

3.1. 概説：水道施設基準^{3.342}「ポンプ室」の標題に「流入口は乱れ渦巻が起るよる位置に設けなければならぬ」との項目がある。その解説によると、揚水中に吸込水管に空気が入り易くなる構造になければならぬことが述べられており、水に空気が混入されていい限界、どのよろにして空気が流入するかを考へて、吸水口によって一般の渦が発生して、その渦が一定以上になると吸込水管に空気が流入するものと思われる。従って一定以上のモグラ水渦が必要で図のような基準が出たものと考えられる。著者は吸込水管による渦の性質を対称としてモグラ水渦について検討を試みた。

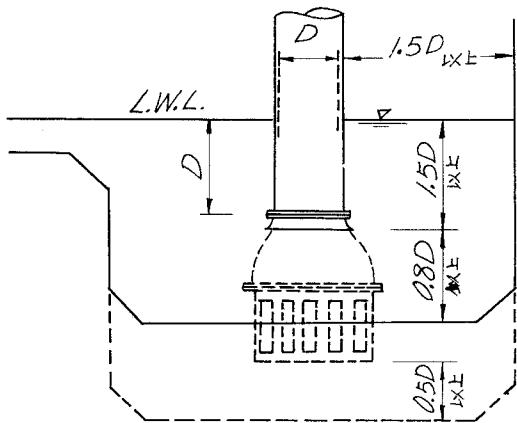


図-1

3.2. 吸込水管による渦について：

Inversen⁽²⁾によると、吸込水管による渦は図-2のように i) Local Vortex, ii) Column Vortex の2つがあることが述べられており、更に著者はこの二つの渦は一種の Spiral Vortex (Sink & Circulation の組合せ⁽³⁾) と考へ実験的研究を行った。その結果水槽水深 H, 水槽の幅 B, 管の内径 d, 平均流速 \bar{V} , 空気の流入しない最小モグラ水渦 l との間に次の関係があり、ただし K は給水方向を示すものである。

$$f(H/d, B/d, l/H, \bar{V}/gd, K) = 0$$

この式に従って実験値を整理すると図-3のようになつた。すなわち \bar{V}/gd , l/H の面は column vortex, local vortex, non-vortex の3つの領域に分けられ、これが知られた、また \bar{V}/gd の大小によって non-vortex zone が変化するところ

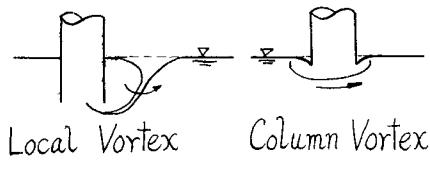
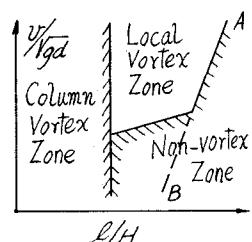
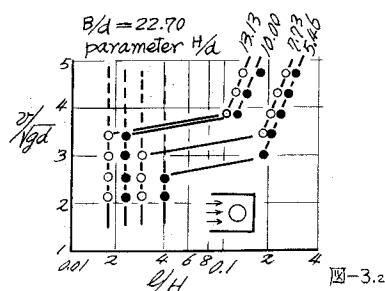
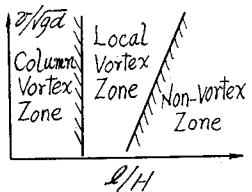
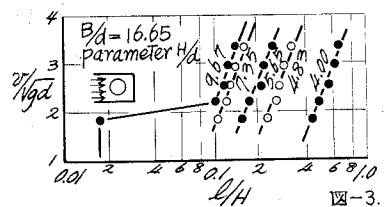


図-2



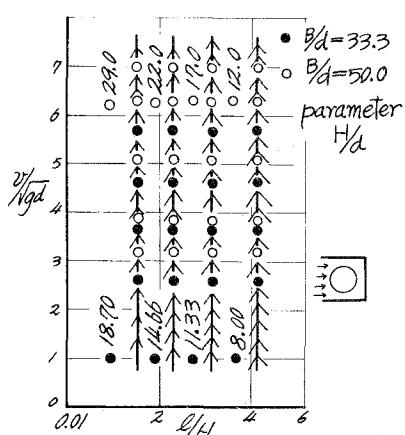
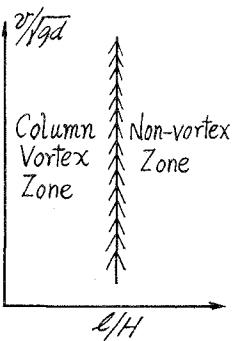


図-3.3



容易に知られる、 $2/V/gd$ がモグリ水溝を決定する重要な因子の一つであることが知られる。

3.3. ポンプの口径と平均流速について：ポンプの口径と標準揚水量と関係を調べると、図-4のとおり、口径が増加するにつれて $2/V/gd$ の値が減少することが知られる。従つて最小モグリ水溝もポンプの口径によって達成性質のものであると考えられる。

3.4. 既設ポンプ場の調査：東京都内、川口市、神奈川県下のポンプ場の資料より実際のモグリ水溝について

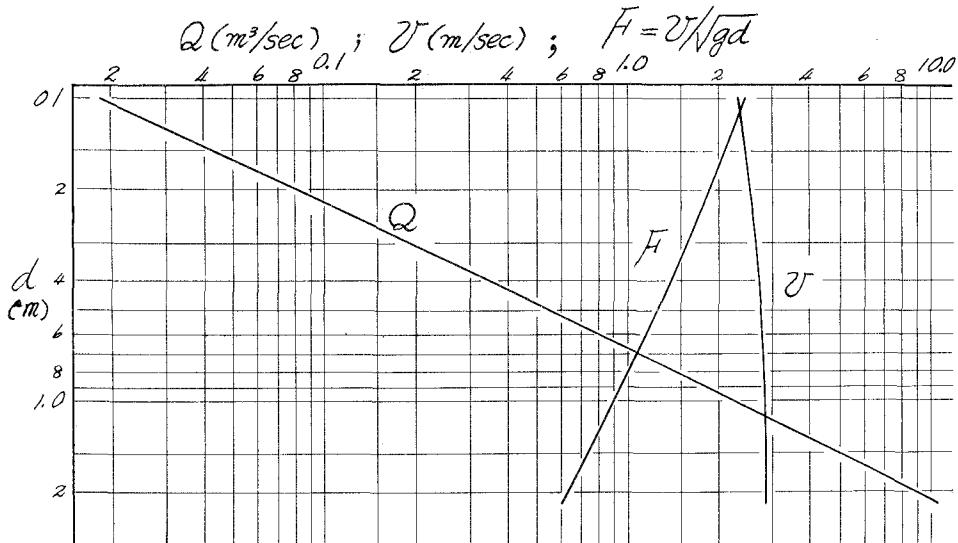


図-4.

調査を行った、その結果は講演時発表する。

以上本研究は吸込み管のモグリ水溝について実験と実例を中心として検討を加えたもので本課題につくの中間報告である。

- (1) 日本国水道協会：水道施設基準解説 昭和33年11月
- (2) H.W. Iversen : "Studies of Submergence Requirements of High-Specific-Speed Pumps" Trans. A.S.M.E. 1953.
- (3) 畠津 : 流出溝について、土木学会論文集13号 昭和27年3月
- (4) 畠津 : 吸水管による溝について、第8回応用力学連合講演会論文抄録集 昭和33年9月
- (5) 農業土木学会編：農業土木工学ハンドブック、昭和32年6月