

表 - 1 Stress Sheet Inourabashi E.C. Elastic Centroid  $H=27.264\text{m}$   
 $M=238.49\text{tm}$

to L (t)	Rectangular Loading				Pre Stress				Total (c)	
	due to (+) L.L. (e)	due to (-) L.L. (e)	due to Temp change $\pm 15^\circ\text{C}$ (e)	S U m (A)	due to Applied at E.C.	due to Applied at E.C.	(B)		Tension	Compression
				Tension	Compression					
56.6	+ 125.8	- 193.5	$\pm 161.9$	+ 247.6	- 391.6	- 225.4	- 24.6	- 250.0		- 641.6
62.8	+ 64.8	- 122.4	$\pm 133.6$	+ 84.5	- 418.7	- 185.7	- 28.3	- 214.0		- 632.1
42.9	+ 21.6	- 94.5	$\pm 102.7$		- 440.3	- 141.8	- 32.7	- 174.5		- 614.8
65.6	+ 7.5	- 104.5	$\pm 69.1$		- 479.2	- 93.8	- 37.8	- 131.6		- 610.9
48.8	+ 18.2	- 140.2	$\pm 33.7$		- 522.9	- 43.4	- 43.4	- 86.8		- 609.7
99.7	+ 30.9	- 176.1	$\pm 0.5$		- 576.4	+ 8.5	- 47.0	- 40.5		- 618.9
28.7	+ 22.6	- 197.8	$\pm 38.8$		- 615.4	+ 68.2	- 53.4	+ 28		- 660.6
37.7	+ 23.8	- 197.5	$\pm 47.3$		- 682.5	+ 92.2	- 56.8	+ 15.4		- 667.0
31.2	+ 28.4	- 289.9	$\pm 103.8$		- 1219.9	+ 143.9	+ 25.7	+ 169.5		- 1050.4
90.9	+ 11.7	- 241.3	$\pm 95.6$		- 1007.9	+ 103.9	+ 29.2	+ 133.1		- 874.8
81.7	+ 18.3	- 221.3	$\pm 44.9$		- 847.9	+ 60.1	+ 33.4	+ 93.6		- 754.4
46.9	+ 21.2	- 219.7	$\pm 28.6$		- 790.2	+ 12.8	+ 38.3	+ 57.1		- 691.7
34.4	+ 51.1	- 206.3	$\pm 22.9$		- 663.4	- 36.5	+ 43.7	+ 7.1		- 656.4
70.1	+ 55.4	- 183.6	$\pm 56.3$		- 610.1	- 84.8	+ 49.1	- 38.2		- 645.8
43.3	+ 46.9	- 154.6	$\pm 83.8$		- 581.8	- 123.6	+ 53.7	- 69.9		- 651.8
21.9	+ 40.5	- 133.8	$\pm 99.9$		- 555.1	- 146.4	+ 56.4	- 90.0		- 643.1
60.7	+ 46.5	- 35.3	$\pm 14.6$	+ 121.8	- 7.4	- 20.9	+ 2.7	- 18.2	+ 103.6	- 25.6
49.0	+ 51.9	- 26.1	$\pm 18.6$	+ 119.6	- 10.5	- 26.6	+ 3.4	- 23.2	+ 94.4	- 33.4
23.8	+ 51.1	- 23.5	$\pm 18.7$	+ 113.6	- 11.6	- 26.8	+ 3.4	- 23.4	+ 90.2	- 35.0
2.9	+ 58.8	- 46.8	$\pm 2.6$	+ 64.3	- 41.3	- 3.7	+ 0.5	- 3.2	+ 61.1	- 56.5
15.2	+ 42.1	- 75.2	$\pm 20.3$		- 230.7	+ 28.9	- 2.1	+ 26.8		- 203.9
50.4	+ 18.9	- 48.2	$\pm 17.2$		- 125.8	+ 24.5	- 1.5	+ 23.0		- 162.8
45.6	+ 14.1	- 37.3	$\pm 10.6$		- 93.5	+ 15.0	- 0.3	+ 14.7		- 178.8
17.1	+ 4.4	- 20.2	$\pm 1.6$		- 38.9	+ 2.5	- 1.9	+ 0.6		- 38.3

## 九州電力管内水害状況報告

九州電力 小川武雄

### 1. まえがき

昭和28年6月25日より本格的な豪雨による惨憺たる被害の状況は未だ皆様の記憶に新たな事と思ひきすか、今豪雨の猛威の跡を振り返って将来に於ける貴重な資料とする事はあながち無駄な事ではないと考えます。

以下簡単に水力発電所被害の内土木関係を主体に其の概要を述べまぜう。

### 2. 九州地方に於ける当時の気象状況

5月末より梅雨前線の北上によつて降り出した雨は6月中旬前期稍中休みとなりましたが下旬後半より猛烈な豪雨となり特に中部阿蘇地方は一週間累計936ミリの降水量で、九州地方平均で約600ミリの雨量を示しました。これは一年間分の約1/2が一度に降つた事になり、従つて其の被害も莫大で入的にも物的にも全般に亘り大被害を受けました。

