

運輸省水路港湾建設局 正会員

多田 義雄

鷲崎 寿夫

小藏 繁一郎

1. まえがき

軟弱地盤上での岸壁の施工例は最近特に多くなっており、現場技術と工質力学理論は補い合いつながら急速に進歩してきた。しかし現場施工において多少問題が発生しきたり、この解決のために動的研究をせざらざることが多い。

佐世保港前地区において-10m岸壁の施工を完了した(図-1)。基礎地盤は軟弱的な軟弱地盤で、-10mまで傾斜岸壁を構成する。

この岸壁の施工中移動、沈下の問題が起り、その対策について種々の方法を考えた。こゝではより時に考えた原因と対策について報告する。

2. 当初設計の概要

岸壁築造前後に図-2の4箇所にボーリングした結果の一例を図-3、4に示した。在来地盤は約-11mで、粘着力 $C_u = 0.3 + 0.075 z^2 / \text{m}^2$ (基準線-14m) の軟弱層が10m余り堆積しており、その下は砂岩又は頁岩の硬い基盤となしている。しかし岸壁面は海側に5°～6°傾斜している。

基本設計において、岩盤面の凹凸が激しいことから重力式(セルラー)に決定し、軟弱層は屑石に置換えることに決定した。底面置換之中は従来行なわれている底版中に置換高さを加えた程度を考えた。

3. 施工経過と本体の移動

昭和40年度工事を着工し、昭和42年度迄に1バースをほぼ完成する予定でセルラー塔の製作及び据付け、裏込粗石の投入、上部コンクリート等殆んど完了し、管理者による埋立工事の進捗につれて岸壁の不等沈下、法線の移動(図-5)という現象が生じたが、こ

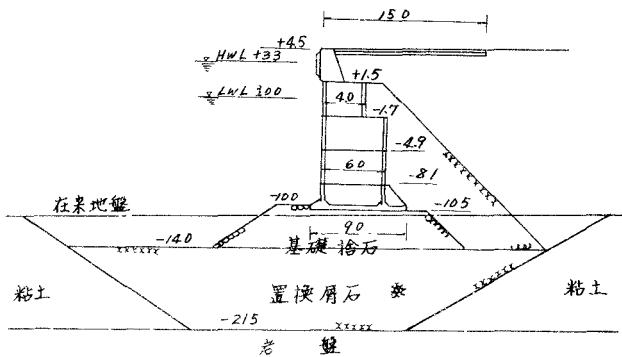


図-1 標準断面図

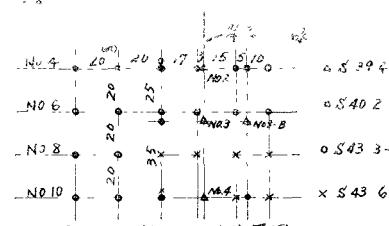


図-2 ホ-2～ホ-4位位置図

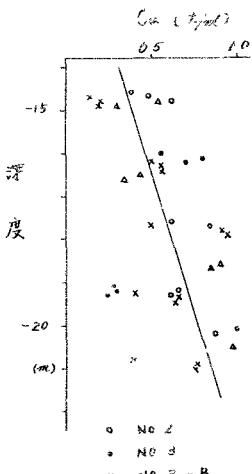


図-3 一軸圧縮試験

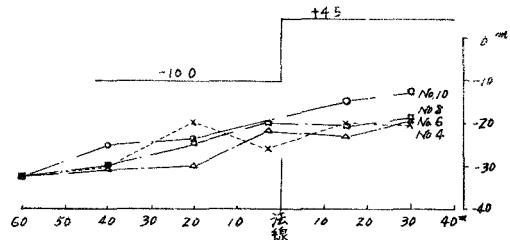


図-4 岩盤状況図

れに至るまでの年度別施工状況は表-1の通りである。

移動後調査-2を示した箇所につき、地質調査を行なった結果を図-1に示す。背後埋立の導下層の粘土層は圧密され粘着力を増してゐる。

表-1 施工経過

工種	数量	昭和40年度						昭和41年度						昭和42年度																		
		8	9	10	11	12	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12		
床堀	31,860									31,860m ³																						
置換捨石	19,960									19,960m ³																						
基礎捨石	9,813																			9,683m ³										130m ³		
塊製作	1,87									55t									18t				70t					44t				
塊搬付	1,85																			143t									42t			
中詰捨石	7,891																			533/m ³									2560m ³			
裏込捨石	1457																			7,311m ³									7260m ³			
上部コントローラー	383																												383m ³			
裏込土砂	(管理者)																													10,000m ³		

