

用書

基本館藏

高等

118434

油 田 开 采

下 册

苏联 N. M. 穆拉维也夫等著



石油工業出版社

高等学校教学用書

油 田 开 采

下 册

苏联 И·М·穆拉維也夫等著

北京石油学院采油教研室譯

苏联高等教育部批准作为高等石油学校教材

石 油 工 業 出 版 社

內 容 提 要

本書上冊已經出版。在這本下冊中主要敘述壓縮機采油法、抽油法、抽油設備、各種強化采油的方法和油井修理。本書除作教材外，還可供油礦地質采油工程師和技術員作參考或選修之用。

И.М.МУРАВЬЕВ и А.П.КРЫЛОВ

ЭКСПЛОАТАЦИЯ НЕФТЯНЫХ МЕСТОРОЖДЕНИЙ
根据苏联国立石油燃料科技書籍出版社(ГОСТОПТЕХИЗДАТ)

1949年列寧格勒版翻譯

統一書号：15037·243

油 田 开 采

下 册

北京石油學院采油教研室譯

*

石油工業出版社出版(地址：北京市鐵路石橋工廠南十號樓)

北京市書刊出版發行處審定印正出字第083号

北京市印刷一厂排印 新華書店發行

*

787×1092 $\frac{1}{4}$ 开本 * 印張18 $\frac{3}{8}$ * 379千字 * 刊1—3,600册

1957年4月北京第1版第1次印刷

定价(10)2.50元

目 录

第十二章 壓縮機采油法	1
第 1 节 概論	1
第 2 节 气举系統及其特征	2
第 3 节 壓縮氣举管的計算	9
第 4 节 壓縮氣举井投入生产和啓動壓力的計算	27
第 5 节 降低啓動壓力的方法	34
第 6 节 啓動凡爾	44
第 7 节 裝置啓動凡爾的計算	53
第 8 节 壓縮氣举井的工作方式之建立	66
第 9 节 壓縮氣举井的試井	78
第 10 节 壓縮氣举井井口裝置	88
第 11 节 气体調配系統	92
第 12 节 气体調配室的設備	98
第 13 节 气举及气举循环	115
第 14 节 壓縮機采油常遇到的故障	120
第 15 节 壓氣自噴井的管理	121
第 16 节 气体供应量不足时合理分配供給各井的气体	125
第 17 节 壓縮機开采的安全技术及防火措施	130
第十三章 壓縮氣举井的間歇开采	131
第 1 节 壓縮氣举井采用間歇开采的条件	131
第 2 节 活塞气举	132
第 3 节 活塞气举管的計算	136
第 4 节 間歇供給工作剂的壓縮氣举之流程	140
第 5 节 間歇气举裝置的計算	153
第 6 节 向井內間歇供氣的自動设备(轉換器)	172
第十四章 壓縮機站的業務	178

第 1 节 矿场压缩机	178
第 2 节 压缩机站	181
第 3 节 压缩机站中水的作业	185
第 4 节 压缩机站的管理	188
第十五章 深井泵采油法	193
第 1 节 深井泵的装置简图及工作原理	193
第 2 节 深井泵的生产率	196
第 3 节 抽油杆的工作	199
第 4 节 抽油杆上的载荷之测定	201
第 5 节 静载荷	208
第 6 节 在静载荷作用下，抽油杆的弹性变形	210
第 7 节 动载荷	216
第 8 节 抽油杆的振动过程	224
第 9 节 抽油杆上的载荷之计算	231
第 10 节 抽油杆的损坏	237
第 11 节 抽油杆柱的结构	241
第 12 节 影响深井泵生产率的因素	249
第 13 节 气体对深井泵工作的影响	254
第 14 节 泵的沉没深度	259
第 15 节 活塞移动的速度	260
第 16 节 动力测量法对估计深井泵生产率的作用	262
第 17 节 活塞行程的计算	266
第 18 节 活塞直径对深井泵生产率之影响	275
第 19 节 选择活塞尺寸的条件	280
第 20 节 深井泵工作方式的确定	288
第 21 节 深井内的工作方式	293
第 22 节 水浸油井的工作条件	306
第 23 节 小产量油井的开采	311
第 24 节 抽油井的试井及其工艺方式的控制	314
第十六章 深井泵设备	326

