

探矿工程经验小丛书

使用 ЗИФ-300.
ЗИФ-650. ЗИФ-1200A型
钻机钻进经验

地质出版社 编

地质出版社

PDG

这本小册子共收入四篇經驗，其中一篇是我國鉆探隊使用
ЗИФ-300型鑽機的經驗，其余三篇系蘇聯鉆探隊使用ЗИФ-300、
650、1200A型鉆機的經驗，這些經驗都十分好，對使用ЗИФ型
鉆機鉆進有很大幫助。

ЗИФ型鉆機是蘇聯最近製造的新型鉆機，鉆機不用人力
操作，全部自動化，使用這種型號的鉆機可以大大減輕工人體力
勞動，並可預知孔底情況，大大減少事故。ЗИФ-300型鉆
機我國已試制成功，不久即將大批生產。為了配合野外隊使用
ЗИФ型鉆機，特編輯此小冊子，以供鉆機機長在生產中
參考。

探矿工程經驗小丛书
使用ЗИФ-300、ЗИФ-650、
ЗИФ-1200 A型鑽機鑽進經驗

編 著 地 質 出 版 社

出 版 者 地 質 出 版 社

北京宣武門外永光寺西街3號

北京市書刊出版業營業許可證出字第050号

發 行 者 新 華 書 店

印 刷 者 天 津 市 第 一 印 刷 厂

天津和平區和平路377號

印數(京)1—5,000冊 1958年10月北京第1版

开本31"×43"1/32 1958年10月第1次印刷

字數23,500字 印張1 1/8

定價(8)0.13元 統一書號:T15038.542

目 录

一、中条山队使用 ЗИФ-300 型油压钻机的体会	1
二、使用 ЗИФ-300 型钻机的經驗	12
引言	12
工作条件	12
钻进操作方法及钻进規程	14
钻探小組工作的主要技术經濟指标	15
劳动組織	17
結語	19
三、使用 ЗИФ-650型钻机的操作經驗	21
引言	21
地質条件与钻孔的构造	21
ЗИФ - 650 型钻机工作的一般指标	24
ЗИФ - 650 型钻机的預防檢查与修理	28
結語	31
四、使用ЗИФ-1200A型钻机快速钻进 900 公尺 钻孔的經驗	32

中条山队使用ЗИФ-300型油压鑽机的体会

中条山勘探队

我部为了今后在全国各勘探队推广和使用新型油压式鑽机，特于57年6月初在我队首办ЗИФ-300型油压鑽机訓練班。訓練对象除我队工程技术人员和机班长鑽工外，还有外队和机关学校的人員。学习方式是以講課为主，实际操作为輔，前后学习时间近一个月。学习结束后，我队以参加学习过的505鑽机全部人員繼續掌握操作原实习鑽机进行正式生产。四个月来，共鑽进了四个孔，进尺千余公尺，在这一段过程中，我們对此型鑽机有下列一些体会。

(一) 在生产效率、質量和成本方面

我們使用該型鑽机于7月初正式投入生产，截至10月底止，共开动了3.8个台月，打了611、658、668、657四孔，計进尺1066公尺(其中岩石50%为5—6級千枚岩，和30%的7—8級角閃岩，石榴子石云母片岩，20%的6—7級的堇青石)，平均台月效率为315.5公尺，单位小时进尺0.87公尺，与同矿区同期鑽进的KA-2M-300型的52机(該机也是我队效率、質量較高，成本較低的鑽机)比較其效率提高18%，与全队22台鑽机平均台月效率比，提高49%。同时該型鑽机由于掌握技术程度不断提高，其台月效率是逐月上升的(詳見表1)。

在质量上由于压力均匀，轉速高等优越条件，其鑽孔弯

曲度，四个孔平均每百公尺約在 2° 左右，岩矿心采取率平均在77%，基本上合乎地质要求。

在成本方面总的台月費用，因折旧搬运費虽高于KA-2M-300型钻机，但由于进尺效率高，因而单位进尺成本远低于KA-2M-300型钻机，我們將該机与52机四个月的材料消耗費等成本，加以逐項对比，总的結果是505机单位进尺，机场成本20.3元，較52机24.8元下降22%。

