基于马尔可夫理论的油气管道腐蚀寿命预测

龚然'倪倩'林媛媛'李赫"包伟4

1 长江大学 2 西安石油大学 3 河南石油工程设计有限公司地面设计所 4 河南油田新疆采油厂

摘要:为有效预测油气管道的腐蚀失效情况,建立了基于马尔可夫理论的油气管道腐蚀寿命预测模型,并结合实际数据,验证了该寿命预测模型的可行性。根据采集到的管道最小剩余壁厚历史数据,依据石油天然气行业标准SY/T 6151的规定,将管道的腐蚀状态进行分类;结合管道腐蚀机理,拟合采集的历史数据,得到管道腐蚀最小剩余壁厚预测物理模型,计算管壁腐蚀状态的转移概率矩阵;根据最后一次检测时数据,设定该时刻管道腐蚀状态为初始分布,运用马尔可夫理论,计算出管道的剩余寿命。

关键词:油气管道;马尔可夫理论;管道腐蚀;寿命预测doi:10.3969/j.issn.1006-6896.2015.7.001

由于油气管道服役环境的恶劣,在外防腐层破损之后,油气管壁的腐蚀将会随着服役时间的增加越来越严重。当腐蚀发展到一定阶段,管道的壁厚将会越来越薄,最终将会腐蚀穿孔,发生泄漏事故,造成严重的环境污染和巨大的经济损失,部分严重的泄漏事故,还会引起爆炸和火灾^口。因此,需要研究油气管道腐蚀的机理,建立油气管道腐蚀状况的预测模型,有效地预测管道的使用寿命。

1 油气管道腐蚀损伤评价标准

根据材料腐蚀机理,油气管道服役过程中,存在多种类型的腐蚀,其中点蚀是造成大部分管道腐蚀泄漏的最主要原因,也是油气管道服役时,危险性和危害性最大的腐蚀类型。当点蚀发生时,油气管道表面一般会先形成直径几微米、呈亚稳定状态的微型凹陷,随着服役时间的增加,凹陷越来越深,最终导致管道穿孔。最大点蚀深度是目前经常用于评价管道管壁腐蚀程度的重要指标²²。

目前,对油气管道管壁腐蚀的损伤评价标准,采用我国石油天然气行业标准SY/T 6151 的规定¹³。该标准中,对管道的管壁腐蚀损伤,以最大蚀坑深度为主要指标,根据腐蚀出的蚀坑深度,将管道的腐蚀情况划分为轻、中、重、严重、穿孔5个等级¹⁴,该标准是我国油气管道管壁腐蚀分析时的重要指标,其具体分级情况如表1所示。如果最大蚀坑深度大于油气管道服役运行允许的最小剩余壁厚,将随时会发生泄漏事故。油气管道的最小剩余壁厚,将随时会发生泄漏事故。油气管道的最小剩余壁厚,移随时会发生泄漏事故。油气管道的最小剩余壁厚,移随时会发生泄漏事故。油气管道的最小剩余壁厚,移随时会发生泄漏事故。油气管道的最小剩余壁厚,

管道已经发生穿孔现象,因此,最小剩余壁厚是确保油气管道安全服役的临界厚度[©]。

表1 SY/T 6151 规定的油气管道腐蚀评价标准

腐蚀等级	最大蚀坑深度		
轻	<1 mm		
中	1~2 mm		
重	2 mm 至 50% 壁厚		
严重	50%~80%壁厚		
穿孔	>80%壁厚		

2 油气管道管壁腐蚀预测模型

2.1 马尔可夫理论

俄国数学家马尔可夫提出,某事件的发生,只受它前面刚发生事件的影响,与过去其他事件的发生情况没有关系,并将该类现象称为马尔可夫过程。针对油气管道腐蚀监测和剩余寿命预测,主要基于每次检测时管道管壁的腐蚀数据,可以认为油气管道腐蚀仅与临近时间检测数据相关,满足马尔可夫条件。因此,利用马尔可夫理论,分析油气管道管壁的腐蚀数据,建立油气管道腐蚀剩余寿命预测模型。

2.2 油气管道腐蚀转移矩阵

我国石油天然气行业标准 SY/T 6151 规定油气管道管壁腐蚀分为轻、中、重、严重、穿孔 5个级别。在运用马尔可夫理论分析油气管道管壁腐蚀问题时,将该 5种管壁腐蚀等级定义为 5种状态,分别是:状态 1 对应轻、状态 2 对应中、状态 3 表示重、状态 4 表示严重、状态 5 表示穿孔。定义油气管道管壁的 5 种状态对应的管道壁厚取值空间为 $E=\{1,2,3,4,5\}$ 。因此,根据该壁厚空间,则管道



