

胜利油田102站低温破乳化学 脱水不加热输送

胜利油田科学技术委员会

一九八〇年三月



目 录

102站化学脱水试验报告	(1)
新型高效原油破乳剂POI2420的研制	(23)
纯化学原油破乳剂—AP8051的研制与工业性试验	(34)

102站化学脱水试验报告

胜利油田胜利采油指挥部

北京石油化工科学研究院

山东省化学研究所

前　　言

在石油开采过程中，由于沥青质、胶质、石蜡环烷酸等天然表面活性剂的乳化作用，使石油中的盐水细滴分散在油相中，形成相当稳定的油包水(W/O)型乳状液。

石油乳液的油水分离，可以采用沉降、加热、离心、过滤、电脱水、热化学脱水及电—化学脱水等多种方法。各油区根据具体情况和条件选择不同的方法达到脱水的目的。目前国外广泛使用热化学脱水方法，尤其苏联、美国使用更多。由于油品不同，现场设施各异，脱水效果也不一样，其水平一般为用药量5~50PPM，处理后纯油含水在0.3~1.0%之间〔1〕、〔2〕。

为了实现热化学脱水，加快油田建设的要求，胜利油田胜利采油指挥部与石油部石油化工科学研究院，山东省化学研究所长期协作，积极开展化学脱水新工艺和高效破乳剂的研究，自一九七五年以来进行过多次各种类型的现场试验。

国外许多研究机构针对不同性质的原油，在药剂类型的选择、加药点、加药量、脱水温度、处理时间，特别是油水分离设备上做过许多研究，其目的都在于提高设备的处理能力，降低成本，提高质量和减少污染。我们参考国外这方面工作的研究结果，主要根据目前102站的具体情况，在不影响正常生产的前提下，本着尽量利用老设备、旧流程、节约投资、挖潜创新的精神对102站进行过多次改造。建立了一套适应我国生产情况的化学脱水新工艺。以脱水为主，结合油井不加热输送、降粘、防蜡充分发挥破乳剂的各种性能，达到提高脱水质量、降低成本的目的。

一九七八年十一月，我们利用胜利油田坨一站的电—化学脱水流程，使用破乳剂POI2420和AP221进行首次化学脱水试验，连续试验35个小时，处理含水原油9500方，外输净化油3810方，净化油含水0.5%〔3〕。

根据坨一站试验情况，对102站流程进一步改造。确定了加药点，加药方法，各脱水参数。于一九七九年四月，在102站使用酚醛3111破乳剂进行试验，连续生产72小时，外输原油含水0.39%〔4〕。

从一九七九年五月十日开始，采用站外分线多点加药管道混合破乳，站内三级沉降分离化学脱水的工艺，选择POI2420和AP8051破乳剂在102站进行化学脱水生产。经过七十多个月的现场考验取得了良好效果，外输原油含水平均为0.34%，比电—化学脱水生

产时期降低将近一半，污水含油小于200PPM，两项脱水指标全低于石油部规定的脱水指标。在三级沉降温度大于44~45℃，实现了不加热脱水，原油脱水成本从电一化学脱水生产时期的每吨成品原油1.49元，降为0.57元。由于甩掉电脱水，节省大量电力、燃料油，大大简化了脱水流程，为油田节约能源开辟了新途径。由于充分发挥药剂的多效性，在加药井收到了降粘、防蜡和不加热输送的效果，102站周围101口油井停烧井口加热炉占总数的70%，有60%的油井实现不加热输送。

经过半年多的生产考验，证明102站化学脱水工艺适应当前生产的需要，它受到了采油队和脱水站工人的欢迎。

一、102站概况

102站是胜利油田中等规模的原油脱水集输泵站，周围有4个接转站、23个计量站，共计101口油井的原油分4条管线进102站进行脱水处理，每天还有200方左右单井的原油用罐车运进站内处理，总处理含水原油每天为7000方，综合含水65%左右。进102站油井井位及管线分布见图9。

由于油层构造的差异，进102站的原油性质相差很大，比重最大者达0.980，最小0.860。凝固点最高者达38℃，最低的仅-4℃。粘度相差更大，最高者达5828厘泊，最低的只有8.6厘泊。各原油粘度范围的油井数及比例见表（一）。102站混合原油的性质见表（二）。不同温度下的油水比重差见表（三）。102混合原油粘度与温度的关系见表（四）。

不同粘度范围油井数比例

表（一）

粘度50℃(厘泊)	井 数(口)	占总井数比例(%)
小 于 100	45	44
100~500	23	23
500~1000	12	12
大 于 1000	21	21

102 站 混 合 原 油 性 质

表（二）

项 目	数 �据	项 目	数 据
比 重	0.9~0.92	油 质	54.5%
运动粘度50℃	120~170厘泊	酒 精—笨胶质	20.7%
动力粘度50℃	100~150厘泊	沥 青 质	8.2%
凝 固 点	25~30℃	含 蜡 量	16.6%
含 硫	0.87%	蜡 熔 点	51.5℃

102 站 油 水 比 重 差

表 (三)