(二) 在安装方面

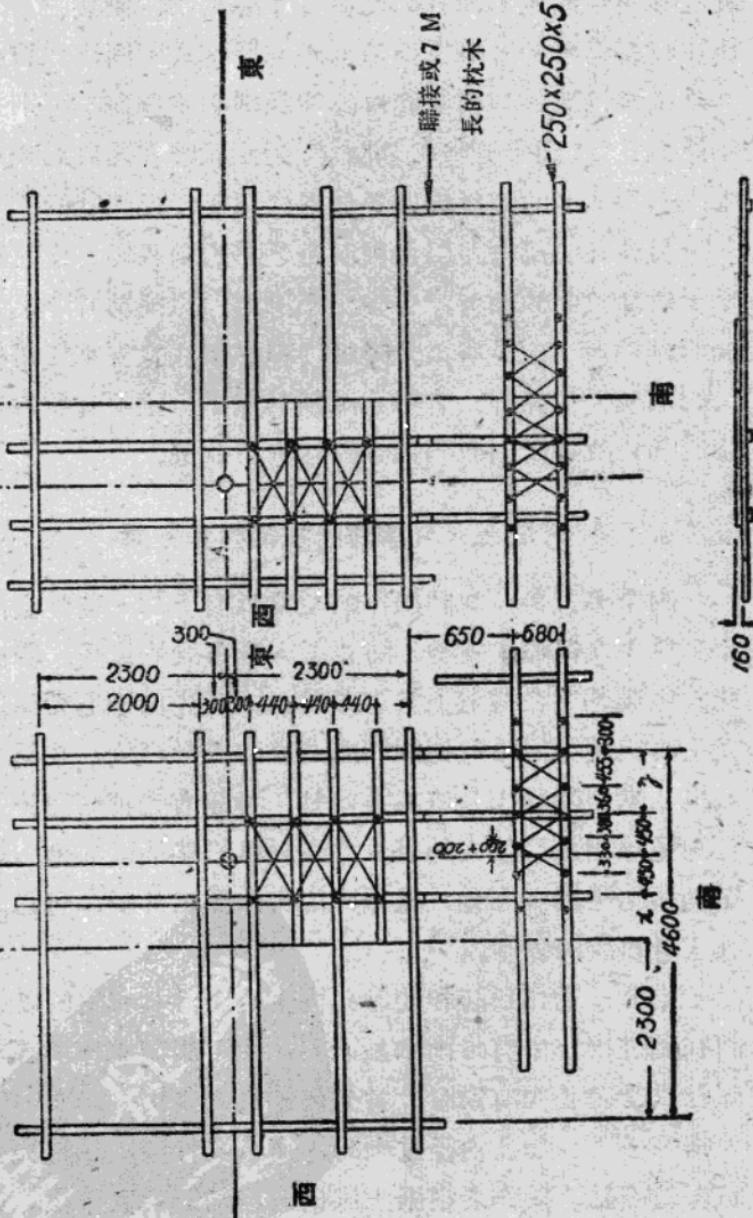
我們打的一些钻孔都是 $80-85^{\circ}$ 的斜孔，其基台的布置和选择是根据設計钻孔的方位和倾角与地形情况来决定的。一般的布置方法，有下面二种：一种在钻孔前右方，靠近土石方較多；另一种前左方的土石方較多。根据这种情况布置，可以节省很多人力和材料（見附图）。

其基台的构成是由 250×250 公厘 $\times 5$ 公尺的11根， 250×250 公厘 $\times 2.5$ 公尺的3根， 250 公厘 $\times 250$ 公厘 $\times 1.5$ 公尺的2根，照下图形式組成的。但由于柴油机底座水平面至方向軸水平面低0.16公尺。为了使方向軸水平或漸近水平，故在柴油机低座下垫上 250 公厘 $\times 160$ 公厘 $\times 1.2$ 公尺的枕木2根，否則方向軸运动起来，方向接头要遭到不必要的磨損。我們第一次安装时未注意这点，認為不垫沒关系，当未超过方向軸的可变角度 15° 。而实际不然，开动起来发热严重，十字头受了莫大损伤。

我們仍是用12.5公尺的四脚直鐵塔打 80 度— 85 度的孔，在安装上，其塔底座如下图布置形位。并將塔上天車由塔中心点向左或右（如附圖一向左，附圖二向右）移。其移距視



