

# 压力容器事故选编

水利电力部生产司安监处  
西北电业管理局安监处

一九八四年四月



河南中

TH

内部资料  
西安电力印刷厂印

0.75

# 压力容器事故选编

(内部资料)

水利电力部生产司安监处  
西北电业管理局安监处

一九八四年四月

## 内 容 提 要

为了加强压力容器的安全管理，我们将收集到的压力容器爆炸事故选编成册，供有关领导、工程技术人员、运行、检修工人参考，以便从中吸取有益的经验教训。

结合反事故措施，我们把事故分成常压容器、非生产用压力容器、贮装压力容器、换热压力容器、气瓶、乙炔发生器等部份，在每一类事故的编后摘录了有关规程、文件所规定的要求，供对照检查。最后将若干工质的性质、爆炸能量的资料作为附录印出，供参考。

注：这里所指的“事故”的概念不同于《电业生产事故调查规程》的规定，特此说明。

## 前　　言

压力容器是生产和生活中广泛使用的设备。为了搞好压力容器的安全监察工作，保障人民生命和财产的安全，国务院一九八二年颁发了《锅炉压力容器安全监察暂行条例》，原国家劳动总局一九八一年颁发了《压力容器安全监察规程》，要求各单位认真贯彻执行。

最近，西北电管局安监处组织力量编辑出版了这本《压力容器事故选编》，这对总结事故教训，推动压力容器安全监察工作，是很有好处的。这本小册子共选入电力系统内外的六十次容器爆炸事故，总计伤亡450余人，其中有生产设备，也有象蒸饭箱、热水箱这样一些生活设施。其教育意义是深刻的。希望读者从中吸取教训，作好压力容器的安全工作。

根据《压力容器安全监察规程》的规定，压力容器是指同时具备下列三个条件的容器：

- 1、最高工作压力大于或等于1表压；
- 2、容积大于或等于25升，且压力与容积的乘积大于或等于200升·公斤力/厘米<sup>2</sup>；
- 3、介质为气体、液化气体和最高工作温度高于标准沸点的液体。

这样的容器，在电力工业的生产单位和其他企、事业单位、机关学校都很普遍。因此需要大家都来关心和重视压力

容器的安全使用。除此以外，还有一些所谓常压容器，其排汽管细，进汽管粗，如果盲目进汽，也会引起这些设备超压爆炸。为此，这里也选入了一部分常压容器的爆炸事故。其实在某种意义上讲，它们都应该是压力容器。虽然设计者的本意它应是常压容器，但实际上，既无技术措施保证其最高工作压力小于1表压，而其结构又不符合《压力容器安全监察规程》的规定。因此，这种设备往往没有引起人们的警惕，这是十分危险的。在这类设备中，包括有电厂中广泛使用的低压除氧器，各种大气式或低压扩容器，它们的工作压力都不足1表压。很多人都以为它不是压力容器，不受压力容器安全监察的限制。然而，容器的压力决定于容器输入、输出间的流量平衡及其压力。低压除氧器等常压容器的向空排汽管（或水封管）的管径不大，而进汽工况，进汽参数相当复杂，在个别异常工况下，容器的压力可达 $4-6\text{ kgf/cm}^2$ ，最高工作压力远大于1表压。因必，我们认为它们应该被认为是“压力容器”，要求设计、制造、运行部门特别注意。

