

情况通报

INFCIRC/209/Rev.5

2021年11月24日

普遍分发

中文

原语文：英文

丹麦常驻代表团 2020 年 2 月 18 日 关于核材料出口和某些类别的设备及 其他材料出口的信函

1. 总干事收到了丹麦常驻代表团 2020 年 2 月 18 日并由桑格委员会主席路易斯·弗卢格·卡勒森女士代表阿根廷、澳大利亚、奥地利、白俄罗斯、比利时、保加利亚、加拿大、中国、克罗地亚、捷克共和国、丹麦、芬兰、法国、德国、希腊、匈牙利、爱尔兰、意大利、日本、哈萨克斯坦、大韩民国、卢森堡、荷兰、新西兰、挪威、波兰、葡萄牙、罗马尼亚、俄罗斯联邦、斯洛伐克、斯洛文尼亚、南非、西班牙、瑞典、瑞士、土耳其、乌克兰、英国和美利坚合众国¹的政府签名的关于修订桑格委员会“触发清单”之决定的信函，其中还请总干事将该信函及其附件提请全体成员国注意。
2. 谨此按请求分发该信函及其附件，以通告国际原子能机构全体成员国。

¹ 欧洲联盟是常驻观察员。

丹麦大使馆和常驻代表团
维也纳

2020 年 2 月 18 日 · 维也纳

奥地利维也纳
国际原子能机构
总干事
拉斐尔·马里亚诺·格罗西先生阁下

阁下：

我谨代表阿根廷、澳大利亚、奥地利、白俄罗斯、比利时、保加利亚、加拿大、中国、克罗地亚、捷克共和国、丹麦、芬兰、法国、德国、希腊、匈牙利、爱尔兰、意大利、日本、哈萨克斯坦、大韩民国、卢森堡、荷兰、新西兰、挪威、波兰、葡萄牙、罗马尼亚、俄罗斯联邦、斯洛伐克、斯洛文尼亚、南非、西班牙、瑞典、瑞士、土耳其、乌克兰、英国和美利坚合众国¹的政府，荣幸地转达修订桑格委员会“触发清单”的决定。

为了更明确地确定桑格委员会全体成员国认为对履行“谅解”至关重要的实施标准，上述国家的政府已决定对“桑格委员会清单”作如下修订：

备忘录 B 附件：

2.2.: 此修改修订了注释，以澄清不旨在用于核反应堆的核级石墨的解除控制。

3.1. , 相应修改第 3 段注释：此修改扩展对燃料包壳切开机器的描述。

3.2. : 此修改拓宽溶解器中所用设备的名称。

通篇文件：编辑修正，例如，英国英语标准化拼写；修改单位，以与标准实践相一致；表明单数也代表复数的修改；更严格地使用用于全球规定术语的标记。

为清晰起见，“附文”中全文复载经修订的“触发清单”。

上述国家的政府已决定按照经如此修订的“谅解”行事，并根据各自的国家法律执行这些“谅解”。迄今，上述各国政府均保留其对上述文件中所确定程序的执行和解释行使自行决定的权利，若其希望的话，也保留对上述附件中规定物项以外的相关物项的出口进行管制的权利。

¹ 欧洲联盟是常驻观察员。

就欧洲联盟内的贸易而言，欧洲联盟成员国的政府将根据作为欧盟成员国所作的承诺执行此决定。

如蒙您作为 INFCIRC/209/Rev.5 号文件提请原子能机构全体成员国注意本照会及其附文，我将不胜感激。

我谨代表上述国家的政府借此机会再次向您致以最崇高的敬意。

谨启

桑格委员会主席
路易斯·弗卢格·卡勒森 [签名]

综合触发清单

备忘录 A

1. 导言

政府已在根据其不向任何无核武器国家为和平目的提供源材料或特种可裂变材料（除非这种源材料或特种可裂变材料按照同国际原子能机构缔结的协定接受保障）的承诺，考虑有关核材料出口的程序。

2. 源材料和特种可裂变材料的定义

政府采用的关于源材料和特种可裂变材料的定义应是原子能机构《规约》第二十条中所载的定义：

(a) “源材料”

“源材料”一词系指含有自然界中同位素混合物的铀；贫同位素 235 的铀；钍；呈金属、合金、化合物或浓缩物形态的上述各项材料；含有上述一种或数种材料的其他材料，其浓度应由理事会随时确定；由理事会随时确定的其他材料。

(b) “特种可裂变材料”

- i) “特种可裂变材料”一词系指钚-239；铀-233；富同位素 235 或 233 的铀；含有上述一种或数种材料的任何材料以及理事会随时确定的其他裂变材料；但“特种可裂变材料”一词不包括源材料在内。
- ii) “富同位素 235 或 233 的铀”一词系指含有同位素 235 或 233 或兼含二者的铀，而这些同位素的总丰度与同位素 238 的丰度比大于自然界中的同位素 235 与同位素 238 的丰度比。

3. 实施保障

政府唯一关心的是，确保在有关之处对不是《不扩散核武器条约》缔约国的无核武器国家实施保障，以便防止将接受保障的核材料从和平目的转用于核武器或其他核爆炸装置。如果政府想为和平目的向这类国家供应源材料或特种可裂变材料，它将：

- (a) 向接受国指明，作为一项供应条件，源材料或特种可裂变材料，或用其或通过其使用生产的特种可裂变材料，不应转用于核武器或其他核爆炸装置；
- (b) 确信为此将根据同原子能机构的协定并按照原子能机构保障体系对所述源材料或特种可裂变材料实施保障。

4. 直接出口

向不是《不扩散条约》缔约国的无核武器国家直接出口源材料或特种可裂变材料时，政府在批准所述材料出口前，将确信这类材料在接收国接过该材料的责任后尽快接受同原子能机构缔结的保障协定制约，不得晚于这类材料到达其目的地的时间。

5. 再转让

政府在向不是《不扩散条约》缔约国的核武器国家出口源材料或特种可裂变材料时，要求得到令人满意的下述保证，即不将进口的这类材料再出口给不是《不扩散条约》缔约国的无核武器国家，除非按以上提及的条件为这类再出口的接受国接受保障作出安排。

6. 其他

在 1 日历年（1 月 1 日至 12 月 31 日）内，向某一国出口以下(a)分段中指明的物项以及源材料或特种可裂变材料，低于以下(b)分段中指明的限值的数量，不应适用上述程序：

- (a) 同位素钚-238 浓度超过 80% 的钚；

用作仪器传感元件在克量或克量以下的特种可裂变材料；和

政府确信仅用于非核活动，例如用于生产合金或陶瓷材料的源材料；

- (b) 特种可裂变材料 50 有效克；

天然铀 500 千克；

贫化铀 1000 千克；

钍 1000 千克。

备忘录 B

1. 导言

政府已在根据其不向任何无核武器国家为和平目的提供为加工、使用或生产特种可裂变材料专门设计或制造的设备或材料（除非用所述设备或材料生产、加工或在其中使用的源材料或特种可裂变材料按同国际原子能机构缔结的协定实施保障）的承诺，考虑有关某些类设备和材料出口的程序。

2. 为加工、使用或生产特种可裂变材料专门设计或制造的设备和材料的名称

政府采用的为加工、使用或生产特种可裂变材料专门设计或制造的设备或材料项目的名称（以下称作“触发清单”）如下（数量低于附件中指出的水平，可看作无实际意义）：

- 2.1. 核反应堆以及专门为此设计或制造的设备和部件（见附件第 1 节）；
- 2.2. 反应堆用非核材料（见附件第 2 节）；
- 2.3. 辐照燃料元件后处理厂，以及为此专门设计或制造的设备（见附件第 3 节）；
- 2.4. 燃料元件制造厂以及专门为此设计或制造的设备（见附件第 4 节）；
- 2.5. 天然铀、贫化铀或特种可裂变材料同位素分离厂以及专门为此设计或制造的（除分析仪器外）的设备（见附件第 5 节）；

注释

政府确认铀浓缩厂和设备与用于研究、医学和其他非核工业目的的稳定同位素分离厂和设备的某些同位素分离过程有着密切联系。在这方面，政府应认真审查其有关稳定同位素分离活动的法律措施，包括出口许可证审批条例和安保实践，以确保必要时执行适当的保护措施。政府确认在特定情况下，有关稳定同位素分离活动的适当保护措施将与有关铀浓缩的保护措施基本相同。（见“触发清单”附件第 5 节“按语”。）

- 2.6. 生产或浓缩重水、氘和氘化物的工厂以及专门为此设计或制造的设备（见附件第 6 节）；
- 2.7. 分别按照附件第 4 节和第 5 节的规定可用于制造燃料元件和铀同位素分离的铀和钚的转化厂以及专门为其设计或制造的设备（见附件第 7 节）。

3. 实施保障

政府唯一关心的是，确保在有关之处对不是《不扩散核武器条约》缔约国的无核武器国家实施保障，以便防止将接受保障的核材料从和平目的转用于核武器或其他核爆炸装置。如果政府想为和平目的向这类国家供应触发清单物项，它将：

- (a) 向接受国指明，作为一项供应条件，在有供应的物项的设施中生产、加工或使用的源材料或特种可裂变材料，不应转用于武器或其他核爆炸装置；
- (b) 确信为此将根据同原子能机构的协定并按照原子能机构保障体系对所述源材料或特种可裂变材料实施保障。

4. 直接出口

向不是《不扩散条约》缔约国的无核武器国家直接出口时，政府在批准所述设备或材料出口前，要确信这类设备或材料从属于同原子能机构缔结的保障协定。

5. 再转让

政府在出口触发清单物项时，要求得到令人满意的下述保证，即不将这类物项再出口给不是《不扩散条约》缔约国的无核武器国家，除非按以上提及的条件为这类再出口的接受国接受保障作出相应的安排。

6. 其他

政府保留对以上第 1 段中提到的其承诺的解释和执行的自由，并且有权要求（只要它愿意）对于它出口的除以上第 2 段规定的那些物项以外的物项按上述条款实施保障。

附 件

触发清单物项的说明

(备忘录 B 第 2 节中指明的物项)