二



(基台面積為6.5公尺寬為7公尺長)

孔的傾角度而定（如打80度移0.5公尺），使其三点一線。由於該型鑽機的升降机构造形式与手把式不同，打斜孔時从升降机捲筒到天車吊到孔口的鋼絲繩必須導向，否則提引器不能到孔口，同时升降机易磨坏，为此我們在孔口到天車旁，安上一根 $3/8$ 的鋼絲繩做導向繩，以提动提引器的上下。

另外在一層與四層台板間用 $3\frac{1}{2}$ /4的鋼絲繩（或鉆桿）支掌于塔橫拉手的兩旁，各安上小滑車，以提动升降机到天車間的鋼絲繩，以免磨損升降机。但必須注意支掌于塔橫拉手上的鋼絲繩或鉆桿，有時孔深鉆具重了，拉手有拉弯之患，故應加以改進，而我們正在設法進行改進。

（三）在鑽探機械的操作方面

四個多月來，我們操作該型鑽機有下列一些体会：

（1）保障了安全，防止了人身事故的發生。所以能如此，主要是它在構造上具有其特點。首先由於它無給進把，完全可以避免因給進把翻轉而造成的人身事故。在鑽機與柴油機的動力轉動上是依靠方向軸，並裝有完善的防護罩。故可以免除因皮帶絞人的事故。在鑽機，柴油機其他方面，其運動體為柴油機飛輪，風扇葉等都未露出外表，可以防止意外人身事故的發生。

（2）它在預防和處理孔內事故上，具有它的特性。我們在鑽進操作中有時因水量大，孔內不清潔或掉塊等現象，使鉆具受阻孔內有勁時，首先柴油機即發出奇異的怪叫聲“嗚……”，如孔內徑過大時，離合器打滑，鑽機失去動力而自動停鑽，操作者根據上述情況，隨即採取措施，如扳動

离合器手把停钻，旋动手轮提动钻具，可以避免。如孔内径太大，甚至卡（或埋）钻时，一时提不动可立即利用5000公斤油压力向上顶，如还不行，可急速采取升降机连拉代顶等方法进行处理。因为该机构造精致，操作方便，能在很短的几十秒钟内变动几种操作方法。

而手把式不然，常发生小事故，由于操作变动慢而酿成大的事故。同时该型钻机是采用离合器，如孔内径大，自行打滑也避免了钻具的折断事故，我们使用以来，从未发生钻具折断事故，而用皮带转动的手把式钻机就无此优点。

（3）孔底压力指示器，易于帮助我们了解和判断孔内情况，同时也可用手扶摸横梁感觉孔内情况，不象手把式钻机全凭手把了解。同时我们觉得压力指示器比手把了解准确和及时，如在减压钻进的正常钻进中，钻杆脱扣（或折断）时，指针随即顺时针方向跳动50度左右（不定）后又随即回下，即称重可以很准确的称出钻具脱扣（或折断）的地方。其他情况，如遇空洞，折断岩心管等异况，在加压或减压钻进中都可从指针的行动，指示给我们。

（4）我们觉得此型钻机搭配200/40型水泵，38马力柴油机不论动力和水量都颇充足，故用50公厘的钻杆比用42公厘的钻杆好。因50公厘的钻杆内外径都较42公厘大，水量大冲孔时间短，易于保持孔内清洁，免除孔内事故，较大的卡石可以下去，能防止岩心脱落事故，同时不易造成孔斜。

（5）钻机卡盘上的卡瓦，当用过一段时间时，就吃不上劲钻杆卡不住。在此时，我们用一、二公厘厚的铁片，垫于卡瓦背后，可以解决这一问题。另外在孔底压力指示器的

端扭下，垫上一块胶皮垫圈，以免水龙头漏水时，将水随着衬套流入刻度盘内，污坏指示器。

(6) 在我們使用該型鉆机中，发觉鉆进中的孔底压力与轉速水量有很大的关系。轉速或水量愈大，其鉆具減輕的重量亦愈大，孔底的压力相对的減小；也可說旋轉的鉆具要比靜止的鉆具輕（在同水量中）鉆具在大水量中旋轉比在小水量中旋轉輕（在同轉速中）。

