

久慈港(茨城県)建設工事報告

—テトラポッド防波堤について—

沖二港湾建設局
小名浜港工事事務所 武 秀 雄

- § 1 久慈港の概要
- § 2 防波堤計画
- § 3 テトラポッドの製作及捨込
- § 4 レディミックスドコンクリートについて
- § 5 工費
- § 6 結 び

§ 1. 久慈港(茨城県)の概要

本港は茨城県日立市久慈町にあり、目下建設途上にある新しい港であつて、両鉄常磐線沿線にみえる巨大な日立製作所の各工場群及び日立磁山で一般に知られている日本鉱業日立鉱業所並に日立セメント等大企業が林立し、北には常磐炭田、天然瓦斯等の地下資源を有し、南には原子力研究所、原子力燃料公社、原子力発電会社等原子力関連産業として発展途上にある東海村につながり、所謂常陸工業地帯の丁度中央に位している。

近時此の地域産業の飛躍的な発展に伴い原材料の輸移入及製品の輸移出の門戸たる商港建設の気運が高まり、殊に日立製作所に於て製造を開始した175,000 KVAの発電機は陸上輸送を困難ならしめ是非とも海上輸送に依存せねばならなくなつた。

此處に於て本港のカノ建設目標を此の大型発電機の出荷日たる本年10月1日に本船の接岸が出来る様にすることとし、太平洋に直面せる港湾修築史上まれなる実験工事に突入したのである。本港の

建設計画は図 - 1 の通り、水深 - 7.5 m 延長 121 m の所謂 3,000 カ
岸壁又バース、水深 - 4.0 m 延長 210 m の物揚場を有する面積 59,
000 m² の埠頭と延長 225 m の防波堤及び一部港渠であつて、総工
費約 5 億円、工期約 2 ヶ年である。

元来茨城県海岸は地図でみる様に海岸線が単調であつて、太平洋
の怒濤より遮蔽される屈曲にとぼしく、本格的商港建設の適地を得
るに困難であったが、本港附近は汀線より 600 ~ 700 m 冲合に汀線
と略平行して点在する岩礁によって自然の泊地を形成し、古来より
しばしば船舶が避難した実績が残されている。又隣接した新漁港の
工事は県に於て昭和 21 年度より着工漁港防波堤及漁港埠頭の一部
が完成していて、商港建設の足掛りとなり得、又背後地との関係も
前述の通り常陸工業地帶の中央に位している等の条件より、此處に
商港の適地が求められたのである。

昭和 32 年 4 月 / 日茨城県より運輸省へ防波堤及岸壁、物揚場、
護岸等海上作業を主とする部分の工事の委託申請があり、当所に於
て施工することとなり、直に設営測量設計を開始 4 月より防波堤用
テトラポッドの製作に着手、9 月末より海上作業に着手した。目下
埠頭の外殻を略完成 3 月中旬より埋立開始の予定である。

§ 2 防波堤計画

1. 防波堤設置箇所の地形及気象

本港の外防波堤は図 - 1 の通り総延長約 800 m の内 225 m を 2 ヶ年で完成させる計画である。

海底の地質は港内全般に亘り軟弱の土丹で、凹所には砂が堆積して
いる。防波堤の法線上は水深約 - 2.5 m ~ - 5.5 m 程度の岩礁地
帯(横根礁)であつて所々に凹みがある。

台風時の波は SSE より冬季風浪は ENE より浸入し、波高の最高
は約 4 m と推定され、通常の場合 N より E を経て S に至る方位の
風に対しては直に風浪となり浸入して、法線上の横根礁に於ては總
て波が折れている。従つて冲合が真に凸いでいるか、W よりの風

が車輌して浸入して来る風浪を消して実れるかしなければ法線附近は平穏な日がない。

2 防波堤の型式の選定

防波堤の型式には大別して傾斜堤と直立堤とに分類される。今回の施工箇所は水深が割合に浅く（-2.5～5.6m）、波高も太平洋に直面した港としては低く（推定4m前后）、且波力も一度碎けた波なのでそれ程強大とも考えられず、従って施工の難易によって型式を考えた。直立堤は一般に基盤砕石か袋詰コンクリートを均した上に方塊か函塊を据えるのであるが、何れの場合でも潜水夫による作業を伴い、作業日数の制約を受ける外、起重機船等による据付は捨込により波高の制約を受けるので、到底工期内の完成の見込みがないので、近時その使用の益々になって来たテトラポッドを使用することとし、且捨石堤の被覆にテトラポッドを利用する場合は捨石がテトラポッドに先行させる必要からテトラポッドの被覆前に捨石の流出する危険がある為、全断面をテトラポッドとした。