1. 核反应堆以及专门为其设计和制造的设备和部件

按语

各种类型的核反应堆可以所用慢化剂（如石墨、重水、轻水、无慢化剂）、核反应堆内中子谱（如热中子、快中子）、所用冷却剂类型（如水、液态金属、熔盐、气体）为特征，或以其功能或类型（如动力堆、研究堆、试验堆）为特征。打算将所有这些类型的核反应堆都纳入于本条目范围和在适用情况下纳入本条目所有分项的范围。本条目不控制聚变反应堆。

1.1. 整座核反应堆

能够运行以便保持受控自持链式裂变反应的核反应堆。

注释

一座“核反应堆”基本上包括反应堆容器内或直接安装在其上的物项、控制堆芯功率水平的设备和通常含有或直接接触或控制反应堆堆芯一次冷却剂的部件。

出口

只能根据备忘录的程序出口此范围内的全套重要物项。在此按功能定义的范围内只能根据备忘录程序出口的那些单个物项列在第 1.2. 到 1.11. 段。根据备忘录第 6 段，政府保留对此按功能定义的范围内其他物项适用备忘录程序的权利。

1.2. 核反应堆容器

金属容器，或工厂为其预制的主要部件，是专门设计或制造用来容纳上述第 1.1. 段定义的核反应堆的堆芯以及以下第 1.8 段定义的相关堆内部件。

注释

物项 1.2. 涵盖不分压力等级的核反应堆压力容器，它包括反应堆压力容器和排管容器。物项 1.2. 包括反应堆容器的顶盖，它是工厂预制的反应堆容器的主要部件。

1.3. 核反应堆燃料装卸机

专门设计或制造用于对上述第 1.1. 段所定义的核反应堆插入或从中取出燃料的操作设备。

注释

以上所述的物项能进行负载操作或利用技术上先进的定位或准直装置以便允许进行复杂的停堆装料操作（例如通常不可能直接观察或接近燃料的操作）。

1.4. 核反应堆控制棒和设备

专门设计或制造用于控制上述第 1.1.段所定义的核反应堆的裂变过程的棒、供其所用的支承结构或悬吊结构、棒驱动机构或控制棒导管。

1.5. 核反应堆压力管

专门设计或制造用于容纳上述第 1.1.段所定义的反应堆的燃料元件和一次冷却剂的压力管。

注释

压力管是燃料通道的一部分，按设计在升高的压力下有时在超过 5 兆帕的压力下运行。

1.6. 核燃料包壳

专门设计或制造供上述第 1.1.段所定义的反应堆中作为燃料包壳使用的，数量超过 10 千克的锆金属管或锆合金管（或管组件）。

注意：关于锆压力管，见第 1.5 段。关于锆排管，见第 1.8 段。

注释

在核反应堆中使用的锆金属管或锆合金管含铪与锆之重量比通常低于 1:500 的锆。

1.7. 一次冷却剂泵或循环泵

专门设计或制造用于循环上述第 1.1.段所定义的核反应堆用一次冷却剂的泵或循环泵。

注释

专门设计或制造的泵或循环泵包括水冷堆用泵、气冷堆用循环泵以及液态金属冷却堆用电磁和机械泵。这种设备可包括防止一次冷却剂渗漏的精密密封或多层密封的系统、全密封驱动泵，及有惯性质量系统的泵。本定义包括鉴定为《美国机械工程师协会标准》第三章第一段 NB 分段（1 类部件）或相当标准的泵。

1.8. 核反应堆内构件

专门设计或制造供上述第 1.1.段定义的核反应堆中使用的核反应堆内构件，这包括例如“堆芯用支承柱、燃料管道、排管热屏蔽体、挡板、堆芯栅格板、扩散板”。

注释

核反应堆内构件是反应堆压力容器内的主要结构件。它们有一种或多种功用，例如：支承堆芯、保持燃料准直、限定一次冷却剂流动方向，为反应堆压力容器提供辐射屏蔽和导引堆芯内测量仪表。

1.9. 热交换器

- (a) 专门设计或制造用于上述第 1.1.段所定义的核反应堆的一次冷却剂或中间冷却剂回路的蒸汽发生器。
- (b) 专门设计和制造用于上述第 1.1.段所定义的核反应堆的一次冷却剂回路的其他热交换器。

注释

蒸汽发生器是为把反应堆内产生的热传递给给水以产生蒸汽而专门设计和制造的。在快堆还有中间冷却剂回路的情况下，蒸汽发生器处于中间回路内。

在气冷堆中，可利用热交换器向驱动燃气轮机的二次气体回路传热。

本条的控制范围不包括反应堆辅助系统如事故冷却系统或衰变热冷却系统的热交换器。

1.10. 中子探测器

专门设计或制造用于测定上述第 1.1.段所定义的核反应堆的堆芯内中子通量水平的中子探测器。

注释

本条的范围包括测量大范围通量水平的堆芯内和堆芯外探测器，典型范围为每平方厘米每秒 10^4 个中子或 10^4 个中子以上。堆芯外系指上述第 1.1.段定义的反应堆的堆芯外但安装在生物屏蔽体范围内的那些仪器仪表。

1.11. 外热屏蔽体

专门设计或制造供第 1.1.段定义的核反应堆中用于减少热损失同时也用于安全壳保护的外热屏蔽体。

注释

外热屏蔽体是置于反应堆压力容器上方的主要构件，用于减少反应堆的热损失和降低安全壳内的温度。

2. 反应堆用非核材料

2.1. 氚和重水

任何收货国在 1 日历年（1 月 1 日至 12 月 31 日）期间内收到的供上述第 1.1.段所定义的核反应堆用，数量超过 200 千克氘原子的氘、重水（氧化氘）以及氘与氢原子之比超过 1:5000 的任何其他氘化物。

2.2. 核级石墨

供上述第 1.1.段所定义的核反应堆用，数量超过 1 千克，纯度高于百万分之五硼当量，密度大于 1.50 克/立方厘米的石墨。

注释

为出口控制目的，政府将确定，出口符合上述技术规格的石墨是否供核反应堆使用。不供上述第 1.1.段所定义的核反应堆用，纯度高于 5 ppm（百万分之五）硼当量，密度大于 1.50 克/立方厘米的石墨不为本段所涵盖。

硼当量（BE）可由实验确定或按对包括硼在内的杂质 BE_Z（不包括 BE_碳，因为认为碳不是杂质）求和计算，其中：

$BE_Z \text{ ppm} = CF \times \text{元素 Z 的浓度 (ppm)}$ ；CF 是转换因子： $(\sigma_Z \times A_B) / (\sigma_B \times A_Z)$ ； σ_B 和 σ_Z 分别是天然硼和元素 Z 的热中子俘获截面（靶）；而 A_B 和 A_Z 分别是天然硼和元素 Z 的原子质量。

3. 辐照燃料元件后处理厂以及专门为其设计或制造的设备

按语

辐照核燃料经后处理能从强放射性裂变产物以及其他超铀元素中分离钚和铀。有各种技术工艺流程能够实现这种分离。但是，多年来，“普雷克斯”已成为最普遍采用和接受的工艺流程。“普雷克斯”流程包括：将辐照核燃料溶解在硝酸中，接着通过利用磷酸三丁酯与一种有机稀释剂的混合剂的溶剂萃取法分离铀、钚和裂变产物。

“普雷克斯”设施彼此的流程功能相似，包括：辐照燃料元件的去壳和（或）切割、燃料溶解、溶剂萃取和工艺液流的贮存。还可能有种种设备，用于：使硝酸铀酰热脱硝，把硝酸钚转化成氧化钚或金属钚，以及把裂变产物的废液处理成适合于长期贮存或处置的形式。但是，执行这些功能的设备的类型和结构在各个“普雷克斯”设施间可能不同，原因有几个，其中包括需要后处理的辐照核燃料的类型和数量、打算对回收材料的处理和设施设计时所考虑的安全和维修原则。

一个辐照燃料元件后处理厂包括通常直接接触和直接控制辐照燃料和主要核材料与裂变产物工艺液流的设备和部件。

可以通过采取的各种避免临界（例如通过几何形状）、辐射照射（例如通过屏蔽）和毒性危险（例如通过安全壳）的措施来确定这些过程，包括钚转换和钚金属生产的完整系统。

出口

只有按照备忘录的程序才能在此范围内进行这一整套重要物项的出口。根据备忘录第 6 段，政府保留对按功能定义的范围内其他物项适用备忘录程序的权利。

可以认为属于为辐照燃料元件后处理“专门设计或制造的设备”这一概念范围的设备项目包括：

3.1. 辐照燃料元件去壳设备和切割机

专门设计或制造为以上确定的后处理厂用来暴露或制备燃料组件、燃料棒束或棒中辐照核材料以便进行处理的远距离操作设备。

注释

这种设备能切、割、剪或以其他方式切开燃料包壳，使辐照核材料暴露以便进行处理，或对燃料进行制备以便进行处理。专门设计的切割机是最常用的，当然也可能采用先进设备，例如激光器、剥离机或其他技术。去壳涉及在辐照核燃料溶解前去除其包壳。

3.2. 溶解器

专门设计或制造供以上确定的后处理厂用于溶解辐照核燃料，并能承受热、腐蚀性强的液体以及能远距离装载、操作和维修的溶解槽或使用机械装置的溶解器。

注释

溶解器通常接收固体辐照核燃料。带有由包括锆、不锈钢或这些材料的合金在内的材料制成的包壳的核燃料，在装入溶解器之前，必须进行去壳和（或）进行剪或切割，以使酸能够到达燃料基体。辐照核燃料通常在硝酸等强无机酸中溶解，而任何未溶解的包壳则被去除。虽然某些设计特点（如小直径、环形或平板式容器）可用于确保临界安全，但它们不是必需的。可代之以使用管理控制，如一次换料量少或易裂变材料含量低。溶解槽和使用机械装置的溶解器通常由低碳不锈钢、钛或锆等材料或其他高质量材料制造。溶解器可包括用于去除包壳或包壳废物的系统以及用于控制和处理放射性废气的系统。这些溶解器可具有远程放置的特点，因为它们通常在厚屏蔽的后面进行装载、操作和维护。

3.3. 溶剂萃取器和溶剂萃取设备

专门设计或制造用于辐照燃料后处理厂的溶剂萃取器（例如填料塔或脉冲塔、混合澄清器或离心接触器）。溶剂萃取器必须能耐硝酸的腐蚀作用。溶剂萃取器通常由低碳不锈钢、钛、锆或其他优质材料，按极高标准（包括特种焊接和检查以及质量保证和质量控制技术）加工制造而成。