温 度 ℃	原 油 比 重	矿 化 水 比 重	油 水 比 重 差
40	0.8860	1.006	0.1200
45	0.8787	1.004	0.1253
50	0.8753	1.0015	0.1262
55	0.8719	0.9990	0.1271
60	0.8680	0.9970	0.1290
70	0.8561	0.9925	0.1364

102 站 混 合 油 粘 温 关 系

表 (四)

温 度 (℃)	40	50	60	70
粘 度 (厘泊)	210	115	72.1	44.2

站内用于脱水的设施共有5000方油罐一具，5000方油罐四具，Φ3000×5400立式电脱水器6台，200万大卡/小时、150万大卡/小时加热炉各一台，电脱水泵两台，以及污水罐、污水泵、药剂罐等。

二、102站电—化学脱水生产情况

102站早期电—化学脱水生产使用5000方含水罐为缓冲罐，破乳剂加在电脱水泵进口，电—化学脱水同时在脱水器内进行。后又将5000方罐改为沉降放水罐。破乳剂同时加在分离器出口和电脱泵进口。今年1~4月的电—化学脱水生产，一、二级沉降罐及其放水流程使用经过改造的化学脱水流程见图(一)。

当时102站周围接转站营一、营二、营三由于总液量增加，未能及时扩建，同时还由于输油泵检修和电力供应不足，(电源变压器太小)需要加大量的药剂进行降阻，减少管线的压力，周围部分油井由于粘度高结蜡严重等原因需加药剂清蜡，降粘或掺大量热水维持正常生产，接转站按缓冲罐液面情况加药，液面高时猛加，液面低时不加。102站根据放水情况调整药量，油井根据自己的需要选择药剂，三家互不通气，形成有什么加什么，各加各的药的局面，结果造成102站大罐水位波动剧烈，进脱水器原油含水相差很大，在5%~40%之间跳动，影响整个脱水质量。同时，由于未加选择地混用几种破乳剂，破乳效果很不理想，有时102站进脱水器原油含水突然上升，破坏了电场，不得不成桶地往大罐倒药，造成浪费。

在今年进行化学脱水生产前，电—化学生产阶段102站及周围接转站药量分布见表(五)。1~4月份外输原油含水见表(六)。井排来油温度48~51℃。脱水器温度70~75℃。

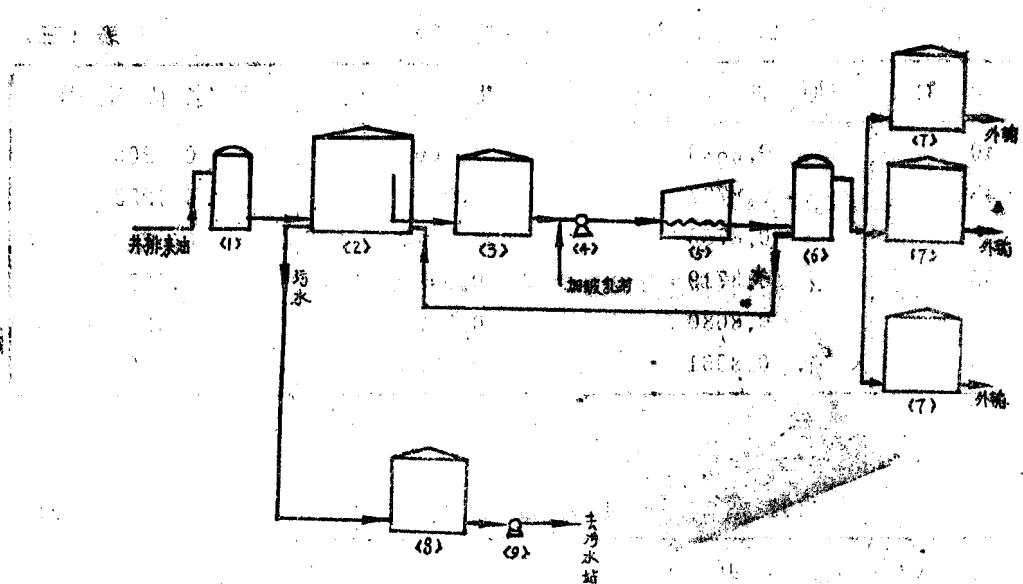


图1. 102站电一化学脱水流程

图例：(1) 分离器，(2) 沉降罐，(3) 缓冲罐，
 (4) 电脱泵，(5) 加热炉，(6) 电脱水器，
 (7) 好油罐 (8) 污水罐 (9) 污水泵

试验前加药点与药量

表(五)

加药点	营二站	营三站	102站
加药量(kg/日)	260	50	90

1~4月份102站外输含水

表(六)

时间	一月	二月	三月	四月
外输含水(%)	0.67	0.92	0.71	0.49

三、化学脱水工艺流程

102站化学脱水工艺流程，在电一化学脱水流程的基础上，经过多次现场试验、摸索，逐步改造，最后确定了分线、多点加药、管道混合破乳。站内三级沉降化学脱水的一套完整的工艺系统。

