

反应堆内石墨电阻的测量

李文琰 李耀鑫 张肇源

本文主要报导在中国科学院原子能研究所研究性重水反应堆内测量石墨电阻的技术，其中包括試样的輻照裝置，电阻測量的方法，并詳細地討論了實驗誤差，最后对測量結果作了简单的分析。

一、引言

众所周知，石墨有良好的物理和机械性能，是一种重要的反应堆材料。但在反应堆輻照作用下，石墨的结构和性能就要发生很大的变化，給反应堆的工程設計和正常运行都带来极大的麻烦。

在石墨的輻照损伤中，以电阻的变化最为显著。虽然这个性能不是反应堆工程設計的直接参数，但由于它在輻照下引起的变化极其敏感，加上电阻測量方法简单、精确度又高，所以人們对石墨电阻的輻照效应进行了大量的研究和应用。紐伯特(T. J. Neubert)^[1]第一次測定了石墨在中子輻照后的电阻变化，得出了輻照后电阻百分增加的倒数与积分中子通量的倒数成線性的經驗公式。此后，普里迈克(W. Primak)^[2]利用該关系式以电阻变化来測量中子通量，并应用于探测石墨反应堆管道的輻照损伤率。

但是遺憾的是所有这些工作都是取試样在堆内輻照后，待放射性強度衰变到可进行操作的允許范围内再进行电阻測量，最后与輻照前数据作比較。显然，这种實驗方法不可避免会带有如下的缺点：

(1) 輻照后进行电阻測量免不了发生退火效应。據紐伯特等^[3]的報告，輻照引起的石墨电阻变化在室温下也会发生退火效应。他所得的結果表明，輻照后的石墨在 25°C 下經過一年時間，其电阻的增加量可減少 20% 左右。这說明在輻照后測得的結果并沒有正确地反映輻照所产生的全部变化。

(2) 一个實驗数据是測量若干个試样后求平均值得到的。要測量电阻随积分中子通量的变化就需要很多試样，这不仅浪费材料，而且还由于輻照条件不可能做到完全一样，以致實驗結果的处理变得十分复杂。

然而，如果在堆内直接进行电阻測量即可克服上述的缺点。为此我們試圖掌握在反应堆內測量石墨电阻的方法，然后将其应用于探测材料的輻照损伤和石墨的其他輻照效应的研究。本文主要报导在反应堆内測量石墨电阻的技术，其中包括試样的輻照裝置，电阻的測量方法；并詳細討論了實驗誤差；最后对測量結果作了简单的分析。

二、實驗方法

我們的實驗工作都是在中国科学院原子能研究所研究性重水反应堆上进行的，有关實驗孔道的情况請參閱文献[4]。現将本實驗中采用的試样、輻照裝置及电阻的測量方法介紹于下。

試样 實驗試样都取自大块的(600 × 150 × 150 毫米)国产石墨。試样的尺寸为直径 5 毫米、长度 65 毫米的圓柱棒。

輻照裝置 先在試樣上鉆四个直徑為 0.5 毫米的小孔，其中兩個離試樣兩端 8 毫米，另外兩個各離中心 20 毫米左右。將試樣套入內徑為 5 毫米、長為 30 毫米的氧化鋁瓷管，瓷管是專門用來固定試樣並使試樣與鋁照射罐保持絕緣。然後用直徑 0.5 毫米的導線穿過小孔，導線與試樣必須緊密結合以保持良好的接觸。再在一端彎鉤防止因松弛而脫落(見圖 1)。這樣就建立了電阻測量中的兩組接觸——電位接觸和電流接觸。緊靠試樣兩端的一組(圖 1 中的 a 和 d)為電流接觸，另一組(圖 1 中的 b 和 c)為電位接觸。最後設法用金屬絲將瓷管固定在鋁照射罐內。使試樣保持鉛直不與罐壁接觸。在我們的實驗中，電流接觸和電位接觸的導線分別用康銅線和銅線，所以導線 a 和 b，c 和 d 又各自組成了兩組銅-康銅熱電偶，以便測量試樣兩端的溫度。

