

地震勘探汇编(一)

石油工业部地质勘探司勘探处编

· 内 部 发 行 ·

中国工业出版社

地震勘探汇编(一)

石油工业部地质勘探司勘探处编

在这一汇編中，选入的文章計11篇。內容包括新疆等石油主要产区物探队在提高地震資料质量方面的經驗（如仪器的調节、使用，确保质量的施工技术等）；应用地震反射波法、折射波法研究断裂的經驗；討論与断裂有关的繞射波、“迴轉波”的性质及辨认方法。此外，有三篇文章介紹地震測井以及应用大地电流法、重力梯度法研究較大断裂的經驗。

本书可供石油及地质部門地球物理勘探工程技术人员及科学研究人員参考。

地 震 勘 探 汇 編 (一)

石油工业部地质勘探司勘探处編

*

石油工业部編輯室編輯（北京北郊六鋪炕石油工业部）

中国工业出版社出版（北京各號書局丙10号）

（北京市书刊出版事業許可證出字第110号）

中国工业出版社第三印刷厂印刷

新华书店北京发行所发行·各地新华书店經售

*

开本 850×1168¹/32 · 印张 4 5/8 · 捷頁 2 · 字数 118,000

1964年 4 月北京第一版 · 1964年 4 月北京第一次印刷

印数0001—1,260 · 定价（科七） 0.90元

*

统一书号：15165 · 2695（石油-160）

目 录

在地震仪器調節方面實現“兩高兩低”

的經驗 顧顯明 (1)

提高記錄品質的幾點體會 孫奎祥 (15)

地震激發條件的選擇 錢紹新 (21)

利用地震反射法研究斷層 徐中英 兰師仁 (28)

與小斷層有關的各反射波的時距關係 劉治藩 (47)

克一烏斷裂帶上折射波時距曲線的特點 劉汝騰 (58)

地震勘探中的繞射波 徐中英 候雁林 (78)

反射“迴轉波”的特點 劉治藩 (97)

有關地震測井資料的幾個問題 歐陽立吾 (112)

用重力水平梯度法研究斷層 李慶中等 (120)

應用大地電流法對垂直斷層的

定量解釋 新疆石油管理局 (129)

在地震仪器調節方面實現“兩高兩低”的經驗

顧 顧 明

一、“兩高兩低”技术要求的提出

地震勘探是研究地下地质构造的重要手段。为了細致地研究地层剖面，寻找小幅度构造，查明“断”（层），“挠”（曲），“尖”（灭），“超”（复）等特殊地质現象，必須对地震記錄质量提出很高的要求。如果地震記錄质量不高，势将影响地震勘探的效果。为了提高地震記錄质量，經過較长时期的摸索及总结經驗，在地震仪器調節方面提出如下的技术要求，即：

高灵敏度——能同时記錄浅、中、深层反射波；

高分辨能力——有效波的振幅突出，延續相位少，易于辨认；

适当低振幅——有效波振幅不过大，不重迭；

低干扰背景——干扰背景低，波形无畸变。

实践証明，实现上述“兩高兩低”，地震記錄质量普遍提高，并为研究波的动力学特征及波組对比工作带来极大方便。

“兩高兩低”的技术要求，必須通过以下三个方面才能达到：調节好仪器；正确掌握激发条件和接收条件；排除車内外一切不利因素。可見，“兩高兩低”亦是对整个野外地震工作的要求。这里，仅对仪器調節方面实现“兩高兩低”技术要求的經驗进行初步总结。

二、地震仪动态特性的分析

为了正确使用仪器，有必要談一下影响記錄质量的仪器因素。

(一) 放大器

1. 各因素之間的關係

圖 1 为帶 APA 的放大器方框图。

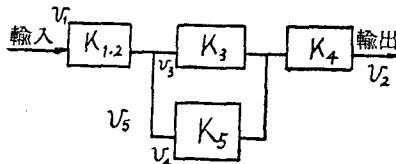


图 1

$K_{1,2}$ — $6H8C$ 前电路的放大倍数； K_3 — $6H8C$ 左半管放大級的放大倍数； K_4 — $6H8C$ 左半管后，电路总放大倍数； K_5 — $6H8C$ 右半管和 TP_3 总放大倍数。