1. 站内流程和放水油罐的改造

站内流程图见图(二)。

(1) 5000方含水油罐即一级沉降罐，是进行油、水分离的主要油罐。结构见图

(三)。

将该罐原油出口抬到8米高，采用比重差式自动放水结构，增加原油在罐内停留时间，便于油水分离水分聚结，始终使罐内含水最低的原油自溢流口出罐，采用自动放水和手动放水相结合的方式控制水位，比原来的沉降放水方式沉降效率提高三倍。

(2) 二、三级沉降罐(500方罐)采用抬高出口位置，加叉型集水管放水，以利于二次、三次油水分离，降低原油含水。二、三级罐结构见图(三)。

(3) 二、三级沉降罐放水进隔油池，但隔油池不收油，用泵将含油污水全部打回5000方罐。

2. 站内脱水参数控制

(1) 沉降水位和放水

进102站原油大部分经过管道破乳，所以一级沉降罐主要起沉降放水作用。要在这里放掉90%以上的水。需要有较长的沉降时间。根据试验摸索，水位控制在3.5~4.5米左右，进罐乳液经过水层冲洗以利于水分聚结。一级罐出口含水在5%左右，按102站处理量，原油可以在罐内停留12小时以上。如果水位控制过高，就缩短了沉降时间，也容易把油水中间的未彻底破坏的乳化层带出溢流口，增加二、三级罐的放水困难。水位控制过低，进罐原油不经过水层，油水分离不好，同时也引起污水含油多。

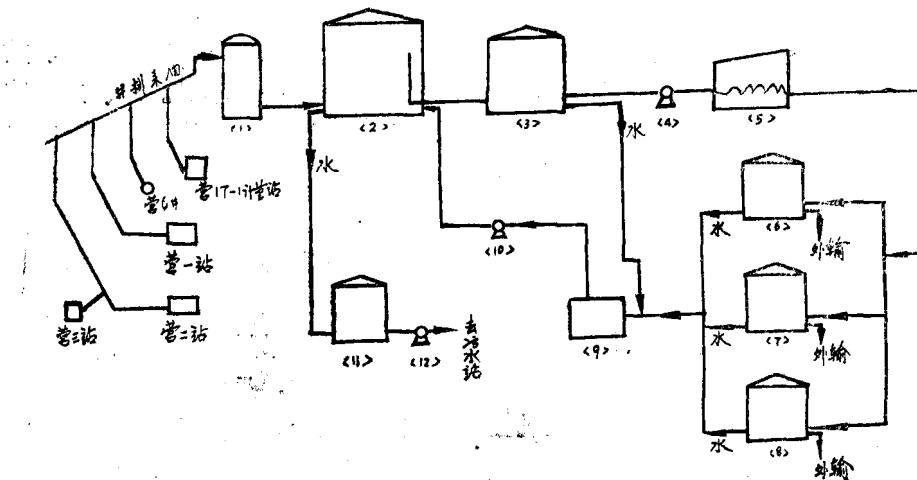


图2. 102站化学脱水流程图

图例： (1) 分离器， (2) 一级沉降罐， (3) 二级沉降罐，
(4) 泵， (5) 加热炉， (6) 、 (7) 、
(8) 三级沉降罐， (9) 污水池， (10) 泵， (11) 污
水罐， (12) 泵

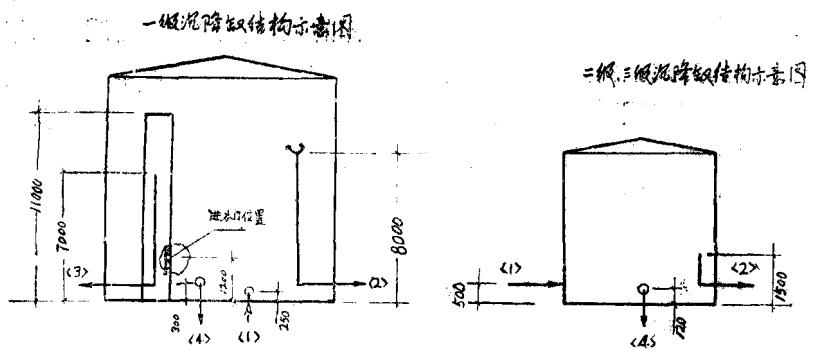


图3. 沉降罐结构示意图

图例：（1）进油口，（2）出油口，（3）自动放水口，
（4）手动放水口

二级沉降罐水位以不放油为原则，越低越好。这样使三级罐含水低，放水时间缩短，增加处理能力。三级沉降罐采用进油满罐后，边沉降边放水的方式，沉降、放水的过程同时结束，不须另外增加放水时间。沉降时间一般为2~3小时。二、三级罐污水全部回5000方罐。全站脱水系统的污水，统一由5000方罐压至污水罐，用泵输到污水处理站。这样可以减轻污水带油，减少环境污染。

（2）脱水温度的选择

从表（三）、表（四）看出，102站原油在60~70℃范围内粘度变化较小，油水比重差较大，电一化学脱水温度选择70~75℃，有利于水分的集结沉降。化学脱水试验开始，为了保证脱水质量，采用了电一化学脱水温度。脱水效果见图（四）。

