

# 土 壓 公 式

工 學 士 並 川 熊 次 郎

土壓公式トシテ普ク採用セラル、モノハヨラ土砂ノ息角 $\phi$ ヲ直立擁壁ノ全高、 $w$ ヲ土砂單位容積ノ重量トスルトキハ次ノ形ヲ有ス。

$$\text{擁壁ノ受ク可キ全土重} = E_1 = w \cdot \frac{H^2}{2} \cdot \frac{1 - \sin \phi}{1 + \sin \phi}$$

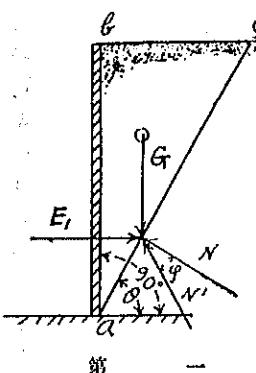
圖

今第一圖ニ於テ  $ab$ ヲ直立擁壁  $bc$ ヲ水平地面  $ac$ ヲ  $a$ 點ヲ通シ水平線ト  $\theta$ ナル角度ヲナセル任意ノ平面トシ是等凡テカ紙面ニ直立シ其奥行

一  
單位長トス

三角形  $(abc)$  内ノ土砂ノ重量ヲ  $G$  トスレハ次ノ關係アリ

$$G = w \cdot \frac{H^2}{2} \cdot \cot \theta$$



第

此重量  $G$  ハ一面ハ  $bc$  面他面ハ  $ab$  面ニ於テ支持セラル、モノトシ其反

動力ヲ夫々  $N'$   $E_1$  ナリトス

$w$  面ニ於テハ土砂内部ノ摩擦係數  $\tan \phi$  ヲ有セルニヨリ  $N'$  ハ  $ab$  ニ直角ナル方向ヨリテ丈ヶ偏倚シ

得ルモ  $E_1$  ハ  $\overline{ab}$  面カ平滑ニシテ土砂トノ間ニ摩擦ナントスレハ當然水平ナラサル可カラス今  $G$   $E$   $N'$  カ均衡ヲ保ツ爲ニハ之等三力ハ一點ニ會合シ之等ニテ形成セラレタル力ノ三角形ハ完全ニ閉合ス可キナリカクシテ  $N'E$  ハ次ノ如ク算定セラル

$$N' = G \frac{1}{\cos(\theta - \varphi)}$$

$$= w \frac{H^2}{2} \frac{\cot \theta}{\cos(\theta - \varphi)}$$

$$E_1 = G \tan(\theta - \varphi)$$

$$= w \frac{H^2}{2} \cot \theta \tan(\theta - \varphi)$$

右ノ  $E_1$  ノ式ハ  $\theta = 90^\circ$  又ハ  $\theta = \varphi$  ナルトキニ  $E_1$  ヲ零トナスヲ以テ  $90^\circ > \theta > \varphi$  ナル範囲ノ一定値ニ於テ  $E_1$  ノ最大ヲ得今  $E_1$  式ヲ  $\theta$  ニ關シテ微分シ其係數ヲ零トシ  $\theta$  ノ値ヲ算定スルコト次ノ如シ

$$\frac{dE_1}{d\theta} = w \frac{H^2}{2} \left[ \frac{\cot \theta}{\cos^2(\theta - \varphi)} - \frac{\tan(\theta - \varphi)}{\sin^2 \theta} \right] = 0$$

$$\therefore \sin \theta \cos \theta = \sin(\theta - \varphi) \cos(\theta - \varphi)$$

