

测量用互感器及其测试仪器丛书

升压升流器与负荷箱

● 赵屹涛 赵修民 编著

23



中国水利水电出版社
www.waterpub.com.cn

测量用互感器及其测试仪器丛书

升压升流器与负荷箱

◎ 赵屹涛 赵修民 编著



中国水利水电出版社
www.waterpub.com.cn

内 容 提 要

本书主要介绍升压器、升流器以及电压负荷箱和电流负荷箱的结构、原理及其应用。其中升流器和升压器部分还涉及与其配套使用的调压器选用，这不仅适用于互感器测试，也可用于其他基本电工试验。负荷箱部分除了介绍普遍使用的负荷箱外，还根据互感器负荷的原理，介绍了可能发展和应用的各种新型负荷箱。

本书适合从事互感器科研、设计和试验的科技和试验人员阅读，也可供相关专业人员和院校师生参考。

图书在版编目 (CIP) 数据

升压升流器与负荷箱 / 赵屹涛, 赵修民编著. —北京:
中国水利水电出版社, 2005

(测量用互感器及其测试仪器丛书)

ISBN 7-5084-3274-6

I. 升... II. ①赵... ②赵... III. 升压器—基本知识
IV. TM423

中国版本图书馆 CIP 数据核字 (2005) 第 106535 号

书 名	测量用互感器及其测试仪器丛书 升压升流器与负荷箱
作 者	赵屹涛 赵修民 编著
出版 发行	中国水利水电出版社 (北京市三里河路 6 号 100044) 网址: www.waterpub.com.cn E-mail: sales@waterpub.com.cn 电话: (010) 63202266 (总机)、68331835 (营销中心)
经 售	全国各地新华书店和相关出版物销售网点
排 版	中国水利水电出版社微机排版中心
印 刷	北京市兴怀印刷厂
规 格	850mm×1168mm 32 开本 5.125 印张 129 千字
版 次	2005 年 10 月第 1 版 2005 年 10 月第 1 次印刷
印 数	0001—7000 册
定 价	18.00 元

凡购买我社图书, 如有缺页、倒页、脱页的, 本社营销中心负责调换

版权所有·侵权必究

目 录

绪论	1
第 1 章 升压器	4
1.1 基本结构和标志	5
1.2 单变比和多变比	6
1.3 升压器的额定电压和额定容量	9
1.4 带升压器的电压互感器	10
1.5 升压器与电压互感器	16
第 2 章 升流器	17
2.1 基本结构和标志	18
2.2 单变比和多变比	19
2.3 升流器的主要技术参数	22
2.4 升流器及调压器的串并联	24
2.5 升流器的实际容量和设计	30
2.6 减小所需升流器容量的途径	37
2.7 带升流器的电流互感器	43
2.8 升流器电流互感器	48
第 3 章 电压负荷箱	51
3.1 基本原理和结构	52
3.2 普通电压负荷箱	54
3.3 互感器式电压负荷箱	55
3.4 仿真电压负荷箱电压转换器	62
3.5 FYF1 型 10 进位仿真电压负荷箱	73

3.6	微机“虚拟”电压负荷箱	86
第4章	电流负荷箱	91
4.1	基本原理和结构	92
4.2	普通电流负荷箱	93
4.3	互感器式电流负荷箱	94
4.4	电流互感器的仿真负荷	99
4.5	FYF2型10进位仿真电流负荷箱	104
4.6	微机“虚拟”电流负荷箱	112
附录1	测量用电流互感器检定规程 (JJG313—1994)	116
附录2	测量用电压互感器检定规程 (JJG314—1994)	139
	参考文献	159

结 论

电压互感器和电流互感器是计量法规定的强制检定产品，按照检定规程^[1,2]的规定，每两年都要对计量用电压互感器和电流互感器进行检定。检定互感器时所需的仪器设备，除了标准互感器和互感器校验仪外，还需要电源设备和二次负荷。电源设备由调压器以及与它配套的升压器或升流器组成，二次负荷则由相应的电压负荷箱或电流负荷箱提供。

升压器和升流器本身不是计量器具，只要合理地选用，并能够为被检互感器提供检定时所需要的电压或电流即可。

互感器在检定时的二次负荷，一般也就是其所带负荷箱（包括其连接导线）的误差，应不超过其标称负荷值的3%。因此负荷箱也作为计量器具使用，同样需要定期进行检定。

关于对负荷箱误差的规定，最早见于1955年苏联《测量互感器检定规程》（193—55）：负荷箱的基本误差在50Hz时，不得超过表1中（1）所列之值。在周围介质温度改变 $\pm 10^{\circ}\text{C}$ 的情况下，负荷箱的误差变化不得超过 $\pm 2\%$ 。