テトラポッドの大きさは一般に使用されている図表(Coastal Engineering No.5)より波高4mとし、充分調査の行届かない点もあるので安全率1.75と称されるIIのカーブを使用して公称8m(=2m³)の大きさのものとした。

断面は法勾配/割とし、天端高は+3.0m 天端巾は4mとした。天端高天端巾は共に小さ過ぎると思われたが、工期と工費が抑えられた為完成断面で延長を短くするより未完成の断面でも延長を長くした方が、より効果的であろうと考えたからである。従って後日改良を加える方針である。

§3 テトラポッドの製作及び捨込

1. 製作ヤード

工期、並に設置へ場等の制約によりコンクリートの製造については直轄方式をやめて、日立コンクリートK.K.と契約、レーミッククスドコンクリート（以下生コンと云う）を使用することとした。日

立コンクリート K.K. は久慈港工事用を主体として、附近の一般工事現場へも供給すべくプラントの場所を検討したが、最終的には久慈港のみの供給に止めることとし港内にプラントを建設した。プラントの能力は 35 m³/時 のもので此處で計量したものをトラックミキサー（2.0 m³ 製）にて混合運搬することとした。トラックミキサーは 1 台を準備した。

ヤードは図-2 の様な桟道を設けて桟道上のトラックミキサーから直接テトラポッドの型枠に投入出来る様にした。ヤードの大きさは 1 日 13 ケ約 42 m² の打設と 2 日目に移動する計画のもとに 104 ケ（13ケ×8）の置場を設置した。

2. 型 枠

テトラの型枠は一般に使用されているのは 4 ツ割か、上の脚が東にスツリに割れる 6 ツ割が普通であるが、割方を多くすることは組立に手間がかかる、且茨形も多いことから、図-3 の通り 4 ツ割とし、丁度コンクリート試験のスランプコーンの様に上方に脱型することとした。従つて型枠の組立取外運搬等には 4 ものモビールクレーン（住友 K.K. SK-4 型）を使用した。型枠の数量は上下 1 組のものの 52 組（13ケ×4 日）と下型枠のみ 39 ケ（13ケ×3 日）である。

3. 移動、仮置、捨込

テトラの型枠は打設の翌日ボルトをゆるめ上部型枠とコンクリートとの縫を切り、約 2 日目に上部型枠を脱型、約 2 日目にテトラを吊上げ、全時に下部型枠を取り、仮置場に移動し、山積して海上の風を待つて捨込んだ。テトラの移動及台船への積込みは 20 キロラークレーン（日立 K.K. V-12 型）を使用した。海上作業はテトラ 3 ケを積載する 60 キロラーコンクリート船 3 艘（内 1 艘は予備）を新造、曳船は当所々属鷹田号（47 キロ马力）とチャーターヨット（2 キロ马力）を使用、捨込みには当所々属オノ号起重機船（30 キロ旋回式）を使用した。

4. 工程実績

各月の製作個数及捨込個数等は表-1 の通りである。海上が 1 日

中風いでいれば 1 日約 100 ケ (13 航海) の捨込は差程困難でなく、平均断面個数からすれば 1 日で約 10 ~ 15 m の防波堤延長となり、かかる外洋の防波堤の施工進行速度としては極めて早いものと云えよう。

表-1. タクテトラボット製作捨込実績

	月 别	7	8	9	10	11	12	1	2	3	計
昭. 32	製作個数	60	128	302	360	283	326	330	265	662	2160
	捨込個数	-	-	88	152	424	160	432	144	254	1654
	捨込作業日数	-	-	3	2	4	3	4	2	3	21
	月 別	4	5	6	7	8	9	10	11	12	計
昭. 33	製作個数	289	248		217	100	10.				864
	捨込個数	224	248	144	120	21.5	184	197	3月に捨込予定	1133	
	捨込作業日数	2	3	2	2	3	2				14