### 3. 九州地方被害概況

7月3日現在西日本災害対策本部発表によれば罹災者概数1,260,441人、被害金額1,709億円の膨大な損害を蒙りました。

### 4. 九州電力管内被害状況

九州電力管内の総被害額は約15億円に達し特に大分支店管内の被害額は全被害額の約1/2に相当する大打撃を受け一時給電状況は混乱を極めましたが直ちに応急復旧に取り掛り昼夜兼行交換につぐ交換で6月下旬に於ては停機出力は全出力の35%迄に恢復し9月中旬では停機出力は全出力の僅かに3%に減り同もなく殆んど元の状態に復旧致しました。

### 5. 水力発電所被害(土木関係)状況及復旧状況の一例

白川水系黒川第一及び第二、第三発電所については設備概要、被害状況、復旧状況等に關し詳しく検討してみたいと考えます。

#### (i) 熊本地方雨量分布状態

熊本地方の6月26日より6月29日迄の雨量は阿蘇郡小国町の985ミリを最高としおむね500ミリ以上であり熊本測候所創設の明治22年以来最初の記録と称されております。これがため菊池川、白川等を始め各河川は氾濫し其の被害も莫大にのぼりました。

#### (ii) 黒川第一、第二及び第三発電所設備大要

黒川第一発電所は認可最大出力25,000K.W.使用水量1340<sup>m3/s</sup>の熊本支店管内一の発電所であり、其の下流に夫々黒川第二及び第三の発電所があります。

尚黒川第二発電所は認可最大出力1,800KW、使用水量 11,13 m<sup>3</sup>/s、黒川第三発電所は認可最大出力2,000KW 使用水量 13,90 m<sup>3</sup>/s であります。

#### (iii) 黒川第一、第二及第三発電所被害大要

黒川第一発電所の被害個所は監渠、開渠、余水路、放水路、鉄管路、隧道等で、堰堤、取水口を除く全設備に亘り其の被害額(土木関係)だけで約5,000万円に達しました。又黒川第二発電所は堰堤、取水口、隧道、水槽、放水路等で被害額約1,400万円、黒川第三発電所は堰堤、取水口、開渠、隧道、余水路、放水路、水槽、水圧管、発電所等で被害額は約1,600万円であります。

#### (iv) 全上発電所復旧工事大要

黒川第一発電所の復旧費 55,080千円セメント使用量 16,600袋復旧月日 28年9月、又黒川第二発電所の復旧費 15,359千円、セメント使用量 2,626袋復旧月日 28年8月で黒川第三発電所復旧費 16,130千円セメント使用量 2,986袋復旧月日 28年8月でおもむね予定期通りの進捗率を示しております。

### 6. むすび

以上簡単に概要を述べましたが尚詳細に亘つては別紙アリシトにて報告致します。尚次の洪水に対する恒久的方策策については九州電力としても慎重を期し色々その成果を導げておりますがそれについては後の機会に申づります。然して防水対策に就て言える事は、政治的に解決する事がまづ第一であります。我々技術者として次の事に就て是非考慮しなければならないと思います。

- (i) 平常時堰堤勤務員の洪水対策訓練の実施、
- (ii) 計画洪水量及河川変化状況の検討
- (iii) 門扉の操作及塵芥、土砂処理の適正化による洪水被害の減少をはかる、
- (iv) 防水対策のための設備の改良及新設

大略以上述べた事を検討し将来の洪水に対し最小限度の被害に止める事が我々の使命であると痛感する次第であります。

## 米国に於けるコンクリート舗装工事の工程

九州地建 伊吹山 四郎

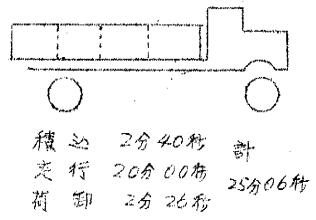
### 1. 作業の流れ

作業の流れは次の如くである。(次頁図)

### 2. パッチングプラント及ダンプトラック

ダンプトラックは乾バッチ 4バッチを積む。

トラックは右図の如く仕切られていく各バッチは砂砂利、セメント各量計量されて積込すれ  
ているが水は加へない。走行巨離片道 2料、



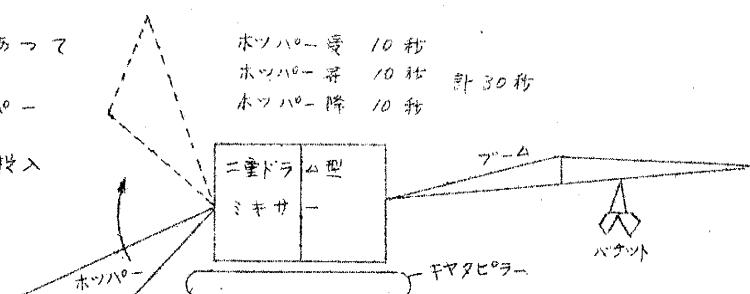
### 3. ヘイバー

ダンプトラックから乾バッチを受けてコンクリートを打設するヘイバーは右図の如きものであつて

(1)乾バッチをホッパー

に受けミキサーに投入  
する。

(2)タンク車から水



を受けてコンクリートを混合する。バッチ時間

ドラム 1個の形の40%の時間が節約される。

(3)コンクリート打設 バケット往復時間合計 25秒

第1ドラム混合時間 25秒  
ドラム間の移動 2秒  
給水、投入排出の予備 4.5秒  
計 36.5秒

### 4. スプレッダー 5. スクリードフィニッシャー 6. 目仕切用具 7. フロートフ

イニッシャー 8. ピグメント散布器 9. 作業時間

以上述べた通りパッチングプラントからコンクリートが鉄製型枠の間に置かれる