思考ス乃チ擁壁ト崩壊面トノ間ニ按マレタル土ノ重量ノ一分力カ崩壊面ヘノ垂直線ト角シナスモノト假定スレハ崩壊面ニ於テハ此ノより其ノ最大値乃チ土ノ摩擦角シナラサルヘカラス次ニ崩壊面

ノ位置ヲ求ムル方法ヲ述ヘン

### 第一章 土壓力

第一節 崩壊面、位置 今擁壁背面ニ作用スル土壓力ヲ  $P$  トシ其ノ水平線トナス角ヲ  $\beta$  トシ別ニ水平線ト角  $\alpha$  ナシ壁踵  $A$  ヲ通シ直線  $AC$  フ引キ之ヲ崩壊面ト假定スル時、 $AB, BC$  及  $AC$  = 圖マレタム土ノ重量  $W$  ハ土壓力  $P$  及  $Q$  ~ 一筋力  $Q$  トノ二筋力トナルヲ以テ此  $WP$  及  $Q$  ノ三筋力ハ互ニ平衡ヲ保ツヘシ候テ  $P$  = 等シク且平行 =  $FE$  フ引キ  $W$  = 等シク且平行 =  $FG$  又引ケ  $EG$  ハ  $Q$  ハ  $AC$  ~ ノ垂線トナス角ヲ  $\delta$ トスレハ力ノ三角形  $EFG$  ヨリ次ノ式ヲ得



第一圖

$AC \neq AC''$  = 証シタルトキテ  $x$  カ  $dx$  文ケ増加シタルトキハ  $WQ$  及  $\delta$  ハ其ノ值ヲ變シ  $W$  及  $dW$  文ケ減シ  $Q$  ハ  $dQ$  文ケ減シ  $\delta$  ハ  $d\delta$  文ケ増加スヘシ故ニ(1)式ヲ  $x$  = 就キテ微分スレハ

$$-\frac{dW}{dx} \sin(x-\delta) + W \cos(x-\delta) \left(1 - \frac{d\delta}{dx}\right) = P \cos(90^\circ - x + \delta + \beta) \left(-1 + \frac{d\delta}{dx}\right)$$

$$\text{故ニ} \quad \frac{d\delta}{dx} = -\frac{\frac{dW}{dx} \sin(x-\delta) + W \cos(x-\delta)}{W \cos(x-\delta) + P \cos(90^\circ - x + \delta + \beta)} \quad \dots \quad (2)$$

土ノ單位重量ヲ  $w$ ,  $AC$  ノ長ヲ  $l$  トスルハ  $dW = \frac{1}{2}wlx dx$

$$\frac{dW}{dx} = \frac{wl^2}{2} \quad \dots \quad (3)$$

(1) 式より

$$P = \frac{W \sin(x-\delta)}{\sin(90^\circ - x + \delta + \beta)} \quad \dots \quad (4)$$

(2)(3) 及 (4) より

$$\begin{aligned} \frac{d\delta}{dx} &= -\frac{\frac{wl^2}{2} \sin(x-\delta) + W \cos(x-\delta) + W \cos(90^\circ - x + \delta + \beta) \sin(x-\delta)}{W \cos(x-\delta) + P \cos(90^\circ - x + \delta + \beta)} \\ &= -\frac{\frac{wl^2}{2} \sin(x-\delta) + W \frac{\sin(90^\circ - x + \delta + \beta)}{\sin(90^\circ - x + \delta + \beta)}}{W \cos(x-\delta) + P \cos(90^\circ - x + \delta + \beta)} \quad \dots \quad (5) \end{aligned}$$

$AC$  面 = 作用スル力  $Q$  が  $AC$  面へ垂直線トナズ角  $\delta$  ハ土相互間ノ摩擦角  $\varphi$  ヨリ大ナルトヲ得サルニヨリ  $\delta$  カ最大値  $\varphi$  トナリタル時 =  $AC$  面ヨリ上ニテ  $AC$  面ヲ沿フテ崩壊スヘシ故 =  $AC$  面カ崩壊面ナルトキスルハ其ノ最大値 = 蓋スルヲ以テ  $\frac{d\delta}{dx}$  ハ零トナリ同時 =  $\delta \leq \varphi$  トナラサルヘカラス依テ(5)式ヨリ

$$-\frac{\frac{wl^2}{2} \sin(x-\delta) + W \frac{\sin(90^\circ - x + \delta + \beta)}{\sin(90^\circ - x + \delta + \beta)}}{W \cos(x-\delta) + P \cos(90^\circ - x + \delta + \beta)} = 0$$

或

$$W = \frac{wl^2 \sin(x-\varphi) \sin(90^\circ - x + \varphi + \beta)}{2 \sin(90^\circ - \beta)} \quad \dots \quad (6)$$

(6)式  $\sim$   $AC$  カ崩壊面ナルヘキ條件ナリ

今  $A$  ヨリ水平線ト角  $\varphi$  ラナス直線  $AD$  ツ引キ  $C$  ヨリ之へ垂線  $CI$  ツ引キ  $CI$  ト角  $\beta$  ラナス直線  $CD$  ツ引ク時ハ

$$CI = l \sin(x-\varphi)$$

地盤 土壓力へ問題及其進展へ全圖引合ト

四

14

$$AD = \frac{l \sin(90^\circ - x + \varphi + \beta)}{\sin(90^\circ - \beta)}$$

$$\Delta ACD \text{ の面積} = \frac{l^2 \sin(x - \varphi) \sin(90^\circ - x + \varphi + \beta)}{2 \sin(90^\circ - \beta)} \quad (7)$$

故に (6) 式ヨリ

$$W = w \text{ 面積 } \Delta ACD \quad \dots \quad (7)$$

故に  $AC$  が崩壊面ナルトキハ  $ABC$  の面積ト三角形  $ACD$  の面積トへ相等シ換言スレハ崩壊面  $AC$  の面積  $\Delta ABCD$  ヲニ等分スル直線ナリ

第二節 土壓力  $AC$  が崩壊面ナルトキハ  $\delta = \varphi + \beta$  ヲ以テ (4) 及 (6) ヨリ

$$P = \frac{w l^2 \sin^2(x - \varphi)}{2 \sin(90^\circ - \beta)}$$

$$CI = l \sin(x - \varphi)$$

$$CD = \frac{l \sin(x - \varphi)}{\sin(90^\circ - \beta)}$$

$$P = \frac{w}{2} CI \cdot CD$$

故に  $DK \geq CD =$  等シク取リ 三角形  $CKD$  を作レハ  $\Delta CKD$  の面積  $\sim \frac{1}{2} CI \cdot CD + \dots$  ヲ以テ

$$P = w \text{ 面積 } \Delta CKD \quad \dots \quad (8)$$

第三節 地表面上 = 荷重アル場合 荷重ヲ土ト同重量ノ物質 = 換算シ第二圖 = 示ス如ク高サ  $h_1$  ヲ有スル  $ULD$  ヲ以テ之ヲ表ハストキハ土壓力ヲ惹起スヘキ楔形土ノ重量  $W$ 、 $ABC$  の土の重量及  $ULD$  = テ表ハサレタル荷重ナリ乃チ崩壊面  $ACD$  ヲナルナリ今圖 = 示ス如ク  $AC$  ヲ如何ニ