§ 4. レディミクスドコンクリート(生コン)について

1. 生コンの仕様書

生コンの仕様書としては J I S A 5303 の基準オムに準拠し

- a. セメントの種類:- 普通ポルトランドセメント
- b. 粗骨材の最大寸法:- 50 mm
- c. 荷卸地の所要スランプ:- 7.5 cm ± 2 cm
- d. 最小許容圧縮強度:- 92 kg/cm² (昭和 32 年度は 114 kg/cm²)

検査方法は

- a. 数量はテトラ 1 ケ を 5.2 m³ とし
- b. スランプは 1 車毎に行い
- c. 強度は 1 日 3 ケ の供試体を作成し、材令 2 日にて試験した。

2. 圧縮強度の決め方 (昭和 33 年度分)

- a. W/C は耐久性より 62 % と押えた。
- b. W/C = 62 % の強度を $0.28 = -79 + 168 \cdot 9\%W$ より求め 192 kg/cm² とした。

c. 变動係数、確率、割増保数等を考慮し、配合目標強度を
111倍とし 115 kg/cm^2 とした。

d. 従つて管理限界は

$$\Delta \sigma = M \pm \frac{2VmM}{100} = 273 \text{ or } 153 \text{ kg/cm}^2$$

$$3\sigma = M \pm \frac{3VmM}{100} = 302 \text{ or } 124 \text{ kg/cm}^2$$

e. σ_7 を σ_{28} の 60 % と考え

所要強度: 115 kg/cm^2 目標強度: 122 kg/cm^2

$\Delta \sigma$: 72 or 181 kg/cm^2 3σ : 74 or 164 kg/cm^2

f. 従つて σ_0 の限界 72 kg/cm^2 を最小許容圧縮強度とし、此れ以下は次の減額処置をとり、 3σ の限界 74 kg/cm^2 以下は受取らないこととした。

$$(115 - \sigma_7) \times \sigma_0^{m} \times V \quad \sigma_7: \text{ 7日圧縮強度 } \text{kg/cm}^2$$

V : その日の生コンクリートの納入数量

3. 実 繕

その実績は表-2 及図-4, 5 の通りで、強度においては昭和 32 年度分は極めてバラツキも少く、昭和 33 年度に於ては多少バラツキが認められたが、 σ_0 の限界は一度も切ったことはなく概ね良好であつたと云えよう。又スランプに於ても施工に支障をきたす程ではなく、当工事に対しては大体満足すべき結果を得た。

表-2 生コンクリート品質管理成績

	コンクリート 量試験 (m ³)	スランプ	σ ₇ 圧縮強度					
			平均値 (cm)	標準偏差 (cm)	変動係数 (%)	平均強度 (kg/cm ²)	標準偏差 (kg/cm ²)	変動係数 (%)
昭和 32 年度	6,800	145	7.4	1.1	15.7	148.0	10.7	7.3
昭和 33 年度	2,800	88	6.9	1.5	21.0	127.5	20.6	15.0

§ 5. 工 費

テトラポッド 100 ケ当たり製作より捨込迄の工費実績は表-3 の通りである。

表-3 オカニトラポッド 100' 当り工費

区 分		金額	備考
直 接 費		1,704,200	
型 枠		76,600	
	組立取外	76,600	
コンクリート		1,504,000	
	生 コン	1,392,000	4350 ^{m³} /m ³
	吊 金 具	50,000	
	打 設	62,000	
捨 込		123,600	
	移動積込	64,600	
	運搬捨込	59,000	
機 却 費		180,500	
型 枠		30,000	
4セモビールフーレーン		16,500	
20セクローラークレーン		39,000	
家 船		2,700	
起重機船		39,200	
連 船		3,100	
間 接 費		71,6300	
合 計		2,600,000	×26,000円/辺

