阳化分公司实现氨尿平衡技术改造总结

成海瑞 郭志俊

(山西兰花科技创业股份有限公司阳化分公司)

摘 要:阳化转产尿素五年来,氨尿不平衡、液氨盈余的问题长期困扰着企业。这了解决这个问题,我们组织技术及管理人员进行了课题调研和项目攻关,通过针对性的实施各项小改小革措施,并且从尿素系统优化工艺操作手段和改善设备性能方面加以完善,从而在刚刚进入的 2012 年实现了氨尿平衡,各项消耗指标均有所下降,达到了增产降耗增效的预期目标。

关键词: 技术改造: 优化操作: 氨尿平衡

2006年7月,生产了32多年碳酸氢铵的阳化在加入兰花3年后,成功实现扩能调产的预定目标,产品变成了高附加值的尿素。但是,转产五年来,虽然合成氨及尿素产能不断提高,但氨尿不平衡的问题仍然困扰着阳化,盈氨数量逐年递增,给企业安全、环保、节能及效益带来的了较大的负面影响。针对造成氨尿不平衡的原因,阳化分公司组织技术及管理人员进行了课题调研和项目攻关,进行了相应改造,从而在刚刚进入的2012年实现了氨尿平衡,取得了实质性的效果。

一、问题的提出

阳化分公司年产 100kt/a 水溶液全循环法尿素装置 2006 年投产。由于当初脱碳及尿素装置设计能力偏小,随着后来 8.13 配套项目合成氨装置能力的不断提升,造成连续几年液氨富余,到 2008 年和 2009 年合成氨产量分别达到 83626 吨和 85198 吨,尿素产量仅为 113044 吨和 118490 吨,而外销液氨分别达到 12079 吨和 15214 吨。氨尿不平衡给企业安全、环保、节能及效益带来了很大的影响,主要表现在:

- 1、安全方面:由于液氨不能及时转化成尿素产品,造成作为危险化学品的液氨在储存、 装卸、运输等环节的压力加大,再加上车辆、运输及道路环节不能由我方直接掌控,安全风 险无法全面预防和控制。
- 2、环保方面:由于脱碳装置原设计能力小,为保证净化气指标,只好加大脱碳液循环量,从而被迫降低高闪压力来保证原料气 CO2 纯度,使进入尿素系统的 CO2 气量长期不足,造成高闪后大量的 CO2 气体进入变压吸附装置白白放空,对环境造成污染。
- 3、效益方面:根据近几年液氨和尿素综合成本和市场价格情况分析,每外售 1t 液氨约亏损 210 元,而销售 1t 尿素可盈利 150~200 元。

二、技术改造措施

针对液氨富余及氨尿不平衡带来的问题,公司组织相关技术及管理人员通过原因分析、课题调研和项目考察,逐步对尿素高、中、低压装置、脱碳装置等进行局部改造和优化操作,在充分利用原有设备的基础上完成了装置的整体挖潜改造工作,使尿素装置年产达到160kt/a的生产能力,实现了液氨无盈余的氨尿平衡改造目标。主要改造方案和措施如下:

(一)脱碳及醇化系统

对脱碳真解风机的进出口管线进行改造,使尿素原料气 CO_2 纯度(加氧后)由 96%升高至 97%以上,提高了尿塔的 CO_2 转化率。对醇化系统环隙自调伐进行改造,使脱碳净化

气中 CO_2 由原来的 0.3%提高至 0.5%,减小脱碳液循环量,提高高闪压力,低闪后尿素原料气量明显增加,满足了实现氨尿平衡对 CO_2 气量的需求。

(二)尿素高压系统

尿素合成塔($27m^3$,以下简称尿塔)采用新型高效内件球帽式塔板专利技术。球帽式塔板采用气室型原理,使气体与液体在气室处分离,对气体通道增加阻力以减少气液间的速度差,从而降低返混作用,同时根据液流在塔壁有滞流现象,气室在塔板四周布置密一些,改善液流的湍动状况,达到高效吸收的目的。改造后尿塔在生产强度达到 $19.5ur/m^3 \cdot d$ 时, CO_2 转化率仍保持在 $63\%\sim65\%$ 。另将尿塔出口 P4 伐通径由 DN25mm 改为 DN32mm,开度由原来的 80%下降到 70%左右,消除了由于 P4 阀开度过大容易造成阀芯偏磨和拉断的安全隐患,满足了尿素产量增加的需要。

(三) 尿素中压系统

1、中压分解

Φ1100 预精馏塔原内件为泡罩塔板结构,当日产提到 360t 时,预蒸馏塔气相经常带液,造成中压吸收操作困难。后将预精馏塔内件由泡罩塔板改为规整填料结构,上部分离段改为槽盘式分布器,提高传热传质效果,操作弹性大,压降小,有效地防止了气相带液现象。

