

高等学校  
教学用书

# 采气实用计算

杨继盛 刘建仪 编

石油工业出版社

北京)

9

082448



00726382

内

高等学校教学用书

# 采气实用计算

杨继盛 刘建仪 编



200417806



石油工业出版社

(京)新登字082号

### 内 容 提 要

本书是为配合石油高校“采气工艺基础”课程教学而编写的教学参考书，目的在于拓宽课堂教学知识面，加强工科学生计算训练和应用专业知识解决实际问题的能力。

书中提供了采气工艺中常用的数学公式和16个比较重要的计算程序，同时，给出了115个计算实例。

本书可作为石油高校采油工程（含油藏工程）专业学生参考书，对在现场从事天然气开采的工程技术人员，无疑也是一本有实用价值的工具书。

高等学校教学用书

采气实用计算

杨继盛 刘建仪 编

\*

中国石油天然气总公司教材编译室编辑

(北京902信箱)

石油工业出版社出版

(北京安定门外安华里二区一号楼)

北京顺义燕华印刷厂排版印刷

新华书店北京发行所发行

\*

787×1092毫米 16开本 12<sup>3</sup>/<sub>4</sub>印张 309千字 印1—2,000

1994年3月北京第1版 1994年3月北京第1次印刷

ISBN 7-5021-1106-9/TE.1024(课)

定价：7.30元

## 前 言

对工科院校学生强化工程训练在当前具有重要意义，计算能力的训练和提高是其中一项重要内容。计算多、公式多和单位多是“采气工艺基础”这门课程教学中的特点，也是学生学习中的难点。要让学生将这门课真正学到手，课程中补充更多的计算方法，提供足够的计算实例，引导学生亲自上计算机运算是唯一切实有效的途径，本书正是为此目的而编写。

全书由流体参数、气藏储量、气井产能、井筒管流、地面输气、气井动态和井场工艺七个部分有关的计算方法组成，基本上概括了采气系统的主要运算内容。作为《采气工艺基础》的辅助教材，本书对一个求解目标，提供多种较新的解法。在每一部分中，不仅给出数学模型（计算公式）、计算步骤和必要程序，同时附有计算实例，看后就会自己计算。

全书由西南石油学院杨继盛主编，刘建仪编写了附录中的计算程序，并给出需计算机运算的例题答案。

西南石油学院李士伦教授为本书的主审，对本书提出了很多宝贵的建议和意见，在此向他表示衷心的感谢。

本书在编写过程中，得到上级教材主管部门和学院领导的关心和支持，也得到很多同志的帮助，特向他们致以诚挚的谢意。

由于编写人员水平有限，错误和缺点在所难免，恳切欢迎读者批评指正。

编者

# 目 录

## 第一部分 储层流体性质

1 储层气体性质 .....	( 1 )
1.1 天然气组成换算 .....	( 1 )
1.2 真沸点馏分特征化 .....	( 2 )
1.2.1 Lee-Kesler公式 .....	( 2 )
1.2.2 Winn-Sim-Daubert公式 .....	( 2 )
1.2.3 Watansiri-Owens-Starling公式 .....	( 3 )
1.2.4 Riazi-Daubert公式 .....	( 3 )
1.2.5 Cavett公式 .....	( 3 )
1.3 天然气的平均分子量和相对密度 .....	( 5 )
1.3.1 平均分子量 .....	( 5 )
1.3.2 相对密度 .....	( 5 )
1.4 天然气的拟临界参数 .....	( 6 )
1.4.1 已知天然气组成 .....	( 6 )
1.4.2 已知天然气相对密度 .....	( 6 )
1.5 非烃校正 .....	( 7 )
1.5.1 Wichert-Aziz方法 .....	( 7 )
1.5.2 Car-Kobayshi-Burrows方法 .....	( 7 )
1.6 高分子量气体校正 .....	( 8 )
1.7 天然气的偏差系数 .....	( 10 )
1.7.1 Gopal方法 .....	( 10 )
1.7.2 Carlile-Gillett方法 .....	( 10 )
1.7.3 Cranmer方法 .....	( 11 )
1.7.4 Hall-Yarborough方法 .....	( 13 )
1.7.5 Dranchuk-Purvis-Robinson方法 .....	( 13 )
1.7.6 Dranchuk-Abu-Kassem方法 .....	( 14 )
1.7.7 Hankinson-Thomas-Phillips方法 .....	( 15 )
1.7.8 Sarem方法 .....	( 15 )
1.8 天然气的密度、比容、千摩体积和千摩密度 .....	( 17 )
1.9 天然气的体积系数和膨胀系数 .....	( 18 )
1.10 天然气的等温压缩系数 .....	( 18 )
1.10.1 利用 Gopal 方程求 $C_1$ .....	( 18 )
1.10.2 Mattar-Brar-Aziz计算方法 .....	( 18 )
1.11 利用SRK状态方程计算气体参数 .....	( 19 )
1.12 天然气的粘度 .....	( 20 )
1.12.1 Dempsey方法 .....	( 20 )
1.12.2 Lee-Gonzalez-Eakin方法 .....	( 21 )