所有導線的長度均為 5.5 米，可以足夠引到實驗孔道外以便與測量導線連接。導線用瓷管或塑料套管絕緣。由於靠近照射罐上端一米左右的導線，在實驗時經常伸入反應堆活性區，故用內徑 3 毫米的雙孔氧化鋁瓷管絕緣，其餘部分則用雙層塑料套管，以免磨破而短路。

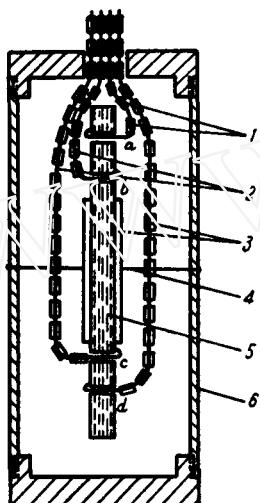


圖 1 試樣的輻照裝置

- a 和 d —— 電流接觸；
- b 和 c —— 電位接觸。
- 1 —— 康銅線； 2 —— 銅線；
- 3 —— 絶緣瓷管； 4 —— 支架；
- 5 —— 試樣； 6 —— 鋁照射罐。

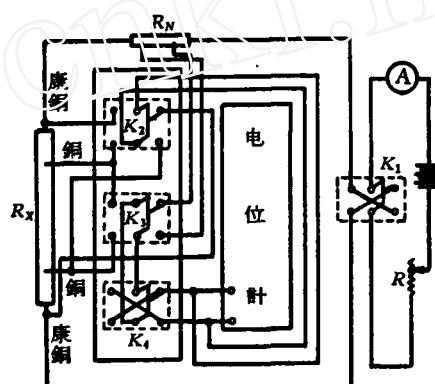


圖 2 電阻和溫度測量線路

- K₁ —— 電流換向開關；
- K₂ —— 溫度測量開關；
- K₃ —— V_X, V_N測量開關；
- K₄ —— V_X, V_N換向開關。

實驗時必須小心地將此鋁照射罐吊入活性區，以免在按裝或實驗操作時影響導線與試樣的接觸。導線均從孔道塞的中央小孔引出。最後再將導線連接到堆小室的特制接線板上，由固定電纜引到大廳值班桌上進行電阻和溫度的測量。

測量方法 電阻是用補償法測量的，測量線路如圖 2 所示。用直流電源與試樣(電阻為 R_X)、標準電阻 R_N 建立迴路，用可變電阻器 R 調節工作電流，然後由電位計測量在 R_X 與 R_N 上的電壓降 V_X 與 V_N，最後由公式 $R_X = R_N \frac{V_X}{V_N}$ 計算求得 R_X。

試樣兩端的溫度是用銅-康銅熱電偶通過開關 K₂ 在同一個電位計上測量後換算成溫度的^[5]。

三、測量誤差的討論

以下我們對在電阻和溫度的測量中可能影響實驗結果的幾個因素分別作簡短的討論。

1. 电阻測量的准确度

(1) 接触方法与刀口法的偏差 电位导线与试样插入接触法所产生的接触电势小于0.00001伏, 这对实验结果只能产生0.05%的误差。但由于插入接触法毕竟与通常被认为标准的刀口接触法不同, 所测得的 V_x 包括了电位接触的接触电阻的电压降。为了比较两者的差异, 在同样条件下, 我们对七个试样用刀口法和插入法分别进行了电阻的测量, 并用下式

$$\bar{S}^2 = (\sum R_v^2 + f \sum R_0^2 - 2f \sum R_0 R_v) / n$$

计算其偏差 \bar{S} 。式中 R_0 为用插入接触法测得的电阻, R_v 为同一个试样用刀口法测得的电阻, f 是与接触方法有关的因素, 可由 $f = \frac{1}{n} \sum \frac{R_v}{R_0}$ 求得, n 为试样的个数。实验结果列于表1, 经计算得出此偏差不大于0.03%。这说明在室温下插入接触法的接触性能良好。

表1 用刀口法和插入法测得的电阻之比较

试样编号	1	2	3	4	5	6	7
R_v , 欧	0.01283	0.01258	0.01259	0.01975	0.01177	0.01944	0.01189
R_0 , 欧	0.01304	0.01277	0.01283	0.01998	0.01185	0.01949	0.01230

$$f = 0.98516, \sum R_v^2 = 0.0015293, \sum R_0^2 = 0.0015685, f \sum R_0^2 = 0.0015223, \\ 2f \sum R_0 R_v = 0.0030514, \bar{S}^2 = 0.0000007.$$