西北电管局安监处在收集这本选编资料中，得到其他电管局、电力局和一些省、市的劳动部门的大力帮助，在此一并表示感谢。

积累事故资料，对于改进设计、制造、运行工作十分重要，是生产信息的反馈。我们准备今后继续进行编印。希望各电力生产单位要努力作好资料整理工作。

水利电力部生产司

一九八四年四月

# 目 录

## 第一部分 常压容器爆炸事故

1. 河南省南阳柴油机厂浴室加热水箱爆炸事故…… ( 3 )
2. 某厂热水箱爆炸事故…………… ( 7 )
3. 三起浴室热水罐(箱)爆炸事故…………… ( 9 )
4. 河南省安阳电厂小茶炉爆炸事故…………… ( 10 )
5. 辽宁抚顺电业局茶炉爆炸事故…………… ( 12 )
6. 敞口蒸汽锅炉和茶水炉爆炸事故三例…………… ( 14 )
7. 华东师范大学食堂蒸饭箱爆炸事故…………… ( 16 )
8. 安徽淮南电厂汽冲热水箱超压爆破造成群伤死亡事故…………… ( 17 )
9. 上海某航局混凝土预制厂方形热水箱爆炸事故… ( 18 )
10. 上海铁路局机务段透气式热水箱爆炸事故…… ( 19 )
11. 山东潍坊电厂焊工班暖汽热水箱爆炸事故…… ( 20 )
12. 三起热水箱、热水锅炉爆炸事故…………… ( 21 )
13. 陕西省人民医院开水箱爆炸…………… ( 22 )
14. 华东电管局直属单位生活用非受压容器的检查结果与对策(摘录)…………… ( 22 )

## 第二部分 非生产用压力容器爆炸事故

1. 山东莱阳县发电厂暖汽片爆炸造成人身死亡事故…………… ( 31 )

2. 上海青浦县某卫生院高压消毒锅爆炸事故……… (32)
3. 宣城地区第二人民医院消毒柜水箱爆炸事故……… (32)
4. 崇阳县一起液化石油气钢瓶爆炸事故……… (33)

### 第三部分 贮装压力容器爆炸事故

1. 上海汽车起重机厂贮砂桶爆炸事故……… (37)
2. 江苏谏壁电厂贮灰罐爆破……… (37)
3. 北京高井电厂灰仓泵爆炸……… (38)
4. 山西侯马电厂硫酸罐爆炸事故……… (40)
5. 北京热电厂稀氨箱爆破……… (41)
6. 河北邯郸热电厂碱罐车超压人孔盖崩开事故……… (45)
7. 吉林煤气公司液化石油厂恶性爆炸火灾事故……… (47)
8. 辽宁大连某厂压缩空气管道爆炸事故……… (48)

### 第四部分 换热压力容器爆破事故

1. 辽宁清河电厂高压除氧器爆破事故……… (53)
2. 湖北武昌电厂除氧头爆破事故……… (64)
3. 宁夏石咀山电厂五号低压除氧器爆破事故……… (66)
4. 山西太原钢厂自备电厂低压除氧器爆炸事故……… (69)
5. 北京西郊烟灰制品厂蒸压釜爆炸事故……… (71)
6. 云南巡检司电厂疏水扩容器爆破事故……… (72)
7. 郑州热电厂减温减压器出口管爆破……… (74)

### 第五部分 气瓶爆炸事故

1. 山西太原第一热电厂职工氯气中毒事故……… (79)
2. 浙江温州电化厂液氯瓶恶性爆炸事故……… (81)

3.	江苏南京某社办五金厂氧气瓶爆炸事故	( 83 )
4.	辽宁某厂盛装氧气的气瓶爆炸事故	( 85 )
5.	河南某厂氧气瓶爆炸事故	( 86 )
6.	北京某电机厂液氨气瓶爆炸事故	( 86 )
7.	陕西韩城电厂液氨瓶爆炸事故	( 86 )
8.	辽宁沈阳某厂 CO <sub>2</sub> 气瓶爆炸事故	( 88 )
9.	北京市运输公司粗暴装卸致使气瓶爆炸	( 88 )
10.	三起氧气瓶瓶阀飞脱事故	( 88 )
11.	气瓶爆炸原因分析及防爆措施	( 89 )

## 第六部分 乙炔发生器爆炸事故

一、	电石过热	( 103 )
1.	北京某机械厂浮筒式乙炔发生器爆炸	( 103 )
2.	北京某厂浮筒式乙炔发生器爆炸	( 103 )
3.	北京某单位乙炔发生器爆炸	( 103 )
二、	回火防止器不合格	( 104 )
4.	北京某综合修理厂浮筒式乙炔发生器爆炸	( 104 )
5.	北京某厂使用的回火防止器不合格，乙炔 发生器爆炸	( 104 )
6.	北京某电厂中压乙炔发生器爆炸	( 105 )
7.	北京某单位浮筒式乙炔发生器爆炸	( 105 )
三、	其 他	( 106 )
8.	小孩玩火北京某单位乙炔发生器爆炸	( 106 )
9.	乙炔发生器解冻方式不当，发生爆炸	( 106 )
10.	北京某工厂停用的乙炔发生罐爆炸	( 106 )

