

〔苏联〕M.F.盖尔青什欽著

压缩气体电力电缆



科学技術出版社

內容 摘 要

本書專講壓縮氣體電力電纜。研究這些電纜工作的物理基礎、結構和工藝，製造時所採用的材料，電纜的一般試驗和型式試驗，接頭盒和封端盒的結構，電纜的敷設與它運行的特點。

本書可供生產或使用電力電纜部門的工程師和技術員參考。並可供高等工業學校電氣絕緣與電纜技術專業教師和學生參考。

壓縮氣體電力電纜

СИЛОВЫЕ КАБЕЛИ СО СЖАТЫМ ГАЗОМ

原著者〔苏联〕М. Г. ГЕРЦЕНШТЕЙН

原出版者 ГОСЭНЕРГОИЗДАТ 1947年版

譯 者 李 彬 权

校 閱 者 徐 祥 錦 王 紹 先

*

科 學 技 術 出 版 社 出 版

上海南京西路 2004 号

上海市書刊出版業營業許可證出 079 号

啓智印刷厂印刷 新華書店上海發行所總經售

*

統一書號：15119·623

开本 850×1168 稀 1/32 · 印張 4 1/2 · 字數 107,000

1958年3月第1版

1958年3月第1次印刷 · 印數 1—1,800

定價：(10) 0.75 元

原序

大約在十五年以前，在國外出現了第一批壓縮氣體電力電纜。這幾年在試驗室和工業運行中研製並試驗了大量不同類型和不同結構的電纜。人們對壓縮氣體電力電纜的興趣逐漸增長起來了，並且，雖然在戰時的困難情形下，在最近的五六年中，不論在英國或者在美國，都在大大地加強研究和掌握壓縮氣體電力電纜的工作。無疑地，在這個時期電力電纜方面的改進工作，基本上是趨向於研製壓縮氣體電纜的合理結構。

目前在國外已有數十根工業用壓縮氣體電纜的線路，並且數量一年比一年顯著地增加着。

這種電纜在蘇聯沒有製造過，也沒有使用過，因此擺在我國工業面前的就是掌握和運用這種電纜到我國動力事業上去的問題①。

應該指出，壓縮氣體作為絕緣也能有效地應用於其他類型的電纜中，例如，用在廣播電台的高頻電纜中，因為它的絕緣必須在相當高的電位梯度下僅具有最小的介質損耗來工作。

本書只研究壓縮氣體電力電纜。

作者對 A. M. 維爾尼克同志在選擇本書材料時所給予的帮助表示感謝。

作 者

① 目前蘇聯已經製造電壓 35 千伏以下的壓縮氣體電力電纜，並已開始運行
——譯者注。

目錄

原序	1
結論	1
第一章 壓縮氣體電纜工作的物理基礎		6
1. 電纜絕緣中氣泡的作用	6
2. 壓縮氣體電纜結構的種類	15
第二章 結構和工藝		19
3. 壓力電纜	19
4. 氣套電纜	24
5. 卡蘭特爾公司的氣套電纜	25
6. 氣室電纜	27
7. 充氣電纜	31
8. 葛洛佛爾工廠的預浸漬紙絕緣電纜	31
9. 通用電器公司的除膠絕緣和	
3. 有特殊槽的電纜	37
10. 通用電纜公司的無鉛包皮電纜 (SMD 電纜)	45
11. 浸氣電纜	49
12. 線芯的結構	52
13. 供含有氣體間隙的絕緣用的 紙厚度	54
14. 貧乏絕緣的工藝法	55
第三章 材料		57
15. 氣體	57
16. 電纜紙	68
17. 浸漬劑	69
18. 鉛包皮	74
19. 作為壓力隔膜(薄膜)用的鉛 包皮	74
20. 高抗蝕性的合金鉛包皮	79
第四章 壓縮氣體電纜的試驗、電特性及熱特性		81
一、一般試驗		81
21. 電容和介電系數	82
22. 游離曲線	83
23. 高壓試驗	84
24. 鉛包皮的密封性試驗	85
二、型式試驗		86
25. 浸漬劑的溢出試驗	86
26. 不同壓力下的游離曲線	87
27. $tg \delta$ 和溫度的關係	88
28. 交流高压试驗	89
29. 穩定性試驗	92
30. 游離所引起的过程的特征	94
31. 冲擊試驗	98
32. 热阻	100

