

昭和 25 年度 年報

勞 動 省
產 業 安 全 研 究 所

昭和25年度年報目次

はしがき

1. 實施した調査研究項目	3
2. 産業安全参考館の運営並びに事業実施状況.....	29
3. 施設使用状況.....	35
4. 経 費.....	35
5. 職 員 構 成.....	35
6. 幹 部 職 員.....	36

はしがき

本年報は労働省訓第10號に基き昭和25年度
中に行つた産業安全研究所の調査研究並びに
その事業概要についての報告である。

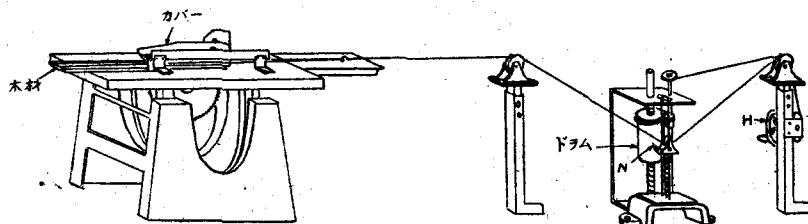
1. 實施した調査研究項目

1 研究項目 丸鋸災害の豫防装置の研究

擔當者 秋山英司、加藤多慶夫

研究の概要

(1) 丸鋸災害の一豫防装置として、小型丸鋸盤用の優秀なカバーを定めるため各種のカバーを製作した。これらを木工工場にて實地試験をすると共に、第1圖に示す試験装置を作つて、使用時の抵抗増加を測定した。



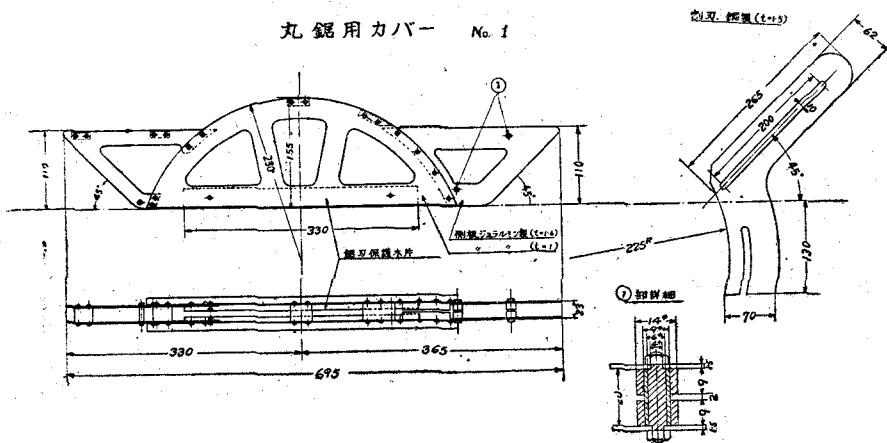
(第 1 図)

(2) 試験装置

試験機として板厚1.6耗、齒振1耗の縦挽用12吋丸鋸刃をもつ昇降盤を使用した。試験装置の概略を示すと第1圖のハンドル H を廻すと木材が前へ引張られると同時にドラムが相當量だけ廻轉する。又指針 N は抵抗により上下に動くため、ドラム面上に連續した抵抗圖を画く。この圖から抵抗が推定される。

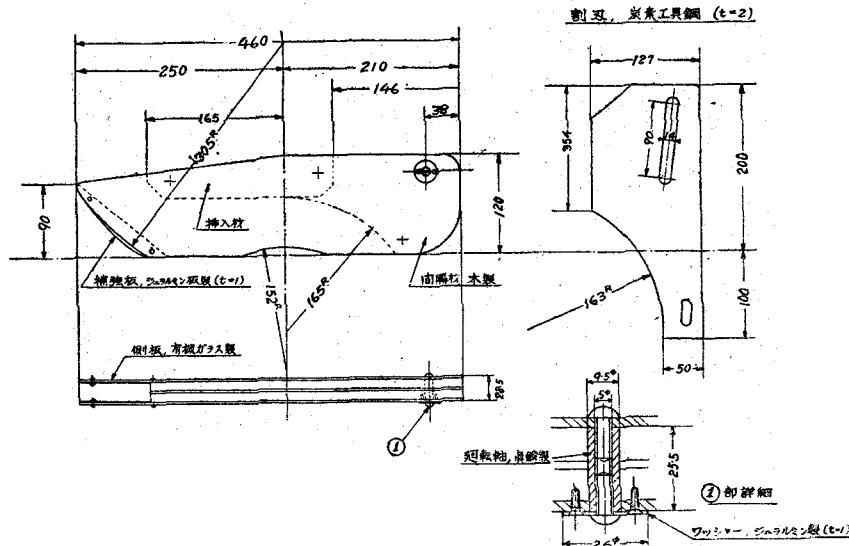
(3) 研究結果

製作品の中で比較的性能の良好なカバー六種を第2圖から第7圖に示しておく。



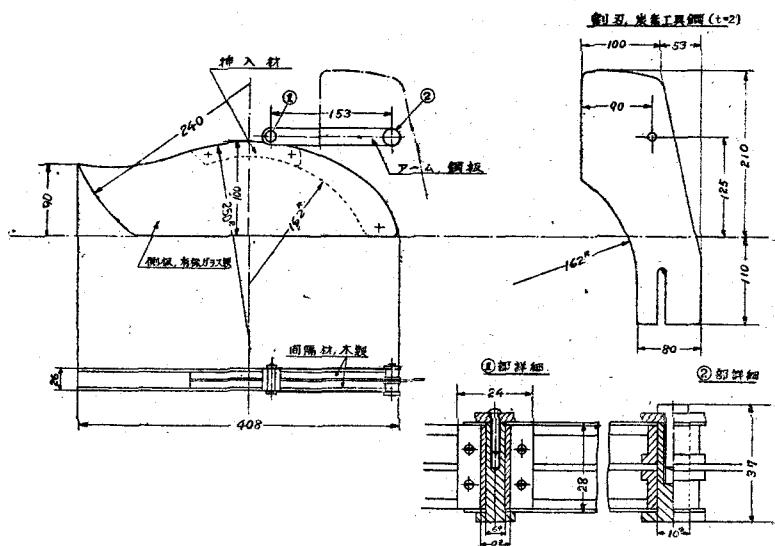
(第 2 図)

丸鋸用カバー No.2



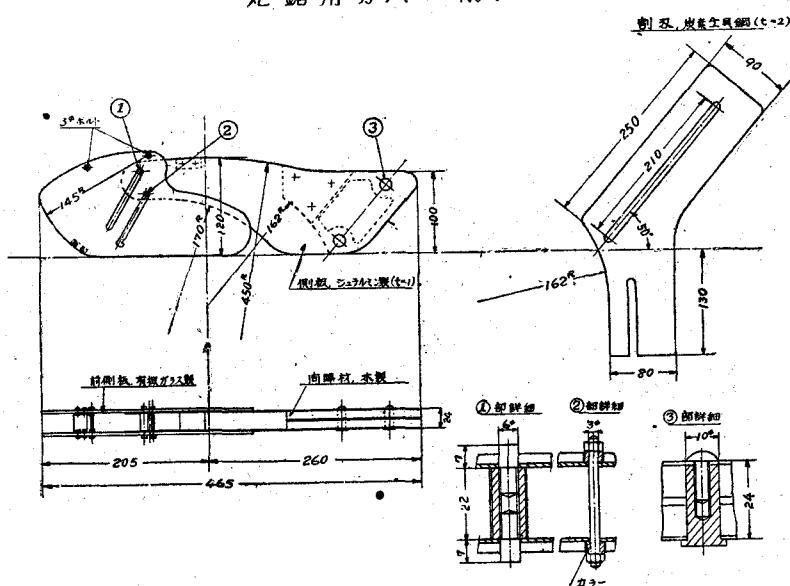
(第 3 図)

丸鋸用刃バー No.3



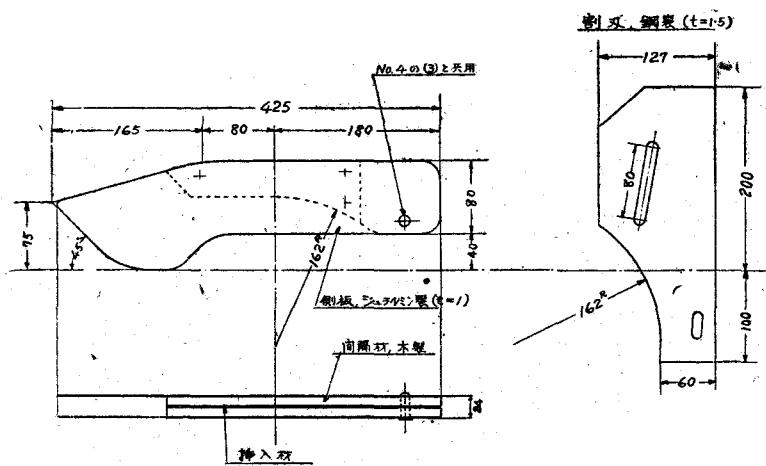
(第 4 図)

丸鋸用カバー No.4



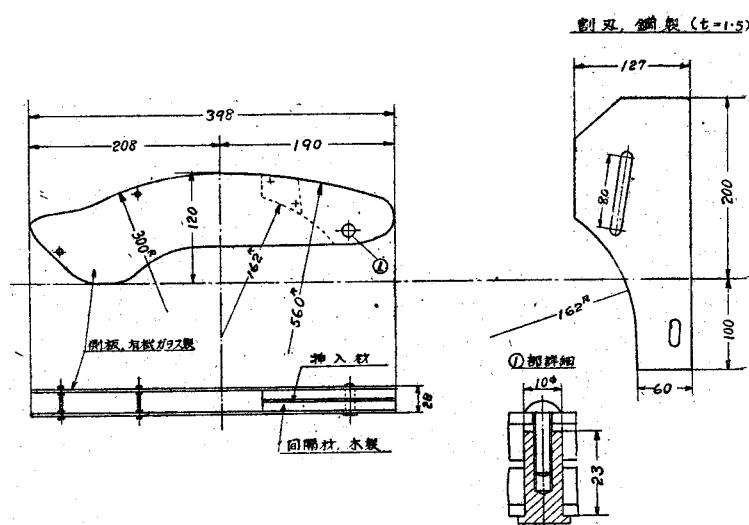
(第5図)

丸鋸用カバー No.5

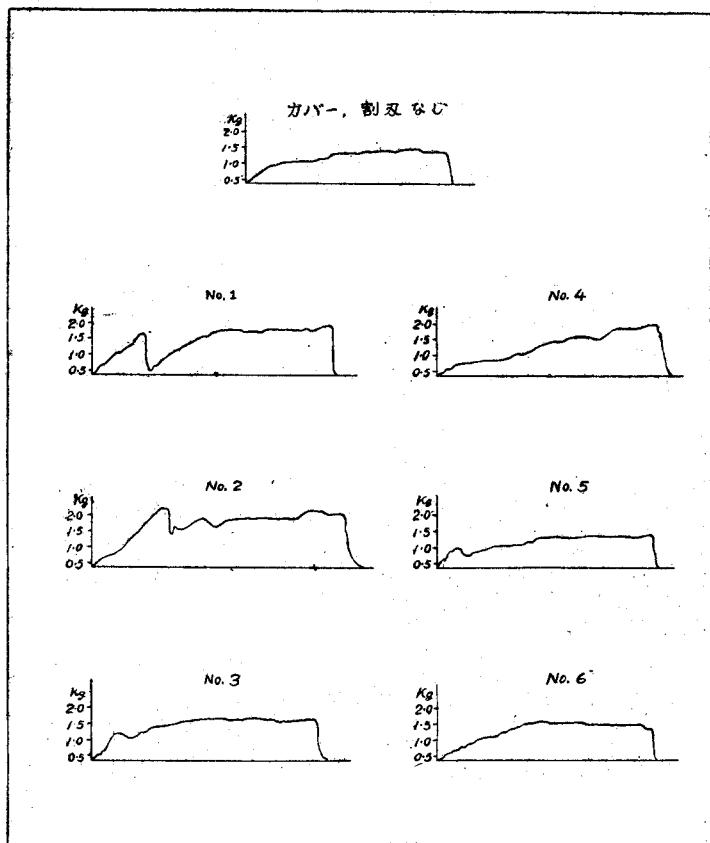


(第6図)

