

電力建設勘測設計技術革命資料選編

电气部分之七

照明、通訊和送電設備的革新

水利电力部电力建设总局編

水利电力出版社

內容 提 要

本書介紹了我國電力設計人員在照明、通訊和送電設備方面所創制的新設備和提出的新技術方案，其中有交直流照明混合供電方式，通訊設備用的自動切換交直流電源盤，變電所金具的改進，變壓器中性點用隔離開關和快速動作隔離開關等。這些新設備和新方案基本上都符合多快好省的要求。

本書可供电力設計人員參考。



照明、通訊和送電設備的革新

水利電力部電力建設總局編

*

1935D554

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105號

水利電力出版社印刷廠排印 新華書店發行

*

787×1092毫米開本 * 1/8印張 * 18千字

1959年2月北京第1版

1959年2月北京第1次印刷(0001—5,100冊)

統一書號：15143·1529 定價(第10類)0.18元

目 录

第一部分 照明与通訊

一、照明部分	2
(一)油毡管代替电鍍钢管	2
(二)发电厂事故照明交直流混合供电	4
二、通訊部分	4
(一)通訊设备用自动切换交直流电源盘	4
(二)复用有綫通訊线作遙远机械通道时附加设备的制造	7
(三)半导体电话放大装置	9

第二部分 截流导线，

金具改进及自制速动隔离开关和中性点接地刀閘

一、变电所金具标准設計简介及对今后設計的意見	11
(一)标准設計简介	11
(二)对今后变电所金具設計的意見	12
二、空心母綫作直角三角形布置时的机械应力計算	13
(一)母綫計算	15
(二)支持瓷瓶的机械强度計算	19
(三)例子	20
三、屋外配电裝置采用A型鋁絞綫	23
四、变压器中心点用隔离开关	25
五、快速动作隔离开关	25
(一)三相速动隔离开关	26
(二)單相短路接地刀閘	27
(三)连锁关系	27
(四)改进方向	28

第一部分 照明与通訊

在党中央的总路綫的光輝照耀下，設計人員解放了思想，以敢想、敢說、敢作的共产主义风格，大搞技术革命，在通訊設計方面，自制了一些設備，达到了一物多用，和簡化原来結綫系統的目的，并对半导体的試用，进行了尝试。在照明設計方面，根据电厂交流电源可靠情况，提出了交直流照明混合供电方式等建議，这些內容总的方向，是为了多、快、好、省地完成我国電力建設任务，現在把它們汇編在这本小冊子內，供有关設計人員参考之用。

一、照明部分

(一)油毡管代替电线钢管

1. 优点：

(1)节约鋼材：每平方公尺面积的建筑物可节省0.6~0.8公斤鋼材。

(2)成本低，割切連接不用专用工具，施工方便。

(3)不怕震动，比玻璃管、磁管均好。

(4)电气絕緣性能及防潮均比鋼管强。

2. 油毡管規格：

內徑(吋)	管壁厚度 (公厘)	管子內徑允許公差 (公厘)	管長 (公尺)
1/2	3.2~3.5	±1	0.915~±0.025
3/4	3.2~3.5	±1	0.915~±0.025
1	3.2~3.5	±1	0.915~±0.025
1 1/2	4~4.5	±1.5	0.915~±0.025
2	4~4.5	±1.5	0.915~±0.025

3. 使用范围：

(1) 沿磚牆及空心磚牆敷設：以 $1/2''$ ~ $1''$ 的管子鋪設在牆上預留的槽內，其深度不大于30公厘，并每隔1公尺用沙漿固定起來敷設，排管時則用薄鐵皮(厚為0.8~1公厘)做的管箍卡固，然後用水泥沙漿固定。

在空心磚牆上垂直敷設管子時，應在隔斷牆兩端鑲接實心磚的地方安裝。橫管敷設在二層空心磚之間，隔以實心磚的地方鋪管。

過牆時，連通分線盒可以用不帶接口的油毡管或鐵管段，在潮濕處穿孔需用瀝青填封。

(2) 在鋼筋混凝土樓板內敷設：在支模時將管子鋪到樓板的鋼筋下面，每隔一公尺用18#鐵絲綁扎到鋼筋上，然後澆灌洋灰(接線盒，燈頭盒等在鋪管時同時裝好)。

(3) 在鋪焦渣層的空心樓板上敷設：在空心樓板上鋪完焦渣層後，根據線路情況在焦渣墊層上開出比管子大20公厘的槽，然後鋪油毡管，再以50#水泥沙漿填充管子四周以作保護層。

