

高压电器制造論文

(一)

应用于电器制造个别計算中的几何方法

Г. Б. 霍略夫斯基著

沈 越 昭 译

人 民 教 育 出 版 社

本书系根据苏联国立动力出版社 (Государственное энергетическое издательство) 1954 年出版的 А. М. 扎列斯基 (А. М. Залесский) 主編“高压电器制造論文集” (Высоковольтное аппаратостроение, сборник статей) 中第三篇論文“应用于电器制造个别計算中的几何方法” (Геометрические методы в применении к отдельным расчетам в аппаратостроении) 譯出的。这篇論文的作者是工程师 Г. Б. 霍咯夫斯基 (Холявский)。

本篇叙述若干有关分析和作出表示各个不同的計算量間的关系曲綫的几何方法, 这些关系曲綫例如具有任意幂次指数的幂次关系曲綫, 电場梯度的曲綫, 电器活动部件的加速度与速度曲綫等。

本书可供高等工业学校“电机与电器”和“高电压技术”专业师生閱讀, 同时对从事电器制造的工程技术人员也有参考价值。

高压电器制造論文(一)

应用于电器制造个别計算中的几何方法

Г. Б. 霍咯夫斯基著

沈 越 昭 譯

人民教育出版社出版 高等工业学校教材
北京宣武門內承恩寺7号
(北京市书刊出版业营业登记证出字第 2 号)

人民教育印刷厂印装 新华书店发行

統一书号 15010·885 开本 787×1092 1/32 印张 1 1/16
字数 21,000 印数 0001—7,000 定价 (8) 0.13
1960 年 4 月第 1 版 1960 年 4 月北京第 1 次印刷

A. M. 扎列斯基主編“高压电器制造論文集”一书共包括九篇論文。第一篇为 Г. Б. 霍略夫斯基(Холяевский)所著“确定断路器合閘电流的計算方法”；第二篇为 Г. Б. 霍略夫斯基所著“具有电容式电屏的絕緣子的計算”；第三篇为 Г. Б. 霍略夫斯基所著“应用于电器制造个别計算中的几何方法”；第四篇即为本文；第五篇为 С. И. 扎哈罗夫(Захаров)和 С. А. 齐尔佐夫(Чирцов)合著“交流电磁鉄操作机构”；第六篇为 И. С. 阿龙諾維奇(Аронович)所著“电器制造中杠杆連接机构的应用”；第七篇为 Н. И. 巴楚林(Бачурин)所著“設計高压断路器的若干問題”；第八篇为 А. М. 扎列斯基所著“支持和套管絕緣子的金属附件尺寸的确定”；第九篇为 В. В. 阿范納斯也夫(Афанасьев)和 Н. А. 馬卡罗娃(Макарова)合著“用于空气断路器配电设备上的生产压縮空气的裝置”。其中第一篇科学技术出版社于 1958 年已經翻譯出版，以单行本发行；第二篇譯文也在 1955 年出版的“电器工业”杂志第五期中发表过；第五、六、七篇科学技术出版社亦已翻譯出版，收集在它 1957 年出版的“高压电器論文集”中。为了避免重复，已出版各篇譯文我社就不再出版了。其余的第三、四、八、九各篇譯文我社以单行本出版。

1960 年 3 月

应用于电器制造个别計算中的 几何方法

Г. Б. 霍略夫斯基著

緒論

1. 表示幂次关系的特性曲綫的繪制
2. 有关該項图解方法的若干一般的意見
3. 上述方法概述和将这种方法用来解电气强度問題, 以及用来作出电气动特性曲綫

結論

参考书刊

緒 論

在設計电器, 特别是高压电器时所进行的計算, 大部分是以一些极不相同而又比較不大正确的准則为根据的。例如, 在根据电器强度的各項条件来确定絕緣元件的尺寸, 根据复杂的数据和机构的各个元件与操作元件的連結情形来确定机械性能, 根据还没有充分闡明了的电弧以及与它有关的电气和气体动力过程的規律来确定灭弧设备的尺寸时, 情形就是这样的。在其他类似的不能保証高的精度、可是有时却要求复杂运算的各种計算中, 情形也是这样。