51型放大器中， $K_{1,2}$ 用放大档控制， K_4 通过輸出振幅微調调节。

K_5 为固定值， K_3 受 APA 控制，即为 U_3 的函数：

$$K_3 = F(U_3) = F(U_5 - U_4 \text{ ①})$$

由图 1 得到放大器輸入 U_1 与輸出 U_2 的关系：

$$U_2 = U_1 \cdot K_{1,2} \cdot K_3 \cdot K_4$$

由此可见，帶 APA 的放大器輸出可由改变放大倍数，調節閉鎖电压，选择放大器振幅微調来实现。

改变上述任何一个参数，均能使放大器振幅特性曲綫发生变化。

改变放大倍数时，所得曲綫如图 2 所示。随着放大倍数增加，曲綫向左移动，APA 工作始点也向左移，曲綫右部相靠近，而輸出电压

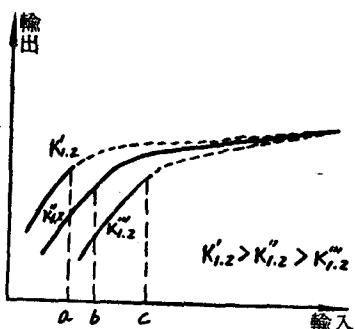


图 2 改变 $K_{1,2}$ 时振幅特性曲綫

① U_4 为訊号經過 $6H8C$ 右半管放大，再經全波整流后得到的直流电压值； U_5 为閉鎖电压，而 $U_3 = U_4 - U_5$ ，所以通过調節閉鎖电压 U_5 可以改变 K_3 。

值略微升高。

改变閉鎖电压时，得到的曲綫如图 3。曲綫随 U_5 的減小向下移动，*APA* 工作始点亦随之左移，压制作用加强。

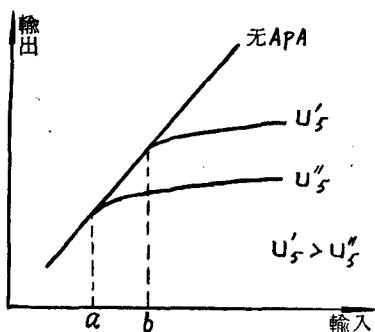


图 3 改变閉鎖电压

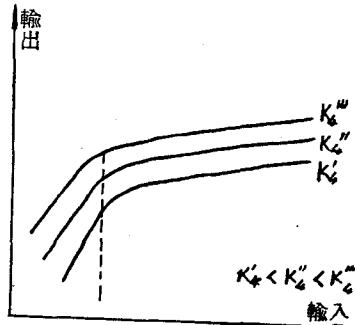


图 4 改变輸出微調

改变放大器振幅微調時，所得曲綫圖 4。由此看出， K_4 的改変仅使曲綫平移，而 *APA* 工作的始点不变。

以上，仅是放大器的各项可变因素对输出的影响。假如放大器因素不变，仅靠调节检流計灵敏度的电阻来改变检流計灵敏度，则使道的振幅特性曲綫平移，其效果和改变放大器振幅微調相同。

通过以上分析，可以得出如下結論：

(1) 增加放大倍数，*APA* 作用增强，放大器 輸出仍控制在某一輸出范围；

(2) *APA* 閉鎖电压的改变，控制 *APA* 工作始点 和放大器 最大輸出值；

(3) 放大器振幅微調和检流計灵敏度改变的效果相同，控制輸出的振幅。

2. *APA* 特性

上面談到的 *APA* 作用，仅指等幅 正弦 訊号輸入而言。但实际工作中，有效訊号为脉冲形式。为了說明在 脉冲 訊号作用下

APA的特性，有必要分析一下 APA 的线路。

图 5 为等幅正弦讯号作用下，带 APA 放大器的输出波形。波形分为 6 段。

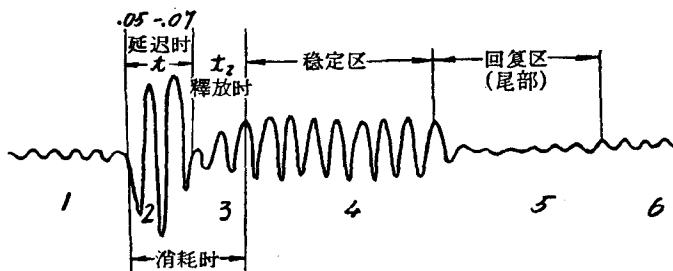


图 5 自动振幅控制波形图

APA 系统造成的延迟时 t_1 和释放时 t_2 ($t_1 + t_2$ 总称为消耗时)，主要由整流器中滤波电容器（图 6 中 C_3 、 C_4 和 R_3 ）充电的时间来决定。此时间值由电容量 C 和电阻值 R 的乘积 R_C 所决定（称为时间常数）。51 型地震仪的消耗时为 0.07—0.09 秒。

