# 测试技术

# 热蒸发法测定岩石中的轻烃

# 钱志浩 曹玉兰 荣正光

(地质矿产部石油地质中心实验室)

目前常用的生油岩氯仿抽提的方法,由于碎样、长时间加温抽提、驱赶溶剂等操作手续,碳数低于15的轻质烃类(Cīs)几乎损失殆尽。也就是说,有机溶剂抽提的方法,仅适应于研究岩石中碳数高于15的重质烃类(Cīs),显然,这种方法远不能适应于研究工作的需要。

1970年法国石油研究所杜朗和埃斯皮 塔利[1]首先采用 氟 里 昂 11(CFC1<sub>3</sub>) 方法, 定量的测定了岩石中C<sub>1</sub>-C<sub>15</sub>的轻 质烃类。该方法测量准确性较高,能够比较 完全地回收岩石中C1-C15的轻质烃类; 然而,它操作繁琐,条件要求过高,且周 期较长,不易为人们所采用。1976年若纳 塔等[2]提出了测定分子范围为C<sub>6</sub>-C<sub>16</sub> 的热蒸发法, 在一个特殊设计 的 蒸发 炉 内,恒温加热约200毫克的岩样,用氢气 作为脱附气体和载气, 把岩石中的挥发物 送到气相色谱仪进行定量分析; 该方法以 后又经谢菲尔等1) 进一步改进, 更趋完 善。虽然,它的准确性 略 低 于 氟 里 昂 法[3],但其快速、需样量少等优点,深 受广大石油地质工作者欢迎。

我们根据热蒸发法的原理,设计、加工、装配了一套岩石中轻烃分析的装置,並对苏北东台坳陷的一些生油岩样进行了测试和研究。本文着重介绍仪器装置和操作、条件试验情况、以及苏北下第三系一些生油岩轻烃的分布规律和地质意义。

# 一、仪器装置和操作方法

### 1.方法原理

把预先粉碎的岩样在恒温下加热一定时间,用氦气流把岩样中挥发出来的轻烃 驱赶到冷阱中,然后迅速加热冷阱,促使 冷阱捕集的轻烃在瞬间气化,全部进入气 相色谱仪内进行分析测定。

#### 2.仪器装置

整个仪器装置如图1所示。1为一支长 250毫米、内径10毫米的石英管,2为伸进 石英管内的一根黄铜滑动杆,用作移动样 品舟,3为样品舟,4为O型密封圈,5为闭

<sup>1)</sup>地质部石油地质中心实验室,石油地质与实验,1981年第3期。

合装置,用以保证滑动杆移动时使整个系统密封,不致漏气,氦气也由该闭合装置的一个支管通入石英管中;6为特制的管式蒸发炉,由温度控制器调节、控制温度;7为无水高氯酸镁,用以水吸收水份,与冷阱相连;8为冷阱,由不锈钢毛细管弯成U形或螺旋形,内填80—100目色谱用的玻璃珠;9为杜瓦瓶,内盛液氮;10为立式管状电炉,专门用来加热冷阱;11为色谱仪(SP—501型气相色谱仪),色谱柱长1米、内径3毫米,固定液为3%Dexsil-300,涂在100—120目的CHROM-W-AW担体上;12为记录仪。

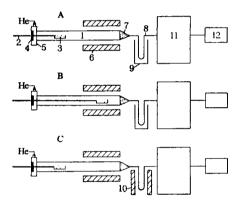


图1 岩石中轻烃分析装置示意图 3.操作步骤

第一步把已粉碎的200毫克样品放入样品舟内(图1A),在室温下用氦气冲洗两分钟,以清除装接仪器时带入系统中的空气,同时,将冷阱安放在液氮中,第二步用滑动杆把样品舟推到蒸发炉的中心区域(图1B),加热20分钟,促使岩样中的轻烃挥发,随氦气流入冷阱内,第三步将样品退至石荚管的冷处(图1c),同时把杜瓦瓶拿走,用预先加热至400°C的立式管状电炉加热冷阱,使阱内冷凝的轻烃在瞬间气化,全部冲入色谱仪的色谱柱中,然

