

## 內 容 提 要

本書主要說明：三相交流制自 6.6 千伏受電設備起，到 380 伏及 220 伏輸出止的屋內配電所電氣設備的選用。對選擇時的條件和要求，以及選擇方法等作了系統扼要地介紹。為了讀者參考應用方便起見，書中圖表盡量採用國內電氣產品系列。

本書可供工業企業變電所電氣工人，電氣安裝工人，初級技術員閱讀。

### 工業企業配電所電氣設備的選擇

張 功 癸編著

\*

1756D497

水利電力出版社出版（北京西郊科學路二里溝）

北京市書刊出版業營業許可證出字第106號

水利電力出版社印刷廠排印 新華書店發行

\*

850×1168 $\frac{1}{2}$ 開本 \* 3 $\frac{1}{2}$ 印張 \* 82千字

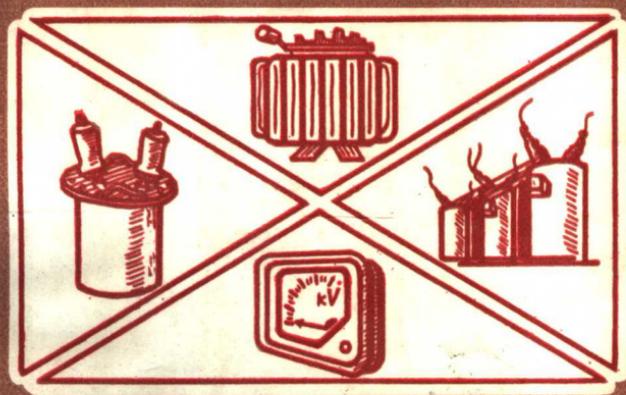
1958年12月北京第1版

1958年12月北京第1次印刷(0001—10,100冊)

統一書號：15143·1370 定價(第9類)0.50元

# 工业企业配电所 电气设备的選擇

张 功 癸編著



水利电力出版社

## 前 言

电气設備在現代工业企业中占极重要的地位。因其品种繁复，范围广博，一时不易正确选择。从事电业工作和基本建設單位的技术工人和初級技术員，很希望掌握一些关于电气設備的选用知識，而目前这方面的参考書是非常少的。

本書介紹 6 千伏三相交流制受电設備和 380/220 伏屋內配电网所电气設備的正确选用和选择时所凭籍的条件、要求，以及选择的方法等，以供从事这方面工作的同志們作为参考。

由于編者学識肤淺，业务水平不高，編著時間匆促，以致內容不够完善和充实，甚至还有錯誤，希望讀者提出批評。

# 目 录

第一章 设备总論.....	4
第一节 配电所电气设备的范围和供电方式.....	4
第二节 选用电气设备的要求和依据.....	5
第二章 电气设备的選擇.....	6
第一节 变压器的選擇.....	6
第二节 隔離開关和油断路器的選擇.....	16
第三节 仪用互感器的選擇.....	32
第四节 电气測量仪表的選擇.....	47
第五节 繼电保护裝置的選擇.....	55
第六节 熔断器的選擇.....	69
第七节 瓷瓶与母綫的選擇.....	85
第八节 配电柜的選擇.....	105
第九节 防雷設備的選擇.....	115
第十节 接地保护.....	118
第三章 电气設備選擇的实例.....	121

# 第一章 設備總論

## 第一節 配電所電氣設備的範圍和供電方式

凡用于受電和配電的電氣設備，如開關設備、控制設備、保護設備、母綫和輔助設備所組成的電氣裝置，統稱配電裝置。而由變壓器、操作裝置、配電裝置及附屬設備所組成的配電與變電的電氣裝置，稱為配電所。

工業企業配電所的範圍，為自某一電力網受電、經變電後，向車間用電設備進行配電的總樞紐。其配電電壓系將6千伏的受電電壓，降至工業企業用電設備所需的電壓，即380/220伏等。

