1. 在蒸发器浓缩某液体,用 135℃的饱和水蒸汽加热使液体流		下,液						
体的沸点温度为95℃,产生75℃的二次蒸汽,则传热的推动	力为。							
A. 60°C B. 20°C	. 40°C D. 无法确定							
2. 某单效蒸发器每小时将 1000kg 的 15%(质量百分数,下同)的某溶液浓缩到 50%。已知: 加热蒸汽温度为 12	0°С,						
进入冷凝器的二次蒸汽温度为 60℃,总温度差损失为 45℃,蒸发器的总传热系数为 1000W/m²℃,溶液预热至沸								
点进入蒸发器。则消耗的加热蒸汽量大约为。								
A. 300kg/h B. 500kg/h C.	. 700kg/h D. 900kg/h							
3. 设计蒸发器时,为减少蒸发所需的传热面积以降低设备费	,不应选择以下哪种方案?							
A. 高的加料温度 B. 低的加料温度 C.	. 高的加热蒸汽压力 D. 低的蒸发室压力							
4. (多选)多效蒸发的主要优点是。								
A. 冷却水消耗量少 B. 生蒸汽用量少 C.	. 设备费少 D. 生产能力大							
5. 对多效蒸发流程,下一效与上一效相比,蒸发室的操作压								
A. 不变 B. 变小 C.								
6. 蒸发操作中为了提高生蒸汽的热能利用程度,要尽可能地和								
A. 二次蒸汽 B. 冷凝水 C.								
7. (多选)一连续操作的、蒸发 NH ₄ NO ₃ 溶液的单效蒸发器,		Pa(绝						
压),正常操作条件下,完成液浓度为40%,现发现完成液浓		•						
则可能引起问题的原因是。	文文师,红世旦加州至 、 加州(KK)文马皿(文内/U)	ζ (Δ)						
	必 凝哭百空疳亦士							
A. 加热蒸汽压力太大 B. C. 加热室中料液侧污垢积累 D	· 17 观证兵工及文八 · 加热荥滨市混右不凝州与休							
8. 为了提高蒸发器的生产强度,主要应设法。	. 加州然代中批有小城庄(中							
	撇加格 执 元 和							
	. 增加换热面积							
9. 相同条件下,蒸发水溶液与蒸发纯水相比,传热温差变小了,这是因为。								
	. 溶液的导热系数小于纯水的导热系数							
C. 溶液的传热系数小于纯水的传热系数 D								
10. 理想情况下, 1kg 加热蒸汽可以从溶液中蒸出 1kg 水。这里的"理想情况"不包括。								
A. 加热蒸汽的汽化潜热与二次蒸汽的相同 B.								
C. 热损失不计 D								
11. 对于蒸发过程,下面属于提高传热温差有效措施的是								
A. 增大溶液循环速度 B. 采用高压蒸汽 C.	. 清洗加热室							
12. 下面属于多效蒸发优点的是。								
A. 生产能力大 B. 生产强度大 C.	. 有效温差大 D. 最佳效数下经济性	好						
13. 在蒸发操作中,不会引起溶液沸点升高的是。								
A. 蒸发器结垢 B.	. 溶液浓度							
C. 循环式蒸发器中溶液深度 D	. 二次蒸汽通过管道的阻力							
14. 为了提高蒸发器的生产强度,。								
A. 应设法提高总传热系数或提高传热温度差。或同时提高	二者							
B. 不应考虑传热系数问题,而应设法提高传热温度差								
C. 不应考虑传热温度差问题,而应设法提高传热系数								
D. 应尽可能采用并流进料法])的 NaOH 溶液浓缩到 50%, 则蒸发的水量为	kg/h∘						
D. 应尽可能采用并流进料法 15. 采用单效蒸发,每小时将4000kg的10%(质量百分数,下同		_kg/h。						
D. 应尽可能采用并流进料法15. 采用单效蒸发,每小时将4000kg的10%(质量百分数,下同A.400B.1600C.	D. 3200							
 D. 应尽可能采用并流进料法 15. 采用单效蒸发,每小时将4000kg的10%(质量百分数,下同A. 400 B. 1600 C. 16. 利用三效并流蒸发器浓缩某浓度的水溶液,用 133.3℃的 	D. 3200							