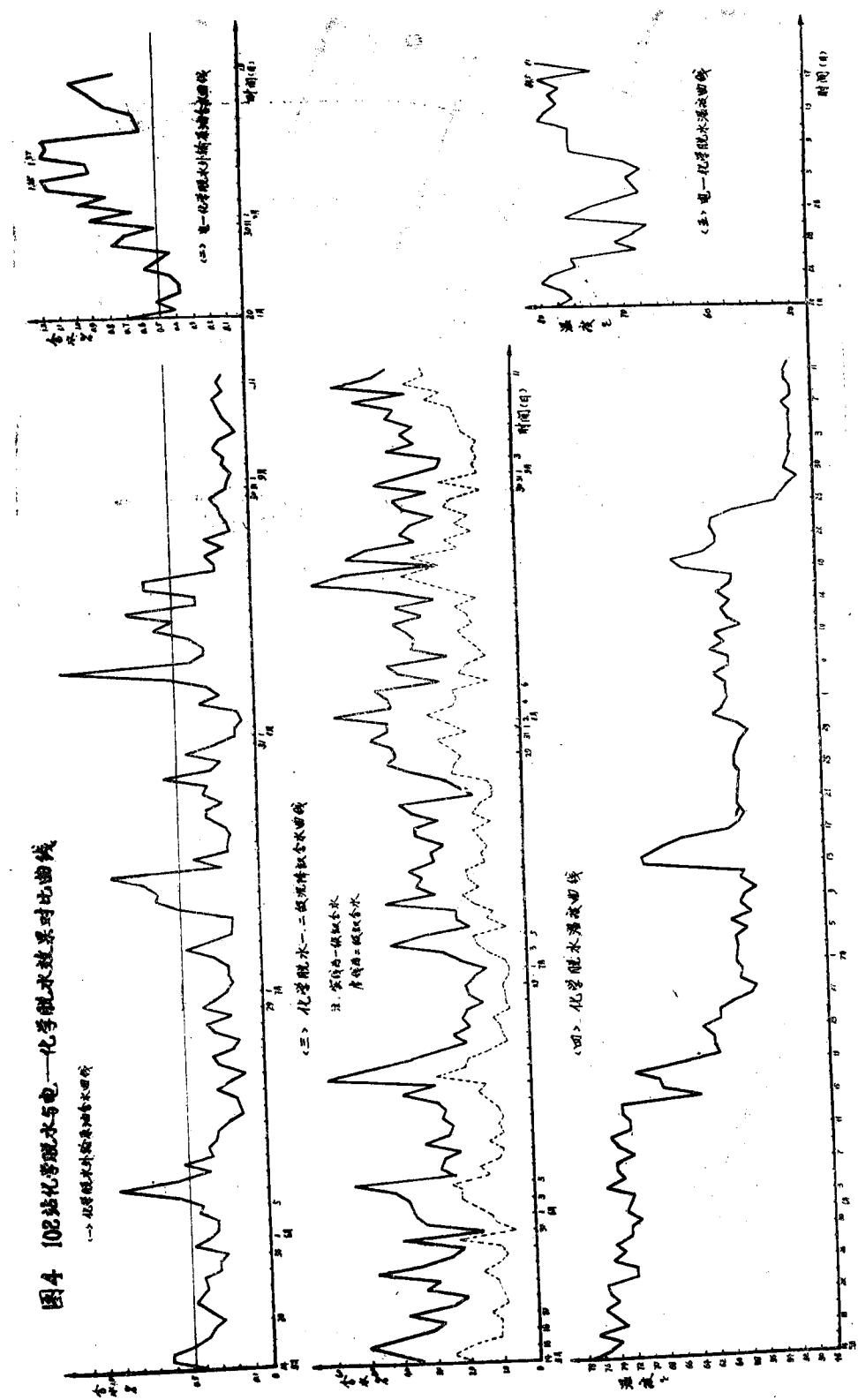
从室内试验情况看，40~50℃时仍有一定的油水比重差，虽然粘度较高，但现场沉降时间较长。由于井口加药，管线中破乳温度仍在50℃以上，室内采用50~55℃破乳温度，破乳能力强的破乳剂都能适应。见图（五）、图（六）。

所以，现场采用台阶式降温观察，通过75℃降为65℃，65℃降为55℃和55℃降为44℃的三个降温阶段达到了脱水质量要求，效果良好。见图（四）、图（七）。

（3）采用绝对静止沉降，保证脱水质量稳定

原油乳状液经过破乳，把含水从60~65%降至3%左右是比较容易的，但是从3%降至0.5%以下是比较困难的。多次现场试验，特别是坨~站的试验，曾经过多种努力加上200ppm的破乳剂。虽然经过一、二级沉降罐也能将含水降至0.5%，但极不稳定，所以在本次试验中采用三级绝对静止沉降是十分关键的。但为了提高处理能力，缩短沉降放水时间，尽量降低进三级沉降罐的原油含水是必要的。

