

А.И.米哈伊洛夫 B.B.鲍里索夫 Э.К.卡利宁

封闭循环气体涡轮装置

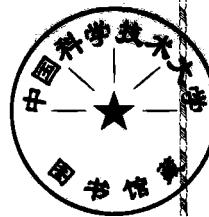
科学出版社

封閉循環氣體渦輪裝置
(原理和計算)

A. И. 米哈伊洛夫 B. B. 鮑里索夫

Э. К. 卡利寧著

曹孝瑾 馬同澤譯



科学出版社

1964

А. И. МИХАЙЛОВ, В. В. БОРИСОВ, Э. К. КАЛИНИН
ГАЗОТУРБИННЫЕ УСТАНОВКИ ЗАМКНУТОГО
ЦИКЛА

(теория и расчет)

ИЗДАТЕЛЬСТВО АКАДЕМИИ НАУК СССР

Москва 1962

内 容 简 介

书中作了关于封闭循环气体涡轮装置的文献总结，列出了封闭循环气体涡轮装置的设计方法，并对以各种气体作为工质的叶片机械级的设计提出了一些推荐资料，列出了换热设备的计算方法并指出了降低其重量和尺寸的途径，以二氧化碳、氮和氦为工质进行了具体的计算和分析。书末附有计算用气动函数表。

本书可供原子能动力、叶轮机械等方面的设计、科研、教学工作者和工程技术人员参考。

封閉循環氣體渦輪裝置

А. И. Михаилов等著

曹孝達 馬同澤譯

科学出版社出版

北京朝阳门大街 117 号

北京市书刊出版业营业许可证出字第 061 号

中国科学院印刷厂印刷

新华书店北京发行所发行 各地新华书店经售

*

1964 年 10 月第 一 版 开本: 850×1168 1/32

1964 年 10 月第一次印刷 印张: 5 1/2

印数: 0001—3,250 字数: 144,000

统一书号: 15031·163

本社书号: 3076·15

定价: [科七] 0.95 元

目 录

緒論	1
第一章 封閉循環气体渦輪发动机的熱力計算	13
1. 確定沿封閉循環气体渦輪发动机通道的氣流参数	13
2. 封閉循環气体渦輪发动机的有效功和有效效率	20
3. 循環参数对封閉循環气体渦輪发动机的有效功和有效效率的 影响	24
第二章 封閉循環气体渦輪发动机中的回热与气体中間 冷却	28
第三章 工质的性质对气体渦輪发动机循环主要参数的 影响	32
第四章 封閉循環气体渦輪发动机的叶片机械	40
1. 軸流式压缩机	40
2. 渦輪压缩机軸轉速的确定	53
3. 軸流式渦輪	58
第五章 封閉循環气体渦輪发动机的換热設備	69
1. 冷却器計算方法	70
2. 回热器計算方法	79
第六章 借強化通道中的放热以減小封閉循環气体渦輪装置中換 热設備的尺寸和重量的可能性	91
1. 問題的提出	91
2. 問題的現况	94
3. 管道中人工扰动流体方法的选择和基础	102
4. 对流动之定性图形的直觀觀察	124
附录	127
参考文献	170

緒論

战前年代科学和生产发展中的成就为出現第一批能工作的新型发动机——气体涡輪¹⁾創造了前提。这些气体涡輪是固定式装置，它們大部分是由瑞士公司制造的。

然而，气体涡輪的空前蓬勃发展开始于第二次世界大战以后。在这个时期，为了急剧提高飞机的飞行速度和高度，展开了紧张的工作。为了这个目的需要建造具有大功率和小重量的发动机，而显著提高活塞式航空发动机功率的尝试遭到了巨大的困难。

那时唯一能解决在航空中急剧提高功率这一問題的发动机是气体涡輪发动机，特別是它的变型——涡輪噴气式和涡輪螺旋桨发动机。此外，涡輪噴气发动机还开辟了克服飞行速度的声障（这是具活塞式发动机的飞机所根本达不到的）的道路。

