

大庆油田注 CO₂ EOR 工程的腐蚀 机理研究与防护措施评价

曲良山 杨柏兰 常海华

(大庆石油管理局建设设计研究院)

1994 年 9 月 北京

大庆油田注 CO₂EOR 工程的腐蚀 机理研究与防护措施评价

摘要

注 CO₂EOR 中的腐蚀问题,是影响 CO₂ 驱油试验的关键技术之一。大庆油田萨南过渡带注 CO₂ 提高原油采收率试验工程,采用耐蚀合金、有机防腐涂层及缓蚀剂注入相结合的防腐措施,较好地抑制了注入系统、集输管网及油气处理设施的腐蚀损坏。同时,在管网系统中还安装了多种类型的在线腐蚀监测设备,通过近两年的现场监测,取得了大量的现场腐蚀数据,对于研究 CO₂ 腐蚀机理,评价防腐技术的可靠性,都具有明显的实际意义。

本文通过现场试验结果的分析,探讨不同介质条件下的 CO₂ 腐蚀规律及其影响因素,并评价了各种防腐技术的实际应用效果。

已安全运行两年多,防腐效果达到了预期目的。

注 CO₂ 驱油工程简介

在典型的 CO₂ 驱油工程中,将 CO₂ 气体通过注入井内进入油层并和其中的原油相混合,碳氢化合物在原油中汽化与 CO₂ 气相混合形成混相驱,随后 CO₂ 随采出液从生产井产生,而进行分离和加工。

大庆油田注 CO₂ 驱油工艺采用 CO₂ 和水交替注入方式,这是目前最可行的 CO₂ 驱油方法,但由于 CO₂、水及可溶性盐的存在,使管道、设备的腐蚀问题变得较为突出。

大庆油田曾于 1965 年试验研究注碳酸水一次采油,中心井采收率提高 10.5%,效果较明显,就是因为无法解决试验中出现的腐蚀与结垢问题,注碳酸水方法难以推广。

注 CO₂ 驱油工程腐蚀问题主要发生在 CO₂ 注入系统、井下管柱、生产系统管网及三相分离设备。美国 Sacroc 油田和 little Creek 油田均在 CO₂ 驱油试验工程中发生过上述腐蚀问题^[1]。经验证明,无论是涂层或耐蚀材料,还是缓蚀剂处理,如单独应用,都无法解决 CO₂ 对管线和设备的侵蚀。

大庆油田萨南过渡带注 CO₂ 工程从设计选材、防腐涂层筛选、缓蚀剂处理以及腐蚀监测等方面,采取综合防护措施,自 1991 年 8 月投产以来,

腐蚀监测及机理分析

现场腐蚀监测,目前主要有三种方法:铁含量法、腐蚀挂片和电阻探测法。由于注入和采出系统广泛采用涂层内防腐管道,同时采出液体流量波动较大,铁含量法难以应用,因此,主要设计安装了挂片和电阻探头,安装位置见示意图 1 和图 2。

1. 注入系统

注入系统的 CO₂ 气体,经某醇法脱水处理,露点温度达 -20℃(0.8MPa),因此可以保证在注入工艺条件下(温度 35~45℃,压力 8~16MPa)无液态水凝结。表 1 列出了 CO₂ 干气组份。

表 1 CO₂ 干气成分

成 分	CO ₂	N ₂	H ₂
含量%	97.5	2	0.5

由于干燥的 CO₂ 气体几乎无腐蚀性,因而在长达 18 个月的腐蚀监测过程中,没有发现腐蚀问题,也说明 CO₂ 脱水干燥及注入工艺是合理的。

2. 采出系统

采出系统工艺流程及监测设备见示意图 2。图中 CC 代表腐蚀挂片,ER 表示电阻探头。

当 CO₂ 开始注入两个月后,生产系统发现有 CO₂ 产出。图 3 为 CO₂ 开始注入以后采出液的成

分变化情况。图 4 为同一试验生产井集油管道腐蚀监测。

由图 3 和图 4 可以看出, CO_2 发现以后, 腐蚀速度大幅度下降, 并未出现腐蚀速度迅速上升的情况。分析其原因, 与采出液中含油量、温度、压力以及化学成分有关。