表1中（1）对电流负荷箱误差规定为 $\pm 3\% \pm 0.003\Omega$ ($I_n=5\text{A}$) 和 $\pm 3\% \pm 0.02\Omega$ ($I_n=1\text{A}$)，对电压负荷箱误差规定为 $\pm 4\%$ ，这样的表示方法是不明确的。但是从有功分量和无功分量误差相同且没有提及功率因数（即与功率因数无关）来看，可以认为：有功分量和无功分量的允许误差均应为 $\pm 3\% Z \pm 0.003\Omega$ 。由此可见，此规程对负荷箱准确度的要求是较宽的。

1975~1983年以后，我国检定规程^[3~5]规定负荷箱的允

许误差如表 1 中 (2), 明确规定了有功分量的误差为 $\pm 3\%R$, 无功分量的误差为 $\pm 3\%X$, 而且把常数项的士号改为十号, 同时规定当功率因数为 1 时, 残余无功分量误差为 $\pm 3\%Z$ 。而在 1994 年的电流互感器检定规程^[2]中, 把电流负荷箱改为电流负荷, 准确度要求与表 1 中 (2) 相同, 但取消了常数项; 同时提出按原规程生产的负荷箱允许在限定条件下使用。

表 1 负荷箱的允许误差

负荷箱	有功分量	无功分量	规定出处
电流负荷箱 $I_n=5A$ $I_n=1A$	$\pm 3\% \pm 0.003\Omega$ $\pm 4\% \pm 0.02\Omega$	$\pm 3\% \pm 0.003\Omega$ $\pm 4\% \pm 0.02\Omega$	(1) 1955 年苏联规程
电压负荷箱	$\pm 4\%$	$\pm 4\%$	
电流负荷箱 $I_n=5A$ $I_n=1A$	$(\pm 3 + 0.3/R)\%$ $(\pm 3 + 2/R)\%$	$(\pm 3 + 0.3/X)\%$ $(\pm 3 + 2/X)\%$	(2) 我国规程 JJG 313—83 和 JJG 314—83 注: 当功率因数为 1 时, 残余无功分量不得大于额定负荷值的 $\pm 3\%$ 。
电压负荷箱	$\pm 3\%$	$\pm 3\%$	
电流负荷箱 $I_n=5A$ $I_n=1A$	$\pm 3\%Z \pm 0.003\Omega$ $\pm 3\%Z \pm 0.02\Omega$	$\pm 3\%Z \pm 0.003\Omega$ $\pm 3\%Z \pm 0.02\Omega$	(3) 本书建议
电压负荷箱	$\pm 3\%Y$	$\pm 3\%Y$	

由此可见, 表 1 中 (2) 比表 1 中 (1) 对负荷箱准确度的要求高得多, 而 1994 年规定的要求更高。即使负荷箱的准确度都是 3%, 在不计常数项时, 当功率因数为 0.8 时, 表 1 中 (2) 的误差允许值分别为表 1 中 (1) 的 0.8 (有功分量) 和 0.6 (无功分量) 倍; 当功率因数为 0.1 时, 则分别为 0.1 和 0.995 倍, 对有功分量的准确度相当于提高了 10 倍, 这既做不到也无必要。而当功率因数为 1 时, 则表 1 中 (2) 和表 1 中 (1) 的允许误差却相同, 可见表 1 中 (2) 允许误差的规定

是不够合理的。

在分析计算检定互感器的综合误差时，所有误差都是按复数误差计算^[6~8]，如复数误差为10%，即意味着其同相分量和正交分量的误差均为10%，这也就是说其中负荷箱的误差也是按同相分量和正交分量均为3%阻抗或导纳计算的。因此，没有必要单独对负荷箱的误差提出特别高的要求。

据此作者认为^[9]：负荷箱的允许误差按表1(3)规定，有功分量和无功分量的误差均为 $\pm 3\%Z$ 或 $\pm 3\%Y$ 。这样，就可取消专门对残余无功分量的规定，是比较合理的。据了解，国外进口的负荷箱其误差一般也是这样规定的，而不满足表1(2)的要求。同时考虑到电阻值和电抗值很小时的制作困难，常数项还是需要的，且应为±值，如表1中(3)所示。同时这样比较小的常数项对被检互感器的影响基本上可略去不计。

