工作研究

初破碎鉆粒是鉆粒鉆進中的主要剋取磨料

云南地質分局 李偉男

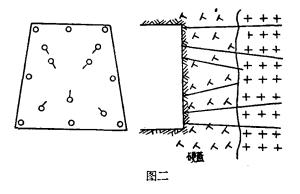
看了"地質与勘探"第九期和第十三期上所載的有 关續粒續进剋取原理的几篇文章以后,使我感到很大 兴趣。正因为这一問題在理論以及实踐上还沒有得統 一的認識,所以这种研究和討論是很必要。。現就將 个人对这一問題的淺薄認識提出,請大家提出批評 指正。

鑽粒鑽进的剋取原理是比較复杂的,远不同于合金鑽进。但是,我認为其尅取岩石所必須具备的基本 因素,却沒有不同。这些基本因素是:

- 1. 必須使麝料(含金或鑽燈)加在岩石上的压强,大于岩石的临界抗压强度,以使磨料切进岩石;
- 2. 磨料必須铂鑽头来推动(不管推动的方式如何), 并且这种推动的力必須大于剋取岩石的阻力;
- 3. 磨料的硬度和抗压强度必須大于所鑽岩石的 硬度和抗压强度。

只有完全具备了以上条件以后,再在軸心压力与 鑽头轉动不断地作用下,才能持續鑽进。以上的三个 基本因素不管用合金还是讚粒鑽进,都是缺一不可 的。所以,研究鑽粒鑽进的剋取原理,也就不能离开

获得 85% 以上爆破率,避免产生戴眼鏡現象。这种办法經实践証明,基本上是成功的。



四、电气爆破提高了爆破率

电气爆破以其爆破威力的集中特点优越于火力起爆,我們在实际工作中也証明了这一点: (表二)

我們根据具体情况,充分利用了扇风 机 輸 电 線路,以作为电爆線路(設置如图三)。因此,線路电

这三个基本因素。

对于鑽粒剋取岩石原理的几种不同見解中,我費同楊春发工程师在"地質与勘探"第九期中所談的意見即以初破碎鑽粒的剋取效能为最高。因为在正常鑽进中,鑽粒是陆續进入鑽头底面,陆續破碎,进行剋取岩石,又陆續失去了剋取效能的,这是一个連續不断的过程,不应該截然分开地取其中一段來考察,否則將与实际預况不完全符合。比如在纜进中,不再繼續供入鎖头底面以溫臺鎖粒,則鑽进效率就会陡然下降。一次供給鑽粒和結合供給鑽粒,在一般情况下效率高,就是証明。

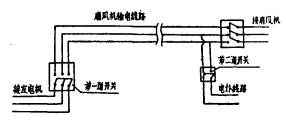
但是,当进行关于剋取原理的試驗工作,或是从 理論上进行分析研究,就只得把某些問題分开来考察。 然后把考察的結果与实际情况联系起来,再分析和研 究,从而說明实际問題。因此我想先提出以下三种情 况,进行分析。

1. 假設投入正好佈滿孔底一层的圓整鑽粒,不 再繼續供入,那么这一层,在开始鑽进后,就很快地 破碎进行剋取,直至失去剋取效能。

表二

	,			
爆破方法	爆破率	單位进尺 火樂消耗	备	註
电气爆破	96%	7.16kg	7月13	号开始才全面推
火力爆破	88%	8.04kg	行电气爆	破

压高达 380 伏特,图三采取的联線方法为井串联,即各掌子內为串联,各掌子之間为井联。 电源为 15kw 柴油发电机,爆破手在联線完毕井已到达第一道开关地点,才准于送电进行爆破。

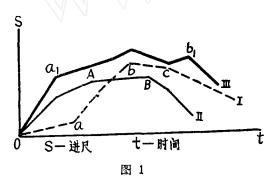


图三

- 2. 投入正好佈滿孔底一层的人工破碎的鑽粒。 这些鑽粒一开始鑽进就发揮其剋取效能,直至失去剋 取效能。
- 3. 投入正好佈滿孔底一层圓整的和人工破碎的 混合鑽粒。为了說明混合鑽粒(整、碎混合,下同)的 剋取原理(鑽头底面經常保有圓整鑽粒和破碎鑽粒), 我們假設圓整鑽粒是永不破碎的。因为只有这样才便 于說明混合鑽粒的剋取作用。我認为,只有把这几种 情况先分別清楚才好討論。不然第一种和第二种情况 都可以称之为混合剋取,那便不好区別了。

以下就分析一下在上述所提出的三种情况中哪种的剋取效能最高。

首先,我想借助于在"地質与勘探"第十三期中所发表的謝云龙同志的試驗結果,談一下我个人的看法。当然,由于我并未实地参加試驗。对这一些具体情况不了解,所以我提出的看法也可能有些是片面的。参考图1(謝云龙同志試驗結果)。