气体涡輪发动机的这种潜力保証了迅速地把它们用在航空上。在极短的时期內，几乎所有的軍用飞机、然后是大部分民用客机都装备了涡輪噴气或者涡輪螺旋桨发动机。

在航空上采用气体涡輪发动机不仅可以走出前述飞行速度上的絕境，并且还标志着航空发展上的新紀元。

在其它动力部門中，气体涡輪的采用进行得非常慢。

然而在最近十年中，气体涡輪装置开始日愈广泛地应用于各个不同的动力部門。了解一下在1958年举行的两次国际气体涡輪會議的結果，就可以清楚地看出在不同的动力部門中采用气体涡輪的过程及其应用的远景。这两次會議一次是在华盛顿、另一次是在蒙斯(Mons)(比利时)举行的。

分析在这些會議上所作的报告表明，虽然气体涡輪装置还处

1) газовая турбина 通常譯成燃气輪机，因为所用的工质是燃气。但本书中討論的工质不是燃气，而是其它气体，如氢、氮、二氧化碳，所以譯成气体涡輪。——譯者注

于初始阶段,但由于它的性能和发展前途,現在已經成功地应用于工业和技术的不同部門中。有意义的是,在五年中(从1952年底到1957年底),投入运行的气体涡輪装置增加了七倍,在資本主义国家的工业部門中达到了317台,其总功率为二百五十万馬力,单机功率为1150到30400馬力。

气体涡輪装置作为机械能源被用在机車和海洋船舶上、用来发电、用在冶金工业和化学工业中以及其它方面。它們使用各种不同的燃料。

运行經驗表明,气体涡輪装置具有非常高的工作可靠性。在个别情况下最大被迫停車時間不超过1%,而一般不超过0.1%。

大部分气体涡輪装置是自动工作的,一部分是半自动的。

气体涡輪装置在船舶、冶金工业、化学以及其它一些部門中的运行經驗表明,这种装置的效能已被証实是完全滿意的,进一步加以采用是完全合适的。

气体涡輪装置很好地表明了可以作为功率不大的輔机来带动輔助发电机、泵以及其它設備。

由我們的观点来看,在蒙斯举行的會議上埃舍尔-維斯公司(Escher Wyss)(瑞士)科学研究所所長庫特·克累爾(Curt Keller)教授的报告特別令人感到兴趣。这是因为埃舍尔-維斯公司是建造封閉循环气体涡輪装置的首創者,并且在这方面具有世界上最丰富的經驗。据克累爾說,1958年以前該公司以及它在美国、英國和西德的分公司已經設計了14台封閉循环的装置。

在所有这些装置中涡輪进口的溫度介于650°C与700°C之間。循环最大压力为25—50大气压,最小压力为6—12大气压。

第二次世界大战以前在苏黎世(Zürich)和圣德尼(Saint Denis)建造的最早的装置(功率分别为2,000千瓦和12,000千瓦)构造很复杂。最近的气体涡輪装置的构造无论在主要机构部分或者其余各个部件都大大簡化了。

新型装置的运行結果良好。例如在拉文斯堡(Ravensburg)的一台功率为2300千瓦的装置就以煤作为燃料順利地工作了12,000

小时，并由冷却器取得热量用于室内供暖。埃舍尔-维斯公司还制造了功率为12,000千瓦、带有燃烧煤粉的空气预热器的一台装置，这台装置安装在苏联的卡希拉(Кашира)。还为英国和日本制造了几台功率为2500千瓦的装置。

在上述14台装置中，有埃舍尔-维斯公司为日本海军设计的功率为10000马力的第一台军舰用封闭循环气体涡轮装置。

克累尔教授在上述报告中强调指出，以最高的效率将某种形式的能量转变为机械能过去一直是、将来也永远是设计师的主要任务。原子能动力装置的建造现在正好进入这样的发展时期：获得高效率已经成为主要问题之一。

在这方面，当具有高温反应堆时，封闭循环气体涡轮装置有很大的前途。

按照克累尔的意见，封闭循环的原子能气体涡轮装置可以成功地和蒸汽原子能动力装置相竞争，这是由于它的下列优点：

- 1) 直接利用反应堆的热，并且冷却剂同时也就是涡轮中的载热剂。在这种装置中不需要中间换热器；
- 2) 在装置中可以应用各种气体；
- 3) 即使是大功率的装置，也可以具有不大的尺寸；
- 4) 由于调节压力¹⁾，装置在宽广的负荷范围内都具有高效率；
- 5) 装置只需要少量的水供冷却用；
- 6) 作为固定式²⁾装置应用时，可以顺利地和中心供热网相连接。