壁厚 $\{X_1,X,\dots,X_n\}$ 的转移概率矩阵可表示为

$$P = \begin{bmatrix} P_{11} & P_{12} & P_{13} & P_{14} & P_{15} \\ P_{21} & P_{22} & P_{23} & P_{24} & P_{25} \\ P_{31} & P_{32} & P_{33} & P_{34} & P_{35} \\ P_{41} & P_{42} & P_{43} & P_{44} & P_{45} \\ P_{51} & P_{52} & P_{53} & P_{54} & P_{55} \end{bmatrix}$$
(1)

管道壁厚 $\{X_1, X_2, \dots, X_n\}$ 的转移概率矩阵 P 中,元素 P_{ij} 值的大小,代表了管道各壁厚等级之间的相互变化概率。而在管道实际的服役过程中,管道管壁最大蚀坑深度是单调递增变化的,管道的腐蚀状况是从状态 1 到状态 5 的变化过程,该过程不可逆,因此可以得到 $P_{21} = P_{31} = P_{32} = P_{41} = P_{42} = P_{43} = P_{51} = P_{52} = P_{53} = P_{54} = 0$ 。而状态 5 为油气管道管壁的最差状态,该状态不可能向其他状态变化,因此可知 $P_{55} = 1$ 。综上所述,可得油气管道不同腐蚀损伤状态间的转移概率矩阵为

$$P = \begin{bmatrix} P_{11} & P_{12} & P_{13} & P_{14} & P_{15} \\ 0 & P_{22} & P_{23} & P_{24} & P_{25} \\ 0 & 0 & P_{33} & P_{34} & P_{35} \\ 0 & 0 & 0 & P_{44} & P_{45} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$
 (2)

2.3 油气管道腐蚀预测

为了确定油气管道腐蚀剩余寿命,制定针对性的管道维修和检测计划,需要对油气管道管壁腐蚀状态进行预测。在建立预测模型前,需要采集油气管道壁厚的历史检测数据。在实际的生产中,一般每隔一定年限,油气管道管线运行部门会对管道进行一次腐蚀检测,主要分为局部开挖和不开挖外检测2种检测方式。采集到油气管道管壁历史数据后,运用马尔可夫理论,建立油气管道的剩余寿命预测模型,具体步骤为:

- (1)分析采集到油气管道管壁历史数据,根据表1,确定管道管壁腐蚀状态。
- (2)根据油气管道管壁历史数据,结合油气管 道点蚀机理和腐蚀速率物理模型,确定理论上油气 管道管壁不同时刻的初始管壁状态,计算出油气管 道管壁壁厚的转移概率矩阵。
- (3) 根据油气管道管壁的初始管壁状态和转移 概率矩阵,运用马尔可夫理论,计算油气管道管壁 未来时刻的腐蚀状态分布,从而预测油气管道的剩 余寿命。

油气管道的点蚀腐蚀,属于一种电化学腐蚀, 当管道发生点蚀时,刚开始腐蚀速度较快,随着管 道服役时间的增长,腐蚀速度逐渐减慢。根据材料 腐蚀理论和已有研究成果,假设油气管道管壁剩余 壁厚服从指数分布, 其壁厚变化模型为

$$\delta = G_2 e^{h_2 t} \tag{3}$$

式中 G_2 和 h_2 为系数; t 为管道服役时间(a); δ 为在服役时间为 t 时的管道剩余壁厚(mm)。

当采集到不同时刻的管道壁厚数据 (t_1,δ_1) 、 (t_2,δ_2) ,则可根据这两组数据,求得系数 G_2 和 h_2 。当采集到三组或三组以上不同时刻的管道壁厚数据,运用最小二乘法,对管道壁厚数据进行曲线拟合,进而求得模型参数值。

确定油气管道壁厚变化模型参数后,可以计算得到不同时刻的管道壁厚数据,按照表1中的管道腐蚀等级评价标准,确定油气管道的腐蚀状态。因此,可以得到从状态1变化到状态5的一系列管道服役时间变化的管壁腐蚀状态数据,基于这些数据,可以求解出管道壁厚 $\{X_1,X_2\cdots,X_n\}$ 的转移概率矩阵P。

假定油气管道的最小剩余壁厚为 K,根据采集到的油气管道管壁历史数据,定义最后一次检测所得到的最小剩余壁厚作为初始状态,记为 $K = [K_1, K_2, K_3, K_4, K_5]$ 。因此,可以计算出该油气管道管壁在最后一次检测之后,第 m 次 $(m \ge 1)$ 检测时的管道壁厚的预测值为

$$K^{(m)} = K \times P^m \tag{4}$$

3 油气管道管壁腐蚀预测结果

某区段油气管道为Ø720 mm×8 mm。采集到三次历史管道壁厚检测数据,分别是在管道服役15年后,测得该管道最大蚀坑深度是4.2 mm;管道服役18年后,该管道最大蚀坑深度是4.7 mm;管道服役20年后,测得该管道最大蚀坑深度是5.2 mm。