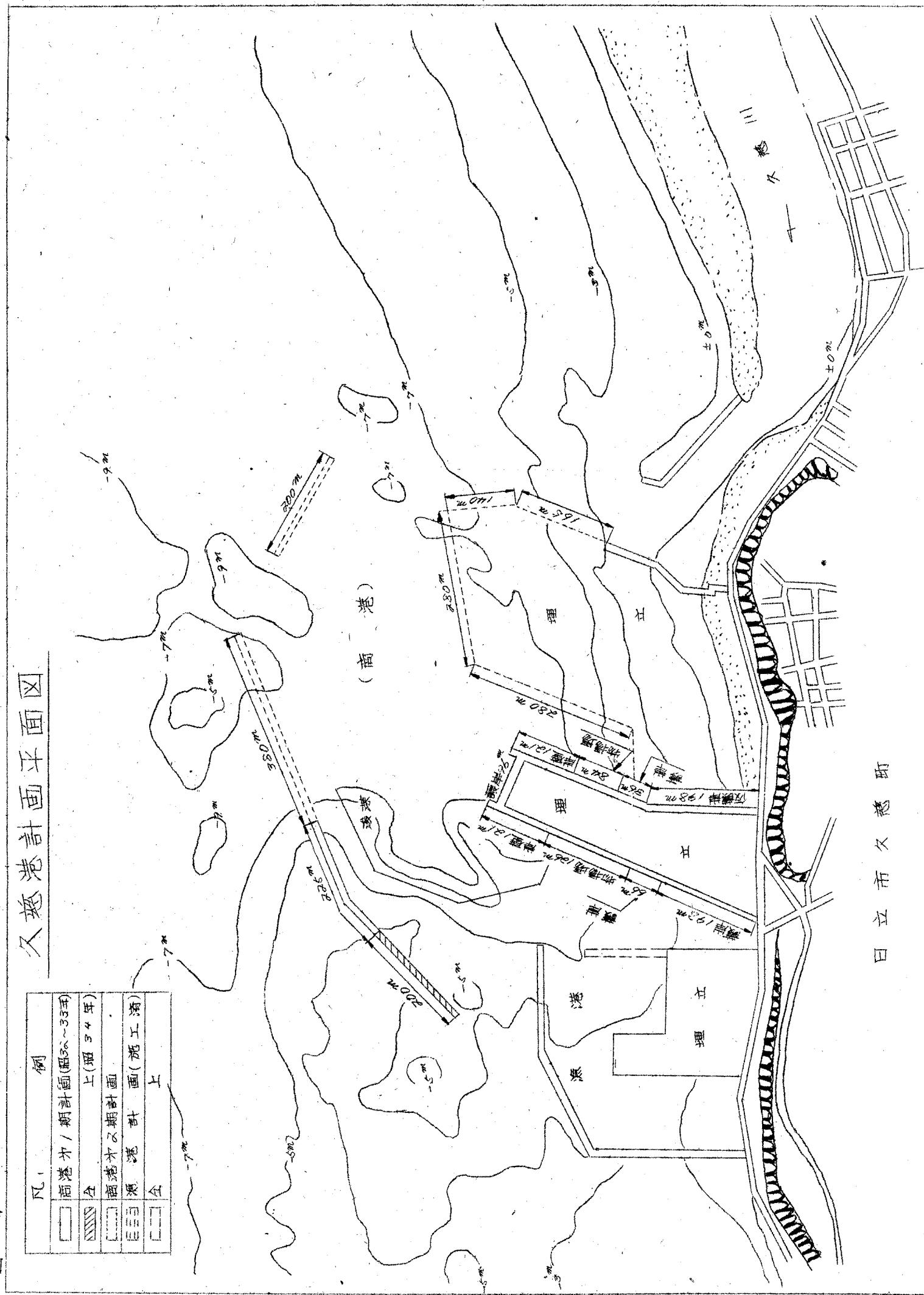
6. 結 果

茨城県に施ける始めての本格的商港である久慈港は目下建設途上にあり、その防波堤工事は全断面をテトラポッドにて施工し、コンクリートは専て生コンに依存した。その結果次のことを知り得た。