(4) 在反T型小梁空心磚結構上鋪設：在焦渣層內刨去比管子大20公厘的槽，然後敷管。

(5) 在予制槽型鋼筋混凝土結構上敷設：油毡管鋪在鋼筋混凝土板的槽內，每隔一公尺用水泥砂漿固定。若油毡管垂直于槽形板敷設時，則以水泥砂漿將管子固定在槽的凸肋上，當管子穿過槽形板沿牆引下時可在槽形樓板的棱角邊開個比管子外徑大5~7公厘的洞，穿管後用水泥砂漿填封。

施工辦法詳見建築工程部安裝總局的“油毡紙管暗配線暫行施工規程”。

本建議可在具體工程中試用。

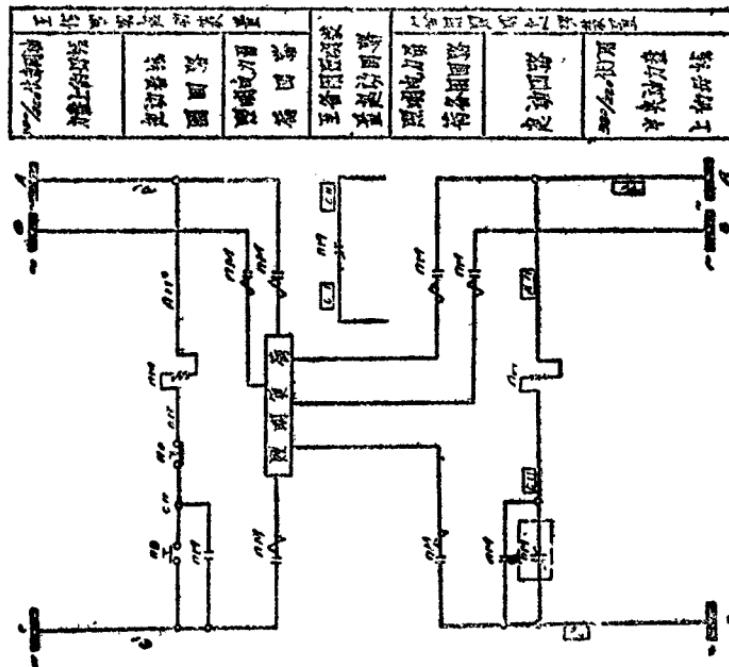
(二)發電廠事故照明交直流混合供電

在交流電源比較可靠的電廠中，例如采用單元機組的電廠以及機組台數較多，發電機分別接在各線電壓母線的電廠中，一般全廠停電只是極個別的情況，因此如將事故照明電源分別由各段廠用電母線交叉引出互為備用，則可不用直流供電，對蓄電池容量的選擇僅需按合閘衝擊負荷決定，從而大為降低蓄電池容量。以黃石工程為例，蓄電池即由CK-14降為CK-10，節約投資一萬元，同時考慮到按衝擊負荷選擇的蓄電池一般尚可供給小量事故照明負荷，因此設計中在不增加蓄電池容量的原則下，對於主控制室，各儀表盤等裝設了一部分常明燈，這樣既節約了投資又預防了事故。照明交叉供電的自動投入接線圖見圖1。

二、通訊部分

(一)通訊設備用自動切換交直流電源盤

本電源盤是根據進口的交直流電源盤改進而製成。原來進口的電源盤，裏面用了五個繼電器來控制電路切換，電路很複



接线图

设备名	型号	规格	数量	备注
主接触器	主控	380/220V	1	断开分断能力
热继电器	热继电器	380V 1A	1	
按钮开关	按钮开关	380V 1A	1	
行程开关	行程开关	380V 1A	1	断开分断能力
接触器	接触器	380V 1A	1	断开分断能力
热继电器	热继电器	380V 1A	1	
按钮开关	按钮开关	380V 1A	1	
行程开关	行程开关	380V 1A	1	断开分断能力
接触器	接触器	380V 1A	1	断开分断能力
热继电器	热继电器	380V 1A	1	
按钮开关	按钮开关	380V 1A	1	
行程开关	行程开关	380V 1A	1	断开分断能力

说明:

- 当操作时间短时断路器时各接触器起动容量...380V能力
失速保护投入
- 当操作时间长时断路器各接触器起动容量...380V能力
起动器自动投入
- 表示某接触器只接常闭触点

杂，造价高，维护不方便。经改进后只用了两个继电器即完成同样的作用，使电路大大简化，投资减少一半以上。

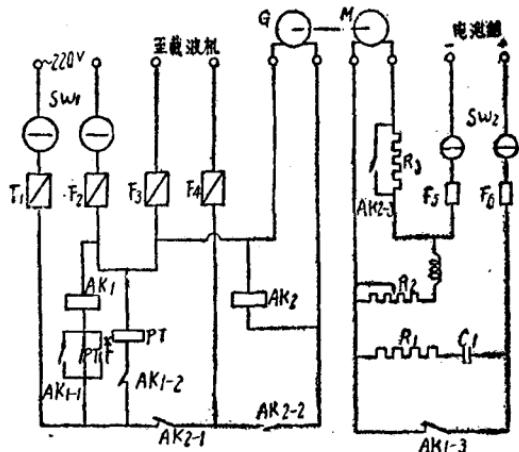


图 2

1. 用途：供给载波机电源用，当交流停电时该电源盘自动启动直流电动发电机组，发出交流电流继续供电，以保证载波电话不因停电而停止通话。

2. 动作原理：(1) 正常供电时，按下启动按钮K，AK₁启动(不按启动按钮K，在交流恢复后也可以经半分钟以后由P_T启动)。AK₁经接点AK₁-1自保；这时接点AK₁-3将直流回路断开，此时便可合上SW₂，使直流电源时刻准备着。交流输出经由~220V-SW₁-F₁F₂-AK₂₋₁-F₃F₄，送至载波机。

(2) 交流电源断电时，AK₁释放(~-SW₁-F₂-AK₁₋₁-F₁-SW₁-~)AK₁₋₂准备好P_T回路。接点AK₁₋₂闭合直流回路(直流-SW₂-F₆-AK₁₋₂-M-R₃-F₅-SW₂-直流)启动直流电动机，带动交流发电机发出交流以后使AK₁

启动，载波机电源便自动切换(接点 AK_{2-1} 开断， AK_{2-2} 接通发电机发出的交流)接点 AK_{2-3} 短路启动电阻 R_3 。

(3) 交流恢复 P_T 得到电源后经半分钟动作，接点 P_{T1} 闭合， AK_1 电路使 AK_1 动作，切断直流电源，电动机停止转动，发电机电压降低， AK_2 释放，载波机电源自动切换复原， R_3 启动回路还原。

3. 元件表：

符 号	名 称	规 格
SW ₁	交流电源开关	
SW ₂	直流电源开关	
F _{1,2,3,4}	交流电源保险	容量根据负荷自选
AK ₁ ,AK ₂	AK-302型，双刀双投电力继电器	触点25安(上海安开电工厂出品)
PT	热偶继电器	自选或取消不用
R ₁ C ₁	灭弧电路元件	50Ω/mf
R ₂	调节激磁电阻	
R ₃	起动电阻	

注：AK—302型没有的话，可用644型继电器代替，644型为上海大陆电工厂出品。

(二) 复用有线通讯线作遥远机械通道时附加设备的制造

复用有线通讯线作遥远通道用(见图3)，即在电话线上不妨碍原来的通话再加上遥测和遥控的信号传输。也即在一对铁线上同时传送三种电波。为达到这个目的，必须附加一些设备，以保证三种电波互不干扰。

这次北京电力设计院制造的就是这种设备，它包括线路变压器二个，高通和低通滤波器各二个，电报滤波器二个。

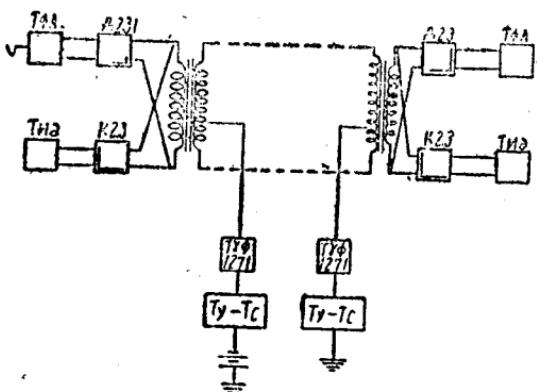


图 3

线路变压器提供一路幻象电路用来傳送遥控信号；高通滤波器只允许遙測信号通过而阻擋電話和遙控的電波；低通滤波器允許電話通过而不允許遙控和遙測信号通过。电报滤波器原来是用在电报电路上，因此而得名，它的作用是只允許遙控信号通过而阻塞其他两种电波。