1.12.3	Standing方法	(21)
<b>2</b>	<b>储层液体性质</b>	<b>(23)</b>
2.1	原油泡点压力(饱和压力)	(23)
2.1.1	Standing方法	(23)
2.1.2	Vasquez-Beggs方法	(23)
2.1.3	Glaso方法	(23)
2.1.4	Marhoun方法	(24)
2.2	不饱和原油等温压缩系数	(25)
2.2.1	Vasquez-Beggs方法	(25)
2.2.2	Ahmed方法	(25)
2.3	标准状态原油密度	(25)
2.3.1	Katz方法	(25)
2.3.2	Ahmed方法	(26)
2.4	饱和原油密度	(26)
2.4.1	Standing方法	(26)
2.5	不饱和原油密度	(27)
2.5.1	定义式	(27)
2.5.2	Vasquez-Beggs方法	(27)
2.5.3	Ahmed方法	(27)
2.6	天然气在原油中的溶解度	(28)
2.6.1	Standing方法	(28)
2.6.2	Vasquez-Beggs方法	(28)
2.6.3	Glaso方法	(28)
2.6.4	Marhoun方法	(28)
2.7	饱和原油体积系数	(29)
2.7.1	定义式	(29)
2.7.2	Standing方法	(29)
2.7.3	Vasquez-Beggs方法	(29)
2.7.4	Glaso方法	(30)
2.7.5	Marhoun方法	(30)
2.7.6	Ahmed方法	(30)
2.8	不饱和原油体积系数	(32)
2.8.1	定义式	(32)
2.8.2	Vasquez-Beggs方法	(32)
2.8.3	Ahmed方法	(32)
2.9	原油总体积系数	(33)
2.9.1	定义式	(33)
2.9.2	Glaso方法	(33)
2.9.3	Marhoun方法	(33)
2.10	总等温压缩系数	(34)
2.10.1	定义式	(34)
2.10.2	不考虑气体溶解于液相	(34)
2.10.3	考虑气体溶解于液相	(34)
2.11	脱气原油粘度	(35)

2.11.1 Standing 方法	(35)
2.11.2 Beggs-Robinson方法	(36)
2.11.3 Glaso方法	(36)
2.12 饱和原油粘度	(36)
2.12.1 Standing方法	(36)
2.12.2 Beggs-Robinson方法	(37)
2.12.3 Khan方法	(37)
2.13 不饱和原油粘度	(38)
2.13.1 Standing方法	(38)
2.13.2 Vasquez-Beggs方法	(38)
2.13.3 Khan方法	(38)
2.14 油气表面张力	(39)
2.15 地层水的密度	(39)
2.16 天然气在水中的溶解度	(40)
2.17 地层水的体积系数	(40)
2.18 水的等温压缩系数	(41)
2.18.1 脱气水等温压缩系数	(41)
2.18.2 饱和水等温压缩系数	(41)
2.18.3 矿化度的影响	(41)
2.19 地层水的粘度	(42)
2.20 气水表面张力	(42)
<b>3 凝析油气体系性质</b>	<b>(43)</b>
3.1 凝析油气比	(43)
3.2 复合凝析气组成	(44)
3.2.1 已知体积气油比和气、油组成	(44)
3.2.2 已知体积气油比和油罐凝析油相对密度	(44)
3.3 凝析油体积系数	(45)
3.4 凝析气体积系数 ( $\bar{p}_R > p_c$ )	(46)
3.5 凝析体系两相Z-系数	(47)
3.6 凝析气的露点压力	(47)
3.6.1 Nemeth-Kennedy方法	(47)

## 第二部分 气藏天然气储量

<b>1 容积法估算天然气储量</b>	<b>(50)</b>
1.1 气藏原始地质储量	(50)
1.2 定容气藏采出程度	(50)
1.3 气藏采收率	(50)
1.4 可采储量	(51)
1.5 储量丰度	(51)
1.6 单储系数	(51)
<b>2 物质平衡法估算天然气储量</b>	<b>(52)</b>
2.1 气藏物质平衡法	(52)
2.1.1 物质平衡法	(52)