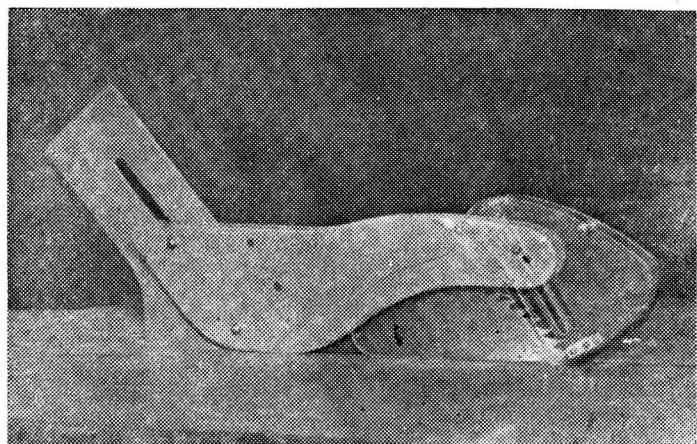
丸鋸用刃ノヤー No.6



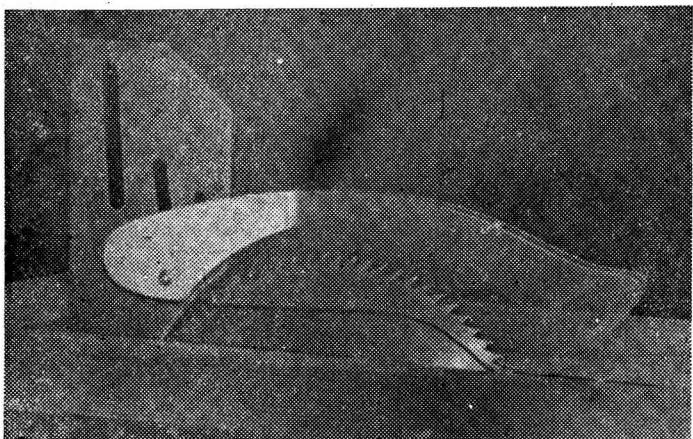
(第 7 図)



(第 8 図)



(写真1)



(写真2)

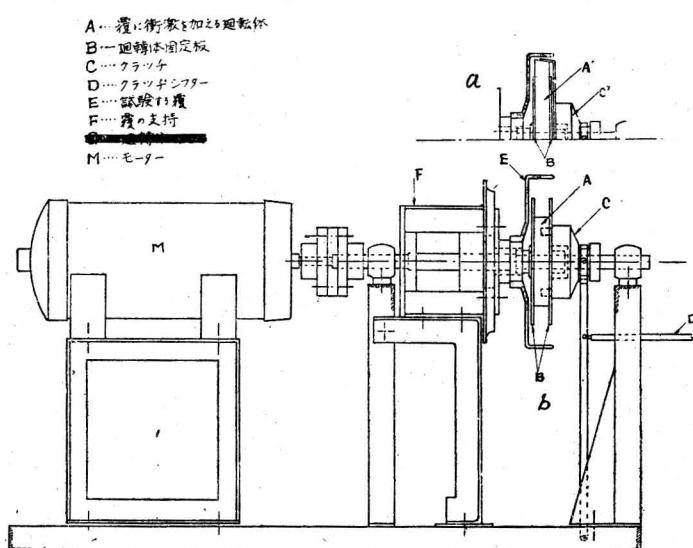
木材の送と速度が約2.86米/分で鋸刃の周速度が10.9米/秒のとき各カバーの抵抗圖を第8圖に示す。この圖からNo.4とNo.6の型式のものが最小の抵抗をもち、能率上優秀なことが推察される。且この結果は實地試験の結果とも一致する。No.4とNo.6の實形を寫真1及び2に示す。

2 研究項目 砥石車の保護覆の研究(其の一)

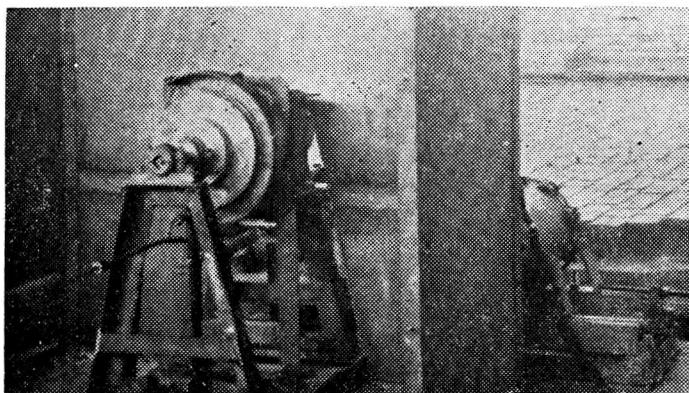
擔當者 齋藤次郎
安藤 正

(1) 試験研究概要の方法

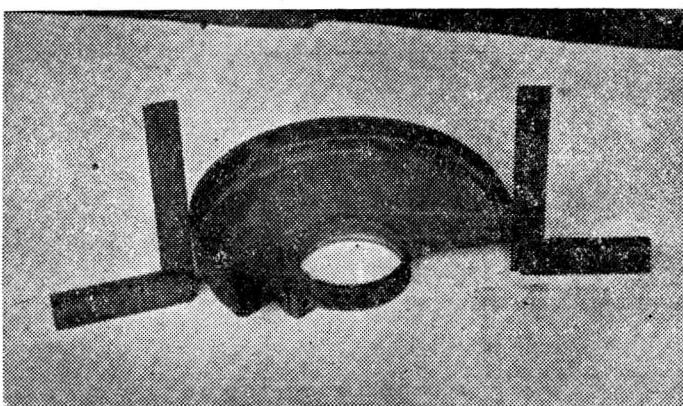
砥石車が何らかの衝撃又はアシバランス等によつて高速回転中に破壊したのをみると、大體4個に割れている場合が多い。これよりヒントを得て保護覆の破壊實驗装置として第9圖a,b及び寫真3に示すものを當所で製作し使用した。そして砥石車として次の3つのものを使用した。



(第9図)



(写 真 3)



(写 真 4)

(i) 實際の砥石車

(ii) 砥石車の代用として相等しい比重になるように鐵粉を混ぜて作つたセメントモルタルのブロック

(iii) 砥石車の代用として相等しい重さを持ち且相等しい厚みを持つた鐵のブロック
以上3つのものは共に圓盤形を等分して4つの扇形に分割し (i) (ii) のものは硫黃で4つの扇形を接着して圓盤を作つて第9圖aに示すよう (iii) のものは第9圖bに示すように試験機に取付けた。そして迴轉中にシフターによつてクラッチをはずすとブロックは保護覆の中で圓盤が元の4つの扇形に割れ四散して覆に當り衝撃が加えられるのである。

(2) 試験について

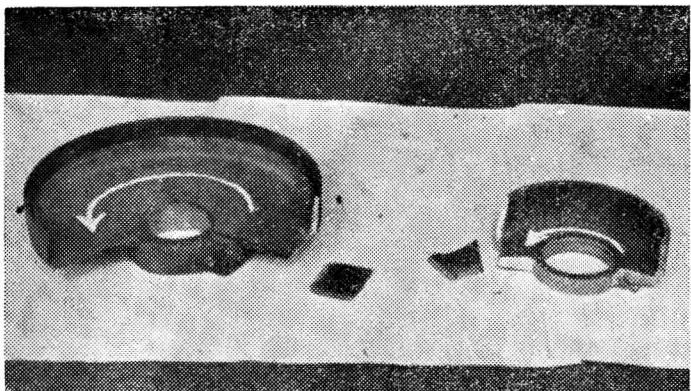
この試験は砥石車が磨耗していない未だ新しい時のものについて行つたのである。砥石車が破壊して覆に當る時、覆の内徑と砥石車の外徑とが餘り差の無い時と可成ある時とを比較して考えてみると、前者の場合は運動量が大きくても覆に對して切線方向に近い角度で當るから覆の受ける衝撃は小さいが、後者の場合は運動量は小さくても當る角度が法線方向に近付くので或る程度砥石車が磨耗した時の方がかえつて衝撃は大きいのではないかとの疑問がある。

試料の種類が少なかつたので上に述べた事迄試験研究は出來なかつたが、今後繼續して種々の方面から研究して行く積りである。

試験に於いて成可く實際に近いように出来るだけ砥石車を用いたが、代用のセメントモルタルブロックも使用した。そして試験を行つて行く中にこれはと思われる覆に就いては鐵ブロックの代用品で試験した然しこれは新品の砥石車と運動量は相等しくても覆に當る角度が直角に近付くために厳しい。云い替えると安全率の高い試験となることは云う迄もないが、その程度を現わす數値についてはここでは未だわからぬ。

(3) 試験結果

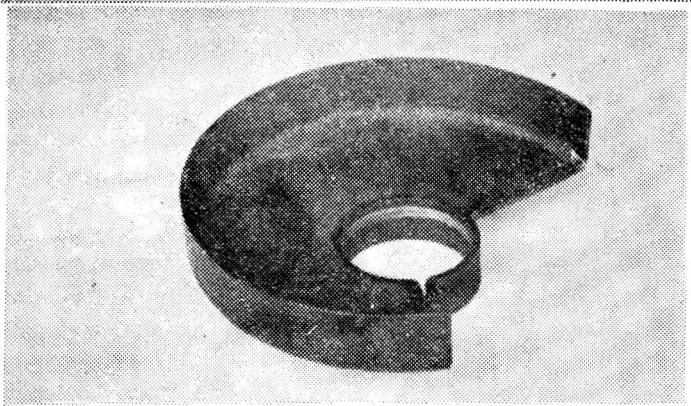
試験の結果は第1表と第2表に示したとおりである。そして破壊状況の代表的なものを寫眞で示し、その番號は表の右にある試験結果の欄の中の寫眞番號によつて表わす。



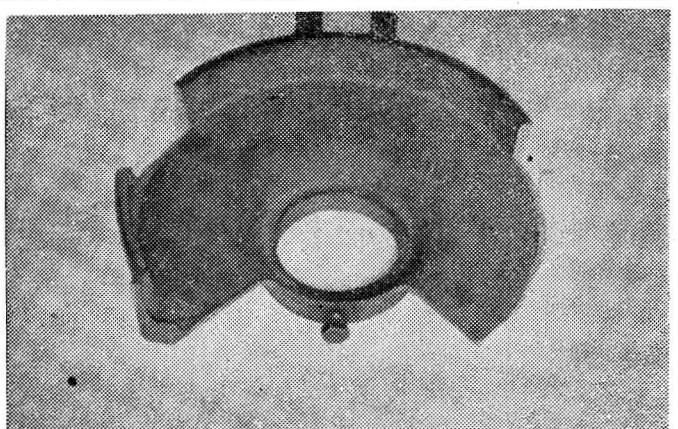
(写真5)



(写真6)



(写真7)



(写真8)

表中砥石車の廻轉數不明のものがあるが、砥石車徑8吋以下のものは50サイクルで3,000 R.P.M. 繼10吋以上は1,500 R.P.M. を実施した。覆の厚さは實測したもので局部的の不同を平均した大體の値である。

開放端の破壊が多いのであるが寫真5の左に示すような端の破壊は實際の場合砥石車がこの端に當る迄に加工品の支持臺に當るといふことも考えられるが寫真5の右に示すように上手の開放端が破壊する場合もあるから、開放端が破壊するということは危険と考えねばならない。そして又寫真6のように當り具合によつて破壊する時としない時とあり、又設計上の缺陷と考えられる點もある。