注释

溶剂萃取器既接受溶解器中出来的辐照燃料的溶液，又接受分离铀、钚和裂变产物的有机溶液。溶剂萃取设备通常设计来能满足严格的运行参数，例如很长的运行寿命，不需要维修或充分便于更换、操作和控制简便以及可适应工艺条件的各种变化。

3.4. 化学溶液保存或贮存容器

专门设计或制造为辐照燃料后处理厂用的保存或贮存容器。这种保存或贮存容器必须能耐硝酸的腐蚀作用。保存或贮存容器通常用低碳不锈钢、钛或锆或其他优质材料制造。可将保存或贮存容器设计成能远距离操作和维修，而且它们可具有下述控制核临界的特点：

- (1) 壁或内部结构至少有百分之二的硼当量；
- (2) 对于圆柱状容器来说，最大直径 175 毫米；或
- (3) 对于平板式或环形容器来说，最大宽度 75 毫米。

注释

溶剂萃取阶段产生三种主要的工艺液流。进一步处理所有这些液流所用的保存或贮存容器如下：

- (a) 用蒸发法使纯硝酸铀酰溶液浓缩，然后使其进到脱硝过程，并在此过程中转变成氧化铀。这种氧化物再次在核燃料循环中使用。
- (b) 通常用蒸发法浓缩强放射性裂变产物溶液，并以浓缩液形式贮存。随后可蒸发这种浓缩液并将其转变成适合于贮存或处置的形式。
- (c) 在将纯硝酸钚溶液转到下几个工艺步骤前先将其浓缩并贮存。尤其是，钚溶液的保存或贮存容器要设计得能避免由于这种液流浓度和形状的改变导致的临界问题。

3.5. 用于过程控制的中子测量系统

专门设计或制造供与辐照燃料元件后处理厂的自动化过程控制系统相结合和使用的中子测量系统。

注释

这些系统涉及能动和非能动中子测量和鉴别能力，目的是确定易裂变材料的数量和成分。整套系统由中子发生器、中子探测器、放大器和信号处理电路组成。

本条的范围不包括为核材料衡算和保障或与辐照燃料元件后处理厂自动化过程控制系统的结合和使用无关的任何其他应用设计的中子探测和测量仪器。

4. 核反应堆燃料元件制造厂以及专门为设计或制造的设备

按语

核燃料元件是由本附件 A 部分所述一种或几种源材料或特种可裂变材料制成的。对于最普通燃料类型的氧化物燃料而言，会有压制芯块、烧结、研磨和分级等设备。混合氧化物燃料在手套箱（或与其相当的密封容器）内进行操作直至燃料被密封到包壳中。在所有情况下，燃料被密封在适当的包壳内，这种包壳是设计成包容燃料的主要包壳，在反应堆运行期间提供适当的性能和安全。此外，在所有情况下必须对过程、程序和设备按极高标准进行准确控制，以便保证燃料具有可预测和安全的性能。

注释

认为属于为燃料元件制造厂“专门设计或制造”这句话所指范围内的设备项目包括：

- a) 通常直接接触、或直接加工或控制核材料生产流程的设备；
- b) 将核材料封入包壳中的设备；
- c) 检查包壳和密封的完整性的设备；
- d) 检查密封燃料最后处理的设备；或
- e) 用于装配反应堆燃料元件的设备。

这种设备或设备系统可包括，例如：

- 1) 为检查燃料芯块的最终尺寸和表面缺陷而专门设计或建造的全自动芯块检查站；
- 2) 为把端帽焊接到燃料元件细棒（或棒）上专门设计或制造的自动焊接机；
- 3) 为检查完成的燃料元件细棒（或元件棒）的完整性专门设计或建造的自动化试验和检查站；
- 4) 为制造核燃料包壳专门设计或制造的系统。

第 3 项中典型的设备包括：a) 燃料元件细棒（或元件棒）端帽焊缝 X 射线检查用设备，b) 加压燃料元件细棒（或元件棒）的氦检漏设备和 c) 对燃料元件细棒（或元件棒）作 γ 射线扫描以检查内部燃料芯块正确填充的设备。

5. 天然铀、贫化铀或特种可裂变材料同位素分离厂以及专门为其设计或制造的除分析仪器外的设备

按语

在很多情况下，铀同位素分离厂和设备与稳定同位素分离厂和设备有着密切联系。在特定情况下，第 5 节所列控制也相应地适用于拟进行稳定同位素分离的工厂和设备。对稳定同位素分离厂和设备进行的这些控制是对为“触发清单”所涵盖的特种可裂变材料的加工、使用或生产而专门设计或制造的工厂和设备进行控制的补充。第 5 节中关于稳定同位素使用的这些补充控制不适用于利用电磁同位素分离过程的设备。

第 5 节所述对控制同等适用而不论预定用途是铀同位素分离还是稳定同位素分离的过程是：气体离心法、气体扩散法、等离子体分离法和空气动力学法。

对一些过程而言，其与铀同位素分离的关系取决于将要分离的元素（稳定同位素）。这些过程是：基于激光的过程（如分子激光同位素分离和原子蒸气激光同位素分离）、化学交换和离子交换。因此，政府必须对这些过程逐一进行评价，以便相应地适用第 5 节中对稳定同位素使用的控制。

认为属于为铀同位素分离“专门设计或制造的（除分析仪器外）的设备”这一概念范围的设备项目包括：

5.1. 气体离心机和专门设计或制造用于气体离心机的组件和构件

按语

气体离心机通常由一个（几个）直径在 75 毫米和 650 毫米之间的薄壁圆筒组成。圆筒处在真空环境中并且以大约 300 米/秒或更高的线速度旋转，旋转时其中轴线保持垂直。为了达到高的转速，旋转构件的结构材料必须具有高的强度/密度比，而转筒组件因而及其单个构件必须按高精度公差来制造以便使不平衡减到最小。与其他离心机不同，为浓缩铀用的气体离心机的特点是：在转筒室中有一个（或几个）盘状转板和一个固定的管列用来供应和提取六氟化铀气体，其特点是至少有三个单独的通道，其中两个通道与从转筒轴向转筒室周边伸出的收集器相连。在真空环境中还有一些不转动的关键物项，它们虽然是专门设计的，但不难制造，也不是用独特的材料制造。不过，一个离心机设施需要大量的这种构件，因此，其数量能提供最终应用的重要迹象。

5.1.1. 转动部件

(a) 完整的转筒组件:

用本节注释中所述的一种或一种以上高强度/密度比的材料制造成的若干薄壁圆筒或一些相互连接的薄壁圆筒；如果是相互连接的，则圆筒通过以下 5.1.1.(c)节中所述的弹性波纹管或环连接。转筒（如果是最终形式的话）装有以下第 5.1.1.(d)和(e)节所述一个（或几个）内档板和端盖。但是完整的组件只能以部分组装形式交货。

(b) 转筒:

专门设计或制造的厚度为 12 毫米或更薄直径在 75 毫米和 650 毫米之间，用本节注释中所述一种或一种以上高强度/密度比材料制造成的薄壁圆筒。

(c) 环或波纹管:

专门设计或制造用于局部支承转筒管或把数个转筒管连接起来的构件。波纹管是壁厚 3 毫米或更薄，直径在 75 毫米和 650 毫米之间，用本节注释中所述一种或一种以上高强度/密度比材料制成的有褶短圆筒。

(d) 转盘:

专门设计或制造的直径在 75 毫米和 650 毫米之间，用本节注释中所述各种高强度/密度比材料之一制造成的安装在离心机转筒内的盘状构件，其作用是将排气室与主分离室隔开，在某些情况下帮助六氟化铀气体在转筒的主分离室中循环。

(e) 顶盖/底盖:

专门设计或制造的直径在 75 毫米和 650 毫米之间，用本节注释中所述各种高强度/密度比材料之一制造成的装在转筒管端部的盘状构件，这样就把六氟化铀包容在转筒管内，在有些情况下还作为一个被结合的部分支承、保持或容纳上轴承件（顶盖）或支持马达的旋转件和下轴承件（底盖）。

注释

离心机转动部件所用材料包括以下：

- (a) 极限抗拉强度为 1.95 吉帕或更高的马氏体钢；
- (b) 极限抗拉强度为 0.46 吉帕或更高的铝合金；
- (c) 适合于复合结构用的纤维材料，其比模量应为 3.18×10^6 米或更高，比极限抗拉强度应为 7.62×10^4 米或更高（“比模量”是用牛顿/平方米表示的杨氏模量除以用牛顿/立方米表示的比重；“比极限抗拉强度”是用牛顿/平方米表示的极限抗拉强度除以用牛顿/立方米表示的比重）。

5.1.2. 静态部件

(a) 磁悬浮轴承

1. 专门设计或制造的轴承组合件，由悬浮在充满阻尼介质箱中的一个环形磁铁组成。该箱要用耐六氟化铀的材料（见 5.2.节的注释）制造。该磁铁与装在 5.1.1.(e)节所述顶盖上的一个磁极片或另一个磁铁相组合。此磁铁可以是环形的，外径与内径的比小于或等于 1.6:1。它的初始磁导率可以是 0.15 亨/米或更高，或剩磁 98.5% 或更高，或产生的能量高于 80 千焦耳/立方米。除了具有通常的材料性质外，先决条件是磁轴对几何轴的偏离应限制在很小的公差范围（低于 0.1 毫米）或特别要求磁铁材料有均匀性。
2. 专门设计或制造供与气体离心机一起使用的主动磁轴承。

注释

这些轴承通常具有下述特点：

- 是为使以 600 赫兹或更高速度旋转的转筒保持居中而设计的，
- 与可靠的电源和（或）不间断电源单元相连，以便运行 1 小时以上。

(b) 轴承/阻尼器：

专门设计或制造的架在阻尼器上的具有枢轴/盖的轴承。枢轴通常是一种淬硬钢轴，一端是半球，而另一端能连在 5.1.1.(e)节所述底盖上。但是这种轴可附有一个动压轴承。盖是球形的，一面有一个半球形陷穴。这些构件通常是单独为阻尼器提供的。

(c) 分子泵：

专门设计或制造的内部有已加工或挤压的螺纹槽和已加工的腔的泵体。典型尺寸如下：内直径 75 毫米到 650 毫米，壁厚 10 毫米或更厚，长度等于或大于直径。刻槽的横截面是典型的矩形，槽深 2 毫米或更深。