对上述波形的形成进行说明，有助于对 APA 性能更进一步的了解。

(1) 如图 6 所示，当输入讯号小时，经 6H8C 左半管放大后再经整流得到的直流电压 U_4 （加在 1、2 两点之间），不能抵消加在这上面的阴极电压，此时二极管仍阴极，APA 对此小讯号不起压制作用，得到第一段波形。

(2) 讯号突然变大后，经整流得到的较大值的直流电压 U_4 对 C_3 和 C_4 充电。 1 、 2 两点间的电压 U_3 ，按 C_3 、 C_4 和 R_3 决定

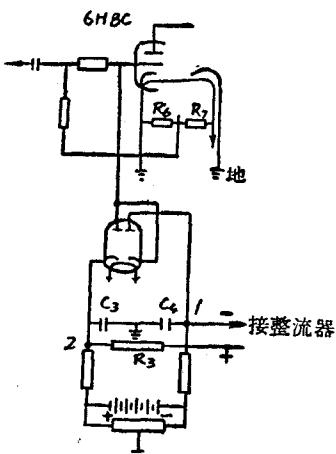


图 6

的电容充电曲綫变化，如图 7 电压逐渐增加。因此，控制二极管两端的閉鎖电压(等于 $U_4 - U_5$ 的差)亦随之減小，由負值变为正值。

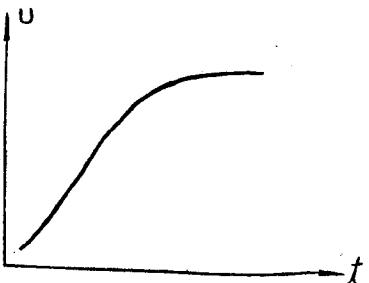


图 7 充电曲綫

二极管的內阻，按二极管特性曲綫变化(如图 8)，特性曲綫斜率的倒数，即为內阻。从曲綫上可知：当电容电压还未升到足以抵消所加的閉鎖电压 U_5 时，內阻极大，二极管仍閉鎖，这时訊号仍未受到压制，即得到第二段波形。

(3) 当强訊号突然輸入的瞬间，APA 系统尚未作用，輸入到双二极管之整流电压特別强，同时在充电过程中会出现瞬间的过分充电現象。这两个原因，使强振幅以后存在过分压制带，即第三段波形。

(4) U_s 继續增加，过 b 点后，二极管內阻增大，分流作用較前变小，送去放大的訊号亦增大。

对某一等幅正弦訊号电压，經過上述的不稳定过程

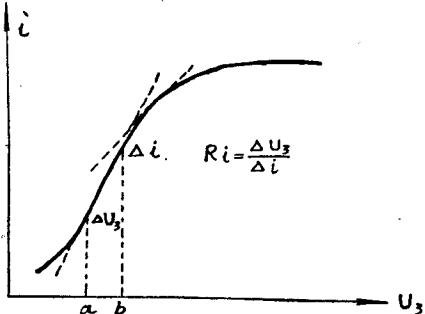


图 8 二級管特性曲綫

后就进入稳定状态。这时二极管的电压为某定值，对应的內阻也为定值，送到 6H8C 左半管栅极放大的訊号也为定值，这时得第四段等幅正弦波。

(5) 訊号由大突然变小， C_3 和 C_4 电容貯存的电荷不可能立即消失，而按电容放电曲綫变化(图 9)。因此，APA 的作用不能立即消失，而对变小了的訊号起压制作用，造成了回复期，即得第五段波形。

