

天然气采运工程

下册

孙自全编著

石油工业出版社

内 容 提 要

本書是天然气采运工程下册，共分六章，分別介紹采气的理論与操作，包括气井采气量的确定、油管的选择和气井的管理；凝析气田的开采、試井和天然汽油的检验；天然气的除尘、脱水、脱硫和加臭工程；天然气的压缩和储运；以及气井增产措施和修井工艺。

本書內容具体，可供采气工程技术人员和中等石油学校师生参考，也可供一般工作人员和工人閱讀。

统一書号：15037.814

天 然 气 采 运 工 程

下 册

孙 自 全編著

著

石油工业出版社出版（地址：北京大兴庄石油工业局内）

北京市书刊出版业营业登记字第 083 号

石油工业出版社印刷厂印刷 新华书店发行

著

850×1168¹/32开本 * 印张 9⁹/16 * 225千字 * 印1—1,200册

1960年4月北京第1版第1次印刷

定价(10) 1.50元

目 录

第6章 采气的理論与操作.....	1
第1节 生产井的操作与維修.....	1
开井(1)油嘴的更换(3)井坊设备的安全注意事項(4)交接班 与記錄制度(5)检修与維修(5)	
第2节 油管的选择与气升眼.....	6
选择油管的依据(6)油管直径的确定方法(7)气升与气升眼(9)	
第3节 合理采气量与各个时期的采气.....	16
气流驅动与气体流动(16)气井性能与合理产量(18)各个时期的采 气(21)各种采气指标(23)	
第4节 二次采气.....	27
第5节 采气記錄.....	28
第7章 凝析气田 与天然汽油.....	31
第1节 凝析气田、凝析油与天然汽油的理論基础.....	31
单一种碳氢化合物及数种混合的碳氢化合物的压力、比容、溫度与 相态的关系(31)多种碳氢化合物的压力、比容、溫度与相态的关 系(35)多元混合物所发生的相态反轉現象(38)凝析油、石油气 与天然汽油的区别(40)凝析气田与各种天然汽油的成份(42)本 节總結(49)	
第2节 凝析气田的試井 与天然汽油的檢驗.....	50
試井目的(50)試井方法(51)試井資料的整理(76)	
第3节 凝析气田的开采.....	77
凝析气田的主要开采方式(77)循环采气时凝析气田的开采(80)	
第4节 凝析油、天然汽油的提取与儲运.....	89
凝析气井的开采与高压脫油法(89)凝析气井的低 壓采气(91)天 然汽油的儲存(95)天然汽油的运输(97)	
第8章 天然气的淨化与加臭.....	100
第1节 天然气的除尘工程.....	100
氣流中尘粒及其危害性(100)回旋除尘器(101)液体除尘器(101)	

过滤器(102)	
第2节 天然气的脱水工程.....	108
气流中水的形成与危害性(108)脱水方法(105)	
第3节 天然气的脱硫工程.....	123
硫的危害性与脱硫方法(122)黄土脱硫(124)碱液脱硫(139)氨基乙醇(乙醇氨)溶液脱硫(151)碱碱法脱硫(157)	
第4节 天然气的加臭工作.....	159
第9章 天然气的压缩和减压.....	163
第1节 往复式压缩机.....	164
压缩机基本工作原理(164)往复式压缩机的类型(164)计算(166)往复式压缩机的种数与使用(171)压缩站(184)	
第2节 涡轮式压缩机.....	186
第3节 减压器.....	188
减压器的工作原理与用途(188)减压器的种类与构造(190)减压器流量的计算与选择(198)	
第10章 天然气的运输和储存.....	201
第1节 胎气管	201
气管(201)气管内气体流动的计算(206)气管的敷设(222)气管的操作(238)	
第2节 天然气的储存.....	242
储气目的与方法(242)气管内的储存(243)低压储气罐(244)中压与高压储气设备(246)用已采枯的油、气层作地下储所(246)	
第11章 增产处理与修井.....	247
第1节 增产处理与修井的主要机械设备.....	247
采气井架(247)通井机(248)洗井机(253)联合作业机(256)移动式空气压缩机(257)水泥车(261)	
第2节 增产处理.....	263
增产的意义(263)射孔与爆炸(264)酸化(282)压裂(290)	
第3节 修井	298
压井、注水泥塞(299)清除砂堵(300)清理井壁及井附近气层的堵塞(301)	