有关标准互感器和互感器校验仪，国内已有《测量用互感器》、《电压互感器》、《电压比例标准》、《电流互感器》、《电流比例标准》和《互感器校验仪》等著作。以下专门介绍升压器、升流器以及电压负荷箱和电流负荷箱。

第 1 章 升 压 器

在电压互感器的检定过程中，用来给标准和被检电压互感器提供相应电压的设备称为升压器，这里所述的主要是这种专门用于检定电压互感器的升压器。检定规程^[1]规定，电压互感器要在 20%、50%、80%、100% 和 120% 额定电压（对于实验室用精密互感器）或 80%、100% 和 120% 额定电压时（对于电力互感器）下进行检定。据此，升压器的输出电压应能达到被检电压互感器的 120% 额定一次电压，同时还应起到隔离作用，使电压互感器能够安全正确地进行检定工作。

电压互感器的检定线路如图 1-1 所示，图中 T 为调压器，用来调节输出电压的大小； S 为升压器，与调压器配合，用来提供被检电压互感器 P_x 所需的一次电压。 Y 为电压负荷箱，用来给被检电压互感器加上规定的负荷； P_0 为标准电压互感器，其电压比与被检电压互感器相同，作为标准用来与被检电压互感器进行比较，得到二者的二次电压之差即差压； HE 为互感器校验仪，用来测试差压与二次电压两相量之比，即被检电压互感器相对于标准互感器的误差。校验仪中的 D 端钮已接接地端钮，接地端钮应可靠接地。

图中加“*”号的绕组一端（或标志为 A 或 $220V$ 的）为极性端，即高压端，在升压器和电压互感器的所有端钮连接中，均应注意必需极性端与极性端对接，非极性端处于地电位。无论被检互感器本身是全绝缘还是半绝缘，在检定时，其高压绕组的非极性端（标志为 X 或 N ）都要接地，因此升压器都是半绝缘的，使用时也要注意其极性，特别是高压端的极

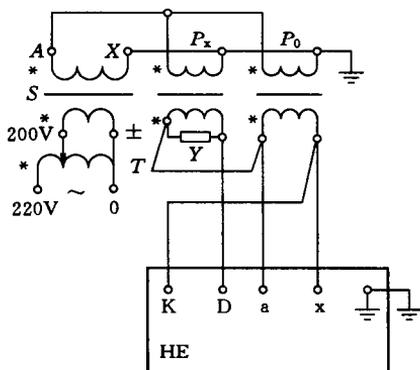


图 1-1 电压互感器检定线路

性切不可接错。220V 市电输入调压器时，220V 火线应接高压端，0 线应与调压器的地电位端以及升流器的土端钮相连接，以确保试验时设备和人身安全。

1.1 基本结构和标志

升压器实际上就是一种专用的单相变压器，其基本原理如图 1-2 所示， T 为铁心，通常使用的材料为冷轧硅钢片； N_1 为一次输入绕组， N_2 为二次输出绕组，都是由铜漆包线绕制而成。当一次输入绕组加上电压 U_{S1} 时，二次输出绕组感应出电压 U_{S2} ，在不考虑绕组阻抗压降时：

$$\frac{U_{S2}}{U_{S1}} = \frac{N_2}{N_1} \quad (1-1)$$

$$U_{S2} = \frac{N_2}{N_1} U_{S1} \quad (1-2)$$

式中 N_1 —— 一次绕组匝数；

N_2 —— 二次绕组匝数。

由式 (1-2) 可以看出，若 $N_2 > N_1$ ，

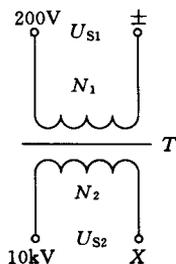


图 1-2 升压器原理线路

则 $U_{s2} > U_{s1}$ ；反之亦然。

电压互感器的规格很多，例如电厂和供电线路上使用的高电压互感器，一般一次电压在 10kV 以上，工厂和实验室等使用的电压互感器，除与电厂和供电线路上使用的同一电压等级的电压互感器外，还有一次电压在 50V 到 1kV 的低压电压互感器，另外还有微机使用的电压互感器，一般一次电压在 100V 以下。对不同电压等级的电压互感器，要升到相应的电压就需要不同的升压器，因此升压器与电压互感器相同，也有不同的电压等级与规格。