以上の數少ない試験だけでは未だ確定したことは何も云えないが、大體云えることは次のとおりである。

(i) 試料番號3, 4のアルミニウムの鑄物の覆は明らかに強い。

(ii) 粘り強くて安全な覆は軟鋼板製のものである。

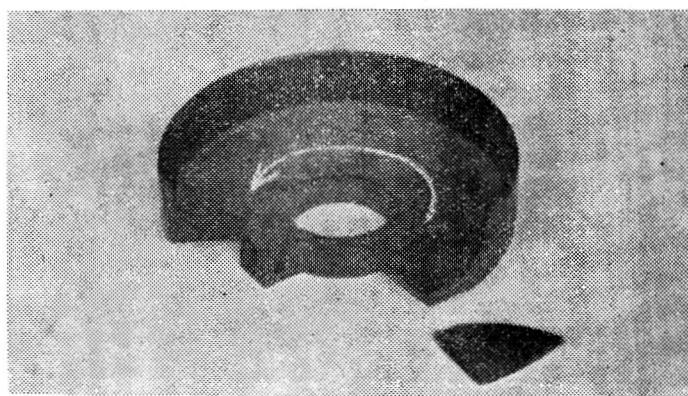
(iii) 試料番號14と15のように設計上の缺陷が明らかに覆の強さに影きようする。

(iv) 開放端には補強リブを付ける必要がある。

(v) 鑄鐵製のものは厚みが足りない。この試験で破壊しなくても安全は保證出来ない。

第1表 砥石車の覆の破壊試験結果

試料番號	覆の材質	覆の厚さ (耗) A B	補強 リブ	砥石車の 寸法(吋)	砥石車の 廻轉數 R.P.M.	試験に用いた廻轉體		試験の結果
						砥石	セメント モルタル ブロック	
1	鋼板	3.2 3.2	無	$8 \times \frac{3}{4} \times \frac{5}{8}$	$\frac{50 3000}{60 3600}$	○		開放端變形す 寫眞4
4	アルミニウム 鑄物	7.0 4.5	有	$7 \times 1 \times \frac{3}{4}$	$\frac{50 2900}{60 3500}$	○		龜裂も破壊もなし
5	F C M 3 ² 可鍛鑄鐵	5.0 4.0	"	$8 \times \frac{3}{4} \times \frac{5}{8}$	$\frac{50 2900}{60 3500}$	○		"
7	F C M 3 ² "	5.5 4.0	"	$12 \times 1 \frac{1}{4} \times \frac{7}{8}$	$\frac{50 1450}{60 1740}$		○	"
9	—	9.0 7.5	無	$8 \times \frac{3}{4} \times \frac{5}{8}$	$\frac{50 3000}{60 3600}$		○	"
10	F C 14 鑄鐵	7.0 5.5	"	$6 \times \frac{3}{4} \times \frac{5}{8}$	—	○		開放端破壊す 寫眞5
11	F C 14 "	6.0 5.5	有	$8 \times 1 \times \frac{5}{8}$	—	○		龜裂も破壊もなし
12	F C 14 "	"	"	"	—	○		"
14	F C 15 "	5.0 5.0	無	$8 \times \frac{3}{4} \times \frac{5}{8}$	$\frac{50 3000}{60 3600}$	○		破壊す 寫眞6
15	F C 15 "	"	"	"	"	○		龜裂も破壊もなし 寫眞6
16	鑄鐵	5.0 3.0	有	$5 \times - \times -$	$\frac{30 3000}{60 3600}$	○		"
17	"	6.5 5.0	"	$6 \times \frac{1}{2} \times \frac{5}{8}$	"	○		"
18	"	7.0 4.0	"	$8 \times \frac{3}{4} \times \frac{5}{8}$	"	○		"
20	アルミニウム 鑄物	4.0 3.0	"	$6 \times \frac{3}{4} \times \frac{3}{4}$	—	○		"
21	鑄鐵	7.0 5.0	無	$10 \times 1 \times 1$	—		○	開放端破壊す 寫眞5
22	"	7.5 9.0	"	$12 \times 1 \frac{1}{4} \times 1 \frac{1}{8}$	—		○	"



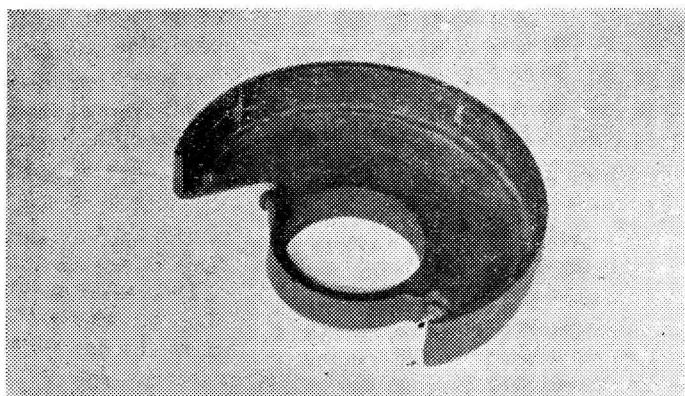
(写眞9)

第2表 砕石車の覆の破壊試験結果(鐵ブロックを用いた場合)

試料番號	覆の材質	覆の厚さ (耗) A B	補強 リゲ	砥石車の 寸法(吋)	砥石車の 廻轉數 R.P.M.	試験の結果
2	鋼板	4.5 4.5	無	10×1×1	50 1500 60 1800	開放端の所の電氣熔接部が少し裂けた 写真 7
3	アルミニウム 鑄物	7.0 4.5	有	7×1× $\frac{3}{4}$	50 2900 60 3500	龜裂も破壊もなし
6	F C 19 鑄鐵	10.5 8.5	無	10×1× $\frac{3}{4}$	50 1450 60 1740	破壊す 写真 8
8	—	7.5 8.0	"	7× $\frac{3}{4}$ × $\frac{5}{8}$	50 3000 60 3600	龜裂生じ開放端破壊す 写真 9
13	F C 15 鑄鐵	5.0 5.0	"	6× $\frac{1}{2}$ × $\frac{1}{2}$	"	龜裂生ず 写真 10
19	鑄鐵	7.5 5.0	有	10×1× $\frac{3}{4}$	—	破壊す

註 Aは覆の周の厚さ

Bは覆の側の厚さ



(写真 10)

3 研究項目 罐板の疲労 に関する研究

擔當者 安藤 正
石橋公人

研究の概要

横置圓筒型汽罐の爐筒前端の
彎曲部に生ずるグルービングは
この種汽罐の故障の中でその數
最も多く汽罐の取扱上特に注意
を要するものであると云われて
いる。

この研究ではランカシヤ汽罐のグルービングを生じた爐筒(右側)前端の彎曲部全周にわたつて試料を
とり歪模様を現出せしめて應力の分布状態とグルービングとの關係について調査した。

試料をとつた汽罐の経歴と構造の概要は次のとおりである。

汽罐は製造後20年、爐筒は修理取換後12年を経過したものである。

罐胴の徑 2,438 粮 全長 8,535 粮

板厚 17.5 粮

爐筒の徑 936 粟 1節の長さ 850 粟

板厚 16 粟 前鏡板の厚さ 25.4 粟

制限壓力 9.15磅每平方纏

グルービングは第10圖に示す様に左は爐筒の第58鉄孔附近より上方に大きく現われ、右側に長く伸び中心線以下は輕微なものが下側のガセットステーの附近迄連續していた。

寫真11は第10圖の爐筒頂部に於けるグルービングの外觀、寫真12はその斷面の肉眼組織と歪模様

である。彎曲部の内外側より約45度の角度で多數の黒線が現われている。これは使用中にこの部分が弾性限を越えた應力を受けたことを示すものである。特に内側に黒線の集中した部分に數條のグルーピングが断続的に発生していて、板厚の73%の深さに達した所もあつた。

寫真13は第9鉄孔附近の組織及び歪模様であつて黒線、グルーピング共に次第に減少している。

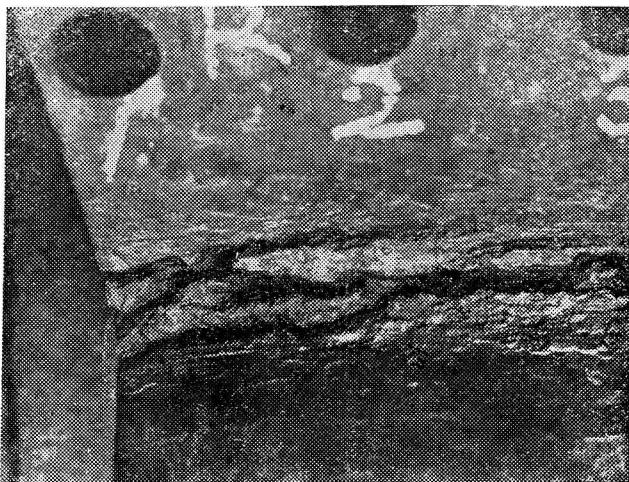
寫真14は第16鉄孔附近である。

外側に黒線が僅かに現われている程度となり、グルーピングもこの附近以下は軽微なものとなつている。

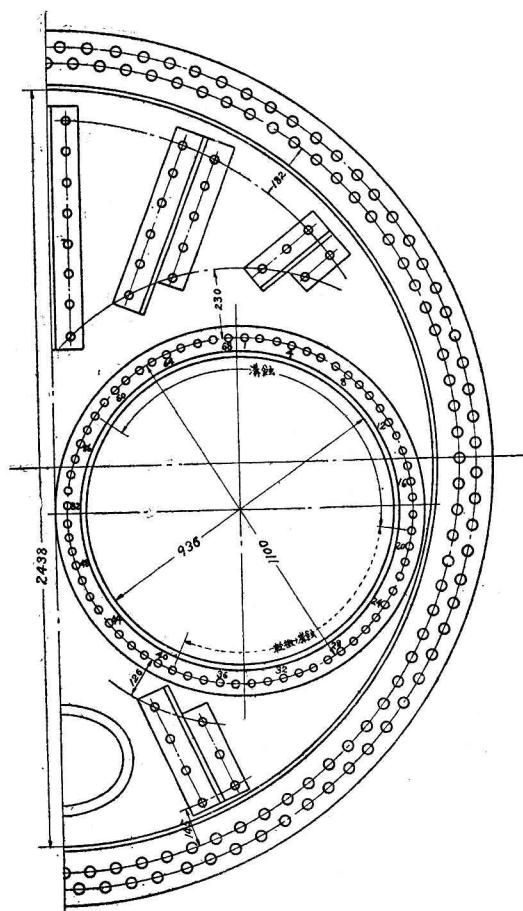
寫真15は第29鉄孔附近であるが黒線は再び増加の傾向を示している。

寫真第16は37鉄孔附近であつて黒線は内外共に増加し且つグルーピングも下側ではこの附近が最大で之より左上方に移るに従つて急激に減少し第39鉄孔附近で消滅している。寫真17は第41鉄孔附近でグルーピングは全然認められない。寫真18は第58鉄孔附近で上側グルーピングの始まりを現わしたものである。

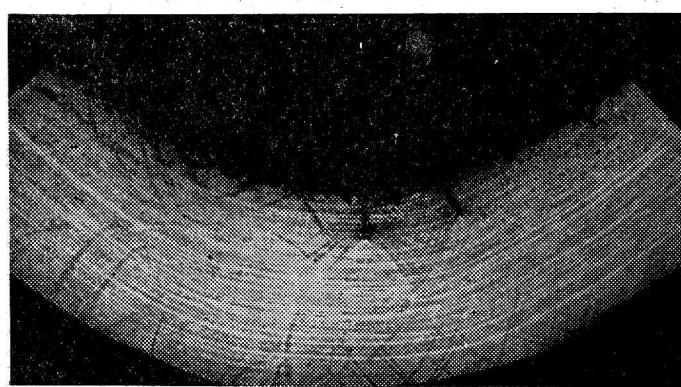
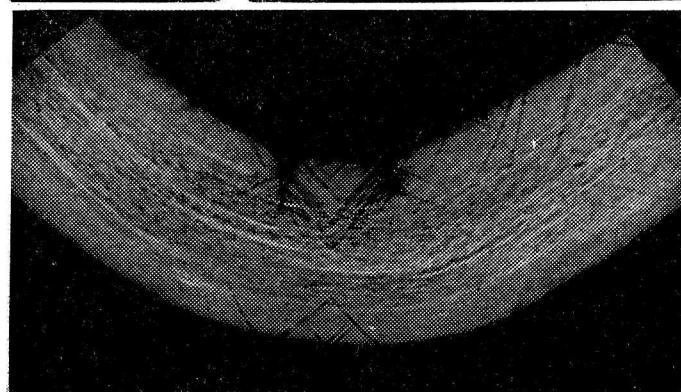
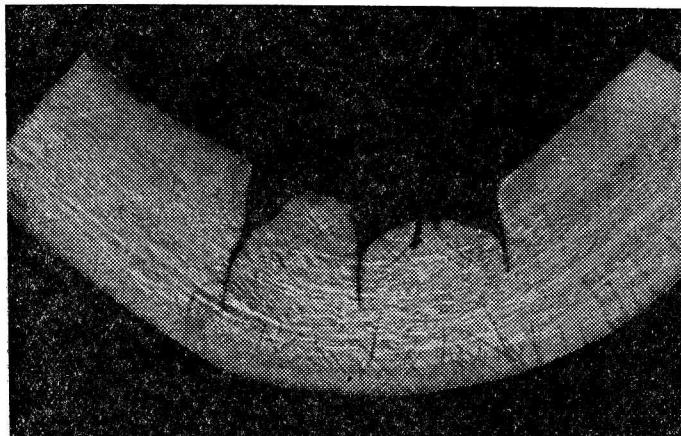
彎曲部内側の歪模様の黒線が集中しているのは爐筒が熱による膨脹を阻止するために起るもので特に上半は下半に比較して熱の影響が大であるがこの部分をガセットステーに依つて強く補強されているので上半は過大な應力を受けて歪模様並にグルーピングが顯著に現われる所以である。輕微なグルーピングが右側に長く伸びているのは爐筒が罐胴に接近しているため伸縮の自由を妨げられる結果であり、左下方でやゝ大