除了上述优点外，气体涡轮装置还具有下列性能：

- a) 装置是所有原动机中最通用的；
- б) 在任何温度下，装置容易起动，并且很快可以承受负荷；
- в) 和柴油机及蒸汽涡轮相比，尺寸小而重量轻；
- г) 装置不需要给水处理；
- д) 润滑油需要量少；

1) 用改变循环中的气体压力的方法来改变装置的功率。——译者注

2) 非运输式。——译者注

e) 固定式气体涡輪装置的效率現在已經可以和同样功率的蒸汽涡輪的效率相比,甚至还比后者高一些,并且随着溫度的增高气体涡輪装置的这一优越性也增长得更快(图1);

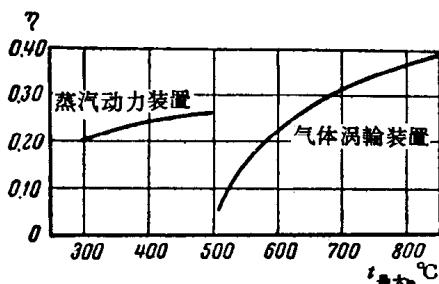


图 1 蒸汽动力装置及气体动力装置(气体涡轮装置)的效率和涡轮前温度的关系

x) 气体涡輪 装置的

管理操作人員比蒸汽涡輪少。气体涡輪装置容易自动化;

3) 在操作管理 簡易的条件下,装置的工作可靠性并不比蒸汽涡輪和柴油机差(根据已有的 經驗);

ii) 装置的机动性大。

气体涡輪装置, 特別是原子能气体涡輪装置的所有这些优点引起了人們把它作为具有非常广泛用途的动力装置的日益增长的兴趣。

这里應該指出, 尽管有一切上述列举的优点, 普通的封閉循环气体涡輪装置到目前为止还没有得到广泛应用。这是因为在这种气体涡輪装置中的火力加热器相当笨重和复杂。此外, 为了得到涡輪前气体的高溫, 火力加热器中传热面的壁溫必須更高, 这大大限制了循环中气体最高溫度的提高。

在原子能气体涡輪装置中这个缺点就消失了, 因为气冷反应堆代替了火力加热器。原子能反应堆是原子能动力装置的任何方案中不可缺少的部件, 因此, 从这一点来看, 它們差不多处在相同的条件下。

但是, 如果建造封閉循环原子能气体涡輪装置中可靠而又經濟的气体涡輪部分的現實性已經為許多順利地工作着的带有火力加热器的装置所証实, 那么反应堆的情况就不同了。現在暂时还没有可以用于原子能气体涡輪装置的气冷反应堆在运行, 但是, 这并不意味着現在不可能建造它們。

大家知道，美国和英国的第一批反应堆是用气体冷却的。

但是，在建造第一批核反应堆的时期（1940—1950年），几乎没有注意获得高温的问题，因为那时认为铀是十分廉价的，并且在单位重量中具有如此大量的能量，以致于没有必要力求得到高效率。

低的效率，除了增加燃料消耗以外，还会导致机器、反应堆等的尺寸增大，这一事实往往被忽视了。

此外，物理学家最初主要感兴趣的不是获得高温载热剂的问题，而是冷却反应堆的问题。

当在反应堆建造中取得了初步成就，并且出现了建造原子能动力装置的问题时（50年代初期），拥有的仅仅是低温反应堆，因此第一批原子能动力装置是用蒸汽的。第一批蒸汽原子能动力装置的工作经验表明，主要应该通过提高效率的途径、也就是通过提高反应堆温度的途径来改进它。