濾波器電路：

高通：为两节常 K型及半节 π 推演式組成（見图4）。

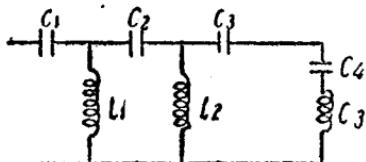


图 4

$C_1 = 0.0293\mu f$
 $C_2 = 0.0227\mu f$
 $C_3 = 0.028\mu f$
 $C_4 = 0.0462\mu f$
 $L_1 = 44.6mH$
 $L_2 = 44.6mH$
 $L_3 = 147mH$

低通：为两节常 K型及半节 π 推演式組成（見图5）。

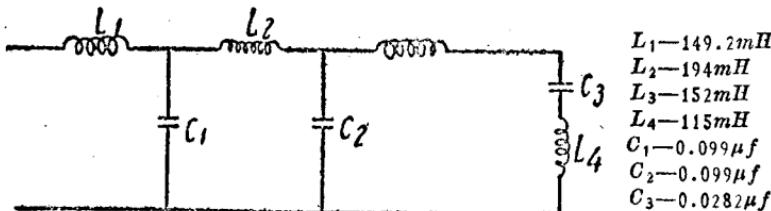


图 5

$L_1 = 149.2mH$
 $L_2 = 194mH$
 $L_3 = 152mH$
 $L_4 = 115mH$
 $C_1 = 0.099\mu f$
 $C_2 = 0.099\mu f$
 $C_3 = 0.0282\mu f$

电报滤波器見圖6。

去耦电路：供高低通滤波器并联时消除相互分路影响之用（見图7），

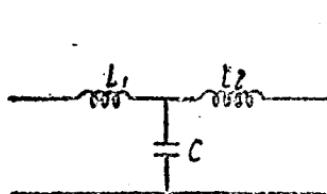


图 6

$L_1=1.25H$; $L_2=1.25H$;
 $C=0.0075\mu f$

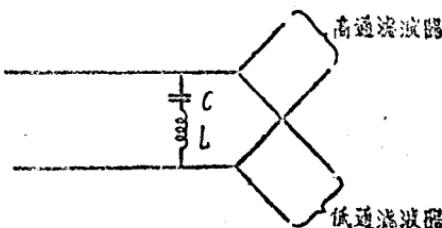


图 7

$C=0.00513\mu f$; $L=0.862H$ 。

制造过程：主要是电感线圈的绕制，铁心是采用具有高导磁率的铁涂氧体(盒形)。利用这种铁心可以使不多的绕匝获得很大的电感量，电感量的大小除了固定绕匝外还可以调节空气隙来变更，而且变更范围相当大，但如果沒有空气隙此种电感具有很严重的非直线性。导线可使用24号左右漆包线。

(三) 半导体电话放大装置

1. 用途：普通电话机加装了放大装置，可以把声音放大，增加通话距离，适用于长途电话。亦可改装喇叭(用电子管)供调度电话使用。

2. 电路及制作說明：本机使用了半导体，体积轻便，可装在电话机内，费用低廉(全套装置仅20~30元)。

图8为使用外加电池，电池放在电话机内或机外均可。普通电话机的送受话器是三根线，加放大器后改为四根线。不用时电池须断开，以免耗电。半导体型号是π-6，是结成发射极接地放大电路的。

图9为利用电话机本身电源的电路，其余同上。 R_1 、 C_2 为简单的电源滤波器。此种电路必须注意外线“+”“-”极不接反，否则使半导体三极管集电极受正压，会导致半导体管的损坏。