引クモ  $ULDC$  ハ常ニ同面積トナリ  $UKEC$  ハ見出ストキハ崩壊面ニ直線  $ACE$  ハ以テ表ハヌコトヲ  
得ルヲ以テ斯ノ如クスレハ第一節ニ於テボタタルト同方法ニテ崩壊面ヲ求メ得ヘシ換言スレハ  
地表面カ  $BUEW$  ナル破線ヲナスモノトシ以テ崩壊面及  
土壓力ヲ求メ得ヘシ今  $UKEE'$  ハ垂直高ヲ  $h_1'$  トスレハ

$$\text{面積 } CDD'C' = bh_1$$

$$\text{面積 } CEE'C' = bh_1' + \frac{c}{2}h_1'$$

而シテ 面積  $CDD'C' = \text{面積 } CEE'C' + \text{面積 } CEE'C$  ナルヘキヲ以テ

$$bh_1 = bh_1' + \frac{c}{2}h_1'$$

$$= h_1' \left( b + \frac{c}{2} \right)$$

而シテ 三角形  $CEE'E'$  ハ  $ACC'$  ハ相似形ナルヲ以テ

$$\frac{c}{h_1'} = \frac{b}{h}$$

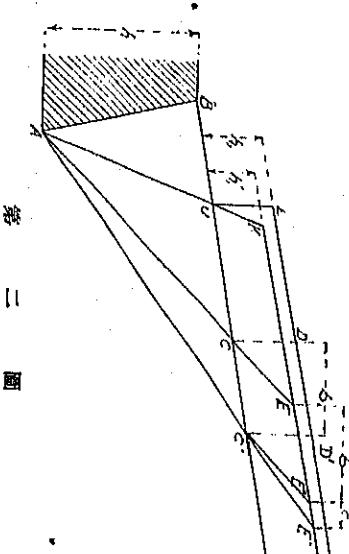
$$bh_1 = h_1' \left( b + \frac{bh_1'}{2h} \right)$$

$$h_1 = h_1' + \frac{h_1'^2}{2h}$$

$$2bh_1 = 2bh_1' + h_1'^2$$

$$h_1'^2 + 2bh_1' + h_1^2 = 2bh_1 + h^2$$

$$(h+h_1)^2 = h(h+2h_1)$$



第二圖

第三圖 土壁又ハ强度及半邊壁ハ空洞ハ成ル

16

$$h_1' = \sqrt{h(h+2h_1)} - h \quad \dots \quad (9)$$

$h+h_1' \sim h + h + 2h_1$  / 比例中項ナルヲ以テ亦圖式ニテ容易ニ  $h_1'$  ヲ求メ得ヘシ

(9) 式ヨリ  $h_1'$  ヲ見出セハ第一及第二節ニ於テ述ヘタル方法ニテ崩壊面及土壓力ヲ求メ得ヘシ  
第四節 摺壁背面直線ニシテ地表面ニ  $BLL'$  ナル破線ヲナシ  $LL'$  上ニ等布荷重積載セラレタル  
場合ニ於ケル土壓力ヲ求ムル方法 土壓力  $P$  ハ摺壁背面  $AB$  ハノ垂線ト角  $\varphi$  ヲナスモノトスレ  
 $P$  ハ水平線ト  $\alpha+\varphi-90^\circ$  ノ角ヲナスヘシ又荷重ヲ  
土ト同重ノ物質ニ換算シタル高サヲ  $h_1$  ヲスレ  $h_1'$   
ハ(9)式ニヨリテ之ヲ求メ得ヘシ乃チ

$$h_1' = \sqrt{(h+h')(h+h'+2h_1)} - (h+h')$$

第三圖ニ於テ

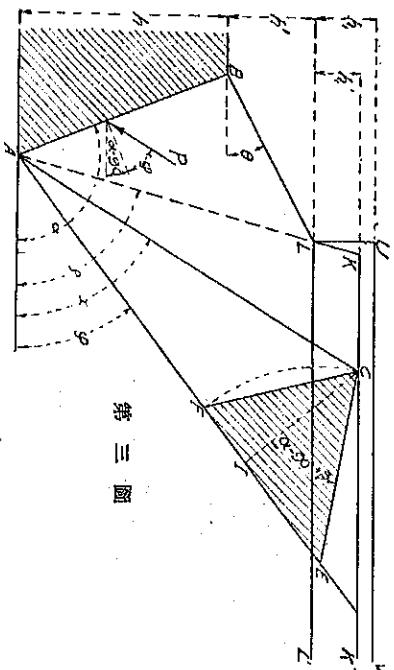
$$h' \cot \theta + h \cot \alpha = (h+h') \cot \rho$$

$$\cot \rho = \frac{h' \cot \theta + h \cot \alpha}{h+h'}$$

三角形  $ABL$  ノ面積  $= \frac{1}{2} (h+h')h' \cot \theta - \frac{h'(h+h') \cot \rho}{2}$

$$= \frac{1}{2} h'(h+h')(\cot \theta - \cot \rho)$$

$$= \frac{1}{2} h' \{ (h+h') \cot \theta - h' \cot \theta - h \cot \alpha \}$$



第三圖

$$= \frac{1}{2} h' \{ h \cot \theta - h \cot \alpha \}$$

$$= \frac{1}{2} h' \{ \cot \theta - \cot \alpha \}$$

$$\text{三角形 } AKC > \text{面積} = \frac{1}{2} (h + h' + h_1')^2 (\cot x - \cot \rho)$$

$$\text{三角形 } ACE > \text{面積} = \frac{1}{2} \left\{ \frac{h + h' + h_1'}{\sin x} \right\}^2 \frac{\sin(x - \varphi) \sin(a - x + 2\varphi)}{\sin(a + \varphi)}$$

(7) 式  $\Rightarrow$  y

$$\text{面積 } ABLKC = \text{面積 } \triangle ABL + \text{面積 } \triangle AKC$$

$$= \text{面積 } \triangle ACE$$

$\rightarrow$   $\cancel{A}$   $\cancel{B}$   $\cancel{C}$   $\cancel{E}$

$$hh'(\cot \theta - \cot \alpha) + (h + h' + h_1')^2 (\cot x - \cot \rho) = \left\{ \frac{h + h' + h_1'}{\sin x} \right\}^2 \frac{\sin(x - \varphi) \sin(a - x + 2\varphi)}{\sin(a + \varphi)} \quad \dots \dots \dots \quad (10)$$

(8) 式  $\Rightarrow$  y

$$\begin{aligned} P &= \frac{1}{2} w \overline{CE}^2 \sin(a + \varphi) \\ &= \frac{w(h + h' + h_1')^2}{2 \sin(a + \varphi)} \left\{ \frac{\sin(x - \varphi)}{\sin x} \right\}^2 \dots \dots \dots \dots \dots \dots \dots \dots \quad (11) \end{aligned}$$

17 (10) 式 = 於  $\Rightarrow \cot x = \cot \varphi - \frac{\sin(x - \varphi)}{\sin x \sin \varphi}$

$$\begin{aligned}
 \frac{\sin(\alpha-x+2\varphi)}{\sin x} &= \frac{\sin(\alpha+2\varphi)\cos x - \cos(\alpha+2\varphi)\sin x}{\sin x} \\
 &= \sin(\alpha+2\varphi)\cot x - \cos(\alpha+2\varphi) \\
 &= \sin(\alpha+2\varphi)\cot\varphi - \frac{\sin(x-\varphi)\sin(\alpha+2\varphi)}{\sin x \sin \varphi} - \cos(\alpha+2\varphi) \\
 &= \frac{\sin(\alpha+2\varphi)\cos\varphi - \cos(\alpha+2\varphi)\sin\varphi}{\sin\varphi} - \frac{\sin(x-\varphi)\sin(\alpha+2\varphi)}{\sin x \sin \varphi} \\
 &= \frac{\sin(\alpha+\varphi)}{\sin\varphi} - \frac{\sin(x-\varphi)\sin(\alpha+2\varphi)}{\sin x \sin \varphi}
 \end{aligned}$$