第五章 接头盒	103
33. 壓力電纜的接頭盒	103
34. 莫洛佛爾工廠的預浸漬紙絕緣充氣電纜的接頭盒	106
35. 通用電器公司除膠絕緣充氣		
第六章 設設	115
38. 輸送管	115
39. 拉放電纜	118
40. 由於溫度變化所產生的移動		
第七章 運行	124
41. 發生漏氣時防止刺穿的設備		
42. 漏氣時電纜絕緣工作的條件		
43. 漏氣處的確定		133

參考文獻

緒論

1923年年底在意大利的勃魯蓋利奧(米蘭附近),比雷爾利公司①曾敷設了第一条电压为132千伏、线芯截面为50平方公厘、長为610公尺的試驗性充油電纜線路。而正式投入运行的是1927年的6月和8月里,通用电器公司②和比雷爾利公司所制造的敷設在芝加哥和紐約的最初二条工業用充油電纜線路,其电压为132千伏、功率为95,000千伏安、長度为9.6公里和19.2公里。

从这时起,关于高压地下电力輸电線路的問題是根本解决了;并且在美國、英國、意大利和法國都會敷設了几百公里長的充油電纜,其电压为14~27到220千伏之間。

充油電纜的結構和工作原理有效地解决了許多困难,并能避免充膠電纜(粘滯浸漬電纜)那些不可避免的缺点,这些缺点在相当長的时期內曾妨碍了建立可靠的地下高压(66千伏和更高的电压)線路。

几年之后,出現了用別种方法來避免充膠電纜缺点且獲得發展的高压电力電纜,那就是采用压缩气体。

首先是各种經濟上的原因促進了压缩气体電纜的發展。許多細緻的工藝程序(油的特殊提淨和去气,提高浸漬質量的特殊方法以及其他等等),和尤其是为了可靠运行所必需配备的輔助設備(压力箱、供油箱及其他),都促使充油電纜線路的成本提得相当的高。

除此以外,充油電纜在許多运行的情况下会發生下面的現象,

① Бругерио; Милан; Pirelli.

② General Electric Co.

即处在較強的热电場中的輕礦物油發生老化(形成銅或鉛的皂化物),致使所有絕緣質量在某些主要电特性方面顯著的惡化。

許多压縮气体电纜的結構,由于它在垂直或特別傾斜的綫路中和絕緣溫度很高的情況下(綫芯溫度約為 80~100°C)工作時,其浸漬劑不流动,因此,它是敷設在任何高度或深度地方的最合適的一種電纜。

在通路和隧道中,对于安全防火問題有着重大意義,敷設压縮气体电纜比其他类型的电纜就來得优越。如果由于电纜的击穿或任何其他原因發生了火災,那末电纜絕緣中的礦物油能促使火災蔓延开来。如果在压縮气体电纜中采用了既不自燃也不助燃的氮氣,那末,在火焰燒着这种电纜時,氮氣就会从燒坏处噴出來,把火焰熄滅。

例如,發电机用電纜乃屬於重要電纜之列,在运行時觀察其鉛包皮密封的情況是非常重要的。用充膠電纜就不能及時地防止由於水分浸入絕緣中而發生的事故。压縮气体电纜同充油电纜一样,也能夠不断地檢查它的鉛包皮的情況。

各種压縮气体电纜結構的製造已獲得最大的推廣,因为它不需要新的設備或特殊的工藝操作;而且完全可以在製造充膠電纜的電纜工厂里就現有的設備上來掌握這種製造。压縮气体电纜的製造及运行試驗和充油电纜相同,这在頗大的程度上促進了掌握压縮气体电纜。

用气体压力來消除电纜介質中游离的第一个專利权是 1925 年美國給予費歇尔和阿脫金生的。

然而事实上第一个研究并在工業上应用压縮气体电纜的,不容置辯地是屬於英國(葛洛佛爾公司、亨利公司、安菲爾特公司、卡蘭特尔公司❶。1932 年英國就敷設了第一条电压为 66 千伏工業

❶ Glover Co, W. T. Henley, The Enfield Cable Works, Callender Cable and Construction Co.