(1) 采出液中含油量的影响

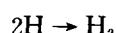
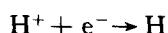
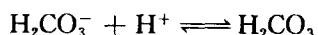
由图 5 可以发现, CO_2 突破以后, 油产量增长幅度较大, 采出液中含油也将迅速上升。不言而喻, 油对管道内壁的保护作用十分明显。

(2) 温度和压力的影响

CO_2 对碳钢的腐蚀, 主要取决于温度和压力条件。当温度一定时, CO_2 气体的分压愈大, 钢铁的腐蚀就愈快。据文献介绍^[2], CO_2 气体的分压在 0.05 MPa 以下时, 无腐蚀; 分压在 0.05~0.2 MPa 时, 会发生严重腐蚀。集油管线设计压力仅为 0.16 MPa, 伴生气中 CO_2 分压远小于 0.05 MPa, 因此 CO_2 的影响也就远没有高压环境下那样显著。

温度对 CO_2 腐蚀性的影响较复杂, 温度升高, 下述腐蚀反应加快:

阴极区:



阳极区:



阳极反应加速, 钢铁腐蚀速度也就增大。另一方面, CO_2 的溶解度随温度升高而降低, 介质腐蚀性减小, 但总的作用结果, 温度升高, 碳钢腐蚀加速。

(3) 采出液化学成分的作用

大庆油田地下水矿化度主要由碳酸氢盐组成, SO_4^{2-} 和 Cl^- 含量均不高, 其中硫酸盐含量约在 0~170 mg/L 之间, 氯化物含量约在 50~300 mg/L 范围内, 对碳钢腐蚀影响作用不明显。

如图 3 所示, CO_2 开始注入后, 采出液中 HCO_3^- 含量迅速上升, 由 CO_2 腐蚀过程中阴极反应可知, HCO_3^- 含量升高, 对 CO_2 的溶解和 H^+ 的产生均有不同影响, 因此, 将抑制碳钢的腐蚀。实际生产过程中, 碳酸氢盐多生成水垢, 并且原油胶

结在一起, 附着在管道内壁上, 具有一定的保护作用。

3. 污水处理系统

油、气、水三相分离后, 污水中含 CO_2 量为 1600 mg/L, 含油 1000 mg/L。由于含油量较少, 保护作用不足, 碳钢腐蚀加剧。因此, 必须采取脱 CO_2 处理工艺, 降低介质的腐蚀性。

大庆油田萨南注 CO_2 驱试验工程中, 首次采用污水系统真空 CO_2 脱除工艺, 其技术指标及处理效果见下表。

表 2 真空 CO_2 脱除工艺及其效果

项目	处理前	工艺条件	处理后
水质 条件	含 CO_2 : 1600 mg/L 含 油: 1000 mg/L	操作温度: 40~45°C 压 力: 0.6 MPa	含气量小于 200 mg/L
腐 蚀 速 度 mm/a	>0.56 mm/a		<0.2 mm/a

由表 2 可见, CO_2 脱除效果十分明显, 保证了污水输送管道的安全运行。

防腐措施及其效果

1. 注入系统

由于干燥 CO_2 气体无腐蚀性, 因此 CO_2 注入管线采用不加内涂层的普通碳钢, 但对内部结构比较复杂的部件, 如阀门等, 因其中易积存气体或水分, 易发生腐蚀, 且更换、维修比较困难, 故采用不锈钢材料。

2. 采出系统

(1) 集油管线。内壁涂覆厚浆型环氧防腐涂料, 该涂层采用二底二面结构, 干膜厚度要求 250 μm 以上。长期的室内模拟试验证明, 该涂层具有良好的耐酸、碱、盐、油及含油污水性能, 并与基体金属有着良好的附着力, 尤其是在 45°C、1.0 MPa、 CO_2 饱和压力条件下, 仍具有优异的耐含 CO_2 污水性能。