3.1 确定管道管壁腐蚀状态

根据表1,对该油气管道进行腐蚀状态划分,如表2所示。

表 2 某区段油气管道Ø720 mm×8 mm 管壁腐蚀状态

腐蚀状态	腐蚀等级	最大蚀坑深度/mm	最小剩余壁厚/mm
1	轻	<1	>9
2	中	1~2	8~9
3	重	2~5	5~8
4	严重	5~8	2~5
5	穿孔	>8	<2

3.2 计算转移概率矩阵

该油气管道最后一次检测为服役 20 年后,测得该管道最大蚀坑深度是 5.2 mm,对应表 2 中为腐蚀状态为状态 4,因此最小剩余壁厚为 K=[0,0,0,1,0]。



根据服役15年、18年、20年检测得到的管道 壁厚数据,利用曲线拟合,得到该管道最小剩余壁 厚变化模型为

$$\delta = 11.62e^{-0.0612t}$$

根据该壁厚变化模型,可以算出服役时间 $t=1,2,\cdots,n$ 时刻时管道的壁厚值,从而得到该管道 壁厚等级从状态1变化到状态5的全部数据,如表 3所示。

表3 管道管壁腐蚀状态分布预测值

t	δ	腐蚀状态	t	δ	腐蚀状态	t	δ	腐蚀状态
1	10	1	11	5.927	3	21	3.214	4
2	10	1	12	5.575	3	22	3.023	4
3	9.671	1	13	5.244	3	23	2.844	4
4	9.097	1	14	4.933	4	24	2.675	4
5	8.557	2	15	4.641	4	25	2.516	4
6	8.049	2	16	4.365	4	26	2.367	4
7	7.571	3	17	4.106	4	27	2.226	4
8	7.122	3	18	3.862	4	28	2.094	4
9	6.699	3	19	3.632	4	29	1.970	5
10	6.301	3	20	3.417	4	30	1.853	5

根据表3,可以求得该管道壁厚变化的转移概率矩阵P为

$$P = \begin{bmatrix} 3/4 & 1/4 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1/2 & 1/2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 6/7 & 1/7 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 14/15 & 1/15 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

3.3 管道剩余寿命预测

根据马尔可夫理论和公式(4),从第20年开始,可以计算得到后续服役时间内,该管道管壁腐蚀状态分布的预测值,如表4所示。

表 4 管道管壁腐蚀状态马尔可夫预测值

t	状态1	状态2	状态3	状态4	状态5	最大可能状态
21	0	0	0	0.933	0.067	4
22	0	0	0	0.871	0.129	4
23	0	0	0	0.813	0.187	4
24	0	0	0	0.759	0.241	4
25	0	0	0	0.708	0.292	4
26	0	0	0	0.661	0.339	4
27	0	0	0	0.617	0.383	4
28	0	0	0	0.576	0.424	4
29	0	0	0	0.537	0.463	4
30	0	0	0	0.502	0.499	4
31	0	0	0	0.468	0.532	5

根据表 4 中数据,该管道将在服役第 31 年时,进入状态 5,表明此时管道将可能发生穿孔,可能会发生泄漏事故。因此从第 20 年算起,该管道剩余寿命为 10 年。

4 结语

根据采集到的油气管道管壁最小剩余厚度历史

检测数据,可以先根据最大蚀坑深度,对管道的腐蚀状态进行分类;然后根据点蚀的机理和物理知识,由历史检测数据拟合出管道最小剩余厚度物理模型,从而估计出管道的转移概率矩阵;根据最后一次检测时得到的管道腐蚀状态分布,设为初始分布,根据马尔可夫理论,计算出该管道的剩余寿命分布,从而预测管道的剩余寿命。

基于马尔可夫理论的剩余寿命预测方法,可以 应用于其他油气管道的监测和寿命预测研究中。

参考文献

- [1] 李恒. 基于马尔可夫理论埋地燃气钢管腐蚀预测研究[D]. 大连: 大连理工大学, 2007: 4-7.
- [2] 王海秋,张昌兴,李双林,等.油气管道腐蚀失效概率统计与预测模型[J].油气田地面工程,2007,26(4):14~14.
- [3] 姬鄂豫, 陈海玲. 油气集输管道腐蚀的防治方向及安全检测[J]. 油气田地面工程, 2013, 32 (1): 42~43.
- [4] 李亚光. 输油管道腐蚀原因及防腐措施[J]. 油气田地面工程, 2014, 33 (2): 91~92.
- [5] 袁赓. 油气管道的腐蚀及预测研究[D]. 大连: 大连理工大学, 2011: 9-10.

[第一作者简介] 龚然:长江大学地球科学学院在读研究生,地质工程专业,研究方向为油气勘探。

18629353612、260953640@qq.com

收稿日期 2015-04-14

(栏目主持 李艳秋)



中原油田开展隐患排查治理确保电网迎峰度夏