根据我們实际操作的体会，如开一速（102轉/分），水量（20公升/分）时，其鉆具重量为500公斤，变二速（182轉/分）改水量（25公升/分）时，其鉆具重量为450公斤左右。因此孔底軸心压力的計算，必須考慮，轉速和水量的变动因素。

(7) 利用油压操縱器操作鉆具上下动作非常緩慢，这样如用合金鉆进，不易碰掉合金。同时在用其他鉆头扫孔和鉆进时，对防止鉆具的折断与鉆头的掉脫都有莫大的好处。

(8) 我們在鉆进中使用的技术操作規范如下表：

項 目 數 量	口 徑 岩 石 級 別	110 公厘		91 公厘		備 注
		6-7	8-9	6-7	8-9	
壓力（公斤）		450-500	500-550	400-450	450-500	
水量（公升）		15-36	18-34	12-30	12-28	
投砂量（公斤）		3-4	4-6	2-8	4-5	
轉速（轉/分）		180	170	180	170	轉速可用柴油機調節

(四) 在机器的維护和保养方面

我們對該型机器的維护保养，由于缺乏經驗，因而在使用中发生一些問題，給机器和工作帶來了損失，現將工作上經歷的几点分述如下：

(1) 全部新机器不論鉆机、染油机、减速器等，在安裝时对各部件必須細致的进行檢驗，同时在試車时要認真的探听各部件在运转时所发出的声音是否正常，否則应即停車檢查。我們由于缺乏上述經驗，致使一部柴油机的汽油机造成严重的损坏，主要原因也就是由于我們安裝好柴油机后，未加檢查即行开动。故我們認為汽油机最好少开，且开的时间每次最多不要超过15分钟，愈短愈好。

(2) 减速器在使用中发热是頗为惊人的，开动几十分钟后热量很大，当时我們認為是斜齒輪与斜齒輪吻合不当，或机油质量不高，根据此情况进行七次檢查找原因，但終未得到解决。后我們将一小部分黃油加于机油内，并将油量减少到120公厘深时，热量就小了。

(3) Г31-A2型三相交流发电机，因发电量小，只能安装21支光的灯泡三个，仅适用于拖拉机，不适于机场使用。因而后来我們于减速器帶水泵的皮帶輪上加焊一个150公厘寬的輪子，以帶发电机，免除了上述缺点。

(4) ПД-10型汽油机的油箱，原設計是放在柴油箱旁用銅管連接于K-13型汽化器的浮子室。这样銅管很长，安拆費事，安好也妨碍工作。我們用白鐵皮，另做了一个容量約三公升的汽油筒，裝置于汽缸头上，将原入浮子室的銅管

連于此汽油筒底部，避免上述缺点。

(5) K-13型汽化器绝大部分材料系鋁合金制成，輕巧而不灵，在使用中必須严加注意。汽油机开动时受震动厉害，螺絲易松动，浮子室易破裂，故开动时间不宜过长，次数不宜过多，須严加控制。我們在实习中，由于未注意此問題，破裂了浮子室，损坏一个汽化器。另外在磁石发电机方面，要加保护，不能讓油或其他污物滲入內，否則影响发电。

(6) 在使用中經過一次檢查发觉下面一些机件易坏，須特別加以保养和爱护。

(A) 起动发动机部分的活塞銷子、汽缸、活塞、活塞漲圈、汽化器、火花塞、磁石发电机的断电器触点。

(B) 柴油机离合器部分的离合器軸、被动盘、压力盘、联軸器彈性圈。

(C) 連桿曲軸机构部分的連桿軸承軸瓦、立軸承軸瓦、活塞压力漲圈、刮油漲圈、活塞銷子、青銅套。

(D) 分配系統部分的吸气閥、排气閥、气閥导向管。

(E) 供給系統部分的柴油壓力表、柱塞和柱筒、排油活閥、排油活閥彈簧、供油泵上的油泵活塞、活塞彈簧、吸入活塞、排出活閥、缸套、手压活塞。

(F) 噴油咀部分的噴霧器、噴霧器壓力彈簧。

(G) 潤滑系統部分中机油泵的被动齒輪和銅套与銷子、泵軸、主动齒輪和銅套、粗細过滤器内外筒、机油散热器、油泵排油管、油压表、机油温度表。

(H) 冷却系統部分的水泵軸、水泵皮帶輪、水泵叶輪、风扇叶和风扇軸承滚珠。

(7) 油料方面，我們在油壓系統方面用的油照規定是气温在-30度至0度C时，用2号錠子油，0度至35度时用3号錠子油。而2号3号均未买到，只买到1号的，所以我們在这些時間內，都是用1号錠子油〔內滲20-30%空氣壓縮機用的T1(10CT, 1861-44)机油或滲15号机油30%-40%〕。潤滑方面用的机油是15号的，黃油是TAM鈉基潤滑脂，到目前为止，基本上未发现什么問題，还可以用。