用的压力电纜線路，而在 1937 年敷設了第一批电压为 33 和 132 千伏的充气电纜（預浸漬絕緣）。

1940 年年底在歐洲敷設了电压为 50~120 千伏，長約 90 公里的压力电纜，到 1942 年敷設了將近 40 公里長、电压为 33~132 千伏的充气电纜。

美國只在几年之前才对压缩气体电纜發生了兴趣，可是目前美國压缩气体电纜的制造和研究事業，如果不占首要地位，那末不管怎样，也可以与英國并駕齐驅。在战时的条件下，美國电纜工業（通用电纜公司①，以及通用电器公司）对于压缩气体电纜非常重視。

美國最初几条工業用的充气电纜（除膠絕緣）線路是在 1938 年夏天敷設好的（在紐約和伊恩凱尔斯）。这些是电压为 15 千伏的低压力电纜，其线芯总長为 18.25 公里。从 1942 年 1 月起开始有了敷設在杰脫罗依脫的第一条工業用充气电纜（預浸漬紙；SMD 型）；其电压为 120 千伏，輸送功率为 95,000 千伏安；线芯总長为 33.5 公里。美國在 1941~1942 年曾敷設了第一条电压为 120 千伏的压力电纜實驗線路，并已投入运行，其輸送功率为 95,000 千伏安，线芯長 1.25 公里。

目前歐洲和美國所运行的各种結構不同的压缩气体电纜，纜芯長共計約为 200~250 公里，它們的电压为 15~132 千伏。

远在 1932 年，苏联列寧格勒“北方电纜”② 工厂就开始研究压缩气体电纜（浸气型），可惜到現在为止，压缩气体电纜在我們工业上还没有獲得应用。

压缩气体电纜的各种結構有着不同的假定名称，有时也不完全恰当，并且也不是所有的結構都能得到一致的認識和应用的。

目前工业上应用的电纜，有各种結構的压力电纜和充气电纜；

① General Cable Corporation.

② “Севкабель”.

浸氣電纜和氣室電纜由於各種原因還沒有得到廣泛的應用，但是它們的結構和工作的原理，以及它們的性能和特徵在总的方面上是具有不可置辯的優點的，因此，很可能在將來會被有效地應用。

到目前為止，壓縮氣體電纜運行的經驗大體上是取得了很滿意的結果。這些電纜是牢靠的，並且具有良好的電、熱和機械的特性，同時也能應用在最高電壓的地下網絡中。

在文獻中會看到壓縮氣體電纜在工作線路中發生一些故障的報導，然而這些故障是由於經驗不足所引起的，或者是一些容易被消除的小毛病。例如，大家知道的，敷設在英國的第一條壓力電纜的輸送管的保護層做得不好，發生了電解腐蝕；敷設在哥本哈根的壓力電纜中，發現靠近接頭處由於電纜縱向的相對移動，在輸送管上引起了機械上的損壞；英國在1940年1月已經開始運行的電壓為33千伏、輸送功率為27,175千伏安的充氣電纜中發現有不顯著的漏氣等等。

在每一個別情況下，選擇電纜類型主要以經濟觀點為主。應當考慮到線路的特點，材料的價格，製造、附件及安裝的價格，運行費用，電纜的牢靠程度。在作全部估價時，則要對各種結構或各種類型的電纜作一個選擇。

關於充氣電纜（預浸漬絕緣），充油電纜和充膠電纜價格的數據列舉在表1中，從表中可以看到，在其他條件相同之下，充氣電纜用於中電壓和高電壓下最為經濟〔參考文獻1〕。

英國的某區用附加敷設一條電壓為33千伏的充氣電纜的方法來擴展同樣電壓的充膠電纜網絡，這種估價是具有很重要意義的。

由於這個原因，美國維爾琴尼亞公司①從1943年起用輸送功率20,000千伏安的低壓力充氣電纜（除膠絕緣）來補充33千伏充膠電纜的地下網絡〔參考文獻2〕。

① Virginia Electric and Power Co.