已显示出的增高反应堆温度的可能性以及特别是气冷反应堆的优点把在原子能动力装置中应用气体涡轮装置提到日程上来了。

我们用几个例子来说明目前反应堆建造中的趋势。

在英国原子能局的第五个年度报告中（1958/59年）清楚地表明了靠提高主要是气冷的反应堆中（英国继续偏重这种反应堆）载热剂的温度来改善经济指标的趋势。原子能局报告的第31节中说，在英国，是从提高工作温度的角度研究具有石墨减速剂的气冷反应堆的。最近期间的任务是将反应堆出口处的气体温度提高到550°C，下一步是到750°C。这保证了原子能动力装置有更高的效率，并且可以增大反应堆的功率。在第32节中指出，随着像快中子反应堆和高温气冷反应堆等改进型的反应堆投入运行，投资可能进一步减少。

在同一报告的第73节中报导说，原子能局详细地研究了水上船舶用的改进型气冷反应堆。

在文兹凯尔（Windscale）正安装着这种型式的原型堆。正在顺利地进行着紧张的工作以使石墨具有防止气体和分裂产物渗透

的性能。在溫弗里思·希爾思(Winfrith Health)正在建造一个反应堆外的大迴路以研究高溫下气体和石墨的相互作用。所有这些都是为了解决分裂残余物对載热剂迴路的污染和选择冷却反应堆的气体的問題。

研究在高溫和强烈輻射下材料性能的試驗在进行着。

正紧张地研究着这些反应堆中的传热过程。

在美国^[1]也很注意气冷反应堆。自 1957 年起，原子能委員会进行了一系列的电站用气冷反应堆的研究。以后和一些公司簽訂了設計和建造供电站用的功率为 26,000—98,000 千瓦的这种反应堆的合同。在这些反应堆中，氦被选作載热剂。

曾經研究过建造顆粒燃料反应堆的可能性，这种反应堆的燃料是含有鈈作为再生核燃料物质的石墨-鈾小球。选用氮作为載热剂。研究的結果良好。

“巴布考克和維耳考克斯”公司 (Babcock and Wilcox Co.) 正在研究建造燃料以悬浮物状态存在于气体載热剂中的这种反应堆的可能性。“通用电气公司”(General Electric)的两个部正在研究改进了的商船用廉价輕型反应堆，其中以气体作为載热剂。“通用原子”(General Atomic)公司[聖地亚哥市(San Diego), 加利福尼亞州]将設計和制造反应堆，而“电船”部(Electric Boat Division) [格罗通(Groton), 康涅狄格州]設計和制造发动机。作为整个系統的基础的是高溫气冷反应堆和封閉循环气体涡輪。选用石墨作减速剂，而載热剂用氮^[1]。

“华盛顿原子能報告”杂志 (Washington Atomic Energy Report)^[2]引用原子能委員會負責工作人員的声明写道，在建造具有競爭能力的原子能船舶的工作計劃中預定将带有封閉循环气体涡輪装置的气体反应堆作为較远的将来的系統 (和沸騰反應堆相比)。这种系統(MGCR)的主要优点为高的热效率、輕巧、构造簡單以及反应堆的自动調节。

这种反应堆的研究自 1958 年开始。其目的是查明在船舶上采用原子能气体涡輪装置的技术上和經濟上的合理性。

最初的設計規定用氦作載熱劑和用鍛作減速劑。循環效率為37%，循環最高溫度為816°C。

正在进行释热元件、换热器和机构的研究，以期能在最短期内建造原型堆。

1959年11月在汉堡举行了船用原子能装置會議^[3]，由14个西方国家来的750名代表出席了这次會議，会上提出了34篇报告。

在美国专家們的報告中，給出了軸功率為30,000馬力的各种类型船用原子能动力装置的比較性評價，这个評價是考慮了发展前途而作出的。

在比較時，以裝在薩凡那號(Savannah)上的原子能 动力装置作为具有水-水反應堆的蒸汽渦輪原子能动力装置的基础，而封閉循環原子能气体渦輪装置的基础是目前正在美国建造的、功率為20,000馬力的商船用装置，并且考慮了它們的发展前途。

在報道所述的封閉循環原子能气体渦輪装置設計中，选用氦作工質，裝置是單迴路的，具有自由动力渦輪、高压和低压压缩机以及变螺距可倒轉的螺旋桨。原子能气体渦輪装置有回熱和中間冷却。循環最高溫度830°C，最大压力为75大气压，压缩比为2.6。燃料为浓缩到5%的氧化鈾。减速剂为氧化鍛，反射体为石墨。圓柱形活性区的尺寸为184×184厘米。