(2) 冷热循环的影响 辐照试样在反应堆启动和停闭时受到冷热循环可能会引起接触的松动。为此我们在堆外作了冷热循环的模拟试验。因为堆内测量是在反应堆功率等于2000瓦和3000瓦时进行的, 在此功率下试样的温度不超过200°C, 所以模拟条件为25—200°C, 次数为17次。在每次循环后都测量了电阻, 所得的结果列于表2。其平均值标准偏差不超过十万分之二。经过多次冷热循环以后, 接触电势仍没有变化。

表2 石墨在多次冷热循环后的电阻值

试验序号	1	2	3	4	5	6	7	8	9
电阻值, 欧	0.0119	0.0118	0.0118	0.0118	0.0118	0.0118	0.0118	0.0117	0.0117
试验序号	10	11	12	13	14	15	16	17	
电阻值, 欧	0.0118	0.0118	0.0119	0.0118	0.0118	0.0119	0.0118	0.0118	

$$\bar{S} = \sqrt{\frac{\sum(\bar{A} - A)^2}{n(n-1)}} = 0.000013 \quad \bar{A} \text{——电阻的平均值; } A \text{——电阻的测量值.}$$

(3) 石墨和导线氧化的影响 在空气和中子的作用下, 石墨与铜丝的接触是否会由于氧化而导致接触性能变坏。我们已知石墨与氧的反应起始温度为450°C。若考虑空气中的其他介质, 则在400°C的空气中, 其腐蚀速率也是可以忽略的。在中子辐照下, 石墨氧化的起始温度预料会有所降低, 但在实验条件下未曾发现有石墨氧化现象。只有铜丝在200°C辐照后有氧化现象, 当氧化严重时, 接触电阻显著地增加而且很不稳定。

(4) 接线长度的影响 测量回路的总长度约为20米, 导线的总电阻达5欧左右。我们知道, 在测量小电阻(小于1欧)时, 必须考虑接线的长度。曾经用盖尔文双臂电桥进行实验。根据该电桥的工作原理, 在测量条件下接线电阻与电桥内电阻相比小得可以忽略时, 才不致影响实验读数的准确度。但在辐照下测量电阻时, 接线过长是无法避免的, 这个缺点可以用补偿法来克服。用补偿法测得的电阻值与外电阻的大小无关, 即与接线的长短无关。

中子辐照也引起铜丝电阻的增加, 但其增加甚小, 最大不会增加百分之一, 而且不管增加

有多大，我們在測量中可以認為它是一種外電阻而不予以考慮。

(5) 溫度對測量結果的影響 在輻照過程中，試樣兩端的溫差最大不超過 1°C 。實驗中為了消除此溫差電勢和接觸電阻所引進的誤差，在每次測量時都借用換向開關 K_1 （圖2）先後通入正向和反向電流，測量正向及反向的 V_x 和 V_N ，取其平均值。

測量時工作電流的大小取決於所用儀器的精確度。我們所使用的工作電流為1.2安。顯然此電流值較大，以致在測量過程中試樣有明顯的升溫。測量前后的溫差有時最大竟達到 20°C 。但可以合理地認為在每次測量中試樣的溫度是相等的。

(6) 儀器的準確度 實驗中使用的電位計準確度達到0.00001伏，檢流計的靈敏度為 10^{-8} 安/毫米，標準電阻的相對誤差為萬分之一，由此計算得出測量結果的誤差為0.8%。

由以上的分析估計實驗結果的誤差為1%左右。

2. 溫度測量的準確度

測量溫度所用的熱電偶，其結點未經焊接，測量所得的溫度應當是兩結點間的平均溫度。為了比較有焊點與無焊點熱電偶測得溫度的差別，測量了在 $25\text{--}200^{\circ}\text{C}$ 溫度範圍內兩者所指示的溫度，結果表明平均差別不超過 1°C ，所以無焊點熱電偶可以用来準確地測量溫度。