表 1

序号	網絡电压 千伏	电 纜 类 型	綫 芯 截 面 公厘 ²	一公里的 价格(約) 英鎊	額 定 功 率 千伏安	每 公 里 1,000千伏安 的价格(約) 英鎊
1	33	充膠電纜	193.5	3,292	20,900	162
2	33	充氣電纜	193.5	3,292	23,000	143
3	33	充氣電纜	258	3,609	27,500	131
4	33	充油電纜	258	4,375	27,500	159
5	66	充氣電纜	258	4,823	54,000	89
6	66	充油電纜	258	5,687	55,000	103
7	132	充氣電纜	161	5,905	77,000	76.5

根据充氣電纜事業研究和制造的先驅者，英國的权威工程师皮愛佛和大衛①的意見 [参考文献 3]，認為一般应用相間电压在 264 千伏以下的充氣電纜是不会發生嚴重的技術上的困難的。如果沒有特殊的要求，应用电压的最低限度应从經濟觀點來決定。他們認為，在某些情況下所有决定采用电压为 33 千伏的充油電纜的原因，几乎同样可用在充氣電纜上，而且充氣電纜还具有許多附加的优点，那就是价格較低和不需要輔助設備，并且它的敷設与运行也比較簡單。

充膠電纜的最高电压是 66 千伏，而这样电压的充氣電纜在价格和尺寸方面都是相當經濟的。

电压为 66 和 132 千伏的充氣電纜較之充油電纜來得便宜，而且其运行也比較簡單。

① C. Y. Beaver & E. L. Davey.

第一章 壓縮氣體電纜工作 的物理基礎

1. 電纜絕緣中氣泡的作用

由於工藝的不完善和在運行中溫度的改變，在充膠電纜的絕緣中常會含有一定數量的氣泡。

如果氣體中的電場強度低於開始游離的電位梯度，氣體便是一種很好的電氣絕緣材料。在氣體中不會產生剩餘電荷，氣體的介質損耗角等於零，電阻系數比浸漬劑高，而其擊穿電壓不隨時間而減小，這就是說，氣體和固體、液體介質的不同，就是它不會老化。

可是，如果電位梯度超過某一個數值，則在氣體中就開始發生撞擊游離過程，以致部分或全部氣體就不再是電氣絕緣材料了。氣泡中的游離不僅把氣體變成導體狀態，並且使電纜絕緣的固體和液體部分（用各種浸漬劑浸漬過的紙）遭到破壞；因此，即使電場強度在足夠地降低後氣體能完全恢復其絕緣性能，而浸漬紙上的損壞處却有不可恢復的特徵。氣泡逐漸地擴大，最後可能導致電纜介質完全擊穿。

因此，由於氣泡的存在，不能使電纜絕緣中的電位梯度超出某個極限，這個極限是如此的小，以致在製造高壓充膠電纜時絕緣部分需變得粗大，而事實上過分增大電纜尺寸和重量是不行的。

這個原因在當時就成為製造高壓電纜的一個障礙，因而使得絕緣電纜大大地落後於發電機和變壓器等設備的發展。

高壓電纜的製造問題就趨向於：製造時能將氣泡從介質中完全去除，以及在屏蔽電場的導電包皮（帶子）上放一層很堅硬而有

彈性的材料(这种材料在浸漬剂、或者制造或运行时所發生的任何原因的影响下都不会引起老化和损坏), 可以預防外面密封的包皮膨胀, 以及在电纜冷却时使浸漬剂能立即恢复到原来在介質中的状态。这种彈性層要能防止介質在其中形成气泡; 而且这种电纜的敷設与运行要和現代的充膠电纜一样的簡單。

可惜, 这种电纜的制造問題沒有能得到解决, 目前高压电纜技术已改用其他方法來去除气泡的游离。

第一个方法, 就是在制造电纜时去除絕緣中的气泡, 在运行中用輕礦物油浸漬的方法來防止气泡的形成(这种輕礦物油在受热时能离开电纜, 而在冷却时又能漸漸地回到介質中去)。在这个理論基础上制造了所謂充油电纜及其变态制品靜油电纜。

第二个方法, 是在电纜运行时不致引起絕緣中的气泡游离的情况下, 把气泡按置得使工作电位梯度能提高得相当大。按这个原理制造了許多电纜的結構, 它們的通用名称就是壓縮氣體电纜。