后采用程序升温进行色谱分析(温度30—260°C,升温速率为9°C/分)。另外,整个轻烃分析装置必须始终保持流量为37毫升/分的稳定的氦气流。

#### 4.标准与定量校正因子

用重量法配制色谱纯的C<sub>8</sub>—C<sub>18</sub>正构 烷烃的混合物作为标准。同时,每天吸取 定量的标准物进行色谱分析,根据所获得 的峰面积计算当天的校正因子。岩样分析 时,根据定量校正因子和岩样的色谱峰面 积计算岩样轻烃 (C<sub>16</sub>)的总量以及它们的碳数分布。

# 二、条件试验

为选择最佳的分析条件,以保证方法的可靠性。我们进行了岩样粉碎时间、加热温度和加热时间等主要分析条件的试验。试样采用苏北苏105井泥岩和苏南张渚125井灰岩的岩样1),这些岩样送到实验室后保存于低温冰箱中。

#### 1.碎样时间

本试验采用GJ-1型密封式化验制样粉碎机,岩样选取岩心的中心部位,一次碎样5克左右。碎样时间取2、5、30、60、120秒(一般岩样粉碎5秒钟其粒度基本达到80目),把各碎样时间粉碎的样品——进行轻烃分析,结果列于表1。

由表1可看出,碎样时间以5 秒 钟 为 宜,轻烃回收率最高。碎样时间愈长,轻 烃损失愈多,尤其是碳数较 低 的C<sub>6</sub>—C<sub>6</sub> 损失更大。另外,碎样2秒的测试结 果 小于5秒的结果,是由于碎样2秒钟不能把全 部岩样粉碎至通过80目,测试时轻烃蒸发不一,造成结果偏低。

<sup>(1)</sup>本文所用岩样由江苏省石油勘探指挥部地质大队和本室地化组供给,深为感谢。

|    |    |                                |         | 碎样    | <b>鲜时</b> 障 | 可试                             | 验 结     | 果                              | ₹         |                                | 表 1     |
|----|----|--------------------------------|---------|-------|-------------|--------------------------------|---------|--------------------------------|-----------|--------------------------------|---------|
| 碎时 | 样间 | 2 10                           |         | 5 秒   |             | 30秒                            |         | 60秒                            |           | 120秒                           |         |
| 轻镏 | 烃份 | C <sub>6</sub> -C <sub>9</sub> | C10-C14 | C6-C3 | C10-C14     | C <sub>6</sub> -C <sub>9</sub> | C10-C14 | C <sub>6</sub> -C <sub>9</sub> | C 10-C 14 | C <sub>6</sub> -C <sub>9</sub> | C10-C14 |
|    | 量  | 5 76                           | 17.57   | 5.80  | T           | 4.11                           | 18.19   | 2.31                           | 13,18     | 1.64                           | 12.41   |

(试样为灰岩)

#### 2.加热温度和加热时间

一般说来,加热温度愈 高、时 间 愈长,岩样中的轻烃释放就愈完全,测得的轻烃数据也愈接近于真值。但是,另一方面又可能造成岩样中的干酪根、胶质、沥青质等因加热过高或时间过长而热解形成烃类,直接影响轻烃的测定。

每个试样各取两部分的样品。一部分的试样经粉碎后直接进行温度和时间的试验;另一部分试样粉碎后,进行 氯 仿 抽提,至低于荧光三级,作为空白。然后按温度为170、190、210、230、250、270、290、310°C和加热时间为10、20分钟,一一进行测试,试验结果列于表2。表2数据表明,温度从170°C增加到310°C,测得