2.1.2	物质平衡直线法	(52)
2.2	异常高压气藏物质平衡法	(54)
2.2.1	物质平衡法	(54)
2.2.2	$p/Z$ 校正法	(55)
3	压降法估算天然气储量	(56)
3.1	式(2-17)	(56)
3.2	式(2-19)	(56)
3.3	式(2-20)	(56)
4	产量递减分析法估算天然气储量	(58)
4.1	指数递减	(58)
4.1.1	指数递减判别方法	(58)
4.1.2	指数递减生产预测	(59)
4.2	调和递减	(62)
4.2.1	调和递减判别方法	(62)
4.2.2	调和递减生产预测	(62)
4.3	双曲线递减	(64)
4.3.1	双曲线递减判别方法	(64)
4.3.2	双曲线递减方程的确定	(64)
4.3.3	双曲线递减生产预测	(64)
5	矿场不稳定试井法估算天然气储量	(66)
6	凝析气田估算凝析气和凝析油储量	(67)
6.1	容积法	(67)
6.1.1	已知 $p_i$ 、 $T$ 、 $Z_i$ 和 $R_{voo}$ , 求 $G_{N_2}$ 、 $G_L$	(67)
6.1.2	已知 $R_{voo}$ 、 $\gamma_i$ 和 $\gamma_o$ , 求 $G_{N_2}$ 和 $G_L$	(67)
6.1.3	已知高压分离器油、气组成 $x_i$ 、 $y_i$ 和 $R$	(68)
6.2	物质平衡法	(70)

### 第三部分 气井产能试井

1	真实气体拟压力	(73)
1.1	数值积分法	(73)
1.2	半解析法	(73)
2	常规回压试井	(75)
3	等时试井	(77)
4	修正等时试井	(79)
5	一点法试井	(80)
5.1	参考文献〔2〕方法	(80)
5.2	参考文献〔3〕方法	(81)
5.3	参考文献〔4〕方法	(81)
6	不涉及稳定流动的试井	(82)
6.1	LIT流动分析(一)	(82)
6.2	LIT流动分析(二)	(85)
7	预测气井流入动态	(88)
7.1	参考文献〔5〕方法	(88)

7.2 参考文献〔7〕方法	( 88 )
---------------	--------

#### 第四部分 井筒流体力学

1 单相(气体)流体力学-静止气柱	( 90 )
1.1 平均温度和平均气体偏差系数计算方法	( 90 )
1.2 Cullender和Smith计算方法	( 91 )
1.2.1 按井深 $H$ 计算(一步法)	( 91 )
1.2.2 将井深 $H$ 均分为上、下两段(两步法)计算	( 91 )
1.2.3 将井深 $H$ 等分为 $n$ 段, 计算井筒压力分布	( 92 )
1.3 Aziz计算方法	( 93 )
2 单相(气体)流体力学-流动气柱	( 95 )
2.1 平均温度和平均气体偏差系数计算方法	( 95 )
2.2 Cullender和Smith计算方法	( 96 )
2.2.1 按井深 $H$ 计算(一步法)	( 96 )
2.2.2 将井深 $H$ 均分为上、下两段(两步法)计算	( 96 )
2.2.3 将井深 $H$ 等分为 $n$ 段, 计算井筒压力分布	( 96 )
2.3 Aziz计算方法	( 97 )
3 单相(气体)流体力学-环空流动	( 98 )
4 单相(气体)流体力学-注气	( 98 )
4.1 平均温度和平均气体偏差系数计算方法	( 98 )
4.2 Cullender和Smith计算方法	( 99 )
5 单相(气体)流体力学-斜井	( 99 )
5.1 平均温度和平均气体偏差系数计算方法	( 99 )
5.2 Cullender和Smith计算方法	( 99 )
6 单相(气体)流体力学-气嘴	( 100 )
6.1 孔眼	( 100 )
6.2 井口气嘴	( 101 )
6.3 井下安全阀(SSSV)	( 102 )
7 拟单相流-流动气柱	( 103 )
7.1 气中含凝析油	( 103 )
7.2 气中含凝析油和水	( 104 )
8 垂直管气液两相流	( 105 )
8.1 Hagedorn-Brown方法(1965)	( 105 )
8.1.1 基本公式	( 105 )
8.1.2 计算方法和步骤	( 106 )
9 气井连续排液所需最小气量	( 108 )
9.1 理论公式	( 108 )
9.2 半经验公式	( 109 )
10 管内冲蚀流速	( 110 )