11. 错接胶管宁夏石咀山电厂乙炔筒爆炸 …… ( 107 )  
12. 乙炔发生器爆炸事故原因分析及防爆措施  
..... ( 107 )

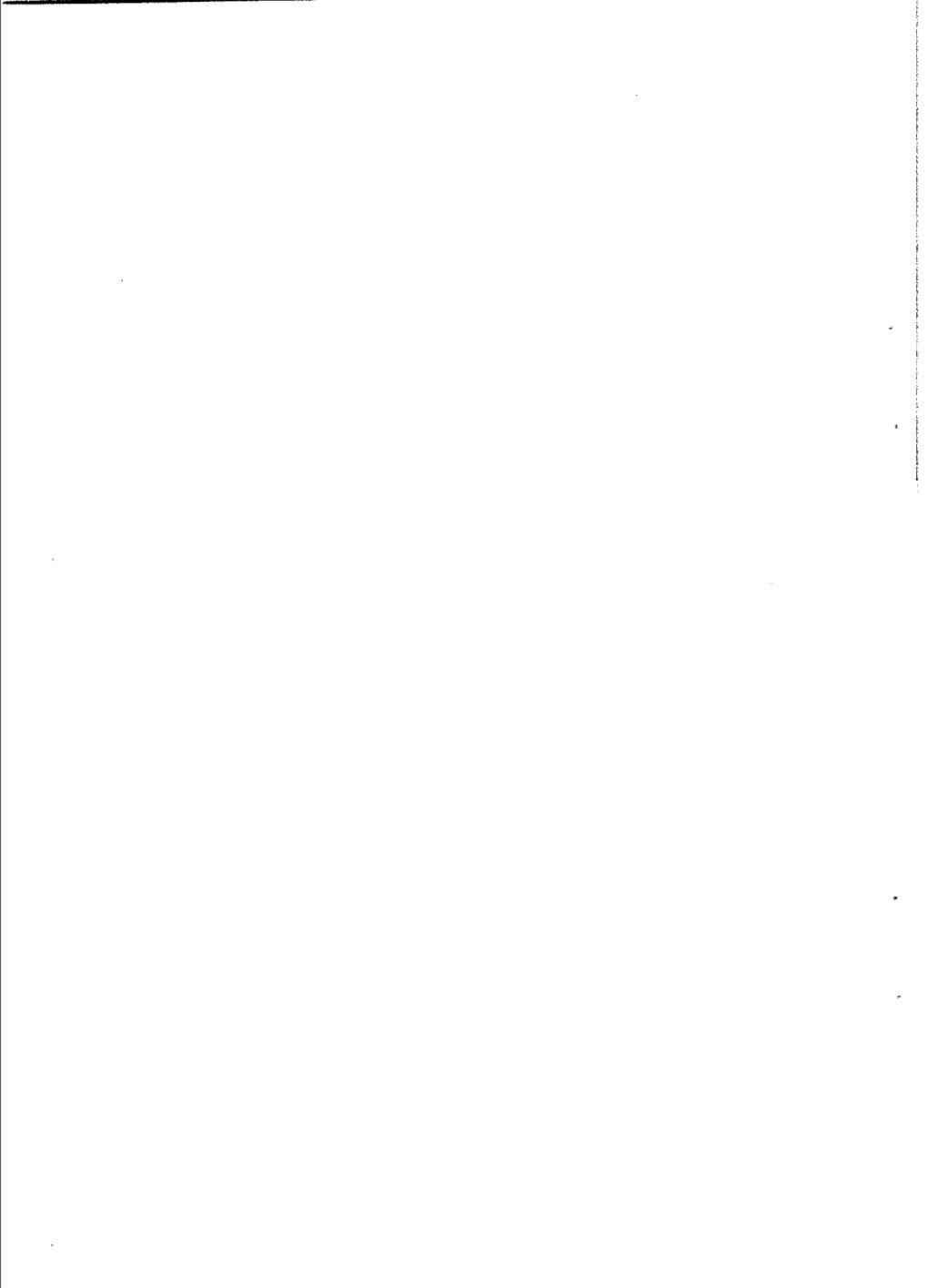
附录一：电石和几种气体的性质……………… ( 109 )

附录二：气瓶充装限的计算……………… ( 118 )