(d) 电动机定子：

专门设计或制造的环形定子，用于在真空中频率为 600 或更高赫兹，功率为 40 或更高伏安条件下同步运行的高速多相交流磁滞（或磁阻）式电动机。定子可以由在典型厚度为 2.0 毫米或更薄一些的薄层组成的低损耗叠片铁芯上的多相绕组组成。

(e) 离心机壳/收集器:

专门设计或制造用来容纳气体离心机的转筒组件的部件。离心机壳由一个壁厚达 30 毫米的刚性圆筒组成，它带有经过精密机械加工的两个端面以便固定轴承和一个或多个便于安装的法兰盘。这两个经过机械加工的端面相互平行，并以不大于 0.05 的误差与圆筒轴垂直。离心机壳也可是一种格状结构以适应几个转筒组件。

(f) 收集器:

专门设计或制造的一些管件，它们用来借助皮托管作用（即利用一个例如扳弯径向配置的管的端部而形成的面迎转筒内环形气流的开口）从转筒内部提取六氟化铀气体，并且能与中心气体提取系统相连。

5.2. 为气体离心浓缩工厂专门设计或制造的辅助系统、设备和部件

按语

气体离心浓缩工厂用的辅助系统、设备和部件是向离心机供应六氟化铀，把单个离心机相互连接起来以组成级联(多级)从而逐渐提高浓缩度并且从离心机中提取六氟化铀“产品”和“尾料”所需工厂的各种系统，再加上驱动离心机或控制该工厂所需要的设备。

通常利用经加热的高压釜将六氟化铀从固体蒸发，气态形式的六氟化铀通过级联集管线路被分配到各个离心机。通过级联集管线路使从离心机流出的六氟化铀“产品”和“尾料”气流通到冷阱（在约 203K (-70°C) 下工作），气流在冷阱先冷凝，然后再送入适当的容器以便运输或贮存。由于一个浓缩工厂由排成级联式的好几千个离心机组成，所以级联的集管线路有好几公里长，含有好几千条焊缝而且管道布局大量重复。上述设备、部件和管道系统都是按非常高的真空和净度标准制造的。

注释

以下所列一些物项不是直接接触六氟化铀流程气体就是直接控制离心机和直接控制这种气体从离心机到离心机以及从级联到级联的通路。耐六氟化铀腐蚀的材料包括铜、铜合金、不锈钢、铝、氧化铝、铝合金、镍或含镍 60%以上的合金以及氟化的烃聚合物。

5.2.1. 供料系统/产品和尾料提取系统

为浓缩厂专门设计或制造的工艺系统或设备，由耐六氟化铀腐蚀的材料制造或用这种材料保护，包括：

- (a) 进料高压釜、加热炉或系统，用于使六氟化铀进入浓缩过程；
- (b) 凝华器、冷阱或泵，用于使六氟化铀离开浓缩过程以便随后在受热时转移；

- (c) 固化或液化器，用于通过压缩六氟化铀和把它转变成液态或固态，使六氟化铀离开浓缩过程；
- (d) “产品”或“尾料”器，用于把六氟化铀收集到容器中。

5.2.2. 机械集管系统

专门设计或制造用于在离心机级联中操作六氟化铀的管路系统和集管系统。管路网络通常是“三头”集管系统，每个离心机连接一个集管头。这样，在形式上有大量重复。所有的都用耐六氟化铀的材料（见本节注释）制成或加以保护并且按很高的真空和净度标准制造。

5.2.3. 特种截止阀和控制阀

- a) 专门设计或制造的作用于单台气体离心机中的供料、产品或尾料和六氟化铀气流的截止阀。
- b) 专门设计或制造的用于气体离心浓缩厂主系统或辅助系统的手动或自动波纹管密封阀、截止阀或控制阀，用耐六氟化铀腐蚀的材料制成或用这种材料进行保护，内径 10 毫米至 160 毫米。

注释

专门设计或制造的典型阀包括波纹管密封阀、速动封闭阀、速动阀和其他阀。

5.2.4. 六氟化铀质谱仪/离子源

专门设计或制造的质谱仪，这两种谱仪能从六氟化铀气流中“在线”取得样品，并且具有以下所有特点：

1. 能够测量 320 或更大原子质量单位的离子且分辨率高于 1/320；
2. 离子源用镍、含镍 60%（按重量）的镍铜合金或镍铬合金制成或以这些材料作为保护；
3. 电子轰击离子源；
4. 有一个适合于同位素分析的收集系统。

5.2.5. 频率变换器

为满足 5.1.2.(d) 中定义的电机定子的需要而专门设计或制造的频率变换器（又称变频器或变换器）或这类频率变换器的部件、构件和子配件。它们均具有下述所有特点：

1. 多相频率输出 600 或更高赫兹；
2. 高稳定性（频率控制优于 0.2%）。

5.3. 专门设计或制造用于气体扩散法浓缩的组件和部件

按语

用气体扩散法分离铀同位素时，主要的技术组件是一个特制的多孔气体扩散膜、用于冷却（经压缩过程所加热）气体的热交换器、密封阀和控制阀以及管道。由于气体扩散技术使用的是六氟化铀，所有的设备、管道和仪器仪表（与气体接触的）表面都必须用耐六氟化铀接触时能保持稳定的材料制成。一个气体扩散设施需要许多这样的组件，因此，其数量能提供最终用途的重要迹象。

5.3.1. 气体扩散膜和扩散膜材料

- (a) 专门设计或制造的由耐六氟化铀腐蚀的金属、聚合物或陶瓷材料制成的，很薄的多孔过滤膜，孔的大小为 10—100 纳米，膜厚 5 毫米或更小，对于管状膜而言，直径为 25 毫米或更小（见第 5.4. 节注释）。
- (b) 为制造这种过滤膜而专门制备的化合物或粉末。这类化合物和粉末包括镍或含镍 60% 或以上（按重量）的合金、氧化铝或纯度 99.9% 或以上（按重量）的耐六氟化铀的完全氟化的烃聚合物，颗粒尺寸低于 10 微米。颗粒尺寸高度均匀。这些都是专门为制造气体扩散膜而制备的。

5.3.2. 扩散室

专门设计或制造的密闭式容器，用于容纳气体扩散膜，由耐六氟化铀的材料制成或以其作为保护（见第 5.4. 节注释）。

5.3.3. 压缩机和鼓风机

专门设计或制造的压缩机或鼓风机。压缩机或鼓风机吸气能力为每分钟 1 立方米六氟化铀或更大，出口压力高达 500 千帕，并被设计成在六氟化铀环境中长期运行，以及这种压缩机和鼓风机的单独组件。这种压缩机和鼓风机的压力比为 10:1 或更小，用耐六氟化铀的材料制成或用其作为保护（见第 5.4. 节注释）。

5.3.4. 转动轴封

专门设计或制造的真空密封装置，有密封式进气口和出气口，用于密封把压缩机或鼓风机转子同传动马达连接起来的转动轴，以保证可靠的密封，防止空气渗入充满六氟化铀的压缩机或鼓风机的内腔。这种密封装置通常设计成将缓冲气体泄漏率限制到小于每分钟 1000 立方厘米。

5.3.5. 冷却六氟化铀的热交换器

专门设计或制造的，用耐六氟化铀的材料制成或以其作为保护的热交换器（见第 5.4. 节注释），在压差为 100 千帕下渗透压力变化率小于 10 帕/小时。

5.4. 专门设计或制造的用于气体扩散浓缩的辅助系统、设备和部件

按语

气体扩散浓缩工厂用的辅助系统、设备和部件，是向气体扩散组件供应六氟化铀，把单个组件相互联结组成级联（或多级）以便使浓缩度逐步增高并且从各个扩散级联中提取六氟化铀“产品”和“尾料”所需要的工厂系统。由于扩散级联的很高惯性，级联运行的任何中断，特别是停车，会导致严重后果。因此，在所有工艺系统中严格、持续地保持真空、自动防止事故、准确自动调节气流对气体扩散工厂是很重要的。所有这一切，使得该工厂需要装备大量特别的测量、调节和控制系统。

通常六氟化铀从置于高压釜内的圆筒中蒸发，以气态经级联集管管路通到进口。从出口流出的六氟化铀“产品”和“尾料”气流通过级联集管管路通到冷阱或压缩装置，六氟化铀气体在这里液化，然后再进到适当的容器以便运输或贮存。由于一个气体扩散浓缩工厂由排成级联式的无数个气体扩散组件组成，所以级联的集管管线有好几公里长，含有好几千条焊缝而且管道布局大量重复。上述设备、部件和管道系统都按非常高的真空和净度标准制造。

注释

以下所列物项不是直接接触六氟化铀流程气体就是直接控制级联中的气流。
耐六氟化铀腐蚀的材料包括铜、铜合金、不锈钢、铝、氧化铝、铝合金、镍或含镍 60%以上的合金以及氟化的烃聚合物。

5.4.1. 供料系统/产品和尾料提取系统

为浓缩厂专门设计或制造的工艺系统或设备，由耐六氟化铀腐蚀的材料制造或用这种材料保护，包括：

- (a) 进料高压釜、加热炉或系统，用于使六氟化铀进入浓缩过程；
- (b) 凝华器、冷阱或泵，用于使六氟化铀离开浓缩过程以便随后在受热时转移；
- (c) 固化或液化器，用于通过压缩六氟化铀和把它转变成液态或固态，使六氟化铀离开浓缩过程；
- (d) “产品”或“尾料”器，用于把六氟化铀收集到容器中。

5.4.2. 集管管路系统

专门设计或制造用于在气体扩散级联中操作六氟化铀的管路系统和集管系统。

注释

这种管路网络通常是“双头”集管系统，每个扩散单元连接一个集管头。

5.4.3. 真空系统

- (a) 专门设计或制造的真空歧管、真空集管和抽气能力为 5 立方米/分钟或以上的真空泵。
- (b) 专门设计的在含六氟化铀气氛中使用的，用耐六氟化铀腐蚀的材料制成或以其作为保护的真空泵（见本节注释）。这些泵可以是旋转式或正压式，可有排代式密封和碳氟化合物密封并且可以存在有特殊工作液体。