#### 第五部分 输气、增压和管线存储

1 输气管内平均压力	( 112 )
------------	---------

2	输气管内平均温度	(112)
3	输气管沿线温度分布	(112)
4	输气管允许工作压力	(113)
5	水平输气管	(114)
5.1	基本公式(迭代公式)	(114)
5.2	非迭代公式	(115)
5.2.1	Weymonth公式	(115)
5.2.2	Panhandle (B) 式	(115)
5.2.3	Clinedinst公式	(115)
5.2.4	Cullender-Smith公式	(115)
6	起伏地形输气管(单相气体)	(116)
6.1	上山	(116)
6.1.1	精确公式	(116)
6.1.2	近似公式	(117)
6.2	下山	(117)
6.2.1	精确公式	(117)
6.2.2	近似公式	(117)
6.3	n个坡度的输气管	(117)
6.3.1	精确公式	(117)
6.3.2	近似公式	(118)
7	气液两相管流(水平管、倾斜管)	(120)
7.1	Beggs-Brill方法(1973)	(120)
7.1.1	基本公式	(120)
7.1.2	计算方法和步骤	(122)
8	压缩天然气所需功率	(127)
8.1	往复式压缩机	(127)
8.2	离心式压缩机	(129)
9	管线存储	(129)
9.1	基本公式	(129)
9.2	计算步骤	(130)

## 第六部分 井口产能和生产动态预测

1	气井井口产能	(132)
1.1	井口流压对产能的影响	(132)
1.2	油管直径对产能的影响	(132)
1.3	井下气嘴对产能的影响	(133)
1.4	井下安全阀(SSSV)对产能的影响	(133)
2	气井生产动态预测	(134)
2.1	$p_{ij} = \text{常数}, q_o = \text{常数}$	(134)
2.2	$p_{ij} = \text{常数}, \text{产气量不限制}$	(135)
2.3	$q_{o,} = \text{常数}$	(135)
2.4	$q_{o,} = \frac{1}{4} (AOF)$	(136)

## 第七部分 井场工艺计算

1 天然气部分冷凝计算 .....	(142)
1.1 SHBWR状态方程 .....	(142)
1.2 SRK状态方程 .....	(143)
2 节流温降的计算 .....	(144)
3 水化物生成条件的预测 .....	(145)
3.1 统计热力学方法 .....	(145)
3.2 Пономарев Г.В.方法 .....	(147)
3.3 水化物P-T图回归公式 .....	(147)
4 天然气流量计算 .....	(148)
4.1 孔板差压计流量计算 .....	(148)
4.2 临界流速流量计流量计算 .....	(150)
4.3 垫圈流量计流量计算 .....	(151)

# 第一部分 储层流体性质

## 1 储层气体性质

### 1.1 天然气组成换算

天然气是混合气，其组成有三种表示方法，即体积分数、摩尔分数和质量分数。对理想气体，体积分数与摩尔分数等值。

从质量分数换算为体积或摩尔分数：

$$y_i = \frac{(W_i/M_i)}{\sum(W_i/M_i)} \quad (1-1)$$

反之，从体积或摩尔分数换算为质量分数：

$$W_i = \frac{(y_i M_i)}{\sum(y_i M_i)} \quad (1-2)$$

式中  $M_i$ ——天然气中组分*i*的分子量；

$y_i, W_i$ ——分别表示天然气中组分*i*的摩尔分数（或体积分数）和质量分数。

例1.1 已知天然气摩尔分数如下，换算为质量分数。

组 分	摩尔分数 $y_i$	组 分	摩尔分数 $y_i$
C <sub>1</sub>	0.65	C <sub>4</sub>	0.10
C <sub>2</sub>	0.10	C <sub>5</sub>	0.05
C <sub>3</sub>	0.10		

解 计算步骤、结果列入下表

组 分	$y_i$	$M_i$	$m_i = y_i M_i$	$W_i = m_i / M$
C <sub>1</sub>	0.65	16.04	10.4260	0.3824
C <sub>2</sub>	0.10	30.07	3.0070	0.1103
C <sub>3</sub>	0.10	44.10	4.4100	0.1618
C <sub>4</sub>	0.10	58.12	5.8120	0.2132
C <sub>5</sub>	0.05	72.15	3.6075	0.1323
			$M = 27.2625$	