第 1 节 深井泵的标准裝置	326
第 2 节 管式深井泵	328
第 3 节 单式泵(插入式泵)	334
第 4 节 深井泵的零件	338
第 5 节 标准級深井泵	342
第 6 节 無管泵的裝置	345
第 7 节 用空心抽油桿的深井泵裝置	343
第 8 节 深井泵的进口设备	353
第 9 节 抽油桿	354
第 10 节 泵管	358
第 11 节 抽油井的井口裝置	352
第十七章 深井泵的傳動機構	376
第 1 节 游梁式單獨傳動機構	376
第 2 节 游梁式抽油机的平衡原理	379
第 3 节 曲柄軸上的力矩及游梁式單獨傳動機構的功率	384
第 4 节 抽油机的类型	396
第 5 节 标准級抽油机	394
第 6 节 气动平衡的抽油机	401
第 7 节 無游梁的單獨傳動機構	403
第 8 节 深井泵裝置的計算及抽油机之選擇	406
第 9 节 由一个动力机帶动几个深井泵的机构	410
第 10 节 傳動搖架	412
第 11 节 地面拉桿及其支柱	414
第 12 节 地面运动系統中的輔助设备	419
第 13 节 曲柄傳動機構	423
第 14 节 曲柄联动裝置的平衡	426
第 15 节 中心組合傳動	432
第 16 节 組合傳動機構的平衡及它們的裝置地點	437
第 17 节 深井泵裝置的發动机	442
第 18 节 深井泵裝置的管理	446

第十八章 無桿深井泵	454
第 1 节 無桿泵的应用条件	454
第 2 节 水力活塞泵	455
第 3 节 水力泵的基本工作参数之确定	461
第 4 节 沉沒式电动离心泵	435
第 5 节 沉沒式离心泵的工作	471
第 6 节 涡輪泵	477
第 7 节 泵与气举的联合	479
第十九章 强化石油及天然气流向井底的方法	481
第 1 节 油井的鹽酸处理	481
第 2 节 用鹽酸处理井时所用的药剂	483
第 3 节 鹽酸处理井的实际工作	491
第 4 节 酸处理井时的工作組織	496
第 5 节 油井的热化学处理	498
第 6 节 井底爆炸法	51
第二十章 井下修理	512
第 1 节 井下修井工作的內容与組織	512
第 2 节 油井的起昇裝置	514
第 3 节 起下油管与抽油桿用的设备和工具	519
第 4 节 井下修理时的起下操作	525
第 5 节 抽油井井下修理的特点	533
第 6 节 防砂	538
第 7 节 砂堵的清除	540
第 8 节 冲洗砂堵	545
第 9 节 冲洗砂堵的水力計算	553
第 10 节 在吸收性地層中冲洗砂堵	560
第 11 节 和油井中石蜡及鹽类的沉积作斗争	562
第 12 节 油井大修理	569
第 13 节 油井报废	571

第十二章 壓縮機采油法

第 1 节 概 論

當油井以最適宜的方式開採時，如果進入井中的地層能量減少到不能保證把相應數量的液體舉上地面，為了使液體上昇就必須要從外面增加能量以補充地層能量的不足。

壓縮機采油法是人為的延長自噴采油的方法。在利用壓縮機采油時，由地面上把壓縮機壓縮後的空氣或天然氣導入出油管管鞋處，以加強來自油層的氣體。如果壓入井內的是壓縮空氣，則此種舉昇液體的裝置稱之為空氣氣舉。如果是壓縮後的天然氣，則稱之為天然氣氣舉。假如油井在開採的初期，由地層進入的能量就不足以將相應數量的液體舉上地面，則此時就有可能應用空氣氣舉。