(寫真 11)



(第 10 圖)



きくなつているのは下側のガセットステーの影響を受けたものである。

尙爐筒は常に腐蝕性環境中に於て繰返し應力を受けるので腐蝕疲労がこのグルーピングの進行を一層助長しているものと思われる。

以上の如く歪模様の現出によつて爐筒前端に於ける彈性限を越えた應力の分布状態を知り得たので今後は爐筒の熱膨脹によつて彎曲部の受ける應力を彈性限内に成る可く低く保持する様に爐筒各節の接合部の構造及び前鏡板のブリーシングスペースの最小限等を定める研究を續行する豫定である。

4 研究項目 薫繩の强度並びに腐朽による强度の低下について。(第3報)

擔當者 斎藤次郎

森 宜制

研究の概要

前2回に発表した豫備試験に引きつづいて行つた第2乃至第6號試験について述べる。

引張强度試験には前回と同様。アムスラー型萬能試験機4触型を用いた。(寫真19 参照)

薰繩の番号は整理番号である。

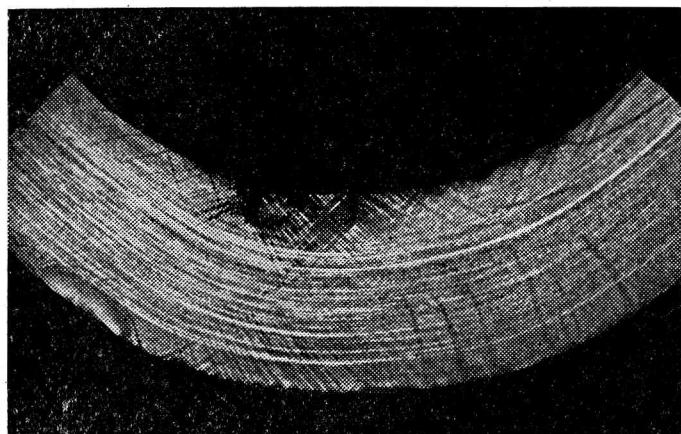
第2號試験

目的 戸外で薰繩を風雨に曝して、風化作用の強度に及ぼす

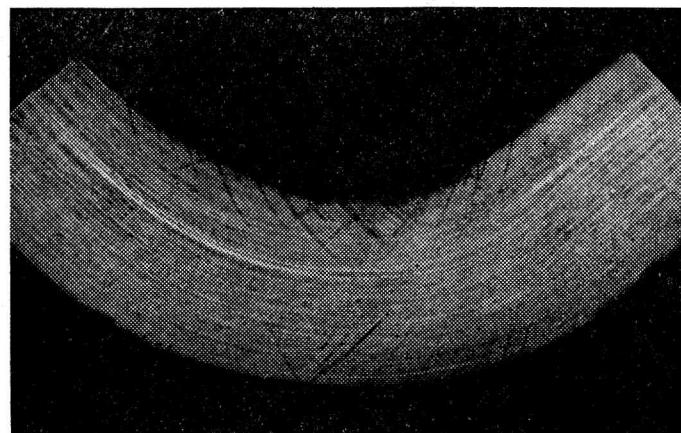
影響を示す實驗記録を得る。

使 用 繩 公稱4分市販品、長さ約 230m 重さ約 12kg

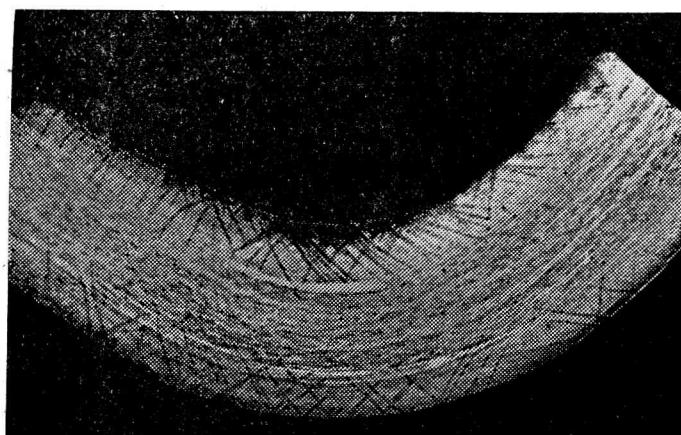
卷4 新潟産 昭和24年9月購入



(寫 真 16)

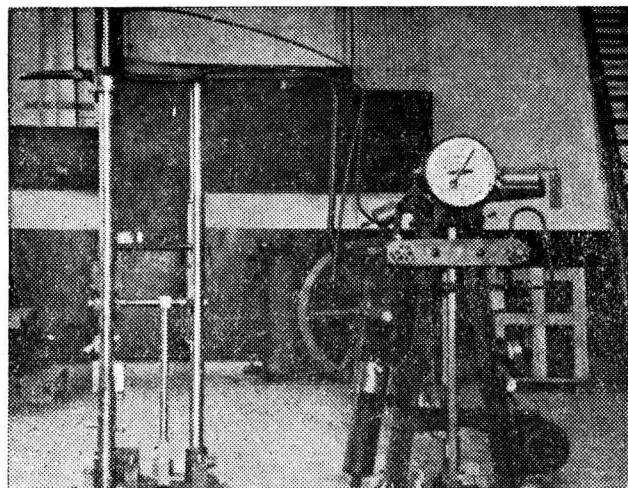


(寫 真 17)



(寫 真 18)

(写真 19)



卷5 新潟産 昭和 24年 9月購入

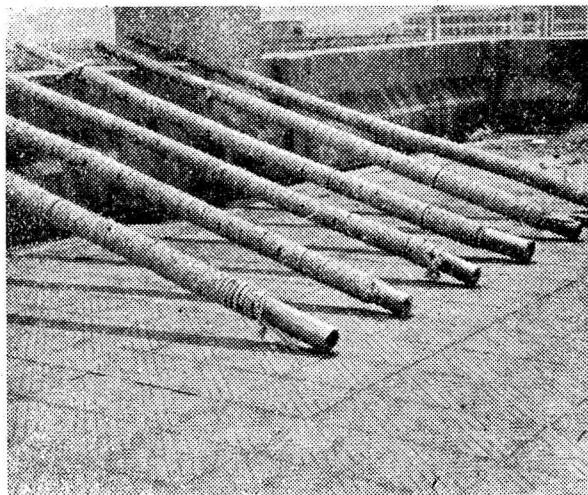
試料 上記 2 卷から 1.2m の長さをもつ試料を出来るだけ澤山とり出し、次の如く 4 の標本に分けて異つた期間、風雨に曝した。なおこの際、各標本間の試料抽出に伴う偏倚を少くする意味で、各標本には繩の巻の中のあらゆる位置からとり出した試料を均等に含ませてある。

試料數

風化せず	101
2週風化	90
3週風化	92
4週風化	93

風化 當所屋上で繩を丸太に巻きつけて風雨に曝した。(写真 20 参照)

(写真 20)



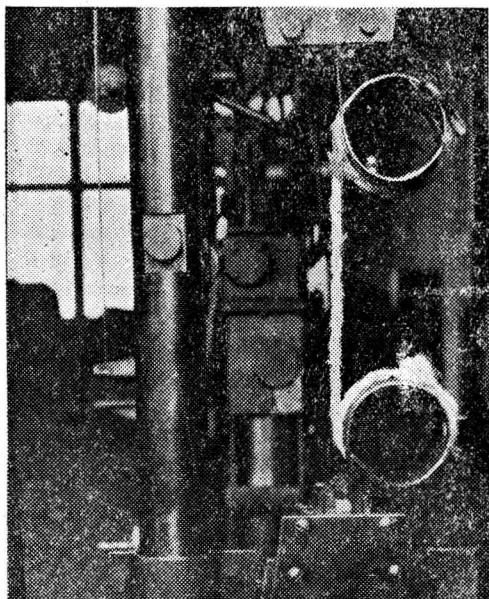
第3表 風化條件

呼稱		晴天	曇天	雨天	期間	備考
2週	日數 氣溫 濕度	6 27.9°C 61.8%	4 25.7°C 74.8%	6 20.7°C 95.0%	16日 自6月10日 至6月25日	氣溫及濕度は各日數の平均値である。

3週	日數	9	7	7	23日 自6月10日至7月2日
4週	日數	15	8	7	30日 自6月10日至7月9日
	氣溫	28.3°C	25.7°C	20.7°C	
	濕度	57.7%	75.0%	94.7%	

撮具　寫真21参照

強度及びヒストグラム



(写真21)

図11・1 風化せず

図11・2 2週風化

図11・3 3週風化

図11・4 4週風化

(註) 度数の値は總試料数100に対するものに換算

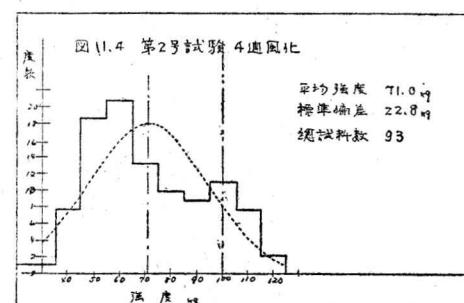
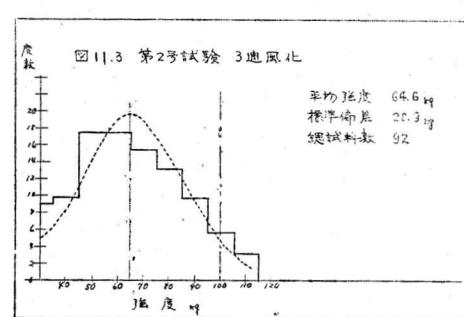
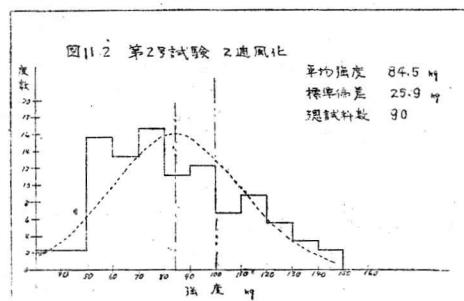
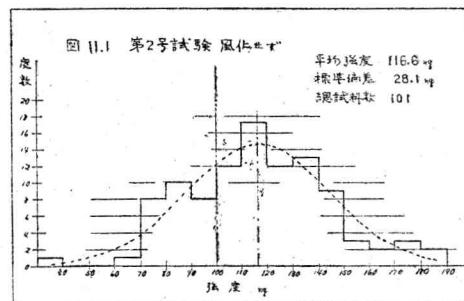
してある。随つて實際の度数は $\frac{\text{總試料数}}{100}$

を乗じなければならない。

第3號試験

目的 第2號試験と同様であるが、日をちがえて2とおりの10日風化をも試みた。

使用繩 公稱4分繩 市販品 長さ約290m 重量約12kg



卷6 新潟産 昭和 25 年 7 月 購入

卷7 " "

卷8 " "

卷9 " "