(8) 冷却系統的水一定要清潔，否則須加過濾和沉淀清理。循環水散熱器，在打完一孔后，須拆卸下来，用小蘇打和肥皂水进行一次煮洗，去其污垢，可改善散熱条件。我們在掌握冷却系統水溫方面，原則上是不多換水，一般水溫到75°—80°才換，我們認為經常換反而污垢厚積水套壁上，更不易散熱，同时水溫低了，削弱動力，在夏天時我們將恒溫器取下，令其直接大循環，水溫不易上升到70°更能減少換水次数。

(五) 几 点 意 見

(1) 我們覺得該型鑽机构造精致美觀，生产效能高，都是它的优点，但它的体重太大，搬迁困难也是它的缺点，因此此型鑽机最宜打250—350M的孔。如淺孔用此机，特别是在深谷高山中搬迁困难的条件下，是不适宜用它的。

(2) 我們在这四个多月中，因实习的人很多，故純鑽进時間仅达50%，沒有很快的提高，今后我們要利用这完善的機械設備大大的提高純鑽进時間。

(3) 此鑽机适用于合金鑽进，但因地层关系用的合金

少，現遷東峪沟，該區岩層軟，適用合金鉆進，效率和質量更可提高。

(4) 該型機器備份零件太少，甚至有的零件根本沒有，如壞了就無法解決。故我隊現三台ЗИФ-300型油壓鉆機，現僅開動一台怕壞了無備份，不敢開。

(5) 我們使用此機器的時間不長，體會的東西不多，也可能體會的一些東西有問題，但為了總結交流經驗，以邊相互提高的目的，我們認為這樣做還是有好處的。

505 机与 52 机 7—10 月份鑽探生產情況對比表

1957 年 11 月 25 日

表 1

項目 時間 數量	進尺(公尺)		合月數		合月效率 (公尺)		單位小時進尺 (公尺)		時間利用率 %		孔斜 (每百公尺度)		岩礫心采 取率 %			
	計 劃	實 際	計 劃	實 際	505	52	505	52	505	52	505	52	505	52		
7 月	212	199	232	161	0.95	0.79	244	203	0.71	0.63	48°	45°	30°56'	20°49'	81	82
8 月	223	175	308	174	0.92	0.76	335	229	0.92	0.64	53.7	50	10°38'	50°27'	75	82
9 月	260	154	295	187	0.85	0.58	348	322	0.96	0.83	51	53	39°40'	3°15'	82	82
10 月	173	250	230	283	0.66	0.88	319	321	0.93	0.85	51.8	51	29°41'	4°29'	70	84
總 計	868	778	1096	804	3.38	3.01	315	267	0.87	0.74	50	49.8	—	—	—	—