加热温度、时间试验结果表

表 2

| 温度   | 时间  | 原                | 样分析组   | 空白值    | 减去空白 |        |                   |  |
|------|-----|------------------|--------|--------|------|--------|-------------------|--|
| (°C) | (分) | C <sub>6-9</sub> | C40-44 | C15-49 | C 15 | mg/g•c | 的C 15<br>(mg/g·c) |  |
| 170  |     | 0.29             | 1.67   | 0.56   | 1,96 | 0.04   | 1.92              |  |
| 190  |     | 0.41             | 1.70   | 0.95   | 2.12 | 0.10   | 2.02              |  |
| 210  |     | 0.30             | 1.98   | 0.81   | 2.28 | 0.13   | 2,15              |  |
| 230  |     | 0.65             | 2.25   | 1.40   | 2.90 | 0.18   | 2.72              |  |
| 250  | 10  | 0.88             | 2.56   | 1,16   | 3.44 | 0.26   | 3,18              |  |
| 270  | 10  | 1.37             | 2.88   | 1.75   | 4.25 | 0.29   | 3.96              |  |
| 290  |     | 1.45             | 3.40   | 2,18   | 4.85 | 0.56   | 4.26              |  |
| 310  |     | 1.79             | 3.46   | 1,23   | 5.25 | 0.93   | 4.30              |  |
| 170  |     | 0.32             | 1.41   | 1,00   | 1.73 | 0.07   | 1,66              |  |
| 190  |     | 0.49             | 1.89   | 1.34   | 2.38 | 0.18   | 2,20              |  |
| 210  |     | 0.57             | 2.06   | 1.59   | 2,63 | 0.23   | 2.40              |  |
| 230  | _   | 0.81             | 2.27   | 1.80   | 3.08 | 0.26   | 2.82              |  |
| 250  | 20  | 1.16             | 2.61   | 2.29   | 3.77 | 0.38   | 3.39              |  |
| 270  |     | 1.86             | 2.79   | 2.28   | 4.65 | 0.57   | 4.08              |  |
| 290  |     | 2.06             | 3.26   | 2.82   | 5.32 | 0.74   | 4.58              |  |
| 310  |     | 2.18             | 3.71   | 0.95   | 5.90 | 1.68   | 4.22              |  |

(试样为泥岩)

的轻烃量和空白值都增加,而且加热20分钟的数值相应地都比加热10分钟的高。因此要选择某一加热温度和加热时间,使岩样中轻烃完全释放出而空白值接近零是困难的。为了保持本测定方法快速的特点,並根据表2在290°C处有一极大值,我们认为选择加热温度为290°C,加热时间为20分钟是适宜的。

#### 3.条件选择

根据上述试验,可选择如下条件:

- (1)碎样时间为5秒钟;
- (2)岩样蒸发加热 温 度 为290°C,加热时间为20分钟。

#### 4.重现性试验

按照上述选择的测试条件,对张144 井、苏105井、苏136井的样品进行了重现 性试验,结果于表3。

重现性试验结果表 表 3

| 样 品    | C <sub>15</sub> (mg/g·c)       |         |       |       |  |  |  |  |
|--------|--------------------------------|---------|-------|-------|--|--|--|--|
| 1+ 111 | C <sub>6</sub> -C <sub>9</sub> | C10-C14 | 总量    | 误差(%) |  |  |  |  |
| 张144井  | 2.95                           | 0       | 2.95  | ± 2.8 |  |  |  |  |
| 岩心     | 2.79                           | 0       | 2.79  | ± 4.0 |  |  |  |  |
| 苏105井  | 1.42                           | 2.59    | 4.01  | ± 2,9 |  |  |  |  |
| 岩心     | 1.37                           | 2.88    | 4.25  | ± 4.9 |  |  |  |  |
| 苏136井  | 6.28                           | 6.70    | 12.98 | + 2 0 |  |  |  |  |
| 岩心     | 6.28                           | 5.94    | 12,22 | ± 3.0 |  |  |  |  |

从试验结果看,本装置测试的重现性基本良好,平均相对误差仅±3.0%左右。从试验结果还可看出,误差主要出现在C10-C14之间的馏份,分析原因,可能

是仪器管道偏长,死体积较大,引起C<sub>10</sub> —C<sub>14</sub>镏份冷凝或停滞,造成误差较大。

国外常用氟里昂11法校正热蒸发法的 准确性,因时间关系,我们还未进行这项 工作。

# 三、轻烃的分布规律 及地球化学意义

为探讨轻烃的分布规律及其 地 质 意 义,我们选取了苏北金湖凹 陷、高 邮 凹陷、溱潼凹陷以及苏南张渚等34块岩心,对轻烃进行分析和研究;同时,对部分样品还进行了有机碳、氯仿沥青、族组份、镜质组反射率以及干酪根组成元素等的分析和测定。