$$\sin 2\theta = \sin 2(\theta - \varphi)$$

$$180^\circ - 2\theta = 2(\theta - \varphi)$$

$$\theta = \frac{90^\circ + \varphi}{2}$$

此  $\theta$  ノ値ヲ  $E_1$  式ニ代入スレハ最初ニ掲ケシ公式ヲ得ルコト次ノ如シ

$$\begin{aligned}
 E_1 &= w \frac{H^2}{2} \cot \frac{(90^\circ + \varphi)}{2} \tan \frac{(90^\circ - \varphi)}{2} \\
 &= w \frac{H^2}{2} \cdot \frac{\cos \frac{(90^\circ + \varphi)}{2}}{\sin \frac{(90^\circ - \varphi)}{2}} \\
 &= w \frac{H^2}{2} \cdot \frac{\sin \frac{(90^\circ + \varphi)}{2}}{\cos \frac{(90^\circ - \varphi)}{2}} \\
 &= w \frac{H^2}{2} \cdot \frac{1}{\sqrt{2}} \left( \cos \frac{\varphi}{2} - \sin \frac{\varphi}{2} \right) \cdot \frac{1}{\sqrt{2}} \left( \cos \frac{\varphi}{2} + \sin \frac{\varphi}{2} \right) \\
 &= w \frac{H^2}{2} \cdot \frac{\left( \cos \frac{\varphi}{2} - \sin \frac{\varphi}{2} \right)^2}{\left( \cos \frac{\varphi}{2} + \sin \frac{\varphi}{2} \right)^2} \\
 &= w \frac{H^2}{2} \left( \frac{1 - \sin \varphi}{1 + \sin \varphi} \right)
 \end{aligned}$$

然ルニ上記ノ説明ヨリ知ラル、如ク本公式ハ擁壁背後ノ土砂カ(*abc*)ナル一個體トシテ落下セントスルトキ*ab*面ニ生スル反動力ヲ示スモニシテ已ニ土砂内部ノ粘着力ヲ無視セル上ハ如此團隊的運動傾向ヲ果シテ認容スルヲ得ヘキカ疑念ヲ存ス可キナリ加之*E<sub>1</sub>*ナル水平分力ヲ殊更ニ増大シテ一面ニ於ケル反動ノ方向ヲ( $\mu - \varphi$ )ナル角度ニ取りタル如キハ果シテ實現シ得ヘキコトナリヤ元來 Sliding plane ナルモノハ土砂カ摩擦力ヲ有セル性質上假想サルヘキモノニシテ之ヲ(*abc*)土體ノ實際的運動傾向ニ際シテ迄モ實在的ニ取扱ヒ反動力計算ノ資料タラシムルハ如何アルノキカ

今  $\overline{ab}$  ナル直立壁ニ對  $\overline{ac}$  ナル Sliding plane ヲ假定シタル以上ハ之ヨリ算出サル可キ

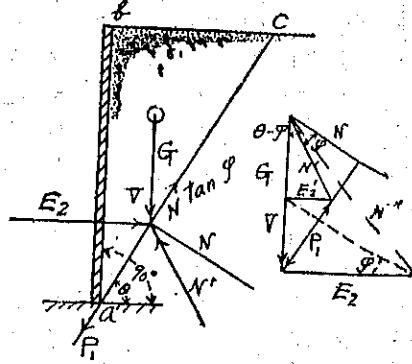
$$G = w \frac{H^2}{2} \cot \theta$$

$$\begin{aligned} N &= G \cos \theta \\ &= w \frac{H^2}{2} \cot \theta \cos \theta \\ P_1 &= w \frac{H^2}{2} \cot \theta (\sin \theta - \cos \theta \tan \varphi) \end{aligned}$$

$$N' = w \frac{H^2}{2} \cot \theta \cos \theta \sqrt{1 + \tan^2 \varphi}$$

等ノ値ハ土砂内部ニ生成スヘキ全然自然的ノ性質ヲ有シ人爲的ニハ妄リニ之ヲ加減スルヲ得可カラス、サレハ人工的ナル擁壁  $\overline{ab}$ ニ對スル力ヲ算定セントセハ單ニ  $P_1$ ノミニ關係スヘク強テ  $N'$ ヲ變更セントスレハ土砂内部ノ安定ヲ攪亂スルコト、ナル  $\overline{ab}$ 面平滑ニシテ  $P_1$ ヲ其儘負荷シ得ストスレハ  $P_1$ ノ垂直分力  $V$  ハ土體  $(abc)$  内ノ垂直摩擦力ニテ均衡サル可キカ故ニ此摩擦力ヲ生成スルニ充分ナル水平力ヲ算出シ此力ヲ以テ擁壁ノ支持スヘキ土壓  $E_2$  トシテ不可ナキカ如シ而シテ此  $E_2$  並ヒニ之ヨリ喚起サル可キ摩擦力ハ共ニ發生ノ傾向アルノミニシテ實際ニ於テハレハ其マ、下層ニ傳ハルヘキモノナリ從ツテ如此算法ニ依ルトキハ土體内部ノ安定ハ何等攪亂ヲ受ケサルナリ其算式次ノ如シ(第二圖參照)