例1.2 已知天然气质量分数如下，换算为摩尔分数。

组 分	质量分数 $W_i$	组 分	质量分数 $W_i$
C <sub>1</sub>	0.4	C <sub>4</sub>	0.2
C <sub>2</sub>	0.1	C <sub>5</sub>	0.1
C <sub>3</sub>	0.2		

解 计算步骤、结果列入下表

组 分	$W_i$	$M_i$	$n_i=W_i/M_i$	$y_i=n_i/n$
C <sub>1</sub>	0.4	16.04	0.02494	0.6626
C <sub>2</sub>	0.1	30.07	0.00333	0.0885
C <sub>3</sub>	0.2	44.10	0.00454	0.1206
C <sub>4</sub>	0.2	58.12	0.00344	0.0914
C <sub>5</sub>	0.1	72.15	0.00139	0.0369
			$n=0.03764$	

## 1.2 真沸点馏分特征化

气体分析报告中的真沸点馏分（例如庚烷以上组分，用符号 C<sub>7+</sub>表示），属于不确定组分，其临界压力、临界温度、分子量和偏心因子等物性参数，不能像确定组分（例如甲烷、乙烷）那样，可以直接从有关的书籍或手册中查出。

通过实验方法可以测得真沸点馏分的密度（或相对密度）和沸点，则其临界压力、临界温度等另外一些物性参数，常用一些相关式计算。下面介绍其中几个。

### 1.2.1 Lee-Kesler公式（1976）

$$T_c = [341.7 + 811.1\gamma + (0.4244 + 0.1174\gamma)(1.8T_b) + (0.4669 - 3.2623\gamma)10^5 / (1.8T_b)] / 1.8 \quad (1-3)$$

$$\ln(p_c) = 3.3865 - 0.0566/\gamma - (0.24244 + 2.2898/\gamma + 0.11857/\gamma^2)10^{-3} \times (1.8T_b) + (1.4685 + 3.648/\gamma + 0.47227/\gamma^2)10^{-7} \times (1.8T_b)^2 - (0.42019 + 1.6977/\gamma^2)10^{-10} \times (1.8T_b)^3 \quad (1-4)$$

$$M = -12272.6 + 9486.4\gamma + (4.6523 - 3.3287\gamma)(1.8T_b) + [(1 - 0.77084\gamma - 0.02058\gamma^2)(1.3437 - 720.79/1.8T_b)]10^7 / (1.8T_b) + [(1 - 0.80882\gamma + 0.02226\gamma^2)(1.8828 - 181.98/1.8T_b)]10^{12} / (1.8T_b)^3 \quad (1-5)$$

当  $\varphi > 0.8$  时，

$$\omega = -7.904 + 0.1352K - 0.007465K^2 + 8.359\varphi + (1.408 - 0.01063K)/\varphi \quad (1-6)$$

当  $\varphi < 0.8$  时，

$$\omega = [-\ln(9.869p_c) - 5.92714 + 6.09648/\varphi + 1.28862\ln\varphi - 0.169347\varphi^6] / [15.2518 - 15.6875/\varphi - 13.4721\ln\varphi + 0.43577\varphi^6] \quad (1-7)$$

式中  $T_c$ ——真沸点馏分临界温度，K；

$p_c$ ——真沸点馏分临界压力，MPa；

$T_b$ ——真沸点馏分沸点，K；

$\gamma$ ——真沸点馏分相对密度；

$M$ ——真沸点馏分平均分子量；

$\omega$ ——真沸点馏分偏心因子；

$K$ ——Watson特性因子；

$$K = (1.8T_b)^{1/3} / \gamma$$

$\varphi$ ——对比沸点。

$$\varphi = T_b / T_c$$

### 1.2.2 Winn-Sim-Daubert公式（1980）

$$T_c = \exp[4.2009T_b^{0.08615}\gamma^{0.04614}] / 1.8 \quad (1-8)$$

$$p_c = 6.1483 \times 10^6 T_b^{-2.3177} \gamma^{2.4853} \quad (1-9)$$

$$M = 5.805 \times 10^{-5} T_b^{2.3776} \gamma^{-0.9371} \quad (1-10)$$

Edmister计算 $\omega$ 公式 (1985):