图4 102站化验水与电—化学耗水量对比曲线



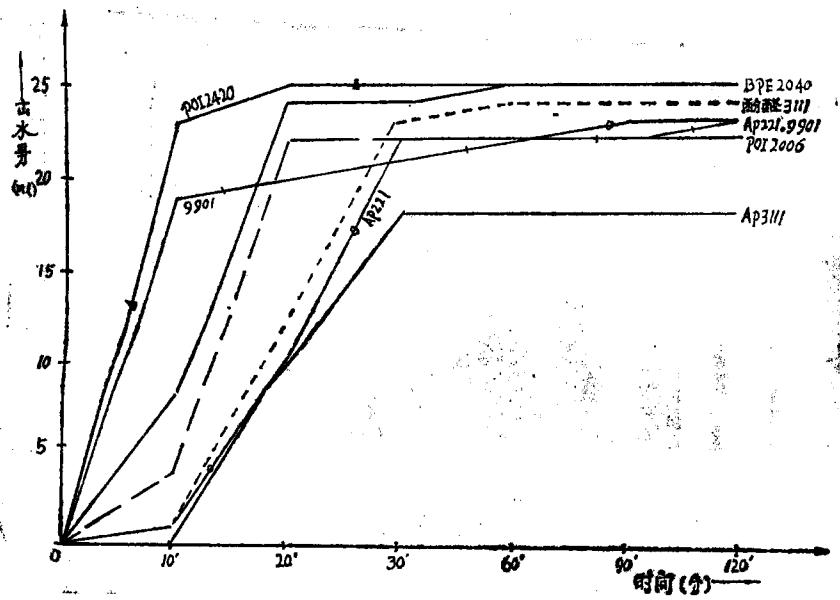


图5. 102站混合油样室内破乳结果

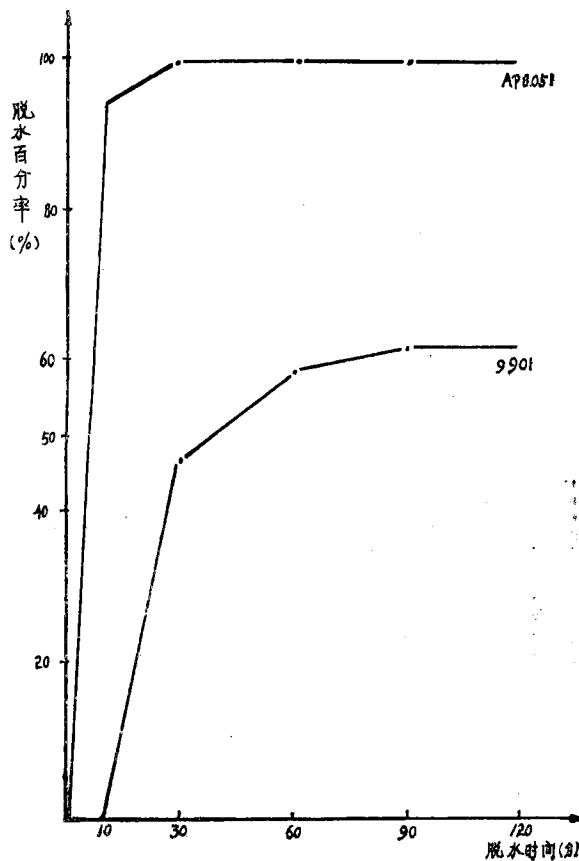


图6. 102站原油脱水速度 (温度为55℃)