2、中压吸收

- (1)增加1台一吸外冷却器。在尿素装置的实际生产中,从一吸塔的物料平衡看,95%的吸收量在于鼓泡段,从其热平衡看,绝大部分的热量靠一吸外冷却器移走,中压吸收的热负荷主要取决于一吸外冷却器,是尿素系统生产能力提高的关键问题。根据上述原理,增加1台与原一吸外冷却器(F=150m²)相同的一吸外冷器,等于间接加大了一吸塔底部鼓泡段,可使中压吸收的换热及鼓泡能力增加了一倍,从根本上解决了移走甲铵热的热平衡问题,满足提高尿素产量的需要。
 - (2) 对一吸塔进行改造。
- A、在没有加大加粗鼓泡段的前提下,将十字圆形的气液分布器改为蛛网式小孔分布器,在与垂线成 30 度方向开 8mm 分布孔,分布器开孔截面约为进气总管截面积的 1.5 倍,使气体分布均匀,气液接触充分,进一步提高了 CO_2 吸收效果,避免因负荷加大时 CO_2 上窜过多而增加精洗段压力。
- B、将一吸塔下部第9块泡罩塔板拆除,并将第4块至第7块塔板更换为宁波远东公司的 DL 塔板,这样做不仅加大了鼓泡段和清洗段的分离空间,提高气液分离效果,从根本上解决了一吸塔带液现象,同时也增大了鼓泡空间,吸收能力增强,能够满足加大生产负荷的要求。
- (3) 充分利用溴化锂机组作为调节一吸外冷却器操作的补充手段。一分塔出口气体和二甲液产生的甲铵热和溶解热基本上分 3 处移走:一是一段蒸发热能利用段,二是一吸外冷却器,三是回流氨,正常生产时热量分配比约 2: 5: 1。一吸外冷却器除了要承担正常生产的热负荷外,还得满足负荷波动时的加载能力。一吸外冷却器吨尿素需移走热量为 28 万大卡,增加产量后,加热脱盐水和现有的 1 台 F=45m²的软水冷却器已不能满足移走热量的需要。现将热水型溴化锂机组投运后,利用一吸外冷却器的甲铵热量加热溴化锂溶液,从而为前工段工艺气体降温制得深冷水,并且为一吸外冷却器留有了一定的操作弹性,可谓一举两得。

(四) 尿素低压系统

当尿素日产量提至380吨时,由于二段负荷增加较多,二循一冷换热面积没有富裕,温度偏高,指标控制难度相当大,二甲液和氨水组分经常超标。后来将二循一冷、二循二冷加水改至底部进气管上,在二循一冷气相管出口新增1台分离器,从而解决了二段控制不稳的问题。

(五)蒸发系统

- 1、为保证更好的产品质量,保证蒸发系统真空稳定,节约蒸汽,将蒸汽抽真空改造为水抽真空,使工艺操作更简单稳定,保证了尿素提高产量后蒸发系统的稳定运行。
- 2、另外,为解决尿素产量大幅提高后带来的 ♥ 9000mm 造粒塔降温效果差、粉尘量增大的问题,新上了尿素冷却流化床装置和造粒塔尿素粉尘回收装置,夏季尿素产品温度可下降 20~30℃,产品优等品率≥90%,每天可回收尿素 2 吨左右,环保效益和经济效益显著。

(六)优化操作和管理措施

为实现氨尿平衡,在逐步实施各项技术改造措施的同时,也从尿素系统优化工艺操作手段和改善设备性能方面加以完善。

- 1、预分离器出来的过剩氨占整个一段分解气相的 46%。以往预分离器气相管上阀门开的较小,没有充分发挥它的作用,后来将这个阀门开至最大,大大降低了预精馏塔的负荷。
- 2、优化中压吸收工艺控制指标,提高一甲液温度,从而提高一甲液浓度来降低一甲液中 H_2O/CO_2 。当一甲液组分中 NH_3 =35%、 CO_2 =37.7%、 H_2O =27.3%时,其中 H_2O/CO_2 为 1.77; 当一甲液组分中 NH_3 =36.5%、 CO_2 =39.3%、 H_2O =24.2%时,其中 H_2O/CO_2 为 1.505。因此控制一甲液中 H_2O/CO_2 在 1.5~1.7 时,可以使尿塔进料中 H_2O/CO_2 控制在 0.6 以下, CO_2 转化率有所提高,从而降低了中压的负荷。
- 3、一段、二段分解加热器等换热设备运行到一定时间后,内部列管结垢会较为严重, 影响传热效率。如一段分解加热器,当日产提至 400t 时,蒸汽阀开完仍不能保证温度指标。 于是利用停车检修机会对这些换热设备进行高压水冲洗,保证了设备换热效果。

三、效果与效益

通过各项小改小革措施实现氨尿平衡后,系统运行稳定,各项消耗指标均有所下降,达到了增产降耗增效的预期目标。2011年12月底系统开车以来,2012年1、2月有效生产天数达到60天(实际有效天数60天),尿素月产量分别达到16003t、14949t,平均日产达到516t(最高日产量539t),产量比去年同期提高约25%。煤电消耗上,2012年1、2月份,吨尿素原料煤消耗为710kg,比去年降低20~24kg;吨尿素动力电消耗为1013 kwh,比去年降低50~60 kwh。增产降耗取得的经济效益相当可观。

四、还有待解决的问题

阳化分公司通过实施多项技术改造措施和管理措施,实现了氨尿平衡。但目前尿素系统仍存在着一些问题:

- 1、目前尿塔、一分及二分加热器、一吸塔等主要静止设备均处于满负荷生产状态,操作控制无弹性,尿塔生产强度高,中压负荷重,造成 CO_2 转化率相对较低,氨耗高、蒸汽消耗高。
- 2、CO₂ 压缩机、一甲泵、液氨泵等主要运转设备无备用,进行计划检修时仍会造成液 氨盈余。

根据同行业的先进经验,在尿素系统进行节能降耗技术改造尚有很大潜力可挖。我们将继续采用节能新工艺、新技术,使实现氨尿平衡后的生产装置发挥出更好的经济效益。