4. 移動原因について

移動原因として考えられる点は

(1) 岩盤面に沿つた斜面すべり

図-8(a)の如く、埋立てするにつれて背後に土圧を生じ、それによつて岩盤面より上部のものが全マガその面に沿つてすべりを生じた。

(2) 舟石が前面、後面へめり込み、配列を換えることによる移動

図-8(b)の如く、埋立てをするにつれて鉛直荷重、水平荷重が加わり、舟石がシルト層の中へめり込み、沈下、水平移動が生じた。

置換舟石の圧縮、剪断変形は短時間に終了する。然るに、移動量時間曲線(図-8)を見ると相当長期にわたつて移動している。粘土層

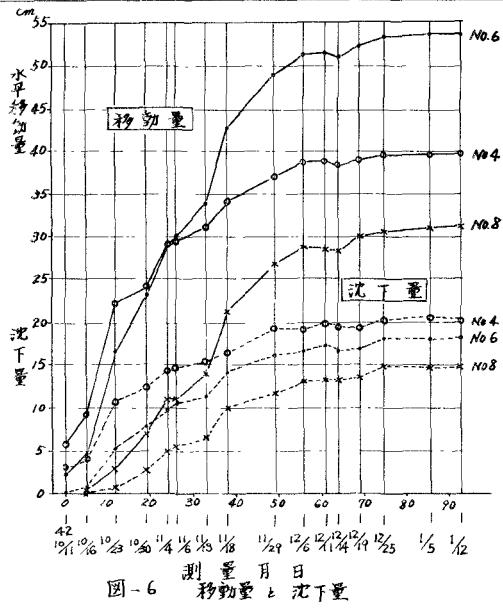
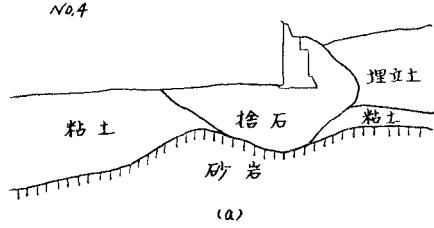
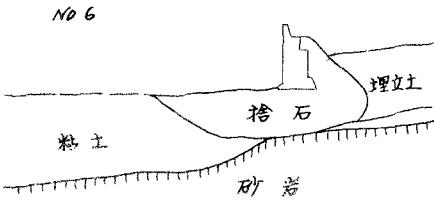


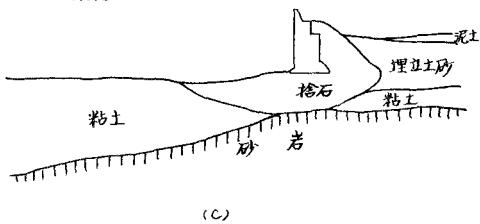
図-6 移動量と沈下量



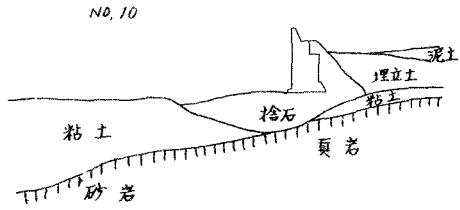
(a)



(b)



(c)



(d)

図-7 移動後地質調査より求めた想定断面図

へのめり込みによる移動は多少考えられるが、前面粘土層へのめり込みはかえって(1)の原因による斜面すべりによく2次的に起る。

斜面すべり分析を移動の大きい代表的なH=0.6(取付点より60m)の地点について行なう。

(1) 堤体移動が始まった時点

背後埋立工の進捗につれて移動し、-20m位まで進行時、移動量が多くなったため、施工を中止し、対策を考えた。図-9に示すようにSection A, Cで切ってこの内部が変形の小さな一つの物体と考えて解析した。主働土圧・受働土圧については従来の方法で求めているので大きい違いはないものとすると、問題は岸壁と置換土層との面での摩擦抵抗である。この状態での安全率を1とすれば摩擦係数は0.3となる。