由图 1-1 可见，升压器的一次绕组即输入端是并联接在调压器的输出端。而一般单相调压器的输入电压为 220V，可以直接接在市电电源上，其输出电压为 0~250V。因此升压器的最大输入电压一般也都是按 250V 设计和标志的，如果输出电压按被检电压互感器的额定电压例如 10kV 设计和标志，即其电压比为 250V/10kV，最大输出电压 10kV，而检定电压互感器需要 120% 额定电压，即 12kV；如果按最大输出电压设计和标志，则升压器的实际电压比应为 250V/12kV。为了便于选用，按照作者的建议，山西生产的有些升压器，输出电压按被检电压互感器的额定电压标志，而最大电压按 125% 额定电压设计，稍留点裕度；输入电压则相应按 200V 标志：例如输入 200V、±，输出 10kV、X，且 200V 和 10kV 端钮为极性端，如图 1-2 所示；其电压比按标志为 200V/10kV，实际上是 250V/12.5kV，可在 120% 额定电压即 12kV 下工作。

1.2 单变比和多变比

10kV 的升压器用于检定 10kV 电压互感器，在 20%~120% 额定电压时为 2~12kV，则调压器的输出为 40~240V，是很合适的。若使用 10kV 的升压器检定 2kV 的电压互感器，则调压器的输出电压仅为 8~48V，而且这时升压器的容量也

只有额定容量的 1/5。若用来检定更低电压的互感器，则不仅调压器的细度不够，不能准确地读出被检定点的电压，而且可能容量也不够。因此升压器的使用范围是有限制的，例如 10kV 的升压器可以用来检定 2~10kV 的电压互感器，而不能用来检定 1000V 以下的电压互感器。

为了使升压器能够用于多种电压等级的互感器检定，可以制成多电压比的升压器。多电压比的升压器有两种结构：即一次抽头或串并联式和二次抽头或串并联式。

1.2.1 一次抽头或串并联结构

由于升压器的一次接调压器，其输入电压是固定的，如上所述其输入电压为 0~250V。如果升压器一次做成抽头或串并联式的，例如采用绕组抽头或串并联结构，做成有 100V、200V 和 400V 共 3 档电压，即其一次绕组匝数为正常的 200V 绕组匝数的一半时，其电压为 100V；为正常绕组匝数的一倍时，其电压为 400V。那么对于 100V 绕组，虽然二次能同样升至 120% 额定电压，但是调压器的输出电压降低一半，容量降低一半，调节电压的细度也降低一半。而对于 400V 绕组，调压器最大电压只能升到 250V，即升压器的一次输入电压大约降低一半，其二次输出电压也按比例约降低一半，这虽然提高了输出电压的调节细度，但是升压器的容量却也降低一半。

这也就是说，升压器的一次抽头或串并联结构，不是使自身的容量降低，就是使所接的调压器容量降低，因此升压器的一次一般都不宜做成抽头式的。只有个别为了在低电压下提高调节细度，例如 10kV、1kVA 的升压器用于给 5kV 以下的电压互感器供电，才用了串并联结构，以提高调节细度，如图 1-3 所示。图中一次绕组由相同导线相同匝数的两

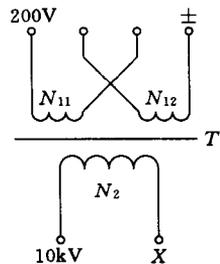


图 1-3 一次串并联的升压器

绕组构成，正常并联使用，升压器输出电压为 10kV，容量 1kVA；而串联时，升压器输出电压为 5kV，容量 0.5kVA；一次绕组导线截面积减少一半，正好容量也降低一半。实际上 10kV、1kVA 升压器给 5kV 的电压互感器供电，无论是否采用串并联结构，其输出容量都是 0.5kVA，而采用串并联结构仅仅为了充分利用绕组，减少绕组导线的截面。

1.2.2. 二次抽头或串并联结构

对于 10kV 以上高压升压器，由于输出电压高，如果做成抽头或串并联结构，不仅出线头的绝缘很困难，而且抽头式的使用也不安全。例如，二次侧有 10kV 和 35kV 的抽头，当用于检定 10kV 的互感器时，升压器 35kV 的抽头就升到 35kV，电压高显然是不安全的。