$$\omega = \frac{3[\lg(9.869 p_c)]}{7[T_c/T_b - 1]} - 1 \quad (1-11)$$

式中符号同前。

### 1.2.3 Watansiri-Owens-Starling公式 (1985)

$$\ln T_c = -0.0009391 T_b + 0.03095 \ln M + 1.11067 \ln T_b \\ + M[0.078154 \gamma^{\frac{1}{2}} - 0.061061 \gamma^{\frac{1}{3}} - 0.016943 \gamma] \quad (1-12)$$

$$\ln V_c = 73.539550 - 129.8038 \gamma + 63.1750 \gamma^2 - 13.175 \gamma^3 \\ + 1.101081 \ln M + 42.19581 \ln \gamma \quad (1-13)$$

$$\ln p_c = 1.664945 + 0.00281255 (T_c/V_c)^{0.8} - 4.84 (M/T_c) - 0.15919 (T_b/M) \quad (1-14)$$

$$\omega = [9.2217 \times 10^{-4} T_b + 0.507288 (T_b/M) + 382.904/M \\ + 0.2419988 \times 10^{-5} (T_b/\gamma)^2 - 0.2165 \times 10^{-4} T_b \cdot M \\ + 0.2016 \times 10^{-4} (\gamma)(M)^2 - 80.649342 (T_b)^{\frac{1}{3}} / (M) \\ - 0.00377998 (T_b)^{\frac{2}{3}} / (\gamma)^2] (T_b/M) \quad (1-15)$$

式中  $V_c$ ——临界体积,  $\text{m}^3/\text{kmol}$ ;

其余符号同前。

### 1.2.4 Riazi-Daubert公式 (1980)

$$T_c = 19.0623 (T_b)^{0.58848} (\gamma)^{0.3595} \quad (1-16)$$

$$p_c = 5.5306 \times 10^6 (T_b)^{-2.3125} (\gamma)^{2.3201} \quad (1-17)$$

$$M = 1.6607 \times 10^{-4} (T_b)^{2.1962} (\gamma)^{-1.0164} \quad (1-18)$$

$$V_c = 5.5635 \times 10^{-4} (T_b)^{0.2896} (\gamma)^{-0.7666} \quad (1-19)$$

式中  $V_c$ ——比容,  $\text{m}^3/\text{kg}$ ;

其余符号同前。

### 1.2.5 Cavett公式 (1964)

$$T_c = [768.071 + 1.7134\theta - 0.10834 \times 10^{-2} \theta^2 + 0.3889 \times 10^{-6} \theta^3 - 0.89213 \times 10^{-2} \theta D \\ + 0.53095 \times 10^{-6} \theta^2 D + 0.32712 \times 10^{-7} \theta^2 D^2] / 1.8 \quad (1-20)$$

$$\lg(p_c) = 0.6675 + 0.9412 \times 10^{-3} \theta - 0.30475 \times 10^{-5} \theta^2 + 0.15141 \times 10^{-8} \theta^3 \\ - 0.20876 \times 10^{-4} \theta D + 0.11048 \times 10^{-7} \theta^2 D + 0.1395 \times 10^{-9} \theta^2 D^2 \\ - 0.4827 \times 10^{-7} \theta D^2 \quad (1-21)$$

式中  $\theta = [1.8(T_b - 273) + 32]$

$$D = \frac{141.5}{\gamma} - 131.5$$

其余符号同前。

**例1.3** 已知 $C_{7+}$ 组分的参数:  $T_b = 365.22\text{K}$ 、 $\gamma = 0.7365$ , 分别用以下方法计算 $T_c$ 、 $p_c$ 、 $M$ 和 $\omega$

- (1) Lee-Kesler方法;
- (2) Winn-Sim-Daubert方法;
- (3) Watansiri-Owens-Starling方法;

(4) Riazi-Daubert方法;

(5) Cavett方法。

解 (1) Lee-Kester方法

$$T_c = [341.7 + 811.1 \times 0.7365 + (0.4244 + 0.1174 \times 0.7365) \times (1.8 \times 365.22) + (0.4669 - 3.26238 \times 0.7365) \times 10^5 \times (1.8 \times 365.22)^{-1}] / 1.8 \\ = 545\text{K}$$

$$\ln p_c = 3.3865 - 0.0566 / (0.7365) - [0.24244 + 2.2898 / (0.7365) + 0.11857 / (0.7365)^2] \times 10^{-3} (1.8 \times 365.22) + [1.4685 + 3.648 / 0.7365 + 0.47227 / (0.7365)^2] \times 10^{-7} (1.8 \times 365.22)^2 - [0.42019 + 1.6977 / (0.7365)^2] \times 10^{-10} (1.8 \times 365.22)^3 \\ = 1.775$$