(2) 堤体移動の停止

埋立土の荷重によつて下部の粘土が圧密され、粘着力を増して主働土圧が減少し、移動が停止したものと思われる。

(3) 岸壁完成時

完成時埋立土下部の粘土は圧密され粘着力が増すが、圧縮量を2mとし、粘着力は $\Delta c'_{ap} = 0.3$ とし50%増加を見込んだ。残留水位は+1.1mとして主働土圧・残留水位を求めた。受働土圧はすべり移動によつて少々圧密による増加があると考えられるが、横方向圧密であり不明な点も多いので見込まずとした。岩盤面での摩擦係数は0.3とすると20t程度の移動荷重がかかることになり不安定となる。

今回の移動、沈下現象を起したメカニズムは以上のことから傾斜岩盤上にいたりと判断出来るが、この様な事態になった要因として、設計上

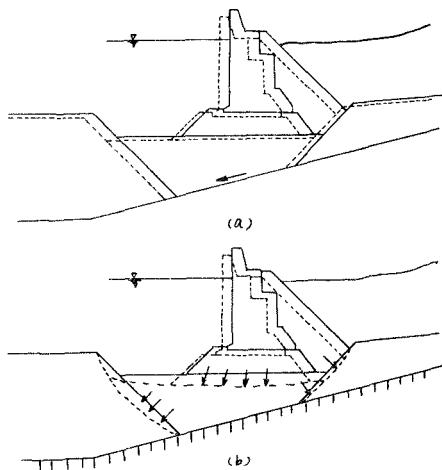


図-8 移動原因

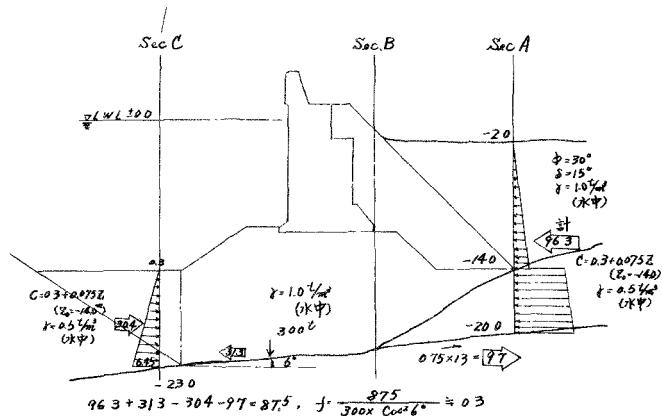


図-9 堤体移動が始まった時点

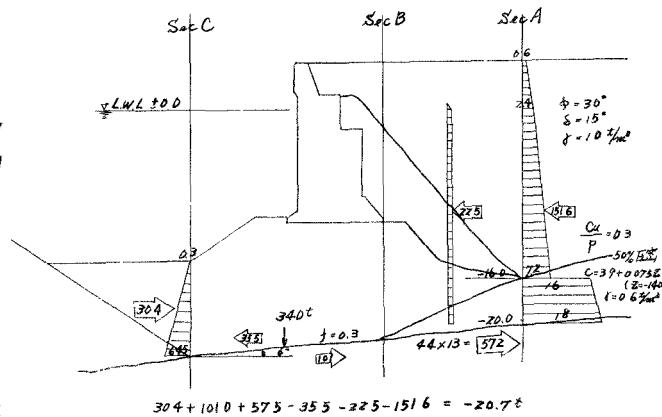


図-10 岸壁完成時

の問題点では実際の出来上り置換に於いて軟弱粘性土が床板断面に流れり来るに対応する基礎の安定チェックを必要としたこと、これと関連するが、施工上の置換断面の出来上りの問題、更には裏埋立質及び裏埋施工手順とその時鳥でのチェックが充分でなかったことがそれを要因として考えられる。