試 料 上記の繩から次の様に長さ 1.2m の試料をとり出した。

卷番號	總試料數	風化期間	備考
6	237	せず	全巻を使用
7	119	10日	半巻を初の 10 日に用う
7	127	10日	残りを終の 10 日に用う
8	117	20日	半巻を使用
9	120	30日	半巻を使用

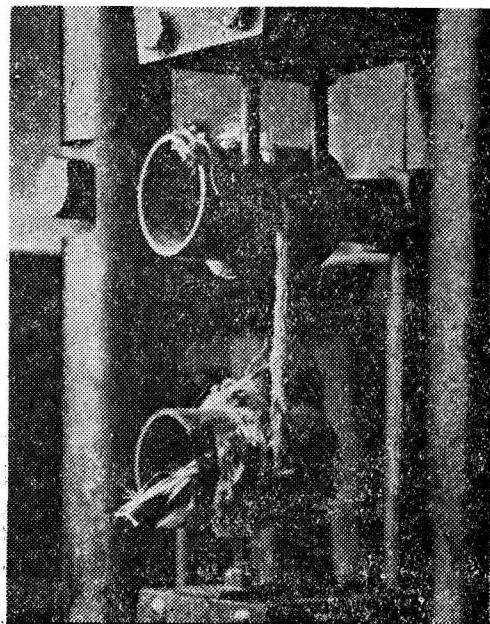
風化 方法は第 2 號試験と同様（寫真 20 參照）

第 4 表 風化條件

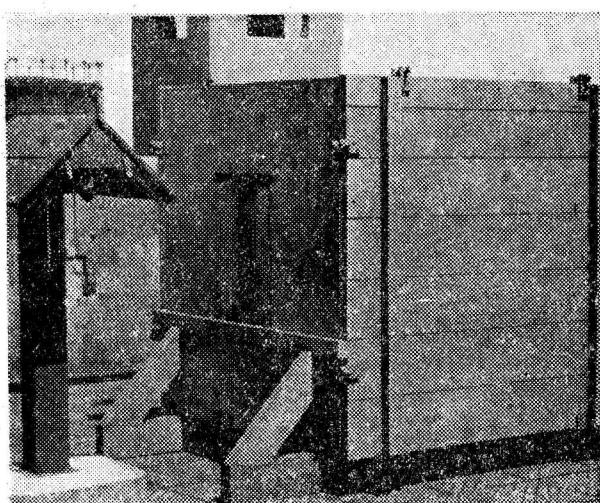
呼稱		晴天	曇天	雨天	期間	備考
10日	日數 氣溫 濕度	10 31.3°C 57.8%	— — —	— — —	10日 自 7月17日 至 7月26日	氣溫及び湿度は各日數の平均値である。
20日	日數 氣溫 濕度	11 31.2°C 58.2%	4 27.3°C 78.0%	5 26.2°C 95.0%	20日 自 7月17日 至 8月6日	
30日	日數 氣溫 濕度	18 31.4°C 57.1%	5 27.8°C 79.0%	7 26.6°C 90.0%	30日 自 7月17日 至 8月16日	
10日	日數 氣溫 濕度	4 30.9°C 61.5%	1 27.0°C 87.0%	5 26.6°C 86.5%	10日 自 8月2日 至 8月11日	

檢具 第 2 號試験と同様（寫真 21 參照）

強度及びヒストグラム



(寫眞 22)



(寫眞 23)

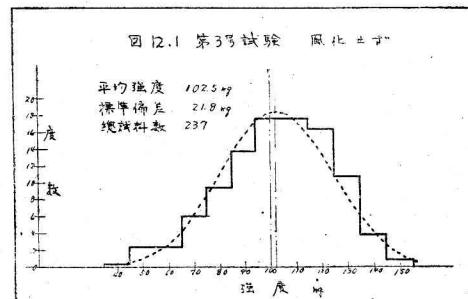


圖 12.1 第3号試験 風化土

平均強度 102.5 kg
標準偏差 21.9 kg
標試料数 237

撹具の改良

試料長を120cmから80cmへ短縮出来るように撹具を換えて、試験を行つたが、別に悪影響はみられなかつたので、第4回試験以降にはこの改良型を用いた。(写真22参照)

そのときの試験データは

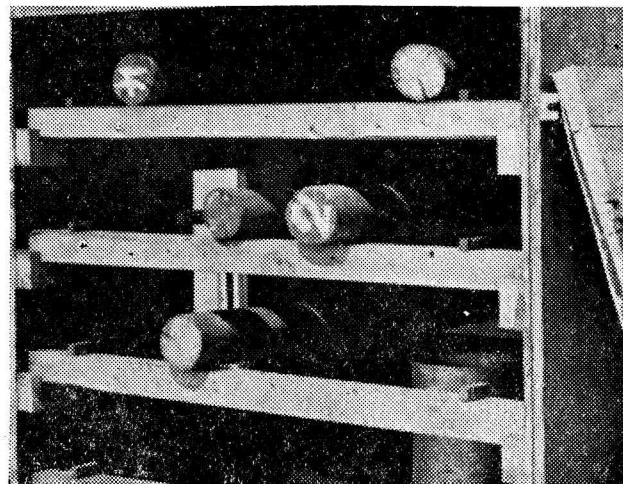
平均強度 76.0kg

標準偏差 20.0kg

試料数 320

使用繩 卷14 埼玉産

昭和24年購入



(写真22)

東京地方の雨季の気象

中央気象台で東京地方の過去十年間の降水量及び降水時間、日照時間、午前午後の平均気温及び平均湿度などについてデータを集めた。

これに依つて雨天、曇天、晴天に假の定義を與えこれら組合せに依る東京地方の雨量の型を得ようと試みたが、満足なものが得られなかつた。

これらの10年間の平均値といふものは餘り安定した値を示さず、變動の激しいものである。

したがつて、たまたまとり出した十年の平均値をもつて、或る究極の型の代用をさすことが妥當かどうか甚だ疑わしい。

第4号試験

目的 別項の如き調温函内で糸繩を人工的に風化してその強度に及ぼす影きようを示すデータを得る。

使用繩 卷8の後半を使用

調温函 バイメタルを用いて温度を一定に保つた。その感度は一夜測定したところでは±3°Cであつた。(写真23及び24参照)

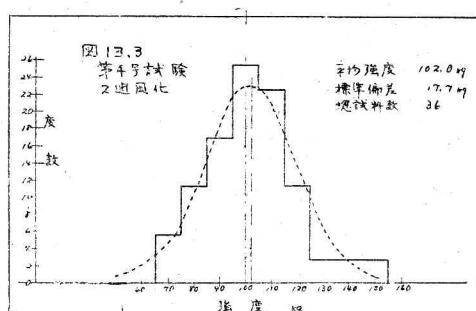
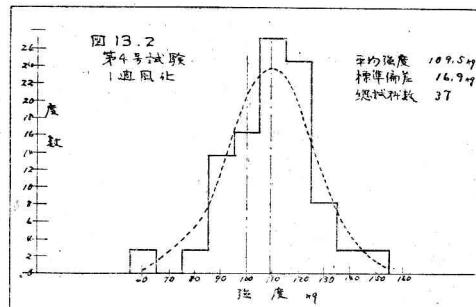
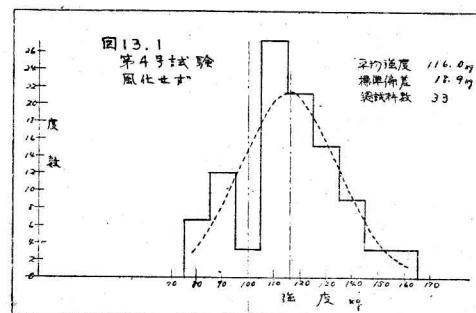
温度 30°±3°C 湿度 55~70%

試料

風化期間 試料数

せず 33

1週風化 37



2週風化 36

強度及びヒストグラム

圖 13・1 風化せず 圖 13・2 1週風化 圖 13・3 2週風化
第5號試験

目的 風化していない藁繩の濕潤状態のみの強度に及ぼす影響を示すデータを得る。

使用繩 公稱4分市販品

卷10 埼玉産 昭和26年3月購入

卷11 " "

卷12 新潟産 昭和24年購入

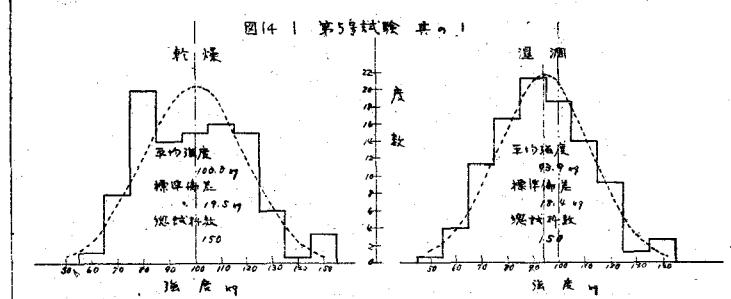
試料

右表参照

卷番號	状態	總試料數
10	乾燥	150
	濕潤	150
11	乾燥	172
	濕潤	175
12	乾燥	178
	濕潤	178

強度及びヒストグラム

- 圖 14・1・a 乾 卷 10
 圖 14・1・b 濕 卷 11
 圖 14・2・a 乾 卷 12
 圖 14・2・b 濕 卷 10
 圖 14・3・a 乾 卷 12
 圖 14・3・b 濕 卷 11



第6號試験

目的 濕度を100%にした以外は第4號試験と同じ。

使用繩 卷9の後半を使用する。

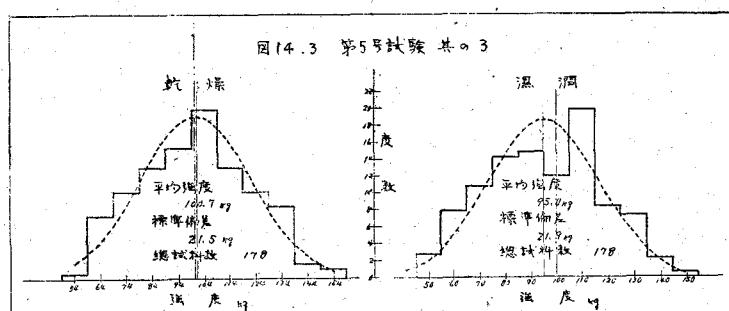
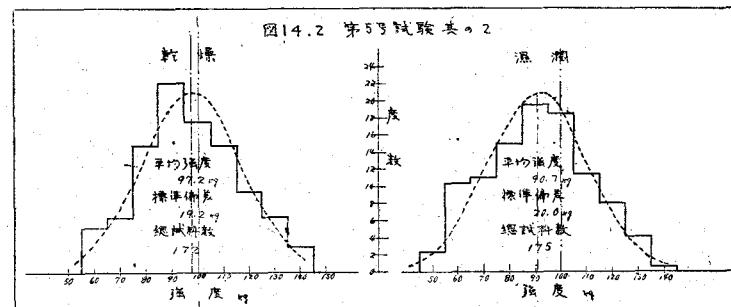
溫度 $30^{\circ} \pm 3^{\circ}\text{C}$

濕度 100%

試料

風化せず 40本

風化する 54本
(6日在函)
(2日大氣中)



強度及びヒストグラム

図 15・1 風化せず 図 15・2 風化する

以上の試験結果に於て、平均強度を比較してみると、短期間風化の方が長期間風化より寧ろ弱い場合があらわれている。これは常識ではうなづけないことで、我々の考慮の外にあつた他の因子による影きようか、或は正規分布と假定した強度の分布が正規以外の分布であることに原因するか何れかの爲でなかろうか。

この點を検討する爲には今後共、數多くの試験を行う必要があるが、その前に、標準偏差の小さい、換言すれば強度の均一な薬繩、即ち、それから任意に 20 本の試料を抽出しても、その平均値が母集団平均値（想定値）から餘り偏倚しない薬繩を得ることが望ましい。現在までの結果では標

準備差は約 20kg であつたが、種々の點を考慮して 3kg 程度のものが得られれば申し分ない。（註参照）

[註] a、大試料の場合だと同一標本物の試料全部に等しい條件の風化を與えることが困難になる。20 本位の試料が一番望ましい。

b、20 個の試料をもつ 2 つの標本平均値の間に 2kg 以上の差があらわれないことが望ましい。以上の一 a, b の條件を満足する爲には、兩平均値の差を $|X_1 - X_2|$ とすると、これは