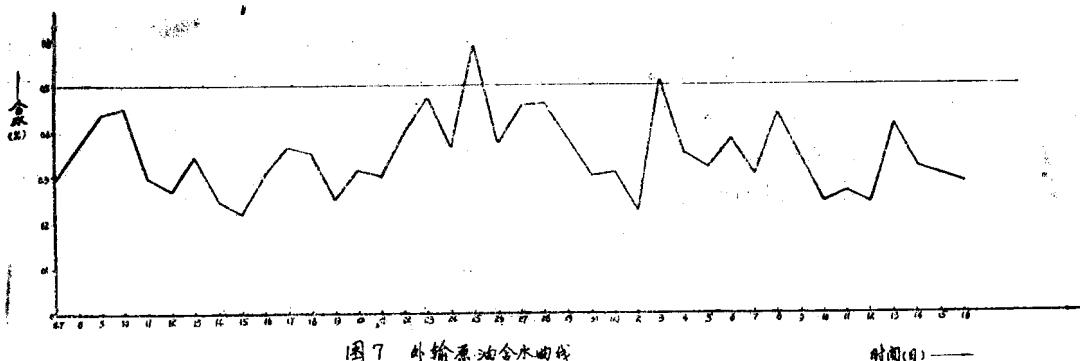


图7 外输原油含水曲线

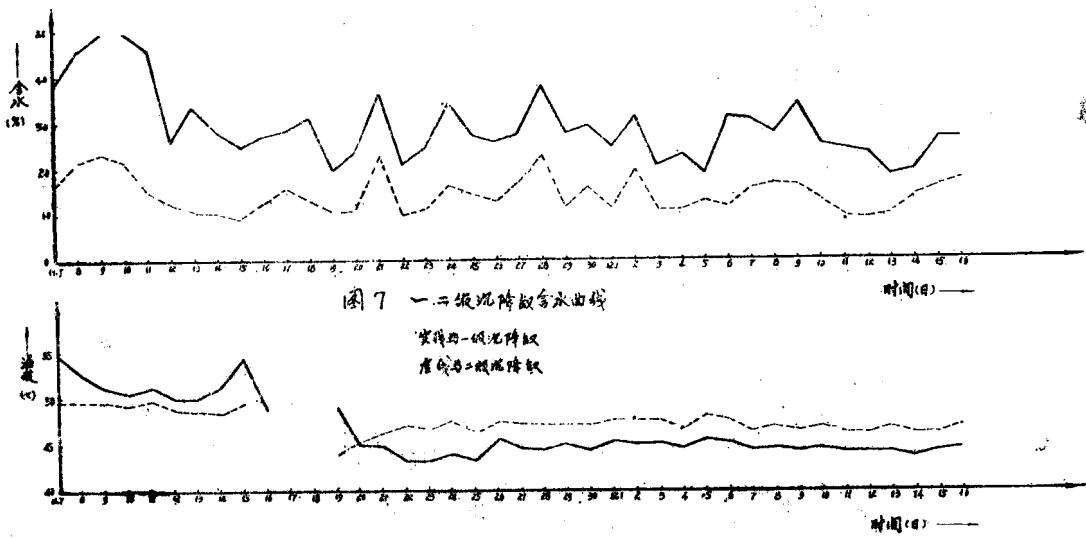


图7. 脱水温度曲线（实线为加热炉出口，虚线为加热炉进口）

从油井来的含水原油在一级沉降罐的沉降时间为12~16小时，原油含水从65%降至5%以下，二级沉降罐液面一般控制在3.5~4.0米，沉降时间2小时，原油含水从5%降到2%左右。一、二级沉降方式为边进边出的流动沉降，停留时间共14~18小时。三级沉降罐为静止沉降，进油时间2~3小时。沉降放水2~3小时。原油含水降至0.5%以下，含水原油完成整个脱水过程，在罐内停留沉降时间共18~24小时。

3. 加药点的选择，药剂量分布和加药方法

（1）加药点的选择

国内各油田破乳剂多加在分离器出口和电脱水泵进口。国外资料介绍，多在井口加药，至少要求加在原油脱气之前。

化学脱水只靠破乳剂的作用达到脱水的目的。加药点选择合适与否将影响整个脱水用药量和脱水效果。过去的试验说明站内单点加药、站外站内两点加药效果都不理想^{[3]、[5]}。102站化学脱水试验开始时采用站外两点加药效果也不好。见图(四)。

根据井排来油分布情况和站外降粘、减阻、防蜡的需要，将脱水和站外需要相结合，统一药剂种类，发挥多效性能。所以，从五月中旬至七月底第一次加药点设在营一站、营二站、营17—1计量站。见表（七）。它使得进102站四条原油管线中有三条管线占总液量90%左右的乳状液能在管线中破乳，效果较好（见图四）。第二次加药点见表（八）。从七月底至九月初使用。第三次加药点见表（九）。从九月底至今使用。

第一次加药点分布

(五月初至七月下旬)

表(七)

加药点	总液量(方)	药剂种类	加药数量(kg/天)	加药方式
营二站	3500~4000	POI2420	160	微量定量泵
营一站	1500~2000	POI2420	40	微量定量泵
营17—1站	500~700	POI2420	40	微量定量泵

第二次加药点分布

(七月底至九月初使用POI2420)

表(八)

加药点	营一站	营二站	营三井	营四井	营五井	营六井	营七井	营八井	营九井	营十井	营十一井	营十二井	辛一井	合 计
用 量 (kg/天)	40	120	10	6	8	5	8	8	10	10	10	10	64	235

第三次加药点分布

(九月底至今使用AP8051)

表(九)

加药点	营一站	营二站	营三井	营四井	营五井	营六井	营七井	营八井	营九井	营十井	营十一井	营十二井	辛一井	合 计
用 量 (kg/天)	40	50	10	10	6	15	5	25	10	20	7	7	47	205

从第二次、第三次加药点来看，所有进102站的原油都能在管线中与破乳剂混合破乳，脱水效果较好，也不容易由于某一个加药点的加药不匀而引起脱水效果的波动。

加药点设在井口或从套管加入，除了通常认为的防乳化作用和提早加药使乳液不稳定就破乳以外，还有两个好处：

其一，把一个泵站的脱水用药加在十几个加药点上，使加药点当时得到的药量超过整个泵站平均数的几倍甚至十几倍，使这部分原油乳液能彻底破乳。特别对于乳状液顽固的油井提前破乳有重大意义。随着原油在管线中的流动，总液量的增加，破乳剂浓度逐步降低。但最低时候的浓度仍然是站内加药时的浓度。由于破乳是一个物理过程，破乳剂分子在破乳过程中是反复起破乳作用的。油井加药就能减少破乳用量，这里当然还包括了由于原油未脱气混合好的作用。