$$\begin{aligned} E_2 \tan \varphi &= V = P_1 \sin \theta \\ &= w \frac{H^2}{2} \cot \theta \frac{\sin(\theta - \varphi)}{\cos \varphi} \sin \theta \end{aligned}$$



第11圖

$$E_2 = w \frac{H^2}{2} \cdot \frac{\cos \theta \sin (\theta - \varphi)}{\sin \varphi}$$

$$= w \frac{H^2}{2} \cdot \frac{\cos \frac{(90^\circ + \varphi)}{2} \sin \frac{(90^\circ - \varphi)}{2}}{\sin \varphi}$$

$\theta = \frac{90^\circ + \varphi}{2}$  (後文參照)

$$= w \frac{H^2}{2} \cdot \frac{(1 - \sin \varphi)}{2 \sin \varphi}$$

此外  $P_1$  の水平分力  $E'_2$  アルモド  $\theta$  カ四十五度ヨリ大ナル間ハ  
 $\cos \theta$  ハ常ニ  $\sin \theta$  ヨリ少ナルヲ以テ  $E_2 = P_1 \sin \theta > E'_2 = P_1 \cos \theta$  ナ  
 ル可ク已ニ  $E_2$  ノ存在セル以上  $E'_2$  ノ要ヲ見ス  
 如此シテ土砂本來ノ性質ニ基キ  $E_2$  ナル土壓公式ヲ得タルカ擁壁背部ノ土體カ一個體トシテ集團  
 狀ノマヽ擁壁ニ作用スルヤ否ヤノ疑點ハ依然トシテ殘存セリ然ルニ今若シ  $ab$  壁ノ背後ニ  $ab$  ナル  
 第二ノ擁壁ヲ想像シ土砂ハ單ニ兩壁ノ中間(此間隔ハ常ニ前圖ノ  $bc$  ヨリ少ナリトス)ニ中埋トシテ  
 存在セルコト締切工又ハ拱橋ノ Filling ノ如キ場合ニハ前者ハ應張材ニテ兩壁連結セラレ後者ハ  
 兩壁ノ強度勿論同様ナル可キヲ以テ  $ab$  面ニ向ツテ落下セントスル土體ハ  $(abc)$  ハ代フルニ  $(abj)$  ナ  
 ル可シ