表1中給出了几种 1965 年設計的原子能动力装置的比較以及它們在 1975 年的发展远景。

可見按照美国专家們的評價，即使从經濟觀點來看，封閉循環的原子能气体渦輪装置也是最合算的。原子能气体渦輪装置的其它优点我們已經在前面分析过了。根据表1，在差不多相同的投資下，原子能气体渦輪装置的运行費用將比所有其它的原子能动力装置少。

值得指出，美国在長時期內忽視了气冷反應堆，只是英國取得的成就才迫使美国认真地研究它。

原子能委員会第26号報告中報導了“H. K. 費爾古松”公司

表 1 原子能动力装置的比較

原子能动力装置	1965年原子能动力装置的效率 (%)	1965年燃料循环价格 (美分/馬力·小时)	1975年原子能动力装置的效率 (%)	改进的基础	1975年燃料循环价格 (美分/馬力·小时)
具有气体反应堆 MGCR 的封闭循环原子能气体涡輪装置	35	0.204	42	达到更高的气体溫度和压力	0.179
具有气体反应堆 MGCR 的原子能蒸汽涡輪装置	31	0.218	38	同上	0.188
具有沸騰反应堆 BWR 的原子能蒸汽涡輪装置	27.4	0.251	31	蒸汽的核过热	0.227
具有水-水 反应堆 RWR 的原子能蒸汽涡輪装置	23.6	0.446	32	二次加热和給水預热	0.358
原子能蒸汽涡輪装置 (具有有机载热剂 反应堆 OMR)	24	0.905	29	改善燃料循环和給水預热	0.262

(H. K. Ferguson Co.) 在美国建造了一个實驗用的多用途气冷反应堆，这将是美国第一个民用动力反应堆。它是由“凱塞工程师”公司(Kaiser Engineers)和“阿利斯·恰尔麦尔斯制造”公司(Allis-Chalmers Manufacturing) 設計的。反应堆将具有由放在不銹鋼套內的、稍加浓缩的氧化鈾构成的释热元件。石墨将作为减速剂，高压下的氮被选作载热剂。反应堆建造在橡树岭(Oak Ridge)，預定在 1962 年建成。反应堆将用来进行广泛的實驗，并作为电功率为 22,000 千瓦的原型动力装置。

原子能委員会报导，它已經和“費城电气”公司(Philadelphia Electric) 及“通用动力”公司(General Dynamics)簽訂了合同在皮奇·博登(Peach Bottom) (宾夕法尼亞州)建造一个高溫气冷反应堆。

在原型反应堆中将应用含有浓缩鈾及散布于石墨基体中的碳化鉭、由燃料和减速剂构成的复合元件。

預定在第一个活性区中，这些元件大概将装在不銹鋼套內。

裝置的初始電功率為 28,500 千瓦。以後等到裝在石墨套中的元件研究成功，這些元件將立即被裝在石墨套中的元件所代替。這時電功率將增加到 40,000 千瓦。燃料與減速劑的合併保證了非常大的傳熱面，而石墨套使反應堆有可能在很高的溫度下運行。大的傳熱面和高溫相結合就有可能大大縮小反應堆的尺寸與功率之比。

原子能委員會和一些公司共同研究了以重水作為減速劑的氣冷反應堆，這個反應堆將以天然鈾作為燃料。原型堆將具有電功率 50,000 千瓦。預定建於皮爾斯（佛羅里達州）。

據“應用原子”（Applied Atomics）雜誌^[4]報導，1960 年 7 月 22 日在艾達霍（Idaho）的國家反應堆試驗站，實驗氣冷反應堆 GCRE-1 达到了設計功率。反應堆在 1850 千瓦熱功率下工作了 48 小時。

這個反應堆在全功率下的試驗成功是在建造第一個封閉循環原子能氣體渦輪裝置的道路上重要的一步。這個獨一無二的系統研究了差不多五年。

建立反應堆 GCRE-1 是“航空噴氣通用公司”（Aerojet General Corporation）根據原子能委員會和美軍工程兵部的訂貨而執行的科學研究和試驗設計計劃中所預定的，這個計劃的目的在於研製出軍用流動原子能電站。這種原子能電站的原型（ML-1）已在 1961 年建成。