根據工程師 B. Г. 舒霍夫的建議，於 1897 年在巴庫礦場上第一次成功地應用壓縮空氣來從井內取得石油。這裡的情況對空氣氣舉非常合適，所以這種開採法取得了良好的效果，並有力地說明了這是一種基本的采油方法。目前，在蘇聯，凡是井的條件適合於空氣氣舉或天然氣氣舉采油方法的采油區里，都在運用這種采油方法。而從 1924—1925 年起壓縮機采油法才在美國礦場上開始應用。

壓縮機采油法的特點是：當油管沉沒到動液面以下很深時，能得到很高的產量和效率。因此，在那些允許大量排油和有足夠高的工作的動液柱的油井里，可以成功地應用壓縮機采油法。

当不断地把被压缩的工作剂挤入上昇管时，液体亦相应地不断上升，这就是所謂的連續氣举法，除了此种气举法以外，还应用定期压入工作剂的間歇气举法，这种方法应用于开采井底压力低、产量較小的油井。

这样，压缩机采油法，广义地说，可适合于各种不同的举油条件的油井。对此还应当补充一点，此法所需的设备沒有摩擦的部分，故能有效地应用于原油含砂的油井里。

但是尽管有这些优点，压缩机采油法由于效率一般較低，并在严冬时，向油井供应工作剂不方便，所以与深井泵采油法相比較，其应用范围仍然是有限的。

第 2 节 气举系統及其特征

为了要用压缩气体举出井里的液体，必須要有兩条通路：一条通路是用以供給工作剂的(天然气或空气)，另一条是用以將液体举昇到地面上的。

气举系統和型式，是各种各样的，它取决于放入井內的管子的層數，及其相互的位置、工作剂和油气混合物运动的方向。

1. 波列系統 此系統是在矿場得到广泛应用的最原始的系統之一。圖182示出管子的位置以及空气和混合物在其中运动的方向。从圖中可看出，在用此系統时，在井內平行的放下兩根管子，其中一根管子把工作剂引至管鞋处，另一根管子用作上昇管。

为了啓动油井，必須把空气引到管鞋处；若在啓动前油井是关闭的，液体处于靜液面的位置，且充滿了上昇管与空气管內的相应部分，那末，为了將空气引到上昇管管鞋处，

就必须用空气将液面从空气管内压到上昇管管鞋处。被排挤的液体进入到井内和上昇管内，并升高了其中的液面，这样就引起管鞋处空气压力的加大。

压入的空气刚抵达管鞋处时的压力，称为啓动压力。在波列气举系統中，从空气管內必須压出的液体体积較小，而除去空气管的横断面积以外的油井的横断面积，是比较大的，故井在啓动时，其中液面的上昇，是不大的，因之，啓动压力也是不高的。啓动压力較低是波列气举系統的优点。

但此系統也有缺点。在起下管子时，必须同时操作在下部严密地联結在一起的兩根管子，这使得工作額外地复杂化。由于兩根管子平行排列，井眼的利用是不合理的。在現代結構的井中，只能放下尺寸很小的管子。