第6章 采气的理論与操作

第1节 生产井的操作与维修

生产井的井口与井坊布置一般如第三章所述(見图141)，有的在井口装减压器以调节气量，同时装油嘴来控制流量。井坊上装备有分离器，长距离流量记录传送器，井口保温设备，单井脱水、脱硫等设备。这些设备的操作虽然各有不同，但只要明确设备的基本工作原理和流程，就能参照訂出适当的操作規程。現以图70所示为例将各基本操作方法分述如次。

开 井

采气工根据车间对某口井全天的采气量和开井时间的要求，从最近一次試井繪出的套管压力与产量关系图上，查出同这一气量相对的套管压力并检查：

1. 井口设备是否完好，有没有漏气的地方；
2. 总閘門凡尔及套管閘門凡尔开启后，油、套管压力是否正常；
3. 检查油嘴尺寸；
4. 安全凡尔的灵敏性；
5. 分离器的各处开关；
6. 流量表的紅蓝針起点、上下流測压管的开关及孔板尺寸；
7. 井坊管綫各处凡尔的开关；
8. 井坊輸气管出口与集气管綫交接处的凡尔。

当发现上述各设备不合要求时，按規程予以修理或調整。由于井坊的各种凡尔很多，有的看不出是开或是关，容易混淆，因

此在四川各气矿上实行了凡尔挂牌制。挂牌就是用红、白两种颜色的木块，上系以钢丝挂钩，红牌代表关，白牌代表开。根据凡尔的开或关将红牌或白牌挂在凡尔手轮上，必要时可将转开度写在白牌下部。

一般集气管线与井场输气管出口处有切断凡尔，在不输气时此凡尔关闭。开井前井场设备里可能有空气，应将滴水器处的排水凡尔打开，微开气井凡尔，使天然气将井场设备里的空气经排水凡尔替出。然后关排水凡尔，开切断凡尔，待井场设备内部压力升至与集气管同一压力时，再逐渐开大凡尔，进行正常生产。

开井时，应缓慢地打开闸门凡尔。因为在开井前井内充满着高压气，如骤然把凡尔开至应有的开度，则流量因突然增大，会给井场设备一股冲力，这样除设备发生震外，也易损坏仪表和连接部分。闸门凡尔是不能用来调节气量的，必须一次开完。油嘴一般用来控制气井最大产量。针形凡尔须轻而均匀地打开，开始每开 $\frac{1}{16}$ 转停止数分钟，使井内的气流达到稳定。针形凡尔打开的转数愈多，停止的时间应愈长。套管压力接近预定压力后，用孔板常数乘以静压差乘积的平方根，求出产气量，使最后达到要求为止。用油嘴来控制气流时，亦应逐渐开大针形凡尔。经常用手摸油嘴与针形凡尔的下流处，针形凡尔发生作用时油嘴下流是热的，针形凡尔下流是冷的；如油嘴发生作用，则油嘴下流变冷，而针形凡尔下流变热，这时可迅速开大针形凡尔，使油嘴充分发生作用。开大针形凡尔时特别注意不能开到头，至少要留7~8转，否则凡尔手轮会猛然冲出，造成重大事故。

在四川裂缝气田中，气、水同层或气层附近有夹层水而不易封堵时，气、水可一并采出。但在开井时须特别注意，在针形凡尔开一定程度（一般约 $\frac{1}{4} \sim \frac{1}{2}$ 转）后即停止，此时井中气流由大而小，以至有暂时停止出气的现象。此时采气工要耐心等待，根据井下具体情况隔一定时间后气、水即同时喷出。

由于开井前井口压力极高，虽然均匀缓慢地开针形凡尔，气流仍有猛喷现象；如井下有液体，当开始出气时，经分离器后的天然气亦有猛流现象。这都会使流量表受到冲击损伤。所以采气工可以先把流量表与气管连接的测压管凡尔关闭，俟气流稳定后再开凡尔测流量。