工業企業配電所的構造和供電方式，常用的有下列數種：

(1) 單獨配電所。設于距離生產車間12~25公尺之間的單獨建築物內，此種型式的配電所，目前已經極少採用，惟化學工廠中，不宜將配電所附設于一般容易着火、爆炸或腐蝕危險的車間內，故採用此種型式者，仍較流行。此外，對車間面積既小而又分散的小型工廠，此種配電所的形式，還是可以用的。

(2) 附設配電所。此種配電所的一面或二面牆壁，系與車間機器房、壓縮機室或水泵房等的牆壁公用，或联接在一起，故在生產操作過程和經濟上的利益是很大的。此外，對於機器製造工廠，因為生產操作過程的經常改變，可能使配電所本身，不再位於負荷中心，採用此種供電，頗為合理。

(3) 室內配電所。此種配電所的全部或部分設于車間內部。如全部設置于車間內部，則變壓器室須有向外的出口；如部分設置于車間內部，則變壓器設置于車間外的小室內，或屋檐下，或露天裝置而加以圍牆。此類配電所的高低壓配電裝置，全部裝置在車間內。

(4) 車間內配電所。系全部設置于車間內部，此種型式的配電所，又可分為室內型和成套型二種。室內型車間配電所中的變壓器、開關、斷路器、互感器等，設置在特備的房間內；成套型

車間配電所中的所有各部件，如變壓器間、配電設備、配電盤等，已由製造工廠將其裝配成套，故僅須在安裝地點，將各套部件與供電綫路連接即可，且成套型的製造價格比室內型的低廉，又能獲得快速安裝和拆卸之便利，故室內型配電所已逐漸為成套配電所替代。

近年來，我國製造廠已仿照蘇聯型式，生產成套型設備者日益增多，因而車間內配電所的使用範圍顯著擴大。例如設備布置穩定的冶金工業，採用此種成套型的車間內配電所，頗為合適。因為此種型式的配電所，可以節省大量有色金屬和減少電力的損失，因而可將車間內配電所鄰近負荷中心。對於企業生產面積有限，或車間配電所占用了車間的生產面積，建立車間內配電所時，則不甚恰當。

本書所述內容僅是對三相交流50赫6.6千伏受電設備起，經變壓後，到380及220伏輸出止的室內配電所和車間內配電所電氣設備的選擇，作一系統性的介紹，以供從事工業企業人員作參考應用。

## 第二節 選用電氣設備的要求和依據

每一工業企業，都可能處於不斷增長和不斷發展的狀況下，如新廠房的建築，現有設備利用率的提高，和推廣新的操作方法等。因此，建立配電設備，應考慮由於工廠不斷地發展和生產條件的變更，而有擴充的可能性。也就是說，建立配電設備最重要的條件，就是正確選用電氣設備。

正確地選用電氣設備，必須滿足一定的要求，其中最主要的條件：首先，要保證工作的可靠性，以維持不間斷的供電；要考慮運行中監視設備的便利；要考慮安裝、維護、檢修的便利和安全；同時又必須參考國家頒布的各种規程。所以在正確選用電氣設備時，必須了解有關的技術要求。此外，為了減輕用戶負擔，降低供電成本，必須盡量注意到採用國家產品及國內能解決的電氣設備，以達到最有利的結構為原則，來保證運行的經濟合理。

以工作的可靠性和维护安全为基本要求。

## 第二章 电气設備的选择

### 第一节 变压器的选择

#### 一、变压器容量和数量的选择

配电所由自用电源或自电力網受电后，經变压器的一、二次接綫，將电压降低至电器所需的电压，然后分配給車間或其他用电單位。在选择車間內配电所变压器容量时，必須限制低压側短路电流，使每台变压器容量尽量不超过 1,000 千伏安为原则。

变压器容量的确定，是根据車間所預計的最大負荷或按車間用电設備的总負荷来决定的。

設  $P_{PM}$  为車間用电設備最大計算負荷，由生产單位按最大負荷时供給的資料。 $P_n$  为車間用电設備的全部額定功率。 $K$  为最大电器負荷用的計算系数，可查表 2-1。