因为有这些缺点，波列系統在石油工业中未能获得广泛的应用。現在，已經完全不采用它了。

在从不深的井里和水井里汲取水的时候，此系統得到了較广泛的应用。

2. 薩翁捷尔斯系統

圖 183 所示的是薩翁捷尔斯系統的兩种方案(*a*为兩層管方案，*b*为一層管方案)。

在兩層管方案时，放

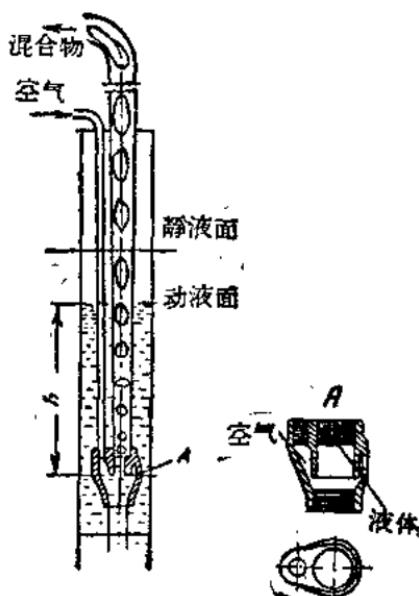


圖 182 波列气举系統

入井中的兩層管子成同心圓排列。管間的環形空間，在井口予以密封。为了更好地將砂子帶出，通常，外面的一層管子一直下到襯管附近，這一層管子称之为为空气管。里面一層管子，称之为上昇管。压缩空气或天然气，则从地面压入到管柱間的环形容積里。

地層中的液体經過襯管流到井里，然后在空气管里上升，到达上昇管管鞋时，就在那里被空气或天然气帶着而帶到地面。

若管外空間(套管与空气管之間)的压力，保持一个大气压，则在沒有自由气的情况下，此空間內的液面，就稳定于动液面的位置，而从此液面至上昇管管鞋的距离即为上昇管的沉沒深度。

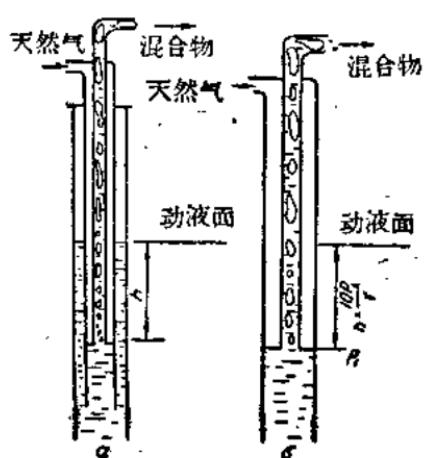


圖 183 蘭翁捷爾斯氣舉系統的兩層管和一層管方案

当有由地層进入井底的自由气时，则存在于管外空間的是油气混合液柱；当井底压力相同时，其液面高于無自由气时的液面，此液面的高度决定于液体的混气程度。在这种情形下，若以液柱的公尺数来表示井底压力，则可得出假想的动液柱和动液面。同样，气举管管鞋处的压力，如以液柱的公尺数表示时，也可以得出气举管在液面下面之假想沉沒

深度。

在一層管方案時，放到井中的為一層管子，此即為上昇管，井的油層套管即為空氣管。壓縮的工作劑，壓入油層套管與上昇管之間的環形空間。

從一層氣舉管的草圖上，可以看出：井中的實際液面是在上昇管管鞋處。上昇管本身，為混合物所充滿，而環形空間則為工作劑所充滿，因而在井里實際的動液面是不存在的；但如果我們用上昇液体的液柱公尺數表示管鞋處的壓力，並且將此液柱從管鞋處向上延長，則可以得到假想的液体動液面。

薩翁捷爾斯系統的兩層管方案，具有下列优点：

(1)與波列系統比較起來，起下管子要簡單得多，因為不是兩層管子同時操作，而是依次地進行。

(2)比起一層管子的方案來，啟動壓力要低些，因為在啟動時，只需將上昇管與空氣管之間的液体壓出去。

(3)管長相等時，井底砂粒的帶出較一層氣舉管時要好些，因為在兩層氣舉管時，液体從井底到上昇管管鞋的運動是在比井的斷面要小一些的空氣管的內部進行的，這就是說，此時，油井下部的液体的上昇速度與一層氣舉管時相比較，是較高的。