装有减压器设备时，开井前先调节减压器，使它只具微小开度，开井后因其下流压力极低，只有很少的气量通过。然后逐渐调节减压器达到要求气量，这样气流的冲击力量就直接由减压器承受了。

油嘴的更换

天然气中常含有硫化氢等杂质，在流动时，对于所流过的管子有腐蚀作用，所以一般用油管采气。只有在不得已时（如井里有水存在，为了少产或不产水）才使用套管采气，因为套管坏了不能更换。如欲改成套管采气，可同时逐渐关小油管阀门而开大套管阀门，最后关闭油管阀门，全由套管生产。

通常采气都是用针形凡尔控制流量的。如改用油嘴控制或在生产中间更换油嘴时，为了不停止生产，可临时由套管出气，俟油嘴换妥后再转用油管生产。有时如图 283 所示，安装二个油嘴，平常开阀门凡尔 1、2，关凡尔 3、4，使用油嘴 1 生产。需要

1,2,3,4,……阀门凡尔

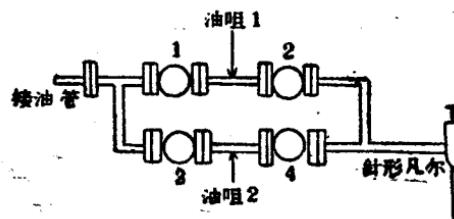


图 283

更換油嘴時，先關小針形凡爾，開凡爾3,4，再關凡爾1,2，最後調節針形凡爾，使油嘴9發生作用。

井坊設備的安全注意事項

采氣時，須定期或每班活動一次安全凡爾，檢查它是否靈活。安全凡爾是井坊設備中極重要的安全設備，假如失靈可能引起重大事故。氣井井口壓力一般都很高，井口壓力表極易失靈或損壞，所以必須經常與流量表記錄的壓力數據和套管壓力對比，以判斷壓力表是否完好，同時壓力表要定期校驗。

分離器上的水面指示玻璃管，常因污物堵塞不能代表真液面；自動保持液面的浮子，有時被損壞不起作用。所以必須定期或每班人為地排液一次，觀察液面變化，以檢查指示器的可靠性。流量表亦要定期檢查，看紅針是否回到零，藍針是否回到大氣壓力；否則必須及時校正指針。另外要隨時注意紅、藍針的墨水是否够用。安裝流量卡片時一定要上緊鐘表彈簧（電動者不必考慮此點），卡片中心要正確地壓在表盤上。更換孔板時用支氣管輸氣，換好後，必須把支氣管關緊；否則所測氣量小於實際流量。集氣管前的滴水器要定期放水，勿使水隨氣流出。

更換壓力表或卸下和尙頭時，首先關好它前面的閘門凡爾。如壓力表或和尙頭處無放氣口，壓力表松開數轉後要極慢地轉動，使余氣由絲扣處漏出，在內部成為大氣壓後再完全卸下。卸和尙頭時先把法蘭盤的一或兩顆螺絲完全松開，使氣漏出後再全部卸掉螺絲，取下法蘭盤及和尙頭。

因采油樹較高，為了采氣工能安全的操作，一般在井口安置一個高的木架，木架上有扶梯和平台。操作者不要腳蹬凡爾爬上采油樹。圓井須用土或水泥填實，至少要用木板蓋上，以防止操作者因疏忽大意跌下。如用木板蓋要經常排除圓井內的積水，以防腐蝕設備。凡使采油樹搖擺的一切動作，都要禁止。

井口设备的些微漏气，都要给予充分重视，小的漏气缝隙往往很快就被冲成大的漏气孔道，以致井口崩毁，造成严重事故。

井坊照明及通讯设备要随时检查，不可使任何电线挂在井坊设备上。如果井坊在旷野且采气工又不是经常在井傍时，应用铁丝网将井坊围起来，以防野兽进入破损设备。

交接班与记录制度

依气井具体情况，有时专门有一至二人在井坊值班；亦有时一个人同时照顾几口井。但气井井位不象油井那样密，一般井距有1公里左右，所以除了有便利的交通工具外，一个人不能管理过多的气井。每班交接的时候，依交接班制度，前班人将原始班报填好，介绍情况及清点工具，由接班人在班报上签字。

