

# R134a 与 R600a 制冷剂冰箱设计及工艺技术研究

崔伟  
(广州擎天实业有限公司 广州 510800)

**摘要:**介绍了R134a与R600a两种绿色制冷剂的特性，并进行了比较。在此基础上，对冰箱设计及工艺技术研究进行了分析。

**关键词:**冰箱绿色制冷剂；性能设计要点；工艺规范

## 前言

自1987年生效的《蒙特利尔议定书》强制性逐步淘汰氟制冷剂以来，截至2010年底，发达国家在淘汰了含氟量为高级的制冷剂基础上，又淘汰了含氟量为中级的制冷剂。对于含氟量为中级的制冷剂，欧盟已于2002年全面禁止使用，日本已于2004年开始禁止使用，美国也于2010年起全面停止其生产和消费，而我国是目前全球最大的含氟量为中级的制冷剂生产和使用国，其产量占全球的65%，使用量占全球的40%。根据《蒙特利尔议定书》的规定，2013年发展中国家含氟量为中级的制冷剂生产和使用分别冻结在2009和2010年两年平均水平，2015年在这一冻结水平上削减10%，2020年削减35%，2025年削减67.5%，2030年实现除维修和特殊用途以外的完全淘汰。我国作为发展中国家，要严格履约。未来，无氟制冷剂将是发展趋势。据此，冰箱的设计与工艺技术也将发生重大变化。本文将就目前冰箱市场主要的两种环保制冷剂，进行冰箱设计及工艺技术研究。

## 1 冰箱市场主要环保制冷剂概述

### 1.1 R134a 制冷剂特性

R134a(学名：四氯乙烷；分子式： $\text{CF}_3 - \text{CH}_2\text{F}$ )，具有与R12相似的热物理性质，但ODP(臭氧消耗潜能)=0GWP(温室效应潜能)=0.24~0.29。常温常压下，R134a无色，轻微醚类气体，不易燃，没有可测量的闪点，对皮肤、眼睛无刺激，不会引起皮肤过敏，但暴露时会产生轻微毒性。工作场所吸入量不应超

过1000PPm。

R134a是非溶于矿物油的制冷剂，采用酯类油(ester)，合成油(往复式压缩机)或烷基苯(HAB)油(旋转式压缩机)来满足压缩机的润滑要求。

R134a工质压缩机运动部件的表面需作处理，使其具有较强的耐磨损性，合成橡胶和塑料(PVC，尼龙，聚乙烯，氟化塑料，聚氯乙烯)大多数不受HFC-134a的影响，个别会有不同程度的影响。因此压缩机的密封圈和连接管一般采用氢化丁腈橡胶等替代。马达电机绕组的绝缘漆膜采用改进材料，具有抗氟性能。

R134a是部分卤化物，化学性质不如全卤化碳氢化合物稳定，极易发生水解与卤化反应，因此制冷系统应保持绝对干燥。

### 1.2 R600a 制冷剂特性

R600a，(学名：异丁烷；分子式： $\text{C}_4\text{H}_{10}$ ( $\text{CH}_3-\text{CH}_2-\text{CH}_3-\text{CH}_3$ ))；分子量：58；沸点：-11.5℃。该制冷剂优点：ODP=0，GWP=0，无毒无污染，环境性能好，蒸发潜热高，制冷效率较高，与水不发生化学反应，不腐蚀金属，运行压力低，噪音小，能耗可降低5%~10%，原CFC-12的润滑油完全兼容，对制冷系统材料无特殊要求，取材易，有炼油工业就可生产，价格低。

该制冷剂缺点：易燃易爆。它的燃点是462℃，它的爆炸极限为空气中体积含量百分比为1.8%~8.4%，使用异丁烷在生产和维修过程中，管路的明火焊接存在燃烧爆炸的危险，异丁烷电冰箱使用过程中，由于蒸发器可能泄漏，引起异丁烷在食品储存室中的积聚，如此时室中产生电弧，则存在燃烧爆炸的危险，即异丁烷电冰箱的产品结构和生产工艺必须加以改进。

或重新设计，以减少燃爆的可能性。

### 1.3 R134a 与 R600a 制冷剂物理性能的比较

见表 1。

## 2 制冷系统设计要点

### 2.1 压缩机

由于 R134a 的特性，R134a 压缩机油以及压缩机内部结构，材料等都与 R12 压缩机有很大不同，因此 R134a 冰箱只能使用 R134a 专用压缩机。

R134a 压缩机所采用的压缩机油为酯类油，此种油极易吸水，不但会使压缩机油分解加速，而且会使大量的水分进入压缩机，发生“冰堵”现象，压缩机不能制冷，因此要严格控制压缩机内部的含水量，具体要求见表 2。

