

附錄二 發電機輸出係數 (R G) 之計算方法

1. 定態負載輸出係數 (R G₁)

$$R G_1 = 1.47D \times S_f$$

D : 負載之需量因數 (demand factor)

S_f : 因不平衡負載引起之線電流增加係數

$$S_f = 1 + 0.6 \frac{\Delta P}{K}$$

△P : 相負載不平衡份合計輸出值 (kW)。

三相各線間，有單相負載 A、B 與 C 輸出值 (kW)

A ≥ B ≥ C 時

$$\Delta P = A + B - 2C$$

K : 負載之輸出量合計 (kW)

註：使用此式必須 $\frac{\Delta P}{K} \leq 0.3$ ，若 $\frac{\Delta P}{K} > 0.3$ 時，應由附錄三求得 S_f。

2. 容許電壓降輸出係數 (R G₂)

$$R G_2 = \frac{1 - \Delta E}{\Delta E} \cdot x d' g \cdot \frac{K_s}{Z_m} \cdot \frac{M_2}{K}$$

△E : 發電機端容許電壓降 [PU (本身容量為基準)]

x d' g : 負載投入時之電壓降所評價之阻抗

K_s : 依負載之啟動方式而定的係數

Z_m : 負載啟動時之阻抗 (PU)

M₂ : 啓動時之電壓降為最大之負載機器之輸出量 (kW)。

將所有的啟動輸入量 ($\frac{K_s}{Z_m} \cdot m_i$) 之值算出，並採用使此值

最大的 m_i 做為 M₂。

K : 負載的輸出量合計 (kW)

3. 短時間過電流耐力輸出係數 (R G₃)

$$R G_3 = \frac{f_{v1}}{K G_3} \left\{ 1.47d + \left(\frac{K_s}{Z_m} - 1.47d \right) \frac{M_3}{K} \right\}$$

f_{v1} : 瞬時頻率低下，因電壓下降，產生之投入負載減少係數，有昇降機時，f_{v1} 為 1，無昇降機時依照附錄六，2-1

K G₃ : 發電機之短時間 (15秒) 過電流耐力 (PU)，依照附錄六，2。

d : 依照附錄六，1(1)之基本負載之需量因數。

K_s : 依負載之啟動方式而定係數。

Z'_{m} : 負載之啓動時阻抗 (P.U.)

M_3 : 短時間過電流耐力為最大的負載機器之輸出量 (kW)。

將所有的 {起動輸入量 (kVA) - 話定輸入量 (kVA)} 為最大之
負載輸出量 (kW)

計算 $(\frac{K_s}{Z'_{\text{m}}} - \frac{d}{\eta b \cdot \cos \theta_b}) m_i$ 之值，並採用使此值最大之 m_i

做為 M_3 。

K : 負載之輸出量合計 (kW)

4. 容許逆相電流輸出係數 (R.G.)

$$R.G. = \frac{1}{K.G.} \sqrt{\left(0.432 \frac{R}{K}\right)^2 + \left(1.23 \frac{\Delta P}{K}\right)^2 (1 - 3u + 3u^2)}$$

$K.G.$: 發電機之容許逆相電流之係數 (P.U.)，通常可用附錄六，2之數值。

R : 高諧波發生時負載之輸出量合計 (kW)

K : 負載之輸出量合計 (kW)