D. 应尽可能采用并流进料法 15. 采用单效蒸发,每小时将 4000kg 的 10%(质量百分数,下同A. 400 B. 1600 C. 16. 利用三效并流蒸发器浓缩某浓度的水溶液,用 133.3℃的22℃。则冷凝器内的温度上限为。	. 2000 D. 3200 饱和水蒸汽加热。已知各效温度差损失分别为 8、							
D. 应尽可能采用并流进料法 15. 采用单效蒸发,每小时将 4000kg 的 10%(质量百分数,下同A. 400 B. 1600 C. 16. 利用三效并流蒸发器浓缩某浓度的水溶液,用 133.3℃的22℃。则冷凝器内的温度上限为。 A. 125.3℃ B. 119.3℃ C.	D. 3200							
D. 应尽可能采用并流进料法 15. 采用单效蒸发,每小时将 4000kg 的 10%(质量百分数,下同A. 400 B. 1600 C. 16. 利用三效并流蒸发器浓缩某浓度的水溶液,用 133.3℃的22℃。则冷凝器内的温度上限为。 A. 125.3℃ B. 119.3℃ C. 17. 与常压蒸发相比,真空蒸发的优点是。	. 2000 D. 3200 饱和水蒸汽加热。已知各效温度差损失分别为 8、							

	蒸发流程中肯定没有					
A.	蒸发室	B. 加热室	C.	冷凝器	D.	旋风分离器
19.	拟将某溶液在单效蒸发器	器中进行蒸浓,用流量为 2100	kg/ł	ւ、温度为 120℃、汽化潜	替热为) 2205kJ/kg 的饱和蒸汽加
热。	已知蒸发器内二次蒸汽	温度为 81℃,各项温差损失力	共为	9℃。饱和蒸汽侧冷凝色	快热系	数 α ₁ 为 8000W/m ² K,沸
腾洋	容液侧的传热系数 α2 为 35	500W/m ² K。 垢层热阻和管壁热	热阻:	均可忽略不考虑,且热损	長可	以忽略不计。则下列
						
A.	面积为 10m² 的	B. 面积为 15m ² 的	C.	面积为 20m² 的	D.	面积为 40m²的
20.	多效蒸发存在效数最大极	及限的原因是。				
A.	随着效数增加,总费用	越来越大,经济上不合算				
В.	随着效数增加,设备费制	越来越大,经济上不合算				
C.	随着效数增加,传热系数	数越来越小,因而效数不可过	多			
D.	随着效数增加,每一效约	分配到的有效传热温差越来越	小,	因而效数不可过多		
21.	一单效蒸发器,沸点进料	4,其设计时是不考虑热损失	时,	每小时可处理 2000kg 原	料液	。但在实际生产中,以相
同自	的供热量每小时只能处理	1800kg 原料液。则该单效蒸发	发器	热损失的百分率大约为_		0
A.	90%	B. 10%				
		中,一般各效的总传热系数逐				
		B. 减少, 略有增加			D.	变大, 略有增加
		设备费越来越, 其变体				
		B. 小,大	C.	大, 小	D.	大, 大
		温度加热蒸汽温度。				
A.	等于	B. 大于	C.	小于		
25.	有一台单效蒸发器,沸点	京加料,原来的加热介质为压	力为	10.5MPa 的饱和蒸汽,若	吉改用	压力为 0.4MPa 的饱和蒸
		,则生蒸汽消耗量将,				
					蒸汽	的汽化潜热近似相等
		生蒸汽汽化潜热略变大	D.	变大,换热量变大		
	单程蒸发器特别适用于蒸					
A.	黏度大的	B. 浓度高的	C.	热敏性		
		粪酸水溶液,应采取的适宜蒸				
		B. 单效常压蒸发			D.	单效真空蒸发
		由液层深度引起的传热温度差				
		B. 很小				
		系不能提高加热蒸汽的热能利				
		B. 引出额外蒸汽			D.	增大传热面积
		直浓度、温度变化较大的溶液				
		B. 逆流加料流程			D.	双效并流加料流程
		作压强的最低极限取决于				
		B. 真空泵的能力				
		口料,原来的加热介质为压力			女用 压	上力为 0.4MPa 的饱和蒸汽
		其生产强度将,原因是_		_		
	不变,换热量不变			变小,换热量变小		
C.	变大,换热量变大		D.	无法确定,换热量变化	无法	确定