在使用 R134a 压缩机时，压缩机管口开放在空气中的时间不允许超过 30 分钟。

R600a 冰箱必须采用 R600a 专用压缩机，配备密闭式或固定式启动和保护装置。

### 2.2 冷凝器与蒸发器

R134a 冷凝器设计可适当加大冷凝面积以降低冷凝压力。在 BCD-182 冰箱的 R134a 匹配中，相对于 R600a 系统，冷凝器均未改变。

冷凝器和蒸发器加工过程中必须使用酯类油，如使用了矿物油，则必须清洗后干燥密封。

含水量  $\leq 50\text{g/m}^2$  内表面积；

杂质含量  $\leq 100\text{g/m}^2$ ，其中可溶性杂质  $\leq 40\text{g/m}^2$ ；不溶性杂质  $\leq 60\text{g/m}^2$ 。

R600a 冷凝器和蒸发器的要求无特别限制，由于 R600a 容积制冷量小，可适当加大蒸发器面积或增加蒸发器排管密度。在 BCD-182 冰箱 R600a 匹配中，就采用了增加蒸发器排管密度的办法以取得合适的匹配。

### 2.3 毛细管流量

R134a 毛细管在加工过程中必须使用酯类油或经过清洗干燥。

根据在 BCD-182 冰箱上的试验，毛细管长度相对于 R600a 冰箱可加长 8 ~ 20%。

表 1 R134a 与 R600a 制冷剂物理性能的比较

项目	制冷剂	R134a	R600a
代号	HC-134a	HC-600a	
化学分子式	C <sub>2</sub> H <sub>2</sub> F <sub>4</sub>	C <sub>4</sub> H <sub>10</sub>	
名称	四氟乙烷	异丁烷	
分子大小 (A)	4.0	4.3	
分子量	102.03	50.12	
标准沸点 (℃) (1.013Bar)	-26.1	-11.73	
凝固点 (℃)	-101	-160	
临界点 (℃)	101	135	
标准沸点下的汽化潜热 (KJ/Kg)	219.8	234.3	
25℃时水的熔解性 (g/100g)	0.15	极微	
临界压力 (kPa)	4067	3645	
对润滑油的溶解性	易溶酯类油	易溶	
可燃可炸性	无	易	
毒性等级 (数字越大越安全)	6	3	
臭氧消耗潜能 ODP	0	0	
温室效应潜能 GWP	0.24 ~ 0.29	0	
使用温度范围 (℃)	10 ~ -40	10 ~ -40	
+50℃时冷凝压力 (Bar)	13.180	5.319	
-30℃时蒸发压力 (Bar)	0.8436	0.468	
-25℃时单位容积制冷量 (KJ/m <sup>3</sup> )	1185.0	626.0	
-25℃时气相密度 (Kg/m <sup>3</sup> )	5.50	1.66	
-25℃时液相密度 (Kg/m <sup>3</sup> )	1371.0	608.3	
分子筛	XH-9	XH-5	
工作压比 (测试工况:-23.3℃ / 55℃ / 32.2℃ / 32.2℃)	12.048	11.365	
压缩机润滑油	酯类油	矿物油	
燃烧极限 (空气中)	~	1.4% ~ 8.4%	

表 2

项目	含水量	含杂量
R600a 压缩机	100 ~ 150mg/台	$\leq 50.0\text{mg/台}$
R134a 压缩机	50 ~ 75mg/台	$\leq 33.3\text{mg/台}$

R600a 毛细管流量为了获得最佳的性能匹配，可通过测试，对毛细管流量作适当调整。

### 2.4 干燥过滤器

常规的干燥过滤器在吸水的同时也可吸收制冷剂 R134a，所以对于 R134a 制冷剂冰箱，必须使用 R134a 专用干燥过滤器，XH-7 或 XH-9 型分子筛。

对于使用 R600a 制冷剂的冰箱可以使用 R134a 冰箱的干燥过滤器，因为 R600a 制冷剂分子直径均大于 R12 和 R134a 的分子直径。因此可使用 XH4-XH9 型分子筛。

### 2.5 制冷剂充灌量

为防止系统堵塞，一定要使用高纯度 R134a。R134a 纯度技

术要求：纯度 $\geq 99.95\%$ ；蒸发残留物 $\leq 10\text{PPm}$ ；酸（以 HCl 计） $\leq 1\text{PPm}$ ；水 $\leq 10\text{PPm}$ ；CFC 及 HCFC $\leq 100\text{PPm}$ 。