在所有这些計算中, 所得結果的正确性主要决定于所应用的公式的結構的正确性和計算时所選擇的各种不同的經驗系数的正确性, 以及它們与电器的真实工作条件是否符合。

图解和图解分析方法的应用在提高这些计算的直观性和完成这些计算的速度方面起着很大作用。应用这些方法时所产生的不可避免的误差，比起不正确地选择各种常数和所应用的公式的近似结构所产生的影响，一般是不大显著的。在某些情形下，例如当计算直线导体各段间的电动力时，引入附加的几何概念并不会减低计算的精度，而同时却能大大地简化了大量公式的结构，并把所应用公式的数目缩减至最少。在另一些情形下，对某些经常碰到的关系进行近似运算的几何方法，使我们可以避免在按公式计算数值和按各别表格求出一系列数量等情况下所碰到的麻烦工作，以及给我们以更清楚而明显的有关个别元件对计算结果所生影响的概念。

下面叙述若干几何方法，主要是有关分析和作出表示各个不同的计算量间的关系曲线的几何方法。

1. 表示幂次关系的特性曲线的绘制

在所有公式中实际上都包括整数指数的幂次函数，而更难于运算的分数指数幂次关系函数也是很经常碰到的。

为了表述一般形式的这类关系：

$$y = Ax^{\alpha} \quad (1)$$

(式中 α 为某一常数，整数或分数，正数或负数)，大家都知道，我们往往利用对数坐标的图形，将这些关系曲线在 $\lg x$, $\lg y$ 的坐标系内作出，应用了这样的坐标系，所有这些关系曲线都变成了直线。

虽然这种作图法具有很多优点，可是也还具有重大缺点。首先，它要求有专用的图表，不保证绘出和决定各数坐标的正

确性，并且由于曲线形状与真实形状不同而引起另一些不方便之处。

在通常的直角坐标系内作出这类关系曲线的方法，例如作出热力学里面的多方曲线等等，是大家知道的，但是更方便的是利用下面所叙述的很简单的近似方法。

对方程(1)所表示的任意幂次函数来说，其在 x 轴上用 S_x 来表示的次切线的长度等于

$$S_x = \frac{y}{\frac{dy}{dx}} = \frac{Ax^\alpha}{\alpha Ax^{\alpha-1}} = \frac{x}{\alpha}, \quad (2)$$

