2007年第4回知的財産翻訳検定<和文英訳>

化学分野 標準解答

【問1】

【請求項1】	1. An aluminum-alloy cladding having a
芯材の片面に犠牲陽極材をクラッドし、他の面	four-layer structure for heat exchangers,
に中間材を介してろう材をクラッドしてなるアル	having excellent brazing ability, corrosion
ミニウム合金の4層構造のクラッド材であって、	resistance, and hot rolling ability,
芯材は、Mn:0.8~1.8%(質量%、以下同	comprising, on the basis of mass percent:
じ)、Mg:0.1~1.0%を含有し、残部AIおよ	a core comprising 0.8-1.8% Mn and
び不可避不純物で構成され、犠牲陽極材は、	0.1-1.0% Mg, the balance being aluminum
Mn:0.8~1.8%、Zn:0.5~10%を含有	and incidental impurities;
し、残部AIおよび不可避不純物で構成され、中	a sacrificial anode cladding layer on one
間材は、Mn:0.8~1.8%を含有し、残部AI	surface of the core, the sacrificial anode
および不可避不純物で構成され、ろう材は、少	cladding layer comprising 0.8-1.8% Mn
Si:6~13%を含有し、残部Alおよび不可避不	and 0.5-10% Zn, the balance being
純物で構成されることを特徴とするろう付け	aluminum and incidental impurities;
性、耐食性および熱間圧延性に優れた熱交換	an interlayer on the other surface of the
器用アルミニウム合金クラッド材。	core, the interlayer containing 0.8-1.8%
	Mn, the balance being aluminum and
	incidental impurities; and
	a brazing filler metal on the interlayer,
	the brazing filler metal comprising 6-13%
	Si, the balance being aluminum and
	incidental impurities.
	(114 words)
【請求項2】	2. The aluminum-alloy cladding according
前記中間材が、さらに、Si:0.7~1.1%、F	to claim 1, wherein the aluminum-alloy
e:0.5~1.0%、Cu:0.8%以下、Zn:0.5	interlayer further comprises at least one
~10%, Ni:0. 1~1. 0%, Cr:0. 02~0.	of 0.7-1.1% Si, 0.5-1.0% Fe, 0.8% or less
3%, Zr:0. 02~0. 3%, Ti:0. 05~0. 3	Cu, 0.5-10% Zn, 0.1-1.0% Ni, 0.02-0.3% Cr,
5%のうちの1種または2種以上を含有する	0.02-0.3% Zr, and 0.05-0.35% Ti, with the
が、CuとZnとは同時に含有しないようにしたア	proviso that Cu and Zn are not
ルミニウム合金で構成されることを特徴とする	simultaneously contained. (48 words)
請求項1記載のろう付け性、耐食性および熱	
間圧延性に優れた熱交換器用アルミニウム合	
金クラッド材。	

【請求項3】	3. The aluminum-alloy cladding according
芯材と中間材、犠牲陽極材およびろう材との間	to either claim 1 or 2, wherein the ratio of
変形抵抗の比、(ろう材の変形抵抗/芯材の	deformation resistance of the brazing
変形抵抗)、(中間材の変形抵抗/芯材の変	filler metal to that of the core, the ratio of
形抵抗)、(芯材の変形抵抗/犠牲陽極材の	deformation resistance of the interlayer to
変形抵抗)が、0.7~1.4であることを特徴と	that of the core, and the ratio of
する請求項1~2のいずれかに記載のろう付け	deformation resistance of the core to that
性、耐食性および熱間圧延性に優れた熱交換	of the sacrificial anode cladding layer each
器用アルミニウム合金クラッド材。	range from 0.7 to 1.4. (62 words)