裝置 ML-1 是可運輸的（拆成部件），它的全重小於 38 噸，電功率為 400 千瓦，活性區的設計工作期限為一年。在運到安裝地點後需要 12 小時以使裝置達到準備運行狀態。在停止運行後，反應堆冷卻的時間為 24 小時。

1960 年 9 月在維也納的國際原子能機構會議上，在布雷頓（Bratton）的報告中^[6]研究了裝置 ML-1。這次會議是關於小型和中型動力反應堆的。在上面提到的報告中說，已經建成了全尺寸的裝置模型。在原子能氣體渦輪裝置（ML-1）中選用氮作工質。

ML-1 的氣體渦輪部分是在實驗氣體渦輪裝置 GTTF 上進行

試驗的。這個實驗氣體渦輪裝置於 1959 年 12 月在福特·貝耳瓦爾 (Fort Belvoir) 投入運行，功率為 400 千瓦，以氮作為工質，按封閉循環運行，用換熱器模擬反應堆。

據“航空一周”(Aviation Week) 杂誌^[6]報導，航空衝壓式發動機的托利 II-A 型 (Tory II-A) 反應堆的控制系統正準備進行試驗。這個反應堆的 300×300 厘米的圓柱形活性區是水平放置的。用空氣冷卻，最大空氣流量約為 450 公斤/秒。

反應堆裝有獨特的調節系統。該系統由 12 根對稱分布、水平安裝的圓柱棒構成。其中的八根含有能強烈吸收中子的材料，裝在 120° 角的扇形內，它們圍繞著活性區分布，轉動它們就改變了對中子的吸收。其餘四根棒的調節是用將它們插入或抽出活性區的方法實現的。反應堆功率為 10,000 千瓦。

在“通用動力公司”的純粹與應用科學實驗室 (John Jay Hopkins Laboratory for Pure and Applied Science) 中實現了預定用來研究船用氣冷反應堆 MGCR 核特性的活性區內的第一個連續反應^[7]。這個實驗室將研究供民用的、以氧化鋤作減速劑的反應堆。

最初用石墨作為減速劑。經過不長時期的運轉後，部分石墨將被不同數量的氧化鋤所代替。活性區蜂房形的特殊結構保證了在得到所需的燃料和減速劑的分布方面有很大的靈活性。把燃料和減速劑散布在具有 1600 個以上通道 (截面為 2.5×5 厘米)¹⁾ 的柵格中，將可以得到在功率方面超過目前所研究的反應堆結構形式的核系統。整個設備是一個每邊為 2.74 米的立方體，由用鋼結構支承的鋁架構成。

採用鈾-鋁箔燃料 (鈾是高度濃縮的)。在以後的試驗中也計劃採用貧鈾箔。在設備的中心預定安排一個特殊的區域，用來估計釋熱元件和調節棒的精確幾何模型和核模型，並且比較它們的普通結構活性區當量。對於這些試驗，活性區的專門部分可以取

1) 原文如此，但可能有誤。根據“應用原子”^[7]所載，通道截面為 1×6 吋，約合 2.5×15 厘米。——譯者注

下，并且，为了实验，在这个地方可以放入事先装配好的其它释热元件和调节棒的模型。

MGCR 系统使高温气冷反应堆和封闭循环气体涡轮结合起来了。这种原子能气体涡轮装置可能的总效率为 40%（当选用氧化铀作燃料、氧化铍作减速剂和氦作载热剂时）。反应堆内燃料的价格不贵，并且反应堆具有安全而尺寸小的结构。

建造这个原子能气体涡轮装置的计划是为了与船用普通发动机和其它型式船用核发动机相比能取得经济上的优势，并且为了将来能进一步降低运行费用。

由这些报导可见，建造供原子能气体涡轮装置用的、气体出口温度为 700—800°C、可靠、尺寸小而且工作寿命长的反应堆的现实性是无可怀疑的了，况且这种反应堆已经在设计和建造中。反应堆设计之一示于图 2 上。