附录三：气体、饱和水、汽的爆炸能量………… ( 132 )

# **第一部分**

## **常压容器爆炸事故**

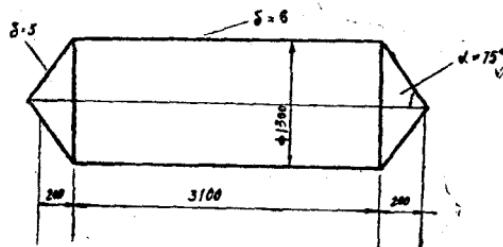


# 1、河南省南阳柴油机厂浴室 加热水箱爆炸事故

## 一、事故概况：

一九七九年三月二十八日十七时三十五分，河南南阳柴油机厂职工浴室加热水箱爆炸。烫死、砸死、淹死44人，重伤三十七人。

加热水箱是向浴室淋浴供热水的，由一台运行压力为 $3 \sim 4 \text{ kgf/cm}^2$ 的锅炉供汽。水箱筒长3.1米，直径1.3米，容积 $4.2 \text{ m}^3$ ，本厂自制。水箱采用无折边锥形封头，半顶角 $75^\circ$ ，封头设计壁厚5毫米。使用四年，一直没有进行检验。



加热水箱结构示意图

事故当天下午，锅炉向车间、食堂、浴池供汽。十六时三十分开始向加热水箱供汽。十六时五十分前后，车间、食堂先后停止用汽。锅炉汽压上升到 $4 \text{ kgf/cm}^2$ 以上。司炉工停了送、吸风机，同时开大了向浴池供汽的伐门。十七时许

一工人入浴，感到水凉，将浴池用汽阀开大，十分钟后，又将此门关死。至此，锅炉全部蒸汽进入加热水箱。十七时三十五分加热水箱爆炸，水箱封头与筒体焊缝处开裂，北侧封头打出，箱内汽水冲出时形成的冲击波将加热水箱两侧的立墙及北墙推倒、大梁折断、七间浴室（134米<sup>2</sup>）的屋顶全部塌下。筒体向南飞走，打穿两堵墙壁，又将锅炉房后墙撞了一个3.5×5.3米的窟窿，坠落在距原位十七米处。

## 二、事故原因分析：

1、加热水箱不是在常压下运行，而变成压力容器。

加热水箱搁置在离地面高1米的基础上，当筒内满水时，最高水位距地面2.3米，而淋浴喷头离地面高为2.25米，当筒体内水位从满水降低50毫米时，即与淋浴喷头等高度，若是常压装置，则无喷淋压头而无法淋浴。

事故发生后，对汽水系统的阀门位置进行了检查。锅炉房分汽缸（蒸汽联箱）通向浴室的蒸汽阀门在开启位置（事故发生后才关闭）；通向男女浴池及小浴池的蒸汽阀是全闭的；通向加热水箱的蒸汽阀在开启位置。事故发生前，锅炉房来汽仅向加热水箱一处送汽。加热水箱本身通向男女淋浴的阀门是关闭的，通向小浴池及淋浴的阀门也是关闭的。进入加热水箱的冷水阀门是关闭的，且装有逆止阀。也就是说，在事故发生前、加热水箱只有一只和锅炉直接相通的进蒸汽的阀门开着，其它进、出加热水箱的阀门全处于关闭状态。经一定时间后，加热水箱内的压力将接近锅炉工作压力（3～4kgf/cm<sup>2</sup>左右）。

## 2、对安全装置的检查：

给加热水箱供汽的锅炉，装有两只压力表，刻度为0～

$16 \text{kgf/cm}^2$  和  $0 \sim 25 \text{kgf/cm}^2$ 。选用的量程过大。锅炉安全阀直径为  $\phi 50$ ，经校对在  $4.5 \text{kgf/cm}^2$  时起跳。

加热水箱上有一只压力表，已摔坏。无法鉴定准确性。

### 3、爆炸部位的宏观检查：

在被打掉的封头上，沿圆周边缘测量了 25 点的壁厚，厚度为  $1.5 \sim 4.5$  毫米。在使用中，此封头在下部沿周向焊缝附近，曾发生裂穿，长达 330 毫米，且严重漏水。曾用电焊从外部进行了补焊。