井口压力、流量、温度、水量、油量等除了有自动记录的原始卡片外，都要详细记录。这种原始记录是很宝贵的，对此井的开采和气田的开发都有极重要的作用。

检修与维修

除了采气工平时在工作中对井坊小的物件加以修理外，当气井试气或关井时，事先要作好计划，由车间的检修班对井坊设备进行检修。检修工作包括：更换已不能用的垫圈或盘根，清理分离器内部污物，向安全凡尔，闸门凡尔，针形凡尔等必要加油处注油，更换关闭不紧的凡尔，上紧已松的螺丝等等，甚至必要时更换管线及某些设备。检修完毕后应由采气工段派技术员与采气工会同验收，并在检修单上签字。

井坊设备上常涂以灰色或银色油漆，加以保护，同时要定期刮去半脱落的保护漆，涂以新漆。井坊要经常保持整洁、干净，这不但便于安全生产，亦是保护设备的重要条件。

第2节 油管的选择与气升眼

选择油管的依据

从第二章所述知道，气田主要分为三种驱动类型，即气驱、水驱、溶解弹性驱动，但最后一种在形成气顶后主要为气驱作用。虽然气层在各个时期有不同的主要驱动形式，但研究气田开采时可以气驱或水驱两类为主。

从保护驱动力观点看，气田与油田有着绝然不同的开采方式：油田必须减小油气比，以保护驱动能力；气田除了极少情况下采地下水外，尽量不采地下液体，以保持气层压力。油田开采中要特别注意使各井压力降均匀，不使发生局部低饱和现象；而气田在这方面没有很严格的要求，因为气井关井后气层的漏斗状压力降恢复得比较快。但是，对于有边水的气层（如本章第4节所述），应注意不要使边水舌进。因此，气田具有较独特的开采方式。无论是哪一种驱动，必须在气层性质不发生恶化并能充分地达到高采收率的条件下，使井口保持高的压力。这样产出的高压气可以减少气体处理、集气以及输气的成本，使气田更经济地发挥能力。如果天然气中不含腐蚀性物质而又不需采出地下液体时，为了使气层处的回压力与井口压力间的压力降小，可用较大直径的油管或直接以套管生产。

气井井底常有夹层水及砂泥等固体颗粒，尤其是裸眼完成的井中，井底更是不够清洁的。为了使气层处清洁，以利气流通过，就需要用直径较小的油管生产，并尽可能将油管下到气层的中部（或底部）。因为直径小的油管，其里面天然气的流动速度快，能将污物带出地面。

显然，油管尺寸应根据气田的具体情况，开发方案、需要气量等等条件来选择。这对于气井是很重要的。例如，某气井的可

采量每日为 100 余万立方公尺，但由于所下油管直径太小，故只能发挥一半能力；又如某口井下了較大的油管，虽然达到充分的采气量，但管內气流速度慢，不能把井中的积水、积砂带出，致影响正常生产。所以說，油管选择和使用如不正确对采气工作影响极大。

油管直徑的确定方法

1. 油管直徑与携带杂质出井的气流速度。

开采初期油管內气流能把杂质携带出井的流速 v_c ，称为临界速度。 v_c 要依井下情况、杂质颗粒的大小等来确定。可使用如第三章計算分离器一样的方法計算。根据各气田的实际資料，通常 v_c 約為每秒 5 公尺。

如設 d ——油管直徑，公分； P_f ——气层压力，公斤/公分²，絕對； P_r ——气层处回压力，公斤/公分²，絕對； Q ——每日采气量，公尺³（正常情况下）；在溫度設为不变值时，则

$$v_c = \frac{Q}{24 \times 60 \times 60 \times \frac{\pi}{4} \left(\frac{d}{100} \right)^2 \times P_f},$$

$$5 = \frac{4 \times 10000 \times Q}{86400 \times \pi d^2 P_f},$$

$$d^2 = 0.0294 \frac{Q}{P_f},$$

$$d = 0.171 \sqrt{\frac{Q}{P_f}}. \quad (6-2-1)$$

亦即油管直徑在开采初期应小于或等于 $0.171 \sqrt{\frac{Q}{P_f}}$ 。

2. 油管直徑与各种开采方式。

对于气驅气藏的气井有四种不同主要开采方法。

設 q ——井的流量， P_f ——气层压力， P_r ——气层处回压力，

則

$\frac{q}{P_s} \leq \text{常数}$, 即井底流速为不变的情况;