壓縮氣體电纜技术所应用的基本規律, 就是开始游离的电位梯度与气体密度的关系, 因而也是和气体压力的关系。設計許多这些类型电纜的結構时, 另一条物理电学規律也起着很大的作用, 这就是开始游离的电位梯度与电場方向中气体間隙大小的关系。

很明顯地, 气体分子間自由路程的平均長度是随着气体密度的增加而减小的, 并且为了達到用撞击法來使它們分裂, 运动着的离子和电子必須在較短的路程中儲藏有足夠的动能, 这样就需要增加电場强度, 即增加其电位梯度。

因此, 若絕緣中的气泡或間隙中的压力有了增加, 那末开始游离电位梯度和相应的开始游离电压也就随着增長了。

这从圖 1 和圖 2 的曲綫中可以明顯地看出來。

圖 1 的曲綫是取自放在輸送管中的 3×95 平方公厘, 絶緣厚度为 7 公厘的 H-SO 电纜; 實綫表示在加热以前的关系, 虛綫則表示在加热到 50°C 以后的关系 [参考文献 4]。

压缩气体电力电缆

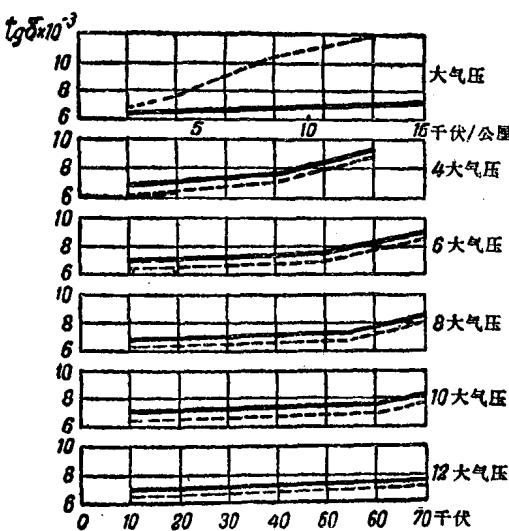


圖 1 在不同压力下 H-SO 电缆的 $\text{tg} \delta$ 与电压的关系。

从曲綫中可以看到：电纜在加热以前如过剩压力为 4 大气压时，其开始游离的电压是 40 千伏，在 6 大气压时则为 48 千伏；在 8 大气压时为 55 千伏，在 10 大气压时为 66 千伏，在 12 大气压时则超过 70 千伏。当加上压力时电纜的穩定性也極其顯著地改善着。

圖 2 表示綫芯截面約為 300 平方公厘的單芯电纜的曲綫，这种电纜用預浸漬紙來絕緣，而且放在輸送管中不用鉛包皮；絕緣的厚度为 14.9 公厘。这种电纜的結構在第二章第十節中將作詳細的叙述。

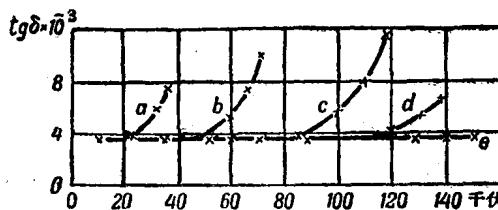


圖 2 在不同压力下 SMD 电缆的 $\text{tg} \delta$ 与电压的关系。

氮气压力用大气压表示： $a=1.0$; $b=3.5$; $c=7.0$; $d=10.5$; $e=15.75$ 。

在試驗一批這些電纜時，曾得到下列數據：氮氣在1大氣壓時，開始游離的電壓約為23千伏，在3.5大氣壓時約為50千伏，在7大氣壓時，約為75~90千伏，在10.5大氣壓時，約為100~120千伏，在14大氣壓時，^{千伏/公厘}約為120~140千伏，在15.75大氣壓時，則為140千伏或更高。