所用的熱電偶事先都用標準的鈷-鉑鎢熱電偶作了相對刻度，其熱電勢與溫度的線性關係在 $25\text{--}200^{\circ}\text{C}$ 範圍內甚好。

四、實驗結果及其分析

輻照前，我們對石墨進行了電阻率與電阻溫度系數的測定。石墨在平行和垂直挤压方向上的電阻率分別為 $\rho_a = 600 \times 10^{-6}$ 歐姆·厘米和 $\rho_c = 1050 \times 10^{-6}$ 歐姆·厘米。兩者相差不到一倍，與天然的石墨單晶相比($\rho_c/\rho_a = 1000$)，所用石墨的各向異性不甚顯著。因此我們只採用了平行於挤压方向的試樣。同時為了簡便起見，以下除個別試樣註明方向外，其他將不再註明試樣的方向。

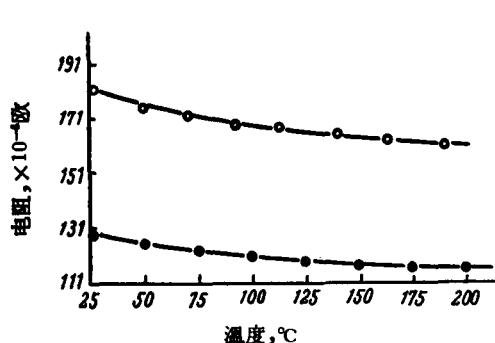


圖3 石墨的電阻溫度曲線
○——垂直方向；●——平行方向。

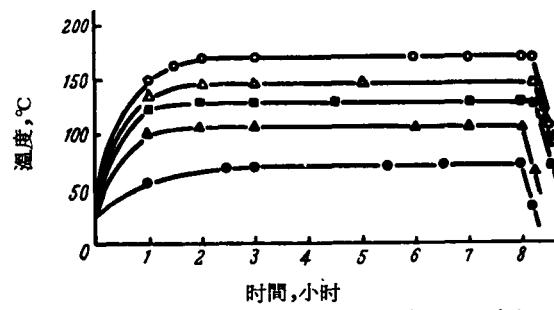


圖4 石墨的溫度從開堆到停堆一周期內的變化
○——6號孔道, 3000瓩;
●——43號孔道, 2000瓩;
△——9號孔道, 2000瓩;
▲——9號孔道, 2000瓩;
■——9號孔道, 3000瓩。

在 $25\text{--}200^{\circ}\text{C}$ 溫度範圍內，該石墨的電阻與溫度的關係示於圖3。由此可見，石墨的電阻隨溫度的升高而下降，在 125°C 以下曲線較陡，電阻溫度系數等於 $-120 \times 10^{-6}/^{\circ}\text{C}$ ，在 $125\text{--}200^{\circ}\text{C}$ 範圍內只等於 $-60 \times 10^{-6}/^{\circ}\text{C}$ 。

在輻照下共測定了四個石墨試樣的電阻隨熱中子積分通量的變化。輻照是在反應堆9號、

6号、43号实验孔道中进行的。热中子积分通量是由瞬时热中子通量乘开堆时间得到的；辐照温度是用铜-康铜热电偶测得的。石墨试样在9号、6号、43号孔道内，反应堆功率分别为2000瓦或3000瓦时，反应堆从启动到停闭一周期内的温度变化示于图4。由此可以认为在反应堆功率为恒定时，试样是在恒温下辐照的。

各个试样的辐照条件和电阻测量结果列于表3。以下我们对实验结果作简单的讨论。

表3 试样的辐照条件和测量结果

编号	实验孔道(No.)	反应堆功率,瓦	辐照温度,℃	热中子积分通量, 中子/厘米 ²	电阻百分增加,%
K1	9	3000	130	2.0×10^{18}	12.6
K1	9	2000	105	7.6×10^{18}	62.0
K2	6	3000	170	5.5×10^{18}	22.0
K3	9	2000	145	3.6×10^{18}	12.4
K4	43	2000	72	1.3×10^{18}	4.6