$(0, \sqrt{\frac{1}{20} + \frac{1}{20}} \times \sigma)$ なる正規分布をする故に、5 % の有意水準に對しては、次の式が成り立つ。

$$|X_1 - X_2| > 1.96 \times \sqrt{\frac{1}{20} + \frac{1}{20}} \times \sigma$$

$$\therefore \sigma < \frac{2 \times \sqrt{10}}{1.96} = 3.23 \text{ kg}$$

$$\sigma = 3 \text{ (kg)}$$

この様な薬繩を得れば標本抽出に伴う偏倚は小さくてすみ、追求すべき因子に原因する影きようが明瞭にあらわれて來るのであるまい。

又試料數が少くて齊むのであれば、同様な試験を數多く繰り返し得る様になり、前述の利點と併せて、ある因子の影響の追究が一層容易になるのであるまい。

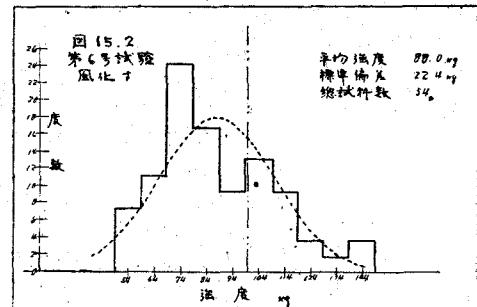
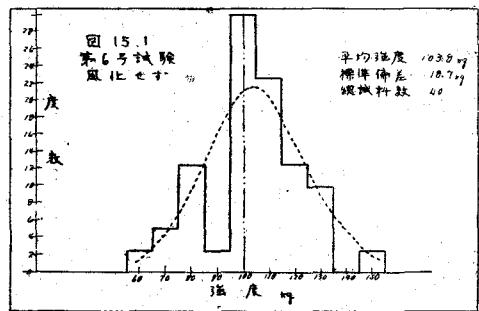
その時は、強度の分布が正規以外の場合でも、その型の想定が一層容易になろう。

5 研究項目 中壓アセチレン發生器の爆發災害調査及び我國に於ける中壓アセチレン發生器の使用状況調査

擔當者 田口昇

調査結果の概要

(1) 中壓アセチレン發生器の爆發災害調査



昭和 26 年 1 月 15 日午前 10 時 30 分兵庫県の N 製鋼工場で中圧アセチレン発生器が 1 基爆發、重傷者 1 名を生じ、建物その他にも損害を生じた。中圧発生器の爆發事故は我國では稀有のことであり特に最近その増設傾向が認められる點より見て極めて注目されるものである。調査者はその現地調査を行つたがその結果今後の災害豫防上重要な幾つかの問題を指摘することを得た。

即ち

- (a) 災害當日発生器擔當の作業者が操業を誤り、1度アセチレンの發生を開始した発生器の主弁を開鎖し、他の発生器を運轉した爲、アセチレンの遅延發生によつて先の発生器内のガス圧が上昇し、タンク内に異常圧力を生じアセチレンの分解爆發を招來したこと。
- (b) 爆發した発生器に設けられた安全弁が爆發前に働かなかつたこと。
- (c) 當工場では從來アセチレンの分解爆發危険限界圧力 1.5 気圧を超えて操業を行つていたこと。
- (d) 発生器の製作者が中圧発生器に対する充分な知識を持たず、使用者の危険作業を見逃した傾向のあること。

等である。

(2) 中圧アセチレン発生器使用状況調査

(1) の災害事例と中圧用安全器の試験を行う際の必要から我國に於ける中圧アセチレン発生器の使用状況を調査したがその結果の大要を第 5 表に示す。

調査工場は東京 1 千葉 1 神奈川 4 新潟 2 兵庫 2 の 10 工場であつた。

即ち

- (a) 現在 10 工場 17 基の中圧アセチレン発生器が使用されておりこの内 2 基が戦前獨乙より輸入されたもので他は我國で製造されたものである。
- (b) 17 基の内譯は注水式が 8 基、浸漬式 7 基、投入式 2 基である。
- (c) 大部分が製管用の多焰吹管に用いられているが、3 工場は普通の熔接に使用している。
- (d) 使用圧力は殆んど 1 気圧以下であるが、内 2 工場では 1.5 気圧を超ゆる圧力で操業していた。
- (e) 安全弁は 1 工場を除いて他の全部が設けているが、その性能及び整備は必ずしも完全とは云いたい。
- (f) 安全器は全部設けており薄板破壊式及びスプリング開閉弁のものであつた。
- (g) 過去に於ける逆火の経験は新しい工場は無いが比較的古い工場では大部分が経験していることが判つた。
- (h) 中圧発生器の性能の優秀さについては全工場が等しく認めていた。
- (i) 以上の 10 工場の外に數工場が新たに中圧発生器の設置計畫を有することが判つた。

第5表 我國に於ける中壓發生器使用状況(昭和25.1月)

設置工場	種類	設置年月	發生器の能力 1時間のガス 発生量	基數	製作者	常用壓力 kg/cm ²	安全弁の種類 作動壓力 kg/cm ²	安全器の種類	逆火の 経験	熔接の途
東京工場	注水式	昭和25年9月	1/h 5,000	1	東京K工場	0.8	ダイヤフラム式 スプリング式 1	薄板式	なし	製管用 多焰吹管
千葉工場	浸漬式	昭和15年	20,000	2	東京S工場	1~1.2	スプリング式 1.5	スプリング式 薄板式	あり	"
"	投入式	"	"	2	自社製	"	"	"	あり	"
神奈川工場	注水式	昭和22年2月	10,000	1	東京K工場	0.8	ダイヤフラム式 スプリング式 1	薄板式	あり	"
N工場	"	昭和15年購入 昭和22年移轉	10,000	1	獨メツサー	1.2	" 1.4	"	あり	"
I工場	"	昭和25年9月 再設置	8,000	2	獨グラスハイム 東京K工場	0.5~1	" 1.5	"	なし	普通熔接
H工場	"	昭和24年10月	6,000	1	東京S工場	1.6	なし	スプリング式	なし	製管用 多焰吹管
新潟工場	"	昭和18年	20,000	1	自社製	0.8	ダイヤフラム式 スプリング式 1	薄板式	あり	普通熔接
Y工場	"	昭和25年5月	1,000	1	自社製	0.8	" 1	"	なし	"
兵庫工場	浸漬式	昭和24年9月	20,000	2	東京S工場	0.8~1.2	テスプリング式 1.5	スプリング式	なし	製管用 多焰熔接
NA工場	"	昭和25年11月	6,000	3	兵庫T工場	1.2~1.8	スプリング式 2	"	なし	"

6 研究項目 中壓用アセチレン安全器の性能に関する研究

擔當者 田口昇、倉野八郎

研究の概要

最近工場に於て中壓のアセチレン發生器が使用される傾向が増加して來たがこれに使ひ安全器の性能及び検査方法等について種々の問題が提起されている。

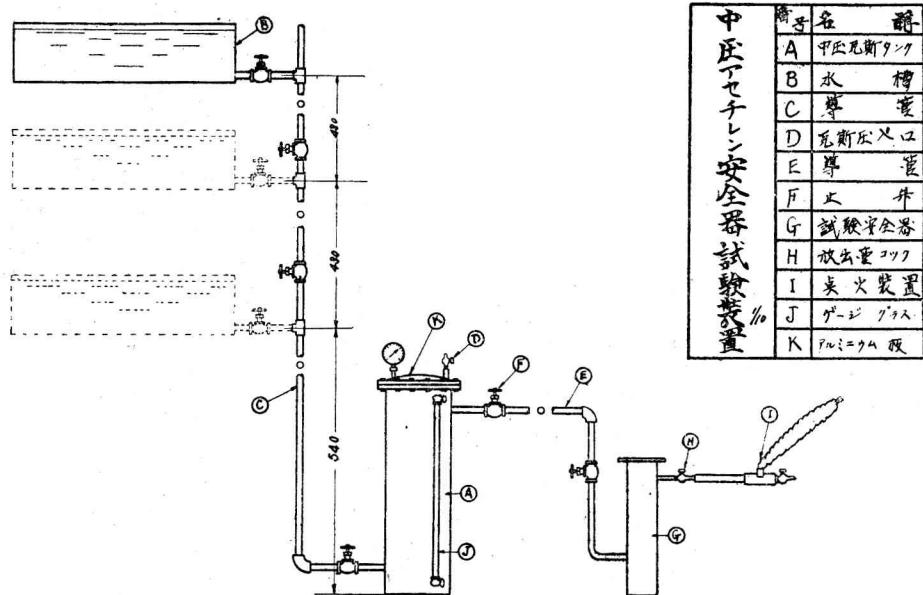
我々は労働省労働基準局安全課の依頼に基いてこの問題を研究したが、本報告はその試験装置の試作と現在使用されている中壓安全器7箇についての試験実施の中間報告である。

(1) 中壓用アセチレン安全器試験装置の試作

前項目で記したように我々は我國の中壓アセチレン發生器設置工場についてその使用状況を調査した所次の事實を知つた。

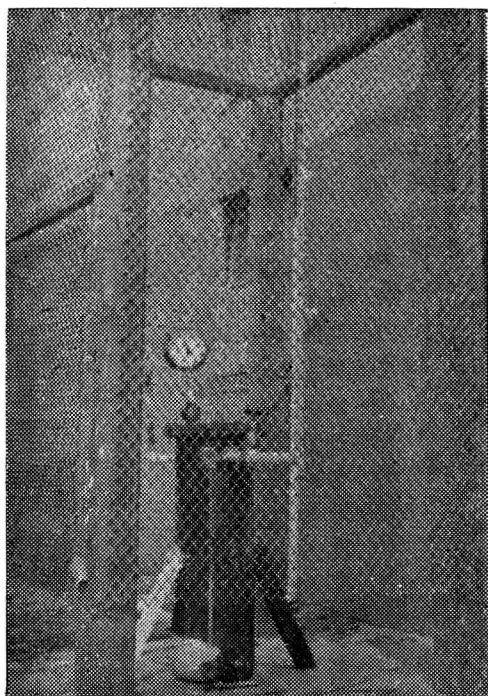
- (a) 多くの工場が過去に於て逆火、逆流を経験している。
- (b) 安全器は調査した全部の工場が備えているがその性能については、はつきりした技術的根據を持つていない。特に緩衝部の開放壓力が明確でない。
- (c) 発生器のガス壓力は特例を除けば安全弁の作動壓力を考慮して 0.6~1.5 kg/cm² の間にあるものと認められる。

これ等の事實に基いて試験をガス圧 $0.5\sim1.5 \text{ kg/cm}^2$ の間で即ち工場の實態に近い状態で行い得ること及び逆火、逆流による装置破壊の危険の無いことを條件として第 16 圖の如き裝置を試作した。



(第 16 圖)

これは上部にアルミニウムの薄板による緩衝部を持つた鐵圓筒 A (高壓容器の廢品を利用して製作) 及び約 15 米の高さの屋上に設けられた水槽 B と連結管 C を主體としたもので先ずタンク A に水を満たせておき、熔解アセチレン容器と A 上の導入管 D を接続してこれからガスを壓入する。するとタンク内の水は屋上の水槽に上昇しこの水頭圧によつてタンク内のガスは 1.45 kg/cm^2 の壓力を保有することになる。この水槽を三階及び二階に移動すればガス圧は夫々 1 kg/cm^2 及び 0.5 kg/cm^2 となる。



(寫真 25)

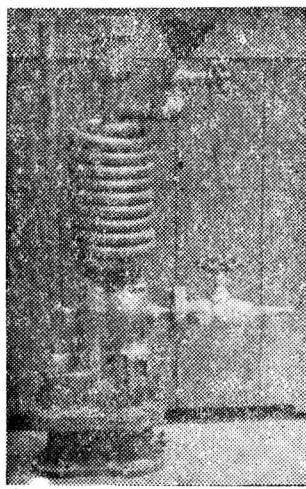
次に導管 E に附したバルブ F を開いて A 内に存在するアセチレンガス或はアセチレンと空氣又は酸素との混合ガスを試験す可き安全器 G に送り、安全器 G のガス放出に H に附した導管より、酸素を逆流させ或は點火装置 I によつて混合ガスに點火し、比較的實際に近い状態で夫々逆流或は逆火の實驗を行うことが出来る。