其二，发挥了破乳剂的多效性，在部分油井和输油管线起到降粘、减阻和防蜡的作用。

(2) 药剂量分布

102站化学脱水生产药剂分布见表七、八、九。主要考虑了来油分布情况，端点井的减阻，部分油井的降粘以及接转站的输油生产需要，表中列出的数据并非最低脱水用量。试验期间，曾分阶段控制观察，每次大约10天。使用POI2420 180kg/天，AP8051 150kg/天，脱水效果仍然很好。如果不接转站降阻和油井的需要的限制，脱水用药量仍可以降低。

(3) 加药方法

102站化学脱水试验选择的破乳剂AP8051和POI2420均为油溶性破乳剂。油溶性破乳剂用于工业性生产，在我国是1975年从POI2006（即胜利四号）开始的，多次现场试验证明，采用芳烃稀释费用高、毒性大、不安全；采用乳化方法脱水效果不好，站内加原液不易控制。同时由于混合不好效果差，采用站外远距离加原液，以油井或小站的原油为稀释剂，达到大站脱水的目的。在电—化学脱水中取得成功^[6]。

102站化学脱水试验，采用微量定量泵和靠液位差自流孔板控制的滴加方法，加破乳剂原液，满足了生产的需要，使用中需要注意的是进泵和孔板的原药需经良好的过滤。否则因脏物堵塞而造成加药不匀，影响脱水效果，在加药点少的时候尤其明显。

四、破乳剂的研究

破乳剂破乳能力的大小对化学脱水的质量和成本有相当大的影响。从一九七五年开始，我们进行了大量的合成研究，为现场化学脱水准备了高效能的破乳剂。

由于破乳剂对乳状液的破坏比高压电场慢，要适应现场生产需要，不增加设备容量取代电—化学脱水，就得需要破乳速度快、净化油含水低，而且适用于低温的破乳剂。同时采用油溶性破乳剂比较经济。因为化学脱水采取逐级放水。油溶性破乳剂破乳后，大部分留在油相中，不会随放水而大量损失，随着放水量的增加，油相中的破乳剂浓度反而上升，保证了破乳过程彻底进行，同时还由于油溶性破乳剂具有扩散速度和破乳速度快的特点，使破乳剂分子迅速达到油水界面，破乳脱水，缩短处理时间。

在现场试验中还应考虑到，对于一个泵站它所包括的油区和层系并不是单一的，泵站原油乳状液的顽固性和对药剂的适应性也不一样。所以，需要分管线进行评定，选择一种甚至几种破乳剂分线加药达到彻底破乳的目的^{[2]、[3]、[4]、[5]、[6]}。

根据大量室内试验数据，102站四条管线的原油乳状液对于药剂适应性情况如下：

经过室内试验评定：POI2420和AP8051对102站原油具有良好的破乳效果。见图(五)、(六)。最后确定酚醛3111、POI2420、AP8051进行现场试验。

五、现场实验总结

经过七个月的生产实践说明：

1. 在102站内收到良好的脱水效果

(1) 提高原油脱水质量。

102站五月份至今七个多月的外输原油含水列于表(十)。一、二级沉降罐含水变化及外输原油含水变化见图(四)、(七)。

102 站 外 输 月 份 平 均 含 水

表(十)

月 份	五	六	七	八	九	十	十一	十二 1~16日
含 水 %	0.41	0.32	0.39	0.36	0.22	0.35	0.36	0.34

从表(十)、图(四)、(七)、表(六)可以看出102站采用化学脱水生产以后，外输原油质量普遍提高，净化油含水平均0.34%，污水含油小于200PPM。做到油净而水清。

(2) 降低脱水温度，节约大量燃料。

从图(四)、(七)说明102站脱水温度降至44℃达到不加热脱水，停烧150万大卡/小时加热炉一台，200万大卡/小时加热炉一台，每天可节约燃料油5吨，同时还节约大量轻质馏分损耗。

(3) 节约大量电力。

电—化学脱水生产使用6台电脱水器。耗电量情况见表(十一)。

102 站 脱 水 器 用 电

表(十一)

脱 水 器	1*	2*	3*	4*	5*	6*	总 电 流
电 流 A 耗电(度/天)	110	36	145	75	10	75	451 4113

甩掉电脱水每天可节电4100多度。

(4) 进行化学脱水生产，102站的脱水设备主要是五座沉降罐和输油泵，去掉了脱水器及其电器设备，在维修和管理上都比较方便。如果不加热，还能去掉脱水泵及加热炉系统。原油经一级沉降罐直接溢流到各二级沉降罐，绝对静止沉降放水后直接外输，其脱水流程将更为简单。

(5) 经过七个多月试验，使用三种破乳剂均能达到较好的脱水效果，说明102站化学脱水工艺流程对不同破乳剂有着比较广泛的适应性，为进行工业性生产创造了有利

条件。

2. 油井的降粘、防蜡，原油集输中的减阻，不加热输送初见成效。

在进行化学脱水的同时，由于将药剂加到部份油井和小站，充分发挥了药剂的多种性能，收到了降粘、减阻、防蜡和不加热输送等一系列效果。

营一、营二、营三接转站由于来油液量升高，输油设备超负荷运转，管线细、泵的排量小，干压常与泵压相平衡，输油处于十分紧张的状态。化学脱水试验后，采用接转站及周围部份油井连续定量加药，使输油干线压力普遍下降，解决了各站输油紧张的问题。