5.4.4. 特种关闭阀和控制阀

专门设计和制造的，由耐六氟化铀材料制成或作为保护，可手动或自动的波纹管密封阀、截止阀或控制阀（见本节注释）；用来安装在气体扩散浓缩工厂的主要和辅助系统中。

5.4.5. 六氟化铀质谱仪/离子源

专门设计或制造的质谱仪，这些谱仪能从六氟化铀气流中“在线”取得样品，并且具有以下所有特点：

1. 能够测量 320 或更大原子质量单位的离子且分辨率高于 1/320；
2. 离子源用镍、含镍 60% 或 60% 以上（按重量）的镍铜合金或镍铬合金制成或以这些材料作为保护；
3. 电子轰击离子源；
4. 有一个适合于同位素分析的收集器系统。

5.5. 专门设计或制造用于气动浓缩厂的系统、设备和部件

按语

在气动浓缩过程中，要压缩气态六氟化铀和轻气体（氢或氦）的混合气，然后使其通过分离元件。在这些元件中，通过在一个曲壁几何结构面上产生的高离心力，完成同位素分离。已经成功地开发了这种类型的两个过程：喷嘴分离过程和涡流管过程。就这两种过程而言，一个分离级的主要部件包括容纳专用分离元件（喷嘴或涡流管）的圆筒状容器、气体压缩机和用来移出压缩热的热交换器。一座气动浓缩工厂需要若干个这种分离级：因此其数量能提供最终用途的重要迹象。由于气动过程使用六氟化铀，所有设备、管线和仪器仪表中与这种气体接触的表面，都必须用同六氟化铀接触时能保持稳定的材料制成或作为保护。

注释

本节所列物项不是直接接触六氟化铀过程气体就是直接控制级联中的这种气流。所有与六氟化铀这种过程气体接触的表面，均需用耐六氟化铀材料制造或用耐六氟化铀材料保护。就本节有关气动浓缩物项而言，能耐六氟化铀腐蚀的材料包括：铜、铜合金、不锈钢、铝、氧化铝、铝合金、镍或含镍 60% 或 60%以上（按重量）的合金和氟化的烃聚合物。

5.5.1. 分离喷嘴

专门设计或制造的分离喷嘴及其组件。分离喷嘴由一些狭缝状、曲率半径小于 1 毫米的耐六氟化铀腐蚀的弯曲通道组成，喷嘴中有一刀口能将流过该喷嘴的气体分成两部分。

5.5.2. 涡流管

专门设计或制造的涡流管及其组件。涡流管呈圆筒形或锥形，用耐六氟化铀腐蚀材料制成或加以保护，并带有 1 个或多个切向进口。这些涡流管的一端或两端装有喷嘴型附件。

注释

供料气体在涡流管的一端切向进入涡流管，或通过一些旋流叶片，或从沿涡流管周边分布的若干个切向位置进入涡流管。

5.5.3. 压缩机和鼓风机

专门设计或制造的用耐六氟化铀/载体气（氢或氦）混合气腐蚀材料制成或加以保护的压缩机或鼓风机。

5.5.4. 转动轴封

专门设计或制造的带有密封式进气口和出气口的转动轴封，用作密封与以上第 5.5.3.段所述压缩机或鼓风机转子连接起来驱动马达的轴，以便保证可靠的密封，防止过程气体外漏或空气或密封气体内漏入充满六氟化铀/载气混合气的压缩机或鼓风机内腔。

5.5.5. 冷却气体用热交换器

专门设计或制造的用耐六氟化铀腐蚀材料制成或加以保护的热交换器。

5.5.6. 分离元件外壳

专门设计或制造的用耐六氟化铀腐蚀的材料制成或加以保护的用作容纳涡流管或分离喷嘴的分离元件外壳。

5.5.7. 供料系统/产品和尾料提取系统

为浓缩厂专门设计或制造的工艺系统或设备，由耐六氟化铀腐蚀的材料制造或用这种材料保护，包括：

- (a) 进料高压釜、加热炉或系统，用于使六氟化铀进入浓缩过程；
- (b) 凝华器（或冷阱），用于使六氟化铀离开浓缩过程以便随后在受热时转移；
- (c) 固化或液化器，用于通过压缩六氟化铀和把它转变成液态或固态，使六氟化铀离开浓缩过程；
- (d) “产品”或“尾料”器，用于把六氟化铀收集到容器中。

5.5.8. 集管管路系统

专门为操作气动级联中的六氟化铀设计或制造的用耐六氟化铀腐蚀材料制成或保护的集管管路系统。这种管路系统通常是“双头”集管系统，每级或每个级组连接一个集管头。

5.5.9. 真空系统和泵

- (a) 为在含六氟化铀气氛中工作而专门设计或制造的由若干真空歧管、真空集管和真空泵组成的真空系统，
- (b) 为在含六氟化铀气氛中工作而专门设计或制造的，用耐六氟化铀腐蚀的材料制成或保护的真空泵。这些泵也可用氟碳密封和特殊工作流体。

5.5.10. 特种截流阀和控制阀

为安装在气动浓缩工厂的主要和辅助系统而专门设计或制造的，用耐六氟化铀腐蚀材料制成或保护的，直径为 40 毫米或更大的可手动或自动的波纹管密封阀、截止阀或控制阀。

5.5.11. 六氟化铀质谱仪/离子源

专门设计或制造的质谱仪，其能从六氟化铀气流中“在线”取得样品，并且具有所有以下特点：

1. 能够测量 320 或更大原子质量单位的离子且分辨率高于 1/320；
2. 离子源用镍、含镍 60%或 60%以上（按重量）的镍铜合金或镍铬合金制成或以这些材料进行保护；
3. 电子轰击离子源；
4. 有一个适合于同位素分析的收集器系统。

5.5.12. 六氟化铀/载体气分离系统

为将六氟化铀与载体气（氢或氦）分离开来而专门设计或制造的过程系统。

注释

这些系统是为将载体气中的六氟化铀含量降至百万分之一或更低而设计的，并可含有下述设备：

- (a) 能以 153K (-120°C) 或更低温度工作的低温热交换器和低温分离器；
- (b) 能以 153K (-120°C) 或更低温度工作的低温致冷设备；
- (c) 用于将六氟化铀与载体气分离开来的分离喷嘴或涡流管设备；或
- (d) 能冻结六氟化铀的六氟化铀冷阱。

5.6. 专门设计或制造用于化学交换或离子交换浓缩工厂的系统、设备和部件

按语

铀的几种同位素在质量上的微小差异，能引起化学反应平衡的小的变化。这可用来作同位素分离的基础。已经开发成功两种工艺过程：液-液化学交换过程和固-液离子交换过程。

在液-液化学交换过程中，两种不混溶的液相（水相和有机相）作逆流接触，结果给出数千分离级的级联效果。水相由含氯化铀的盐酸溶液组成；有机相由载氯化铀的萃取剂的有机溶剂组成。分离级联中使用的接触器可以是液-液交换柱（例如带有筛板的脉冲柱），或是液体离心接触器。在分离级联的两端要求实现化学转化（氧化和还原）以保证各端的回流要求。一个重要的设计问题是避免这些过程物流被某些金属离子沾污。所以，一般使用塑料的、衬塑料的（包括用氟碳聚合物）和（或）衬玻璃的柱和管线。

在固-液离子交换过程中，浓缩是由铀在一种特制的作用很快的离子交换树脂或吸附剂上的吸附/解吸完成的。使铀的盐酸溶液和其他化学试剂，从载有吸附剂填充床的圆筒形浓缩柱中通过。就一个连续过程而言，需要有一个回流系统，以便把从吸附剂上解吸下来的铀返回到液流中，这样便可收集“产品”和“尾料”。这是通过使用适宜的还原/氧化化学试剂来完成的。这些试剂可在单独的外部的系统中完全再生，并可在同位素分离柱内部分地再生。由于在这种工艺过程中有热的浓盐酸溶液存在，使用的设备应该用专门的耐腐材料制作或保护。

5.6.1. 液-液交换柱（化学交换）

为使用化学交换过程的铀浓缩工厂专门设计或制造的，有机械动力输入的逆流液-液交换柱。为了耐浓盐酸溶液的腐蚀，这些交换柱及其内部构件一般用适宜的塑料（例如氟化的烃聚合物）或玻璃制作或保护。交换柱的级停留时间一般被设计为 30 秒或更短。

5.6.2. 液-液离心接触器（化学交换）

为使用化学交换过程的铀浓缩工厂而专门设计或制造的液-液离心接触器。此类接触器利用转动来达到有机相与水相的分散，然后借助离心力来分离开这两相。为了能耐浓盐酸溶液的腐蚀，这些接触器一般用适当的塑料（例如氟化的烃聚合物）来制作或保护，或衬以玻璃。离心接触器的级停留时间被设计得很短（30秒或更短）。

5.6.3. 铀还原系统和设备（化学交换）

- (a) 为使用化学交换过程的铀浓缩工厂专门设计或制造的，用来将铀从一种价态还原为另一种价态的电化学还原槽。与过程溶液接触的这种槽的材料必须能耐浓盐酸溶液腐蚀。

注释

这种槽的阴极室必须设计成能防止铀被再氧化到较高的价态。为了把铀保持在阴极室中，这种槽可有一个由特种阳离子交换材料制成的抗渗的隔膜。阴极一般由石墨之类适宜的固态导体组成。

- (b) 装在级联的产品端为将有机相流中的四价铀移出、调节酸浓度和向电化学还原槽供料而专门设计或制造的系统。

注释

这些系统由以下设备组成：将有机相流中的四价铀反萃取到水溶液中的溶剂萃取设备，完成溶液 pH 值调节和控制的蒸发设备和（或）其他设备，以及向电化学还原槽供料的泵或其他输送装置。一个重要设计问题是避免水相流被某些种类的金属离子沾污。因此，对该系统那些接触这种过程物流的部分，要用适当的材料（例如玻璃、碳氟聚合物、聚苯硫酸酯、聚醚砜和用树脂浸过的石墨）制成或保护的设备来构成。