R134a 充灌量由试验确定。

根据在 BCD-182 冰箱上的试验，R600a 的充灌量由实验确定，充灌量特别小，约为 R134a 的 50%，充灌精度应控制在  $\pm 1\text{g}$  以内。

## 2.6 性能实验情况

通过对 R134a 和 R600a 工质 BCD-182 冰箱进行对比性能测试。

R600a 冰箱更节能。能耗相对降低可达 5 ~ 10%。

R600a 系统运行压力低，噪声小。

## 3 工艺技术总体实施方案

根据制冷剂的不同需要研究生产线设计，确定设备方案。

### 3.1 检漏仪

被检漏的物质是 R134a，检漏仪需更换为能检漏 R134a 类型的检漏仪。

被检漏的物质是 R600a，检漏仪需更换为能检漏 R600a 类型的检漏仪。

### 3.2 专用充灌设备

生产线上的真空泵和充灌设备中真空泵使用的矿物润滑油会和 R134a 会发生化学反应，水解后生成醇类物质和酸类物质。这些物质在制冷循环过程中易腐蚀制冷系统管路内壁，造成氧化物堵塞毛细管，以及最后循环到压缩机内部后，会在活塞轴表面发生碳结，影响压缩机的寿命。所以润滑油需用酯类合成油替换。因此用于 R134a 制冷剂的真空泵和充灌设备，其润滑油要由矿物油换为酯类合成油。氟橡胶应当禁用，因为它会在 R134a 及酯类油中变形膨胀，抗拉强度降低，因此含氟的密封圈都应更换成能用于 R134a 制冷剂的密封圈。

因为 R600a 易燃易爆，用于 R600a 制冷剂的返修真空泵和充灌设备，需要进行防爆处理，增加安全报警系统。同时，作为制冷剂充注量少易泄露，泄漏后会发生燃烧爆炸。在冰箱充注 R600a 以前必须对管路系统进行检漏，以防充注后制冷剂泄漏，引起爆炸，所以生产线还必须进行氦质谱检漏。

### 3.3 根据制冷剂的物理、化学性能，研究提高现有冰箱生

产的工艺技术标准，制定新的工艺规程

针对 HFC-134a 较强的吸水性来确定。因此，我们应该在 R134a 制冷剂冰箱生产方面给予明确的工艺技术规定。研究使用新的抽真空新工艺。使用 R134a 制冷剂时，冰箱制冷系统对真空度要求较高，一般的抽真空方法可能达不到要求，所以需采用——毛细管两端抽真空法。我们知道在电冰箱的整个制冷回路中，由于毛细管的节流作用管路系统在毛细管处分成高低压两部分，一般的抽真空方法抽真空时，真空泵接口在制冷回路的高压段，毛细管节流后，真空计探测到的真空度不能真正代表整个管路系统的真空度。因此在制冷回路的高低压两端抽真空，可以避免毛细管对空气的节流影响，使抽真空较彻底。

制定外协检验的新标准，建立外检实验室。具体要求检验制冷剂 R134a 及关键件蒸发器、冷凝器的水分、灰尘、矿物油、石蜡、其他杂质的含量。

针对 R600a 易燃易爆的特性。编制冰箱返修工艺规程，制订 HC-600a 安全使用规程。

### 3.4 研究实验新的焊接技术及焊剂

在焊接技术及焊接材料方面，由于 R134a 分子较小，易泄露，同时受抽真空、充灌设备复杂的影响，售后维修较困难，因此需要提高焊接技术，保证焊接质量。我们要将理论和实践结合，研究摸索出适合 R134a 制冷剂的高质量焊接工艺技术。同时由于 R134a 制冷剂对水分含量的要求较高，我们平时使用的 102 焊剂易吸水，潮解。所以我们要实验确定一种新型焊剂来适应于 R134a 制冷剂的焊接。同时，由于 Cl<sup>-</sup> 离子会和 HFC-134a 反应，在焊接过程中应避免使用含氯元素的焊剂。

针对 HC-600a 易燃易爆的特点，我们需要研究试用新的焊接设备，实验总结焊接新工艺。超声波压力焊接是在高频率下的一种固态连接方式，通过焊接工具头每秒钟 2 万次的磨擦，使材料表层的分子重新排列而达到焊接的目的。不发生金属的熔化，不产生烟尘、火花和有害气体。这种新焊接工艺非常适合 R600a 制冷剂冰箱的封口焊接，而且较安全。