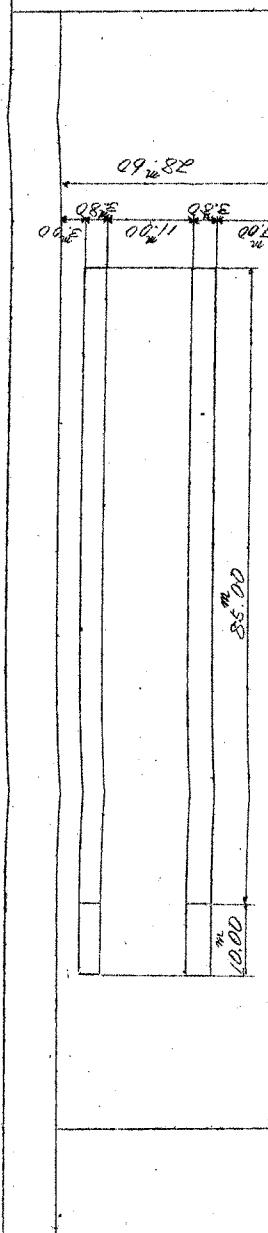
1. 作業日数の少い場所に施ける防波堤としては施工が極めて容易であって高能率を得た。
2. テトラの型枠はスリットとして好結果を得た。
3. 生コンの品質は当工事に対しては大体満足すべきものであった。コンクリートはノリの材料商品と考えてよい時代となって来た。

最後に本防波堤は3回に亘る強烈な台風にみまわれたが、繰って沈下したものと、一部法面へ転落したもの等あり、1m位天端高が下った個所が处处に現れたが、決定的な破壊はなかった。もともと本防波堤は天端巾が小さかったことにもよるが、これが対策は目下検討中である。