(4)油井工作時，由於注入空氣的環形空間較小，所以比起一層氣舉管來，其激動現象是較少的。這樣，便提高了氣舉的效率和減少了形成砂堵的可能性。

但是除了這些優點之外，兩層氣舉管還有非常嚴重的缺點，以致其使用範圍一天天地縮小。其缺點為井眼使用不合理。由於這個原因，在空氣管通常為4吋，而上昇管最大為

$2\frac{1}{2}$ 吋的現代結構的井中，氣舉管尺寸的大小不可能廣泛的變更；這樣，所有的井，不管其生產能力如何，一概裝置小尺寸的氣舉管（因之，其工作能力也就小），有時候，就使井的生產能力不能充分利用。另外與一層氣舉管比較起來，它又多了一層直徑相當大的4吋的空氣管，故以一層氣舉管裝配井要便宜得多。

單層氣舉管的優點是：

(1) 上昇管尺寸的變化範圍可相當大，這就可以按照油井的生產能力來選擇氣舉管的尺寸；

(2) 因為沒有多餘的空氣管，油井的設備較兩層氣舉管為便宜。

但是，單層管有如下的缺點：

(1) 啓動壓力高。因為環形空間的橫斷面積與上昇管的橫斷面積的比值較大，所以將液體從環形空間內排出時，上昇管內液體的上昇是顯著的。

(2) 若油管沒有下到襯管處，則從井內帶出砂粒的條件變壞了。

(3) 當井在工作時，由於環形空間的體積較大，所以常發生激動現象。

單層氣舉管的所有缺點，都能採取適當措施加以消除，這些措施，以後將要研究到。

目前，在礦場上薩翁捷爾斯系統的第三種方案，即所謂一層半氣舉管方案(如圖184所示)也有了某種程度的推廣。此種方案的外空氣管柱分兩節：下面部份的直徑較小，而上部的直徑較大。上昇管下在空氣管的上部中，並大約到空氣管的大小接頭處。一層半氣舉管基本上具有兩層氣舉管的優

点和缺点。此种气举管較兩層气举管方案要便宜，重量也較輕，因为一部份大直徑的管子为小直徑的管子所代替。但另一方面，在用一層半气举管时，就不可能以再往下放上昇管的办法，来增加上昇管的沉沒度，而这在兩層气举管时是可能的。若上昇管管鞋靠近大小接头处，为了增加沉沒深度，就必須要上提空气管，并相应地移动空气管上大小头的位置。

