

中华人民共和国煤炭工业部制訂

矿井低压电气设备 保护装置的选择

—煤矿保安暂行规程第454条的实施细则—

中国工业出版社

中华人民共和国煤炭工业部制訂

矿井低压电气设备 保护装置的选择

——煤矿保安暂行规程第454条的实施细则——

264444

中国工业出版社

中华人民共和国煤炭工业部制訂
矿井低压电气设备保护装置的选择
——煤矿保安暂行规程第454条的实施细则——

煤炭工业部书刊编辑室編輯(北京东长安街煤炭工业部大楼)

中国工业出版社出版(北京东长安街10号)

北京市书刊出版业营业许可证出字第110号

中国工业出版社第一印刷厂印刷

新华书店北京发行所发行·各地新华书店經售

开本787×1092^{1/16}·印张 18/4 ·字数32,000

1965年1月北京第一版·1965年1月北京第一次印刷

印数00001—11,510 · 定价(科五)0.22元

统一书号: 15165·3412(煤炭-226)

煤炭工业部关于颁发“矿井低压电气设备保护装置的选择”的通知

(64)煤安一字第21号

1964年2月11日

为了保证煤矿井下安全供电，现颁发“矿井低压电气设备保护装置的选择”希各单位立即组织执行。

“矿井低压电气设备保护装置的选择”是“煤矿保安暂行规程”第454条的实施细则。对矿井700伏以下的电气网路中的过电流继电器的整定和熔断器的选择做了详细规定。为了便于执行，除将一些必要的数据列出外，并通过例题做了具体说明。希各局（矿）根据本细则的各项规定，对矿井低压系统的过电流保护装置进行一次全面的整定，并经常加强设备维护和监督检查，确保过电流保护装置灵敏可靠。本细则虽经部分基层单位讨论、修改和补充，但仍难免有不够完善之处，希各单位将执行中所发现的问题和意见及时报部，以便今后进一步补充修订。

目 录

第一章 一般規定	1
第一节 短路电流的計算方法.....	1
第二节 过电流保护及熔断器.....	2
第二章 电缆线路的保护	3
第一节 过电流继电器的整定.....	3
第二节 熔断器額定电流的选择.....	4
第三章 变压器的短路保护	6
第四章 低压保护管理与监察	8
附件	
煤矿采区网路选择和核对短路电流保护的例題.....	36

第一章 一般規定

第一节 短路电流的計算方法

第1条 选择保护装置的整定电流时，只要計算出两相短路电流即可。計算公式(1)如下：

$$I_{k+2}^{(2)} = \frac{U}{2\sqrt{\Sigma R + \Sigma X}} \quad (1)$$

式中 $I_{k+2}^{(2)}$ ——两相短路电流(安)；

ΣR ——短路回路內一相有效电阻的总和，包括变压器的电阻和线路电阻(欧姆)；

ΣX ——短路回路內一相电抗总和，包括变压器电抗值与线路电抗值(欧姆)；

U ——变压器二次侧的額定电压(伏)。

計算短路电流时，可以不考慮短路电流周期分量的衰减，高压电路的电阻也可忽略不計。这样可使計算简化，而其精确程度仍在允許誤差范围之内。

注：矿井常用变压器繞組，鎧裝電纜及橡膠電纜的电阻和电抗值見表3和表4。

第2条 利用短路电流綜合曲綫图(或表)求短路电流。可根据变压器的容量及短路点电纜換算长度，从图1、2、3或表2中查出两相短路电流。

电纜的換算長度可从表1中直接查到，也可利用公式(2)計算。

$$L = l_1 \cdot k_1 + l_2 \cdot k_2 + l_3 \cdot k_3 + \dots + l_n \cdot k_n \quad (2)$$

式中 $l_1; l_2; l_3; \dots; l_n$ ——各种截面电缆的实际敷设长度(米)；

$k_1; k_2; k_3; \dots; k_n$ ——换算系数；可从图1、2、3右上角查得。

注：1. 电缆的换算长度，在380伏系统中以截面50平方毫米的电缆作为标准换算长度；在127伏系统中，以4平方毫米的电缆作为标准换算长度。

2. 图1、2、3的短路电流曲线是根据下列参数绘制的：电缆芯线的电阻值是选用芯线允许温度摄氏六十五度时的电阻值。电缆芯线的电抗值，在380伏系统中采用每公里0.08欧姆；在127伏系统中采用每公里0.1欧姆。线路的接触电阻和电弧电阻忽略不计。