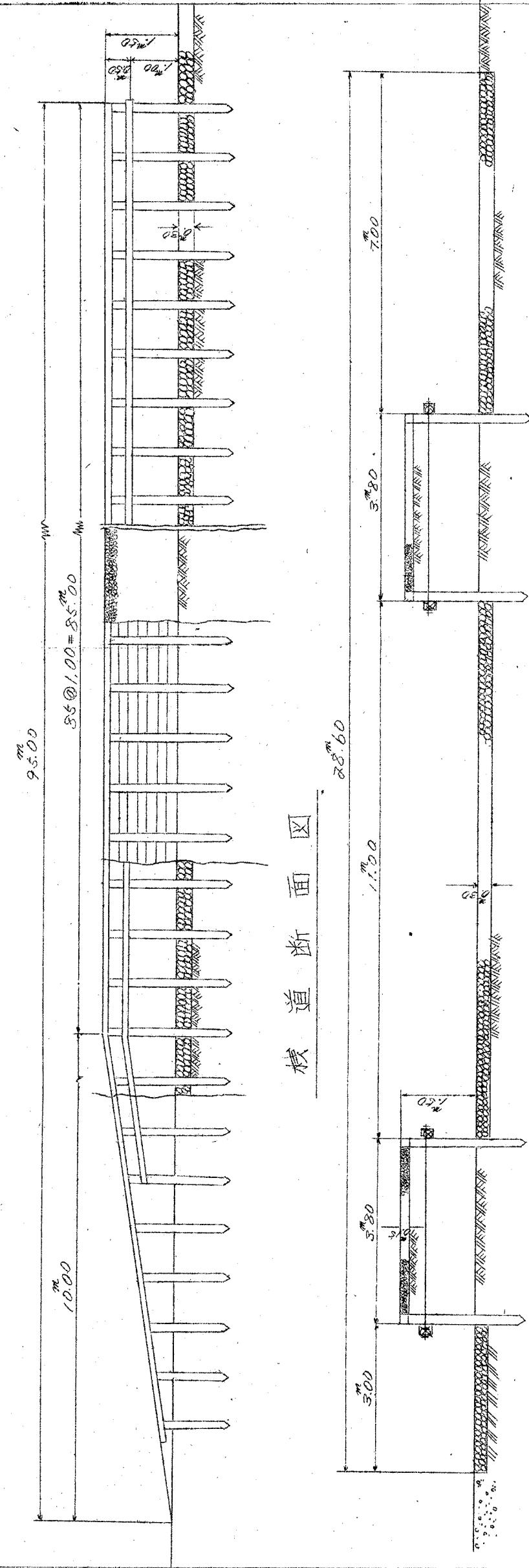
図 - 1
久慈港計画平面図

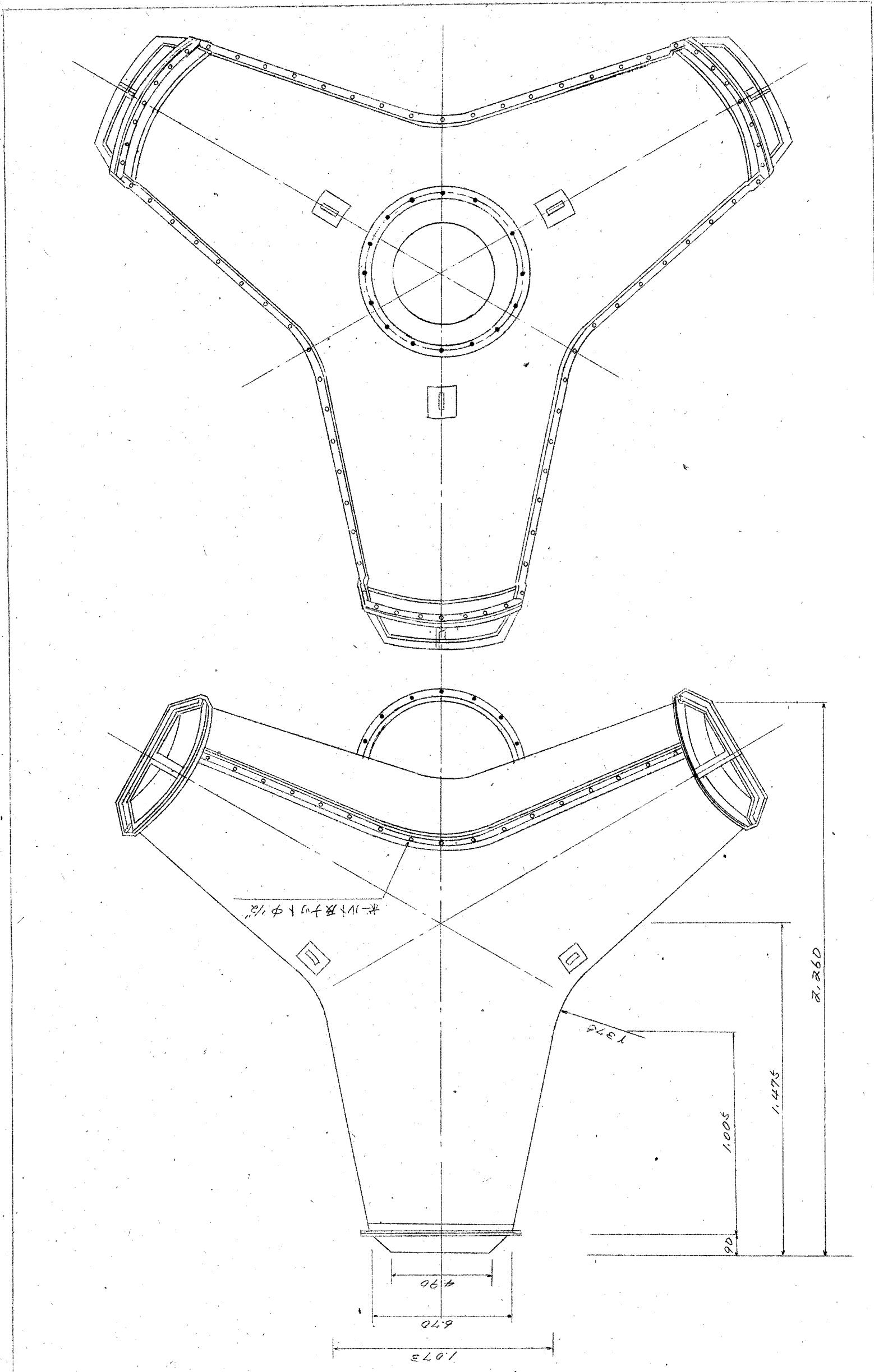


久慈港テトラポッドヤード平面図



桟道側面図





技术参数图

図-4-1