$$p_c = 3.246\text{MPa}$$

$$M = -12272.6 + 9486.4 \times 0.7365 + (4.6523 - 3.3287 \times 0.7365) \times (1.8 \times 365.22) + \{(1 - 0.77084 \times 0.7365 - 0.02058 \times 0.7365^2) \times [1.3437 - 720.79 / (1.8 \times 365.22)]\} 10^7 / (1.8 \times 365.22) + \{(1 - 0.80882 \times 0.7365 + 0.0222 \times 0.7365^3) [1.8828 - 181.98 / (1.8 \times 365.22)]\} 10^{12} / (1.8 \times 365.22)^3 \\ = 98.5$$

$$K = (1.8 \times 365.22)^{\frac{1}{3}} / 0.7365$$

$$= 11.8$$

$$\varphi = 365.22 / 545$$

$$= 0.67$$

因 $\varphi < 0.8$ , 用式(1-7)计算 $\omega$ :

$$\omega = [-\ln(9.869 \times 3.246) - 5.92714 + 6.09648 / 0.67 + 1.28862 \ln(0.67) - 0.169347 \times 0.67^6] / [15.2518 - 15.6875 / 0.67 - 13.4721 \ln(0.67) + 0.43577 \times 0.67^6] \\ = 0.318$$

(2) Winn-Sim-Daubert方法

$$T_c = \{\exp[4.2009 \times (365.22)^{0.08615} \times (0.7365)^{0.04614}]\} / 1.8 \\ = 544\text{K}$$

$$p_c = 6.1483 \times 10^6 \times (365.22)^{-2.3177} \times (0.7365)^{2.4853} \\ = 3.306\text{MPa}$$

$$M = 5.805 \times 10^{-5} \times (365.22)^{2.3776} \times (0.7365)^{-0.9371} \\ = 95.7$$

$$\omega = \frac{3[\lg(9.869 \times 3.306)]}{7[(544/365.22) - 1]} - 1$$

$$= 0.3236$$

(3) Watansiri-Owens-Starling方法

$$\ln(T_c) = -0.0009391 \times 365.22 + 0.030951 \ln(95.7) + 1.11067 \ln(365.22) + 95.7 [0.078154 (0.7365)^{\frac{1}{2}} - 0.061061 (0.7365)^{\frac{1}{3}} - 0.016943 (0.7365)] \\ = 6.303$$

$$T_c = 546\text{K}$$

$$\begin{aligned} \ln(V_c) &= 73.539550 - 129.8038(0.7365) + 63.1750(0.7365)^2 - 13.175(0.7365)^3 \\ &\quad + 1.10108\ln(95.7) + 42.1958\ln(0.7365) \\ &= -0.9358 \end{aligned}$$

$$V_c = 0.3923\text{m}^3/\text{kmol}$$

$$\begin{aligned} \ln(p_c) &= 1.664945 + 0.00281255(546/0.3923)^{0.8} - 4.84(95.7/546) \\ &\quad - 0.15919(365.22/95.7) \\ &= 1.1295 \end{aligned}$$

$$p_c = 3.0941\text{MPa}$$

$$\begin{aligned} \omega &= [9.2217 \times 10^{-4}(365.22) + 0.507288(365.22/95.7) + 382.904/95.7 \\ &\quad + 0.2419988 \times 10^{-5}(365.22/0.7365)^2 - 0.2165 \times 10^{-4}(365.22 \times 95.7) \\ &\quad + 0.2016 \times 10^{-4}(0.7365) \times (95.7)^2 - 80.649342(365.22)^{\frac{1}{3}}/(95.7) \\ &\quad - 0.00377998(365.22)^{\frac{2}{3}}/(0.7365)^2](365.22/95.7) \\ &= 0.2332 \end{aligned}$$

(4) Riazi-Raubert方法

$$T_c = 19.0623(365.22)^{0.5884}(0.7365)^{0.3596} = 550\text{K}$$

$$p_c = 5.5305(365.22)^{-2.3125}(0.7365)^{2.3201} = 3.23\text{MPa}$$

$$M = 1.6607 \times 10^{-4}(365.22)^{2.1982}(0.7365)^{-1.0164} = 96.2$$

$$\begin{aligned} V_c &= 5.5635 \times 10^{-4}(365.22)^{0.2896}(0.7365)^{-0.7666} \\ &= 0.0039\text{m}^3/\text{kg} \end{aligned}$$