1. 石墨电阻随热中子积分通量的变化

图5示出了石墨的电阻随热中子积分通量的变化。数据是每日开堆前和在辐照下测得的。图中的峰值表明在停堆和开堆时试样的电阻随温度的变化而突然上升和下降。因为石墨的电阻温度系数是负值，所以停堆时电阻增加而开堆时电阻降低。由图可见，电阻随热中子积分通量的变化大致可归纳如下：在辐照初期，石墨电阻随热中子通量的累加而增大，变化十分敏感。例如辐照温变为130℃时，热中子积分通量等于 2×10^{18} 中子/厘米²时，电阻增加15.0%；辐照温度为105℃时，电阻增加速率更快，当积分通量达到 4×10^{18} 中子/厘米²时，电阻增加达35%，之后电阻的增加速率略见减少，最后在 9.8×10^{18} 中子/厘米²时，电阻总增加73.2%。

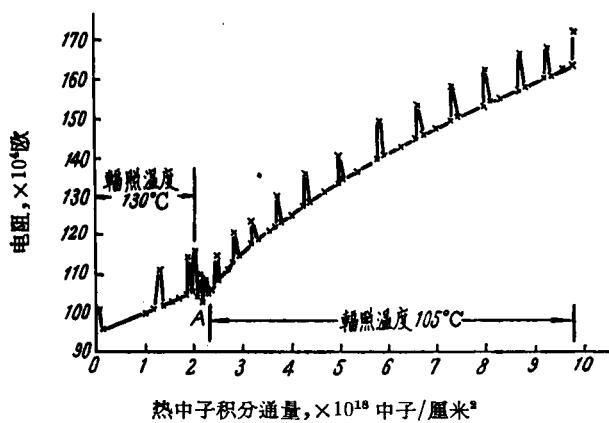


图5 石墨电阻随热中子积分通量的变化
(辐照管道为9号)

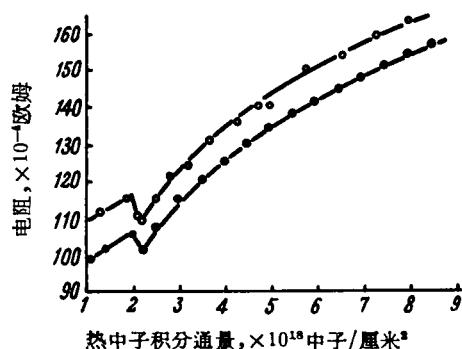


图6 开堆前与开堆时测得的电阻值

○——每日开堆前测得的电阻值；
●——开堆时测得的电阻值。

实验结果可作如下定性地解释。中子辐照在石墨晶体中产生空位和间隙原子。缺陷的产生使电导率减少，即电阻增加。在辐照初期，缺陷的生成率正比于辐照通量。之后随着缺陷密度的不断增加，部分缺陷得到了回复，此时缺陷的生成率较初期有所降低，因而电阻增加率减少。

图6中的两条曲线是由每日开堆前测得的电阻值（包括温度影响）和由开堆时测得的电阻值（温度恒定）作出的。这两条曲线基本上是平行的，但是由于辐照温度较开堆前堆温更为稳定，所以在辐照下测得的数据无需作温度效应的修正。

2. 辐照温度对石墨电阻变化的影响

在中子辐照下,石墨电阻的变化对辐照温度是非常敏感的。紐伯特^[1]曾經認為,在較高溫

度下辐照除产生缺陷外,同时存在缺陷的回复。这似乎可以由图 5 中电阻变化的极小值 A 得到證明。当时反应堆功率連續上升到 3600, 4000, 6000 瓦, 試样的温度随之上升到 147°C, 155°C, 201°C, 这比以前的辐照温度 130°C 高出很多。因此我們得到以下的結論: 在相同的辐照通量下, 辐照温度愈低, 电阻百分增加就愈大。我們对三个石墨試样所測得的結果示于图 7。K₄試样(曲綫 a)不遵从这个規律可以作如下的解釋。K₄試样是在石墨反射层 43 号孔道中辐照的。显然在石墨层孔道中, 对材料辐照损伤起主要作用的快中子密度比中央孔道的要小得多。粗略地估計在 43 号孔道中, 能量在热能以上的所有慢化中子的密度与热中子密度之比約為 1:5, 而在 9 号, 5 号孔道此比值为 1:1^[6]。若以慢化中子积分通量作横座标, K₄曲綫即移至 K₁之上(即曲綫 b)。