第二节 过电流保护及熔断器

第3条 馈出线的电源端均需加装短路保护装置。使用馈电自动开关时，应采用过电流继电器；使用手动开关时，应采用熔断器；使用磁力开关时，应采用过电流继电器或熔断器。

过电流继电器应采用瞬时动作的（目前限于设备制造条件，没有这种产品时，可允许使用最大热力继电器）。

第4条 分支线路电缆的截面如果小于干线上电缆截面，而干线上的开关又不能同时保护该分支线路时，则应在靠近分支点处另行加装短路保护。

第5条 禁止使用不合格的熔断器，也不准将熔断管拆下不使用。

第二章 电纜线路的保护

第一节 过电流继电器的整定

第6条 700伏以下的馈电自动开关和磁力开关的过电流继电器的整定值按下列规定选择：

1. 对保护干綫的裝置，按公式（3）选择：

$$I_y \geq I_{n_n} + \Sigma I_n \quad (3)$$

式中 I_y ——过电流继电器的电流整定值（安）；

I_{n_n} ——最大容量电动机的額定起动电流（安）；

ΣI_n ——其余电动机的額定电流之和（安）。

2. 对保护支綫的裝置，按公式（4）选择：

$$I_y \geq I_{n_n} \quad (4)$$

式中 I_y ——过电流继电器的电流整定值（安）；

I_{n_n} ——电动机的額定起动电流（安）。

注：煤矿井下最常用的电动机的額定起动电流和額定电流值可从表5中查出。如表5中沒有，可以从电动机的铭牌或技术資料中查出其額定电流，并計算出电动机的額定起动电流的近似值。对鼠籠型电动机，可用額定电流乘以6；对繞綫式电动机，可用額定电流乘以1.5。当选择起动电阻不精确时，起动电流可能大于計算值，在此情况下，整定值也要相应地增大，但不能超过額定电流的2.5倍。在起动电动机时，如继电器发生誤动作，則应变更起动电阻，以降低起动电流值。

第7条 按第6条的規定选择出来的整定值，应以两相短路电流值进行校驗。即应符合公式（5）的要求：

$$\frac{I_{k+e}^{(2)}}{I_y} \geq 1.5 \quad (5)$$

式中 $I_{kz}^{(2)}$ ——被保护干綫或支綫距变压器最远点的两相短路电流值（安）。

此两相短路电流值是在变压器二次侧额定电压为400伏或133伏时，电缆发热至摄氏65度，接触电阻和电弧电阻为零的条件下，利用公式（1）计算出来，或利用表2直接查出。

若綫路上串联两台开关时（其间无分支綫路），则上一级开关的整定值，亦应按下一級开关保护范围最远点的两相短路电流值来验算，以保证双重保护之可靠性。

若經校对，两相短路电流不能满足公式（5）时，可采取以下措施：

1. 加大干綫或支綫电缆的截面。
2. 减少干綫长度，使采区变电所接近配电点。
3. 更換較大容量的变压器或采取变压器并联，以增大变压器容量。
4. 增設分段保护开关。

第二节 熔断器額定电流的选择

第8条 200伏以下的网路中，熔断片的額定电流可按下列規定选择：

1. 对保护干綫的装置，按公式（6）选择：

$$I_s \geq \frac{I_{an}}{1.8 \sim 2.5} + \sum I_n \quad (6)$$

式中 I_s ——熔断片的額定电流（安）；

1.8~2.5——当最大容量电动机起动时，保证熔断片不熔化的系数。

在正常起动条件下（不經常起动和起动很快）系数取

2.5. 带负荷起动(经常起动和起动很慢)时, 系数取1.8~2.0。如果起动时电压损失较大, 则起动电流比额定起动电流小得多, 此时所取的系数比上述数值可略微大一些。但不能将熔断片的额定电流取得太低, 以免在正常工作中, 由于起动电流过大, 以致烧坏熔断片, 发生单相运转。

2. 对保护支线的装置, 按公式(7)选择:

$$I_e = \frac{I_{nn}}{1.8 \sim 2.5} \quad (7)$$

式中 I_{nn} ——鼠笼型电动机的额定起动电流(安);