より

$$\begin{aligned}
 & h' h (\cot\theta - \cot\alpha) + (h+h'+h'_1)^2 \left\{ \cot\varphi - \frac{\sin(x-\varphi)}{\sin x \sin \varphi} - \frac{h'\cot\theta + h\cot\alpha}{h+h'} \right\} \\
 & - (h+h'+h'_1)^2 \frac{\sin(x-\varphi)}{\sin x \sin(\alpha+\varphi)} \left\{ \frac{\sin(\alpha+\varphi)}{\sin\varphi} - \frac{\sin(x-\varphi)\sin(\alpha+2\varphi)}{\sin x \sin \varphi} \right\} = 0 \\
 \text{或る} & \left\{ \frac{\sin(x-\varphi)}{\sin x} \right\}^2 \frac{\sin(\alpha+2\varphi)}{\sin(\alpha+\varphi)\sin\varphi} - 2 \frac{\sin(x-\varphi)}{\sin x \sin \varphi} + \frac{h' h (\cot\theta - \cot\alpha)}{(h+h'+h'_1)^2} + \cot\varphi - \frac{h'\cot\theta + h\cot\theta - h\cot\theta + h\cot\alpha}{h+h'} \\
 & \left\{ \frac{\sin(x-\varphi)}{\sin x} \right\}^2 \frac{\sin(\alpha+2\varphi)}{\sin(\alpha+\varphi)} - 2 \frac{\sin(x-\varphi)}{\sin x} + \left\{ \frac{h h'}{(h+h'+h'_1)^2} + \frac{h}{h+h'} \right\} (\cot\theta - \cot\alpha) \sin\varphi \\
 \text{故に} & + (\cot\varphi - \cot\theta) \sin\varphi = 0
 \end{aligned}$$

$$\frac{\sin(x-\varphi)}{\sin x} = \left\{ 1 - \sqrt{1 - \left[ \left\{ \frac{h h'}{(h+h'+h'_1)^2} + \frac{h}{h+h'} \right\} (\cot\theta - \cot\alpha) \sin\varphi + (\cot\varphi - \cot\theta) \sin\varphi \right] \frac{\sin(\alpha+2\varphi)}{\sin(\alpha+\varphi)} \right\} \frac{\sin(\alpha+\varphi)}{\sin(\alpha+2\varphi)}$$

上記ノ量ノ比式 =  $\lambda \propto v \propto$

$$\begin{aligned}
 P &= \frac{k(h+h'+h_1)^2}{2\sin(a+\varphi)} \left[ 1 - \sqrt{1 - \left| \frac{\frac{h_1}{h+h+h_1}}{\frac{h}{h+h+h_1} + \frac{h'}{h+h+h_1}} \right|^2 \frac{\sin(a-\varphi)\sin(c)}{\sin(a)\sin(a+2\varphi)} + \frac{\sin(\theta-\varphi)}{\sin(a)\sin(a+2\varphi)}} \right] \frac{\sin(a+2\varphi)}{\sin(a+\varphi)} \\
 &= \frac{k(h+h'+h_1)^2 \sin(a+c)}{2\sin^2(a+2\varphi)} \left[ 1 - \sqrt{1 - \left| \frac{\frac{h_1}{h+h+h_1}}{\frac{h}{h+h+h_1} + \frac{h'}{h+h+h_1}} \right|^2 \frac{\sin(a-\theta)\sin(c)}{\sin(a)\sin(a+2\varphi)} + \frac{\sin(\theta-\varphi)}{\sin(a)\sin(a+2\varphi)}} \right] \frac{\sin(a+2\varphi)}{\sin(a+\varphi)}. \quad (12)
 \end{aligned}$$

(a)  $\theta=c$  ト場合

(12)式 = 於テ  $\theta=c$  トシル

$$P = \frac{k(h+h'+h_1)^2 \sin(a+c)}{2\sin^2(a+2\varphi)}$$

$$\times \left[ 1 - \sqrt{1 - \left| \frac{\frac{h_1}{h+h+h_1}}{\frac{h}{h+h+h_1} + \frac{h'}{h+h+h_1}} \right|^2 \frac{\sin(a-\varphi)\sin(a+2\varphi)}{\sin(a)\sin(a+2\varphi)}} \right]^2$$

$$= \frac{k(h+h'+h_1)^2 \sin(a+c)}{2\sin^2(a+2\varphi)}$$

$$\times \left[ 1 - \sqrt{1 - \left| \frac{\frac{h_1}{h+h+h_1}}{\frac{h}{h+h+h_1} + \frac{h'}{h+h+h_1}} \right|^2 \left( 1 - \frac{\sin\varphi \sin 2\varphi}{\sin a \sin(a+2\varphi)} \right)} \right]^2$$

$$\Leftrightarrow \frac{\sin\varphi \sin 2\varphi}{\sin a \sin(a+2\varphi)} = L \quad \text{トシ}$$

$$(h+h'+h_1)^2 = (h+h')(h+h'+2h_1) + h' \geq 以テ$$

$$P = \frac{w \sin(a+\varphi)}{2\sin^2(a+2\varphi)} \left\{ \sqrt{(h+h')^2(h+h'+2h_1)} - \sqrt{h(h+2h'+2h_1)L + h'(h'+2h_1)} \right\} \cdots \cdots \cdots \cdots \cdots \cdots \quad (13)$$

20

(b)  $h' = 0$  乃ち地表面水平ニシテ荷重作用スル場合(13) 式 = 於テ  $h' = 0$  トスル

$$P = \frac{w \sin(\alpha + \varphi)}{2 \sin^2(\alpha + 2\varphi)} \left[ \sqrt{h(h+2h_1)} - \sqrt{h(h+2h_1)L} \right]^2 \\ = \frac{w \sin(\alpha + \varphi)h(h+2h_1)}{2 \sin^2(\alpha + 2\varphi)} \left[ 1 - \sqrt{\frac{L}{h}} \right]^2 \quad \dots \quad (14)$$

(c)  $h' = 0$   $h_1 = 0$  乃ち地表面水平ニシテ荷重ナキ場合(14) 式 = 於テ  $h_1 = 0$  トスル

$$P = \frac{w \sin(\alpha + \varphi)h^2}{2 \sin^2(\alpha + 2\varphi)} \left[ 1 - \sqrt{\frac{L}{h}} \right]^2 \quad \dots \quad (15)$$

(d)  $h_1 = 0$  乃ち過載アリテ荷重ナキ場合  
(13) 式 = 於テ  $h_1 = 0$  トスル

$$P = \frac{w \sin(\alpha + \varphi)}{2 \sin^2(\alpha + 2\varphi)} \left[ h + h' - \sqrt{h(h+2h')L + h'^2} \right]^2 \quad \dots \dots \dots \dots \quad (16)$$

(e)  $h' = \infty$  乃ち地表面  $\varphi$  ナル角ヲナシテ傾斜セル場合(16) 式ヲ次ノ如ク變化シ後  $h' = \infty$  トスル  $P$  ヲ求メ得ヘシ

$$P = \frac{w \sin(\alpha + \varphi)}{2 \sin^2(\alpha + 2\varphi)} \left\{ h + h' - h' \sqrt{1 + \frac{h(h+2h')}{h'^2} L} \right\}^2 \\ = \frac{w \sin(\alpha + \varphi)}{2 \sin^2(\alpha + 2\varphi)} \left\{ h + h' - h' \left( 1 + \frac{h(h+2h')}{2h'^2} L + \frac{1.3}{2.4} \frac{h^2(h+2h')^2 L^2}{h'^4} + \dots \right) \right\}^2 \\ = \frac{w \sin(\alpha + \varphi)}{2 \sin^2(\alpha + 2\varphi)} \left\{ h + h' - h' - \frac{h^2 L}{2h'} - h L + \frac{1.3}{2.4} \frac{h^2(h+2h')^2 L^2}{h'^3} + \dots \right\}^2$$