P_s —常数, 即井底有一定回压压力;

$P_f - P_s$ —常数, 即井中压力降不变;

$\frac{q^2}{P_s} \leq \text{常数}$, 即二項式的阻力平方部分不变。

要由这四种情况考虑气井随着开采时间的延长, 油管处流速是增加或减少, 如系增加则此油管能长时间使用而携出水、砂; 如系减少, 则要更换油管。根据一般采气情况, 以 $\frac{q}{P_s} \leq \text{常数}$ 和 $P_f - P_s$ —常数为常采用的方式。前者井下气体流速是不变的, 所以油管可不需更换; 后者因为:

$$P_f - P_s = \text{常数} = c,$$

由二項式:

$$P_f^2 - P_s^2 = aq + bq^2,$$

$$(P_f - P_s)(P_f + P_s) = aq + bq^2,$$

$$c(P_f + P_s) = c(2P_s + c) = aq + bq^2,$$

$$P_s = \frac{aq + bq^2}{2c} - \frac{c}{2},$$

$$\frac{P_s}{q} = \frac{a + bq}{2c} - \frac{c}{2q} \quad (6-2-2)$$

由公式(6-2-2)可知, 随着开采时间的延长, q 减少, $\frac{P_s}{q}$ 亦减小。因 $v = \frac{1}{4} \left(\frac{q}{P_s} \right)^2$, 故 $\frac{P_s}{q}$ 减小, $\frac{q}{P_s}$ 则增大, 而 v 亦增大。所

以根据开采初期计算下入的油管可不必更换。

对于水驱气藏, 从理论上看无论采取 $\frac{q}{P_s} \leq \text{常数}$, 或 $P_f - P_s = \text{常数}$ 的开采方式, 井底气流速度为常数, 故可不考虑更换油管。因此, 可以根据开采初期气流速度计算油管的 d 值, 再代入第 5

由井底回压力 P_r 計算井口压力 P_w 的公式求出 P_w :

$$P_w = \sqrt{\left(P_r^2 e^{\frac{d}{D}} + \frac{0.004113 Q^2 TZGL}{d^2 \cdot \omega} \right) \left(\frac{e^{2\frac{d}{D}} - 1}{e^{\frac{d}{D}}} \right)}.$$

因为目前一般使用的油管只有两种，即 $2\frac{1}{2}$ 与 4 英寸者，将来我們亦要使用各种尺寸的插入油管里的泵管。按上述方法求出的 P_w 与开采一定时间后的 P_w 均合于輸气条件时，则計算出的 d 值可采用接近于此值而較大尺寸的油管或泵管；如 P_w 不但滿足要求而有多余时，可考慮用較小油管或泵管；如 P_w 不能滿足要求，则另行考慮临界速度再行計算，以达到合乎要求的 P_w 且又能携带出井下污物的目的。

气升与气升眼

1. 气升。

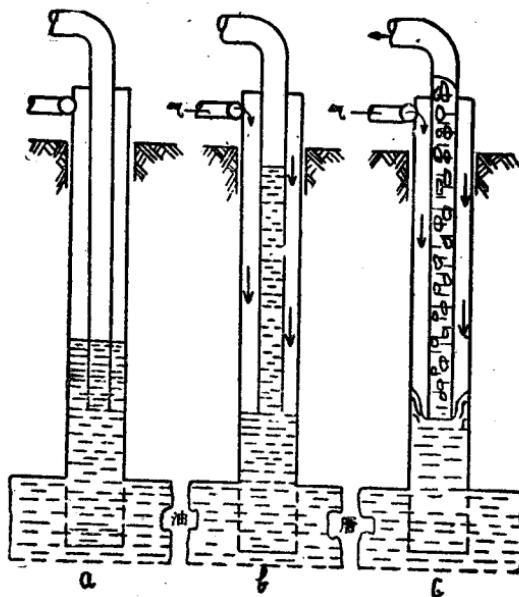


图 284

关于气升的原理，我們以产油井或产水井作为例來說明。油、套管口敞开时，水层压力只能使井内水面达到一定高度（图 284,a）；这时如由套管注入气体（如图 284,b），則随着注入气体的推进，环形空间里的水面最后降至油管底；如繼續注入气体，则气从油管底端进入油管而上升，使油管内形成气水混合物而自油管口溢出，这时油管底部的液面情况如图 284,c 所示。这种方法称为气升。但采气中并不另注入气而利用井下气层本身的气，以气升水。