32年度テトラポッド用コンクリート圧縮強度ヒストグラム

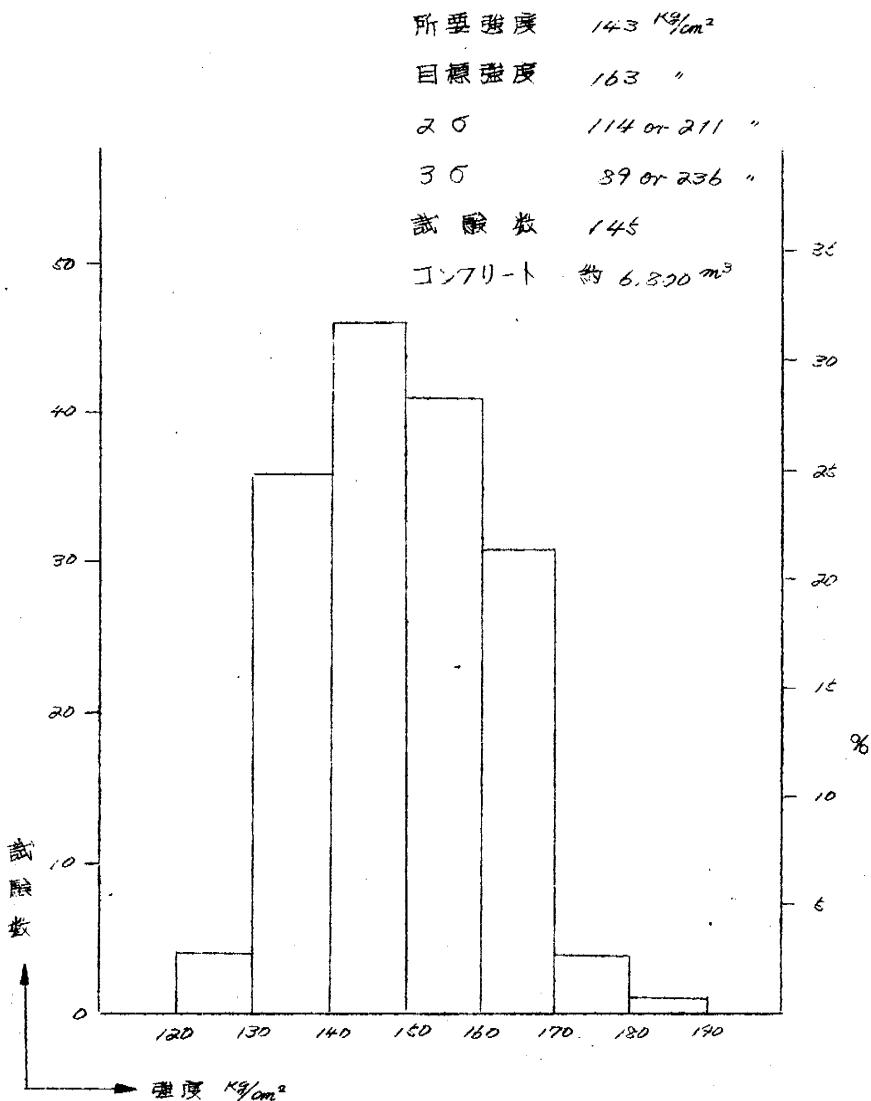


図 - 4 - 2

33年度テトラボック用コンクリート圧縮強度ヒストグラム

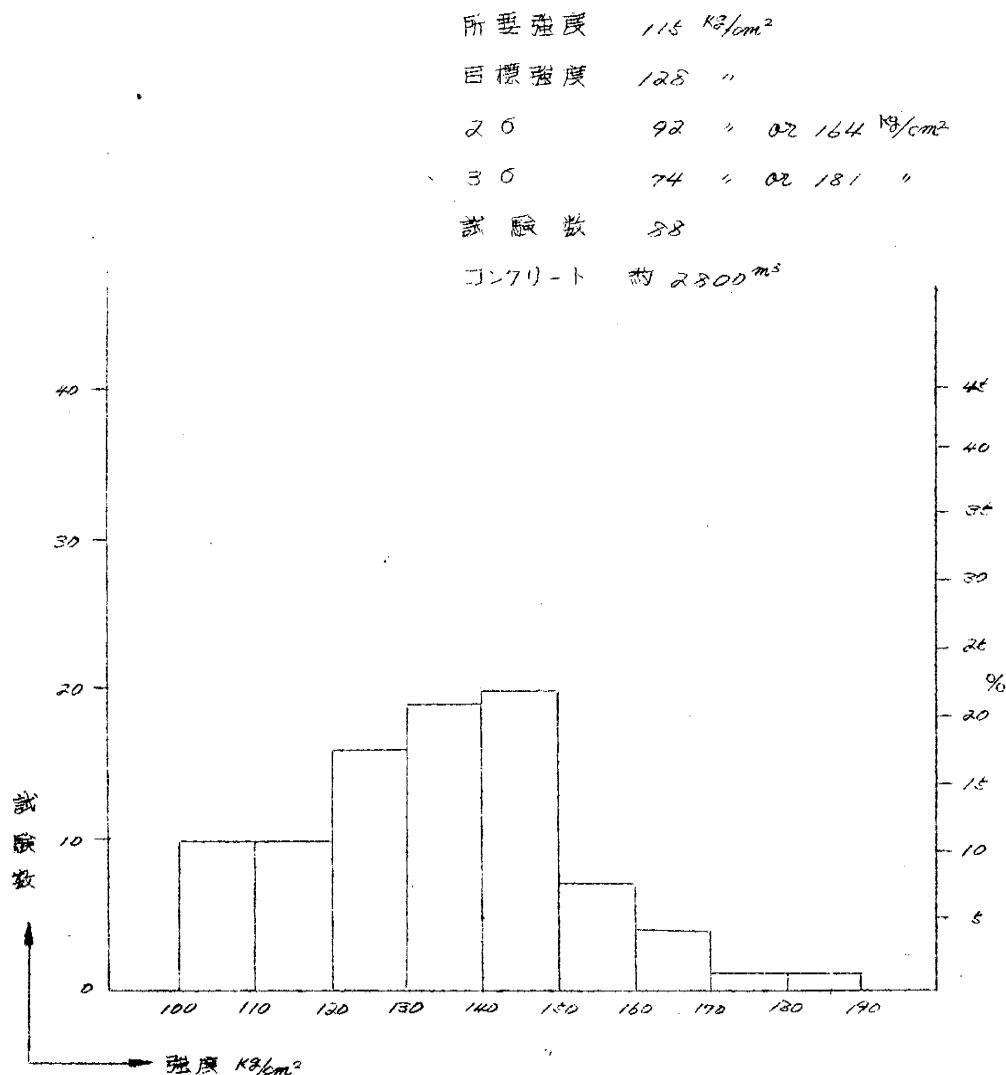