第五圖



第六圖

第七圖

第七圖

第八圖

第八圖

$h' = \infty$  とおき

$$\begin{aligned}
 P &= \frac{w \sin(\alpha + \varphi) h^2}{2 \sin^2(\alpha + 2\varphi)} \left[ 1 - L \right]^2 \\
 &= \frac{w \sin(\alpha + \varphi) h^2}{2 \sin^2(\alpha + 2\varphi)} \frac{\sin^2(\alpha - \varphi) \sin^2(\alpha + 2\varphi)}{\sin^2 \alpha \sin^2(\alpha + \varphi)} \\
 &= \frac{w h^2 \sin(\alpha - \varphi)}{2 \sin^2 \alpha \sin(\alpha + \varphi)} \dots \quad (17)
 \end{aligned}$$

## 第二章 土壓力ノ強度

(a)  $\theta = \varphi$  の場合

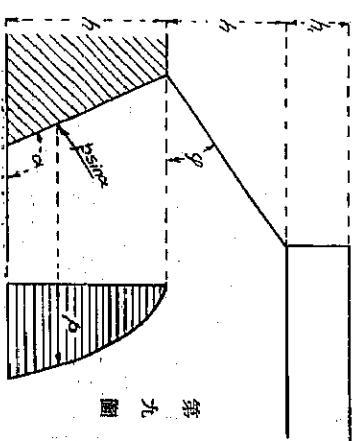
(13) 式 = なり

$$P = \frac{w \sin(\alpha + \varphi)}{2 \sin^2(\alpha + 2\varphi)} \left[ \sqrt{(h+h')(h+h'+2h_i)} - \sqrt{h(h+2h'+2h_i)} L + h'(h'+2h_i) \right]^2$$

上式ノ  $P$  ヲ  $h =$  就キテ微分スルノ垂直面ニ對スル土壓力ノ強度

度ヲ求メ得ヘシ之ヲ  $p$  トスレバ擁壁背面ニ於ケル土壓力ノ強度  $\sim p \sin \alpha + y$

21



第九圖

$$(18) \quad p = \frac{w \sin(\alpha + \varphi)(h + h' + h_i)}{\sin^2(\alpha + 2\varphi)} \left\{ 1 + L - 2\sqrt{L} \sqrt{\left[ (h + h' + h_i)^2 - h_i^2 - \frac{h(h + 2h_i)}{2} \left( 1 - \frac{1}{L} \right) \right]^2 - \left\{ \frac{h(h' + 2h_i)}{2} \left( 1 - \frac{1}{L} \right) \right\}^2} \right\}$$

(b)  $h' = 0$  の場合

(18) 式 = 於テ  $h' = 0$  トスルハ

$$p = \frac{w(h + h_i) \sin(\alpha + \varphi)}{\sin^2(\alpha + 2\varphi)} (1 - \sqrt{L})^2 \dots \quad (19)$$

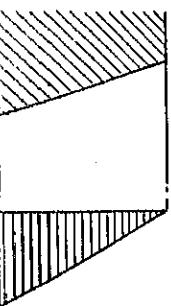
上式ヨリ  $p \approx (h + h_i) =$  比例スルヲ知ル故 =  $p \approx$  其ノ圖 = 示ス如クナムヘシめ一るてん氏ハ  $p \approx h + h'_i =$  比例スルモノトシテ土壓力ノ働點ヲ見出セルモ是レ誤謬

アム = ト上式 = ヨリテ明カナリ

(c)  $h' = 0, h_i = 0$  の場合

$$(19) \quad \text{式 = 於テ } h_i = 0 \text{ トスルハ} \\ p = \frac{wh \sin(\alpha + \varphi)}{\sin^2(\alpha + 2\varphi)} (1 - \sqrt{L})^2 \dots \quad (20)$$

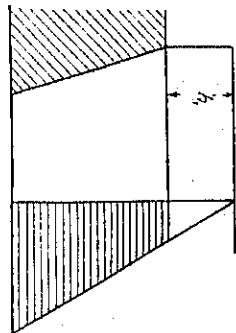
第十圖



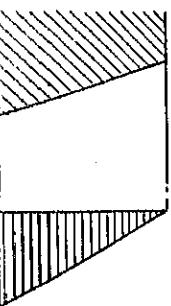
(d)  $h_i = 0$  の場合

(18) 式 = 於テ  $h_i = 0$  トスルハ

$$p = \frac{w(h + h') \sin(\alpha + \varphi)}{\sin^2(\alpha + 2\varphi)}$$



第十圖

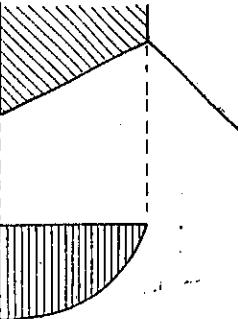


(d)  $h_i = 0$  の場合

(18) 式 = 於テ  $h_i = 0$  トスルハ

$$p = \frac{w(h + h') \sin(\alpha + \varphi)}{\sin^2(\alpha + 2\varphi)}$$

第十二圖

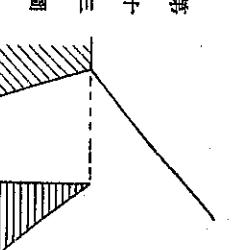


(e)  $h' = \infty$  の場合

(21) 又  $\sim$  (17) 式より

$$p = \frac{wh \sin(\alpha - \varphi)}{\sin^2 \alpha \sin(\alpha + \varphi)} \quad \dots \dots \dots \dots \dots \dots \dots \dots \quad \dots \dots \dots \dots \dots \dots \quad (22)$$

第十三圖



### 第三章 土壓力の働く点の位置

前章に於て述べた所によれば(c)及(d)の場合は、 $p \propto h$  = 比例式と以て其の土壓力働く点の位置は壁底より高さ  $h$  の三分の一の點である。又(e)の場合は、土壓力強度の分布が梯形となるが以て土壓力の働く点の重心の高さは等しく、是以て是亦容易に求め得る。又只(a)及(b)の場合とは異なり、土壓力の曲線は表ハサウエーの幾何學的法則を用ひて求めることが可能である。

24

(18) 式 = ヨリテ

$$p = \frac{w \sin(\alpha + \varphi)(h + h' + h_1)}{\sin^2(\alpha + 2\varphi)} \left\{ 1 + L - 2\sqrt{L} \cdot \sqrt{\left[ (h + h' + h_1)^2 - h_1^2 - \frac{h'(h' + 2h_1)}{2} \left( 1 - \frac{1}{L} \right) \right]^2 - \left[ \frac{h'(h' + 2h_1)}{2} \left( 1 - \frac{1}{L} \right) \right]^2} \right\}$$

今

$$h + h' + h_1 = x \quad h_1^2 = a^2$$

$$\frac{h'(h' + 2h_1)}{2} \left( 1 - \frac{1}{L} \right) = b^2 \quad \text{と} \quad a > b$$

$$p = \frac{w \sin(\alpha + \varphi) x}{\sin^2(\alpha + 2\varphi)} \left\{ 1 + L - 2\sqrt{L} \cdot \frac{x^2 - a^2 - b^2}{\sqrt{(x^2 - a^2 - b^2)^2 - b^4}} \right\}$$