确定了車間的需要系数  $K$  及全部設備的最大負荷以后，便可求得車間內变压器的額定功率，即  $P_n = \frac{P_{PM}}{K}$ 。

上述方法已普遍为我国設計單位所采用，并在工业設計中累积較多經驗，故有較良好的效果。

选择变压器容量的另一个方法，是根据变压器的負荷能力来决定的。变压器在額定負荷运行的情况下，当周圍环境的平均温度在  $5 \sim 10^\circ\text{C}$ ，变压器絕緣的平均温度在  $75 \sim 80^\circ\text{C}$  之間，用电阻法測得的繞組平均温升为  $70^\circ\text{C}$  时，变压器可以使用  $17 \sim 20$  年。

变压器在正常运行时，負荷通常在額定容量的  $75 \sim 80\%$  之間。但当一台变压器損坏时，則第二台变压器可容許在正常的过負荷情况下繼續供电；在正常情况下，变压器都容許有  $15\%$  的过負荷而无碍于变压器的使用寿命；在事故情况下，应不低于下列所規定的过負荷数值。

依据苏联史尼采尔 (Л.М.Шницер) 所制电力变压器容許

表 2-1

最大电气负荷用的计算系数K值

序	动力受电设备及生产机械名称	计算系数	
		需用系数 K	功率因数 $\cos\varphi$
1	金属加工机床单独传动装置		
	a) 在金属热加工车间内	0.22~0.26	0.60~0.65
	b) 在金属冷加工车间内	0.14~0.15	0.50
2	压力机、汽锤、锻造机	0.25	0.60
3	泵、压缩机、电动机、发电机、排烟机		
	a) 大功率的	0.15~0.80	0.80
	b) 中小功率的	0.65~0.75	0.80
4	通风机		
	a) 生产用的	0.70~0.75	0.80
	b) 卫生用的	0.65~0.70	0.80
5	铸造车间翻砂机	0.65	0.75
6	粉碎机、破碎机、筛子等		
	a) 大功率的	0.75~0.80	0.80
	b) 中小功率的	0.70~0.75	0.80
7	轧制车间间歇运行的机械	0.30~0.45	0.60~0.65
8	搅拌机、冷凝器、喷雾器等	0.65~0.75	0.75
9	气体浮化用电气过滤	0.80	0.80
10	连续运行机械		
	a) 联锁的	0.60~0.65	0.75
	b) 非联锁的	0.50~0.60	0.75
11	电动吊车及电葫芦		
	a) 在铸炉车间、修理车间、装配车间及机械车间内用的	0.06~0.10	0.50
	b) 在铸造车间及平炉车间用的	0.15~0.18	0.50
	b) 在轧钢车间内，还有脱锭用起重机及脱模用起重机	0.18~0.22	0.50
12	焊接机		
	a) 点焊的及焊缝的	0.35	0.60
	b) 对接焊的	0.35	0.70
13	电焊变压器		
	a) 自动焊接用的	0.50	0.45
	b) 单焊台手工焊接用的	0.35	0.35
	b) 多焊台手工焊接用的	0.45	0.40

續表

序	动力受电设备及生产机械名称	計算系数	
		需用系数 $K$	功率因数 $\cos\varphi$
14	电焊电动发电机		
	a) 單焊台的	0.35	0.60
15	b) 多焊台的	0.60~0.80	0.76
	电弧发生爐	0.90	0.87
16	热力受电设备		
	a) 自动装料的电阻爐	0.70~0.80	0.95
17	b) 非自动装料的电阻爐	0.60~0.80	0.95
	b) 小型热力受电器	0.70	0.95
18	感应电爐		
	a) 高频的	0.80	0.10
18	b) 低频的	0.80	0.35
	水銀整流器机組		
	a) 电解用	0.90~0.95	0.82~0.90
	b) 吊車負荷用	0.30~0.50	0.87~0.90
	b) 动力牽引用	0.40~0.50	0.93~0.94

过負荷的倍数 ( $m = \frac{I_{max}}{I_{nom}}$ ) 与負荷率及最大負荷的持續時間的关系曲綫来选择变压器的容量。举例如下:

設冬季时, 变压器的最大負荷为800千伏安, 負荷率为0.75, 持續時間为3小时, 則  $m_1 = 1.14$ 。

夏季时, 变压器的最大負荷为600千伏安, 負荷率为0.65, 持續時間为2小时, 則  $m_2 = 1.22$ 。

此时变压器的容量为  $S_r = \left( \frac{800}{1.14} + \frac{600}{1.22} \right) \times \frac{1}{2} = 590.8$  千伏安。

过負荷 (%)	30%	60%	75%	100%	200%
戶內裝置允許过負荷時間	1小时	15分鐘	8分鐘	4分鐘	1分鐘

由于变压器可以过负荷15%，再则其容许负荷倍数为1.14，故选择变压器的容量应为  $S_r \geq \frac{800}{1.15+1.14} = 610$  千伏安，可选择与此容量接近的标准变压器即750千伏安的变压器。

在要求合理地选择配电所内变压器的容量时，一般都不采用容量超过1,000千伏安的变压器，且不因此而需要装置多于2台或最多3台变压器。此外，如选择变压器的型式，绝大部分以国家产品SJ(TM)型为对象；建筑变压器室时，应考虑今后有装置同样容量变压器的可能性；此亦为选择中不可忽视的条件。对机器制造工业的大型车间的配电所，可用集中负荷的位置而设置于厂房之间，对分散负荷的配电所，其最合理的容量可选定在750~1,000千伏安之间。一般情况

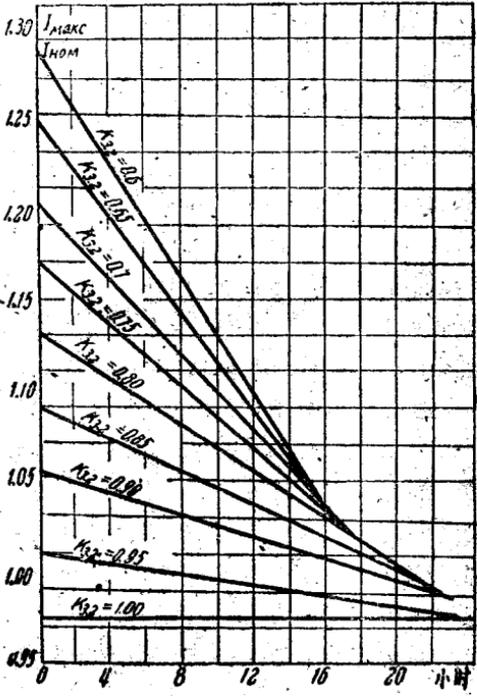


图 2-1 电力变压器容许过负荷的倍数  $(m = \frac{I_{max}}{I_{nom}})$  与负荷率及最大负荷的持续时间的关系曲线

在负荷较大的车间中，可设置车间配电所；对负荷较小的车间，可由邻近的车间配电所送电；在负荷不稳定的厂矿，可将车间配电所接近电源，而对负荷稳定的冶金工厂宜设在负荷中心。

### 二、根据电压和电流选择变压器

变压器不论在正常运行或发生短路情况下，均要可靠地工

作，必須按照額定电压和額定电流来进行选择。

根据額定电压选择：所謂額定电压即銘牌上所指示的标称电压。在数值上等于用这变压器接入電網的相間电压；同时变压器又允許長久地在超过其額定电压10~15%的情况下正常工作，我們把这种电压叫做最大工作电压。因此，根据电压选择变压器时，应使电气装置的最大工作电压，大于或等于变压器的額定电压，則能使运行中的变压器不致有损坏絕緣的可能性。