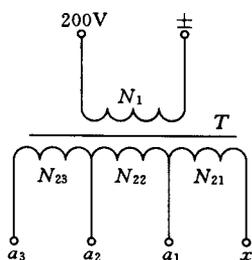


图 1-4 二次抽头的
多变比升压器

因此，10kV 以上的升压器，通常都是单电压比的，原理线路如图 1-2 所示。只有二次电压在 1000V 以下的升压器才做成二次抽头式的，如图 1-4 所示。图中以三个抽头为例，二次有 a_1x 即 N_{21} 、 a_2x 即 N_{22} 和 a_3x 即 N_{23} 三个绕组，使用时接 a_1x 、 a_2x 或 a_3x 端钮，就可得到不同的输出电压：

$$U_{21} = \frac{N_{21}}{N_1} U_1 \quad (1-3)$$

$$U_{22} = \frac{N_{22}}{N_1} U_1 \quad (1-4)$$

$$U_{23} = \frac{N_{23}}{N_1} U_1 \quad (1-5)$$

式中， U_{21} 、 U_{22} 和 U_{23} 分别为用不同抽头产生的二次电压。由式 (1-3) ~ 式 (1-5) 可知：

$$U_{23} > U_{22} > U_{21} \quad (1-6)$$

只要选择不同的绕组匝数，就可得到不同的输出电压值。有关低压升压器的详细分析讨论，见升流升压器部分。

1.3 升压器的额定电压和额定容量

升压器与标准电压互感器通常是配套使用的^[10]，因而在购买标准电压互感器的时候就应配套购买升压器。升压器的主要技术参数包括额定电压和额定容量。目前国内常见的升压器有100~1000V 低压升压器、10、35、50、100、220kV 高压升压器等，低压升压器的容量一般为300~500VA，高压升压器的容量一般为1~5kVA。

1.3.1 升压器的额定电压

升压器的最主要的技术参数就是额定电压，它体现了该升压器输出电压及其能够使用的工作范围，任何一台升压器都可在低于其120%额定电压下运行。例如10kV 单变比升压器，就是为10kV 的电压互感器配套使用的，能够在20%~120%额定电压下检定10kV 以下电压互感器。额定电压只是说明升压器可以升到的电压，而并不一定要在这样高的电压下工作，只要调压器的调节细度允许，也可以检定比升压器额定电压低的电压互感器，例如10kV 升压器最低可以用于检定2kV 电压互感器。单变比升压器用于检定低电压的电压互感器时，其容量和调节细度按比例下降，而使用却很安全。

1.3.2 升压器的额定容量

升压器的另一个主要技术参数就是额定容量，一般简称容量，它体现了升压器所允许带的最大负荷电流也叫额定电流。升压器容量等于额定电压与额定电流的乘积。若以 U_n 表示升压器的额定电压(V)， I_n 表示额定电流(A)，则升压器的容量 S_n (VA)和额定电压的关系是：

$$S_n = U_n I_n \quad (1-7)$$

例如，10kV 容量为1kVA 的升压器，其额定电流

为 0.1A。

升压器的额定电流只是说明升压器允许通过的最大电流，并不是使用时升压器的电流必须达到额定电流。升压器的负荷电流不超过额定电流，则升压器运行就安全。如果负荷电流超过额定电流就叫过载，而过载容易烧坏升压器的绝缘或导线，造成升压器短路或开路。

由图 1-1 可见，升压器是给标准和被检电压互感器供电的，因此它在使用时的实际容量 S 为标准互感器的容量 S_0 （包括空载容量和二次负荷即校验仪工作电压回路容量，后者一般为 0.2VA，可略去不计）和被检互感器的容量 S_x （包括空载容量和二次负荷容量）之复数和，一般应不超过其额定容量：

$$S = S_0 + S_x \leq S_n \quad (1-8)$$

升压器与调压器连接和配套使用，调压器除了通过升压器给标准和被检互感器供电外，还承担升压器的空载容量，升压器的空载容量一般约为其额定容量的 5%~10%，因此二者应选用相同的容量。如调压器的容量大于升压器，如大马拉小车，虽可使用，但比较浪费；如调压器的容量小于升压器，则如小马拉大车，可能拉不动而烧坏调压器。由于检定电压互感器是短期运行，调压器和升压器均允许过载 120%，即允许在额定电流和 120% 额定电压下短期工作。10kV 以上高压升压器的容量一般为 1~5kVA，电压越高容量越大。

1.4 带升压器的电压互感器

在电压互感器的检定中，升压器和标准电压互感器都是必须的设备，二者不仅要同时存在，而且升压器的输出电压与电压互感器的一次电压相等又相连接。升压器和电压互感器都是通过其绕组匝数按比例转换电压，只是二者的转换功能不同，升压器通过电压比转换用来传递能量，应有足够大的转换容