即チ此場合ニ於テハ土體容積ハ著シク減少セラレ

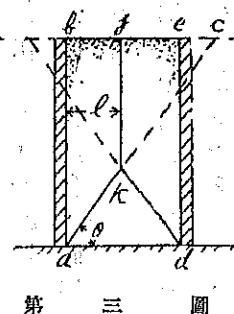
G ノ値トシテハ

$$G = w \frac{(H + H - l \tan \theta)}{2} l$$

トナリ從ツテ

$$F = G \tan(\theta - \varphi)$$

$$= w \frac{(2H - l \tan \theta)}{2} I \tan(\theta - \varphi)$$



第 III 圖

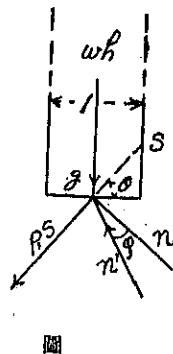
$l$  の大小ニヨリテ  $E$  ハ増減スヘシ

如此コトノ果シテ正當ナリヤ否ヤハ別問題トスルモ土砂ノ固體的落下ヲ認容スル以上カ、ル場合ニ於テハ特別ノ算出法ヲ要スルハ明カ

ナリトス

又  $E_2$  ノ式ハ分母ニ  $\sin \theta$  ヲ有スルニヨリ  $\theta$  ノ減少ト共ニ  $E_2$  ハ急激ニ増大シ遂ニ  $\theta$  カ零ニ達スレハ  $E_2$  ハ無窮大トナル可シキカ零ナルトキハ即チ流動體ヲ意味シ其壓力ハ當然  $\frac{H}{H}$  ナル可キニ却ツテ上記ノ結果ヲ見タルハ一方ヨリ見レハ又前記個體的落下傾向ヲ假定セル餘弊トモ考ヘラル可ク直ニ  $E_1$  ノ式ハ  $E_1$  ノ式ヨリ之レカ爲メニ劣レリトハ速断シカタキモノアリ半流動體タル土砂ト純流動體タル水トノ壓力ヲ共通ノ公式ニテ律スルハ正否如何アランモ余一個ノ愚考ヨリ以テ不合理ナリトスル前述諸件ヲ一掃スルカ爲ニ試ミニ水壓ノ算定法ニ基キ水頭ニ代フルニ土頭ヲ以テシ之ニ土砂内部ノ摩擦力ヲ加味シテ擁壁ニ及ボス土壓ヲ算出スルコト次ノ如シ

第四圖ニ於テ  $\theta$  擁壁ノ頂點  $b$  ヨリ  $\theta$  文ケ下レル  $g$  點ノ壓力強度ヲ求メンニ此點ニ於ケル垂直壓力強度ハ  $w$  ニシテ  $g$  ヲ通セル水平層内ノ土粒ハ凡テ此強度ニ起因セル下壓力ヲ任意ノ方向ニ呈シ得ヘシ今  $g$  點ヲ通シ任意ノ平面  $ab$  ヲ想像スルトキハ  $w$  ナル強度ハ此面ニ於テ之ニ直角ナル壓迫力  $p$  ト之ニ沿ヘル落下力  $p$  トニ分タル然ルニ  $w$  面ニハ  $\tan \theta$  ナル摩擦係數ヲ有セルニヨリ  $p$  ハ



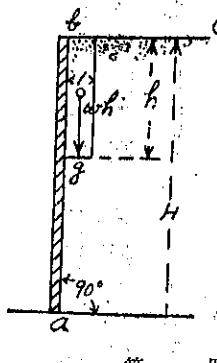
四

夫丈ヶ減少シテ  $p_1$  トナルヘシ

$$p_1 = p - n \tan \varphi$$

$$= wh (\sin \theta - \cos \theta \tan \varphi)$$

$$= wh \frac{\sin(\theta-\varphi)}{\cos \varphi}$$



五

右ノ式ヲ見ルニ  $\theta = 90^\circ$  ナルトキニ  $p_1$  ハ最大値  $wh$  トナリ  $\theta = 0^\circ$  ノトキニ  $p_1$  ハ零トナル  $\theta$  ニ此兩極限值以内ノ凡テノ値ヲ代入シテ得タル各々ノ  $p_1$  ヲ  $g$  點ノ周圍ニ布置ススレハ第五圖ニ見ルカ如キ壓力強度圖ヲ得ヘシ是等  $p_1$  ノ内左側ニアルモノハ擁壁ニ作用シ右側ノモノハ隣接土粒ノ壓力ト均衡スヘシ斯クシテ  $p_1$  ハ其兩側ニ於テ水平分力ヲ失ヒ結局垂直下壓力ノミ直下土層ニ傳ハルコト、ナルサレハ擁壁カ  $p_1$  ハ水平分力中最大ナルモノヲ支持スルトキハ左側ニアル  $p_1$  ハ凡テ消失スヘシ此  $p_1$  ハ水平分力ヲ  $e$  トスレバ

$$e = p_1 \cos \theta = wh \cdot \frac{\sin(\theta-\varphi)}{\cos \varphi} \cos \theta$$