力率ノ中心ヲ壁頂ヨリ  $h + h_1$  ノ高ヲ = 取リ 土壓力ノ力率ヲ求ム

$$\int_{h+h_1}^{h+h+h_1} p x d x = \frac{w \sin(\alpha + \varphi)}{\sin^2(\alpha + 2\varphi)} \int_{h+h_1}^{h+h+h_1} \left[ (1+L)x^2 - 2\sqrt{L} \cdot \frac{(x^2 - a^2 - b^2)x^2}{\sqrt{(x^2 - a^2 - b^2)^2 - b^4}} \right] dx$$

$$\int (1+L)x^2 d x = (1+L) \frac{x^3}{3}$$

$$-\sqrt{L} \int \frac{2(x^2 - a^2 - b^2)x^2 dx}{\sqrt{(x^2 - a^2 - b^2)^2 - b^4}} = -\sqrt{L} x \sqrt{(x^2 - a^2 - b^2)^2 - b^4} + \sqrt{L} \int \sqrt{(x^2 - a^2 - b^2)^2 - b^4} dx$$

$$-\frac{a^2\sqrt{L}}{3} \int \frac{(x^2 - a^2 - 2b^2)^{\frac{3}{2}}}{x^2\sqrt{x^2 - a^2}} dx = -\frac{a^2\sqrt{L}}{3} \int \frac{(x^2 - a^2 - 2b^2)}{x^2} \sqrt{1 - \frac{2b^2}{x^2 - a^2}} dx$$

$$= -\frac{a^2\sqrt{L}}{3} \int \frac{(x^2 - a^2 - 2b^2)}{x^2} \left(1 - \frac{2b^2}{2(x^2 - a^2)}\right)$$

$$-\frac{4b^4}{2.4(x^2 - a^2)^2} - \frac{1.38b^6}{2.4.6(x^2 - a^2)^3} + \dots) dx$$

$$= -\frac{a^2\sqrt{L}}{3} \int \left(1 - \frac{a^2 + 3b^2}{x^2} + \frac{1.5b^4}{x^2(x^2 - a^2)} + \frac{2x^2(x^2 - a^2)^2}{b^6} + \dots\right) dx$$

$$\hat{=} -\frac{a^2\sqrt{L}}{3} \left[ x + \frac{a^2 + 3b^2}{x} + \frac{1.5b^4}{a^2x} + \frac{1.5b^4}{2a^3} \log \frac{x-a}{x+a} - \frac{b^6}{10x^5} \right]$$

$$\hat{=} -\frac{a^2\sqrt{L}}{3} \left[ \frac{x^2 + a^2 + 3b^2}{x} - \frac{1.5b^4}{3x^3} - \frac{b^4(b^2 + 4x^2)}{10x^5} \right]$$

$\hat{H}x =$

$$\int_{h+h_1}^{h+h'+h_1} p x dx = \int_{h+h_1}^{h+h'+h_1} \frac{w \sin(a+\varphi)}{3 \sin^2(x+2\varphi)} \left\{ (1+L)x^3 - \sqrt{L} (2x^2 + a^2 + 3b^2) \sqrt{x^2 - a^2} \sqrt{x^2 - a^2 - 2b^2} \right.$$

$$\left. \frac{-a^2 \sqrt{L} \left[ \frac{x^2 + a^2 + 3b^2}{x} - \frac{1.5b^4}{3x^3} - \frac{b^4(b^2 + 4a^2)}{10x^5} \right]}{(h+h'+h_1)} \right\}$$

$$= \frac{w \sin(a+\varphi)}{3 \sin^2(a+2\varphi)} \left\{ (1+L)(h+h'+h_1)^3 - (h'+h_1)^3 \right. \\ \left. - \sqrt{L} \left[ 2(h+h'+h_1)^2 + h_1^2 + h'(h+2h_1) \left(1 - \frac{1}{L}\right) \right] \sqrt{(h+h'+h_1)^2 - h_1^2} \sqrt{(h+h'+h_1)^2 - h_1^2 - h'(h+2h_1) \left(1 - \frac{1}{L}\right)} \right\}$$

26

$$\begin{aligned}
 & + \frac{\left\{ 2(h' + h_1)^2 + h_1^2 + h'(h' + 2h_1)\left(1 - \frac{1}{L}\right) \right\} h'(h' + 2h_1)}{(h' + h_1)} \\
 & - \sqrt{L}h_1^2 \left[ h + \frac{2h_1^2 + 3h'(h' + 2h_1)\left(1 - \frac{1}{L}\right)}{2} \left( \frac{1}{h + h' + h_1} - \frac{1}{h' + h_1} \right) \right. \\
 & \quad \left. - \frac{1.5h'^2(h' + 2h_1)^2\left(1 - \frac{1}{L}\right)^2}{12} \left( \frac{1}{(h + h' + h_1)^3} - \frac{1}{(h' + h_1)^3} \right) \right. \\
 & \quad \left. - \frac{h'^2(h' + 2h_1)^2\left(1 - \frac{1}{L}\right)^2}{4} \left\{ \frac{h'(h' + 2h_1)}{2}\left(1 - \frac{1}{L}\right) + 4h_1^2 \right\} \left[ \frac{1}{(h + h' + h_1)^5} - \frac{1}{(h' + h_1)^5} \right] \right] \dots (26)
 \end{aligned}$$

壁底ヨリ土壓力動點マテノ高ヲ  $kh$ トス.

$$\begin{aligned}
 & \left[ (1+L)\{(h+h'+h_1)^3 - (h'+h_1)^3\} \right. \\
 & \quad \left. - \sqrt{L} \frac{\left\{ 2(h+h'+h_1)^2 + h_1^2 + h'(h'+2h_1)\left(1 - \frac{1}{L}\right) \right\} \sqrt{(h+h'+h_1)^2 - h_1^2}}{(h+h'+h_1)} \right. \\
 & \quad \left. + \frac{\left\{ 2(h' + h_1)^2 + h_1^2 + h'(h' + 2h_1)\left(1 - \frac{1}{L}\right) \right\} h'(h' + 2h_1)}{(h' + h_1)} \right]
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
& -\sqrt{L}h_1^2 \left[ h - \frac{2h_1^2 + 3h'(h' + 2h_1)\left(1 - \frac{1}{L}\right)}{2(h + h' + h_1)(h' + h_1)} h \right. \\
& + \frac{1.5h'^2(h' + 2h_1)^2 \left(1 - \frac{1}{L}\right)^2 \{(h + h' + h_1)^3 - (h' + h_1)^3\}}{12(h + h' + h_1)^3(h' + h_1)^3} \\
& \left. - \sqrt{L}h_1^2 \frac{h'^2(h' + 2h_1)^2 \left(1 - \frac{1}{L}\right)^2 \{h'(h' + 2h_1)\left(1 - \frac{1}{L}\right) + 8h_1^2\} \{(h + h' + h_1)^5 - (h' + h_1)^5\}}{80(h + h' + h_1)^5(h' + h_1)^5} \right] \\
& h = h + h' + h_1 - \frac{2}{3}
\end{aligned}$$

土壓力ノ力率ヲ求ムルニ當リ省略セル項カ幾何ノ影響ヲ有スルヤニ考究スル爲ニ $x = (23)$ 式ヲ $x =$ 就キテ微分シ之ヲ $x =$ テ除シ以テ得タル土壓力ノ強度ヲ $p'$ トスレバ

$$p' = \frac{w \sin(\alpha + \varphi)}{\sin^2(\alpha + 2\varphi)} \left[ (1+L)x - 2\sqrt{L} \frac{(x^2 - a^2 - b^2)x}{\sqrt{(x^2 - a^2 - b^2)^2 - b^4}} + \frac{\sqrt{L}a^2}{3x^2} \left\{ \frac{(x^2 - a^2 - 2b^2)^3}{\sqrt{x^2 - a^2}} - \left( x^2 - a^2 - 3b^2 + 1.5 \frac{b^4}{x^2} + \frac{b^4(b^2 + 4a^2)}{2x^4} \right) \right\} \right]$$

然 $\nu =$

$$p = \frac{w \sin(\alpha + \varphi)}{\sin^2(\alpha + 2\varphi)} \left[ (1+L)x - 2\sqrt{L} \frac{(x^2 - a^2 - b^2)x}{\sqrt{(x^2 - a^2 - b^2)^2 - b^4}} \right]$$

ナルヲ以テ $p'$ ト $p$ トノ差 $\Delta$

$$\frac{w \sin(\alpha + \varphi)}{\sin^2(\alpha + 2\varphi)} \frac{\sqrt{L}a^2}{3x^2} \left\{ \frac{(x^2 - a^2 - 2b^2)^3}{\sqrt{x^2 - a^2}} - \left( x^2 - a^2 - 3b^2 + \frac{1.5b^4}{x^2} + \frac{b^4(b^2 + 4a^2)}{2x^4} \right) \right\}$$