(6) 当电容放电降至閉鎖电压以下时，二极管又被閉鎖，

小訊号就不受压制，得到第六段正弦波形。

以上分析，可以清楚地了解到，消耗时和回复时是由电容充

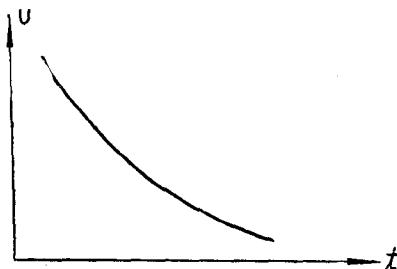


图 9 放电曲綫

电、放电造成的，由此可以推測，此時間的长短受時間常数 τ 和 U_5 所决定。当 τ 大时，充电到一定电压值，需要的时间就长，消耗时也跟着长； U_5 大时，则充到使二极管启开的电压值所需的时间增长，否则相反。

同时应当指出，二极管的內阻是由閉鎖电压 U_5 和整流电压 U_4 的差值所决定，所以增加放大倍数（經整流后 U_4 增加）和減小閉鎖电压 U_5 ，可以达到加大压制的效果。

上面是对等幅訊号作用于放大器的情况的分析，由此得到 *APA* 延迟作用的明确概念，用这一概念可以說明 *APA* 脉冲的作用。

假設某一时刻前二极管的电压 U'_3 ，对应的放大倍数为：

$$K'_3 = F(U'_3).$$

这时突然接收到一强的脉冲訊号，由于 *APA* 作用的延迟，訊号仍以原来的放大倍数放大，即 $U'_2 = U'_1 \cdot K_{1,2} \cdot K'_3 \cdot K_4$ ，而对于跟踪而来的另一脉冲，受到前一脉冲訊号，經整流后使 K_3 改变而产生压制作用。由于前一訊号的作用使 U'_3 变为 U''_3 ，則 $K''_3 = F(U''_3)$ ，后面的訊号就以此放大倍数通过，而输出 $U''_2 = U''_1 \cdot K_{1,2} \cdot K''_3 \cdot K_4$ （式中 $K_{1,2} \cdot K_4$ 在接收过程中是不变的）。