トナル此  $e$  ノ式ハ  $\theta = \varphi$  カ又ハ  $\theta = 90^\circ$  ナルトキニ  $e$  ヲ零ナラシムルヲ以テ  $\theta$  ノ  $90^\circ > \theta > \varphi$  ナル範圍内ニ於ケル一定値ニ對シテ  $e$  ノ最大値ヲ得ヘシ即チ次ノ如シ

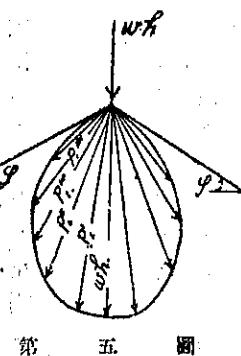
$$\frac{de}{d\theta} = \frac{wh}{\cos \varphi} [\cos(\theta-\varphi) \cos \theta - \sin(\theta-\varphi) \sin \theta] = 0$$

$$\therefore \cos(\theta-\varphi+\theta) = 0$$

$$2\theta - \varphi = 90^\circ$$

此  $\theta$  の値を  $e$  へ代入すれば  $e$  の最大値即ち  $g$  點に於ケル土圧強度ヲ得ヘシ

$$\therefore e = \frac{90^\circ + \varphi}{2}$$



$$\begin{aligned} e &= wh \frac{\sin\left(\frac{90^\circ + \varphi}{2} - \varphi\right)}{\cos \varphi} \cdot \cos\left(\frac{90^\circ + \varphi}{2}\right) \\ &= \frac{wh}{\cos \varphi} \cdot \frac{1}{\sqrt{2}} \left( \cos \frac{\varphi}{2} - \sin \frac{\varphi}{2} \right) \cdot \frac{1}{\sqrt{2}} \left( \cos \frac{\varphi}{2} - \sin \frac{\varphi}{2} \right) \\ &= \frac{wh}{\cos \varphi} \cdot \left( \cos \frac{\varphi}{2} - \sin \frac{\varphi}{2} \right)^2 \end{aligned}$$

$$= wh \frac{1 - \sin \varphi}{2 \cos \varphi}$$

右ノ式ハ擁壁  $ab$  に任意ノ點  $g$  に於ケル土圧強度ヲ示シ其値ハ  $bg = h$  ナル土頭ニ比例セルヲ以テ擁壁全高  $H$  に通セル壓力強度圖ハ當然三角形ヲナスヘク此三角形ノ面積、即チ全壓力ニシテ其作用點ハ下底ヨリ  $H/3$  上レル點ニアリ全壓力  $E_3$  ハ次ノ如クリシテ求ムルヲ得

$$\begin{aligned} E_3 &= \int_0^H e dh = \int_0^H wh \frac{1 - \sin \varphi}{2 \cos \varphi} dh \\ &= w \frac{1 - \sin \varphi}{2 \cos \varphi} \int_0^H h dh \\ &= w \frac{H^2}{2} \frac{1 - \sin \varphi}{2 \cos \varphi} \end{aligned}$$