電纜應在對地電壓為70千伏時工作，因而，為了在這電壓下不致發生游離現象，用7大氣壓是足夠的了；以14大氣壓作為工作壓力時，開始游離的電壓約超出工作電壓一倍。

圖3表示電纜線芯處開始游離的電位梯度與在鉛包皮下氮氣壓力的關係。

曲線取自在15°C時的單芯電纜，其線芯截面為161平方公厘，介質徑向厚度是3.8公厘；電纜絕緣是用厚約為0.06公厘的預浸漬紙製成的[參考文獻3]。

有時常用開始游離的平均電位梯度，即用開始游離電壓除以介質厚度而

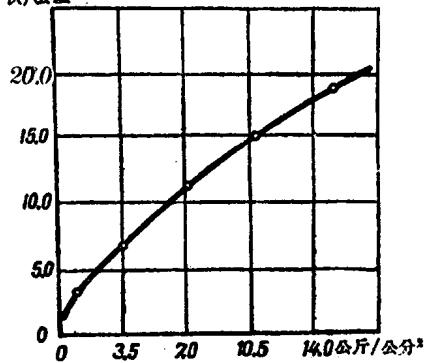


圖3 充氣電纜(預浸漬絕緣)開始游離的電位梯度與壓力的關係。

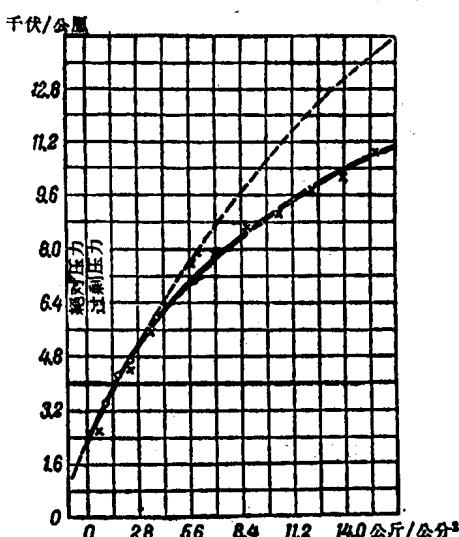


圖4 充氣電纜(除膠絕緣)開始游離的平均電位梯度和壓力的關係。

——理論曲線；——實驗曲線。
○—中壓力的三芯電纜；×—高壓力的單芯電纜。

得的电位梯度。

圖 4 是表示用厚为 0.12 公厘的紙制成的浸漬后再除膠的絕緣電纜的平均游离电位梯度与气体压力的关系；压力是由在鉛皮下充入氮气的方法形成的 [参考文献 6]。

这种電纜的結構在第二章第九節中將要詳細叙述。

目前电力电纜的技術只利用游离的电位梯度和压力的关系，也就是使气泡的压力提高到大气压力以上的方法。游离电位梯度是随着低于大气压力的压力减少而降低的，但是在非常稀薄的压力下却又重新开始增高。

每一种气体都以一定的最小击穿电压作为其特征，这就是說，無論是改变压力或者是改变电極間的距离，当电压低于上值时，气体間隙是不会發生击穿的。如果气体間隙中的压力已使击穿电压達到最小值，那末在進一步提高气体稀度时，击穿电压又重新开始增高。因此，这种气体在二極間一定距离中是有一定压力的，比这种压力高或低时，气体間隙的击穿电压都将会增大。二極間的距离越短，那末临界压力就越大，例如，从圖 5 的曲綫中可看出，該圖表示二極間在不同距离和在各种不同压力下空气的抗电

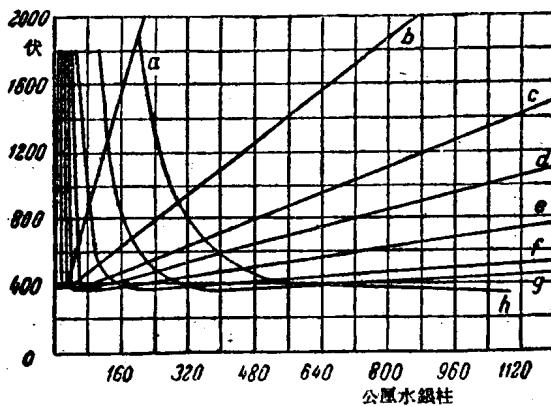


圖 5 在不同間隙和压力时，空气的抗电强度。

空气間隙厚度,公厘: a—1.0; b—0.250; c—0.125; d—0.08;
e—0.05; f—0.025; g—0.01; h—0.005。

強度的關係。

在距離為 0.01 公厘時，臨界壓力約等於 400 公厘水銀柱，在 0.025 公厘時約為 220^① 公厘水銀柱，在 0.05 公厘時則為 80 公厘水銀柱，等等。