由此可知，强訊号后面的訊号将受到較大的压制。

（二）示波仪

关于检流計的特性，这里再明确两点：

1. 检流計是線性系統，改变灵敏度电阻时，得到不同斜率的振幅特性曲綫，它們的延伸綫都通过原点（图10）。
2. 检流計阻尼值影响其固有过程时间，但检流計固有过程

时间和放大器固有过程延续时间相比是极微小的，可以略去不计。所以，用改变检流计阻尼来提高分辨能力，不会获得显著效果。

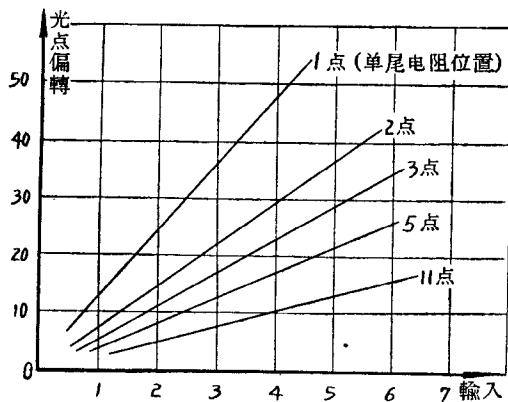


图 10 检流计振幅特性曲线

检流计灵敏度电阻调节，对地震道频率特性没有显著影响（图11，12）。

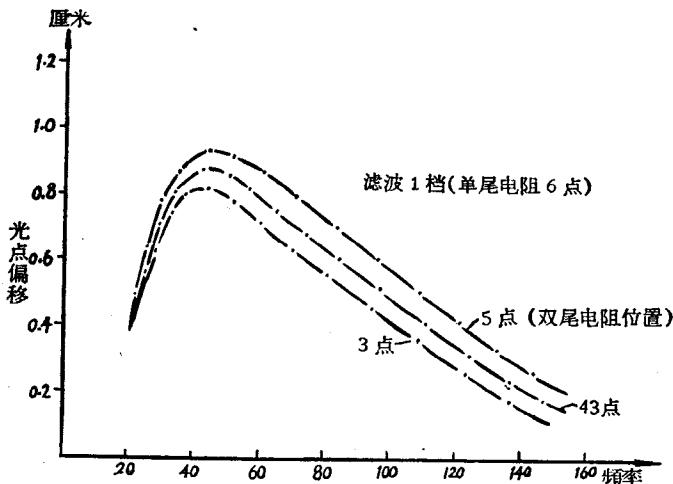


图 11 道频率特性曲线（改变阻尼）

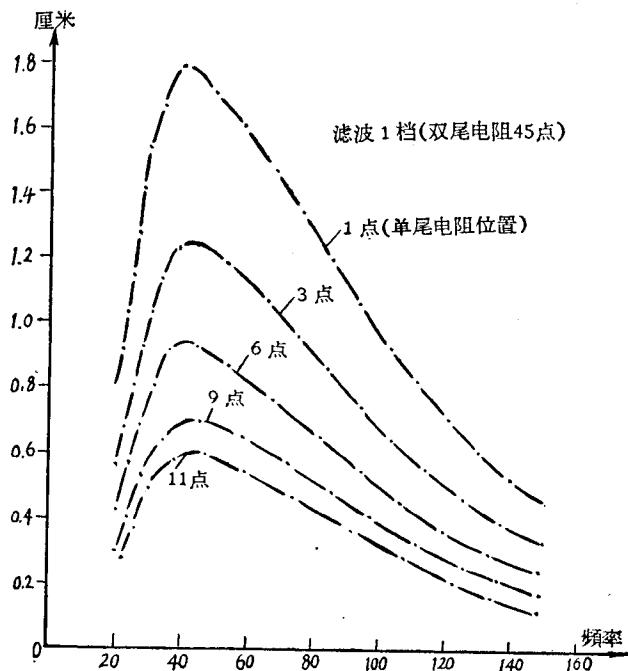


图 12 道频率特性曲綫 (改变检流計灵敏度)

三、正确使用“两高两低”的仪器调节方法

“两高两低”是对记录的要求，为达到这一要求，就仪器方面，可通过下列因素調節来实现：

(一) 高灵敏度

可以通过改变放大档、調节 APA 開鎖电压、放大器輸出微調和检流計灵敏度等来实现。

經過摸索試驗，其中尤以改变放大档为佳。放大档的选择受地面微振强弱的限制，在微振允許范围内，应尽量增大放大档，使放大器所具备的放大能力充分利用，保証有效波有足够强度使浅、中、深目的层能同时记录下来。

前面談到，由于自动振幅控制的作用，增大档和低振幅要

求的矛盾可以得到统一。适当调节闭锁电压，可使放大器输出电压值控制在一定的水平。

(二) 高分辨能力

由选择滤波档和APA闭锁电压达到。

1. 滤波档的选择

滤波档不同，对放大器阻尼有影响。51型地震仪Ⅰ档的固有过程相位数比Ⅱ、Ⅳ档少，是因为Ⅰ档的频带宽，阻尼大，因而固有过程延续时间短。需要分辨薄反射层时，如解决尖灭、超复等特殊地质问题时，采用Ⅰ档较为合适。

高分辨能力一般可由高频滤波达到，但并非滤波档愈高愈好。因为选择滤波档时，还需考虑勘探目的层的深度。由于波在传播过程中，高频成分吸收快，频谱向低频转移。一般深层有效波的频率低，若采用不适当的高频滤波，深层的低频波就会受到压制，而不能完成勘探任务。

另外，还须注意，不同的滤波档，放大倍数亦不同（即影响 $K_{1,2}$ ），后者对APA控制作用有影响。如51型Ⅳ档放大倍数小于Ⅰ档。因此，在改变滤波档后，APA闭锁电压也须相应调节。

2. 闭锁电压的选择

如前所述，由于APA作用的延迟，致使对强弱讯号起不同的压制作用，紧跟着强波后面的弱波，会受到较大的压制。因此，选择适当的闭锁电压可以削弱干扰背景，突出有效波，提高有效波的分辨能力。应该指出，在改变闭锁电压时，须同时进行偏压调节，以使平衡，否则会引起波形畸变。

(三) 低干扰背景

为了获得面貌清晰的地震记录，应该从各方面削弱干扰，包括规则干扰波和微震。野外对付干扰波，就仪器方面有如下几种方法：（1）利用干扰波与有效波的频谱不同，选择合适的滤波档；（2）利用干扰波和有效波视速度不同采用组合检波；（3）利用有效波和干扰波的强度差别，降低仪器放大档，或检流计灵敏度；（4）选择APA闭锁电压压制微震干扰，而选择激发条