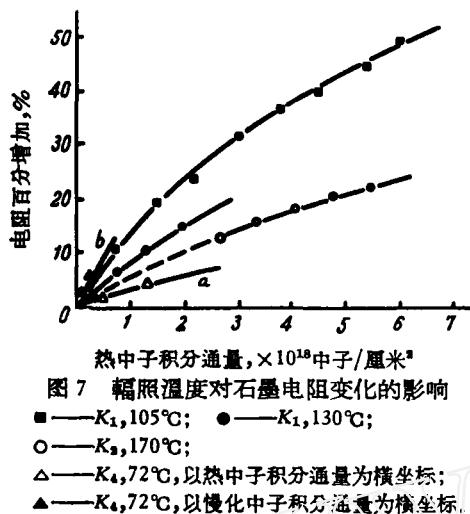


图 7 辐照温度对石墨电阻变化的影响
 ■—K₁, 105°C; ●—K₁, 130°C;
 ○—K₃, 170°C;
 △—K₄, 72°C, 以热中子积分通量为横坐标;
 ▲—K₄, 72°C, 以慢化中子积分通量为横坐标。

■—K₁, 105°C; ●—K₁, 130°C;
 ○—K₃, 170°C;
 △—K₄, 72°C, 以热中子积分通量为横坐标;
 ▲—K₄, 72°C, 以慢化中子积分通量为横坐标。

■—K₁, 105°C; ●—K₁, 130°C;
 ○—K₃, 170°C;
 △—K₄, 72°C, 以热中子积分通量为横坐标;
 ▲—K₄, 72°C, 以慢化中子积分通量为横坐标。

3. 电阻百分增加倒数与热中子积分通量倒数間的关系

紐伯特得到了电阻百分增加倒数(γ_f^{-1})与热中子积分通量倒数(L^{-1})的关系如下:

$$\gamma_f^{-1} = m L^{-1} + b,$$

式中 b 和 m 分別为与材料的杂质成分和辐照温度有关的常数。 b 值的倒数即表示石墨在中子辐照下电阻增加的饱和值。应用我們的实验結果作出了 $\gamma_f^{-1}-L^{-1}$ 的曲綫示于图 8, 曲綫严格遵从紐伯特的关系式。直綫的斜率 m 随辐照温度的升高而增大; 直綫的截距都等于 1, 辐照只能引起国产石墨电阻增加一倍。

4. 辐照石墨的退火效应

室温退火效应 試样 K₁ 在辐照到 9.8×10^{18} 中子/厘米² 后吊出并轉移到备用孔道, 連續觀察它在室温下的电阻变化。我們发现: 在最初 10 天內, 电阻的回复占总增加的 6.6%; 此后, 电阻仍緩慢地回复, 等試样的放射性強度衰变到可以允許操作的范围时, 經过了三个月零七天, 此时电阻的总回复达 12%。

高温退火效应 我們又将試样 K₁ 和 K₃ 进行了高温退火实验, 退火起始温度选择为 200°C, 高于 300°C 的退火是在 5×10^{-3} 毫米汞柱真空中进行的。在每个温度保持三小时, 等冷却到室温时取出测量电阻, 测量結果列于表 4。以 $\frac{R_1 - R_0}{R_1 - R_0}$ 为纵座标, 退火温度为横座标作出图 9。由图 9 可見: 电阻的总回复和回复率均与辐照通量有关。从曲綫的斜率可以看出:

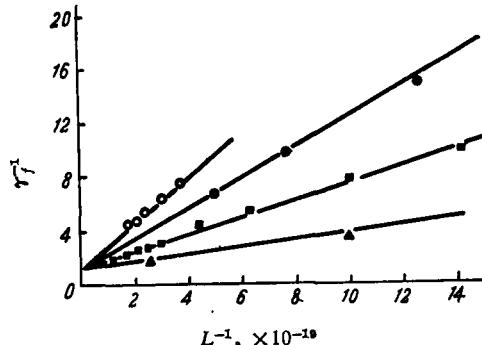


图 8 石墨电阻百分增加倒数(γ_f^{-1})与热中子积分通量倒数(L^{-1})关系曲綫
 ○—K₃, 170°C; ●—K₁, 130°C;
 □—K₁, 105°C; ▲—K₄, 72°C(外推得到)。