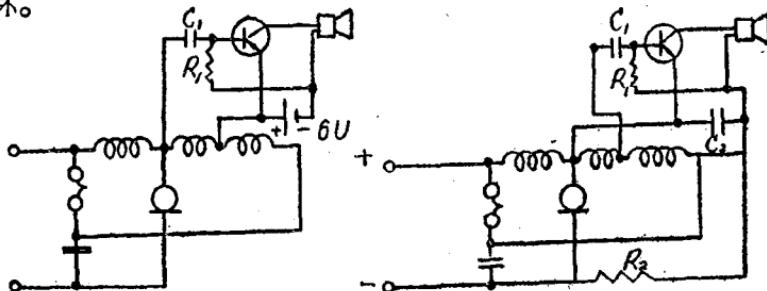


图8
 $C_1, C_2=25\mu f$

图9
 $R_1=10K\Omega; K_2=1K\Omega$ 。

3. 优缺点：本装置优点很多，已如上述。目前存在着的主要缺点是由于电话机本身消侧音电路平衡不佳，话音经放大后，易引起振鸣。这一缺点正在努力加以克服，并用普通电子管代替半导体，以求得普遍的推广。

第二部分 载流导线，金具改进及自制

速动隔离开关和中性点接地刀闸

在党中央的总路线的光辉照耀下，电气设计人员解放了思想，以敢想、敢说、敢做的共产主义风格，大搞技术革命，特别是在载流导线方面，提出了以铝导线代替铜芯铝线的设想，在金具方面，结合我国情况，采用铝制金具并采用螺栓联结，

以便施工。在制造新型設備方面自制了速动隔离开关，它与人工接地刀閘配合，能代替数量众多价值昂贵的高压遮断器；此外自制中性点接地刀閘一項，亦能达到节约投資，簡化布置的效果，今将这些建議汇編在这本小冊子內，供有关方面人員参考之用。

一、变电所金具标准設計简介及 对今后設計的意見

历年来各火電設計院所提交的金具設計图纸均不统一，型式种类繁多，又无专业的制造厂，技术性能从未经过鉴定，致使制造赶不上施工的需要。鉴于此种情况，電力建設总局責成长春电力設計院，由武汉送变电工程处协作編制“高压架空輸电线和变电所金具标准設計”，現介紹一下变电所金具标准設計，并提出一些意見供参考。

(一)标准設計简介

变电所部分金具标准設計仅包括“T”型綫夾和設備綫夾两种。耐張綫夾、悬垂綫夾、联接零件等都包括在高压架空輸电线路部分金具标准設計中。

本标准設計根据苏联国家标准(ГОСТ 4262-55～ГОСТ 4262-55)进行設計的、其中螺栓式“T”型綫夾的結構是仿日的，其他均为仿苏設計。

本标准設計經過性能試驗之后，証明良好，可推荐广泛采用。

(二)对今后变电所金具設計的意見

1. 不論大小截面導線的金具均應採用螺栓固定方式(以往慣例是240平方公厘截面以下的採用螺栓式，240平方公厘及以上導線截面採用壓接式)。

在這一天等於二十年的工農業突飛猛進的形勢下，作為先行的電力工業，必須名副其實的走在前面；設計和施工部門如何以高速度全面完成電力建設的任務是當前首要急待解決的問題。在一個變電工程中母線架設是整個工程施工工作量最大項目之一，由於過去均採用壓接式線夾，施工的工作量很大。以螺栓式線夾代替壓接式線夾可大大縮短建設工期，根據目前的施工水平四人安裝一組壓接式線夾需1.5~2小時，而螺栓式線夾兩人僅需半小時。採用螺栓式線夾不僅施工快，同時還有以下優點：(1)在施工時不需要笨重的施工工具(如水壓機等)，僅需攜帶一些輕便的旋緊工具即可。(2)在施工過程中調整弛度及移動引下線位置比較方便。(3)檢修時拆裝方便。(4)配電裝置擴建時引接方便。(5)拆除後的導線及金具仍能重複使用。

大截面導線的金具採用螺栓式固定方式的可能性是基於變電所跨距短，拉力小。在變電所承受較大拉力的只有耐張線夾，而“T”型線夾僅承受引下線自重的拉力，設各線夾也僅承受極小的抗彎力。根據這次金具試驗的結果證明：導線截面愈大的“T”型線夾，握力情況反而愈好，而較小截面的導線的“T”型線夾反而較差，如 $TL-\frac{70\sim 95}{70\sim 95}$ 線夾握力為1060~1490

公斤， $TL-\frac{70\sim 95}{70\sim 95}$ 線夾握力為690~870公斤，這種握力遠遠超過要求的握力(要求為91~162公斤)，這是從握力情況來看。