寫真 25 はタンク A を示す。

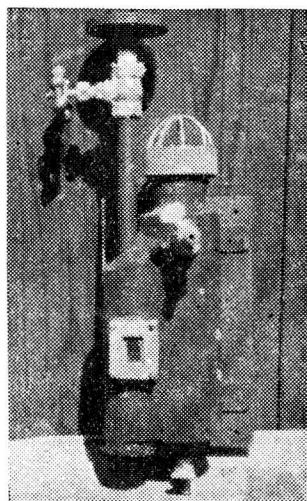
(2) 中圧安全器の性能試験結果について

現在我國の工場で使用されている中圧安全器の性能を知るため上記の裝置を用いて實驗を行つた。

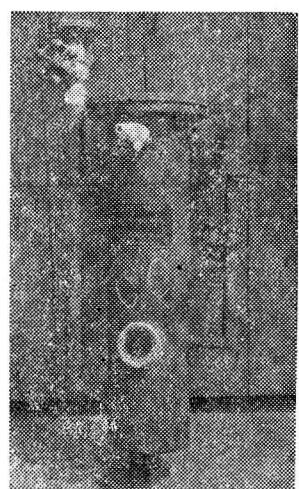
試料安全器として現在工場で使用されているものの中、夫々異つた構造のもの 6 箇を集めめた。(寫真 26)



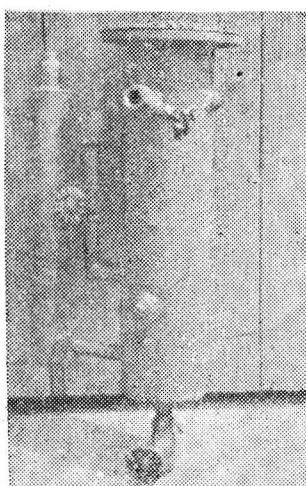
(26 の A)



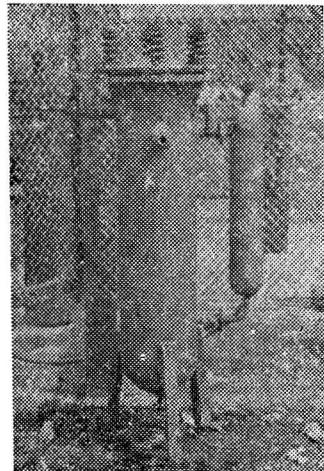
(26 の B)



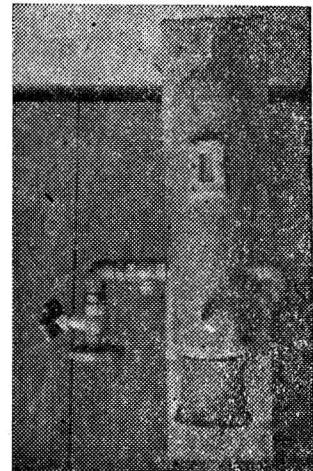
(26 の C)



(26 の D)



(26 の E)



(26 の F)



(寫 真 27)

A, →F) この内 4 箇は薄い金属板の緩衝部を有し、他の 2 箇はスプリングで押えられた弁の緩衝部を持つたものである。なおこの 6 箇の外、次項で記す當所試作安全器を加え都合 7 箇の中壓安全器について試験を実施した。試験安全器の構造の大要は第 6 表のとおりである。現在試験は完了していないため既に終了した 3 つの試験結果についてその概要を記す。

第6表

構 造 安 全 器	重 量(kg)	本體			導入管		放出管		検水装置		逆止弁
		高さ mm	内径 mm	厚さ mm	内径	ストップ バルブ	内径	ストップ バルブ	有無	水量 (cc)	
A	18.0	700	70	3.2	1/2"	有	1/2"	有	有	810	有
B	5.9	265	38	3.2	3/8"	有	15mm	有	有	375	有
C	9.5	480	104	4.5	3/4"	無	1/2"	有	有	1,380	有
D	10.5	500	106	5.5	1/2"	無	1"	有	無	1,290	無
E	54.0	940	2,200	5	2"	有	2"	有	有	15,000	有
F	6.0	375	97	3	1/2"	有	12mm	無	有	760	有
G	14.5	600	84	3	1"	有	3/4"	有	無	900	有

(a) 試験1 中圧安全器の緩衝部の開放壓力

試料安全器7箇について水壓ポンプを用い緩衝部の開放壓力を試験した。

その結果は第7表に示す通りである。即ち薄板安全装置のものゝ中、鉛板を用いたものは板面のキズの存在、板厚の不均一等により、又ハンダ付の鐵板を用いたものはその接合の不均一によつて夫々一定の耐壓力を示さなかつた。

これに對しアルミニウム板のもの及びスプリングを用いた弁を有するものは比較的均一の結果を示した。

第7表 中圧安全器緩衝部の開放壓力 (kg/cm²)

安全器別	緩衝部構造	試験回数		
		1	2	3
A	鉛板厚さ0.3mm	3.0	3.0	2.5
	鉛板厚さ0.4mm	4.7	5.3	5.5
	鉛板厚さ0.5mm	6.3	6.0	5.7
B	鉛板厚さ0.3mm	2.5	4.0	3.0
	鉛板厚さ0.4mm	6.3	6.0	5.5
	鉛板厚さ0.5mm	5.0	7.3	5.6
C	ハンダ付鐵板厚さ0.4mm	3.0	2.5	4.5
	ハンダ付鐵板厚さ0.2mm	1.8	2.6	1.5
D	アルミニウム板厚さ0.2mm	3.0	3.0	3.0
	アルミニウム板厚さ0.45mm	16.0	16.0	17.0
E	スプリング6個付弁	2.5	2.5	2.5
F	スプリング1個付弁	3.8	3.8	3.8
G	スプリング1個付弁	2.0	2.0	2.0

(b) 試験2 安全器の逆流防止性能

試料安全器を第16圖の如く接続、導管EによりアセチレンをGに送りつけ、Gのガス放出Hより一定圧力に調整した酸素を試験安全器内に逆流させ、安全器に於て確實に防止し得るか或は逆止弁の効果が不充分で酸素が導管Eを経てタンクA内に侵入するかを調査した。タンクAへの酸素の侵入はタンクに設けられた水面計Jに表われる水面の低下によつて見た。

試験の結果は第8表のとおりであるが、7箇の安全器の内C及びDは逆流防止の能力の無いことが認められた。

又Eは逆流防止後緩衝部に設けられたスプリング弁の閉鎖が不充分でガスの漏洩を生ずることが認められた。

第8表

安全器別	逆流圧力 1.5kg/cm ²	3kg/cm ²	5kg/cm ²
A o.4mm厚 鉛板	-	- 10秒で 板破る	略
B o.4mm厚 鉛板	-	-	- 12秒で 板破る
C o.4mm厚鐵板ハンド付	+	+ 一時止るも 結局逆流	+ 5秒にて 板破る
D o.2mm厚アルミ板	+	+ 7秒で 板破る	略
E スプリング弁	-	- 3秒で 弁開放	略
F スプリング弁	-	-	- 5秒で 弁開放
G スプリング弁	-	- 直ちに 弁開放	直ちに 弁開放

逆流する + 逆流せず -

(c) 試験3 逆火防止能力

タンクA内にアセチレン10容量%空気90容量%の混合ガスを造り、これを試験安全器を経て點火装置Iに導き電気點火により混合ガスを爆発させ、爆発が安全器にて止るか、或はタンクAにまで燃え戻るかを試験した。

若し逆火すればタンク内のガスが爆發してタンクAの上部のアルミニウム板Kが破壊する。この際に呈する安全器の變化を調べた。なお點火時のガスは停止状態の下で行つた。結果は第9表に示すとおりである。

第9表

安全器別	逆火の有無	安全器に生じた變化
A o.4mm厚 鉛板	-	板破る ガス漏洩
B o.4mm厚 鉛板	-	" "

C o.4mm厚鐵板ハンダ付	—	" "
D o.2mm 厚アルミ板	—	" "
E スプリング弁	—	スプリング弱化 パッキング破壊 "
F スプリング弁	—	" "
G スプリング弁	—	変化なし 漏洩せず

逆火する + 逆火せず -

試験の結果7箇全部が逆火を防止した。但しその中E及びFの2箇はスプリングの弱化とパッキングの破壊を生じ逆火後に弁の部分よりガスの漏洩を生じた。

又薄板安全装置のものは全部逆火後のガス漏洩を防止し得ないことが認められ、導入管のバルブを急速に閉じなければならないことが判つた。

當所の試作安全器Gは逆火防止後も何等の變化を認めず引續き使用し得ることが認められた。

寫真27は逆火の瞬間の状況を示す。

(d) 3 試験の結果考察

以上の試験に引續いて、ガス流導状態の場合の逆火アセチレンと酸素による混合ガスの逆火爆發、中壓安全器の有效水柱、安全器によるアセチレン分解爆発防止の可能性等について試験を實施する豫定であるがこれまでの3試験の結果のみによつて考へても中壓安全器に必要な條件として次の様な點を指摘することが出来る。

- (イ) 逆止弁の逆止効果はどんな壓力の逆流に對しても常に完全であること。
- (ロ) 薄板安全装置は均一な金属板を使用すべきである。
- (ハ) ハンダ付を用いた薄板安全弁によるものでは均一な耐壓力を期待し得ない。
- (ニ) 導入管には必ずトップバルブを設けること。
- (ホ) 逆火防止の際安全器本體が破壊されないこと。
なお本體以外にも變化の無いことが望ましい。
- (ヘ) 緩衝部に用いるスプリングは充分な耐久力を有するものであること。

7 研究項目 中壓アセチレン發生器及び中壓用アセチレン安全器の試作研究

擔當者 田口昇、倉野八郎

研究の概要

(1) 中壓アセチレン發生器の試作研究

昨年度に引續き可搬式中壓アセチレン發生器の試作を行いこれを完成した。この發生器は可搬式投入式のもので我國では從來使用されていないものである。

發生器の能力は

カーバイド使用量 1回——15kg

1回當りのガス發生量 4,000立

許容最高ガス圧力 15封度 ($1\text{kg}/\text{cm}^2$)

本装置は細粒カーバイドを使用するもので、大塊或は中塊カーバイドを使用する注水式或は浸漬式の装置に比較しガス発生量の調節が容易で且つ発生器内に於ける温度上昇が極めて少いので安全性も高いものである。

たゞ残念なことに我國には現在この種の細粒カーバイドを製造する工場が皆無で入手が極めて困難なため圧力調整部やカーバイド送給弁の試験は主として圧縮空氣或は碎石を使用し、一應所期の結果を得たが充分な試験は行い得なかつた。しかし近くその製造を開始する工場もある模様なのでカーバイドの入手を待つて引き続き浸漬式或は注水式等との比較研究を續行する豫定である。

(2) 中壓用アセチレン安全器の試作研究

前記中壓アセチレン發生器の試作と関連して中壓用アセチレン安全器の試作を行つた。

從來我國で使用されている中壓用アセチレン安全器はその緩衝部に金屬製薄板を用いその破壊により逆流又は逆火の際の内圧を放出するもので逆流或は逆火防止後に破壊部からアセチレンガスが噴出する缺點が認められていた。又緩衝部にスプリング式の開閉弁を有するものも同様な缺點を豫想されていた。そこで試作品は逆火、逆流を完全に防止し得ると同時に何等の損傷も受けず引き続き作業を續行し得るもの目標とした。