ΔP : 單相負載不平衡份合計輸出值 (kW)，

三相各線間有單相負載 A、B 與 C 之輸出量 (kW)，

而 $A \geq B \geq C$ 時

$$\Delta P = A + B - 2C$$

u : 單相負載不平衡係數。

$$u = \frac{A - C}{\Delta P}$$

5. 發電機輸出係數 R.G. 之決定

R.G. 採取 $R.G_1$ 、 $R.G_2$ 、 $R.G_3$ 、 $R.G_4$ 各值之最大者。

$$R.G. = \max (R.G_1, R.G_2, R.G_3, R.G_4)$$

6. R.G. 值之調整

前點所求之數值，若比 $1.47D$ 值大很多時，選定與對象負載平衡之 R.G. 值，調整其數值接近 $1.47D$ 。

此種調整之方法如下：

(1) R.G. 值實用上之期望值範圍，為 $1.47D \leq R.G. \leq 2.2$

(2) 由 $R.G_2$ 或 $R.G_3$ 算出之 R.G. 值過大時，變更啓動方式，使其滿足(1)之範圍。

(3) $R.G_4$ 為主要原因而算出之 R.G. 值過大時，選定特殊的發電機，使其滿足(1)之範圍。

(4) 昇降機為主要原因而 R.G. 值過大時，變更昇降機的控制方式，若有效而可行時，加以變更儘量使 R.G. 值減少。

7. 發電機之輸出量

選定之發電機額定輸出量應大於 $R G \times K$ (KVA)。但若有 $R G \times K$ (KVA) 值的 95%以上之標準額定值者，亦可選用之。

8. 發電機輸出係數 ($R G$) 之計算程序

發電機輸出係數 ($R G$) 之計算方法，已如前述，欲具體算出可採用附表3之計算表計算。

又利用計算表計算之程序如下，而各算式使用之係數，應參照附錄六之數據表。

(1) 發電機輸出量之計算

由負載表計算結果，於附表3「緊急發電設備輸出量計算表(發電機)」

(以下簡稱「發電機輸出量計算表」)各欄記入該數值，算出發電機輸出量。

$$(2) R G_1 = 1.47 D \times S_f$$

$$= 1.47 \times \boxed{\textcircled{41}} \times \boxed{\textcircled{42}} = \boxed{\textcircled{43}}$$

④1 : D 由附錄六，1(1)求得並填入。

④2 : S_f 由以下計算結果求得並記入。

④3 : $R G_1$ 由上述計算結果為 $R G_1$ 。

$$S_f = 1 + 0.6 \frac{\Delta P}{K}$$

$$= 1 + 0.6 \times \frac{\boxed{\textcircled{42}} \boxed{\textcircled{43}}}{\boxed{\textcircled{44}}} = \boxed{\textcircled{45}}$$

④2 : ΔP 由以下計算結果求得並填入。

④4 : K 由負載表之④之數值填入。

④5 : S_f 上述計算結果為 S_f 。

$$\Delta P = A + B - 2C$$

$$= \boxed{\textcircled{46}} + \boxed{\textcircled{47}} - 2 \times \boxed{\textcircled{48}} = \boxed{\textcircled{49}}$$

④6 : A 填入負載表之 A ④之數值。

④7 : B 填入負載表之 B ④之數值。

④8 : C 填入負載表之 C ④之數值。

④9 : ΔP 由上述計算結果為 ΔP 。

$$(3) R G_2 = \frac{1 - \Delta E}{\Delta E} \cdot x d' g \cdot \frac{K_s}{Z'm} \cdot \frac{M_2}{K}$$

$$= \frac{1 - \boxed{\textcircled{44}}}{\boxed{\textcircled{44}} \boxed{\textcircled{44}}} \cdot \boxed{\textcircled{45}} \cdot \boxed{\textcircled{46}} \cdot \frac{\boxed{\textcircled{47}}}{\boxed{\textcircled{48}} \boxed{\textcircled{49}}} = \boxed{\textcircled{50}}$$

$\textcircled{44}$: ΔE 由附錄六，2求得並填入。

$\textcircled{45}$: $x d' g$ 由附錄六，2求得並填入。

$\textcircled{46}$: $\frac{K_s}{Z'm}$ 由負載表之 $\textcircled{10}$ M_2 之 $\textcircled{10}$ $\frac{K_s}{Z'm}$ 之數值填入之。