在間隙為 0.05 公厘時，氮氣的臨界壓力約為 150 公厘水銀柱，而壓力為 20 公厘水銀柱時，這個間隙的擊穿電壓約與在 14 大氣壓時一樣。

很可能為了滿足電纜工作的需要要求更高的稀度，因為上面所引用的数据是在平面金屬電極上所取得的。而電纜絕緣中的氣體間隙是受紙的表面所限制，沿間隙邊的弧絡電壓可能比氣體的擊穿電壓小，因為它是與紙的表面情況和紙表面上存在的毛細等等有關。

例如，按照圖 3 的曲線，在壓力從 1 大氣壓增加到 14 大氣壓時，游離的電位梯度約增加四倍半，而在金屬電極間距離和增加壓力都相同的情況下，氮氣的游離（擊穿）電壓約增高六倍半。這些理由也就說明了圖 4 中理論曲線與實驗曲線間的差別。

用於真空中工作的電力電纜最嚴重的缺點，就是這種電纜應當有絕對牢靠的密封包皮，因為在密封受到破壞時，水分和空氣就可能滲入到絕緣裡，這些水分和空氣很快沿着電纜整個長度擴散開去，而使其變成完全無用。

當壓縮氣體電纜的包皮損壞時，氣體却相反地會跑到外面來防止水分和空氣進入絕緣。在電壓尚未除去以及漏氣還未消除前，氣體不斷地由特殊的設備供給電纜。

游離電位梯度與間隙厚度（氣體間隙沿電場方向很小時）的關係是如此解釋的：為了使中性分子發生有效的撞擊而引起它的分裂，運動著的電子或離子應在路途中積聚足夠的動能，間隙越短，路程也越短。為了積聚足夠的動能，路程的長度越短電場中電子

① 原書為 160 公厘水銀柱，但根據圖中應為 220 公厘水銀柱——譯者注。

或离子运动的速度就应越快，这样，就需要适当地增加电位梯度。

电力电缆的线芯是用绕成有间隙的纸带来做绝缘的。这种绝缘形成两种间隙。第一种间隙的侧边是由相邻纸圈边所形成，而径向边则由放在上面或下面的纸带所形成（图14）。如包扎得紧密，间隙的径向大小（间隙的厚度）差不多等于绝缘纸的厚度；而宽度则由相邻纸圈边间的间隙所决定。另一种间隙是由相邻纸带的表面间形成的，它们的径向大小与包扎的紧密程度有关。

图 13 表明两种气体间隙。

在充胶电缆中，这些纸绝缘中的间隙是充以浸渍剂的；在充油电缆中用轻矿物油，而在压缩气体电缆中（除压力电缆和气套电缆外）则充以比大气压力高的压缩气体。

图 6 是表示预浸渍纸绝缘电缆中游离电位梯度和气体间隙厚度的关系 [参考文献 3]。

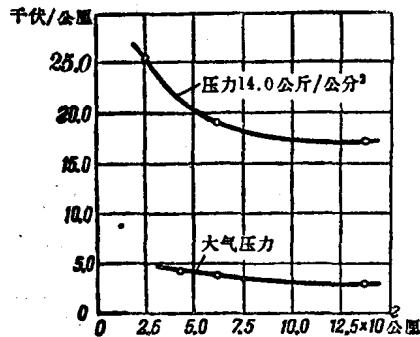


图 6 在不同压力下，游离电位梯度和气体间隙厚度的关系。间隙宽度为 3.2 厘米。

实际上，在充胶电缆（以及压力电缆，它是一种放在充以压缩气体的输送管中的充胶电缆）的绝缘中是有气泡的，它的数量、大小和位置不详，而且也不能控制。充胶电缆在不同的工作状态时，电缆中的气泡压力同样也不知道，且不能控制。

充胶电缆一般工作状态有变化时，所有气泡参数就不断地改变着，这是由多次的实验工作和运行时的观察所确定的。

因而，在充胶电缆中气泡成为绝缘不可避免的特殊的污点，这种污点能使绝缘的电气性能恶化；而且由于它有上面所指出的不确定性，不能够较正确地来计算绝缘电气特征所受到影响的程度。

纸绝缘间隙充以压缩气体的电缆中可以正确地知道间隙的位