在他的三次試驗中第一次是投入的圓整滾珠,在 开始鑽进的一段时間(0-a的一段),效率上升极 **緩。**可想而知,这时候滾珠还未能大量破碎,絕大多 数滚珠是处在整粒活动中,这就說明了純整鑽粒剋取 效能是很不高的。接着,在 a~n 的一段,效率迅速 上升。在这一段中,效率之所以迅速上升就是滾珠迅 速破碎, 剋取岩石的結果。滾珠的破碎由少到多, 效 率也山低到高。而在曲線平緩的一段里(b~c),则` 絕大部分滾珠已經破碎,只有极少部分正在破碎中, 大部分初破碎的鑽粒正在施展其最高的剋取效能,所 以效率处于最高的較平緩的狀态中。待滾珠已全部破 碎完了,再沒有整粒的鑽粒縱續进入鑽头底面,同时大 部份破碎鑽粒已經逐漸失去了初破的最高則取效能, 所以效率迅速下降了。根据这次的試驗 結 果 , 我認 为: 剋取效能最高是在絕大部份鑽粒初破碎时,而不 **是已經全部破碎完了**以后,或者大部份鑽粒破碎以前 (即混合剋取时期)。

第二次試驗,是投入人工破碎的滾珠。这一次試驗,鑽进开始曲線斜率就較第一次大(0~A的一段),这是因为: 純破碎鑽粒較純整鑽粒剋取效能好,純破碎鑽粒一开始鑽进就較快地达到了共剋取效率的最大值。但这一次試驗的最高效率(A~B的一段)是不如第一次高了,并且保持最高效率时間不長。这是因为人工破碎的鑽粒已經失去了在破碎时的最高剋取效能,并且鑽粒由于在人工破碎时所受的露击作用,已削弱了强度,所以很快就失去了剋取效能。

第三次試驗的意义是很大的,試驗者把鑽头底面 拉成了鋸齿狀投入整粒滾珠鑽进。一开始效率就迅速 上升(O-a的一段),曲線斜率比第一、二次都 大。我認为这是滾珠急剧破碎的結果,不难想象,由 于鑚头底面的鋸齿推动浪珠,必然大大地增加了鑚头 廻轉的跳动,从而加剧了对滾珠的冲击作用,使滾珠 急剧破碎,因而效率迅速上升。从曲線 a,~b,的一 段,可以看出最高效率也較第一、二次的最高效率为 高。我認为,这是由于鑽头的鋸齿狀創造了推动(指 推动破碎鑽粒剋取岩石)鑽粒极好条件。另外就是鑽 头冲击的結果(冲击作用可以使鑽粒压入岩石深些)。 也正因为如此, 剋取所需要的功才增加了, 以致廻轉阻 力增大。显然,增加的这份功,用于提高了 鑽 进 效 率。过去我們會拆下鑽头上的廢合金, 投入孔底以代 之鑽粒, 但投入井底后, 由于週轉阻力非常大, 犹如 挤夾鑽具之势,后又投入一些鑽粒才开始 鑽 进了。 这种阻力的原因,是与用锯齿狀的鑽粒 鑽 头 鑽 进一 样的。

其次,再分析一下混合鑽粒剋取的情况。

我認为混合鑽粒的剋取效能是不会比初破碎的绩 粒剋取效能高的。因为在鑽进中,鑽头底面只能佈滿 一层鑽粒,而不能是兩层或者一层多点。如果鑽头底面 經常地旣有圓整鑽粒、又有破碎鑽粒,那么破碎鑽粒 就不会发揮其最高的剋取作用。因为破碎鑽粒的最大 对角直徑总不会大于圓整鑽粒的直徑(指同規格鑽粒 而言),所以鑽头的压力就只能直接傳給圓整鑽粒, 而不会直接傳給破碎鑽粒。这样,破碎鑽粒就承受不 了足够的軸心压力,因此也不会发揮其最大的剋取作 用。因为这就沒有完全滿足剋取岩石所必須具备的基 本因素。即便是由于鑽粒之間的瓦相挤压,破碎鑽粒 有条件能承受一定的压力,进行研磨剋取,然而,它 总不如直接承受的压力大,所以混合鑽粒的剋取效能 不会比初破碎的高。

实际上,在缵头底面經常旣有圓整鑽粒又有破碎

縈粒的时間是不多的。如前所說,在正常鑽进中,鑽粒 总是陆續进入鑽头底面,又陆續破碎的。如果是整、 碎鑽粒同时存在,那么圓整鑽粒所承受的压强是非常 大的,再加上鎖头廻轉的實动和跳动的冲击作用,個 整鑽粒很快就会破裂。