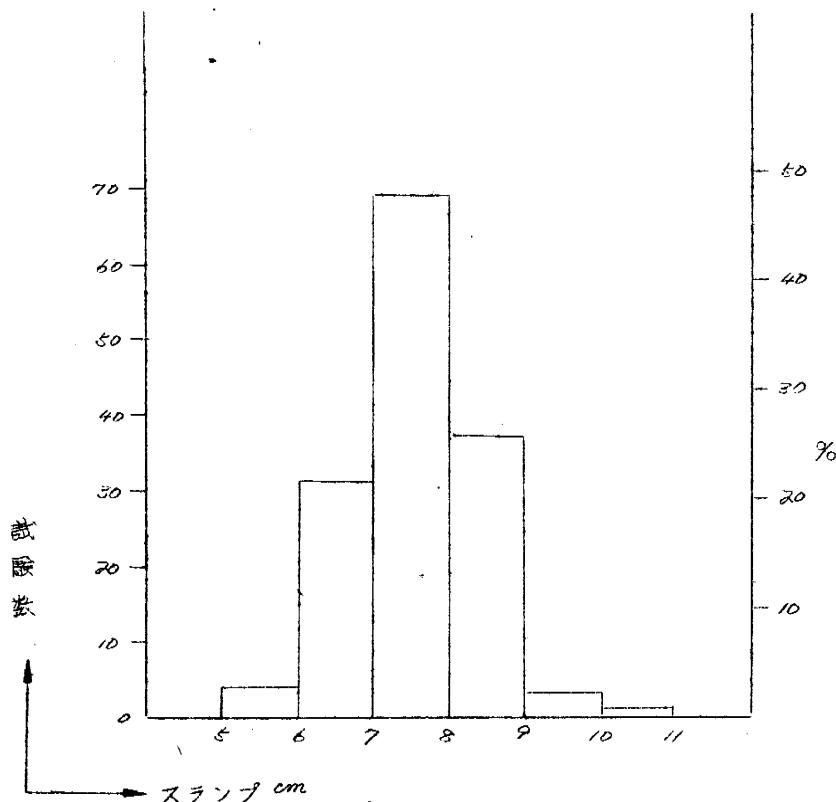


図 - 5 - 1

32年度テトラポッド用コンクリートランプ

所用ランプ $7.5\text{cm} \pm 2\text{cm}$



33年度テトラポット用コンクリートスランプ