注：上表二机的安拆合月数以及中途扫孔测斜未續進生產的合月数，均一律扣除，未算在內。故四个月時間二机均未开足合月。

使用ЗИФ-300型鑽机的經驗

——地質工作革新者的工作經驗——

引 言

使用快速鑽机鑽进在大多数情况下能夠采用快速鑽进規程。

在熟練地掌握新技术同时，鑽探小組也改进工作方法；在此时应特別地注意正确的进行鑽进操作过程，選擇合理的切削工具，泥漿的質量和能夠縮短輔助工序時間的組織措施。

在这本小册子中說明了在庫斯达納依地質勘探局卡拉崗勘探隊中我所領導的鑽探小組用 ЗИФ-300 型鑽机工作的經驗。

工 作 条 件

卡拉崗地質勘探队进行煤和鉛礦土的勘探。

鑽探工作地区的特征是相对标高为120—140公尺的丘陵地形。地面为許多冲沟切割。工段地質剖面主要是可鑽性Ⅱ—Ⅲ級的岩石。

含水层，裂縫和喀斯特石灰岩的存在使鑽孔的鑽进发生困难并且不得不防止循环冲洗液的損失。

在鑽进深度300—400公尺的垂直鑽孔时采用高为12公尺帶有天輪梁的四脚鑽塔，而当深为 80—100 公尺的鑽孔时

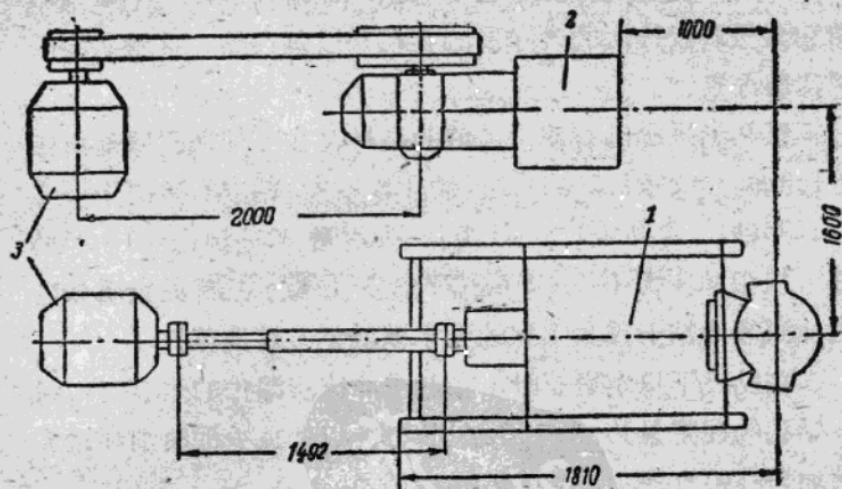
采用高为8—9公尺的三脚钻架。当提升出钻孔中的钻具时钻杆不放置于钻塔内，而搬放于钻塔以外。

机组的安装按以下方式进行。

在两根坚固的木梁（它们是基台木或滑木）上安放横木梁（垫木），于其上安装由40—50公厘厚的木板组成的钻场，木质钻塔和钻棚（机器间）。在钻场上安置ЗИФ-300型钻机，P-200/40型水泵和两个电动机，其中之一（A-72/8）功率为14匹，转数为每分钟730转用来带动钻机，另一个——功率10匹——传动水泵。

电能是由移动式电站ПЭС-60供给。

机组位置略图如下。



机组位置图

(尺寸以公厘计算), 1—ЗИФ-300型鑽机; 2—P-200/40
型水泵; 3—电动机

鉆棚為鋼架木封板的。夏季鋼架密封木板一層，冬季——兩層，並在兩層木板之間填以鋸末；鉆塔上部包以木板並復蓋油毛氈。

鉆探裝備在鉆場上用螺栓及螺帽擰牢，因而機組不必拆卸即可由一地搬運到另一地。用C-80型拖拉機進行機組的整體搬運。

經驗證明，在鉆進深為300—350公尺的鉆孔時鉆機下的基台不必用混凝土裝置，這在搬運機組時安裝拆卸工作幾乎縮減一半並且增加鉆探工作的勞動生產率。

鑽進操作方法及鑽進規程

在進行鉆探工作的各區中的鉆進操作過程由於不穩定岩層和大量吸收沖液的含水層的存在是很複雜的；這就必要採用優質泥漿。

鉆孔鉆進經驗表明，最好的結果是在下列泥漿質量指標下達到的：比重1.16—1.19；膠體性97%；粘度（按CPB-5）22—25秒；含砂量0.5—1%；失水量30分鐘內20—25公分³；極限剪應力不少於80毫克/公分²。為了改善泥漿質量常常加添量為粘土重量1%的無水碳酸鈉（焙燒蘇打）。

在鉆進不穩定岩石時，和鉆進沖洗液漏失的岩石時，送入鉆孔的泥漿量為40—50公升/分，以便減少泥漿消耗量和增加岩心採取率。

鉆孔構造首先是決定於地質條件和礦層深度。這樣，深為300公尺的鉆孔用直徑為131公厘的鉆頭進行開孔鉆進7公尺，下導向管。以後，直到計劃深度是以直徑111公厘的硬