从正常鑽进所提升上来的鑽头上,也可以看出鑽 头底面的磨痕,都是一些断續、不規則、深淺不一、 長短不一的腳痕,这就是破碎鑽粒的磨痕,而不是個 整鑽粒的磨印。如果鑽头底面經常存有個整鑽粒,又 由于鑽头主要是压在整鑽粒上,这样鑽头底面就应該 有較多的推滾整鑽粒的個槽滿。至于当一个回次进尺 結束,撈上来的鑽粒粉中,往往也帶有一些個整鑽粒, 但我認为这些個整鑽粒,在鑽进时不是处在鑽头底 面的。

在正常鑽进时,从鑽头水口搖面进入的鑽粒是很快就会破碎,与此同时,又进入圓整濟粒,又破碎。 总之,鑽粒是一批跟着一批进入鑽头底面,一批跟着一批破碎,又一批跟着一批失去了剋取效能。但鑽头底面不断地进入圓整鑽粒,决不等于所謂混合鑽粒剋取。因为进入的圓整鑽粒是在初破碎时,发揮其最大剋取作用,而不是使其与破碎鑽粒混合起来,为破碎鑽粒創造剋取条件或圓整鑽粒本身的剋取作用为最大。因此,也就沒有必要去考虑圓整鑽粒与破碎鑽粒的混合比例問題。实际續进时,鑽头底面也不可能始終保持我們所要求的混合比例。这并不否認混合剋取的作用,只不过是不如初破碎鑽粒的剋取效能高罢了。

最后,我們还可以从鋼粒(鋼絲繩切块)的剋取 情形来分析一下。我們知道,鋼絲鑽粒都是切成不規 則形的,并不是圓球形,而鋼絲鑽粒鑽进的效率,高于 **鑄鉄鑽**粒。如果說,混合鑽粒剋取效能最高,那末, 使用鋼絲鑽粒,沒有圓的存在,效率就不应当了。然 而事实恰好相反,不但效率提高了,而且如果網絲鑽 粒在热处理不当时,鑽粒臀成球形之后,效率反而下 降。这也証明了剋取效率最高的,不是混合鑽粒。因 此,我認为網絲繩鑽粒鑽进效率之所以高,有兩个原 因:一个是縈粒制成后,即为不規則形体,并且具有 稜角,下到孔底开始鑽进后,就立即剋取岩石,这是 圓球形鑽粒所不及的。另一个則是網絲鑽粒硬度高, 抗压强度大。硬度高,可以使鑽粒最高剋取效能的时 間更長些;抗压强度大,可以加大軸心压力。当然, 这样一来,鑽进的廻轉阻力也就要大些。

根据上述分析, 我認为:

- 1. 鑽粒漿进以鑽粒初破碎时起取效能为最高個整、破碎混合鑽粒較次,八工破碎鑽粒更次,純固整 鎖粒最差(軟岩石不应該使用鑽粒擴进,因为不如用 合金效率高,所以不必要考虑使用鑽粒鑽 軟岩 石間 適)。
- 2. 据现有材料看,从鑽头和鑽粒本身来說,改 进鑽粒鑽进的方向,我認为应該是:
 - ① 进一步提高鑽粒的硬度和抗压强度;
- ② 提高了鑽粒抗压强度后,应适当地加大軸心压力, 并注意預防鑽具折断事故。
- 3. 鑽头的質量,以軟些为好,不应过硬。虽然 这样鑽头磨耗的快,但主要应从如何更好的推动鑽粒 方面去考虑。

正如同志們在討論中所提到的,影响鑽粒鑽进效率的不仅仅是鑽粒和鑽头本身的問題,还有鑽粒供給法和供給量、送水量、鑽头轉数以及軸心压力和鑽进操作等因素。所以除了研究鑽粒鑽进的 剋 取 原 理之外,对其他一些因素也应当进一步研究試驗,找出在各种情况下的不同規律,以达到提高鑽粒鑽进效率的目的。

也談鑽粒鑽進的尅取原理問題

·502 队 李順发·

看了你刊第九期所載楊春发工程师的"試談鑽粒 鑽进尅取原理"一文之后,我有一些不同的意見。茲 本着学习与研究的精神,將各人的粗淺見解提出与大 家研究。

一、圓整鑽粒与破碎鑽粒尅取岩石是 互相配合、互相依賴、缺一不可的。

完整鑽粒与破碎鑽粒由于二者的形体不同,所以

抗压强度也各異, 在井底工作面的抗压强度及运动从 态是不一致的。因此, 二者的就取原理也必有所不同。

完整鑽粒的抗压强度大于破碎鑽粒,对工作面的 压力也大于破碎鑽粒,在工作面上进行滚动压縮与耳 烈的冲击压縮,因而能够破坏岩石的組織結構。当圆 整鑽粒承受鑽头的压力大于它本身的抗压强度,小于 底面接触的岩石,再次破碎的抗压强度时,就要破碎,