即不管常数 A 为何数， S_x 都为 x 坐标的直线性函数。

我们用通过坐标原点而与横坐标轴成 $\beta = \arctg \frac{1}{\alpha}$ 角的

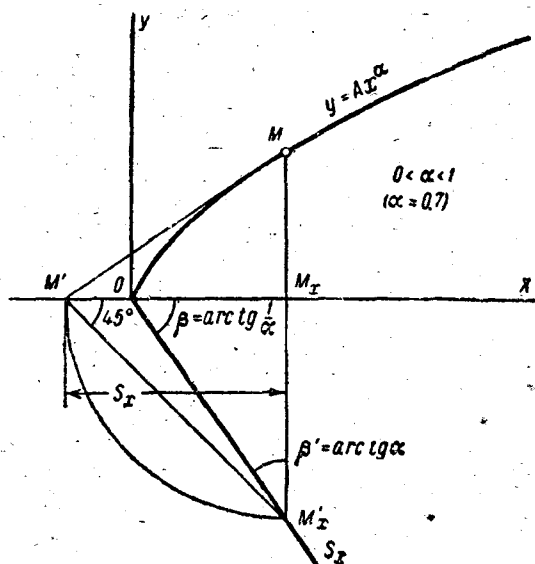


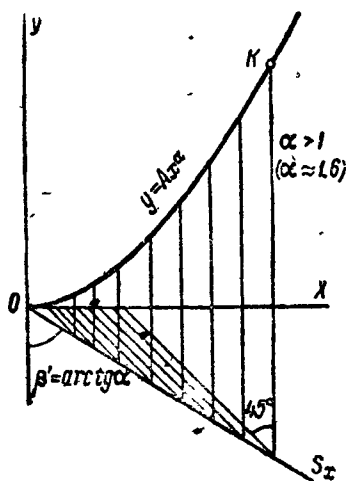
图1. 幂次函数次切线直线的作出。

直线来表示这个关系式，而任意一条直线是在横坐标轴的下面(图1)。在曲线 $y = Ax^\alpha$ 的任意点 M 作一切线并自 OX 轴向下在 OX 轴的垂直线上截取相应的次切线值 $M'M_0$ ，这样就可作出其纵坐标等于次切线长度的直线。此时所得到的点 M'_0 决定所有 $y = Ax^\alpha$ 型幂次关系曲线的通过坐标原点的次切线 S_α 的直线，在这里指数 α 为已给，系数 A 为任意值。 M'_0 点也可以由作一半径为 $M'M_0$ 的圆周或自 M' 点作一与横坐标轴成 45° 角的直线使与 M 点的纵坐标相交而作出。

图2表示如何应用作出切线各段的方法，来近似地作出与 x^α 成比例并通过某一给定点 K 的曲线(作图自 K 点开始)。

当 $\alpha=1$ 时， $\arctg \frac{1}{\alpha} = 45^\circ$ ，函数 $S_\alpha(x)$ 为与横坐标轴成

45° 的直线，而函数 $y=f(x)$ 则为通过坐标轴原点而与坐标轴成任意角度的直线。



曲线 $y=f(x)$ 成凸形，当 $\alpha>1$ 时转向下，而当 $\alpha<1$ 时转向上。

当 α 值为负数时($\alpha<0$)，可以利用相应于 α 绝对值的次切线 S_α 的直线，但是在这样情况下在横坐标轴上截取相应于次切线各长度的线段时，不是向左，而是向右(图3)。

除了简便以外，上引

图2 按次切线法作出幂次函数 $y = Ax^\alpha$ 。作图法之优点为：可以在

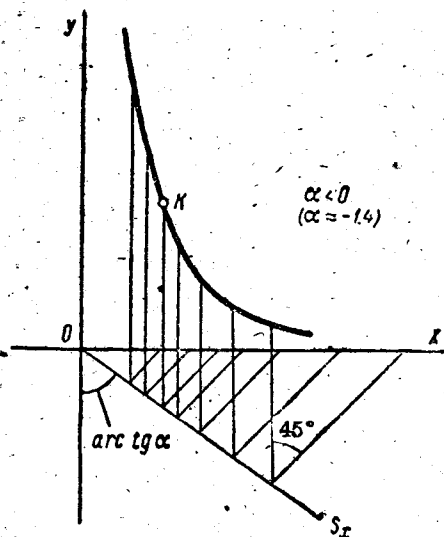


图 3. 按次切线法作出幂次函数 $y = Ax^{-\alpha}$ 。

曲线各处取得任意不同的点间间隙, 以提高作图的正确性。

对于由幂次关系式表示的曲线, 我们将不仅研究它们在横坐标轴上的次切线值 S_x , 而且也将研究它们在纵坐标轴上的次切线值 S_y 。

由方程(1), 可用 y 表示 x 如下:

$$x = \left(\frac{y}{A} \right)^{\frac{1}{\alpha}}. \quad (3)$$

Y 轴上的次切线值可以写成

$$S_y = \frac{x}{\frac{dx}{dy}} = \frac{\left(\frac{y}{A} \right)^{\frac{1}{\alpha}}}{\frac{1}{\alpha} \left(\frac{y}{A} \right)^{\frac{1}{\alpha}-1} \frac{1}{A}} = \frac{\frac{y}{A}}{\frac{1}{\alpha A}} = \alpha y. \quad (4)$$