5.6.4. 供料准备系统（化学交换）

专门设计或制造的，用来为化学交换铀同位素分离工厂生产高纯氯化铀供料溶液的系统。

注释

这些系统由进行纯化所需的溶解设备、溶剂萃取设备和（或）离子交换设备，以及用来将六价铀或四价铀还原为三价铀的电解槽组成。这些系统产生只含百万分之几个铬、铁、钒、钼和其他两价或价态更高的阳离子金属杂质的氯化铀溶液。处理高纯三价铀的系统的若干部分的建造材料包括玻璃、氟化的烃聚合物、聚苯硫酸酯或聚醚砜塑料衬里的石墨和用树脂浸过的石墨。

5.6.5. 铀氧化系统（化学交换）

专门设计或制造用于将三价铀氧化为四价铀以便返回化学交换浓缩过程的铀同位素分离级联的系统。

注释

这些系统可含有诸如下述设备：

- (a) 使氯气和氧气与来自同位素分离设备的水相流相接触的设备以及将所得四价铀萃入由级联的产品端返回的已被反萃取过的有机相的设备，
- (b) 使水与盐酸分离开来，以便可使水和加浓了的盐酸在适当位置被重新引入工艺过程的设备。

5.6.6. 快速反应离子交换树脂/吸附剂（离子交换）

为以离子交换过程进行铀浓缩而专门设计或制备的快速反应离子交换树脂或吸附剂包括：多孔大网络树脂，和（或）薄膜结构（在这些结构中，活性化学交换基团仅限于非活性多孔支持结构表面的一个涂层），以及处于包括颗粒或纤维在内的任何适宜形式的其他复合结构。这些离子交换树脂/吸附剂有 0.2 毫米或更小的直径，而且在化学性质上必须能耐浓盐酸溶液腐蚀，在物理性质上必须有足够的强度因而在交换柱中不被降解。这些树脂/吸附剂是专门为实现很快的铀同位素交换动力学过程（低于 10 秒的交换速率减半期）而设计的，并且能在 373K（100°C）至 473K（200°C）的温度范围内操作。

5.6.7. 离子交换柱（离子交换）

为以离子交换过程进行铀浓缩而专门设计或制造的用于容纳和支撑离子交换树脂/吸附剂填充床层的直径大于 1000 毫米的圆筒状柱。这些柱一般用耐浓盐酸溶液腐蚀的材料（例如钛或碳氟塑料）制成或保护，并能在 373K（100°C）至 473K（200°C）的温度范围内和高于 0.7 兆帕的压力下工作。

5.6.8. 离子交换回流系统（离子交换）

- (a) 专门设计或制造的用于使离子交换铀浓缩级联中所用化学还原剂再生的化学或电化学还原系统。
- (b) 专门设计或制造的用于使离子交换铀浓缩级联中所用化学氧化剂（一种或几种）再生的化学或电化学氧化系统。

注释

离子交换浓缩过程可使用例如三价钛作为还原阳离子，在这种情况下，所用还原系统将通过还原四价钛使三价钛再生。

离子交换浓缩过程可使用例如三价铁作为氧化剂，在这种情况下，所用氧化系统将通过氧化二价铁来使三价铁再生。

5.7. 专门设计或制造用于以激光为基础的浓缩工厂的系统、设备和部件

按语

目前利用激光的浓缩过程的系统有两类：一类是过程介质为原子铀蒸气的系统，另一类是过程介质为铀化合物的蒸气（有时与另一种气体或几种气体混合在一起）的系统。这样一些过程的通常名称包括：

- 第一类 — 原子蒸气激光同位素分离；
- 第二类 — 分子激光同位素分离包括同位素选择性激光活化化学反应。

用于激光浓缩工厂的系统、设备和部件包括：

- (a) 铀金属蒸气供料装置（用于选择性光电离）或铀的化合物蒸气供料装置（用于选择性光离解或选择性激发/活化）；
- (b) 第一类中作为“产品”和“尾料”的浓缩的铀金属和贫化的铀金属收集装置，和第二类中作为“产品”和“尾料”的浓缩铀和贫化铀化合物的收集装置；
- (c) 用于选择性地激发铀-235 的激光过程系统；
- (d) 供料准备设备和产品转化设备。鉴于铀原子和铀化合物能谱的复杂性，可能需要同现有激光和激光光学技术中的任何一种联合使用。

注释

本节所列的许多物项将直接接触铀金属蒸气、液态金属铀，或由六氟化铀或六氟化铀和其他气体的混合物组成的过程气体。所有与铀或六氟化铀直接接触的表面，都全部地由耐腐蚀材料制造或保护。就有关基于激光的浓缩的物项而言，耐铀金属或铀合金蒸气或液体的腐蚀的材料包括：氧化钇涂敷石墨和钽；耐六氟化铀腐蚀的材料包括：铜、铜合金、不锈钢、铝、氧化铝、铝合金、镍或镍含量不低于 60%（按重量）的合金和氟化的烃聚合物。

5.7.1. 铀蒸发系统（原子蒸气法）

专门设计或制造的用于激光浓缩的铀金属蒸发系统。

注释

这些系统可以含有电子束枪，设计用来使供到靶上的功率（1 千瓦或更大）足以按激光浓缩功能所要求的速率产生铀金属蒸气。

5.7.2. 液态或蒸气铀金属处理系统和组件（原子蒸气法）

专门设计或制造用于处理激光浓缩所用熔融铀、熔融铀合金或铀金属蒸气的系统，或为这些系统专门设计或制造的部件。

注释

液态铀金属处理系统可以由一些坩埚及其冷却设备组成。这种系统的坩埚和其他接触熔融铀、熔融铀合金或铀金属蒸气的部分，要用有适当的耐腐蚀和耐高温性能的材料制成或保护。适当的材料可以包括钽、氧化钇涂敷石墨、用其他稀土氧化物或其混合物涂敷的石墨。

5.7.3. 铀金属“产品”和“尾料”收集器组件（原子蒸气法）

专门设计或制造用于收集液态或固态铀金属的“产品”和“尾料”收集器组件。

注释

这些组件的部件由耐铀金属蒸气或液体的高温和腐蚀性的材料（例如氧化钇涂敷石墨或钽）制成或保护。这类部件可包括用于磁的、静电的或其他分离方法的管、阀、管接头、“出料槽”、进料管、热交换器和收集板。

5.7.4. 分离器组件外壳（原子蒸气法）

专门设计或制造的圆筒状或矩形容器，用于容纳铀金属蒸气源、电子束枪，及“产品”与“尾料”收集器。

注释

这些外壳有多种样式的开口，用于电源电缆、供水管、激光束窗、真空泵接头和仪器诊断和监测。这些开口均设有开闭装置，以便整修内部的部件。

5.7.5. 超声膨胀喷嘴（分子法）

专门设计或制造的超声膨胀喷嘴，用于冷却六氟化铀与载体气的混合气至 150K (-123°C) 或更低的温度。这种喷嘴耐六氟化铀腐蚀。

5.7.6. “产品”或“尾料”收集器（分子法）

专门设计或制造的用于在激光照射后收集铀产品材料或铀尾料材料的部件或设备。

注释

作为分子激光同位素分离的一个例子，产品收集器的作用是收集浓缩五氟化铀固态材料。这种收集器可以是过滤式、冲击式或旋流式收集器，或其组合；并且须耐五氟化铀/六氟化铀环境的腐蚀。

5.7.7. 六氟化铀/载体气压缩机（分子法）

为在六氟化铀环境中长期操作而专门设计或制造的六氟化铀/载体气混合气压缩机。这些压缩机中与过程气体接触的部件用耐六氟化铀腐蚀的材料制成或保护。

5.7.8. 转动轴封（分子法）

专门设计或制造的有密封的进气口和出气口的转动轴封，用于密封把压缩机转子与驱动马达连接起来的轴，以保证可靠的密封，防止过程气体外漏，或空气或密封气体漏入充满六氟化铀/载体气混合气的压缩机内腔。

5.7.9. 氟化系统（分子法）

专门设计或制造的用于将五氟化铀（固体）氟化为六氟化铀（气体）的系统。

注释

这些系统是为将所收集的五氟化铀粉末氟化为六氟化铀而设计的。其六氟化铀随后将被收集于产品容器中，或作为进料被转送作进一步浓缩。在一种方案中，这种氟化反应可在同位素分离系统内部完成，以便一离开“产品”收集器便反应和回收。在另一种方案中，五氟化铀粉末将被从“产品”收集器中移出/转送到一个适当的反应容器（例如流化床反应器、螺旋反应器或火焰塔式反应器）中进行氟化。在这两种方案中，都使用氟气（或其他适宜的氟化剂）贮存和转送设备，以及六氟化铀收集和转送设备。

5.7.10. 六氟化铀质谱仪/离子源（分子法）

专门设计或制造的质谱仪，这些质谱仪能从六氟化铀气流中“在线”取得样品，并且有以下所有特点：

1. 能够测量 320 或更大原子质量单位的离子且分辨率高于 1/320；
2. 离子源用镍、含镍 60% 或 60% 以上（按重量）的镍铜合金或镍铬合金制成或以这些材料作为保护；
3. 电子轰击离子源；
4. 有一个适合于同位素分析的收集器系统。

5.7.11. 进料系统/产品和尾料提取系统（分子法）

为浓缩厂专门设计或制造的工艺系统或设备，由耐六氟化铀腐蚀的材料制造或用这种材料保护，包括：

- (a) 进料高压釜、加热炉或系统，用于使六氟化铀进入浓缩过程；
- (b) 凝华器（或冷阱），用于使六氟化铀离开浓缩过程以便随后在受热时转移；
- (c) 固化或液化器，用来通过压缩六氟化铀和把它转变成液态或固态，使六氟化铀离开浓缩过程；
- (d) “产品”或“尾料”器，用于把六氟化铀收集到容器中。

5.7.12. 六氟化铀/载体气分离系统（分子法）

为将六氟化铀从载体气中分离出来专门设计或制造的工艺系统。

注释

这类系统可装有设备例如：

- (a) 低温热交换器或低温分离器，能承受 153K (-120°C) 或更低的温度；
- (b) 低温冷冻器，能承受 153K (-120°C) 或更低的温度；
- (c) 能冻结六氟化铀的六氟化铀冷阱。

载气体可为氮、氩或其他气体。

5.7.13. 激光系统

为铀同位素分离专门设计或制造的激光器或激光系统。

注释

激光系统一般由用于管理一个或多个激光束和向同位素分离室发射激光束的光学和电子部件组成。原子蒸气法使用的激光系统通常由以另一种类型的激光器（如铜蒸气激光器或某些固态激光器）泵浦的可调染料激光器组成。这两种方法使用的激光器或激光系统都需要谱频稳定以便能够长时间地工作。