5 対策工法について

各種復旧工法について設計施工上の問題点を記すと共にその工費等も表-2により比較する。

各対処工法には一長一短があり、しかしこれまでの検討が充分に解析的になされてゐるとは云えない。しかし、前述の點で強度は時間と共に徐々に増加しており、堤体移動が始まる時点の安全率に比べて幾らかは増加しているものと考えられる。その算出は難かしく、法線前後に於ける掘削、サンドパイプの打込み等は、危険を伴うものと思われる。現状より悪い状態にしなければ少くとも安全率は1以上となることから背後栈橋梁が有力となつた。しかし鋼管の打込みに問題があり試験打ちを行つた。打込み可能なことが判明し、図-11に示すような断面に対することを決定した。

6 まとめ

施工実績により生じた現象面での解

析に基点を合わせて検討したものであるが、問題は種々の仮定を設けてこれにとづいて設計を算し結果を出し、その妥当性を論じている点である。もちろんこの仮定は土質調査、試験、現在までに報告されている資料、理論式、港湾技術研究所の指示等によつて決定したものであるが、設計を算にこの値、考え方を導入するには相当の協議と決断を要した。

表-2 各種工法の比較

工 法	設計上の問題点	施工上の問題点	工費
1 サンド・ドレー	・載荷砂の剥離すべり ・円弧すべりによるサンドパイプを計算にせらるるか? ・岸壁法線の移動は更に40cm内外はあるであろう。	・荷重砂又は土砂の供給量の問題 ・土質が非常に軟弱なサンドパイプと軟弱砂の両方問題 ・振動の影響 ・長期耐荷重 S=44.3kN/mに達しない。	470m 1,600
2 前面置換	・整体を除去しないと安定は保たれない ・厚厚低減のとり方	・水深-20mへ-30m程度に亘る若盤層が出来るか 又シルト除去は完全に出来るか	1,840
3 完全なやり直し	・厚厚低減のとり方	・前面置換と同じ	2,040
4 サンド・コンパクション	・粘性土の効果は少ない ・合成地盤の考え方 ・岸壁法線の移動は更に40cm内外はあるであろう ・粘着力の増加は考えられない	・振動の影響	
5 滑り止め杭	・計算方法に仮定が大きく入る ・アーチアクションとしての効果	・このような工法を採用している例がない ・屑石及び若盤層に打ち込む事が出来るか	1,400
6 背後構造は横橋式 (主に土圧を減じ式)	・土圧の算定が難かしい	・打込み時に鋼管が打ち込まれるか ・埋立地に鋼管、矢板が打ち込まれるか	920
7 タイロッドで引き止め	・設計の算めやり方 ・一点で引張も回転が起きためではないか	・取りつけ方法 ・背後の構造の取付が困難 ・取付け位置	
8 ニュードラック法 (端部前面に施行)	・アーチアクションの問題 ・周囲との接続は疎か ・既存施行中	・施行中に他の工事を行なう ・当時は水深-10m位であらゆる20m以上の距離で製作しなければならない	1,800
9 雷 波 注 入 モルタル注入	・設計の算めやり方 (强度測定量)	・屑石及び若盤面に残るシルト部分の処理	
10 背面工部空洞式			

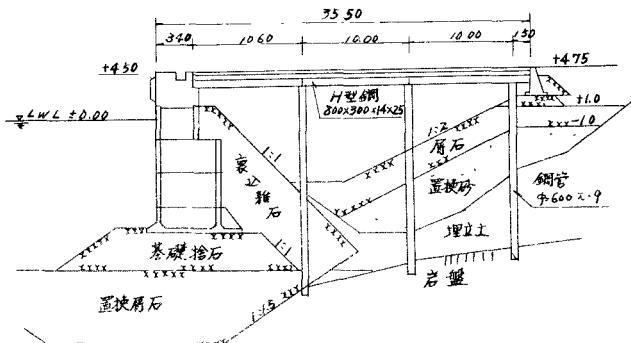


図-11 標準断面図