2. 气井中的产水层。

气井中产水层的层位有三种情况，即水层在气层下部，水、气同层，水层在气层上部。原則上要把气井中的水层堵塞后方可采气，但事实上水层除用套管封堵外很难堵塞住，尤其是盐水层更是难堵。因此，有时須采用气水同采的开采方式，但必须防止水破坏气层。

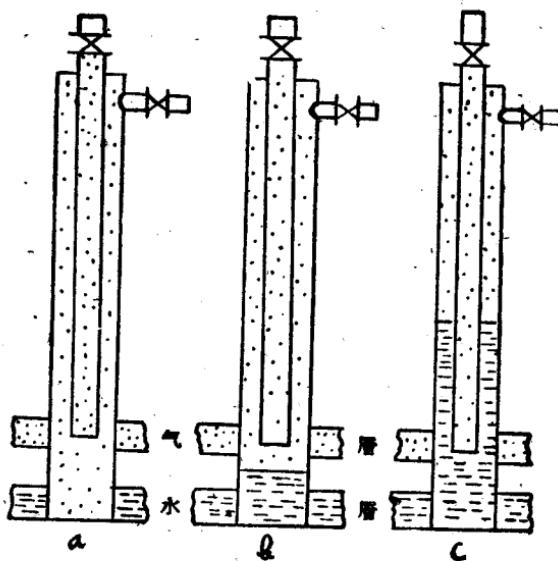


图 285

(1) 例如某气井(如图 285) 在气层下部有水层, 同时采盐水与气。如气层压力 P_{fg} 比水层压力 P_{fw} 大得比较多, 则关井时井内无水面, 气向水层流入(图 285,a)。这种情况显然是不好的。

如 $P_{fg} > P_{fw}$, 但关井后水面静止在气层与水层中间(图 285,b), 那么在这种情况下, 如由套管环形空间采气, 当水面漫过气层(图 285,c)时, 继续降低井口压力, 不能使气层处的回压力降低, 换句话说, 因为井口压力降低, 水面也随之上涨, 所以气流量将不变。如用油管采气, 则当液面达到油管底部后, 开始产生气升作用使气水混合物自油管喷出。

如 $P_{fg} < P_{fw}$, 并且关井后水面静止在气层以上, 则水将灌入气层。此时若用套管采气, 则按理论看环形压力降低, 水面成比例地升高, 最后静止在一定高度处, 犹如压井, 一般不能产气。因此, 这种气井如不封堵下部水层, 则应采用气、水同采的方式开采。

(2) 如果在气层上部有薄水层(如图 286), 则只有当气层压

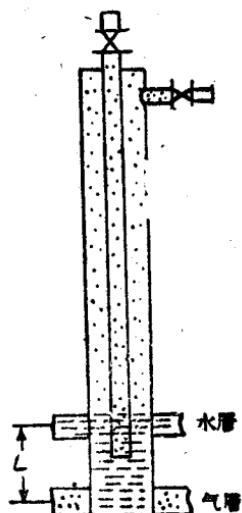


图 286

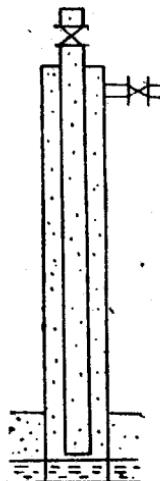


图 287

力 P_{fg} 大于水层压力 P_{fw} ，加气、水层間的水柱压力 P_L ，亦即 $P_{fg} > (P_{fw} + P_L)$ 时方能采气；如 $P_{fg} < (P_{fw} + P_L)$ 则不但采不出气来并且水經常向气层灌入。