营一站外输干线回压由12公斤/厘米²下降到5—6公斤/厘米²，营二站外输干线回压由17—18公斤/厘米²下降到11—12公斤/厘米²，这两个站都用原来的外输泵输油，完全满足了输油生产要求。

营三站外输干线回压由18~20公斤/厘米²下降到15~16公斤/厘米²，由原来85Y的泵改为65Y的泵输油，也保证了正常生产。

营17—1计量站加药后，干线回压由9~9.5公斤/厘米²下降到7—7.5公斤/厘米²，周围六口油井回压也下降了1~2公斤/厘米²。

加药井的加药前后生产参数变化见表（十二）。

油井加药见效有三种情况：

第一种：如营12—4井、营17—3井属于高粘度油井，营12—4井原油粘度高达5800厘泊，比重0.965，营17—3井原油粘度2400厘泊，加药后保证了油井正常生产，井口回压下降0.5~1.0公斤/厘米²。

第二种：如营6井、营12—23、辛64、辛47—11井，属于不含水或低含水的结蜡比较严重的油井，加药后延长了热洗周期，减少了热洗次数，增加了原油产量。

营6井原油不含水，但结蜡比较严重，今年七月加药前曾多次蜡卡，影响了生产，为维持油井正常生产每20天需进行热油循环一次，每次循环16小时，循环油量50~60吨。从7月下旬加药后，8月中旬采油队不放心，循环12小时，循环油量43.5吨，抽油机电流未变化，8月中旬到现在四个多月未再进行热油循环，油井正常生产。从加药至今减少热油循环6次，增加油井生产时间96小时，多出原油280吨。

营12—23井为低含水结蜡油井，加药前每月进行一次热油循环，每次循环24小时，循环油量40~50吨，从七月底加药至今四个多月未循环，生产正常，抽油机电流未变化，减少热油循环4次，增加油井生产时间96小时，多出原油150吨。

辛64井为不含水结蜡油井，加药前每10天热洗一次，每次48小时，79年六月份未及时热洗，7月份油井生产量由每天13.0吨下降到3.9吨，抽油机电流由70/50上升到120/90造成蜡卡。8月1日作业开井后开始加药，热洗周期从10天延长到120天，减少热洗次数12次。

辛47—11井为不含水结蜡油井，加药前15天热油循环一次，每次循环24小时，循环油量39吨，从11月6日开始加药至今未循环，抽油机电流，负荷不变，代替热油循环两次，增加油井生产时间48小时，增加原油产量66吨。

第三种：如营21井、营12—21井原来靠掺热水降粘的稠油井，停加热水改加药剂

加药点的生

项 目 加 药 点	加药前生产参数						加 POI 2420		
	总液量 (T/ 天)	产油量 (T/ 天)	含水 (%)	回压 (kg/ cm ²)	抽油机流 (上行/ 下行)	井温 口度 (°C)	总液量 (T/ 天)	产油量 (T/ 天)	含水 (%)
营12—4井	57.0	29.0	48	7.0	52/58	49	52.8	27.2	49
营12—23井	53.2	44.3	16	6.8	46/56	49	51.1	45.8	11.3
营13—10井	7.7	4.1	46	5.3	21/25	29	8.4	7.1	12
营21井	18	9	50	9.0	24/24	41	15~18	15~18	0
营12—21井	43.3	25.5	41.1	8.0	24/24	45			
营14—8井	46.8	18	60	9.7		38			
营31—3井	120.3	25	78.9	8		54			
营17—3井	15.3	10	33	12~13	22/28	30	23	14	36
营6井	81	81	0	4.2	76/94	48	83	83	0
辛64井	12.1	12	0.1	4.5	70/56	27	17.0	17.0	0
辛47—11井	34	34	0	5.3	17/19	39			

产参数变化

表(十二)

生产参数			加AP8051生产参数						备注
回压 (kg/cm ²)	抽油机流口度 (上行/下行)	井温 (℃)	总液量 (T/天)	产油量 (T/天)	含水 (%)	回压 (kg/cm ²)	抽油机流口度 (上行/下行)	井温 (℃)	
5.4	47/45	49	49.7	20.4	59	6.0	22/24	48	泵凡尔漏失11月上旬调平衡,电流降低。
6.5	40/53	49	51.8	43.1	16	8.0	28/34	48	加AP8051后调平衡。
3.5	26/28	32	36.0	14	58~60	4.0	28/28	38	
6.2	32/36	33	15~16	15~16	0	6.0	42/39	30	11月中旬压裂。
			37.6	36.9	2	16.0	30/28	36	
			42.3	20	52	6.2		38	
			227.4	92	59.5	9		60	有自喷能力。
11.5	22/24	26	18.4	12	32	12	22/24	28	加POI2420前每天加5kgSP169维持生产。
4.1	82/62	45	83	83	0	3.8	68/74	44	加AP8051后调平衡使电流变化。
3.8	36/43	30	18.0	18.0	0	5.0	38/52	29	
			39	39	0	6.2	17/20	39	