在电力網絡里，一般情况下的电压損失約为10%。因此，选择变压器的电压，应較电力網的額定电压高5%。例如：电力網的額定电压为6千伏时，变压器額定电压应为6.3千伏，但由于变压器在滿載时約有5%的电压損失，故在零載时，变压器的二次繞組，应超过电力網絡額定电压10%左右。例如：电力網絡額定电压为6千伏时，变压器的零載电压应为6.6千伏；如果变压器的电压变化不大于5%时，則二次繞組的額定电压，仍按較电力網絡額定电压高5%的电压选择。一般国家产品的仿苏配电变压器，都有調整电压分接头，以調整正常电压的±5%。如高压側决定額定电压为6千伏后，則低压側送到三相电动机的电压，大都为380伏，而电灯与电力通常均由同一配電綫路所供給，故在三相变压器低压方面，应采取三相四綫，空載时电压为400/230伏，通常为星形連接方式；高压方面可按国家标准連接，当高压側为6千伏时，低压側为380/220伏。

根据額定电流的选择：額定电流即銘牌上所指示的标称电流，这个数值允許变压器在一定的强度下，可以長時間內不超过其額定电流。按規定标准，当周圍温度为35°C时，一般都不允許过载；如果周圍空气温度为 $\theta_0$ ，而大于35°C时，則由于冷却条件較差，容許的工作电流，可由下列近似公式求得

$$I_{\theta_0} = I_{\text{НОМ}} \sqrt{\frac{\theta_{\text{НОМ}} - \theta_0}{\theta_{\text{НОМ}} - 35}}$$

式中  $I_{\theta_0}$ ——周圍空气温度大于35°C时的工作电流；

$I_{\text{НОМ}}$ ——周圍空气温度为35°C时的額定电流；

$\theta_{н.м.}$ ——变压器長期容許加热温度；

$\theta_0$ ——周圍空气大于35°C时的最高温度。

如果周圍温度小于35°C，由于冷却条件較好，長期容許电流可以略增，当空气温度每降低1°C时，工作电流容許增加0.5%，但总值不能超过20%。

### 三、根据經濟运行选择容量

在工业企业的配电所內，大多数裝有一台或数台变压器，而配电所一晝夜甚至一年內的負載，通常都是不均匀的，当負載减小时，应將一部分变压器断开，当負載增加时再行接入，来达到經濟运行的目的。

在經濟运行的情况下，变压器和其他电器一样，均可能遭受短路电流的作用，如果机械結構不坚固，則由于导电部分大量发热而使絕緣破坏，故在选择时，必須滿足下列条件：

**电动稳定度的檢查** 設  $i_{макс}$  为变压器最大容許电流， $I_{макс}$  为变压器短路电流的有效值， $i_y$  和  $I_y$  为变压器三相短路电流的計算值，那末在短路情况下，应滿足下面条件

$$i_{макс} \geq i_y \text{ 或 } I_{макс} \geq I_y.$$

其二者的最大比值应为  $\frac{i_{макс}}{I_{макс}} = 1.73.$

**热稳定度的檢查** 設  $Q_t$  为短路时不使变压器损坏的容許热量， $Q_{н.с.}$  为短時間內实际短路电流所发出的热量，那末热稳定应滿足下面条件

$$Q_t \geq Q_{н.с.}$$

設  $I_t$ ——为热稳定电流，由承制厂表明或由产品目录中規定在  $t$  秒鐘內容許值而查得；

$I_0$ ——短路稳定电流；

$t$ ——热稳定电流的动作時間；

$t_p$ ——短路点附近断路器的繼电器动作時間；

$t_v$ ——断路器动作時間；

$t_{\phi}$ ——假想時間。

因为  $t = t_p + t_{\phi}$ ，則热稳定电流为

$$I_t \geq I_{\infty} \sqrt{\frac{t_{\phi}}{t}}$$

在  $t$  秒鐘时的短路計算电流  $I_t$  (計算) =  $I_{\infty} \sqrt{\frac{t_{\phi}}{t}}$ 。

从一般課本上知道，变压器当无載損耗等于短路損耗时，則效率最高，故当变压器在正常运行时，变压器的負載，通常在額定容量的75~80%以下，此时能获得損耗最小，效率最大和最合于变压器經濟运行的原則。