以激光为基础的浓缩过程中的激光器和激光部件包括如下：

下述激光器、激光放大器和振荡器：

- a. 具有以下两种特性的铜蒸气激光器：
 - 1. 工作波长在 500 纳米至 600 纳米之间；和
 - 2. 平均功率为 30 瓦或更大；
- b. 具有以下两种特性的氩离子激光器：
 - 1. 工作波长在 400 纳米至 515 纳米之间；和
 - 2. 平均输出功率大于 40 瓦；
- c. 下述掺杂钕（而不是玻璃）的激光器，具有在 1000 纳米至 1100 纳米的输出波长，而且具有下列任一特性：
 - 1. 采用脉冲激发和 Q-开关，脉冲宽度等于或大于 1 纳秒并具有下述任一特性：
 - a. 单横向模式输出，平均输出功率超过 40 瓦；或
 - b. 多横向模式输出，平均输出功率超过 50 瓦；
或

2. 倍频后，输出波长在 500 纳米至 550 纳米之间，平均输出功率超过 40 瓦；
- d. 具有以下所有特性的可调脉冲单模式染料振荡器：
 1. 工作波长在 300 纳米至 800 纳米之间；
 2. 平均输出功率超过 1 瓦；
 3. 重复率超过 1 千赫兹；和
 4. 脉冲宽度小于 100 纳秒；
- e. 具有以下所有特性的可调脉冲染料激光放大器和振荡器：
 1. 工作波长在 300 纳米至 800 纳米之间；
 2. 平均输出功率超过 30 瓦；
 3. 重复率超过 1 千赫兹；和
 4. 脉冲宽度小于 100 纳秒；

说明： 3.A.2.e.项不控制单模式振荡器。
- f. 具有以下所有特性的紫翠玉激光器：
 1. 工作波长在 720 纳米至 800 纳米之间；
 2. 带宽为 0.005 纳米或更小；
 3. 重复率超过 125 赫兹；和
 4. 平均输出功率超过 30 瓦；
- g. 具有以下所有特性的脉冲二氧化碳激光器：
 1. 工作波长在 9000 纳米至 11 000 纳米之间；
 2. 重复率超过 250 赫兹；
 3. 平均功率输出超过 500 瓦；和
 4. 脉冲宽度小于 200 纳秒；

说明： g. 项不控制切割和焊接等应用中所用更高功率（通常为 1 千瓦至 5 千瓦）工业用二氧化碳激光器，因为这类激光器采用的是连续波或是脉冲宽度超过 200 纳秒的脉冲。
- h. 具有以下所有特性的脉冲激发物激光器（氟化氩、氯化氩和氟化氪）：
 1. 工作波长在 240 纳米至 360 纳米之间；
 2. 重复率超过 250 赫兹；和
 3. 平均输出功率超过 500 瓦；
- i. 仲氢喇曼移相器，工作时的输出波长为 16 微米，重复率超过 250 赫兹。

- j. 具有以下所有特性的脉冲一氧化碳激光器：
1. 工作波长在 5000 纳米至 6000 纳米之间；
 2. 重复率超过 250 赫兹；
 3. 平均输出功率超过 200 瓦；和
 4. 脉冲宽度小于 200 纳秒。

说明： j. 项不控制切割和焊接等应用中所用更高功率（通常为 1 千瓦至 5 千瓦）工业用一氧化碳激光器，因为这类激光器采用的是连续波或是脉冲宽度超过 200 纳秒的脉冲。

5.8. 专门设计或制造的用于等离子体分离浓缩厂的系统、设备和部件

按语

在等离子体分离过程中，铀离子等离子体通过一个调到铀-235 离子共振频率的电场，这样铀离子优先吸收能量并增大它们螺旋状轨道的直径。具有大直径径迹的离子被捕集从而产生铀-235 被浓集的产品。由电离的铀蒸气组成的等离子体被约束在具有由超导磁体产生的高强度磁场的真空室内。这个过程的主要技术系统包括铀等离子体发生系统，带有超导磁体的分离器组件和用于搜集“产品”和“尾料”的金属移出系统。

5.8.1. 微波动力源和天线

为产生或加速离子专门设计或制造的微波动力源和天线，具有以下特性：频率高于 30 千兆赫兹，和用于产生离子的平均功率输出大于 50 千瓦。

5.8.2. 离子激发蛇形管

专门设计或制造的射频离子激发蛇形管，用于高于 100 千赫兹的频率并能够输送的平均功率高于 40 千瓦。

5.8.3. 铀等离子体发生系统

为产生供等离子体分离厂使用的铀等离子体专门设计或制造的系统。

5.8.4. 铀金属“产品”和“尾料”收集器组件

专门设计或制造的用于固态铀金属的“产品”和“尾料”收集器组件。这类收集器组件由抗热和抗铀金属蒸汽腐蚀的材料构成或由这类材料作防护层，例如有钇涂层的石墨或钽。

5.8.5. 分离器组件外壳

专门设计或制造的圆筒形容器，供等离子体分离浓缩厂用来容纳铀等离子体源、射频驱动蛇形管及“产品”和“尾料”收集器。

注释

这种外壳有多种形式的开口，用于供电装置、扩散泵接头及仪器仪表诊断和监测。这些开口设有开闭装置，以便整修内部部件；它们由适当的非磁性材料例如不锈钢构成。

5.9. 专门设计或制造的用于电离浓缩厂的系统、设备和部件

按语

在电磁过程中，由一种盐原料（典型的是四氯化铀）离子化产生的金属铀离子被加速并通过一个能使不同同位素离子流经不同径迹的磁场。电磁同位素分离器的主要部件包括：同位素离子束分散/分离用的磁场、离子源及其加速系统和收集经分离的离子的系统。这个过程的辅助系统包括磁体供电系统、离子源高压供电系统、真空系统以及产品回收及部件的清洁/再循环用多种化学处理系统。

5.9.1. 电磁同位素分离器

为分离铀同位素专门设计或制造的电磁同位素分离器及其设备和部件包括：

(a) 离子源

专门设计或制造的一种或多种铀离子源由蒸汽源、电离剂和射束加速器组成，用石墨、不锈钢或铜等适当材料建造，能提供总强度为 50 毫安或更高的离子束流。

(b) 离子收集器

收集器板极由专门为收集浓缩和贫化铀离子束而设计或制造的两个或多个槽和容器组成，用石墨或不锈钢一类的适当材料建造。

(c) 真空外壳

为铀电磁分离器专门设计或制造的真空外壳，用不锈钢一类的非磁性适当材料建造，设计在 0.1 帕或以下的压力下运行。

注释

外壳专门设计成装有离子源、收集器板极和水冷却管路，并有用于扩散泵连接结构和可用来移出和重新安装这些部件的开闭结构。

(d) 磁极块

专门设计或制造的磁极块，直径大于 2 米，用来在电磁同位素分离器内维持恒定磁场并在毗连分离器之间传输磁场。

5.9.2. 高压电源

为离子源专门设计或制造的高压电源，具有以下所有特点：能连续工作，输出电压为 2 万伏或更高，输出电流为 1 安或更高，电压稳定性在 8 小时内高于 0.01%。

5.9.3. 磁体电源

专门设计或制造的高功率直流磁体电源，具有以下所有特点：

1. 能在 100 伏或更高的电压下连续产生 500 安或更高的电流输出；
2. 电流或电压调节率在 8 小时内高于 0.01%。

6. 生产或浓缩重水、氘和氘化物的工厂以及专门为设计或制造的设备 按语

重水可以通过多种方法生产。然而只有两种方法已证明具有商业意义：水-硫化氢交换法和氨-氢交换法。

水-硫化氢交换方法是基于在一系列塔内（通过顶部冷和底部热的方式操作）水和硫化氢之间氢与氘交换的一种方法。在此过程中，水向塔底流动，而硫化氢气体从塔底向塔顶循环。使用一系列多孔塔板促进硫化氢气体和水之间的混合。在低温下氘向水中迁移，而在高温下氘向硫化氢中迁移。氘被浓缩了的硫化氢气体或水从第一级塔的热段和冷段的接合处排出，并且在下一级塔中重复这一过程。最后一级的产品（氘浓缩至高达 30%（按重量）的水）送入一个蒸馏单元以制备反应堆级的重水（即 99.75%（按重量）的氧化氘）。

氨-氢交换法可以在催化剂存在下通过同液态氨的接触从合成气中提取氘。合成气被送进交换塔，而后送至氨转换器。在交换塔内气体从塔底向塔顶流动，而液氨从塔顶向塔底流动。氘从合成气的氢中洗涤下来并在液氨中浓集。液氨然后流入塔底部的氨裂化器，而气体流入塔顶部的氨转换器。在以后的各级中得到进一步浓缩，最后通过蒸馏生产出反应堆级重水。合成气进料可由氨厂提供，而这个氨厂也可以结合氨-氢交换法重水厂一起建造。氨-氢交换法也可以用普通水作为氘的供料源。

利用水-硫化氢交换法或氨-氢交换法生产重水的工厂所用的许多关键设备项目是与化学工业和石油工业的若干生产工序所用设备相同的。对于利用水-硫化氢交换方法的小厂来说尤其如此。然而，这种设备项目很少有“现货”供应。水-硫化氢交换法和氨-氢交换法要求在高压下处理大量易燃、有腐蚀性和有毒的流体。因此，在制定使用这些方法的工厂和设备所用的设计和运行标准时，要求认真注意材料的选择和材料的规格，以保证在长期服务中有高度的安全性和可靠性。规模的选择主要取决于经济性和需要。因而，大多数设备项目将按照用户顾主的要求制造。

最后，应当指出，对水-硫化氢交换法和氨-氢交换法而言，那些单独地看并非专门设计或制造用于重水生产的设备项目可以组装成专门设计或制造用于生产重水的系统。氨-氢交换法所用的催化剂生产系统和在上述两方法中将重水最终加浓至反应堆级所用的水蒸馏系统就是此类系统的实例。