(2) 各种容器、贮罐, 如含油污水罐等, 亦采用厚浆型环氧防腐涂层。

(3) 各种阀门和阀组, 因具有特殊的腐蚀危险性, 均采用 316L 不锈钢, 这种不锈钢除具有优异的耐 CO_2 腐蚀特性外, 还有抗氯离子点蚀的特性。

(4)油、气、水三相分离装置。内壁均涂覆热固型环氧酚醛涂料,这种涂层亦具备较好的抗CO₂腐蚀性能。同时设备内部还设有牺牲阳极保护装置,保证设备的安全运转。

(5)污水处理系统。各种罐、管道内壁均涂有厚浆型环氧涂层,并加注CO₂缓蚀剂,以降低介质的腐蚀性。

上述综合防护措施,经过两年多的生产运行,经停产期间检查及现场涂层挂片观察,均表明较好地抑制了CO₂的腐蚀。

压(<0.16MPa)条件下,含油对CO₂的腐蚀具有一定的抑制作用。

(3)厚浆型环氧或热固型环氧酚醛涂层均具备良好的耐CO₂性能。预计其使用寿命在8年以上。

(4)大庆油田首次采用长期在线腐蚀监测技术,可在不停产条件下,测定各种介质的腐蚀性,研究腐蚀机理及其规律,预测各种管道的腐蚀倾向,为今后该技术的应用积累了丰富的经验。

参 考 文 献

- 孙学忠,于涛等编译. CO₂EOR 地下管注腐蚀与腐蚀控制,黑龙江科学技术出版社,1989,185~301
- US Department of Energy; Corrosion Due to Use of Carbon Dioxide for Enhance Oil Recovery, Sept. 1979, 4~62