1.8~2.5——当电动机正常起动时, 保证熔断片不熔化的系数。系数的选用同公式(6)。

3. 对保护照明负荷, 按公式(8)选择:

$$I_s \cong I_n \quad (8)$$

式中 I_n ——照明负荷的额定电流。

注: 选用熔断片的额定电流应接近于计算值。用于磁力启动器和手动启动器中的熔断器的规格可以从表6中查到。

第9条 已经选好的熔断片, 还应按表7中规定的两相短路电流、电枢芯线截面及相应的长时允许负荷等数值进行校验。

表7中的短路电流最小允许值与熔断片的额定电流之比满足公式(9):

$$\frac{I_{k:z}}{I_a} \geqslant 4 \sim 7 \quad (9)$$

式中 4~7——为了保证熔断片及时烧毁的系数。当电压为380伏, 熔断片的额定电流为125安以下(包括125安)时, 系数取7; 电流为160安时, 系数取5; 电流为200安以上时(包括200安), 系数取4。当电压为127伏时, 不分熔断片

額定电流的大小，其系数一律取4。

按最小两相短路的电流来校对已經选好的熔断片，若其值不能滿足表7的要求，应按第7条所采用的几种措施加以調整，使之符合表7的要求。

第三章 变压器的短路保护

第10条 动力变压器在低压端发生两相短路时，是用高压配电箱中的过电流继电器来保护，其整定值按公式(10)选择：

$$I_g \geq \frac{1.2 \sim 1.4}{K_m} (I_{n_n} + \Sigma I_n) \quad (10)$$

式中 K_m ——变压器的变压比，

根据变压器的电压不同， K_m 采用以下数值：

电压：6000/400伏， $K_m=15$ ；

电压：3000/400伏， $K_m=7.5$ ；

1.2~1.4——可靠系数；

I_{n_n} ——变压器供給最大容量的电动机的额定起动电流(安)；

ΣI_n ——其余电动机的额定电流总和(安)。

继电器的整定值应取其最接近于計算的数值，对各种容量的变压器，其整定值不应超过表8和表9中第二行所列的数值。

表8和表9第二行所列数值是按公式(11)求得的：

$$\frac{I_{k.s}}{K_m I_g} \geq 1.5 \quad (11)$$

式中 $I_{k(2)}^{(2)}$ ——变压器低压端两相短路电流；

I_y ——高压配电箱的过电流继电器的电流整定值
(安)；

K_m ——变压器的变压比；

1.5——保证过电流继电器动作的系数。

第11条 从高压配电箱的遮断能力出发，高压配电箱的最小允许额定电流应按高压网路配电箱出口端子处三相短路电流来选择。

配电箱出口处的三相短路电流值，应按计算确定。当缺乏计算数据时，可按短路容量为50,000千伏安来确定短路电流值（电压为6000伏时，短路电流为4800安；电压为3000伏时，短路电流为9600安）。

计算出来的短路电流值，是否超过在某额定电流下所允许的短路电流值，则可以按表10中所规定的数值来进行校验。

为了提高保护性能，最好能算出实际的短路电流值。这一个短路电流值，一般比用最大允许的短路容量50,000千伏安所计算出来的数值要小。

第12条 照明变压器和电钻变压器的一次侧用熔断片保护时，其熔断片的额定电流选择如下：

1. 对保护照明变压器，按公式(12)选择

$$I_s \geq \frac{1.2 \sim 1.4}{K_m} \cdot I_n \quad (12)$$

式中 K_m ——变压比，

当变压器电压为380/133伏时， $K_m=2.85$ ；

I_s ——熔断片的额定电流(安)；

I_n ——照明负荷的额定电流(安)。

2. 对保护电钻变压器，按公式(13)选择

$$I_o \geq \frac{1.2 \sim 1.4}{K_m} \left(\frac{I_{nn}}{1.8 \sim 2.5} + \Sigma I_n \right) \quad (13)$$

式中 I_{nn} ——最大容量电钻的电动机的额定起动电流(安)；

ΣI_n ——其余电钻电动机的额定电流(安)。

所选用的熔断片的额定电流应接近于计算值，且不应超过表11中的规定值。否则应减少变压器的负荷，与此相应地选择较小的整定值，或更换大容量的变压器。

表11是按公式(14)制定的：

$$\frac{I_{k\cdot z}^{(2)}}{K_m \cdot I_o} \geq 4 \quad (14)$$

$I_{k\cdot z}^{(2)}$ ——变压器低压端两相短路电流(安)；

I_o ——熔断片的额定电流(安)；

K_m ——变压比。

第四章 低压保护管理与监察

第13条 每一个采区应备有准确的供电系统图。图上注明电气设备型号；电缆规格、长度；短路电流值和各种保护设备的整定值。实际的整定值必须与供电图符合。这个图由采区的机电技术员绘制，经矿主管工程师批准后复制两份。一份由采区保存，一份由机械动力部门保存。如果采区供电线路有变动时，应在24小时内将图纸上作相应的修改。