$\textcircled{47}$: M_2 由負載表之 $\textcircled{10}$ M_2 之數值填入。

$\textcircled{48}$: $R G_2$ 上述之計算結果為 $R G_2$ 。

$$(4) R G_3 = \frac{f_{V1}}{K G_3} \left\{ 1.47d + \left(\frac{K_s}{Z'm} - 1.47d \right) \frac{M_3}{K} \right\}$$

$$= \frac{\boxed{\textcircled{36}} \boxed{\textcircled{37}}}{\boxed{\textcircled{37}} \boxed{\textcircled{38}}} \left\{ 1.47 \cdot \boxed{\textcircled{39}} + \left(\boxed{\textcircled{40}} - 1.47 \cdot \boxed{\textcircled{41}} \right) \frac{\boxed{\textcircled{42}}}{\boxed{\textcircled{43}} \boxed{\textcircled{44}}} \right\}$$

$$= \boxed{\textcircled{50}}$$

$\textcircled{45}$: M_3 由負載表之 $\textcircled{15}$ M_3 之數值填之。

$\textcircled{46}$: f_{V1} 有昇降機時1.0，無昇降機時由附錄六，2-1求得並填入。

$\textcircled{47}$: $K G_3$ 由附錄六，2求得並填入。

$\textcircled{48}$: d 由附錄六，1(1)求得並填入。

$\textcircled{49}$: $\frac{K_s}{Z'm}$ 由負載表之 $\textcircled{15}$ M_3 之 $\textcircled{10}$ $\frac{K_s}{Z'm}$ 之數值填入之。

$\textcircled{50}$: $R G_3$ 上述之計算結果為 $R G_3$ 。

$$(5) R G_4 = \frac{1}{K G_4} \sqrt{(0.432 \frac{R}{K})^2 + (1.23 \frac{\Delta P}{K})^2 (1 - 3u + 3u^2)}$$

$$= \frac{1}{\boxed{\textcircled{51}} \boxed{\textcircled{52}}} \sqrt{\left(0.432 \frac{\boxed{\textcircled{53}}}{\boxed{\textcircled{54}}} \right)^2 + \left(1.23 \frac{\boxed{\textcircled{55}}}{\boxed{\textcircled{56}}} \right)^2 (1 - 3 \cdot \boxed{\textcircled{57}} + 3 \cdot \boxed{\textcircled{58}})}$$

$$= \boxed{\textcircled{59}}$$

$\textcircled{51}$: $K G_4$ 由附錄六，2求得並填入。

$\textcircled{52}$: R 由負載表之 $\textcircled{3}$ 之數值填入。

$\textcircled{53}$: u 由下列之計算結果求得並填入。

$\textcircled{54}$: u^2 由下列之計算結果求得並填入。

$$u = \frac{A - C}{\Delta P} = \frac{\textcircled{29} \boxed{} - \textcircled{30} \boxed{}}{\textcircled{32} \boxed{}} = \textcircled{31} \boxed{}$$

$$u^2 = \textcircled{33} \boxed{}$$

$\textcircled{29}$: A 由負載表之 A $\textcircled{29}$ 之數值填入之。

$\textcircled{30}$: C 由負載表之 C $\textcircled{30}$ 之數值填入之。

(6) 求 R G

$\textcircled{34}$: 由 $\textcircled{43}$, $\textcircled{47}$, $\textcircled{50}$ 與 $\textcircled{54}$ 之中, 取其最大值為 R G, 且需滿足
 $1.47D \leq R G \leq 2.2$

(7) 發電機額定輸出量

$$G = R G \times K$$

$$= \textcircled{35} \boxed{} \times \textcircled{36} \boxed{}$$

$$= \textcircled{36} \boxed{} \rightarrow \textcircled{37} \boxed{}$$

$\textcircled{36}$: 上述之計算結果做為發電機計算輸出量。

$\textcircled{37}$: 對於 $\textcircled{36}$ 之計算值考慮 -5% (裕度範圍), 成為發電機額定輸出量。