爆破端封头下半部，沿边缘 40 毫米宽度范围内，周向普遍存在沟槽。沟深  $1.2 \sim 2.5$  毫米。在焊缝附近有明显的疲劳皱纹。

从现场实物检查，焊缝质量低劣，有未焊透、气孔及夹渣现象。

### 4、化学分析及机械性能试验：

从筒体及封头上取样做化学分析和机械性能试验。数据见下表。

取样部位	$\delta_b \text{kg} \cdot \text{f/mm}^2$	$\delta_s \text{kg} \cdot \text{f/mm}^2$	C%	Si%	Mn%	S%	P%
筒体	43.5	41	28.5~30.5	0.2	0.06	0.68	0.032
封头	41	42	29~31	0.11	0.22	0.80	0.020

从上表看出：筒体及封头的机械性能和化学成分均在正常范围。

### 5、封头强度计算：

1) 按圆折边封头计算：

$$\text{因为 } S = \frac{PD_i}{2(\sigma')\varphi - P} \cdot \frac{1}{\cos\alpha} + C$$

式中：S——封头最小壁厚，实测  $S = 1.48 \text{ mm}$

$\varphi$ ——减弱系数，取  $= 0.9$

$\alpha$ ——圆锥半顶角，实测  $\alpha = 75^\circ$

$(\sigma')^t$ ——许用应力  $(\sigma')^t = (\sigma')^s = 1410 \text{ kgf/cm}^2$

$D_i$ ——圆筒内径，实测  $D_i = 1300 \text{ mm}$

C——附加壁厚，因S为实测故  $C = 0$

P——封头最大允许工作压力  $\text{kgf/cm}^2$

$$\text{所以 } P = \frac{2(\sigma')\varphi \cos\alpha (S - C)}{\cos\alpha (S - C) + D_i}$$

$$= \frac{2 \times 1410 \times 0.9 \times 0.2588 \times 1.48}{0.2588 \times 1.48 + 1300} = 0.748 \text{ kgf/cm}^2$$

2)  $\because \alpha = 75^\circ$ ，若按平盖计算

$$S = D_c \sqrt{\frac{KP}{(\sigma')^t}} + C$$

式中：S——封头的最小壁厚  $\text{mm}$

$D_c$ ——计算直径，实测  $D_c = 1300 \text{ mm}$

K——结构特征系数，取  $K = 0.3$

P——封头最大允许工作压力  $\text{kgf/cm}^2$

$(\sigma')^t$ ——设计温度下材料的许用应力，

$$(\sigma')^t = 1410 \text{ kg/cm}^2$$

$$\text{所以 } P = \frac{(S - C)^2 (\sigma')^t}{D_c^2 \cdot K}$$

经计算，当  $S = 2 \text{ mm}$  时， $P = 0.011 \text{ kgf/cm}^2$

当  $S = 5 \text{ mm}$  时， $P = 0.069 \text{ kgf/cm}^2$

上述计算说明，这样结构的容器允许工作的压力很低（ $0.011 \sim 0.748 \text{ kgf/cm}^2$ ）。

#### 6、事故主要原因：

根据上述分析和计算，可见引起这起恶性爆炸事故的主要原因是水箱结构不合理，制造质量低劣。这种水箱只适用在常压下使用，长期承压后，封头边缘承受较大的弯曲应力，致使钢板疲劳起槽，强度大大下降。特别是封头下部，已发生过裂穿漏水现象，这本是重大事故的预兆，但未引起重视，仅从外部补焊，以不漏了事，而内部隐患依然存在。由于长期忽视使用管理，水箱上安全装置不全，终于导致了加热水箱因强度不足而发生爆炸。

#### 三、预防爆炸措施：

1、浴室加热水箱最好不制成密闭式的。而制成敞口常压容器、高位布置较为安全。

2、若浴室加热水箱必须采用密闭式低位布置时，则必须严格按照压力容器的要求进行设计、制造和管理使用。

## 2、某厂热水箱爆炸事故

某厂一台热水箱，筒体直径1500毫米，长度3500毫米，无板边锥形封头，与筒体角焊联接。

见图，从锅炉来的饱和蒸汽（压力为  $7 \text{ kgf/cm}^2$ ），通过热水箱直接与水箱内的水混合加热至  $40 \sim 50^\circ\text{C}$ ，供浴室使