シテ此差  $b=0$  のとき  $A=0$  の場合及  $a=0$  の場合 = 零とアルヲ以テ  $p'$  及  $p$  又  $L$  の最大及最小より最大より故に  $L=3$  及  $L=0.36$  の場合 =  $h_1=6'$   $h'=3'$   $6'$   $12'$  及  $24'$  トシ又

$$\frac{(1+L)x - \frac{2\sqrt{L}(x^2-a^2-b^2)x}{\sqrt{(x^2-a^2-b^2)^2-b^4}} = A}{3x^2} \left[ \frac{(x^2-a^2-2b^2)^{\frac{3}{2}}}{\sqrt{x^2-a^2}} - \left( x^2-a^2-3b^2 + \frac{1.5b^4}{x^2} + \frac{b^4(b^2+4a^2)}{2x^4} \right) \right] = B$$

トシ  $A$  及  $B$  の値ヲ算出スレハ次表ノ如ク其差幅メテ小ナルヲ以テ(24式)ハ土壓力働く點ノ高ヲ求ム  
又公式トシテ實用上差間ニキモト云フヲ得ヘシ

$L=3$   $h_1=6'$

$R'$	3'		6'		12'		24'	
	$A$	$B$	$A$	$B$	$A$	$B$	$A$	$B$
0'	0.	+0.0504	0.	+0.0200	0.0	+0.0079	0.	+0.0046
1'	3.6130	+0.0130	3.5048	+0.0069	3.5050	+0.0039	3.5022	+0.0031
2'	4.9896	+0.0036	5.3214	+0.0023	5.7900	+0.0020	6.3744	+0.0022
3'	5.8800	+0.0010	6.5285	+0.0007	7.4697	+0.0006	8.6031	+0.0016
4'	6.6001	-0.0021	7.4832	+0.0001	8.7890	+0.0005	10.4530	+0.0011
5'	7.3465	-0.0001	9.0018	-0.0004	10.8504	+0.0003	13.4244	+0.0005
6'	8.9947	-0.0001	10.2940	-0.0002	12.5008	-0.0001	15.7814	+0.0003
7'	10.1061	-0.0001	11.4994	-0.0001	13.9384	-0.0001	17.7800	+0.0002
8'	11.2014	-0.0000	12.6534	-0.0001	15.2580	-0.0001	19.5048	+0.0001
9'	12.2880	-0.0000	13.7774	-0.0000	16.5050	-0.0000	21.6848	+0.0000
10'	13.3700	-0.0000	14.8848	-0.0000	17.5882	-0.0000	22.5492	+0.0000









$$= \frac{w \sin^2(a-\varphi) h^2 \left(2 + \frac{h}{h'}\right)^2}{8 \sin^2 a \sin(a+\varphi) \left(1 + \frac{h}{h'}\right)^2}$$

$h'=0$  のとき

$$P = \frac{w \sin^2(a-\varphi) h^2}{2 \sin^2 a \sin(a+\varphi)} \dots \quad (33)$$

土壓力 / 強度を求める

$$\begin{aligned} \frac{dP}{dh} &= p = \frac{w \sin^2(a-\varphi)}{8 \sin^2 a \sin(a+\varphi)} \left[ \frac{2 \times 2 \{(h+h'+h_4)^2 - (h'+h_4)^2\}(h+h'+h_4)}{(h+h'+h_4)^2 - h_4^2} - \frac{2 \{(h+h'+h_4)^2 - (h'+h_4)^2\}^2(h+h'+h_4)}{\{(h+h'+h_4)^2 - h_4^2\}^2} \right] \\ &= \frac{w \sin^2(a-\varphi)(h+h'+h_4)}{4 \sin^2 a \sin(a+\varphi)} \left[ \frac{2 \{(h+h'+h_4)^2 - h_4^2\} (h+h'+h_4)^2 - \{(h'+h_4)^2 - \{(h+h'+h_4)^2 - (h'+h_4)^2\}\}^2}{\{(h+h'+h_4)^2 - h_4^2\}^2} \right] \\ &= \frac{w \sin^2(a-\varphi)(h+h'+h_4)}{4 \sin^2 a \sin(a+\varphi)} \left[ 1 - \frac{h'^2(h'+2h_4)^2}{\{(h+h'+h_4)^2 - h_4^2\}^2} \right] \dots \quad (34) \end{aligned}$$

$h_4=0$  の場合

$$p = \frac{w \sin^2(a-\varphi)(h+h')}{4 \sin^2 a \sin(a+\varphi)} \left[ 1 - \frac{h'^4}{(h+h')^4} \right] \dots \quad (35)$$

土壓力 / 動點 / 高さを求める爲めに壁頂  $\Rightarrow$   $h'+h_4$  の點に於て土壓力 / 力率を求める

$$\int_{h+h'+h_4}^{h+h'+h_4} p dx = \frac{w \sin^2(a-\varphi)}{4 \sin^2 a \sin(a+\varphi)} \left[ \int x^2 dx - h'^2(h'+2h_4)^2 \int \frac{x^2 dx}{(x^2 - h_4^2)^2} \right]$$

34

$$\begin{aligned}
 &= \frac{w \sin^2(a-\varphi)}{4 \sin^2 a \sin(a+\varphi)} \left[ \frac{x^3}{3} + h'^2(h' + 2h_1)^2 \left\{ \frac{x}{2(x^2 - h_1^2)} - \frac{1}{2} \int \frac{dx}{x^2 - h_1^2} \right\} \right] \\
 &= \frac{w \sin^2(a-\varphi)}{4 \sin^2 a \sin(a+\varphi)} \left[ \frac{x^3}{3} + h'^2(h' + 2h_1)^2 \frac{w}{2(x^2 - h_1^2)} - \frac{h'^2(h' + 2h_1)^2}{4h_1} \log \frac{x - h_1}{x + h_1} \right] \\
 &= \frac{w \sin^2(a-\varphi)}{4 \sin^2 a \sin(a+\varphi)} \left[ \frac{(h + h' + h_1)^3 - (h' + h_1)^3}{3} + h'^2(h' + 2h_1)^2 \frac{(h + h' + h_1)}{2(h + h')(h + h' + 2h_1)} - \frac{h'(h' + 2h_1)(h' + h_1)}{2} \right. \\
 &\quad \left. - \frac{h'^2(h' + 2h_1)^2}{4h_1} \left\{ \log \frac{h + h'}{h + h' + 2h_1} - \log \frac{h'}{h' + 2h_1} \right\} \right]
 \end{aligned}$$

$$hh = h + h' + h_1$$

$$\begin{aligned}
 &\frac{(h + h' + h_1)^3 - (h' + h_1)^3}{3} + \frac{h'^2(h' + 2h_1)^2(h + h' + h_1)}{2(h + h')(h + h' + 2h_1)} - \frac{h'(h' + 2h_1)(h' + h_1)}{2} \\
 &- \frac{\frac{1}{2} \left\{ (h + h' + h_1)^2 - (h' + h_1)^2 \right\}^2}{(h + h' + h_1)^2 - h_1^2} \left\{ \log \frac{h + h'}{h + h' + 2h_1} - \log \frac{h'}{h' + 2h_1} \right\}
 \end{aligned}$$

$$h = 0 \quad \text{の場合} \Rightarrow$$

$$p = \frac{w \sin^2(a-\varphi)(h+h')}{4 \sin^2 a \sin(a+\varphi)} \left[ 1 - \frac{h'^4}{(h+h')^4} \right] \quad (36)$$

$$\begin{aligned}
 \int_{h'}^{h+h'} p dx &= \frac{w \sin^2(a-\varphi)}{4 \sin^2 a \sin(a+\varphi)} \left[ \int x^2 dx - h'^4 \int \frac{dx}{x^2} \right] \\
 &= \frac{w \sin^2(a-\varphi)}{4 \sin^2 a \sin(a+\varphi)} \left[ \frac{x^3}{3} + \frac{h'^4}{x} \right] \\
 &= \frac{w \sin^2(a-\varphi)}{4 \sin^2 a \sin(a+\varphi)} \left[ \frac{(h+h')^3 - h'^3}{3} + h'^4 \left( \frac{1}{h+h'} - \frac{1}{h'} \right) \right]
 \end{aligned}$$