此所ニ於テ吾人ハ土壓公式トシテ次ノ三ヲ得タリ

$$E_1 = w \frac{H^2}{2} \frac{1 - \sin \varphi}{1 + \sin \varphi}$$

$$E_2 = w \frac{H^2}{2} \frac{1 - \sin \varphi}{2 \sin \varphi}$$

$$E_3 = w \frac{H^2}{2} \frac{1 - \sin \varphi}{2 \cos \varphi}$$

右ノ三式中  $E_1$  ハ第一圖ノ (abc) ナル楔形土體ヲ一個體ナリトシテ算定セラレ  $E_2$  ハ半ハ個體半ハ流動體トシ  $E_3$  ハ土砂ヲ流動體ニシテ内部ニ摩擦力ヲ有セルモノトシテ得タルモノナリ而シテ擁壁土砂共ニ同一ナラハ  $E_2$  ハ最大  $E_3$  ハ最少  $E_1$  ハ此中間値ヲ與フ加之  $E_1$  ノ式ハ普ク認容セラル、モノニシテ淺學余ノ如キカ故意ニ之ヲ變更スルノ徒勞ナルヤ明ナリト雖モ或場合ニ於テハ高キ擁壁(二十尺以上?)ニ對シテハ  $E_2$  ヲ低キモノ(十尺以下?)ニ對シテハ  $E_3$  ヲ中間高ノ者  $E_1$  ヲ用フルカ如キ必要無キカ且又  $E_3$  ノ如キ算定法ノ正當カ認容サル、モノナラハ前掲以外ノ複雜ナル土壓ハ容易ニ解決サルヘキカ故ニ茲ニ愚案ノ基本形式ヲ掲ケテ讀者諸賢ノ高覽ニ供フ幸ヒニ屹正ノ勞ヲ惜マレサランコトヲ希フ

因ニ云フ以上ノ三式ヲ  $\varphi = 0$  ナル特別ノ場合ニ於テ比較スルニ  $E_1 = w \frac{H^2}{2}$ ,  $E_2 = \infty$ ,  $E_3 = w \frac{H^2}{4}$  トナル然ルニ  $E_1$  ノ式ハ前述ノ如ク  $E_1 = w \frac{H^2}{2} \cot \theta \tan(\theta - \varphi) = w \frac{H^2}{2} \frac{\tan(\theta - \varphi)}{\tan \theta}$  モリ得タルモノニテ此式中ノθヲ定ムルニ際シ  $\theta = \varphi$  ナルトキ  $E_1 = 0$  ナルコト已述ノ如クナルカコハシカ零ナラサル條件ノ下ニ成立スヘキニテ若シ假リニ  $\theta = \varphi$  ナル關係ヲ有シナカラシカ零トナレバ  $\tan(\theta - \varphi)$ ;  $\tan \theta$  共ニ零トナリテ  $E_1$  ハ不定值トナル從ツテ  $\theta$  モ不定ナラサル可カラス此即チ  $E_1$  ノ式ニ於テハシカ零トナシ

1172

得サルヲ意味セスヤ尙考究ヲ要ス $E_1$ カ無窮大トナルハ其式算出ノ意義ヨリ見テ必シモ不可解ナラスト雖モ元來本式成立ノ要義ニ於テ前述ノ如ク $E_1$ ノ場合ト共通ノ疑點ヲ有スルノミナラス $\frac{w}{4}$ ナルコト實際ニ於テ有リ得可カラサルナレハ深ク考フルノ要ナク只尤モ恐ル可キハ地震其他ノ原因ニヨリテ地盤ニ弛緩ヲ生シ擁壁背部ノ土砂カ突如陥落セントシ土粒間ニ激シキ摩擦ヲ生シタルトキハ之ニ伴フ直角力即チ水平力トシテ擁壁ニ來ルモノハ最大 $\frac{wH^2}{2 \tan \phi}$ トナルコトナキニシモアラサル可シ

$\frac{w}{4}$ ナルトキニ $E_3 = w \frac{H^2}{4}$ トナルハ $w$ カ漸次ニ少ニナリテ遂ニ零ニ歸スルニ係ハラス $w$ ハ依然トシテ其值ヲ變セサル如キ換言スレハ例令 $w$ カ零トナルモ尙土砂トシテノ性質ヲ失ハサルトキニ上記 $\frac{H^2}{4}w$ ナル全壓力ヲ呈スルヲ意味シ若シ $w$ ノ減少ト共ニ $w$ モ又減シ遂ニ $w$ カ零トナルニ至リテ $w$ ハ $w^2/2$ トナルトキハ全然液體ト同一ノ全壓力ヲ呈シ $w \frac{H^2}{2 \times 2} = \frac{w}{2} \times \frac{H^2}{2} = w' \frac{H^2}{2}$ ナル式ト合致スルニ非サル大キカ但シ $w$ ハ液體單位容積ノ重量トスコハ土砂ト水トカ恰モ其單位容積ノ重量ニ於テ $2:1$ ノ比重ヲ有セルヨリ偶然思出タル愚考ニシテ深カキ根據アルニ非ラス(完)