第14条 采区新安装的低压开关中的过电流继电器的整

定工作，应由机械动力部門（电气試驗組）負責。熔断片应由机修厂按要求装配好。

第15条 如发现运行中的设备，其过电流继电器（或熔断片）有誤动作时，由采区机屯技术員提出修改意見，經主管机电工程师批准后，可以在場改变继电器的整定值或更换熔断片。

第16条 采区所使用的熔断片一律由机械动力部門供給。新购置的熔断片，必須由机械动力部門鉴定，认为符合标准时，方可井下使用。

第17条 运行中的保护装置，由机屯維护工負責每周检查一次。在检查过程中如发生过电流继电器刻度及熔断片的額定电流不符合規定数值时，应立即糾正或更換。矿（坑）的主管机电工程师或技术員每月要重点抽查一次。

第18条 运行中的保护装置，如因网路中设备增減或線路改变需要調整时，由采区机电技术員負責驗算調整，調整后应立即修改图纸，并报送机械动力部門备查。

第19条 为了便于检查运行中的保护装置的整定值，应在开关上挂一个牌子，牌上注明該点的短路电流值及开关整定值。

第20条 当开关运到井上检修时，应同时校对和調整过电流继电器的保护特性，以便在井下使用时，可以根据刻度正确的調整。

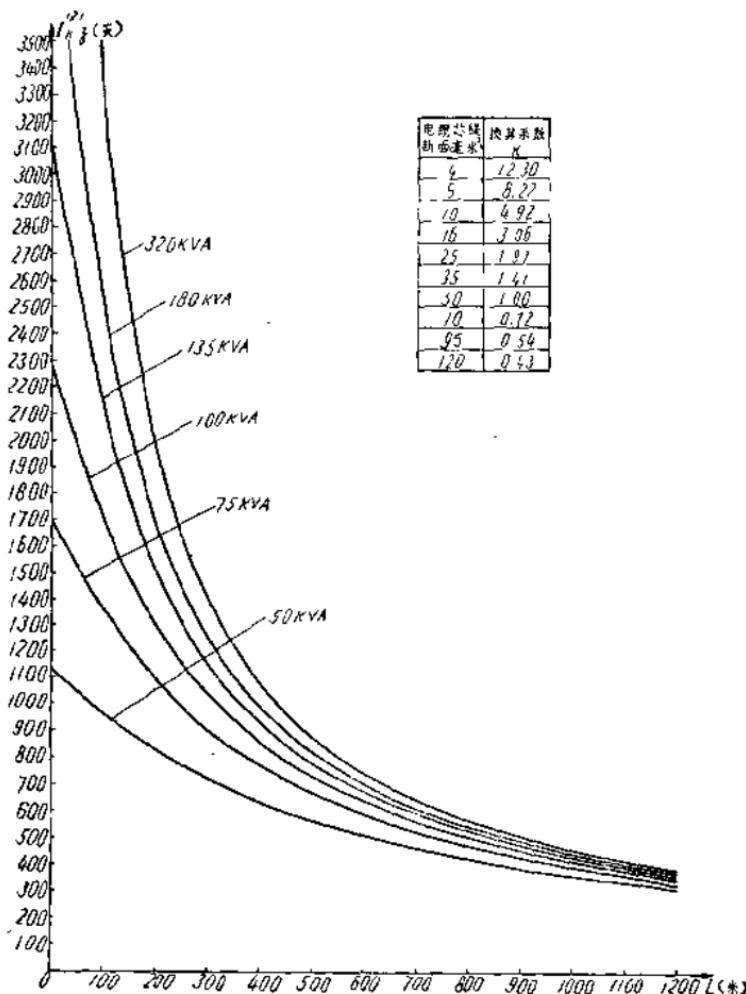


图 1 当用不同容量 KSJ (仿苏TM山) 型变压器, 电压为 3~6/0.4 千伏时, 屋内两相短路电流与换算长度的关系曲线

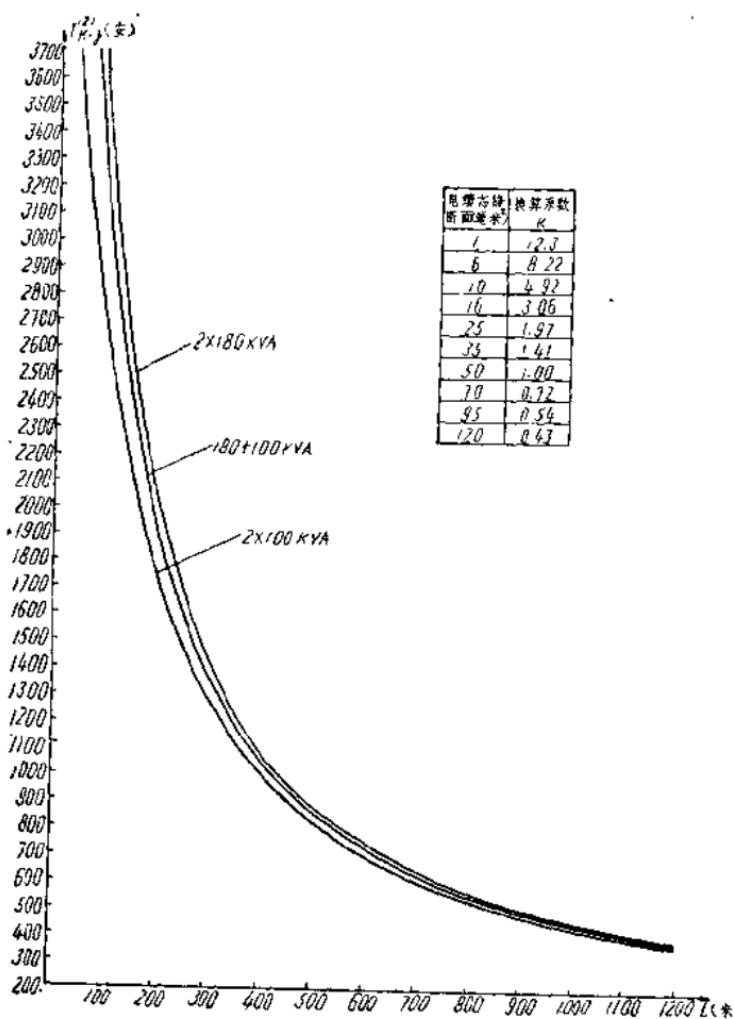


图 2 当用并联的不同容量的 Ksj (仿苏 TMJ)型变压器，电压为3~6/0.4千伏时，电缆两相短路电流与换算长度的关系曲线

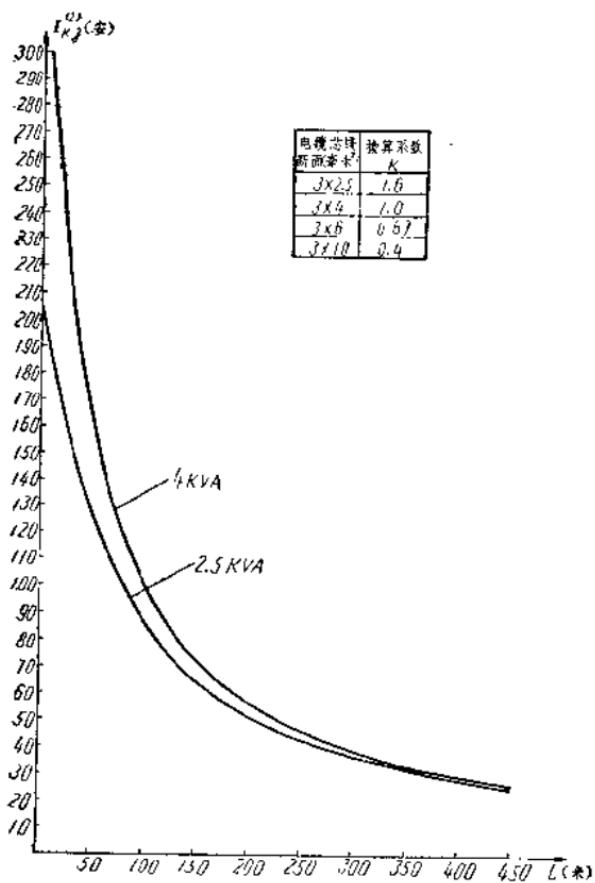


图 3 当用KSG (伪苏TC山) 型变压器, 电压为 380/133 伏时, 电缆两相短路电流与换算长度的关系曲线