结 论

(1)注CO₂驱油工程中的腐蚀问题,可以采用不锈钢,涂层及缓蚀剂等措施,综合防护,较好地加以解决。

(2)干燥的CO₂气体对碳钢无腐蚀性,而低

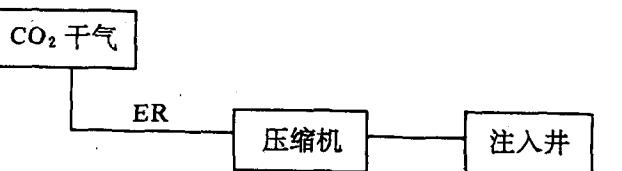


图1 注入系统腐蚀监测设备示意图

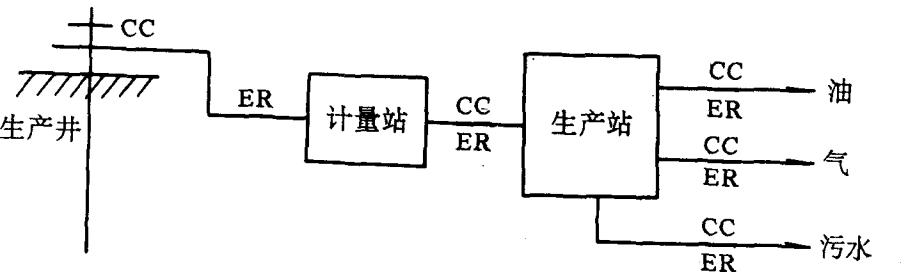


图2 生产系统监测设计示意图

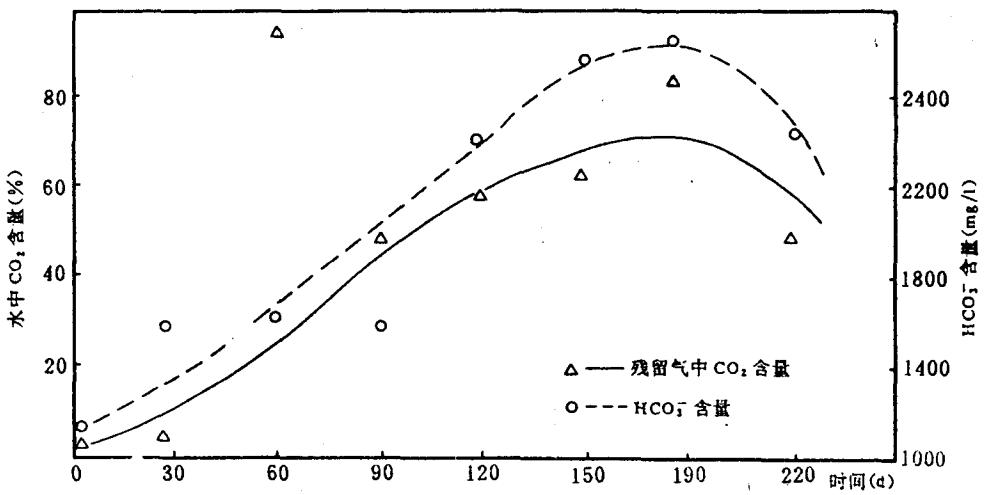


图 3 采出液中 CO_2 及 HCO_3^- 含量变化趋势(采出液温度:45℃, 压力:0.16MPa)

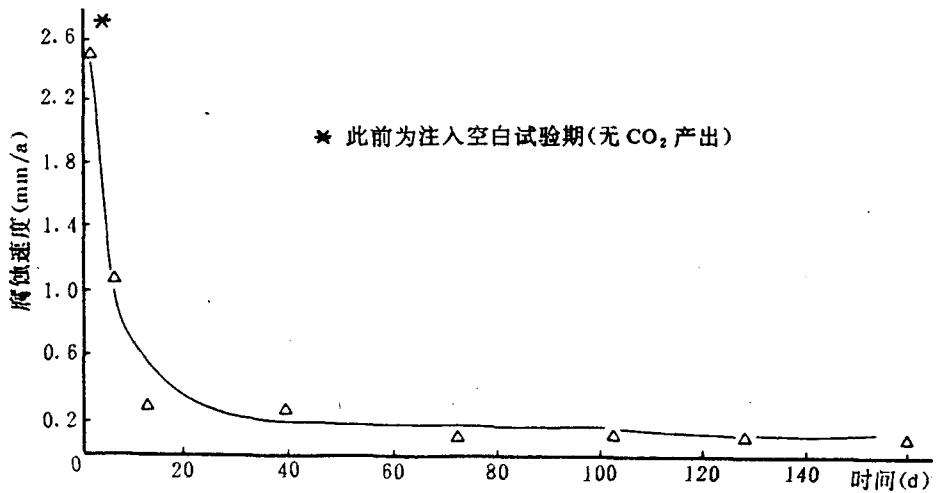


图 4 集油管道采出液腐蚀监测结果

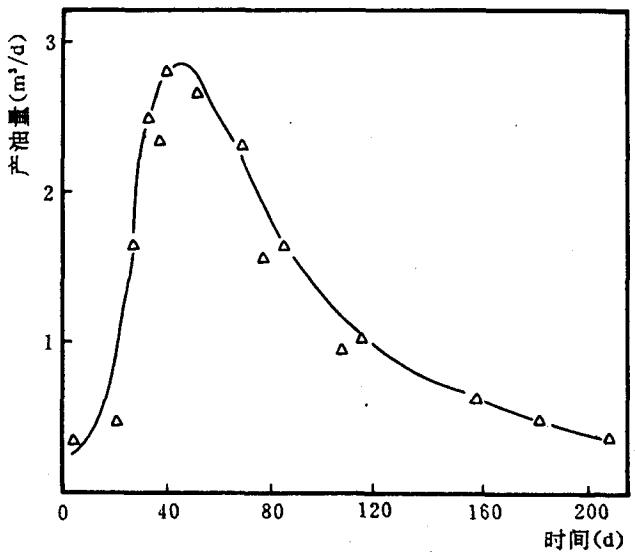


图 5 单井产油量变化趋势图

石油物探局制图印刷厂
照排印刷