件又是削弱干扰波最有效的办法。

野外最常见的是道的工作不正常，致使背景杂乱。将引起道工作不正常的原因有：

(1) 检流计线圈框遇卡（不易发觉）造成对强弱有效波反应不同；强波作用时工作好，弱波作用时则不正常。

(2) APA偏压不平衡，尾部畸变，引起强讯号波形畸变。

(3) 检流计单尾和双尾电阻接触卡固定不牢，中间放炮时仪器震动大引起接触不良；放大器振幅微调旋扭不紧，也可能引起道的工作不正常。

(4) 检波器漏电和安置不当。

(5) 放大器受感应。

(6) 混波器与继电器接触不好，等等。

为了使仪器正常工作，操作员必须对仪器勤检查，有问题及时解决，这样才能保证所得记录道道工作正常，波形一致。

(四) 适当低振幅

1. 为达到适当低振幅的要求，而降低放大档是不适宜的。因为这样做，一方面会使仪器的放大能力不能充分发挥，另一方面APA作用也不能得到充分发挥。经过一段实践，一般认为用适当降低检流计灵敏度的方法来实现适当低振幅的要求，是较好的一种办法。实验证明，灵敏度电阻的改变对放大器输出阻抗的改变影响很小，频率特性曲线变化并不显著。

当灵敏度改变后，输入讯号中的有效波和干扰波（由放大器末级输出的）也按一定比例改变，所以，当有效波和干扰波强度相差悬殊时，降低灵敏度，可使记录振幅适当，记录面貌清楚整齐。

用放大器微调也可以达到减小振幅的目的。但考虑到它在野外应有较灵活的改变，以便补偿大部分的不一致，宜放在中间位置。

2. 合理使用半自动振幅控制

压制器对追踪浅层反射起着很大作用。正确选用压制电压和压制时间是很重要的，这两个参数的选择，需要根据深、浅层反

射，能量强弱和接收时间的长短而定。当浅层能量很强时，可使压制电压大些；反之小些。追踪的反射层很深、而记录前部能量强的反射层数多，这时压制时间可长些；反之可短些。

合理选用压制因素和 APA 配合使用，能使浅层强反射以合适的振幅清楚地记录下来。

四、因地制宜地选用仪器因素

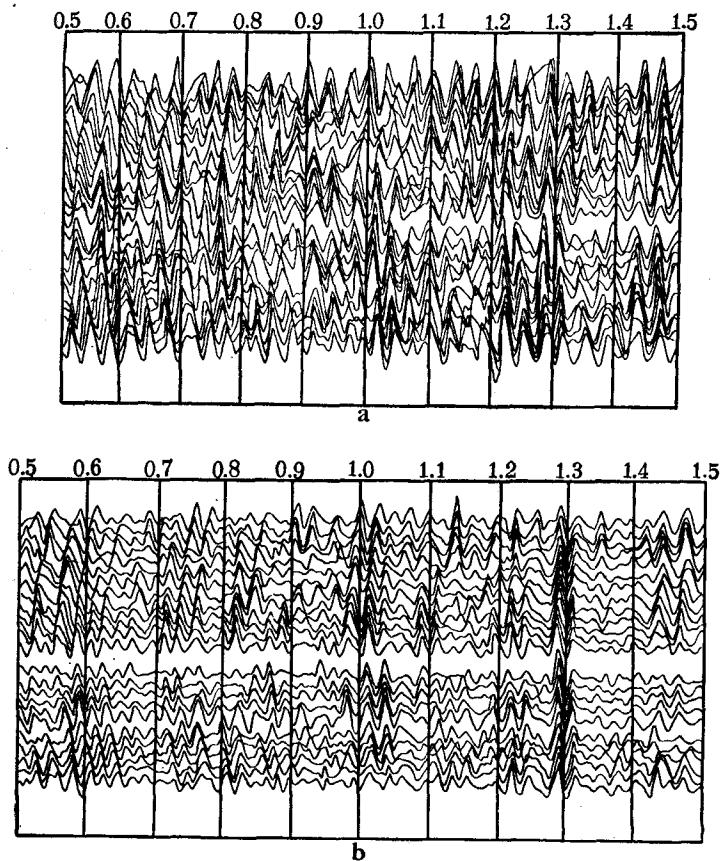


图 13 示波图
a—APA 試驗記錄； b—APA 壓制过大

所謂合理的仪器因素，是指相对于具体的地震-地质条件而說的。离开特定的条件，也就談不上合理与否。由于地震条件的复杂性，需要操作員能因地制宜地选用仪器因素。反之，如果机械地搬用別队的經驗，有时不但得不到好效果，反而降低記錄质量。