量；而电压互感器通过电压比转换用来测量，则要保证其电压比转换的准确度，一般容量很小。如果在电压比转换过程中，既能传递能量，又能保证转换的准确度，那么就有可能制成同时具有升压器和电压互感器功能的新设备，可称它为带升压器电压互感器^[11]。带升压器电压互感器主要作为标准电压互感器，用来检定电压互感器，同时给被检互感器提供电源。

1.4.1 工作原理

带升压器电压互感器的原理线路如图 1-5 所示。图中 N_s 和 U_s 为升压器的输入绕组和输入电压； N_1 和 U_1 为升压器的输出绕组和输出电压，同时也是电压互感器的一次绕组和一次电压，即升压器的输出电压 U_{s2} 就是电压互感器的一次电压 U_1 ； N_2 和 U_2 为电压互感器的二次绕组和二次电压。这样，原来升压器和电压互感器是两台设备，可以合并为一台设备，二者共用一个铁心，共用一个高压绕组，即原来升压器的输出绕组与电压互感器的一次绕组对接，现在合并为一个共用绕组即一次绕组，既节省了一台设备，又方便了接线。

利用带升压器电压互感器检定电压互感器的原理线路如图

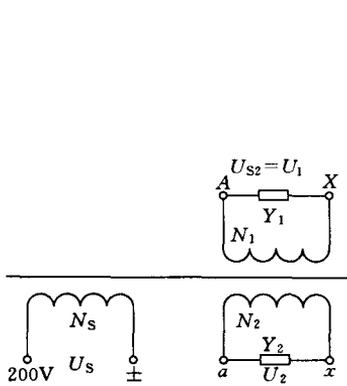


图 1-5 带升压器电压互感器原理线路

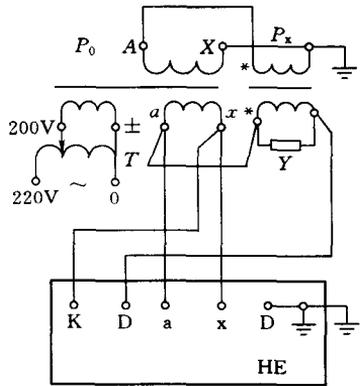


图 1-6 带升压器电压互感器检定线路

1-6 所示。图中 P_0 为带升压器标准电压互感器，其他符号意义与图 1-1 相同。

带升压器电压互感器的输出负荷有一次负荷 Y_1 和二次负荷 Y_2 。二次负荷即为互感器校验仪工作电压回路负荷，一般约为 0.2VA，可略去不计，因此一次负荷也就是升压器的负荷，为被检互感器 P_x 的空载负荷 Y_m 和折算至一次的二次负荷 Y 的复数和，即

$$Y_1 = Y_m + Y' \quad (1-9)$$

式中 Y' —— Y 的折算值。

国内生产的带升压器电压互感器最多的是 0.05 级 10kV/100V，额定一次负荷为 100VA，即 $Y_1 = 0.001\text{mS}$ 。准确级最高的为 0.01 级，电压比最多的是一次 2~10kV，二次 100V 和 $100/\sqrt{3}\text{V}$ 。

如上所述，当 10kV 的升压器用于 2kV 的电压互感器供电时，其容量按比例下降，因此相应于一次电压 2~10kV，额定一次负荷为 20~100VA，相应为 0.005~0.001mS。

1.4.2 误差和负荷

带升压器电压互感器的误差由其一次和二次负荷决定，二次负荷很小可略去不计，因此其误差就主要由一次负荷 Y_1 决定。对于 10kV 高压互感器，高压绕组即一次绕组层间和匝间都有分布电容，产生泄漏负荷 Y_c ，于是带升压器电压互感器的复数误差：

$$\epsilon = Z_1(Y_1 + Y_c) \quad (1-10)$$

式中 Z_1 ——电压互感器一次绕组内阻抗，复数。

由式 (1-10) 可见，带升压器电压互感器的误差由两部分组成，一是 $Z_1 Y_c$ ，相当于空载误差， Y_c 是常数，容性；二是 $Z_1 Y_1$ 为负荷误差，与负荷 Y_1 成正比， Y_1 由被检互感器的一次负荷（包括空载、泄漏和二次负荷）决定，一般是感性。对于 10kV 电压互感器，一般 $Y_c < Y_1$ 。因此在额定一次负荷