方程(4)确定了 S_y 同样也是通过坐标原点, 但与纵坐标轴成 $\arctan \alpha$ 角之直线。

如果自纵坐标轴向左作一直线 S_y ，则不难发现这两条次切线直线具有十分有趣而且重要的性能，即半直线 S_y 为半直线 S_x 的延續。

因此，对于給定的幂次指数 α ，我們有一根共同的直綫，这根直綫通过坐标原点，并且它的一部分給出在横坐标軸上的次切綫值，而另一部分則給出纵坐标軸上的次切綫值。

幂次关系式(1)所表示的曲綫的次切綫的这个重要特性，第一，使我們能在曲綫与横坐标軸所成的傾角很小时，也即次切綫 S_x 的数值极大时便于作出各曲綫；第二，給我們控制作图正确性的方法，因为在所作出的曲綫 $y=f(x)$ 的各点，曲綫傾角应与在此点的两个次切綫值 S_x 和 S_y 相适应。

图4 为利用两个次切綫值 S_x 和 S_y 作出 α 值很小时的幂

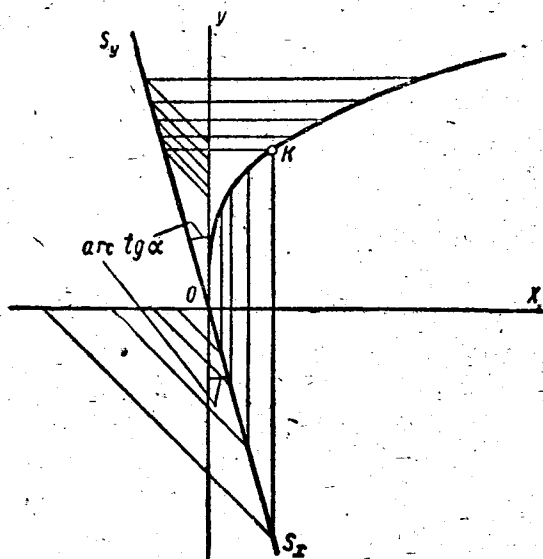


图4. 作出 α 值很小时的幂次函数。

次函数曲线的例子。如果只利用直线 S_x ，作图就很难完成，并且需要改变超出图纸范围的次切线的比例尺。

上述幂次函数曲线作图法，对于分析实验所得的假设为幂次函数的关系曲线来说，也就是对求出这类曲线的指数 α 来说，同样也是有利的。为此，人们通常将所研究的曲线重新在对数坐标系统中作出，在对数坐标系统中直线的斜度决定幂次的指数。

在利用上述方法时，无须任何重复作图即可求出可以由方程(1)表示的幂次曲线的指数。用图解方法对所分析的曲线的若干点求出两坐标轴上的次切线值，在与已知点相应的垂直线上截取这些纵横坐标轴上的次切线值，并且选出一根通过上述次切线的各点和坐标原点的直线，就足以求出幂次曲线的指数。如果这一根直线可以画出，那末，根据以上所述，它的斜度就决定 α 值。

如果次切线各点并不处在这根直线上，那末，这就是说：所研究的关系曲线不能用方程(1)来表示。

利用 S_x 和 S_y 两直线互为另一直线之连续这一特性，也大大有利于正确选择次切线直线的斜度。即使画出切线的正确性不高，以及次切线各点对两坐标轴来说散开得很显著，仍旧可以足够正确地画出通过相应于直线 S_x 和 S_y 各点和通过坐标原点的平均直线，即找出直线 S_x 和 S_y 的正确的斜度，这可在图5中看出。比较少的点数，就使我们可以得到足够正确的幂次指数 α 的平均值，而几乎与作出切线的正确性无关。