(3) 如气、水(底水)同层(如图 287)，则在采气过程中虽然不会发生气、水层互注現象，但由于底水在井里升高，会妨碍生产。

3. 油管与气升眼。

如上所述，气井中的水层应尽可能地封堵住。如不能封堵，为了同时开采气、水要下入油管。另外，即或封堵了水层，在高回压力情况下采气时，井里往往仍有积液(天然气携带入井的天然汽油或水)或固体砂粒，也必須下油管把它們噴出。无论井下

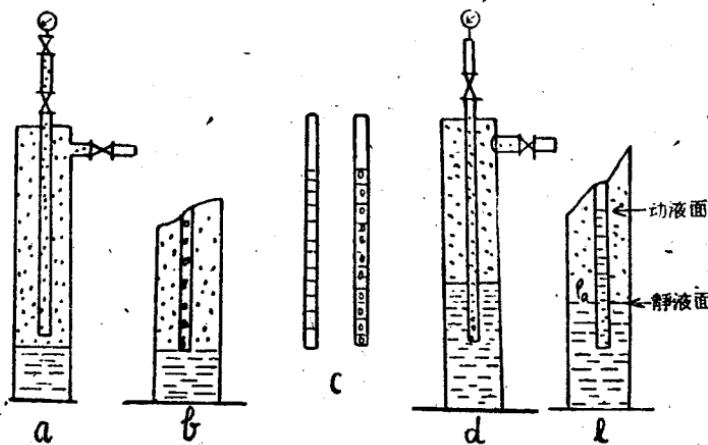


图 288

气水的来源如何，当关井时水面在油管下部(图 288,a)。开井时若从油管采气，则随着井口压力下降，水面上升，一直达到油管底部(如图 288,b)，然后进入油管形成气水混合液喷出地面。

现在研究一下气升的条件。如图 288,c，左边是一端敞开的油管，其中水面只能升达一定高度。当天然气由油管底部进入时，如果它能够把管里的液柱冲出，则它必须具有压头 h_1 ，这个

压头等于管内液柱的重量(如果不考虑气体本身重量的話)。如气体很少, 则气在液柱中呈个别气泡存在; 当气体量增大到一定程度时, 则呈气液混合物存在; 气体更多时, 则液体沿管壁上升。此时气体在液体中间上升, 并且气体里有许多液滴。这样, 油管里将充满气液混合液, 而克服混合液柱的重量, 所需的压头, 要比 h_1 小, 因此气升开始时克服液柱的力是最大的。混合物自油管流出, 则油管口与底有一个压力差 h , 它包括: 压头 h_1 , 更正确些說是管内气液混合物重量造成的压头; 气液在管内与管壁的摩擦损失 h_2 ; 由于气比液体流动的快而造成的滑动损失 h_3 ; 气体愈接近油管上部受压愈小而造成的加速流动损失 h_4 (h_4 比較小, 可以不計); 等等, 所以:

$$h = h_1 + h_2 + h_3$$

根据苏联国立石油研究所 A. П. 克磊洛夫研究的結果, 如携出液量与油管直径一定, 则气量 Q 与 h 有如图 289 所示的关系。可見气升开始时, $h = h_1 + h_2$, 而 $h_3 = 0$, 此时的 h 为最大。随着 Q 增加, h_3 亦增加, 但在某一点($h_1 + h_2 + h_3$)的值是最小的。

这样, 如用套管采气(图 288,a), 则由于套管(或环間)面积过大, 气体都自液体滑出而不能将水携出。

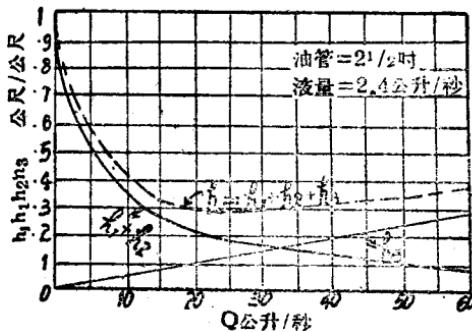


图 289

为了能充分携出井底污物, 通常尽可能把油管下到井底附