1.轻烃的分布与生油母质类型、演化 程度的关系

从东台坳陷各生油层段轻烃的分布情况可以看出,轻烃的分布、C<sub>16</sub>/C<sub>16</sub>比值与各生油层段的母质类型、演化程度<sup>1)</sup>有着密切关系。一般说来,母质类型较好,轻烃含量较高,C<sub>16</sub>/C<sub>16</sub>比值 较低,反之,母质类型较差,轻烃含量 较低,C<sub>16</sub>/C<sub>16</sub>比值较高。另外,同种母质类型,其轻烃含量随演化程度的加深而含量增加。

例如: Ef<sup>4</sup>、Ef<sup>2</sup>和Ef<sup>3</sup>、Ef<sup>1</sup>等层段。 Ef<sup>4</sup>、Ef<sup>2</sup>两个层段,母质类型较好,同属 I型干酪根,当深度超过1500米时,Ro值 达0.83,进入成熟阶段。深度1500—4000 米,轻烃含量普遍较高,自上而下逐步增加; C<sub>15</sub>/C<sub>15</sub>比值较小,其值自上而下变

<sup>1)</sup>江苏省石油地质大队、地质部石油地质中心实验室,苏北高邮凹陷下第三系生油量计算报告,1980,12。

化不大,多数集中在15—22%之间(表4,图2、3)。Ef³、Ef¹两层段,质较差,属Ⅲ型干酪根,深度2200米时Ro值为0.75。2200—4000米,轻烃含量虽比Ef⁴、Ef²低得多,但仍呈自上而下逐步增加的规律;Ciō/Ciō比值普遍较高,特别是Ef³深度3682米处,比值高达94.8%(表4,图2、3)。以上两例对比,进一步说明了轻烃的分布规律、Ciō/Ciō比值关系与各生油层段的母质类型、演化程度之间的密切关系。诚然,也可这样认为,轻烃的分布规律、Ciō/Ciō比值关系对生油岩的母

质类型、演化程度的划分有着重要意义。

另外,从轻烃的碳数分布情况可以看出(表4),以上两种母质类型,其 轻 烃的碳数分布截然不同。属 型干酪根Ef<sup>3</sup>、Ef<sup>1</sup>的生油岩样,不但C<sub>16</sub>/C<sub>16</sub>比值较高,而且轻烃的碳数分布以C<sub>6</sub>—C<sub>8</sub>为 主,约占轻烃总量的70—80%。说明此种类型的母岩在成熟阶段可能以生气为主,属 型干酪根的 Ef<sup>4</sup>、Ef<sup>2</sup>,C<sub>16</sub>/C<sub>16</sub> 比值较低,轻烃碳数分布均匀,特别是Ef<sup>2</sup>的C<sub>7</sub>-C<sub>14</sub>占轻烃总量的90%左右,说明此种生油母质类型在成熟阶段可能以生油为主。