前面談到的低振幅要求由降低检流計灵敏度达到，但降到什么程度，尚需經過試驗才能确定。盲目采用低检流計灵敏度，将会使記錄波形特征不明显，波形圓滑，从而使对比困难。

APA 閉鎖电压的选择也是如此。适当的閉鎖电压值，能使浅、中、深层以大致相等的振幅記錄下来。但过低的調節，同样会使記錄波形特征不明显，甚至得不到反射（图13）。

提高地震勘探研究小幅度构造的精度，首先与提高地震原始记录品质有关；当研究地层尖灭、超复等特殊地质現象时，波形的特征及其稳定性要求更为严格。而首先要求仪器不能引起波形畸变，并要求相位和振幅具有良好的一致性。也要求安置条件和激发条件保持良好的一致性。为此，操作員應該不断提高技术水平，熟悉仪器性能，并掌握工区的地震-地质条件，合理选择仪器因素。

附：地震仪自动振幅控制线路的改进

（一）*APA*偏压調節

调节偏压的作用，在于使控制双二极管 6X6 两半管的閉鎖电压平衡。当訊号正半周加在 6H8C 左半管的栅极与地之間时，控制二极管左半管导电，右半管閉鎖。负半周时則相反，即二极管右半管导电，左半管閉鎖。为了使訊号正半周与负半周受到同样的控制，一方面要求双二极管的两半管特性曲綫一致，另方面也要求加在两半管的閉鎖电压相等。

如*APA*总压为 U_0 ，則加到两半管的閉鎖电压应各为 $\frac{U_0}{2}$ 。應該指出，

51型放大器6H8C的栅偏压为固定偏压，它取自 6H8C 灯絲电池在 R_6 上的

电压降。而二极管接于此栅极上，所以，控制二极管上早已加上了这部分电压，即左半管阳极上已加上负的 $1/4$ 灯丝电压，而右半管阴极上加了负的 $1/4$ 灯丝电压。在调节 APA 偏压时，应考虑到这点。

偏压可由下面公式计算：

$$U_c = \frac{U_0}{Z} + \frac{U_h}{4},$$

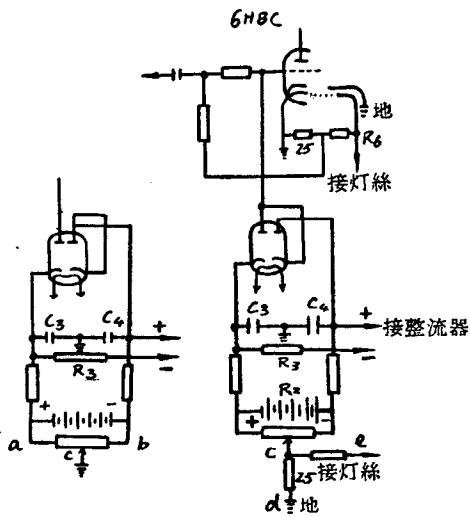
式中 U_0 为总压， U_h 为灯丝电压。

如选总压为 9 伏，灯丝电压 U_h 为 6 伏，由公式可算得偏压为 6 伏，即在二极管的左半管阴极加 3 伏正电压，和原来的正 1.5 伏相加成为 4.5 伏。右半管阳极上加负 6 伏偏压，抵消原来的正 1.5 伏，也得 4.5 伏，因此左右两半管平衡。

偏压不平衡的表现是， APA 波形局部畸变，故也可根据波形予以调节。

(二) 自动振幅控制电路改进

既然偏压受灯丝电压的影响，而野外工作时灯丝电压的改变又不可避免



(1)

(2)

图 14

(1) 改装前线路；(2) 改装后线路