专门设计或制造用于利用水-硫化氢交换法或氨-氢交换法生产重水的设备项目包括如下：

6.1. 水-硫化氢交换塔

专门设计或制造用于利用水-硫化氢交换法生产重水的交换塔。塔直径 1.5 米或更大，能够在大于或等于 2 兆帕压力下运行。

6.2. 鼓风机和压缩机

专门为利用水-硫化氢交换法生产重水而设计或制造的用于循环硫化氢气体（即含 70%以上（按重量）的硫化氢气体）的单级、低压头（即 0.2 兆帕）离心式鼓风机或压缩机。这些鼓风机或压缩机的气体通过能力大于或等于 56 立方米/秒，能在大于或等于 1.8 兆帕的吸入压力下运行，并有对湿硫化氢介质的密封设计。

6.3. 氨-氢交换塔

专门设计或制造用于利用氨-氢交换法生产重水的氨-氢交换塔。该塔高度大于或等于 35 米，直径 1.5 米至 2.5 米，能够在大于 15 兆帕压力下运行。这些塔至少都有一个用法兰联结的轴向孔，其直径与交换塔筒体部分直径相等，通过此孔可装入或拆除塔内构件。

6.4. 塔内构件和多级泵

专门为利用氨-氢交换法生产重水而设计或制造的塔内构件和多级泵。塔内构件包括专门设计的促进气/液充分接触的多级接触装置。

多级泵包括专门设计的用来将一个接触级内的液氨向其他级塔循环的水下泵。

6.5. 氨裂化器

专门设计或制造的用于利用氨-氢交换法生产重水的氨裂化器。该装置能在大于或等于 3 兆帕的压力下运行。

6.6. 红外吸收分析器

能在氘浓度等于或高于 90%（按重量）的情况下“在线”分析氢/氘比的红外吸收分析器。

6.7. 催化燃烧器

专门设计或制造的用于利用氨-氢交换法生产重水时将浓缩氘气转化成重水的催化燃烧器。

6.8. 整个重水提浓系统或其蒸馏柱

为将重水提浓到反应堆级氘浓度专门设计或制造的整个重水提浓系统或其蒸馏柱。

注释

这类系统是为用浓度较低的重水原料生产反应堆级重水（即典型地含 99.75%（按重量）的氧化氘）而专门设计和制造的。这些系统通常采用水蒸馏的办法从轻水中分离重水。

6.9. 氨合成转化器或合成器

专门设计或制造用于利用氨-氢交换法生产重水的氨合成转化器或合成器。

注释

这些转化器或合成器从氨/氢高压交换塔获得合成气体（氮和氢），而合成氨则返回到交换塔里。

7. 分别按照第 4 和第 5 节的规定可用于制造燃料元件和铀同位素分离的铀和钚的转化厂以及专门为设计或制造的设备

出口

在此范围内的整套大型物项的出口只能根据备忘录的程序来进行。在此范围内的所有工厂、系统和专门设计或制造的设备均可用于加工、生产或使用特种可裂变材料。

7.1. 铀转化厂以及专门为设计或制造的设备

按语

铀转化厂和系统可以对铀进行一种或几种转化使其从一种化学状态转变为另一种化学状态，包括：从三氧化铀到二氧化铀的转化；从铀的氧化物到四氟化铀或六氟化铀的转化；从四氟化铀到六氟化铀的转化；从六氟化铀到四氟化铀的转化；四氟化铀到金属铀的转化，和从铀的氟化物到二氧化铀的转化。铀转化工厂所用许多关键设备物项与化学加工工业的若干生产工序所用设备相同。例如，这些过程中使用的各类设备可以包括：加热炉、回转炉、流化床反应器、火焰塔式反应器、液体离心机、蒸馏塔和液-液萃取塔。不过，这些物项中很少有“现货”供应，大部分将须按用户要求和规格制造。在某些情况下，为了适应所处理的一些化学品（氟氢酸、氟、三氟化氯和各种铀的氟化物）的腐蚀性质，需要作专门的设计和建造考虑。最后应该指出，在所有铀转化过程中，那些单独地看不是为铀转化专门设计或制造的设备物项，可被组装成专门为铀转化而设计或制造的系统。

7.1.1. 为将三氧化铀转化为六氟化铀而专门设计或制造的系统

注释

从三氧化铀到六氟化铀的转化可以直接通过氟化实现。该过程需要一个氟源或三氟化氯源。

7.1.2. 为将三氧化铀转化为二氧化铀而专门设计或制造的系统

注释

从三氧化铀到二氧化铀的转化，可以用裂解的氨或氢还原三氧化铀来实现。

7.1.3. 为将二氧化铀转化为四氟化铀而专门设计或制造的系统

注释

从二氧化铀到四氟化铀的转化，可以用气态氟化氢在 573—773K（300—500°C）与二氧化铀反应来实现。

7.1.4. 为将四氟化铀转化为六氟化铀而专门设计或制造的系统

注释

从四氟化铀到六氟化铀的转化，可以用氟气在塔式反应器中与四氟化铀发生放热反应来实现。使流出气体通过一个冷却到 267K (-10°C) 的冷阱把热的流出气体中的六氟化铀冷凝下来。该过程需要一个气态氟源。

7.1.5. 为将四氟化铀转化为金属铀而专门设计或制造的系统

注释

从四氟化铀到金属铀的转化，可用镁（大批量）或钙（小批量）还原四氟化铀来实现。还原反应一般在高于铀熔点 1403K (1130°C) 的温度下进行。

7.1.6. 为将六氟化铀转化为二氧化铀而专门设计或制造的系统

注释

从六氟化铀到二氧化铀的转化，可用三种方法来实现。在第一种方法中，用氢气和水蒸气将六氟化铀还原并水解为二氧化铀。在第二种方法中，通过溶解在水中而将六氟化铀水解，然后加入氨沉淀出重铀酸铵，接着可在 1093K (820°C) 用氢气将重铀酸铵还原为二氧化铀。在第三种方法中，将气态六氟化铀、二氧化碳和三氯化氮通入水中，结果沉淀出碳酸铀酰铵。在 773—873K (500—600°C)，碳酸铀酰铵与水蒸气和氢气发生反应，生成二氧化铀。

从六氟化铀到二氧化铀的转化，通常是燃料制造厂的第一道工序。

7.1.7. 为将六氟化铀转化为四氟化铀而专门设计或制造的系统

注释

从六氟化铀到四氟化铀的转化，是用氢还原实现的。

7.1.8. 为将二氧化铀转化为四氯碳酸铀酰而专门设计或制造的系统

注释

可用以下两种方案中的任意一种使二氧化铀转化为四氯碳酸铀酰。第一种方法是，使二氧化铀与四氯化碳在大约 673K (400°C) 下进行反应。第二种方法是，使二氧化铀在约 973K (700°C) 下并在碳黑 (CAS 1333-86-4)、一氧化碳和氯存在下反应以产生四氯碳酸铀酰。

7.2. 钚转化厂以及专门为设计或制造的设备

按语

钚转化厂和系统可以对钚进行一种或几种转化使其从一种化学状态转变为另一种化学状态，包括：从硝酸钚到二氧化钚的转化；从二氧化钚到四氟化钚的转化和四氟化钚到金属钚的转化。钚转化工厂通常与后处理设施有关，但也可能与钚燃料制造设施有关。钚转化厂所用许多关键设备物项与化学加工工业的若干生产工序所用设备相同。例如，这些过程中使用的各类设备可以包括：加热炉、回转炉、流化床反应器、火焰塔式反应器、液体离心机、蒸馏塔和液-液萃取塔。也有可能需要热室、手套箱和远距离操纵器。不过，这些物项中很少有“现货”供应，大部分将须按用户要求和规格制造。在设计时要特别注意与钚有关的特种放射性、毒性和临界危险。在某些情况下，为了适应所处理的一些化学品（如氟氢酸）的腐蚀性质，需要作专门的设计和建造考虑。最后应该指出，在所有钚转化过程中，那些单独地看不是为钚转化专门设计或制造的设备物项，可被组装成专门为钚转化而设计或制造的系统。

7.2.1. 为使硝酸钚转化到氧化钚而专门设计或制造的系统

注释

这个流程所涉及的主要功能是：流程进料贮存和调节、沉淀和固/液分离、煅烧、产品装运、通风、废物管理和流程控制。这些流程系统需要特别配置以避免临界和辐射影响并且将毒性危害减到最小。在大多数后处理设施中，这个流程包括将硝酸钚转变成二氧化钚。其他流程可以包括草酸钚或过氧化钚的沉淀。

7.2.2. 为生产金属钚而专门设计或制造的系统

注释

这个流程通常涉及：通常用强腐蚀性氟化氢使二氧化钚氟化，产生氟化钚；然后用高纯度钙金属使氟化钚还原，产生金属钚和氟化钙渣。这个流程所涉及的主要功能是：氟化（例如涉及用贵金属制造或作衬垫的设备）、金属还原（例如用陶瓷坩埚）、渣的回收、产品装运、通风、废物管理和流程控制。这些流程系统需要特别配置以避免临界和辐射影响并且将毒性危害减到最小。其他流程包括草酸钚或过氧化钚的氟化接着还原成金属。

本附件通常使用的缩写符号（及其表示量值的前缀）如下：

A	-	安[培]	-	电流
CAS	-	化学文摘服务社	-	
°C	-	摄氏度	-	温度
cm	-	厘米	-	长度
cm ²	-	平方厘米	-	面积
cm ³	-	立方厘米	-	体积
°	-	度	-	角度
g	-	克	-	质量
GHz	-	吉赫	-	频率
GPa	-	吉帕[斯卡]	-	压力
H	-	亨[利]	-	电感
h	-	小时	-	时间
Hz	-	赫[兹]	-	频率
kg	-	千克	-	质量
kHz	-	千赫	-	频率
kJ	-	千焦耳	-	能量、工、热量
kPa	-	千帕[斯卡]	-	压力
kW	-	千瓦	-	功率
K	-	开[尔文]	-	热力学温度
m	-	米	-	长度
m ²	-	平方米	-	面积
m ³	-	立方米	-	体积
mA	-	毫安[培]	-	电流
min	-	分钟	-	时间
MPa	-	兆帕[斯卡]	-	压力
mm	-	毫米	-	长度
μm	-	微米	-	长度
N	-	牛[顿]	-	力
nm	-	纳米	-	长度
Pa	-	帕[斯卡]	-	压力
s	-	秒	-	时间
V	-	伏[特]	-	电位
VA	-	伏[特]-安[培]	-	电功率