当开采有砂的油井时，此种气举結構較之單層气举管优越一些。

由于第二層空气管的存在，这就有可能在管外空間注入液体，从而可以从前底帶上已下沉的砂子，或者压毀在管內形成的砂堵。

根据 T.A. 巴巴良的建議，在空气管的座子上自由地吊着一个尾管(空气管的大小要能足够放下帶有接箍的尾管)，这就可以有效地把砂子所卡住的尾管解脱出来。

圖 185 为清洗和解除尾管被卡的草圖，圖 a 表示空气管已經脫开砂子，圖 b 表示在空气管內尾管以上处已有砂堵；在这种情况下，必須預先冲洗空气管中的砂堵。

因为可能比較容易地解除尾管的砂卡，所以可以不把尾管放至輶管上部孔的地方，而放到更低一些的地方，这样能阻碍砂子在油層套管的射孔部分下沉。

薩翁捷尔斯系統在巴庫石油矿场上获得了广泛的采用。

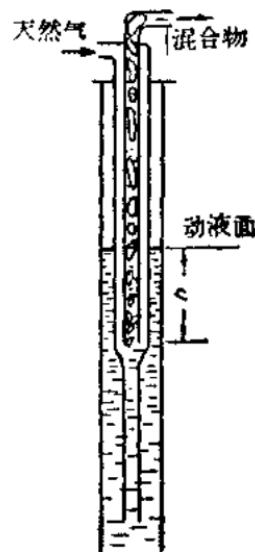


圖 184 薩翁捷尔斯系統的一層半气举管方案

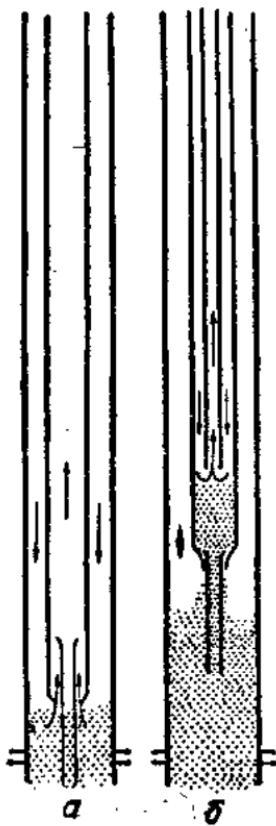


圖 185 一層半氣舉時
的尾管沖洗草圖

此系統和薩翁捷尔斯系統的一層管方案一样，不可能看到井中的动液面。

中心系統具有以下优点：

(1) 啓動壓力低，因为上昇管截面积(当油井啓動时，液体即从此上昇管中被排挤出去)与环形空間的截面积之比



圖 186 中心氣舉系統

3. 中心系統 此系統(見圖 186)通常是放下一層管子；工作剂即从該管內压入，液体和天然气，或液体和空气的混合物，则由这層管子和套管之間的环形空間上举至地面。

值小：

(2) 井眼利用得最合理。

应当指出，此系统的缺点为混合物运动发生在环形空间内，其中有突出的联接接箍（内层管上的），故当油流中含有砂子时，这些接箍可能受到侵蚀，其结果可能使油管柱断裂。

除了上面所列举的几种主要气举系统外，还有别种方案，但在工业上都未获得广泛的应用。所以我们就不准备去讲它们。

将所探讨过的诸系统加以对比后，可得出以下的结论：当消除了气举管的缺点时（这些缺点并非是本質的，而是能采取适当措施加以消除的），应当認為薩翁捷尔斯—層管气举系統是最为完善的。以后，我們將把此系統認為是主要的系統。

在某些罕見的情况下，为了举昇液体，要求大直徑的油管，而按照薩翁捷尔斯系統，此种直徑的油管在一定口徑的油井中是不可能或者是很难实现的。这时，最合适的系統，应当是中心气举系統（一层管的）。

第 3 节 壓縮氣舉管的計算

壓縮氣舉管的生产率和在气举管中所消耗的能量的利用效率，是取决于气举管在其中工作的油井的情况，取决于气举管的大小——直徑和長度，最后，取决于气举管的工作方式。

在用压缩机开采时，为了使液体上升，就必须消耗外来的能力。因此，就應該創造使举昇液体所消耗的能量为最小

的气举工作条件。

在气举管的生产率方面，应该保证举出预计的或者容许的油井的排量。

这样，对压缩气举所应提出的要求，可归纳如下：

- (1) 以最大的效率举升液体；
- (2) 保证得到最适宜的液体产量。

必须予以确定的气举管尺寸是气举管的直径和长度。

此时，井的深度及其直径、液体和气体的产量和与此相应的井底压力、以及液体的比重、气体的溶解度，都是主要的原始数据。

在地质和技术条件对液体排出量未加限制的情况下，液体的产量和其相应的井底压力应以气举管技术上的可能性（在气举管尺寸方面以及在允许的气体比流量方面）来确定之。

因而，在解决关于气举管尺寸的问题时，油井的工作情况可有二种：液体排量是有限制的，以及液体排量按照地质或其他原因是没有限制的。对每一种情况的解决办法，是不同的。因此，我们要分析在这两种情况下，应如何来确定压缩机气举管的尺寸。

液体排量有限制时

在此种情况下，井底必须保持一定的回压；此回压的大小，根据试井的结果，应该是已知的。

最终的井底压力，决定于井中的一定的液柱高度。气举管放在液面下不同的深度，我们便得到各种不同的相对沉没度。