

第二章 出 力

1. 動力(工率)

毎秒 Q 立方米の割合の水を落差 H 米落下して得る動力(又は工率 power)は

$$P(\text{キロワット}) = 9.8 QH \quad \dots \dots \dots (1)$$

にて計算せられる。

立方尺毎秒単位を Q の単位とし尺を H の単位とする時は

$$P(\text{馬力}) = 0.1136 QH \quad \dots \dots \dots (2)$$

同上尺の代りに呪単位の時は

$$P(\text{馬力}) = 0.1136 QH \quad \dots \dots \dots (3)$$

馬力は英馬力で 550 呪封度毎秒の工率である。

$$\text{馬力數} \times 0.746 = \text{キロワット數} \quad \dots \dots \dots (4)$$

2. 総落差, 有效落差, 損失落差

取水口に於ける水位と放水口に於ける水位との差は水力利用區間の全體の水の落差でこれを総落差(gross head)と稱へる。此の落差に依り前式に依り計算せるものが此の區間の総水力である。然し實際水車を動かす水力は総落差より各種の損失落差を減じた有效落差(effective head)で計算すべきである。此の有效落差を用ゐ前式にて計算して得たものを理論水力と稱へる(馬力數で表はしたもの)を理論馬力

と稱へる)。理論水力に水車の能率を乗じたものを軸水力又は軸馬力と稱へる、これは水車の軸にて實際に發生する動力である。

理論水力に水車及發電機の能率を乗じて得たものが發電所出力である。

$$(\text{理論馬力數} \times 0.746 \times \text{水車能率} \times \text{發電機能率} = \text{發電所出力(キロワット)})$$

此の混合能率(水車と發電機の能率を乘じ合はせたもの)は容量の大なる機械程良好であつて大體次の如き數字を取つて差支へ無からう。

第1表 混合能率表

キロワット數	水車能率	發電機能率	混合能率
100 kW 未満	80	90	72
1 000	82	94	77
2 500	84	95	80
5 000	85	96	82
10 000	86	96	83
20 000 以上	88	97	85

3. 損失落差の計算

a. 水路の勾配によるもの これが損失落差の最大なるもので假に水路の勾配千分の一とすれば水路の亘長 1000 米に付 1 米の損失水頭を生ずるわけである。

b. 水が水路に流入する時の速度損失水頭 水が水路に流入す

る時には出来る丈ラッパ状にして渦流に因る損失水頭を少なからしめるが損失水頭は

$$h_1 = V^2 / 2g \quad \dots \dots \dots (5)$$

V は水路内の流速

g は重力加速度 9.8 米/秒/秒

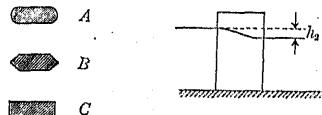
入口がラッパ状を爲さず急に水路に流入する時は渦流の損失あるため

$$h_1 = \frac{V^2}{2g} + 0.3 \frac{V^2}{2g} \quad \dots \dots \dots (6)$$

取水堰堤の頂上の高さと水路の水面の高さとの関係は後記 h_2 , h_3 の損失水頭を併せ考へて高さを定めおく必要がある。

速度損失水頭は水が静水に戻る時再び回復するわけであるが結局渦流となつて失はれるから損失水頭として計算し

ておく方が良い。



第 5 図

水頭となる。此の場合損失水頭計算の公式は

$$h_2 = \frac{Q^2}{2g} \left\{ \frac{1}{c^2 b_2^2 (h_1 - h_2)^2} - \frac{1}{b_1^2 h_1^2} \right\} \dots \dots \dots (7)$$

Q = 通過流量

c = 係数(ピーヤの形状圖中の A 及 B , 0.95, 形狀 C , 0.85)

損失水頭の計算

h_1 及 b_1 = 水門通過前の水路水深及水路幅

b_2 = 水門の水路幅 (b_1 よりピーヤの幅を減じたもの)

d. 鐵格子に於ける損失水頭 浮遊物を除去する爲めに鐵格子を設けそれを水が通過する、此の時格子の抵抗により損失水頭が生ずる。

平鐵材の格子の場合

$$h_3 = \frac{0.56 V_1^2 + (V_1 - V_2)^2}{2g} \quad \dots \dots \dots (8)$$

丸鐵棒の格子の場合

$$h_3 = \frac{0.04 V_1^2}{2g} \quad \dots \dots \dots (9)$$

式中 V_1 = 格子を通過する水の速度 (m/sec)

V_2 = 格子を通過後の水の速度 (m/sec)

e. 水路中流速の變化 流水断面が急に縮小して流速 V_1 よ

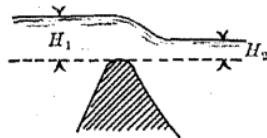
り V_2 ($V_1 < V_2$) に変化する場合

$$h_4 = \phi \frac{V_2^2}{2g} + \left(\frac{V_2^2}{2g} - \frac{V_1^2}{2g} \right) \dots \dots \dots (10)$$

式中前項は渦流による損失水頭で後項は流速変化による水位の下降である。 ϕ の値は断面変化の程度に依つて異なるし 0.01 より 0.3 位の間で適宜取る。

流水断面が増大して流速小となる時には $V_2^2 / 2g - V_1^2 / 2g$ 丈の水位の回復があり $(V_2 - V_1)^2 / 2g$ 丈の渦流による水頭損失がある。

f. 潟堤に依る損失水頭 沈砂池より水が澙堤を越え流出する如き時の損失は



$$h_6 = H_2 - H_1$$

$$Q = 0.6B \sqrt{2g(H_1 - H_2)} \left\{ \frac{2}{3}H_1 + \frac{1}{3}H_2 \right\} \dots \dots \dots (11)$$

g. 管の摩擦損失水頭 摩擦損失水頭を計算する公式は種々なものがある即 Weisbach, Darcy, Kutter, Manning 等であるが管の大きさ, 流速, 管壁の粗度等により可なり變化するから精密を期する爲めには実験報告より同種の管に對する結果を参考として各公式の係數を適當なるものを取る様に留意すべきである。詳しき事は水理書に譲り鐵管に於て概略の計算には

$$h_6 = 0.02 \frac{l}{d} \frac{V^2}{2g} \dots \dots \dots (12)$$

l, d は各々鐵管の長さ及大きさ (m)

V は管内流速 m/sec