	Carbon nanotubes (CNTs), which are tubular
カーボンナノチューブ (CNT) は、炭素原子で	materials composed of carbon atoms and having
構成され、ナノメートルオーダーの直径を有する	a diameter of nanometer order, have been
チューブ(筒)状の物質であり、次世代のナノ材	attracting attention as next-generation
料として注目を集めている。CNTは、アーク放	nanomaterials. CNTs can be formed by, for
電法、レーザー蒸発法及び化学蒸着(CVD)法	example, arc discharging, laser ablation, or
などによって形成される。また、日本特許第31	chemical vapor deposition (CVD). Japanese
83845号明細書には、炭化珪素を真空中で1	Patent No. 3183845 discloses formation of a
200~2200℃に加熱することによりカーボ	carbon nanotube film by heating silicon carbide
ンナノチューブ膜が形成されることが開示されて	to 1200 to 2200 degree C in vacuo. (64 words)
いる。	
[0003]	CNTs are categorized into single-walled CNTs
CNTには、一枚のグラファイトが筒状に巻かれ	(SWNTs), which have a cylindrical structure
た構造を有する単層CNTと、単層CNTが同心	composed of a single graphite sheet, and
円状に多層に巻かれた構造を有する多層CNTと	multiwalled CNTs, which consist of multiple
があり、単層のCNTは、グラファイトの螺旋度	concentric graphite layers. The single-walled
(chirality)によって異なる導電性を示す。具体的に	CNTs have different conductivities depending on
は、単層CNTは、巻き方によって、アームチェ	the chirality of the graphite nanotubes. The
ア型、ジグザグ型、キラル型等に分類される。こ	SWNTs are classified into armchair forms,
のうちアームチェア型CNTは金属伝導性を示	zigzag forms, and chiral forms. The armchair
す。ジグザグ型やキラル型のCNTには、その螺	forms have metallic conductivity, whereas the
旋構造に依存して、半導体のような性質を示すも	zigzag and chiral forms may show
のと金属伝導性を示すものとがある。	semiconductivity or metallic conductivity,
	depending on their chiral structures. (77 words)
[0004]	Since semiconducting CNTs (hereinafter, carbon
半導体のような性質を示すCNT(以下、「カーボ	nanotube semiconductors) have an electron
ンナノチューブ半導体」という)は、シリコンの	mobility that is 10 times higher than that of
電子移動度よりも10倍高い電子移動度を有し得	silicon, they are likely to realize ultra-high
るため、カーボンナノチューブ半導体を用いると、	performance devices compared with
従来のシリコンデバイスよりも極めて高性能のデ	conventional silicon devices. Furthermore,
バイスを実現できる可能性がある。また、カーボ	combinations of carbon nanotube
ンナノューブ半導体を有機分子などと組み合わせ	semiconductors and organic molecules may
て用いることによって、新規の分子デバイスを実	make novel molecular devices a real possibility.
現できる可能性もある。	(50 words)

【問 3】	
[0031]	EXAMPLE 1
実施例1	Aerobic nitrifying granules were placed
好気性硝化グラニュールを1.5LビーカーにM	into each of nine 1.5 ⁻ L beakers in a mixed
LSSとして2500mg/Lとなるように入れ、ア	liquor suspended solids (MLSS)
ンモニア性窒素を150mg/Lとなるように添	concentration of 2500 mg/l, and then
加して実験を開始し、経時的に硝酸性窒素の	ammonia nitrogen was added so as to be
濃度を測定して硝化速度を算出した。実験に	150 mg/l. The concentration of
おける溶存酸素濃度は、各ビーカーで0.2、	nitrate-nitrogen was periodically
0. 5、1、2、3、5、8、10、15mgO/Lとなる	measured to determine the nitrifying rate.
ように設定し、反応液中の溶存酸素濃度を計	The dissolved oxygen levels in the beakers
測しながら空気、窒素、酸素を供給して調整を	were maintained at 0.2, 0.5, 1, 2, 3, 5, 8,
行った。温度は20℃で実施した。	10, and 15 mgO/L, respectively, by
	supplying air, nitrogen, and oxygen while
	the dissolved oxygen levels in the
	suspension were monitored. The
	reaction temperature was 20°C. (91
	words)
[0032]	Fig. 2 shows the dependency of the
好気グラニュールの硝化速度に及ぼす溶存酸	nitrifying rate of aerobic granules on the
素濃度の影響を調べた結果を <u>図2</u> に示す。 <u>図2</u>	dissolved oxygen content. The nitrifying
から分かるように、反応液中の溶存酸素濃度	rate significantly increased with the
が高いほど硝化速度が向上することを確認で	dissolved oxygen content. A dissolved
きた。また、0.5mgO/L(溶存酸素濃度)以	oxygen level of 0.5 mgO/L or more led to a
上であれば10mgN/L・hr(硝化速度)程度	nitrifying rate of 10 mgN/L · hr or more.
以上の速度が得られること、および酸素を使用	The nitrifying rate did not increase any
して8mgO/L(溶存酸素濃度)以上に調整し	more even when the dissolved oxygen
ても硝化速度の向上が認められないことを確	level was enriched to 8 mgO/L or more by
認できた。	the supply of oxygen. (73 words)