毫无疑问，第一批这种型式的反应堆以及原子能气体涡轮装置本身将在最近 3—5 年内投入运行。

建造高温气冷反应堆的现实性以及封闭循环原子能气体涡轮装置与带有蒸汽涡轮的原子能装置相比的优越性引起了人们对原子能气体涡轮装置的巨大兴趣。

最近几年在国外的刊物上登载了许多不同的供船舶、电站、飞机用以及为一些其它目的用的原子能气体涡轮装置设计。这些设计大部分在我国（指苏

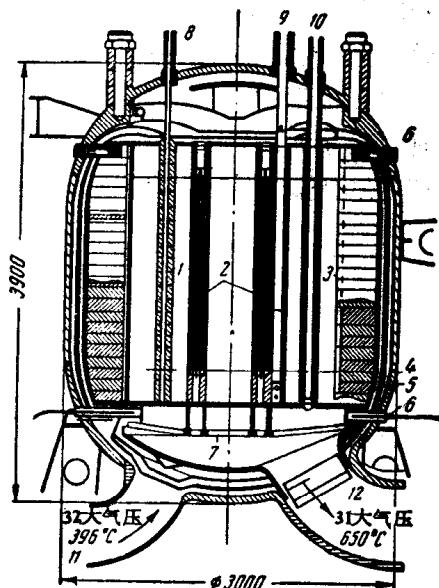


图 2 气冷原子能反应堆
1—减速剂；2—燃料元件；3—反射体；4—壳体；5—遮热板；6—支承螺栓；7—栅格；8—调节棒；9—事故防护棒；10—放气管；11—进气口；12—出气口

（联）的文献中已有叙述并为大家所熟悉。大部分的设计中都描述了以氦作为工质的单迴路原子能气体涡輪装置。在有些设计中选用氦或混合气体作为工质。

因此，现在就已经可以看到，原子能气体涡輪装置——这是在不久的将来最通用和最有发展前途的发动机。特别对于水下油船、货船和客船来说它是最诱人的。刊物上在愈益经常地讨论建造这种船只的合理性。对这些船只来说，它将是大功率、尺寸较小、能在水下、在任何风暴时、在冰下以及在其它场合保证高速航行的唯一发动机。

但是，尽管在刊物上有很多不同的封闭循环原子能气体涡輪装置设计以及这种发动机发展前途的资料，很多有关计算、工质选择以及封闭循环气体涡輪装置整体设计和它的个别部件设计的问题在国内外的文献中还阐述得不够充分。对于改进封闭循环气体涡輪装置和它的部件的方法，在刊物上阐述得更其不够。

本书的目的就在于部分地填补文献中关于封闭循环气体涡輪装置的这方面的空白点，并且向读者介绍有关工质选择、计算封闭循环气体涡輪装置和它的部件的某些问题以及改进这些部件的途径。

第一章

封閉循环气体涡輪发动机的热力計算

发动机热力計算的目的是計算沿发动机通道的气流参数和确定发动机的基本参数：通过发动机的气体流量、有效效率、最佳增压比。此外，为了确定发动机的主要尺寸和制作发动机特性曲綫（它能够确定在不同工况下发动机的性能），发动机热力計算的数据是必不可少的。

目前应用的发动机热力計算方法建立在工作过程實驗原理的基础上。它的实质在于在計算中引入相应的系数来計及实际过程和理想過程的差別。这些系数通常根据實驗数据选定。

1. 确定沿封閉循环气体涡輪发动机 通道的气流参数

在确定气流参数时，不研究速度、溫度和靜压沿发动机截面的实有变化将是很方便的，所以計算按照滞止气流的参数进行。滞止过程被认为是絕热的。計算的結果給出气流在完全滞止下的溫度和压力值（我們略去用来表示滞止气流参数的标符）。

通过发动机的气体流量、叶片机械的型式和級數、冷却器和換热器（或是气体反应堆，如果是計算单迴路原子能气体涡輪装置的話）的构造形式都不影响气流参数的計算方法。气体涡輪动力裝置元件的构造只影响用以計及損失的那些系数的值，所以，只有在选择这些系数的数值时才應該考慮裝置元件的型式。

图 3 上示出了实现封閉循环气体涡輪动力裝置的可能方案之一——采用回热和压缩过程中的气流中間冷却以提高有效效率的气体涡輪裝置方案。

在按照上述方案制成的气体 涡輪发动机中，工作过程按下面