られるが、定盤面をエッチして電子顯微鏡寫質をとつて もその様子は見られなかつた.



第 13 圖 鑄鐵ラップ定盤表面の電子顯微 $\times 6,500$ 真寫鏡

鑄鐵面の電子廻折像は荒い仕上では黑鉛とα鐵の廻折 環の混じたものであり、仕上が細かくなるとα鐵のみに よる硘折環を與える。またラッピングによつて r·Fe₂O₃ の廻折環をまじえてきて、ついにはハローになる。 乾式 ラッピングの際は黑鉛の配列、パラフィンの配列を示す 像が得られることはすでに報告されているが、(8) 筆者は その他に r·Fe₂O₃ の像を得たので附言する.

あとがき

この實驗は目下續行中であり、非常にまとまりのない ものになつたが、ラッピングという作業が非常に複雑で 研究すべきことが多く、電子顯微鏡および電子廻折裝置 が有力な武器となることがわかつていただければ幸であ 3.

この研究は東大生産技術研究所で行つたもので, 研究 費の一部は文部省科學研究費によったものであり, いろ いろ御忠言をいただいた大越教授、河村教授に厚く御禮 申上げると共に實驗に協力してくれた萩生田善明君、電 子顯微鏡の調整に助力された池谷光榮君および日本電子 光學の諸兄、實驗に便宜を與えられた黑田挾範製作所黑 田彰一氏に對し厚く感謝の意を表する女第である.

(26, 10, 24 受)

- 諄 精密機械 Vol. 3 (昭 11) No. 8, 119 (1) 大城
- 上 Vol. 14 (昭 23) No. 9~10, 139 (2). 佐藤 健兒 同 同 上 Vol. 15 (昭 24) No. 5~6, 104

上 Vol. 15 (昭 24) No. 7, 188 同

- (3) 淺枝 敏夫 機械の研究 Vol. 1 (昭 24) No. 1
- (4) 津和 秀美 精密機械 Vol. 17 (昭 26) No. 1, 6 上 Vol. 17 (昭 26) No. 9, 285 同
- (5) 重松光夫 ラッピング工作法 (昭 19)
- (6) 朝永良夫 ブロックゲージ (昭19)
- (7) 詳細な交献の紹介は

義夫 精密機械特輯號「表面粗さとその測定法について」 (昭 23:10 月) 2

義夫 機械の研究 Vol. 2 (昭 25) No. 1, 1 大久保・小川 日本金屬學會誌 Vol. 5, No. 3, 143 等を参照 のこと、

- 群. 理研彙報 Vol. 24 (昭 24) No.1, 15 (8) 高橋 上 應用物理 Vol. 17 (昭 23) No. 6, 155 上 Vol. 17 (昭 23) No. 8~9, 269 lat-同 4: 上 Vcl. 17 (昭 23) No. 11~12, 381 上 同 同 1 機械の研究 Vol. 2 (科 25) No. 1, 21 上 電子顕微鏡 Vol. 2 (昭 26) No. 1, 30
- (9) 小振誠一郎 鷹託變質層の研究 (昭 20), 23
- (10) 代表的なものとして

G. P. Thomson, & W. Cochran: Theory and Practiceof Electron Diffraction, 1939 McMillan.

本庄 五郎 電子線廻折 (物性論叢書第 2 卷) 昭 24 朝倉書房 上田 良二 、粒子線遞折 (同 上 第15卷) 昭 25 同 上 飯高 一郎 金屬合金の電子廻折的研究(1942) 岩 波

(11) 福島榮之助 日本航空學會誌 6 (1939), 463 上 8 (1941), 361 同 上同 同 上 同 E 8 (1941), 1071

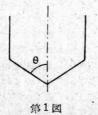
- (12) 山口悟郎 海軍航空技術廠報告(昭 16)
- (13) 佐藤正雄 外 電子顯微鏡委員會資料 56-C-6°
- (14) 高本 理逸 機械試驗所々報 Vol. 4 (1950) No. 5, 201
- (15) 小坂誠市郎 前出 170
- 着 生産研究 Vol. 3 (1951) No. 8, 308 (16)。海

平板の水面衝墜 安藤良夫・藤田譲・山口勇男

空中にある物體がある速度以上で水中に突入しよう とするとき,物體は水面衝撃をうける. この現象は飛 行艇等の着水時の强度,波浪中における船體の强度, あるいは一般に水面に落下する物體の强度などに大き な影響をおよぼすので、從來理論的にも實驗的にも相 當の研究が進められている. その中でも楔型のものは 理論と良く一致するが、平板の場合は實測値を十分説 明できる理論は見當らない。

著者等は落下衝撃試験機を新たに試作し, 水晶壓力 計および電磁オッシログラフを用いて5種類の大きさ。 の圓板が水面に落下した場合の加速度を計測し、それ より衝撃力を求めた.

船底と中心線のなす角を θ とす るとき (第1圖), θ<70° すなわ ち飛行艇などの場合は落下する物 體は剛體とし,流體の運動を考え ればよく、衝撃力は落下速度Vの 平方, したがつて落下高さ H に 比例する.

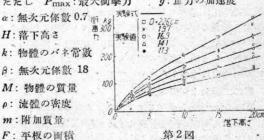


一方物體の彈性を考え、水面についた瞬間に一定の 附加質量がつくと考えると衝撃力は √H に 比 例 す る. 彈性體が剛體の床に落下した場合も √H に比例

平板 (θ=90°) が水面に落下した場合は H に比例す る流體的衝撃力と 人田 に比例する彈性的衝撃力の和 で表せると假定し、實測値から次の實驗式を得た。

$$P_{\text{max}} = \alpha \sqrt{\frac{2 kg Mm}{M+m}} \sqrt{H} + \beta \rho g FH$$

9: 重力の加速度 ただし Pmax:最大衝撃力



落下高さと全衝撃力の關係は第2圖に示した通りで 彈性的衝撃力 (第一項) は全衝撃力の 60~80 % 程度 である。(26・10・5 要)