此等ノ公式ヨリ土壓力動點ノ位置ヲ求メ得ヘシ而シテ過載アル場合ニ荷重  $h_1$  アルトキ及過載ニアル場合ニ於ケル公式ハ複雑ナルヲ以テ次ニ特種ノ場合ニ於ケル  $L$  ノ値ヲ求メ表及圖表ヲ示スコトトセリ

### 土壓力動點ノ高サ

$$L = \frac{2 \cot \varphi (1 + \cot^2 \alpha)}{(\cot \varphi + \cot \alpha)(1 + \cot^2 \varphi)}$$

過載アル場合ニ荷重  $(h_1)$  アル時

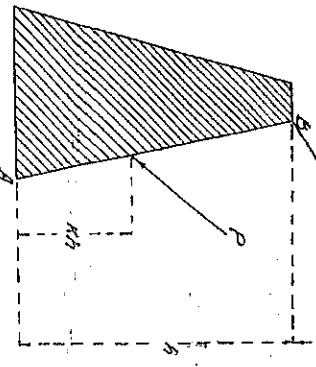
$$L = 3.0, 2.0, 1.5, 0.75, 0.5, 0.36$$

$$(1+L)\{(1+m+n)^2 - (1+n)^2\} + \frac{\{2(1+n)^2 + 1 + n(2+n)(1-\frac{1}{L})\}(2+n)n}{1+n}$$

$$- \sqrt{L} \times \frac{\{2(1+m+n)^2 + 1 + n(2+n)(1-\frac{1}{L})\}}{1+m+n} \sqrt{\{(1+m+n)^2 - 1\} \{(1+m+n)^2 - 1 - n(2+n)(1-\frac{1}{L})\}}$$

$$- \sqrt{L} \times \left[ m - \frac{\{2+3n(2+n)(1-\frac{1}{L})\}m - 1.5n^2(2+n)^2(1-\frac{1}{L})^2 \{(1+m+n)^2 - (1+n)^2\}}{2(1+m+n)(1+n)} + \frac{12(1+m+n)^2(1+n)^2}{2(1+m+n)(1+n)} \right]$$

$$n^2(2+n)^2(1-\frac{1}{L})^2 \{n(2+n)(1-\frac{1}{L}) + 8\} \{(1+m+n)^2(1+n)^2\}$$



第十四圖

$$k = 1 + m + n - \frac{2}{3} \times \frac{-\sqrt{L} \times \left[ \sqrt{(1+m+n)^2 - 1} - \sqrt{L} \times \sqrt{(1+m+n)^2 - 1 - n(2+n)(1-\frac{1}{L})^2} \right]^2}{80(1+m+n)^2(1+n)^2}$$

35

$L=1.0$ 

$$h = 1 + m + n - 2 \times \frac{\left[ \frac{(1+m+n)^3 - (1+n)^3}{3} + \frac{n^2(2+n)^2(1+m+n)}{2(m+n)(2+m+n)} - \frac{n(2+n)(1+n)}{2} \right] - \frac{n^2(2+n)^2}{4} \times \left\{ \log \frac{m+n}{2+m+n} - \log \frac{n}{2+n} \right\}}{\{(1+m+n)^2 - (1+n)^2\}^2}$$

$$h = mh_1 \quad \therefore m = \frac{h}{h_1} \quad m = 1, 2, 3, 4, 5$$

$$h' = nh_1 \quad \therefore n = \frac{h'}{h_1} \quad h_1 = 6' - 0' \quad n = 0.5, 1, 2, 4$$

 $h'$  の値

$n \backslash L$	0.33	0.50	0.75	1.00	1.50	2.00	3.00
$m=1.0$							
0.5	0.3721	0.3745	0.3793	0.3868	0.3919	0.3976	0.4055
1.0	.3639	.3667	.3686	.3705	.3782	.3838	.3923
2.0	.3562	.3532	.3577	.3574	.3651	.3701	.3785

0.5	0.3776	0.3819	0.3873	0.3913	0.3968	0.4006	0.4054
1.0	.3655	.3703	.3763	.3808	.3850	.3929	.3997
2.0	.3515	.3585	.3646	.3690	.3771	.3829	.3913
4.0	.3369	.3470	.3536	.3579	.3653	.3710	.3800
<i>m</i> =3.0							
0.5	0.3780	0.3816	0.3860	0.3892	0.3931	0.3957	0.3990
1.0	.3685	.3732	.3789	.3831	.3890	.3929	.3980
2.0	.3573	.3630	.3698	.3747	.3822	.3875	.3947
4.0	.3463	.3528	.3595	.3645	.3724	.3784	.3874
<i>m</i> =4.0							
0.5	0.3763	0.3797	0.3828	0.3852	0.3881	0.3901	0.3925
1.0	.3697	.3739	.3790	.3825	.3872	.3903	.3944
2.0	.3611	.3661	.3727	.3772	.3840	.3886	.3947
4.0	.3510	.3568	.3637	.3689	.3768	.3826	.3907
<i>m</i> =5.0							
0.5	0.3741	0.3767	0.3793	0.3812	0.3835	0.3849	0.3867
1.0	.3697	.3734	.3778	.3808	.3846	.3871	.3903
2.0	.3629	.3679	.3740	.3782	.3841	.3880	.3933
4.0	.3543	.3598	.3667	.3719	.3795	.3849	.3923

過載ノミニア場合

$$L=3.0, 2.0, 1.5, 0.75, 0.5, 0.36$$

$$h=(1+n)-\frac{2}{3} \times \frac{(1+D)\left\{(1+n)^3-n^3\right\}+n^3\left(3-\frac{1}{L}\right)-\{2(1+2n)+n^2\left(3-\frac{1}{L}\right)\}\sqrt{(1+2n)L+n^2}}{\{(1+n)-\sqrt{(1+2n)L+n^2}\}^2}$$