茲將确定变压器最有利的負載  $W$  的計算方法介紹如下。

从变压器产品目录可查得下列数据：

$\Delta P_{\sigma \cdot \sigma}$ ——变压器鉄芯損耗(恆定損耗)；

$\Delta P_{\kappa \cdot \kappa}$ ——变压器銅綫損耗(变动損耗)；

$I_{x \cdot x}$ ——无載电流占額定电流的%；

$U_{\kappa}$ ——变压器短路电压%；

$W_{ном}$ ——变压器标称功率(千伏安)。

而变压器磁化过程中的損耗，亦即无載时无功損耗(千乏)

$$\Delta q_{\sigma \cdot \sigma} = 0.01 I_{x \cdot x} W_{ном} ;$$

变压器繞組电抗中的耗損，亦即短路时无功損耗(千乏)

$$\Delta q_{\kappa \cdot \kappa} = 0.01 U_{\kappa} W_{ном} .$$

表 2-2 經濟当量  $K$  值(耗/千乏)

序	系統內变压器設置地点的特征	系統負載最大时	系統負載最小时
1	工业企业和城市电網的6~10千伏 变压器直接由发电机电压的发电 厂汇流排饋电	0.02	0.02
2	工业企业和城市电網的6~10千伏 电網的变压器，这些电網由电力 系統主要电網的区配电站饋电	0.15	0.10

再按苏联发电厂部介紹，用于确定变压器經濟工作状态的經濟当量  $K$  的值(表2-2)，就可計算变压器的最有利負荷。

$$W = W_{\text{НОМ}} \sqrt{\frac{\Delta P_{\text{с.с}} + K \Delta q_{\text{с.с}}}{\Delta P_{\text{к.с}} + K \Delta q_{\text{к.с}}}}$$

当配电所裝有数台同功率的变压器时，而这时如有  $n$  台变压器已在工作，則当負載增高而是否須要再接入一台变压器之前，应用以下公式决定

$$W = W_{\text{НОМ}} \sqrt{n(n+1) \frac{\Delta P_{\text{с.с}} + K \Delta q_{\text{с.с}}}{\Delta P_{\text{к.с}} + K \Delta q_{\text{к.с}}}}$$

由上式可得出如下結論，当配电所的全部負荷大于  $W$ ；而工作着的变压器为  $n$  时，經濟上宜再接入一台变压器。举例說明如下：

在配电所裝有 SJ-320/6.3 型 6.3/.4-.23 千伏变压器兩台，二次繞組是 0.40 千伏，此时只有一台 ( $n-1$ ) 在运行。求在系統的最大負荷期間，是否宜于接入第二台变压器。

从变压器产品目录查得 SJ-320/6.3 型的数据如下：

$$\begin{aligned} \Delta P_{\text{с.с}} &= 1.6 \text{ 千瓦}, & \Delta P_{\text{к.с}} &= 6.07 \text{ 千瓦}, \\ U_{\text{к}} &= 5.5\%, & I_{\text{с.с}} &= 6.0\% \end{aligned}$$

查表2-2得  $K = 0.15$ ，則

$$\begin{aligned} \Delta q_{\text{с.с}} &= 0.01 \times 6.0 \times 320 = 19.2 \text{ 千乏}, \\ \Delta q_{\text{к.с}} &= 0.01 \times 5.5 \times 320 = 17.6 \text{ 千乏}, \end{aligned}$$

$$W = 320 \sqrt{1(1+1) \frac{1.6 + 0.15 \times 19.2}{6.07 + 0.15 \times 17.6}} = 323 \text{ 千伏安}$$