因为用这方法作出由幂次关系式表示的曲线，是以将曲线的各段用切线的线段来替换为根据的。所以，这种作图法显然具有一定的误差，可是这些误差是可以缩减至比较小的数

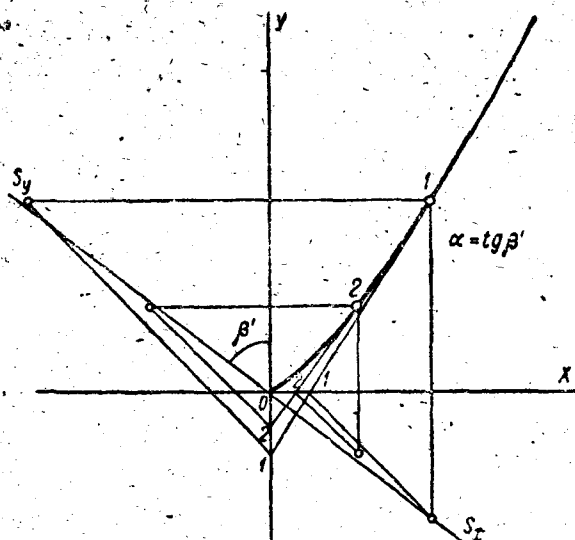


图 5. 精确作出幂次函数的次切线直线以求 α 。

值的。

作图的不正确性的主要来源之一是这样一种情况：在曲线的各段上，切线的方向是决定于相当于各段始点次切线值的射线，这就随着离开曲线上已知点的程度的增加而增加了不正确性。这种不正确性可以由不同的方法来减小，例如：

a) 作成曲线的分支后(从已知点到最远点)，利用各段始点之次切线，从已知的极限点向后退，根据各段终点的次切线作出相反的曲线(图 6)。曲线对两坐标轴的真正斜度将位于两已作出之曲线分支间，并且可以由位于它们中间的曲线来求出。利用了这一平均曲线，可以自已知点作出一校正过的曲线；

b) 可以计算曲线的第二点(辅助点)，利用这一点，可以校正已知曲线；

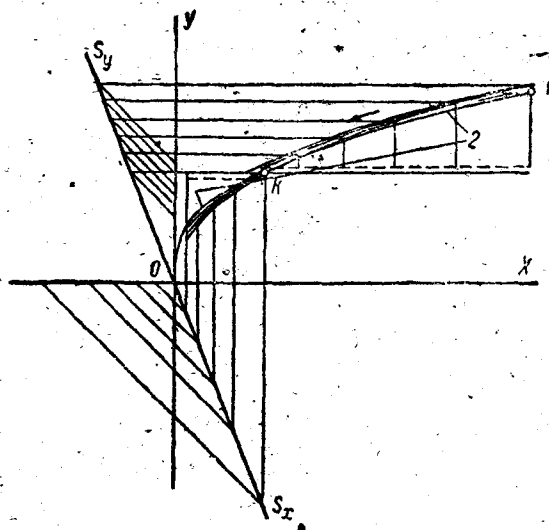


图 6. 按次切线法精确作出幂次函数:

1—计算点; 2—校正曲线。

Б) 给出横坐标(或纵坐标)的一定的相等各分段后, 可以取得各该分段中点的次切线斜度; 同时第一段应该取得等于其余各段之半。

我们能够在曲线的不同各点取出分段的各种长度, 这也就使我们有可能找到对作图的正确性最为有利的曲线各段的长度。我们能够利用已知曲线各点次切线直线的任意部分——半直线 S_x 和 S_y , 这也使作图更加方便。

利用 45° 角的三角板可使作图速度加快; 将三角板作平行移动, 使其一角沿次切线直线移动, 就求得已知曲线切线的方向(图 7)。

上述方法在若干情形下, 即当必须对幂次函数作近似而迅速的评价时是有用的, 特别是当幂次的指数为分数时更为

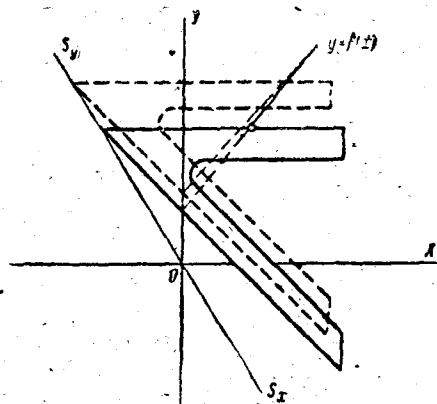


图 7. 按次切线法作幂次函数的曲线时三角板之使用法。

有用，因为这时候不经过计算要对函数的变化进行评价是有困难的。

2. 有关该项图解方法的若干一般的意见

在上面所建议的幂次关系曲线的近似作图法，是以一般的原理为出发点的，其他基于利用曲线的次切线和次法线的特性的作图法在一定程度上也是根据这些一般原理的。尤其是，应用次法线和次切线的特性来解技术问题，在苏联电学者 B. A. 托尔文斯基 (B. A. Толвинский) 和 M. B. 柯斯秦珂 (M. B. Костенко) 的著作中常常可以碰到。B. A. 托尔文斯基教授在许多确定电机内损耗的著作中，应用了次法线的方法，而 M. B. 柯斯秦珂利用了具有恒值的横坐标轴上次切线的指数曲线的特性，来解应用于防止过电压问题中的常系数线性微分方程。