表4 輻照石墨的电阻退火

試样編號 退火溫度, °C	K_1		K_3	
	輻照前電阻值 $R_0 = 0.0101$ 欧 輻照後電阻值 $R_1 = 0.0166$ 欧	$\frac{R_1 - R_a}{R_1 - R_0}, \%$	輻照前電阻值 $R_0 = 0.0113$ 欧 輻照後電阻值 $R_1 = 0.0127$ 欧	$\frac{R_1 - R_a}{R_1 - R_0}, \%$
200	0.0163	4.5	0.0125	14.3
250	0.0160	9.0	0.0121	42.8
300	0.0157	13.6	0.0118	64.2
350	0.0154	18.4	0.0118	64.2
400	0.0151	23.1	0.0118	64.2
500	0.0151	23.1	0.0118	64.2
600	0.0151	23.1	0.0118	64.2
700	0.0151	23.1	0.0118	54.2

輻照到熱中子積分通量較高的試樣 K_1 的電阻回復率較慢。反之，對試樣 K_3 電阻的回復率較快。 K_1 的總回復為 23.1%，而 K_3 却達到 64.2%。

另外，對於試樣 K_3 高於 300°C 的退火已無電阻的回復，而試樣 K_1 ，只有在 400°C 以上的退火才不致有電阻的回復。

所有這些實驗事實都可以由輻照產生缺陷的機制得到定性的表明，即在低通量下輻照所產生的大部分缺陷較簡單，其特徵激活能較小，故在較低的溫度即可回復。反之，高通量輻照所產生的缺陷只有小部分是簡單的，而大部分是複雜缺陷，這些缺陷有較大的特徵激活能，因而只能在較高的溫度下退火才得到回復。

五、結束語

在輻照下進行物理量的測量是一項新的技術，掌握這種技術將有助於進行反應堆材料輻照效應的研究。文中介紹了這種測量技術，測量結果的誤差為 1%。我們認為：這種技術可以推廣用於其他材料的電阻測定。

實驗的結果表明：第一，石墨輻照後所增加的電阻在室溫下有明顯的退火現象，另外由於電阻值是在一個試樣上測得的，因而在輻照下直接測定電阻不僅使數據處理變得十分簡單，而且使數據更準確地反映了輻照產生的電阻效應。

其次，國產石墨在輻照後電阻增加與輻照通量的關係遵從紐伯特的經驗公式，所以我們可以應用國產石墨在輻照下電阻的變化來測定中子通量。

本文實驗工作由吳錦祥，鈍汀慶等同志提供了許多方便，為此表示感謝。

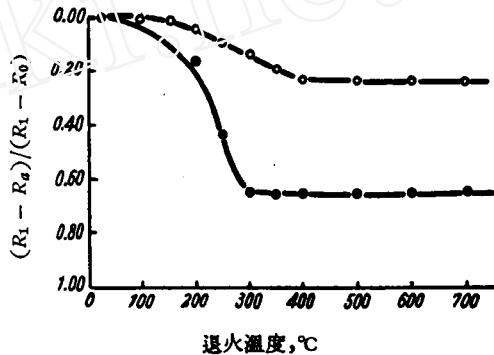


圖9 輻照石墨的電阻退火曲線
○—輻照通量為 9.8×10^{18} 中子/厘米²;
●—輻照通量為 3.6×10^{18} 中子/厘米².

参 考 文 献

- [1] T. J. Neubert, ANL-5472.
- [2] W. Primak, *Nucl. Sci. and Eng.*, **2**, 49; 117; 320 (1957).
- [3] M. Burton, T. J. Neubert, *J. Appl. Phys.*, **27**, 557 (1956).
- [4] 中国科学院原子能研究所, 中国科学院研究性重水反应堆介绍, 原子能科学技术, 第 1 期, 6 (1959).
- [5] 张肇源、申树棠, 辐照样品温度测, 原子能科学技术, 第 9 期, 670 (1962).
- [6] 黄祖洽, 研究性重水反应堆的物理计算, 原子能科学技术, 第 3 期, 136 (1959).

(编辑部收稿日期 1964 年 4 月 10 日)