$$L=1.0$$

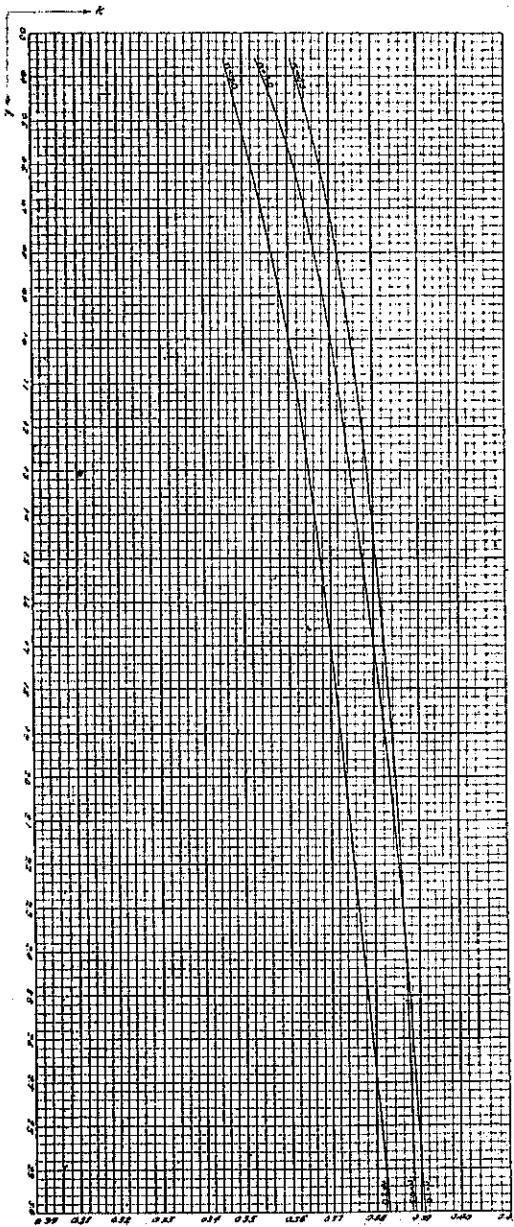
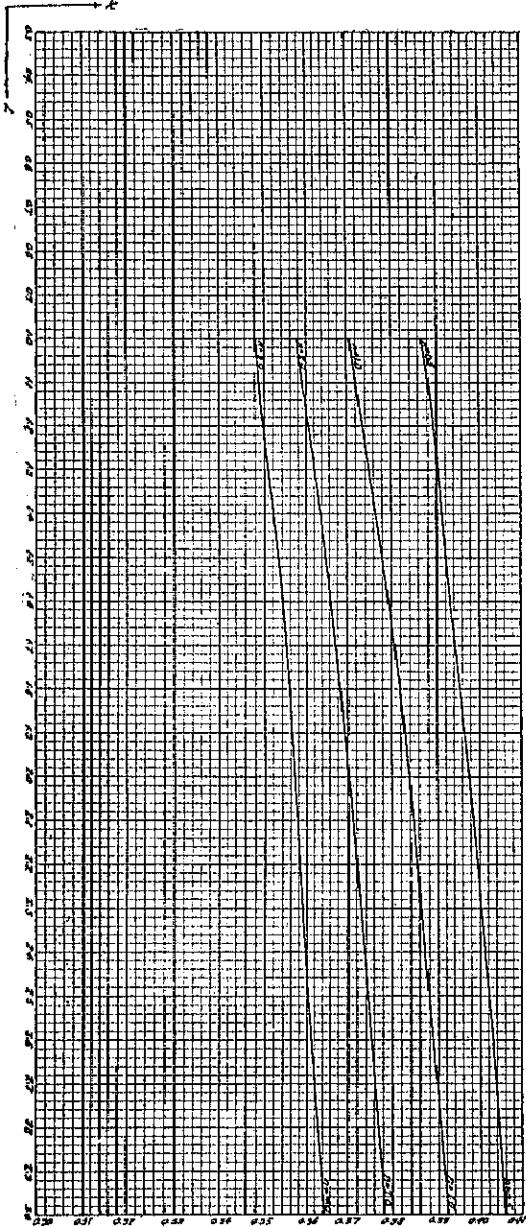
$$h=(1+n)-2 \times \frac{\frac{(1+n)^3}{3}+\frac{n^4}{1+n}-\frac{4n^3}{3}}{\frac{(1+2n)^2}{(1+n)^2}}$$

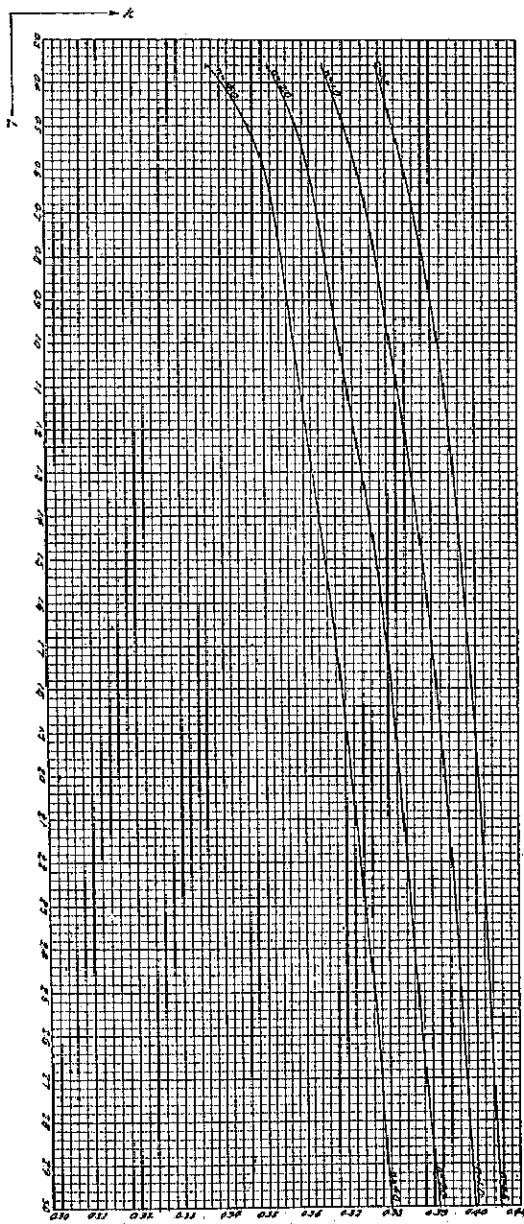
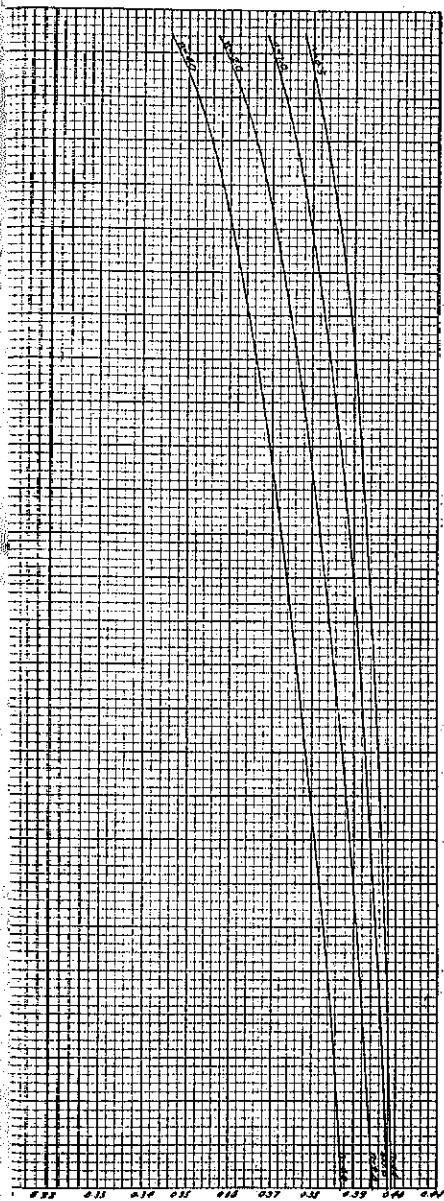
$$h'=nh$$

$$n=0.5, 1, 2$$

k'ノ値

$n$	$L$	0.36	0.50	0.75	1.00	1.50	2.00	3.00
0.5	0.3605	0.3652	0.3709	0.3750	0.3805	0.3841	0.38	
1.0	.3534	.3583	.3651	.3704	.3780	.3835	.3911	
2.0	.3457	.3494	.3552	.3600	.3677	.3738	.3828	

(過載アル場合 = 滅重アルトキ  $m=1.0$ )

$t_c >$  値(過載アル場合 = 荷重アルトキ  $m=2.0$ ) $t_c >$  値(過載アル場合 = 荷重アルトキ  $m=3.0$ )

$k_n$  値

(過載アル場合 = 荷重アルトキ  $m=4.0$ )

$k_n$  値

(過載アル場合 = 荷重アルトキ  $m=5.0$ )

41

地盤 土壁力、強度及動點位置の算定