由于 M. B. 柯斯秦珂所建议的方法可以应用来解一系列

技術問題，其中也包括關於電器製造的問題。因此，在這裡我們將簡短地敘述這個方法的實質，這個方法是根據

$$y = Ae^{-\frac{t}{T}} \quad (5)$$

形式的曲線在橫坐標軸上的次切綫具有等於常數 T 的值。

假定有一個一階微分方程

$$\frac{dy}{dt} + \frac{y}{T} = f(t), \quad (6)$$

式中 T —— 常數，而 $f(t)$ —— 給定的 t 的函數。

這一方程，可以寫成下列形式：

$$\frac{dy}{dt} = \frac{Tf(t) - y}{T} \quad (6a)$$

• 如果作出 $Tf(t)$ 的函數，把它沿橫坐標軸自縱坐標軸移動一量 T ，那末，根據方程 (6a)，聯接曲線 $Tf(t)$ 和自此曲線移動一橫坐標差為 T 的曲線 $y = f(t)$ 上的點的直綫的斜度等於未知曲線 $y = f(t)$ 上切綫的斜度。如果在縱坐標軸上截取 $t = 0$ 時的 y 的起始值（等於 y_0 ），並且把所得點和曲線 $Tf(t)$ 的原點聯接起來，那末，在某一段 Δt 上，我們得到未知曲線 $y = f(t)$ 的綫段。

我們再轉到以後各點，即可得到曲線的以後各段。

取在含有恒定電阻 R 和恒定電感 L 的電路內電流增長的方程為例，在該電路內加上一個隨時間而變化的交變電壓 $U(t)$ ，則

$$U(t) = Ri + L \frac{di}{dt} \quad (7)$$

或

$$\frac{di}{dt} + \frac{i}{\frac{L}{R}} = \frac{U(t)}{L} \quad (7a)$$

作出一自縱坐标軸移动一横坐标值 $T = \frac{L}{R}$ 的曲线

$$\frac{L}{R} \frac{U(t)}{L} = \frac{U(t)}{R},$$

并且考虑到 $i|_{t=0} = 0$, 我们就可以对給定的 $U(t)$, L 和 R 作出电流曲线 $i(t)$ (图 8)。

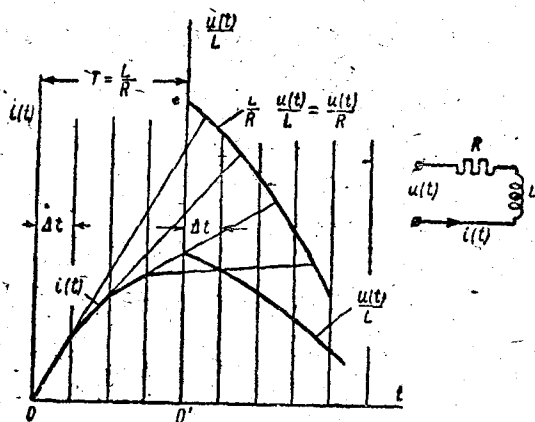


图 8. 应用 M. B. 柯斯秦珂法作出在加有交变电压的电路中的电流曲线。

M. B. 柯斯秦珂也将他的方法应用于较高阶的微分方程, 显然, 他的方法可以使我们对一系列计算问题得到适宜的近似解。

在下面我们将转过来研究在作次切线和次法线时经常遇到的个别几何要素间的若干共同关系。

假定我们有(图 9)曲线 $y = f(x)$ 的某一段, 在此段曲线的 $M(x, y)$ 点, 作出曲线的切线和法线。如以 S_x 和 n_x 来表示 X 轴上次切线和次法线的长度, 以 S_y 和 n_y 来表示 Y 轴上次切线和次法线的长度, 则由初等几何上的相似关系, 可以看出 M 点坐标 x, y 与 S_x, S_y, n_x, n_y 各量间的下列关系是正确的:

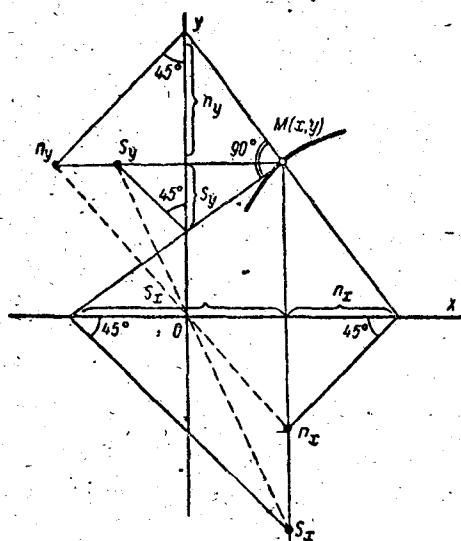


图9. 曲线的次切线和次法线间共同关系的确定。

$$S_x S_y = n_x n_y = xy; \quad (8)$$

$$S_x n_x = y^2; \quad (9)$$

$$S_y n_y = x^2 \quad (10)$$

由这些关系式可知: 不可能为任意的 S_x 和 S_y (或 n_x 和 n_y) 值找出相应曲线的线段。但是, 如果已有给定曲线 $y = f(x)$, 和曲线 $S_x = \varphi_1(x)$, 则无须作出各切线就可以找出曲线 $S_y = \varphi_2(y)$ 。

如果象我们从前所做的一样, 在纵横坐标轴的外面作出曲线 $S_x = \varphi_1(x)$ 和 $S_y = \varphi_2(y)$, 那末, 可以引伸出这些曲线的有趣的特性, 即联接相应于曲线 $y = f(x)$ 上同一点的 S_x 和 S_y 曲线上的点的直线, 总是通过坐标原点 (图9)。

次切线 (或次法线) 曲线的这种重要的特性, 使我们可以

在具有給定曲綫和一条次切綫(或次法綫)曲綫的情况下很簡單地作出第二条次切綫曲綫。这样,为要根据曲綫 $y=f(x)$ 的一点和曲綫 S_0 的一点找出曲綫 S_y 相应的一点,只要通过 S_0 点作一通过坐标原点的直綫,并找出它与通过曲綫 $y=f(x)$ 相应点而平行于横坐标軸的直綫的交点就可以了。

此外,已知 S_0 和 S_y 两曲綫,用类似的方法同样也可以很簡單的对幂次函数以外的各种函数作出所求曲綫 $y=f(x)$,无須作出切綫;在幂次函数的情形下,两曲綫 S_y 和 S_0 轉变成共同的一根直綫。

在两坐标軸上作出次切綫曲綫,使我們在一系列情形下可以另外得到一些在实用上很是方便的作图法。

以下我們將研究一种个别的情形,即研究上面提到过的极常用的(在发热,短路电流,絕緣及許多其他問題內常碰到的)指数函数曲綫:

$$y = Ae^{-\frac{t}{T}}$$

此曲綫之 $S_0 = T = \text{常数}$ 。

为求出 S_y 我們將以 y 来表示 t

$$-\frac{t}{T} = \ln \frac{y}{A}; \quad t = -T \ln \frac{y}{A}$$

由此

$$S_y = \frac{t}{\frac{dy}{dy}} = \frac{-T \ln \frac{y}{A}}{-\frac{T}{y}} = y \ln \frac{y}{A} \quad (11)$$

由表示式(11)可知: 指数函数之曲綫 S_y 与常数 T 无关,因而,具有給定函数幅值 A 的 S_y 曲綫当 T 为任意值时都具有不变的形式。如果将 S_y 用标么值来表示,这就变得很清楚