(5) Cavett方法

$$\begin{aligned} T_c &= [768.071 + 1.7134 \times 198 - 0.10834 \times 10^{-2}(198)^2 + 0.3889 \times 10^{-6}(198)^3 \\ &\quad - 0.89213 \times 10^{-12}(198)(60.5) + 0.53095 \times 10^{-6}(198)^2(60.5) \\ &\quad + 0.32712 \times 10^{-7}(198)^2(60.5)^2]/1.8 \\ &= 543.5\text{K} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \lg(p_c) &= 0.6675 + 0.9412 \times 10^{-3}(198) - 0.30475 \times 10^{-5}(198)^2 + 0.15141 \\ &\quad \times 10^{-8}(198)^3 - 0.20876 \times 10^{-4}(198)(60.5) + 0.11048 \times 10^{-7}(198)^2(60.5)^2 \\ &\quad + 0.1395 \times 10^{-9}(198)^2(60.5)^2 - 0.4827 \times 10^{-7}(198)(60.5)^2 \\ &= 0.5075 \end{aligned}$$

$$p_c = 3.22\text{MPa}$$

### 1.3 天然气的平均分子量和相对密度

#### 1.3.1 平均分子量

天然气是混合气体，无恒定的分子量，其平均分子量按Key规则计算：

$$M_o = \sum y_i M_i \quad (1-22)$$

式中  $M_o$ ——天然气的平均分子量，

$y_i, M_i$ ——天然气中组分*i*的摩尔分数和分子量。

#### 1.3.2 相对密度

如天然气与空气都取同一标准状态，天然气的相对密度可用下式表示：

$$\gamma_g = \frac{\rho_g}{\rho_{air}} = \frac{M_g}{M_{air}} = \frac{M_g}{28.96} \approx \frac{M_g}{29} \quad (1-23)$$

式中  $\gamma_g$ ——天然气的相对密度；

$\rho_g, \rho_{air}$ ——同一标准状态下，天然气、空气的密度；

$M_g, M_{air}$ ——天然气、空气的分子量。

**例1.4** 求例1.2所给天然气的分子量和相对密度

解  $M_g = 0.65 \times 16.04 + 0.10 \times 30.07 + 0.10 \times 44.10 + 0.10 \times 58.12 + 0.05 \times 72.15$   
 $= 27.2625 \text{ kg/kmol}$   
 $\gamma_g = 27.2625 / 28.96$   
 $= 0.9414$

### 1.4 天然气的拟临界参数

#### 1.4.1 已知天然气组成

$$p_{pc} = \sum y_i p_{ci} \quad (1-24)$$

$$T_{pc} = \sum y_i T_{ci} \quad (1-25)$$

式中  $y_i$ ——天然气中组分*i*的摩尔或体积分数；

$p_{ci}$ ——组分*i*的临界压力，MPa；

$T_{ci}$ ——组分*i*的临界温度，K；

$p_{pc}$ ——天然气的拟临界压力，MPa；

$T_{pc}$ ——天然气的拟临界温度，K。

#### 1.4.2 已知天然气相对密度

对于气  $\gamma_g \geq 0.7$

$$p_{pc} = 4.88 - 0.39\gamma_g \quad (1-26)$$

$$T_{pc} = 92.2 + 176.6\gamma_g \quad (1-27)$$

$\gamma_g < 0.7$

$$p_{pc} = 4.78 - 0.25\gamma_g \quad (1-28)$$

$$T_{pc} = 92.2 + 176.6\gamma_g \quad (1-29)$$

对凝析气  $\gamma_g \geq 0.7$

$$p_{pc} = 5.10 - 0.69\gamma_g \quad (1-30)$$

$$T_{pc} = 132.2 + 116.7\gamma_g \quad (1-31)$$

$\gamma_g < 0.7$

$$p_{pc} = 4.78 - 0.25\gamma_g \quad (1-32)$$

$$T_{pc} = 106.1 + 152.2\gamma_g \quad (1-33)$$

或采用Standing公式(1977)：

对于气

$$p_{pc} = 4.67 + 0.10\gamma_g - 0.26\gamma_g^2 \quad (1-34)$$

$$T_{pc} = 93.3 + 180.6\gamma_g - 6.9\gamma_g^2 \quad (1-35)$$

对凝析气

$$p_{pc} = 4.87 - 0.36\gamma_g - 0.08\gamma_g^2 \quad (1-36)$$

$$T_{pc} = 103.9 + 183.3\gamma_g - 39.7\gamma_g^2 \quad (1-37)$$