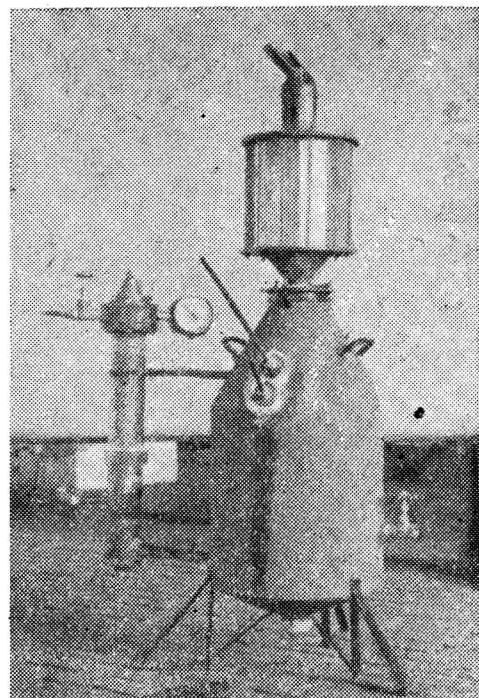
本安全器は前研究項目の試験に於て他の安全器と比較試験を行つた結果所期の結果を得たので、引き続きその改良に努めると共に出来得れば圧力調整器と一體にしたものを作成したいと考えている。

(1) 及び(2)の装置の完成品は寫真28に示す。發生器の中央のパイプはガス並に水温測定の際使用した温度計挿入口である。

8 低壓用水封安全器の性能試験の実施

この一年間に労働省労働基準局安全課の依頼によつて5個の安全器の性能試験を実施し、同課の安全器認可に必要な資料を提供した。

又民間の依頼によつて3個の安全器と2個の發生器の試験を行つた。



(写真28)

2. 産業安全参考館の運営並びに事業実施状況

(1) 展示資料の蒐集

昨年度に引き続き、展示資料の充實を期して、その蒐集に努めた結果新たに炭研式鋼自在支柱（東京）耐酸土瓶の安全運搬具（富山）耐酸ゴム被服（東京）梯子の滑止（大阪）モルタル吹付タンク（神奈川、災害惹起物）その他約20點を蒐集することができた。

(2) 事業実施状況

I. 本年度全國安全週間の行事

7月1日から7日まで実施された本年度全國安全週間に當り次の行事を開催した。

(場所 參考館中央ホール、第一號室及び講堂)

○展 示 會

(期 間 6月20日から7月15日まで)

1. 安全な人力運搬の展示會

人力による物品の取扱運搬作業は各業種を通じて普遍的に行われてあり、その災害は極めて頻發性の高いものである。

そこでこの種災害の防止に資するため、通運荷役研究所と協力して次の内容の展示會を開催した。

- i. 物品取扱運搬作業の原因
- ii. 物品取扱運搬作業の危険
- iii. " 危険の除去
- iv. 安全な物品取扱運搬作業
- v. 人力運搬車
 - イ、運搬車の取扱い方
 - ロ、運搬車の保全管理
 - ハ、" 安全性
 - ニ、整 理 整 備
 - ホ、物品の取扱い方

なお本展示會には、なるべく多くの寫真と實物を展示するように努めたが、實物の主なるものは次のとおりである。

- a. ネコ車5臺 JO 株式會社及び日本通運株式會社出品
(内2臺は同一のネコ車で改良前と改良を加えたもの)
- b. ハンドリフトトラック 昭和重機株式會社出品
- c. グラルティー、ローラーコンベヤー 大福機工株式會社
- d. 酸素ポンベの運搬車 東洋酸素株式會社
- e. 移動式アセチレン發生器の運搬車 日產化學株式會社
- 2. 全國安全週間のポスターと標語の展示

労働省労働基準局懸賞募集應募作品約300點。

○安全幻燈と映畫の會

{ 期 間 7月1日から7日まで }
{ 時 間 毎日 14時から16時まで }

- 1. 映寫した安全幻燈の主なるものは次のとおりである。

- i. 指導者に従え National Safety Council 製作

- ii. 物品取扱に頭を使え "
- iii. 機械の防護義務 "
- iv. 整理整頓 "
- v. 正しい服装 "
- vi. 原因と対策 "
- vii. 安全生産 "
- viii. 楽しき職場の建設 當研究所製作
- ix. 安全父さん "

2. 映画の主なるものは次のとおりである。

- i. 安全燈 3卷 労働省労政局製作
- ii. 働らく婦人少年を守れ 1卷 労働省婦人少年局 "
- iii. 労働者は守られている 1卷 労働省労働基準局 "
- iv. 明けゆく道 2卷 労働省職業安定局 "
- v. 工場の身體傷害者 1卷 米國製
- vi. 活動への復歸 2卷 英國製
- vii. 新聞の出来るまで 2卷 朝日新聞社製作
- viii. 花ひらく 2卷
- ix. ネコ車の使い方 通運荷役研究所製作

Ⅱ. 工場、事業場の火災、爆発とその対策展並びに講演会、映画会の開催

(場所 参考館中央ホール、第一號室及び講堂)

工場、事業場の火災及び爆発事故は重要な施設を鳥有に歸し貴重な人命を奪い去る恐るべきものである。従つて火災及び爆発の危険に對し、有效適切な対策を講じてその災害を未然に防止することは極めて重要な問題であるのでこゝに本展示會を開催した次第である。

○工場、事業場の火災、爆発とその対策展

(期間 12月1日から同25日まで)

内 容

1. 火災

- i. 火災による損害
- ii. 火災の發生状況とその原因
- iii. 火災の危険とその除去

イ、作業に伴う危険

ロ、電気設備

ハ、ガス設備

ニ、汽罐、煙道、煙突

ホ、乾燥、加熱装置

ヘ、摩擦と發熱、摩擦とスパーク

- ト、屑物
- チ、暖房装置
- リ、一般焚火、採暖、喫煙
- ヌ、假設電氣設備
- ル、油類その他危険料品の取扱とその貯蔵

iv. 工場、事業場の防火對策

- イ、出火の防止
- ロ、出火の早期發見と消火
- ハ、延焼の防止
- ニ、防火管理
- ホ、避難及び救急

2. 爆発

- i. 災害原因別、業種別、死亡、重傷危険性（爆発、引火災害は他の災害に比し、死亡、重傷危険性が著しく高い）
- ii. 爆発、引火の原因と對策

- イ、ガス及び蒸氣の爆発
- ロ、粉塵の爆発
- ハ、爆薬、火薬その他爆發性料品類の爆發
- ニ、高熱熔融物と水分との接觸による爆發
- ホ、その他

なおこの展示會には、東京消防廳から工場火災事例、日本損害保険協會から移動展工場防火（一組25枚）の資料の提供、又森電氣株式會社などの各メーカーから耐爆電燈自動火災發見裝置の實物の出品があつた。

さらに本展示會の内容の詳細は、パンフレット（A6版 49頁）に收め約250部を當研究所より關係官廳主要工場、事業場へ無償配布し、餘部は産業安全協會をして實費頒布させた。

○講演會 講師 中島所長

期日	展示會の開催中毎週火曜
時間	13時から14時まで
演題	工場火災と爆發について

○映畫會

期日	講演會當日
時間	14時から16時まで

映寫した主なるものは次の通りである。

- | | | |
|-----------|----|------------|
| イ、火の科學 | 5卷 | C. I. E 提供 |
| ロ、消防學校 | 3卷 | " |
| ハ、火の用心 | 2卷 | " |
| ニ、私達の家庭防火 | | |

以上参考館行事の普及宣傳については宣傳ビラ、同ポスターを、労働省安全課を通じて各都道府県労働基準局、同労働基準監督署へ配布し、又ラヂオ放送により或いは各新聞社に行事案内の掲載方を依頼してその徹底を期した。

(3) 資料の貸與

参考館の展示資料は、一般工場、事業場その他からの要望に應じて、できる限りこれを貸與し、安全衛生思想の普及向上に資している。本年度による主なる貸與先は次のとおりである。

○労 動 展

主催 労 動 省	}
場所 新宿三越	
期間 8月23日から9月1日まで	

1. 安研式梯子の滑止
2. 福田式動力急停止機
3. 破裂したコルニッシュ汽罐の爐筒一基
4. 水封式安全器 3ヶ
5. 爆發せるアセチレン發生器
6. 切斷せるフック
7. 破損した砥石及びカバー 2ヶ (軟鋼・鑄鐵製)

○其 の 他

1. 安全ポスター 80枚 朝日新聞社
2. " 50枚 日東化學横濱工場
3. " 50枚 日立製作所多賀工場
4. 移 動 展 2組 東京鐵道管理局
5. " " 福島労働基準局
6. " " 昭和電工株式會社

(4) 参 觀 者 數

本年度當参考館の參觀者數は、一日平均250名で昨年と略同じである。團體參觀者に對しては講演、展示資料の説明及び幻燈の映寫をしている。その主なるものは次のとおりである。

4月 27日	三菱礦業社員	約 40名
5月 13日	關東配電、養成所生徒	約 70名
6月 2日	太平礦業社員	約 30名
6月 9日	"	約 30名
6月 14日	東京鐵道管理局	約 50名
6月 21日	"	約 60名
6月 21日	" (高崎)	約 30名
6月 29日	"	約 80名
7月 1日	東京鐵道管理局 (大井)	約 60名

7月 1日	日本鋼管川崎製鐵所	約150名
7月 2日	日本通運飯田橋支店	約 60名
7月 3日	民生産業株式會社	約 30名
7月 3日	東京鐵道管理局 (大井)	約100名
7月 3日	東京芝浦電氣鶴見工場	約 30名
7月 4日	昭和電工川崎工場	約 30名
7月 4日	民生産業株式會社	約 30名
7月 4日	關東配電、養成所生徒	約 80名
7月 4日	東京芝浦電氣鶴見工場	約 50名
7月 6日	昭和電工川崎工場	約 60名
7月 7日	東京鐵道管理局 (大井)	約 40名
7月 10日	日本通運各支店作業擔當者	約 70名
7月 11日	都立農藝高校生徒	約 70名
7月 12日	都立農藝高校	約 40名
10月 16日	東京鐵道管理局	約 40名
10月 18日	"	約 60名
11月 15日	愛宕中學生徒	約250名
11月 15日	東京鐵道管理局	約 70名
11月 16日	港工業生徒	約 50名
11月 16日	東京鐵道管理局	約 40名
11月 21日	工業大學教授	約 30名
12月 12日	港工業生徒	約 50名
12月 21日	朝日中學生徒	約230名
26年2月 20日	江東商業生徒	約150名
3月 9日	東京鐵道管理局	約 60名
3月 11日	フレンド女學院生徒	約 50名
3月 19日	中央補導所生徒	約 60名

(5) 安全相談

當参考館に於ては、又常に工場、事業場における安全推進の手段等についての質問、相談に應じており
必要ある場合は現場にも出向している。その概況は次のとおりである。

月 日	用 務	出 張 先
25. 4. 20.	幻燈による安全教育	石川島重工業 K.K.
4. 21.	"	日本通運汐留支店
6. 15.	"	東京鐵道管理局
6. 21.	"	"
6. 23.	"	東京ガス大森工場

6.	25.	幻燈による安全教育	東京麻糸紡績 K.K.
6.	28.	"	京濱急行鶴見教習所
7.	7.	"	日本ビクター K.K.
7.	19.	"	人事院國家公務員研修所
26.	1.	26.	日本ペイント K.K.
2.	21.	"	東京鐵道管理局
3.	2.	"	"
3.	26.	"	日本ペイント K.K.

3. 施設使用状況

當研究所講堂の使用状況は次のとおりである。

昭和 25 年度講堂使用状況

月別	件 数	延日数	使用延人員	月別	件 数	延日数	使用延人員
4 月	7	7	1,170	1 月	2	2	400
5 月	16	32	4,130	2 月	7	10	2,080
6 月	8	35	4,290	3 月	6	23	2,500
7 月	7	18	2,830				
8 月	6	12	2,350	計	97	197	27,204
9 月	10	14	2,000				
10 月	11	13	1,630				
11 月	7	9	1,392	平均月	8.1	16.4	2,267
12 月	10	22	2,430				

4. 経費

昭和 25 年度決算額 昭和 26 年度豫算額

物 品 費	1,051,526圓	2,072,000圓
役 務 費	914,267	768,000
人 件 費	4,641,226	5,331,000
合 計	6,607,019	8,171,000

5. 職員構成

専任研究者

大學卒業	高専卒業	その他の	計	補助者	その他の
5	5	3	13	6	25

6. 幹 部 職 員

所 長 心 得	中 島 誠	一 郎
土 建 科 長	齋 藤 次	雄
參 考 館 科 長	本 間 陸	司
機 械 科 長	秋 山 英	昇
化 學 科 長	田 口	廣
庶 務 科 長	田 中	吉