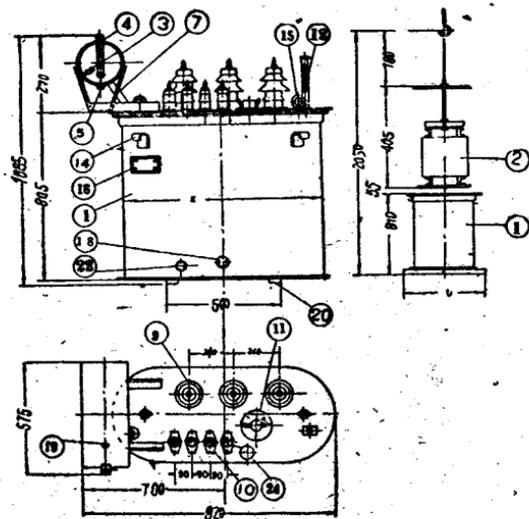
所以此时的負荷已超过变压器的額定容量。因此，在經濟上宜將第二台变压器接入运行。

当負荷小于变压器一台的額定容量时，而二台运行着的变压器，此时在經濟上宜断开一台运行着的变压器。

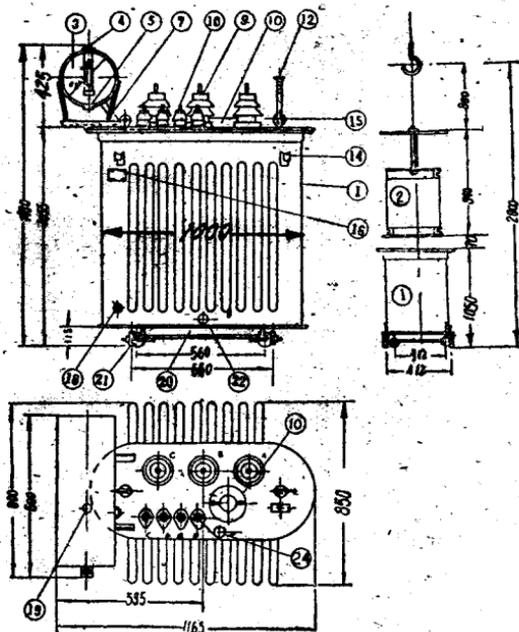
現將工业企业中常用的一种国家产品 SJ 型双圈油冷式三相变压器的技术数据列在表2-3。

表 2-3

型 号	額定容量 (安培)		線卷最高电压 (千伏)		損耗 (瓦)	效 率 $\cos\theta = 1$		額定負載及 $\cos\theta = 1$ 的电压 (%)	阻電占額定电压的 (%)	抗电压占額定电压的 (%)	空載電流占額定電流的 (%)	重 量 (公斤)			体 积 (公厘)		
	額定	容 量	高 压	低 压		額定負載 (%)	額定電压 (%)					器 身	油 重	总 重	長	闊	高
	10	20	30	50	100	180	320	560	560	750							
SJ-10/6	10	20	6.0	0.4	105	335	95.79	96.36	3.45	5.5	10.0	112	96	312	825	700	865
SJ-20/6	20	40	6.0	0.4	180	600	96.25	96.81	3.10	5.5	9.0	164	116	400	895	730	895
SJ-30/6	30	60	6.3	0.4	250	850	96.46	97.01	2.95	5.5	8.0	198	153	460	966	750	965
SJ-50/6	50	100	6.3	0.4	350	1,325	96.97	97.32	2.75	5.5	7.0	261	162	560	965	860	965
SJ-100/6	100	200	6.3	0.4	600	2,400	97.09	97.66	2.50	5.5	6.5	435	296	890	1,250	847	1,462
SJ-180/6	180	360	6.3	0.4	1,000	4,000	97.30	97.83	2.35	5.5	6.0	628	394	1,270	1,638	1,017	1,572
SJ-320/6	320	640	6.3	0.4	1,600	6,070	97.66	98.09	2.05	5.5	6.0	930	557	1,850	1,918	1,207	1,652
SJ-560/6	560	1,120	6.3	0.4	2,758	9,623	97.83	98.18	1.85	5.5	6.0	1,500	915	3,086	2,104	1,210	1,890
SJ-560/10	560	1,120	10	0.4	2,500	9,400	97.87	98.19	1.80	5.5	6.0	1,505	916	3,086	2,165	1,286	2,209
SJ-750/10	750	1,500	10	0.4	4,100	11,900	97.91	98.15	1.73	5.5	6.0	2,100	1,325	4,435	2,493	1,406	2,373



甲, SJ-10/6、20/6变压器外形尺寸



乙, SJ-100/6变压器外形尺寸