#### 部分样品轻烃分析结果表

表 4

| 编  | 井深     | 层     |      | 轻 烃 碳 数 分 布(%) |       |        |        |       | C 15   | Cis/Cis | 母质   | D    |
|----|--------|-------|------|----------------|-------|--------|--------|-------|--------|---------|------|------|
| 号  | (米)    | 段     | C    | C7-8           | C9-10 | C11-12 | C13-14 | 含量    | 含量     | (%)     | 母质类型 | Ro   |
| 1  | 1503   | E f4  | 36.0 | 24.9           | 25.4  | 9.6    | 0.4    | 1.97  | 12.45  | 15.8    | I    | 0.83 |
| 2  | 1784.6 | E f 8 | 41.7 | 27.1           | 31.2  | 0      | 0      | 0.48  | 4.89   | 9.8     | I    | 0.80 |
| 3  | 1944.3 | E f 3 | 10.9 | 17.6           | 25.0  | 25.6   | 20.9   | 7.90  | 51.93  | 15.2    |      | 0.95 |
| 7  | 2039.5 | Ef4   | 19.1 | 17.7           | 31.6  | 17.2   | 14.4   | 2.09  | 9.55   | 21.9    | I    | 0.74 |
| 8  | 2280.7 | E f   | 42.6 | 25.9           | 31.7  | 0      | 0      | 0.54  |        |         | И    |      |
| 10 | 3285   | E f 2 | 8.8  | 14.5           | 31.9  | 23.3   | 21.5   | 3.17  | 25.76  | 21.5    | I    |      |
| 14 | 3144.8 | Ef4   | 11.7 | 18.7           | 25.7  | 23.5   | 20.4   | 8.09  | 30.77  | 26.3    | I    | 0.94 |
| 16 | 3531.0 | E f   | 35.0 | 46.3           | 15.9  | 2.8    | 0      | 5.74  | 6.60   | 87.0    | I    | 0.94 |
| 18 | 3744.2 | E f 8 | 40.2 | 44.0           | 15.4  | 0.4    | 0      | 3.91  | 6.37   | 61.4    | I    | 1.05 |
| 19 | 3874.5 | E f 2 | 4.1  | 6.9            | 17.4  | 30.0   | 41.6   | 21.44 | 108.06 | 19.8    | I    | 1.14 |
| 20 | 3943.3 | Ef*   | 31.9 | 39.4           | 27.1  | 1.5    | 0.3    | 5.90  | 12.26  | 72.3    | I    | 1.16 |
| 24 | 2717.5 | E f 3 | 18.1 | 36.6           | 33.6  | 10.8   | 0.9    | 4.86  | 10.42  | 46.6    | I    |      |
| 26 | 2986.0 | Ef*   | 3.5  | 9.7            | 21.8  | 33.4   | 31.6   | 13.67 | 89.46  | 15.3    | I    |      |
| 27 | 3091.4 | Ef*   | 16.3 | 28.7           | 25.6  | 21.1   | 8.3    | 7.97  | 19,26  | 41.4    | I    |      |

Cr. Cr 单位, mg/g·c

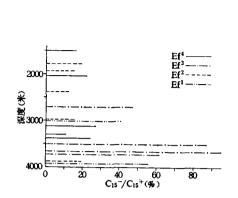


图 2 Ef<sup>4</sup>、Ef<sup>3</sup>、Ef<sup>2</sup>、Ef<sup>1</sup>段深 度与C<sub>15</sub>/t<sub>5</sub>C值关系图

体积法计算生油量,是以氯仿沥青A 乘一个相应的转化系数即可直接求得。其 公式如下:

$$Q = K \cdot A \cdot V \cdot D \tag{1}$$

式中: Q为生油量、K为转化 系 数、A为氯仿沥青A、V为生油岩 体 积、D为生油岩比重。

其中氯仿沥青A包括总烃和非烃两个部分,而总烃又包括重烃(Ci)和轻烃(Ci)。一般氯仿抽提法所得到的只是重烃的含量。关于轻烃部分,国外资料一般认为,岩石中的轻质为重烃的30%。根据我们对某些生油岩的实际测定(表4),这种比值差异较大,有必要进行纠正。

我们根据C 15/C 15比值和族组 份 数

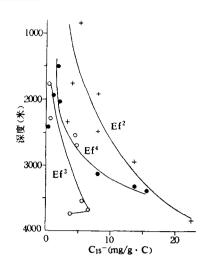


图 3 Ef<sup>4</sup>、Ef<sup>3</sup>、Ef<sup>2</sup>段深度与 轻烃分布关系图

据,求得轻烃在氯仿沥青A中所占的比例 (F),代入(1)式得:

$$Q = K \cdot (1 + F) A \cdot V \cdot D \qquad (2)$$

利用公式(2)计算东台坳陷生油量 所得的数值,与用蒂索模拟法计算的数值 十分相近。

# 四、结束语

- 1.本装置是根据热蒸发法的原理,自己设计、加工和装配的,根据一段时间生产实践,仪器性能良好,具有操作方便、分析周期短等优点;
- 2.从东台坳陷各生油层段的轻烃分布 规律和C t<sub>6</sub>/C t<sub>5</sub>比值关系来看,开展 轻 烃的地球化学研究具有实际意义。

(收稿日期 1981年12月30日)

## 参考文献

- (1) B.Durand, J.Espitalie, Rev. lust, Franc, du Petrole, Vol. XXV, No.6, P741-751.
- [2] (法)若纳塔等(1975),热蒸发法分析轻质烃类,石油地质科技情报,第1期1976年。
- (3) J. Espitalie, C. Schroeder, 1974, Rapport IFP, No. 22016.