从螺栓式线夹电气性能来看也非常良好，线夹与导线的电阻比值均在0.6倍左右(合格标准是不得大于1.2倍)，线夹的温升均小于导线的温升。由试验来看，大截面导线的金具只能采用压接方式的清规戒律可以打破，所以说变电所的金具采用螺栓式应当作为今后设计的方向。

2. 螺栓式线夹的材料根据苏联国家标准的规定应采用 АЛ9 牌号铝合金(相当我国 AA9 牌号的铝合金)。这种铝合金目前我国还很缺乏，因此以纯铝(A1 牌号)代替铝合金(AA9 牌号)是我们当前需要研究的问题。基于变电所拉力小的情况，“T”型线夹、设备线夹完全有可能采用纯铝材料代替铝合金。采用纯铝同时还带来一个最大的优点，即电气性能转好，以铜为基准，纯铝(A1)为铜导电率的62%而铝合金(AA9)为铜的39%。

新旧“T”型线夹技术经济比较，可参阅图10。

参考资料：

(1) 苏联国家标准(GOST4262-55~GOST4262-55)。

(2) 高压架空输电线和变电所金具标准设计总论。

(3) 高压架空输电线和变电所金具标准设计：

第七册：“T”型线夹；

第八册：设备线夹

(4) 高压架空输电线和变电所金具标准设计变电所部分试验报告。

二、空心母线作直角三角形布置时的机械应力计算

在某工程中，我们采用了空心母线作直角三角形布置的主要配电装置，关于空心母线的机械应力计算及支持碍子选择，现只有平放时的计算公式，设计中参考了苏联 1953 年的“母线选

本標準設計中的產品與過去相產品的技術經濟比較表

序 號	項 目	相 比 產 品		新 產 品	
		電 氣 性 能 和 機 械 性 能	無 破 壞 試 驗	電 安 全 性 能	電 安 全 性 能
1	(1) 接地電阻	電 氣 性 能 和 機 械 性 能	無 破 壞 試 驗	電 安 全 性 能	電 安 全 性 能
	(2) 絶緣表面溫昇			電 安 全 性 能	電 安 全 性 能
	(3) 電力			電 安 全 性 能	電 安 全 性 能
2	工 業 件	變 壓 器 和 另 外 件 數 量	變 壓 器 和 另 外 件 數 量	變 壓 器 和 另 外 件 數 量	變 壓 器 和 另 外 件 數 量
3	清 潔 劑			變 壓 器 和 另 外 件 數 量	變 壓 器 和 另 外 件 數 量
4	金 屬			變 壓 器 和 另 外 件 數 量	變 壓 器 和 另 外 件 數 量
5	成 本			變 壓 器 和 另 外 件 數 量	變 壓 器 和 另 外 件 數 量

說明：上表所列的結論也適用於設備綫夾。圖 10

擇”手冊及電業技術通訊1956年第11期北京電力設計院提出的“直角三角形布置的母線動穩定計算”，而導出了空心母線直角三角形的計算公式，今提出供有關方面參考。

(一)母線計算

1.三相水平布置時空心母線三相短路時相間應力計算公式如下：

(根據上述“母線選擇”手冊)

$$\delta_s = 1.25 \times K \times \frac{l^2}{aW} i_y^2 \times 10^{-3} \quad (\text{公斤/公分}^2), \quad (1)$$

式中 i_y ——三相短路的衝擊電流(千安)；

a ——相鄰母線中心線間的距離(公分)；

l ——碍子間的跨度(公分)；

W ——母線截面的阻力矩計算值(公分 3)；

K ——銅(鋁)片截面尺寸、跨度 l 和衬墊板之間的距離的函數值。

W 和 K 按下式計算：

$$W = 0.333bh^3 \quad (\text{公分}^3); \quad (2)$$

$$K = 1 + 0.42 \frac{l_n^2}{l^2} \times \frac{h}{b}, \quad (3)$$

式中 b ——一片母線的厚度(公分)；

h ——一片母線的寬度(公分)；

l_n ——衬墊板中心線間的距離(公分)。

2.某工程採用的主母線的排列如圖11

3.兩相之間的相互作用力：

從(1)式中可以看出，空心母線相間應力的計算公式與普通母線是相似的，僅系數不同，普通母線為1.76，而空心母線

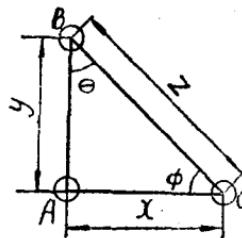


圖 11